

ΕΡΓΟ : Βιοκλιματικός Εκσυγχρονισμός και Αλλαγή Χρήσης διώροφου
κτιρίου νομίμως υφιστάμενου, από Αποθήκη σε Κτίριο Πολιτισμού
ΘΕΣΗ : Εντός Οικισμού Γαζίου Δ. Μαλεβιζίου

ΤΕΥΧΟΣ ΣΤΑΤΙΚΗΣ ΜΕΛΕΤΗΣ

ΜΕΛΕΤΗΤΗΣ : Σπανάκη Φωτεινή

ΕΡΓΟΔΟΤΗΣ : ΔΗΜΟΣ ΜΑΛΕΒΙΖΙΟΥ

ΕΡΓΟ: Βιοκλιματικός Εκσυγχρονισμός και Αλλαγή Χρήσης διώροφου κτιρίου νομίμως υφιστάμενου, από Αποθήκη σε Κτίριο Πολιτισμού

ΕΡΓΟΔΟΤΗΣ: ΔΗΜΟΣ ΜΑΛΕΒΙΖΙΟΥ

ΘΕΣΗ: ΕΝΤΟΣ ΟΙΚΙΣΜΟΥ ΓΑΖΙΟΥ

ΜΕΛΕΤΗΤΗΣ: Σπανάκη Φωτεινή

ΧΡΗΣΗ: ΕΚΠΑΙΔΕΥΤΙΚΟ ΚΕΝΤΡΟ, ΚΤΙΡΙΟ ΔΗΜΟΣΙΩΝ ΣΥΝΑΘΡΟΙΣΕΩΝ

ΕΙΔΟΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ: ΚΟΙΝΗ ΜΕ ΦΕΡΟΝΤΑ ΟΡΓΑΝΙΣΜΟ ΑΠΟ ΟΠΛΙΣΜΕΝΟ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ

**ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ ΛΗΨΗΣ ΑΠΟΦΑΣΕΩΝ ΚΑΙ ΠΡΟΤΑΣΕΩΝ
ΓΙΑ ΕΠΕΜΒΑΣΕΙΣ ΣΕ ΥΦΙΣΤΑΜΕΝΟ ΚΤΙΡΙΟ (ΚΑΝ.ΕΠΕ. §10.1.5)
ΜΕ ΤΟ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑ STATICS 2018**

Με βάση τα συμπεράσματα της Έκθεσης Αποτίμησης Φέρουσας Ικανότητας, για το παραπάνω υφιστάμενο κτίριο λαμβάνονται οι ακόλουθες αποφάσεις για την ενίσχυση του Φέροντος Οργανισμού του:

Προτάσεις Επεμβάσεων

Λαμβάνοντας υπόψη ότι η επιδιωκόμενη Στάθμη Επιτελεστικότητας είναι Α προτείνονται οι ακόλουθες επεμβάσεις:

1. Ενίσχυση εναπομεινάντων υποστυλωμάτων και δοκών με μανδύα έγχυτου σκυροδέματος
- 2.
- 3.

Εφικτόν των Επεμβάσεων

Οι ανωτέρω επεμβάσεις είναι εφικτές να πραγματοποιηθούν για το λόγο ότι το υφιστάμενο κτίριο ο τρόπος κατασκευής και η θέση του κτιρίου εντός του οικοπέδου το επιτρέπουν.

Ο ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ

ΕΡΓΟ: Βιοκλιματικός Εκσυγχρονισμός και Αλλαγή Χρήσης διώροφου κτιρίου νομίμως υφιστάμενου, από Αποθήκη σε Κτίριο Πολιτισμού

ΕΡΓΟΔΟΤΗΣ: ΔΗΜΟΣ ΜΑΛΕΒΙΖΙΟΥ

ΘΕΣΗ: ΕΝΤΟΣ ΟΙΚΙΣΜΟΥ ΓΑΖΙΟΥ

ΜΕΛΕΤΗΤΗΣ: Σπανάκη Φωτεινή

ΧΡΗΣΗ: ΕΚΠΑΙΔΕΥΤΙΚΟ ΚΕΝΤΡΟ, ΚΤΙΡΙΟ ΔΗΜΟΣΙΩΝ ΣΥΝΑΘΡΟΙΣΕΩΝ

ΕΙΔΟΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ: ΚΟΙΝΗ ΜΕ ΦΕΡΟΝΤΑ ΟΡΓΑΝΙΣΜΟ ΑΠΟ ΟΠΛΙΣΜΕΝΟ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ

**ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ ΕΦΑΡΜΟΓΗΣ ΕΠΕΜΒΑΣΕΩΝ
ΓΙΑ ΤΟΝ ΑΝΑΣΧΕΔΙΑΣΜΟ ΥΦΙΣΤΑΜΕΝΟΥ ΚΤΙΡΙΟΥ (ΚΑΝ.ΕΠΕ. §10.2.1)
ΜΕ ΤΟ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑ STATICS 2018**

Συνοπτική περιγραφή

Ο Φέρων Οργανισμός αποτελείται από πλάκες, δοκούς, υποστυλώματα, και θεμέλια οπλισμένου σκυροδέματος, ονομαστική τιμή αντοχής σκυροδέματος $f_{ck}=16$ MPa και χάλυβα $f_{yk}=220$ MPa ενώ ο οργανισμός πληρώσεως αποτελείται από τοιχοποιία πλινθοδομής η οποία βρίσκεται σε επαφή με τον Φ.Ο. και συμβάλλει ευνοϊκά στην ακαμψία του κτιρίου.

Βλάβες - Φθορές

ΔΕΝ υπάρχουν βλάβες στο σκυρόδεμα του Φ.Ο. του κτιρίου
ΔΕΝ υπάρχουν φθορές στους οπλισμούς λόγω διάβρωσης
Στον οργανισμό πληρώσεως δεν υπάρχουν βλάβες και φθορές (ή είναι αμελητέες όσον αφορά την επίδρασή τους στην ακαμψία του κτιρίου).

Παραδοχές ανασχεδιασμού

Επιδιωκόμενη Στάθμη Επιτελεστικότητας = A

Πιθανότητα υπέρβασης 10% (μέση περίοδος επαναφοράς 475 έτη)

Προσεγγιστικός Υπολογισμός Καθολικού δείκτη Συμπεριφοράς q

Έχουμε:

- Ευμενής παρουσία ή απουσία τοιχοπληρώσεων
- χωρίς ουσιώδεις βλάβες σε πρωτεύοντα στοιχεία
- Κανονισμός κατασκευής πριν το 1985

άρα από τον πίνακα Σ 4.4 έχουμε $q' = 1.70$

Επίσης γνωρίζουμε ότι:

- Το σύστημα του φέροντος οργανισμού από άποψη πλαστιμότητας είναι Κανονικό
- Η στάθμη επιτελεστικότητας είναι A. Περιορισμένες Βλάβες

οπότε από τον πίνακα 4.1 έχουμε $q^*/q' = 0.60$

Τελικά $q = q' \cdot q^*/q' = 1.70 \cdot 0.60 = 1.02$

Φορτία

α. Μόνιμα

Ειδικό βάρος Οπλ.Σκυροδέματος..... 25.00 KN/m³

Επικάλυψη δαπέδων 1.20 KN/m²

Επικάλυψη δώματος 1.20 KNt/m²

Γραμμικό φορτίο στο άκρο εξωστών 5.00 KN/m

Οπτοπλινθοδομές Μπατικές 3.60 KNt/m²

Οπτοπλινθοδομές Δρομικές 2.10 KNt/m²

β. Κινητά

Κατοικιών 2.00 KN/m²

Καταστημάτων 5.00 KNt/m²

Εξωστών 5.00 KN/m²

Δώματος 1.50 KNt/m²

Κλιμακοστάσιων 3.50 KNt/m²

Εδαφος

Επιτρ. τάση εδάφους 200 KN/m²

Μέτρο Ελαστικότητας Εδάφους..... 100000 KN/m²

Συνθήκες Περιβάλλοντος για ενισχύσεις και προσθήκες

Κατηγορία έκθεσης εξωτερικών επιφανειών XC1

Κατηγορία έκθεσης εσωτερικών επιφανειών XC1

Επικαλύψεις οπλισμών σκυροδέματος (ενισχύσεων και νέων στοιχείων ΟΣ):

Πλάκες 25mm, Δοκοί 45mm, Υποστ. 45mm, Θεμέλια 70mm.

Φάσμα απόκρισης μέγιστων επιταχύνσεων

Ζώνη σεισμική επικινδυνότητας

Κατηγορία εδάφους = B

Επιδιωκόμενη Κατηγορία Πλαστιμότητας Μέση (ΚΠΜ)

Σεισμική Επιτάχυνση Εδάφους 0.24 g
Συντελεστής Σπουδαιότητας $\gamma_I = 1.00$
Συντελεστής σεισμικής συμπεριφοράς $q_x = 1.80$, $q_y = 1.80$
Μέγιστες σεισμικές επιταχύνσεις $S_{dx} = 3.92 \text{ m/sec}^2$, $S_{dy} = 3.92 \text{ m/sec}^2$

Μεθοδολογία Ανάλυσης

Το δόμημα αποτελεί κοινή κατασκευή, της οποίας ο Βασικός Φέρων Οργανισμός έργου κατασκευάζεται από οπλισμένο σκυρόδεμα και δομικό χάλυβα ενώ ο Οργανισμός Πλήρωσης από οπτοπλινθοδομές.

Ο Βασικός Φέρων Οργανισμός αποτελείται από οριζόντιες επάλληλες πλάκες, μονολιθικά συνδεδεμένες με διασταυρούμενες δοκούς και υποστυλώματα ή τοιχώματα, μεμονωμένα πέδιλα και συνδετήριες δοκούς. Ο οργανισμός πλήρωσης θεωρείται ότι μεταφέρει μόνο τα κατακόρυφα φορτία που του αντιστοιχούν στον Βασικό Φέροντα Οργανισμό.

Η ανάλυση που πραγματοποιείται βασίζεται στις παρακάτω παραδοχές:

1. Ο φορέας αποτελείται από μέλη γραμμικής παραμόρφωσης.
2. Το υλικό κατασκευής είναι συνεχές, ομογενές, ισότροπο και γραμμικό. Ακολουθεί το νόμο του Hooke.
3. Τα αποτελέσματα της ανάλυσης ισχύουν μόνο για μικρές μετακινήσεις ώστε να είναι δόκιμη η αγνόηση φαινομένων 2ας τάξεως.
4. Οι συντελεστές ακαμψίας υπολογίζονται στον απαραμόρφωτο φορέα ενώ οι εξισώσεις ισορροπίας εφαρμόζονται για την παραμορφωμένη θέση του φορέα.

Ο Φορέας επιλύεται ως πλαίσιο στο χώρο με 6 βαθμούς ελευθερίας ανά ελεύθερο κόμβο (Μέθ. Χωρικού Πλαισίου), η ανάλυση του οποίου γίνεται με τη Μέθοδο Των Μετακινήσεων.

Το πρόγραμμα "κατασκευάζει" το γενικό μητρώο ακαμψίας του φορέα και το συνολικό μητρώο φορτίων της κατασκευής.

Δημιουργείται γραμμικό σύστημα εξισώσεων (εξισώσεις ισορροπίας) από την επίλυση του οποίου προκύπτουν οι μεταθέσεις και στροφές των ελευθέρων κόμβων. Εξαίρεση αποτελούν οι αντίστοιχοι κόμβοι της θεμελίωσης για τους οποίους αναιρούνται οι αντίστοιχοι βαθμοί ελευθερίας. Από τις μετακινήσεις των κόμβων υπολογίζονται τα εντατικά μεγέθη (3 δυνάμεις και 3 ροπές) στα άκρα κάθε Μέλους.

Η αντιστροφή του μητρώου ακαμψίας γίνεται με την αριθμητική μέθοδο Choleski- Skyline.

Εξιδανίκευση Γεωμετρίας και Ακαμψίας του Φορέα

Το μαθηματικό προσομοίωμα του φορέα δημιουργείται αυτόματα και στα μέλη αυτού αποδίδονται οι γεωμετρικές ιδιότητες που υπολογίζονται με τους γνωστούς τύπους της γεωμετρίας ενώ για τις ιδιότητες ακαμψίας χρησιμοποιούνται οι γνωστοί τύποι της αντοχής των υλικών, αλλά με τις κατάλληλες μειώσεις λόγω ρηγμάτωσης όπως προβλέπεται στον ΚΑΝ.ΕΠΕ από τον πίνακα Σ.4.1

Το Μέτρο Ελαστικότητας για υφιστάμενα στοιχεία σκυροδέματος υπολογίζεται σύμφωνα με τον ΕΚ2: $E_c = 22 \cdot [(f_{ck} + 8) / 10]^{0.30} = 28.6 \text{ GPa}$

Εξιδανίκευση Φορτίσεων

Τα κατακόρυφα φορτία εφαρμόζονται στο φορέα κατά τις παραδοχές του DIN 1045.

Στην περίπτωση που χρησιμοποιείται η μέθοδος οριζόντιας φόρτισης η καθ' ύψος κατανομή της σεισμικής δράσης θεωρείται τριγωνική με βάση τον τύπο 4.11 του Ευρωκώδικα 8 και με εκκεντρότητες σχεδιασμού σύμφωνα με τον τύπο 4.3 της παραγράφου 4.3.2.

Στην περίπτωση εφαρμογής ιδιομορφικής ανάλυσης, το πλήθος των ιδιομορφών που εξετάζεται καθορίζεται σύμφωνα με τους τύπους 4.14a και 4.14b της παραγράφου 4.3.3.3.1 του Ευρωκώδικα 8 και οι εκκεντρότητες σχεδιασμού όπως και στη μέθοδο οριζόντιας φόρτισης.

Το σύστημα των διαφορικών εξισώσεων 2ας τάξεως που προκύπτει επιλύεται κάνοντας χρήση της μεθόδου υπέρθεσης των ιδιομορφών.

Η επαλληλία των Ιδιομορφικών αποκρίσεων στο κάθε υπολογιζόμενο μέγεθος γίνεται πάντα με την ακριβή μέθοδο της πλήρους τετραγωνικής επαλληλίας (CQC).

Η μέγιστη τιμή τυχόντος μεγέθους αποκρίσεως X για ταυτόχρονη δράση των 2 οριζόντιων συνιστωσών του σεισμού βρίσκεται με βάση τη μεθοδολογία του Newmark για τους επόμενους συνδυασμούς:

$$X = \pm 1.0 \cdot X_x \pm 0.3 \cdot X_y$$

$$X = \pm 0.3 \cdot X_x \pm 1.0 \cdot X_y$$

Η προσομοίωση των μαζών της κατασκευής γίνεται σύμφωνα με τον τύπο:

$M = (G + \varphi \cdot \psi \cdot 2 \cdot Q) / 9,81$ όπου G και Q είναι τα κατακόρυφα φορτία της κατασκευής (G=μόνιμα και Q=κινητά), ψ είναι ο συντελεστής για την οιονεί μόνιμη τιμή των κινητών φορτίων και φ συντελεστής που προκύπτει σύμφωνα με τον πίνακα 4.2 του ΕΚ8.

Πλάκες

Τα εντατικά μεγέθη των πλακών υπολογίζονται με τη μέθοδο Czerny. Οι αντιδράσεις ομοιόμορφα φορτισμένων πλακών υπολογίζονται κατά DIN 1045, με γεωμετρικό μερισμό των επιφανειών φόρτισης

προκειμένου να κατανεμηθούν ως φορτία στις περιμετρικές δοκούς. Οι μέγιστες και ελάχιστες ροπές ανοίγματος υπολογίζονται κατά τις προδιαγραφές Ευρωκώδικα 2.

Θεμελιώσεις

Οι δράσεις σχεδιασμού ελέγχονται με βάση το συνδυασμό της σχέσης (4.30) της παραγρ. 4.4.2.6 του Ευρωκώδικα 8

$$E_{fd} = E_{fg} + \gamma_{Rd} \cdot Q \cdot E_{fe}$$

Η ικανοτική ένταση για την οποία ελέγχονται τα θεμέλια, πρέπει να παραλαμβάνεται από το έδαφος χωρίς υπέρβαση της φέρουσας ικανότητας του εδάφους.

Η ροπή που μεταφέρεται στο έδαφος (θεωρούμενο ως ακλόνητη στήριξη) λόγω κατασκευαστικής εκκεντρότητας και σεισμικής ροπής, προκαλεί στρόφη στο θεμέλιο και κατανέμεται στα στοιχεία ακαμψίας (Υποστυλώματα, Συνδ. Δοκούς και Έδαφος) με βάση το Δείκτη Αντιστάσεως του καθενός. Επιπρόσθετα γίνεται έλεγχος στη βάση του υποστυλώματος για τη ροπή που προέρχεται από τη στρόφη του πεδίου.

Η επίλυση των Πεδιλοδοκών γίνεται χρησιμοποιώντας για την εξιδανίκευση του εδάφους το μοντέλο Winkler.

Διαστασιολόγηση νέων στοιχείων και προσθηκών

Η διαστασιολόγηση γίνεται με τη μέθοδο της συνολικής αντοχής. Προκειμένου να εξασφαλιστεί η φέρουσα ικανότητα και η λειτουργικότητα εκτελούνται στις κρίσιμες διατομές των μελών όλοι οι απαιτούμενοι έλεγχοι ΟΚΑ και ΟΚΛ σύμφωνα με τον ΕΚ2 καθώς και όλοι οι ικανοτικοί έλεγχοι σύμφωνα με τον ΕΚ8.

Οι δράσεις σχεδιασμού υπολογίζονται, με βάση την ισχύ της αρχής της επαλληλίας ως εξής:

$$S_d = 1.35 \cdot G + 1.50 \cdot Q \quad \text{για στατική φόρτιση, και}$$

$$S_d = G + \psi \cdot 2 \cdot Q \pm \gamma_{SD} \cdot E (G + \varphi \cdot \psi \cdot 2 \cdot Q) \quad \text{για φόρτιση με σεισμό,}$$

όπου $\gamma_{SD} = 1.00$ (Πίνακα Σ.4.2)

Κοιτοστρώσεις

Η γενική κοιτόστρωση ελέγχεται ως σύστημα από πλάκες εδραζόμενες επί εσχάρας πεδιλοδοκών. Η εσχάρα πεδιλοδοκών θεωρείται εδραζόμενη επί ελαστικού εδάφους κατά το μοντέλο Winkler (μέθοδος ελατηρίων) με σταθερά ελατηρίου τον δείκτη εδάφους K. Στους κόμβους της εσχάρας θεωρούνται συγκεντρωμένα τα φορτία και οι ροπές των υποστυλωμάτων από την ανωδομή. Με βάση τα ανωτέρω επιλύεται η εσχάρα πεδιλοδοκών και ελέγχεται η επάρκεια των πεδιλοδοκών.

Οι πλάκες της κοιτόστρωσης αναλύονται κατά Czerny και ελέγχεται η επάρκειά τους σε κάμψη και διάτμηση.

Περιμετρικά τοιχεία υπογείων

Τα τοιχώματα υπογείων προσομοιώνονται με χιαστί άκαμπτες ράβδους με πλάτος όσο το πλάτος του DT, π.χ. 0.25m και κρέμαση 1.00m. αλλά όχι μεγαλύτερη από το μισό του ανοίγματος του DT. Η προσομοίωση αυτή των περιμετρικών τοιχείων είναι αρκετά κοντά στην πραγματικότητα.

ΕΠΕΜΒΑΣΕΙΣ

Τα Υλικά των επεμβάσεων θα είναι

Σκυρόδεμα κατηγορίας C25

Χάλυβας κατηγορίας B500C

Οι Κανονισμοί που εφαρμόστηκαν είναι

Ευρωκώδικας 1 για τις φορτίσεις

Ευρωκώδικας 2 για έλεγχο στοιχείων οπλ. σκυροδέματος

Ευρωκώδικας 8 για την αντισεισμική ανάλυση

KAN.ΕΠΕ. για ανάλυση φορέα και διαστασιολόγηση ενισχύσεων.

Συνοπτική περιγραφή των επεμβάσεων

Οι επεμβάσεις όπως φαίνονται στα σχέδια ξυλοτύπων και τεύχη μελετών, τα οποία αριθμούνται στον συνημμένο κατάλογο, περιλαμβάνουν:

1. Ενισχύσεις υποστυλωμάτων, (δοκών, θεμελίων, πλακών) με μανδύες εκτοξευόμενου οπλ. σκυροδέματος (ή με μεταλλικά ελάσματα ή με Ινοπλισμένα Πολυμερή ανθρακο/υαλο υφάσματα),
2. Ενισχύσεις οργανισμού πληρώσεως με μανδύες εκτοξευόμενου οπλ. σκυροδέματος

Μέτρα Ασφαλείας

Τα μέτρα ασφαλείας που θα ληφθούν κατά τη διάρκεια του έργου περιλαμβάνουν υποστήλωση υποστυλωμάτων ή δοκών που έχουν υποστεί βλάβη μέχρι την αποκατάστασή τους.

Προεργασίες

Οι προεργασίες που θα γίνουν στον υφιστάμενο φέροντα οργανισμό θα είναι:

- καθαίρεση σκυροδέματος επικάλυψης των ενισχυόμενων στοιχείων
- καθαρισμός επιφανειών σκυροδέματος και οπλισμών
- εκσκαφές θεμελίων

Αναλυτική Περιγραφή σχεδιασμού των επεμβάσεων.

Η σεισμική φόρτιση του φορέα υπολογίζεται από το σεισμικό φάσμα του ΕΚ8 και με τις παραμέτρους που αναφέρονται παραπάνω.

Οι ακαμψίες των μελών υπολογίζονται προσεγγιστικά με βάση τον πίνακα Σ.4.1 της §4.4.1.4 του ΚΑΝ.ΕΠΕ.

Η μέθοδος ανάλυσης είναι η ελαστική δυναμική με ενιαίο δείκτη συμπεριφοράς.

Οι προβλεπόμενες επεμβάσεις και η σύνδεσή τους με τον υφιστάμενο φέροντα οργανισμό σχεδιάζονται με βάση τα εντατικά μεγέθη της ανάλυσης ως εξής:

- Α. Γίνεται έλεγχος για την αντοχή σε διάτμηση της διεπιφάνειας παλαιού-νέου σκυροδέματος σύμφωνα με τις §6.1.1.1, §6.1.1.3, §6.1.1.4 αντίστοιχα του ΚΑΝΕΠΕ σύμφωνα με την υπολογιζόμενη αντοχή βλήτρων και αναρτήτων.
- Β. Γίνεται έλεγχος περίσφιγξης πυρήνα σκυροδέματος με συνδετήρες ή ελάσματα ή Ινοπλισμένα πολυμερή (ΙΟΠ) σύμφωνα με τις §6.2.1-§6.2.3.
- Γ. Για ενισχυόμενες πλάκες και δοκούς με προσθήκη νέας στρώσης οπλ. σκυροδέματος ή ελασμάτων από χάλυβα ή ΙΟΠ με σκοπό την ενίσχυση της εφελκυσμένης ζώνης, γίνονται αντίστοιχες διαστασιολογήσεις σύμφωνα με την §8.2.1.3.
- Δ. Για ενισχυόμενα υποστύλωματα με μανδύες οπλ. σκυροδέματος, προς ταυτόχρονη ενίσχυση της εφελκυσμένης και θλιβόμενης ζώνης, γίνονται υπολογισμοί σύμφωνα με §8.2.1.5.
- Ε. Για αύξηση της φέρουσας ικανότητας δοκών έναντι τέμνουσας, με μανδύα ή ΙΟΠ, η διαστασιολόγηση γίνεται σύμφωνα με την §8.2.2.
- Ζ. Για ενίσχυση κόμβων δοκών-υποστυλωμάτων,
 - προς αύξηση της πλαστιμότητάς τους σύμφωνα με §8.2.3
 - προς αύξηση της δυσκαμψίας τους σύμφωνα με §8.2.4
 - προς κάλυψη της ανεπάρκειας οπλισμού σύμφωνα με την §8.3,
- Η. Οι ενισχύσεις τοιχωμάτων υπολογίζονται σύμφωνα με την §8.4.

ΜΗΤΡΩΟ ΦΟΡΤΙΩΝ

[illegible]

			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
13	19004	G		0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
		Q		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
14	19005	G		0.000	0.000	-283.478	-17.579	-0.567	0.000
		Q		0.000	0.000	-24.922	-1.563	-0.050	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
15	19006	G		0.000	0.000	-260.946	-26.753	-0.749	0.000
		Q		0.000	0.000	-22.919	-2.378	-0.067	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
16	19007	G		0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
		Q		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
17	19008	G		0.000	0.000	-240.709	40.931	1.320	0.000
		Q		0.000	0.000	-21.120	3.638	0.117	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
18	19009	G		0.000	0.000	-237.188	38.694	1.083	0.000
		Q		0.000	0.000	-20.807	3.439	0.096	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
19	1	1	G	0.000	0.000	-109.036	-22.722	16.196	0.000
		Q		0.000	0.000	-9.414	-2.020	1.440	0.000
		Σx1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
20	1	2	G	0.000	0.000	-66.885	-10.452	-22.962	0.000
		Q		0.000	0.000	-5.668	-0.929	-2.041	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
21	1	3	G	0.000	0.000	-214.809	-8.618	20.386	0.000
		Q		0.000	0.000	-17.494	-0.766	1.812	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
22	1	4	G	0.000	0.000	-337.068	-48.306	3.529	0.000
		Q		0.000	0.000	-27.962	-4.294	0.314	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
23	1	5	G	0.000	0.000	-247.057	-0.031	14.266	0.000
		Q		0.000	0.000	-16.450	-0.003	1.268	0.000
		Σx1		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2		-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2		0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
24	1	6	G	0.000	0.000	-343.560	-41.035	-8.628	0.000

			Q	0.000	0.000	-28.539	-3.648	-0.767	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
25	1	7	G	0.000	0.000	-381.406	-60.616	-1.855	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.125	-5.388	-0.165	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
26	1	8	G	0.000	0.000	-417.292	-87.640	-1.814	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.126	-7.790	-0.161	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
27	1	9	G	0.000	0.000	-144.631	20.232	24.099	0.000
			Q	0.000	0.000	-12.578	1.798	2.142	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
28	1	10	G	0.000	0.000	-359.309	-41.589	-2.615	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.939	-3.697	-0.232	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
29	1	11	G	0.000	0.000	-134.063	-13.705	-40.150	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.039	-1.218	-3.569	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
30	1	12	G	0.000	0.000	-94.904	9.688	-14.376	0.000
			Q	0.000	0.000	-8.158	0.861	-1.278	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
31	1	13	G	0.000	0.000	-137.598	7.048	2.631	0.000
			Q	0.000	0.000	-11.164	0.627	0.234	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
32	1	20	G	0.000	0.000	-362.688	21.907	1.015	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.750	1.947	0.090	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
33	1	21	G	0.000	0.000	-218.544	21.819	-2.492	0.000
			Q	0.000	0.000	-17.648	1.939	-0.222	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
34	1	22	G	0.000	0.000	-158.378	-3.691	-2.770	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.011	-0.328	-0.246	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
35	1	23	G	0.000	0.000	-135.898	-0.923	-0.943	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.635	-0.082	-0.084	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

36	1	24	G	0.000	0.000	-77.934	14.066	14.311	0.000
			Q	0.000	0.000	-5.950	1.250	1.272	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
37	1	25	G	0.000	0.000	-167.906	0.018	18.049	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.369	0.002	1.604	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
38	1	26	G	0.000	0.000	-366.312	71.051	-2.698	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.228	6.316	-0.240	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
39	1	27	G	0.000	0.000	-257.857	7.615	9.087	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.365	0.677	0.808	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
40	1	29	G	0.000	0.000	-278.632	17.974	-4.428	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.434	1.598	-0.394	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
41	1	31	G	0.000	0.000	-263.221	18.476	-14.554	0.000
			Q	0.000	0.000	-21.175	1.642	-1.294	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
42	1	33	G	0.000	0.000	-129.748	8.431	-12.219	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.333	0.749	-1.086	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
43	1	34	G	0.000	0.000	-98.094	-22.118	-1.388	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.485	-1.966	-0.123	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
44	1	35	G	0.000	0.000	-45.241	2.342	-2.729	0.000
			Q	0.000	0.000	-4.021	0.208	-0.243	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
45	1	36	G	0.000	0.000	-77.403	0.001	-0.126	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.880	0.000	-0.011	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
46	1	37	G	0.000	0.000	-172.554	0.000	-1.154	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.338	0.000	-0.103	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
47	1	38	G	0.000	0.000	-167.887	0.000	-0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.923	0.000	-0.000	0.000
			Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
48	1	39	G	0.000	0.000	-202.227	0.000	-0.003	0.000
			Q	0.000	0.000	-17.976	0.000	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
49	1	40	G	0.000	0.000	-185.432	0.000	-0.003	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.483	0.000	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
50	1	41	G	0.000	0.000	-185.050	0.000	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.449	0.000	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
51	1	42	G	0.000	0.000	-108.212	0.087	-39.918	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.619	0.008	-3.548	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
52	1	43	G	0.000	0.000	-157.353	0.037	-16.453	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.987	0.003	-1.463	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
53	1	44	G	0.000	0.000	-105.262	0.000	-0.164	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.357	0.000	-0.015	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
54	1	45	G	0.000	0.000	-215.591	57.268	9.841	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.164	5.091	0.875	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
55	1	46	G	0.000	0.000	-133.936	2.787	2.846	0.000
			Q	0.000	0.000	-11.905	0.248	0.253	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
56	1	47	G	0.000	0.000	-116.896	10.887	11.124	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.391	0.968	0.989	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
57	1	48	G	0.000	0.000	-86.098	-0.004	11.872	0.000
			Q	0.000	0.000	-7.653	-0.000	1.055	0.000
			$\Sigma x1$	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
58	1	49	G	0.000	0.000	-176.286	0.000	0.049	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.670	0.000	0.004	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
59	1	50	G	0.000	0.000	-163.688	0.000	0.028	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.550	0.000	0.002	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
60	1	51	G	0.000	0.000	-184.861	0.002	0.026	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.432	0.000	0.002	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
61	1	52	G	0.000	0.000	-173.248	-0.001	0.052	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.400	-0.000	0.005	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
62	1	53	G	0.000	0.000	-132.021	-0.010	0.018	0.000
			Q	0.000	0.000	-11.735	-0.001	0.002	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
63	1	54	G	0.000	0.000	-130.960	-2.723	-1.264	0.000
			Q	0.000	0.000	-11.641	-0.242	-0.112	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
64	1	55	G	0.000	0.000	-119.555	10.836	5.493	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.627	0.963	0.488	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
65	1	56	G	0.000	0.000	-273.217	-4.894	-0.169	0.000
			Q	0.000	0.000	-24.286	-0.435	-0.015	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
66	1	57	G	0.000	0.000	-355.980	-0.043	-0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.643	-0.004	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
67	1	58	G	0.000	0.000	-254.692	-0.075	-0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-22.639	-0.007	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
68	1	59	G	0.000	0.000	-305.681	-0.127	-0.004	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.172	-0.011	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
69	1	60	G	0.000	0.000	-218.035	0.063	0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.381	0.006	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
70	1	61	G	0.000	0.000	-297.442	0.163	0.005	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.439	0.014	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
71	1	62	G	0.000	0.000	-367.088	1.334	0.062	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.630	0.119	0.005	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
72	1	63	G	0.000	0.000	-270.766	14.494	0.672	0.000
			Q	0.000	0.000	-24.068	1.288	0.060	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
73	1	64	G	0.000	0.000	-146.809	2.264	40.608	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.050	0.201	3.610	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
74	1	65	G	0.000	0.000	-234.236	6.659	0.601	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.821	0.592	0.053	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
75	1	66	G	0.000	0.000	-76.801	0.001	-0.126	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.827	0.000	-0.011	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
76	1	67	G	0.000	0.000	-68.768	0.028	-3.223	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.113	0.002	-0.286	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
77	1	68	G	0.000	0.000	-104.540	0.000	-0.165	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.292	0.000	-0.015	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
78	1	69	G	0.000	0.000	-122.508	-9.134	-9.333	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.890	-0.812	-0.830	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
79	1	70	G	0.000	0.000	-139.920	0.012	0.005	0.000
			Q	0.000	0.000	-12.437	0.001	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
80	1	71	G	0.000	0.000	-191.904	8.325	0.749	0.000
			Q	0.000	0.000	-17.058	0.740	0.067	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
81	1	72	G	0.000	0.000	-298.744	-5.109	-0.177	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.555	-0.454	-0.016	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
82	1	73	G	0.000	0.000	-324.832	-5.114	-0.177	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.874	-0.455	-0.016	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
83	1	74	G	0.000	0.000	-350.255	-4.848	-0.168	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.134	-0.431	-0.015	0.000

			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
84	1	75	G	0.000	0.000	-356.172	-0.043	-0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.660	-0.004	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
85	1	76	G	0.000	0.000	-356.364	-0.043	-0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.677	-0.004	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
86	1	77	G	0.000	0.000	-255.157	-0.075	-0.002	0.000
			Q	0.000	0.000	-22.681	-0.007	-0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
87	2	1	G	0.000	0.000	-81.337	3.597	7.472	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.161	2.079	5.538	0.000
			$\Sigma x1$	30.283	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	30.283	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	30.283	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	30.283	0.000	0.000	0.000	0.000
88	2	2	G	0.000	0.000	-3.125	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000
89	2	3	G	0.000	0.000	-3.125	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-682.778	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	686.480	0.000	0.000	0.000	0.000
90	2	4	G	0.000	0.000	-57.163	0.109	4.502	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.546	0.080	6.279	0.000
			$\Sigma x1$	21.674	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	21.674	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	21.674	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	21.674	0.000	0.000	0.000	0.000
91	2	5	G	0.000	0.000	-75.097	0.041	11.435	0.000
			Q	0.000	0.000	-35.113	0.168	5.930	0.000
			$\Sigma x1$	28.792	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	28.792	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	28.792	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	28.792	0.000	0.000	0.000	0.000
92	2	6	G	0.000	0.000	-158.296	0.707	7.153	0.000
			Q	0.000	0.000	-40.374	0.889	6.040	0.000
			$\Sigma x1$	58.136	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	58.136	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	58.136	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	58.136	0.000	0.000	0.000	0.000
93	2	7	G	0.000	0.000	-93.903	0.143	-3.656	0.000
			Q	0.000	0.000	-45.736	0.239	-3.130	0.000
			$\Sigma x1$	36.141	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	36.141	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	36.141	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	36.141	0.000	0.000	0.000	0.000
94	2	8	G	0.000	0.000	-123.496	-0.432	-0.065	0.000
			Q	0.000	0.000	-39.443	-0.540	-0.046	0.000
			$\Sigma x1$	45.958	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	45.958	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	45.958	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	45.958	0.000	0.000	0.000	0.000
95	2	9	G	0.000	0.000	-116.859	-0.363	-13.299	0.000

			Q	0.000	0.000	-31.302	-0.478	-10.382	0.000
			Σx1	43.032	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	43.032	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	43.032	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	43.032	0.000	0.000	0.000	0.000
96	2	10	G	0.000	0.000	-3.293	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-0.317	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.170	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.170	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.170	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.170	0.000	0.000	0.000	0.000
97	2	11	G	0.000	0.000	-67.434	-0.350	11.346	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.922	-0.558	5.411	0.000
			Σx1	24.669	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	24.669	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	24.669	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	24.669	0.000	0.000	0.000	0.000
98	2	12	G	0.000	0.000	-57.755	-0.485	-15.354	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.012	-0.234	-7.395	0.000
			Σx1	20.853	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.853	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.853	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.853	0.000	0.000	0.000	0.000
99	2	13	G	0.000	0.000	-3.125	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.087	0.000	0.000	0.000	0.000
100	2	14	G	0.000	0.000	-31.572	1.479	0.687	0.000
			Q	0.000	0.000	-7.083	0.999	0.464	0.000
			Σx1	11.522	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	11.522	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	11.522	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	11.522	0.000	0.000	0.000	0.000
101	2	15	G	0.000	0.000	-7.224	-0.078	0.264	0.000
			Q	0.000	0.000	-4.026	-0.106	0.270	0.000
			Σx1	2.819	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	2.819	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	2.819	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	2.819	0.000	0.000	0.000	0.000
102	2	16	G	0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
103	2	17	G	0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
104	2	18	G	0.000	0.000	-12.246	-1.030	0.422	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.413	-1.102	0.559	0.000
			Σx1	5.051	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	5.051	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	5.051	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	5.051	0.000	0.000	0.000	0.000
105	2	19	G	0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
106	2	20	G	0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000

107	2	21	G	0.000	0.000	-59.210	-1.424	0.783	0.000
			Q	0.000	0.000	-11.281	-1.328	1.130	0.000
			Σx1	21.456	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	21.456	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	21.456	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	21.456	0.000	0.000	0.000	0.000
108	2	22	G	0.000	0.000	-63.330	-7.602	-13.682	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.260	-3.124	-12.492	0.000
			Σx1	23.798	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	23.798	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	23.798	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	23.798	0.000	0.000	0.000	0.000
109	2	23	G	0.000	0.000	-27.286	0.631	0.293	0.000
			Q	0.000	0.000	-4.134	0.415	0.193	0.000
			Σx1	9.807	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	9.807	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	9.807	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	9.807	0.000	0.000	0.000	0.000
110	2	24	G	0.000	0.000	-74.247	4.633	4.726	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.735	1.904	1.942	0.000
			Σx1	26.646	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	26.646	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	26.646	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	26.646	0.000	0.000	0.000	0.000
111	2	25	G	0.000	0.000	-30.030	0.539	5.009	0.000
			Q	0.000	0.000	-7.946	0.350	3.818	0.000
			Σx1	11.051	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	694.916	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	11.051	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	-674.342	0.000	0.000	0.000	0.000
112	2	26	G	0.000	0.000	-53.960	0.199	8.392	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.155	0.114	3.270	0.000
			Σx1	-552.500	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.847	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	588.913	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.847	0.000	0.000	0.000	0.000
113	2	27	G	0.000	0.000	-49.881	0.558	-12.259	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.874	0.873	-6.532	0.000
			Σx1	18.483	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	18.483	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	18.483	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	18.483	0.000	0.000	0.000	0.000
114	2	28	G	0.000	0.000	-78.445	0.375	7.781	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	27.291	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	27.291	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	27.291	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	27.291	0.000	0.000	0.000	0.000
115	2	29	G	0.000	0.000	-12.706	2.890	0.269	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.394	2.407	0.274	0.000
			Σx1	4.906	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	4.906	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	4.906	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	4.906	0.000	0.000	0.000	0.000
116	2	30	G	0.000	0.000	-57.055	-0.050	-1.709	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	19.850	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.850	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.850	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.850	0.000	0.000	0.000	0.000
117	2	31	G	0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
118	2	32	G	0.000	0.000	-70.012	-0.047	-5.172	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1	24.357	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	24.357	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	24.357	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

				Σy2	0.000	24.357	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
119	2	33	G		0.000	0.000	-3.109	0.000	0.000	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1		1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
120	2	34	G		0.000	0.000	-40.079	1.039	-6.137	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx1		13.944	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	13.944	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		13.944	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	13.944	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
121	2	35	G		0.000	0.000	-21.973	0.001	-2.532	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-14.520	0.001	-2.930	0.000	0.000
			Σx1		8.747	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	8.747	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		8.747	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	8.747	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
122	2	36	G		0.000	0.000	-19.094	3.589	2.168	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-7.763	2.654	1.314	0.000	0.000
			Σx1		7.232	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	7.232	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		7.232	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	7.232	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
123	2	37	G		0.000	0.000	-11.149	1.458	0.957	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-6.919	1.030	0.394	0.000	0.000
			Σx1		4.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	4.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		4.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	4.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
124	2	38	G		0.000	0.000	-14.990	0.285	-0.121	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-8.781	0.117	-0.539	0.000	0.000
			Σx1		5.882	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	5.882	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		5.882	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	5.882	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
125	2	39	G		0.000	0.000	-17.761	-0.179	-2.012	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-12.859	-0.074	-3.027	0.000	0.000
			Σx1		7.155	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	7.155	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		7.155	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	7.155	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
126	2	40	G		0.000	0.000	-19.534	-0.379	-5.008	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-10.513	-0.407	-4.751	0.000	0.000
			Σx1		7.594	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	7.594	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		7.594	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	7.594	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
127	2	41	G		0.000	0.000	-16.473	-0.347	-5.879	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-14.169	0.144	-8.707	0.000	0.000
			Σx1		6.806	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	6.806	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		6.806	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	6.806	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
128	2	42	G		0.000	0.000	-15.044	0.026	5.416	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-1.818	-0.002	-0.350	0.000	0.000
			Σx1		5.372	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	5.372	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		5.372	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	5.372	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
129	2	43	G		0.000	0.000	-14.863	-5.102	-2.370	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-9.136	-3.136	-1.457	0.000	0.000
			Σx1		578.211	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	5.864	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2		-563.201	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2		0.000	5.864	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
130	2	44	G		0.000	0.000	-21.016	-0.290	1.854	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-22.060	-0.184	4.919	0.000	0.000
			Σx1		8.986	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1		0.000	8.986	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma x2$	8.986	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.986	0.000	0.000	0.000	0.000
131	2	45	G	0.000	0.000	-25.073	-0.046	5.163	0.000
			Q	0.000	0.000	-24.278	-0.003	8.304	0.000
			$\Sigma x1$	10.566	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	10.566	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.566	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	10.566	0.000	0.000	0.000	0.000
132	2	46	G	0.000	0.000	-14.206	-0.281	7.415	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.559	-0.185	13.047	0.000
			$\Sigma x1$	6.427	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	6.427	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	6.427	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	6.427	0.000	0.000	0.000	0.000
133	2	47	G	0.000	0.000	-16.059	0.000	9.088	0.000
			Q	0.000	0.000	-21.941	0.000	15.964	0.000
			$\Sigma x1$	7.252	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.252	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.252	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.252	0.000	0.000	0.000	0.000
134	2	48	G	0.000	0.000	-16.978	-0.000	10.773	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.708	0.000	19.070	0.000
			$\Sigma x1$	7.706	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.706	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.706	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.706	0.000	0.000	0.000	0.000
135	2	49	G	0.000	0.000	-18.984	-0.465	12.386	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.104	-0.306	23.254	0.000
			$\Sigma x1$	8.662	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.662	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.662	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.662	0.000	0.000	0.000	0.000
136	2	50	G	0.000	0.000	-18.840	0.023	17.154	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.948	0.015	30.035	0.000
			$\Sigma x1$	8.676	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.676	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.676	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.676	0.000	0.000	0.000	0.000
137	2	51	G	0.000	0.000	-20.327	-0.188	19.507	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.299	-0.124	32.070	0.000
			$\Sigma x1$	9.220	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.220	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.220	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.220	0.000	0.000	0.000	0.000
138	2	52	G	0.000	0.000	-24.896	-0.074	25.554	0.000
			Q	0.000	0.000	-39.818	-0.059	48.353	0.000
			$\Sigma x1$	11.684	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	11.684	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	11.684	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	11.684	0.000	0.000	0.000	0.000
139	2	53	G	0.000	0.000	-24.270	0.013	-2.661	0.000
			Q	0.000	0.000	-8.616	0.012	-2.483	0.000
			$\Sigma x1$	7.164	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.164	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.164	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.164	0.000	0.000	0.000	0.000
140	2	54	G	0.000	0.000	-27.062	0.000	-3.092	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.548	0.000	-5.461	0.000
			$\Sigma x1$	8.344	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.344	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.344	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.344	0.000	0.000	0.000	0.000
141	2	55	G	0.000	0.000	-46.209	-0.436	17.920	0.000
			Q	0.000	0.000	-37.544	-0.629	13.688	0.000
			$\Sigma x1$	18.926	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	18.926	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	18.926	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	18.926	0.000	0.000	0.000	0.000
142	2	56	G	0.000	0.000	-41.052	-0.354	-16.179	0.000
			Q	0.000	0.000	-34.258	-0.485	-11.229	0.000
			$\Sigma x1$	16.882	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma y1$	0.000	16.882	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	16.882	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	16.882	0.000	0.000	0.000	0.000
143	2	57	G	0.000	0.000	-19.241	-0.390	-1.155	0.000
			Q	0.000	0.000	-18.916	-0.520	-1.078	0.000
			$\Sigma x1$	7.601	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.601	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.601	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.601	0.000	0.000	0.000	0.000
144	2	58	G	0.000	0.000	-18.872	-0.373	0.804	0.000
			Q	0.000	0.000	-18.509	-0.493	0.751	0.000
			$\Sigma x1$	7.074	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.074	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.074	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.074	0.000	0.000	0.000	0.000
145	2	59	G	0.000	0.000	-15.974	-0.330	-4.516	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.783	-0.446	-4.213	0.000
			$\Sigma x1$	5.641	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.641	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.641	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.641	0.000	0.000	0.000	0.000
146	2	60	G	0.000	0.000	-20.695	-3.500	0.022	0.000
			Q	0.000	0.000	-34.384	-7.525	0.030	0.000
			$\Sigma x1$	9.393	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.393	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.393	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.393	0.000	0.000	0.000	0.000
147	2	61	G	0.000	0.000	-20.900	-3.500	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.311	-6.253	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	8.403	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.403	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.403	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.403	0.000	0.000	0.000	0.000
148	2	62	G	0.000	0.000	-20.891	-3.500	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.300	-6.253	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	7.420	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.420	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.420	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.420	0.000	0.000	0.000	0.000
149	2	63	G	0.000	0.000	-21.331	-3.500	0.173	0.000
			Q	0.000	0.000	-36.158	-6.845	0.229	0.000
			$\Sigma x1$	6.709	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	6.709	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	6.709	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	6.709	0.000	0.000	0.000	0.000
150	2	64	G	0.000	0.000	-20.278	-3.500	0.204	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.170	-5.606	0.271	0.000
			$\Sigma x1$	4.310	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	4.310	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	4.310	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	4.310	0.000	0.000	0.000	0.000
151	2	65	G	0.000	0.000	-20.766	-3.500	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.135	-6.253	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	3.482	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	3.482	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	3.482	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	3.482	0.000	0.000	0.000	0.000
152	2	66	G	0.000	0.000	-20.719	-3.500	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.072	-6.253	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	3.013	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	3.013	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	3.013	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	3.013	0.000	0.000	0.000	0.000
153	2	67	G	0.000	0.000	-22.133	-4.006	0.134	0.000
			Q	0.000	0.000	-38.651	-7.574	0.178	0.000
			$\Sigma x1$	2.393	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	2.393	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	2.393	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	2.393	0.000	0.000	0.000	0.000
154	2	68	G	0.000	0.000	-9.530	-3.502	0.130	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.463	-5.610	0.133	0.000

			$\Sigma x1$	1.984	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.984	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.984	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	1.984	0.000	0.000	0.000	0.000
155	2	69	G	0.000	0.000	-9.838	-3.502	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.057	-5.762	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	1.605	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.605	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.605	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	1.605	0.000	0.000	0.000	0.000
156	2	70	G	0.000	0.000	-9.807	-3.502	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.026	-5.762	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	1.388	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.388	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.388	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	1.388	0.000	0.000	0.000	0.000
157	2	71	G	0.000	0.000	-10.269	-3.599	0.083	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.228	-6.804	0.085	0.000
			$\Sigma x1$	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	1.081	0.000	0.000	0.000	0.000
158	2	72	G	0.000	0.000	-25.018	0.087	-11.934	0.000
			Q	0.000	0.000	-38.825	0.286	-24.357	0.000
			$\Sigma x1$	11.651	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	11.651	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	11.651	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	11.651	0.000	0.000	0.000	0.000
159	2	73	G	0.000	0.000	-16.029	-1.981	-3.589	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.652	-1.073	-4.983	0.000
			$\Sigma x1$	6.841	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	6.841	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	6.841	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	6.841	0.000	0.000	0.000	0.000
160	2	74	G	0.000	0.000	-27.557	-0.110	-6.354	0.000
			Q	0.000	0.000	-46.221	-0.117	-11.581	0.000
			$\Sigma x1$	13.095	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	13.095	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	13.095	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	13.095	0.000	0.000	0.000	0.000
161	2	75	G	0.000	0.000	-22.777	0.390	4.867	0.000
			Q	0.000	0.000	-25.860	0.404	-0.035	0.000
			$\Sigma x1$	9.887	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.887	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.887	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.887	0.000	0.000	0.000	0.000
162	2	76	G	0.000	0.000	-21.847	0.533	-3.692	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.507	0.612	-2.348	0.000
			$\Sigma x1$	9.157	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.157	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.157	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.157	0.000	0.000	0.000	0.000
163	2	77	G	0.000	0.000	-18.212	0.363	-0.601	0.000
			Q	0.000	0.000	-18.380	0.454	-0.585	0.000
			$\Sigma x1$	7.731	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.731	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.731	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.731	0.000	0.000	0.000	0.000
164	2	78	G	0.000	0.000	-22.660	-0.076	3.078	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.153	0.044	9.668	0.000
			$\Sigma x1$	10.172	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	10.172	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.172	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	10.172	0.000	0.000	0.000	0.000
165	2	79	G	0.000	0.000	-23.261	-0.116	-4.647	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.841	-0.528	-11.360	0.000
			$\Sigma x1$	10.434	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	10.434	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.434	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	10.434	0.000	0.000	0.000	0.000
166	2	80	G	0.000	0.000	-15.827	-0.099	10.111	0.000

			Q	0.000	0.000	-25.696	-0.092	19.116	0.000
			Σx1	7.457	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	7.457	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	7.457	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	7.457	0.000	0.000	0.000	0.000
167	2	81	G	0.000	0.000	-19.526	0.133	-9.701	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.492	0.166	-18.459	0.000
			Σx1	9.259	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	9.259	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	9.259	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	9.259	0.000	0.000	0.000	0.000
168	2	82	G	0.000	0.000	-14.040	0.007	7.990	0.000
			Q	0.000	0.000	-22.518	0.007	15.105	0.000
			Σx1	6.594	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	6.594	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	6.594	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	6.594	0.000	0.000	0.000	0.000
169	2	83	G	0.000	0.000	-10.729	0.000	-7.924	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.283	0.000	-14.981	0.000
			Σx1	5.272	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	5.272	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	5.272	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	5.272	0.000	0.000	0.000	0.000
170	2	84	G	0.000	0.000	-21.692	0.255	0.479	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.889	0.273	0.885	0.000
			Σx1	9.967	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	9.967	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	9.967	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	9.967	0.000	0.000	0.000	0.000
171	2	85	G	0.000	0.000	-27.175	0.098	6.922	0.000
			Q	0.000	0.000	-41.714	0.140	12.395	0.000
			Σx1	12.621	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	12.621	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	12.621	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	12.621	0.000	0.000	0.000	0.000
172	2	86	G	0.000	0.000	-28.517	-0.046	-4.283	0.000
			Q	0.000	0.000	-47.705	-0.003	-5.893	0.000
			Σx1	13.542	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	13.542	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	13.542	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	13.542	0.000	0.000	0.000	0.000
173	2	87	G	0.000	0.000	-24.228	0.069	-0.786	0.000
			Q	0.000	0.000	-42.526	0.086	-1.596	0.000
			Σx1	11.657	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	11.657	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	11.657	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	11.657	0.000	0.000	0.000	0.000
174	2	88	G	0.000	0.000	-24.720	0.051	1.756	0.000
			Q	0.000	0.000	-41.564	0.064	1.723	0.000
			Σx1	11.755	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	11.755	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	11.755	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	11.755	0.000	0.000	0.000	0.000
175	2	89	G	0.000	0.000	-22.372	-0.051	-3.744	0.000
			Q	0.000	0.000	-34.747	0.264	-6.960	0.000
			Σx1	10.421	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	10.421	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	10.421	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	10.421	0.000	0.000	0.000	0.000
176	2	90	G	0.000	0.000	-25.452	-0.288	1.260	0.000
			Q	0.000	0.000	-43.967	-0.360	2.520	0.000
			Σx1	12.192	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	12.192	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	12.192	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	12.192	0.000	0.000	0.000	0.000
177	2	91	G	0.000	0.000	-25.118	-0.256	-1.346	0.000
			Q	0.000	0.000	-43.710	-0.339	-2.866	0.000
			Σx1	12.056	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	12.056	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	12.056	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	12.056	0.000	0.000	0.000	0.000

178	2	92	G	0.000	0.000	-24.810	-0.348	0.951	0.000
			Q	0.000	0.000	-42.765	-0.461	1.783	0.000
			$\Sigma x1$	10.541	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	10.541	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.541	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	10.541	0.000	0.000	0.000	0.000
179	2	93	G	0.000	0.000	-21.486	-0.388	-5.284	0.000
			Q	0.000	0.000	-36.259	-0.515	-9.941	0.000
			$\Sigma x1$	8.540	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.540	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.540	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.540	0.000	0.000	0.000	0.000
180	2	94	G	0.000	0.000	-11.145	-0.134	1.781	0.000
			Q	0.000	0.000	-17.009	0.013	2.835	0.000
			$\Sigma x1$	5.168	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.168	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.168	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.168	0.000	0.000	0.000	0.000
181	2	95	G	0.000	0.000	-19.583	-2.718	5.144	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.272	-5.140	8.175	0.000
			$\Sigma x1$	9.263	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.263	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.263	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.263	0.000	0.000	0.000	0.000
182	2	96	G	0.000	0.000	-26.068	0.000	-4.751	0.000
			Q	0.000	0.000	-40.927	0.000	-8.952	0.000
			$\Sigma x1$	12.176	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	12.176	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	12.176	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	12.176	0.000	0.000	0.000	0.000
183	2	97	G	0.000	0.000	-13.567	0.356	-6.022	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.659	0.380	-10.118	0.000
			$\Sigma x1$	6.212	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	6.212	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	6.212	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	6.212	0.000	0.000	0.000	0.000
184	2	98	G	0.000	0.000	-25.083	0.000	-3.158	0.000
			Q	0.000	0.000	-39.034	0.000	-6.013	0.000
			$\Sigma x1$	11.689	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	11.689	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	11.689	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	11.689	0.000	0.000	0.000	0.000
185	2	99	G	0.000	0.000	-14.725	-0.000	-5.930	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.841	0.000	-9.951	0.000
			$\Sigma x1$	6.705	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	6.705	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	6.705	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	6.705	0.000	0.000	0.000	0.000
186	2	100	G	0.000	0.000	-24.098	-0.000	-1.708	0.000
			Q	0.000	0.000	-37.141	-0.000	-3.348	0.000
			$\Sigma x1$	11.203	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	11.203	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	11.203	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	11.203	0.000	0.000	0.000	0.000
187	2	101	G	0.000	0.000	-13.084	-0.427	-5.838	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.031	-0.456	-9.785	0.000
			$\Sigma x1$	5.997	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.997	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.997	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.997	0.000	0.000	0.000	0.000
188	2	102	G	0.000	0.000	-22.409	-0.232	-0.709	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.898	-0.248	-1.132	0.000
			$\Sigma x1$	10.294	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	10.294	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.294	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	10.294	0.000	0.000	0.000	0.000
189	2	103	G	0.000	0.000	-21.736	0.149	-19.269	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.364	-0.043	-31.817	0.000
			$\Sigma x1$	9.943	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.943	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.943	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.943	0.000	0.000	0.000	0.000

190	2	104	G	0.000	0.000	-1.763	-0.000	-0.320	0.000
			Q	0.000	0.000	-1.716	-0.000	-0.312	0.000
			$\Sigma x1$	0.744	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	0.744	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	0.744	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	0.744	0.000	0.000	0.000	0.000
191	2	105	G	0.000	0.000	-11.294	0.491	0.676	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.790	0.458	1.365	0.000
			$\Sigma x1$	4.976	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	4.976	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	4.976	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	4.976	0.000	0.000	0.000	0.000
192	2	106	G	0.000	0.000	-10.510	2.718	-0.536	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.427	5.140	-1.082	0.000
			$\Sigma x1$	5.207	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.207	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.207	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.207	0.000	0.000	0.000	0.000
193	2	107	G	0.000	0.000	-18.709	-0.315	5.520	0.000
			Q	0.000	0.000	-35.033	-0.268	8.962	0.000
			$\Sigma x1$	9.168	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.168	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.168	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.168	0.000	0.000	0.000	0.000
194	2	108	G	0.000	0.000	-12.429	7.002	0.023	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.531	13.189	0.023	0.000
			$\Sigma x1$	5.633	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.633	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.633	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.633	0.000	0.000	0.000	0.000
195	2	109	G	0.000	0.000	-12.585	7.002	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.166	12.015	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	5.002	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.002	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.002	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.002	0.000	0.000	0.000	0.000
196	2	110	G	0.000	0.000	-12.580	7.002	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.161	12.015	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	4.417	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	4.417	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	4.417	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	4.417	0.000	0.000	0.000	0.000
197	2	111	G	0.000	0.000	-12.894	7.002	0.125	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.874	13.088	0.128	0.000
			$\Sigma x1$	4.006	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	4.006	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	4.006	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	4.006	0.000	0.000	0.000	0.000
198	2	112	G	0.000	0.000	-10.837	7.002	0.289	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.344	11.216	0.295	0.000
			$\Sigma x1$	2.292	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	2.292	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	2.292	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	2.292	0.000	0.000	0.000	0.000
199	2	113	G	0.000	0.000	-12.499	7.002	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.078	12.015	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	2.072	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	2.072	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	2.072	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	2.072	0.000	0.000	0.000	0.000
200	2	114	G	0.000	0.000	-12.468	7.002	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-19.047	12.015	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	1.793	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.793	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.793	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	1.793	0.000	0.000	0.000	0.000
201	2	115	G	0.000	0.000	-13.645	7.605	0.108	0.000
			Q	0.000	0.000	-22.515	14.377	0.111	0.000
			$\Sigma x1$	1.453	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	1.453	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	1.453	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma y2$	0.000	1.453	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
202	2	116	G	0.000	0.000	-9.762	-3.502	0.025	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.800	-5.664	0.025	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	4.255	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	4.255	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	4.255	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	4.255	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
203	2	117	G	0.000	0.000	-9.924	-3.502	-0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.145	-5.762	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	3.881	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	3.881	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	3.881	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	3.881	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
204	2	118	G	0.000	0.000	-9.919	-3.502	-0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-14.140	-5.762	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	3.427	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	3.427	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	3.427	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	3.427	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
205	2	119	G	0.000	0.000	-10.194	-3.502	0.108	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.304	-6.243	0.110	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	3.108	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	3.108	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	3.108	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	3.108	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
206	2	120	G	0.000	0.000	-24.986	-0.392	-25.597	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-43.716	-0.552	-48.391	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	12.011	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	12.011	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	12.011	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	12.011	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
207	2	121	G	0.000	0.000	-19.389	0.134	-17.139	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.764	0.100	-30.025	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	8.929	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.929	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.929	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.929	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
208	3	1	G	0.000	0.000	-50.059	4.751	4.754	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-22.057	3.579	3.839	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	33.407	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	33.407	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	33.407	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	33.407	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
209	3	2	G	0.000	0.000	-37.064	0.097	4.496	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.819	0.058	4.485	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	24.800	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	24.800	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	24.800	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	24.800	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
210	3	3	G	0.000	0.000	-42.900	0.051	4.126	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-25.188	0.120	4.317	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	29.464	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	29.464	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	29.464	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	29.464	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
211	3	4	G	0.000	0.000	-78.040	0.166	3.882	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.203	0.217	4.135	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	51.658	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	51.658	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	51.658	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	51.658	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
212	3	5	G	0.000	0.000	-49.420	0.071	-2.006	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.483	0.171	-2.155	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	34.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	34.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	34.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	34.404	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
213	3	6	G	0.000	0.000	-63.210	0.212	-0.058	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.157	0.294	-0.068	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	42.623	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	42.623	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma x2$	42.623	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	42.623	0.000	0.000	0.000	0.000
214	3	7	G	0.000	0.000	-64.707	0.349	0.614	0.000
			Q	0.000	0.000	-31.620	0.355	0.741	0.000
			$\Sigma x1$	43.596	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	43.596	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	43.596	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	43.596	0.000	0.000	0.000	0.000
215	3	8	G	0.000	0.000	-48.743	0.257	0.448	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.381	0.268	0.454	0.000
			$\Sigma x1$	33.978	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	33.978	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	33.978	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	33.978	0.000	0.000	0.000	0.000
216	3	9	G	0.000	0.000	-34.595	0.579	-10.972	0.000
			Q	0.000	0.000	-17.373	0.388	-11.564	0.000
			$\Sigma x1$	23.371	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	23.371	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	23.371	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	23.371	0.000	0.000	0.000	0.000
217	3	10	G	0.000	0.000	-17.950	1.339	0.622	0.000
			Q	0.000	0.000	-5.059	0.713	0.331	0.000
			$\Sigma x1$	11.601	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	11.601	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	11.601	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	11.601	0.000	0.000	0.000	0.000
218	3	11	G	0.000	0.000	-30.134	-0.959	0.783	0.000
			Q	0.000	0.000	-8.661	-0.856	0.814	0.000
			$\Sigma x1$	19.497	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	19.497	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	19.497	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	19.497	0.000	0.000	0.000	0.000
219	3	12	G	0.000	0.000	-33.830	-3.322	-9.647	0.000
			Q	0.000	0.000	-17.684	-2.198	-9.337	0.000
			$\Sigma x1$	22.946	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	22.946	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	22.946	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	22.946	0.000	0.000	0.000	0.000
220	3	13	G	0.000	0.000	-13.431	0.445	0.207	0.000
			Q	0.000	0.000	-2.953	0.296	0.138	0.000
			$\Sigma x1$	8.569	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	8.569	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	8.569	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	8.569	0.000	0.000	0.000	0.000
221	3	14	G	0.000	0.000	-31.935	2.160	2.203	0.000
			Q	0.000	0.000	-7.537	1.439	1.468	0.000
			$\Sigma x1$	20.444	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	20.444	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	20.444	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	20.444	0.000	0.000	0.000	0.000
222	3	15	G	0.000	0.000	-16.580	0.376	3.978	0.000
			Q	0.000	0.000	-5.679	0.250	2.729	0.000
			$\Sigma x1$	10.849	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	213.699	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.849	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-180.378	0.000	0.000	0.000	0.000
223	3	16	G	0.000	0.000	-27.855	0.119	3.403	0.000
			Q	0.000	0.000	-10.119	0.082	2.338	0.000
			$\Sigma x1$	-169.148	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	18.303	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	228.827	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	18.303	0.000	0.000	0.000	0.000
224	3	17	G	0.000	0.000	-31.190	0.628	-0.970	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.804	0.484	-0.792	0.000
			$\Sigma x1$	20.823	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	20.823	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	20.823	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	20.823	0.000	0.000	0.000	0.000
225	3	18	G	0.000	0.000	-41.803	0.650	1.705	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.818	0.496	1.136	0.000
			$\Sigma x1$	27.287	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

				Σy1	0.000	27.287	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	27.287	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	27.287	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
226	3	19	G		0.000	0.000	-31.971	0.621	-0.946	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-14.140	0.477	-0.629	0.000	0.000
				Σx1	21.343	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	21.343	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	21.343	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	21.343	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
227	3	20	G		0.000	0.000	-36.953	0.638	-2.899	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-12.465	0.490	-1.931	0.000	0.000
				Σx1	24.154	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	24.154	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	24.154	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	24.154	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
228	3	21	G		0.000	0.000	-19.584	0.667	-3.370	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-6.304	0.444	-2.246	0.000	0.000
				Σx1	12.761	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	12.761	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	12.761	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	12.761	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
229	3	22	G		0.000	0.000	-23.161	-0.049	25.564	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-28.443	-0.034	34.540	0.000	0.000
				Σx1	17.880	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	17.880	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	17.880	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	17.880	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
230	3	23	G		0.000	0.000	-36.207	-0.110	-16.988	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-44.989	-0.083	-22.941	0.000	0.000
				Σx1	28.020	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	28.020	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	28.020	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	28.020	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
231	3	24	G		0.000	0.000	-32.748	-0.014	4.641	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-34.115	-0.011	0.993	0.000	0.000
				Σx1	24.470	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	24.470	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	24.470	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	24.470	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
232	3	25	G		0.000	0.000	-32.808	-0.073	-4.279	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-34.269	-0.056	-0.503	0.000	0.000
				Σx1	24.526	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	24.526	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	24.526	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	24.526	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
233	3	26	G		0.000	0.000	-27.937	-0.091	0.050	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-33.851	-0.071	0.069	0.000	0.000
				Σx1	21.506	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	21.506	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	21.506	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	21.506	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
234	3	27	G		0.000	0.000	-21.032	1.239	-8.393	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-21.972	0.969	-11.761	0.000	0.000
				Σx1	15.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	15.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	15.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	15.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
235	3	28	G		0.000	0.000	-18.566	-0.133	18.894	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-19.827	-0.088	22.040	0.000	0.000
				Σx1	13.937	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	13.937	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	13.937	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	13.937	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
236	3	29	G		0.000	0.000	-30.246	-0.211	-11.194	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-32.744	-0.161	-13.197	0.000	0.000
				Σx1	22.764	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy1	0.000	22.764	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σx2	22.764	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				Σy2	0.000	22.764	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
237	3	30	G		0.000	0.000	-25.700	-0.222	0.905	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-27.122	-0.170	1.035	0.000	0.000

				$\Sigma x1$	19.250	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	19.250	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	19.250	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	19.250	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
238	3	31	G		0.000	0.000	-17.477	0.016	17.150	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-19.673	0.011	21.104	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	13.254	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	13.254	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	13.254	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	13.254	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
239	3	32	G		0.000	0.000	-30.109	0.467	-9.442	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-33.473	0.357	-12.123	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	22.778	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	22.778	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	22.778	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	22.778	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
240	3	33	G		0.000	0.000	-26.041	0.362	1.053	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-27.914	0.277	1.315	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	19.563	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	19.563	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	19.563	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	19.563	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
241	3	34	G		0.000	0.000	-26.072	0.346	-0.512	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-28.120	0.264	-0.645	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	19.609	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	19.609	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	19.609	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	19.609	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
242	3	35	G		0.000	0.000	-25.820	0.346	0.097	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-27.781	0.264	0.116	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	19.410	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	19.410	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	19.410	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	19.410	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
243	3	36	G		0.000	0.000	-18.147	0.296	-7.622	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-19.788	0.264	-8.940	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	13.677	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	13.677	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	13.677	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	13.677	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
244	3	37	G		0.000	0.000	-30.463	-0.148	-7.785	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-36.621	-0.113	-10.698	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	23.411	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	23.411	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	23.411	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	23.411	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
245	3	38	G		0.000	0.000	-26.816	-0.087	1.258	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-31.673	-0.066	1.791	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	20.534	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	20.534	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	20.534	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	20.534	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
246	3	39	G		0.000	0.000	-27.050	-0.026	-0.640	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-32.136	-0.020	-0.911	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	20.738	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	20.738	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	20.738	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	20.738	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
247	3	40	G		0.000	0.000	-26.704	-0.027	0.052	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-31.614	-0.020	0.074	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	20.458	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	20.458	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	20.458	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	20.458	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
248	3	41	G		0.000	0.000	-17.012	0.516	-8.244	0.000	0.000
			Q		0.000	0.000	-19.534	0.461	-10.994	0.000	0.000
				$\Sigma x1$	12.952	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y1$	0.000	12.952	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma x2$	12.952	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
				$\Sigma y2$	0.000	12.952	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
249	3	42	G		0.000	0.000	-16.980	-0.328	12.450	0.000	0.000

			Q	0.000	0.000	-19.359	-0.219	16.610	0.000
			Σx1	12.909	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	12.909	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	12.909	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	12.909	0.000	0.000	0.000	0.000
250	3	43	G	0.000	0.000	-28.229	-0.110	-5.147	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.128	-0.084	-7.274	0.000
			Σx1	21.587	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	21.587	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	21.587	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	21.587	0.000	0.000	0.000	0.000
251	3	44	G	0.000	0.000	-26.440	-0.055	1.465	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.202	-0.042	1.981	0.000
			Σx1	20.110	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.110	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.110	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.110	0.000	0.000	0.000	0.000
252	3	45	G	0.000	0.000	-26.730	-0.110	-0.760	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.714	-0.084	-1.027	0.000
			Σx1	20.354	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.354	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.354	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.354	0.000	0.000	0.000	0.000
253	3	46	G	0.000	0.000	-26.273	-0.110	-0.019	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.065	-0.084	-0.021	0.000
			Σx1	19.990	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.990	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.990	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.990	0.000	0.000	0.000	0.000
254	3	47	G	0.000	0.000	-15.295	-0.000	10.773	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.935	0.000	13.622	0.000
			Σx1	11.562	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	11.562	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	11.562	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	11.562	0.000	0.000	0.000	0.000
255	3	48	G	0.000	0.000	-26.955	0.000	-3.416	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.452	0.000	-4.672	0.000
			Σx1	20.456	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.456	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.456	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.456	0.000	0.000	0.000	0.000
256	3	49	G	0.000	0.000	-26.279	-0.000	1.647	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.114	-0.000	2.139	0.000
			Σx1	19.867	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.867	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.867	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.867	0.000	0.000	0.000	0.000
257	3	50	G	0.000	0.000	-26.470	0.000	-0.862	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.555	0.000	-1.122	0.000
			Σx1	20.042	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.042	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.042	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.042	0.000	0.000	0.000	0.000
258	3	51	G	0.000	0.000	-25.951	0.000	-0.021	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.842	0.000	-0.027	0.000
			Σx1	19.631	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.631	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.631	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.631	0.000	0.000	0.000	0.000
259	3	52	G	0.000	0.000	-14.084	0.326	-8.121	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.816	0.291	-9.941	0.000
			Σx1	10.676	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	10.676	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	10.676	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	10.676	0.000	0.000	0.000	0.000
260	3	53	G	0.000	0.000	-14.376	-0.000	9.088	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.672	0.000	11.403	0.000
			Σx1	10.834	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	10.834	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	10.834	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	10.834	0.000	0.000	0.000	0.000

261	3	54	G	0.000	0.000	-25.969	0.000	-1.834	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.099	0.000	-2.587	0.000
			Σx1	19.676	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.676	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.676	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.676	0.000	0.000	0.000	0.000
262	3	55	G	0.000	0.000	-26.262	-0.000	1.836	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.090	-0.000	2.384	0.000
			Σx1	19.853	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.853	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.853	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.853	0.000	0.000	0.000	0.000
263	3	56	G	0.000	0.000	-26.505	-0.000	-0.972	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.601	-0.000	-1.264	0.000
			Σx1	20.069	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.069	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.069	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.069	0.000	0.000	0.000	0.000
264	3	57	G	0.000	0.000	-25.901	-0.000	-0.056	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.773	-0.000	-0.072	0.000
			Σx1	19.591	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.591	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.591	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.591	0.000	0.000	0.000	0.000
265	3	58	G	0.000	0.000	-26.753	0.000	2.179	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.399	0.000	3.966	0.000
			Σx1	20.592	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.592	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.592	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.592	0.000	0.000	0.000	0.000
266	3	59	G	0.000	0.000	-20.152	-0.218	-9.667	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.934	-0.194	-13.173	0.000
			Σx1	15.449	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	15.449	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	15.449	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	15.449	0.000	0.000	0.000	0.000
267	3	60	G	0.000	0.000	-8.337	-0.208	-0.787	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.799	-0.139	-0.799	0.000
			Σx1	5.979	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	5.979	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	5.979	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	5.979	0.000	0.000	0.000	0.000
268	3	61	G	0.000	0.000	-12.798	-0.198	7.453	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.971	-0.132	9.319	0.000
			Σx1	9.648	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	9.648	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	9.648	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	9.648	0.000	0.000	0.000	0.000
269	3	62	G	0.000	0.000	-24.984	-0.000	-0.395	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.746	-0.000	-0.698	0.000
			Σx1	18.897	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	18.897	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	18.897	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	18.897	0.000	0.000	0.000	0.000
270	3	63	G	0.000	0.000	-25.959	-0.103	2.024	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.848	-0.079	2.629	0.000
			Σx1	19.637	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.637	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.637	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	19.637	0.000	0.000	0.000	0.000
271	3	64	G	0.000	0.000	-26.539	-0.000	-1.081	0.000
			Q	0.000	0.000	-29.648	0.000	-1.406	0.000
			Σx1	20.096	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	20.096	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	20.096	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	20.096	0.000	0.000	0.000	0.000
272	3	65	G	0.000	0.000	-25.851	0.000	-0.090	0.000
			Q	0.000	0.000	-28.704	0.000	-0.117	0.000
			Σx1	19.552	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	19.552	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	19.552	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma y2$	0.000	19.552	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
273	3	66	G	0.000	0.000	-25.619	0.000	1.264	0.000	
			Q	0.000	0.000	-29.644	0.000	1.644	0.000	
			$\Sigma x1$	19.535	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	19.535	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	19.535	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	19.535	0.000	0.000	0.000	0.000	
274	3	67	G	0.000	0.000	-20.670	0.000	-7.340	0.000	
			Q	0.000	0.000	-23.216	0.000	-9.227	0.000	
			$\Sigma x1$	15.669	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	15.669	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	15.669	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	15.669	0.000	0.000	0.000	0.000	
275	3	68	G	0.000	0.000	-9.978	0.000	-1.928	0.000	
			Q	0.000	0.000	-8.928	0.000	-2.206	0.000	
			$\Sigma x1$	7.261	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	7.261	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	7.261	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	7.261	0.000	0.000	0.000	0.000	
276	3	69	G	0.000	0.000	-23.388	-0.232	0.722	0.000	
			Q	0.000	0.000	-24.618	-0.177	0.829	0.000	
			$\Sigma x1$	17.509	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	17.509	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	17.509	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	17.509	0.000	0.000	0.000	0.000	
277	3	70	G	0.000	0.000	-25.215	-0.141	2.217	0.000	
			Q	0.000	0.000	-26.706	-0.108	2.537	0.000	
			$\Sigma x1$	18.899	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	18.899	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	18.899	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	18.899	0.000	0.000	0.000	0.000	
278	3	71	G	0.000	0.000	-25.847	-0.232	-1.199	0.000	
			Q	0.000	0.000	-27.433	-0.177	-1.370	0.000	
			$\Sigma x1$	19.381	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	19.381	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	19.381	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	19.381	0.000	0.000	0.000	0.000	
279	3	72	G	0.000	0.000	-25.074	-0.232	-0.129	0.000	
			Q	0.000	0.000	-26.548	-0.177	-0.146	0.000	
			$\Sigma x1$	18.792	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	18.792	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	18.792	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	18.792	0.000	0.000	0.000	0.000	
280	3	73	G	0.000	0.000	-24.961	-0.198	1.322	0.000	
			Q	0.000	0.000	-27.347	-0.177	1.513	0.000	
			$\Sigma x1$	18.830	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	18.830	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	18.830	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	18.830	0.000	0.000	0.000	0.000	
281	3	74	G	0.000	0.000	-22.214	-0.198	-5.191	0.000	
			Q	0.000	0.000	-24.204	-0.177	-5.940	0.000	
			$\Sigma x1$	16.740	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	16.740	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	16.740	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	16.740	0.000	0.000	0.000	0.000	
282	3	75	G	0.000	0.000	-11.548	-0.190	-4.270	0.000	
			Q	0.000	0.000	-11.009	-0.127	-4.793	0.000	
			$\Sigma x1$	8.493	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	8.493	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	8.493	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	8.493	0.000	0.000	0.000	0.000	
283	3	76	G	0.000	0.000	-22.983	-0.037	5.167	0.000	
			Q	0.000	0.000	-17.341	-0.002	5.931	0.000	
			$\Sigma x1$	16.296	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	16.296	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma x2$	16.296	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y2$	0.000	16.296	0.000	0.000	0.000	0.000	
284	3	77	G	0.000	0.000	-22.578	0.255	1.773	0.000	
			Q	0.000	0.000	-23.668	0.195	2.027	0.000	
			$\Sigma x1$	16.890	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	
			$\Sigma y1$	0.000	16.890	0.000	0.000	0.000	0.000	

			$\Sigma x2$	16.890	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	16.890	0.000	0.000	0.000	0.000
285	3	78	G	0.000	0.000	-25.254	0.164	2.369	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.726	0.125	2.711	0.000
			$\Sigma x1$	18.925	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	18.925	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	18.925	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	18.925	0.000	0.000	0.000	0.000
286	3	79	G	0.000	0.000	-25.860	0.229	-1.265	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.451	0.175	-1.450	0.000
			$\Sigma x1$	19.391	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	19.391	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	19.391	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	19.391	0.000	0.000	0.000	0.000
287	3	80	G	0.000	0.000	-24.842	0.164	-0.148	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.356	0.126	-0.171	0.000
			$\Sigma x1$	18.625	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	18.625	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	18.625	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	18.625	0.000	0.000	0.000	0.000
288	3	81	G	0.000	0.000	-24.716	0.123	1.367	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.122	0.110	1.564	0.000
			$\Sigma x1$	18.650	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	18.650	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	18.650	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	18.650	0.000	0.000	0.000	0.000
289	3	82	G	0.000	0.000	-23.756	0.153	-2.990	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.001	0.137	-3.421	0.000
			$\Sigma x1$	17.917	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	17.917	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	17.917	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	17.917	0.000	0.000	0.000	0.000
290	3	83	G	0.000	0.000	-12.691	0.019	-6.258	0.000
			Q	0.000	0.000	-12.569	0.013	-7.170	0.000
			$\Sigma x1$	9.396	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	9.396	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	9.396	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	9.396	0.000	0.000	0.000	0.000
291	3	84	G	0.000	0.000	-25.693	-0.212	-0.440	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.225	-0.162	-0.501	0.000
			$\Sigma x1$	19.259	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	19.259	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	19.259	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	19.259	0.000	0.000	0.000	0.000
292	3	85	G	0.000	0.000	-22.111	-0.241	3.360	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.761	-0.132	3.516	0.000
			$\Sigma x1$	15.556	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	15.556	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	15.556	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	15.556	0.000	0.000	0.000	0.000
293	3	86	G	0.000	0.000	-25.206	-0.211	6.317	0.000
			Q	0.000	0.000	-26.038	-0.189	7.200	0.000
			$\Sigma x1$	18.805	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	18.805	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	18.805	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	18.805	0.000	0.000	0.000	0.000
294	3	87	G	0.000	0.000	-31.342	-0.279	1.405	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.318	-0.249	1.578	0.000
			$\Sigma x1$	23.508	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	23.508	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	23.508	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	23.508	0.000	0.000	0.000	0.000
295	3	88	G	0.000	0.000	-21.548	-0.479	7.486	0.000
			Q	0.000	0.000	-18.512	-0.427	6.397	0.000
			$\Sigma x1$	15.578	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	15.578	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	15.578	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	15.578	0.000	0.000	0.000	0.000
296	3	89	G	0.000	0.000	-23.902	-0.431	-2.502	0.000
			Q	0.000	0.000	-18.880	-0.380	-3.554	0.000
			$\Sigma x1$	17.060	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

			$\Sigma y1$	0.000	17.060	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	17.060	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	17.060	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
297	3	90	G	0.000	0.000	-19.410	-0.397	-0.747	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.606	-0.377	-0.498	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	13.625	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	13.625	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	13.625	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	13.625	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
298	3	91	G	0.000	0.000	-18.911	-0.387	-0.024	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.262	-0.367	-0.016	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	13.276	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	13.276	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	13.276	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	13.276	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
299	3	92	G	0.000	0.000	-19.557	-0.378	1.194	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-13.681	-0.357	0.796	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	13.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	13.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	13.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	13.724	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
300	3	93	G	0.000	0.000	-24.001	-0.388	8.126	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.631	-0.360	5.415	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	16.822	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	16.822	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	16.822	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	16.822	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
301	3	94	G	0.000	0.000	-14.921	-0.279	-16.394	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.944	-0.186	-10.925	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	10.406	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-192.445	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	10.406	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	201.632	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
302	3	95	G	0.000	0.000	-25.508	-0.212	0.117	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.013	-0.162	0.135	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	19.118	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	19.118	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	19.118	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	19.118	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
303	3	96	G	0.000	0.000	-15.175	-0.316	-8.359	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-16.044	-0.282	-9.564	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	11.370	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	11.370	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	11.370	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	11.370	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
304	3	97	G	0.000	0.000	-31.187	-0.252	-0.920	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.528	-0.238	-1.051	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	23.441	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	23.441	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	23.441	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	23.441	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
305	3	98	G	0.000	0.000	-30.616	-0.330	-0.041	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-32.831	-0.313	-0.051	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	23.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	23.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	23.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	23.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
306	3	99	G	0.000	0.000	-31.767	-0.366	1.893	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-34.125	-0.346	2.114	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	23.874	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	23.874	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	23.874	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	23.874	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
307	3	100	G	0.000	0.000	-36.873	-0.342	7.629	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-39.938	-0.324	8.557	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	27.755	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	27.755	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	27.755	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	27.755	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
308	3	101	G	0.000	0.000	-23.398	-0.538	-20.264	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.463	-0.358	-22.263	0.000	0.000

			$\Sigma x1$	17.362	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	17.362	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	17.362	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	17.362	0.000	0.000	0.000	0.000
309	3	102	G	0.000	0.000	-19.749	-2.542	5.476	0.000
			Q	0.000	0.000	-23.307	-3.433	6.281	0.000
			$\Sigma x1$	15.120	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	15.120	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	15.120	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	15.120	0.000	0.000	0.000	0.000
310	3	103	G	0.000	0.000	-10.132	2.542	-0.552	0.000
			Q	0.000	0.000	-12.993	3.433	-0.627	0.000
			$\Sigma x1$	7.894	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	7.894	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	7.894	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	7.894	0.000	0.000	0.000	0.000
311	3	104	G	0.000	0.000	-7.610	1.285	0.589	0.000
			Q	0.000	0.000	-6.001	1.001	0.376	0.000
			$\Sigma x1$	5.430	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	5.430	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	5.430	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	5.430	0.000	0.000	0.000	0.000
312	3	105	G	0.000	0.000	-17.696	-6.074	-2.822	0.000
			Q	0.000	0.000	-12.604	-4.326	-2.010	0.000
			$\Sigma x1$	199.899	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	12.448	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-198.076	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	12.448	0.000	0.000	0.000	0.000
313	1	-5	G	0.000	0.000	-177.942	-80.324	-3.135	0.000
			Q	0.000	0.000	-15.817	-7.140	-0.279	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
314	1	-9007	G	0.000	0.000	-233.060	72.843	2.843	0.000
			Q	0.000	0.000	-20.716	6.475	0.253	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
315	2	-2	G	0.000	0.000	-148.895	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.014	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	42.588	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	42.588	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	42.588	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	42.588	0.000	0.000	0.000	0.000
316	2	-3	G	0.000	0.000	-177.991	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-33.690	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	50.779	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	50.779	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	50.779	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	50.779	0.000	0.000	0.000	0.000
317	2	-10	G	0.000	0.000	-126.732	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-27.967	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	36.393	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	36.393	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	36.393	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	36.393	0.000	0.000	0.000	0.000
318	2	-13	G	0.000	0.000	-153.884	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-30.547	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	43.986	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	43.986	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	43.986	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	43.986	0.000	0.000	0.000	0.000
319	1	-9	G	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x1$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y1$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma x2$	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			$\Sigma y2$	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
320	1	-9	G	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

		Q	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx1	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	-0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
321	2	-19	G	0.000	0.000	-24.181	-3.954	-0.377
		Q	0.000	0.000	-32.400	-5.502	-0.500	0.000
		Σx1	6.034	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	6.034	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	6.034	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	6.034	0.000	0.000	0.000	0.000
322	2	-20	G	0.000	0.000	-15.339	-2.568	-0.579
		Q	0.000	0.000	-16.577	-2.621	-0.768	0.000
		Σx1	0.857	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	0.857	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	0.857	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	0.857	0.000	0.000	0.000	0.000
323	2	-16	G	0.000	0.000	-11.383	-4.496	-0.238
		Q	0.000	0.000	-14.063	-5.962	-0.243	0.000
		Σx1	2.790	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	2.790	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	2.790	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	2.790	0.000	0.000	0.000	0.000
324	2	-17	G	0.000	0.000	-7.146	-2.920	-0.372
		Q	0.000	0.000	-7.294	-2.981	-0.380	0.000
		Σx1	0.395	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	0.395	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	0.395	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	0.395	0.000	0.000	0.000	0.000
325	2	-23	G	0.000	0.000	-13.858	0.000	15.524
		Q	0.000	0.000	-26.199	0.000	29.348	0.000
		Σx1	6.810	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	6.810	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	6.810	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	6.810	0.000	0.000	0.000	0.000
326	2	-18	G	0.000	0.000	-8.708	0.000	-6.252
		Q	0.000	0.000	-16.463	0.000	-11.819	0.000
		Σx1	4.279	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	4.279	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	4.279	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	4.279	0.000	0.000	0.000	0.000
327	2	-14	G	0.000	0.000	-8.634	0.000	6.317
		Q	0.000	0.000	-13.830	0.000	10.120	0.000
		Σx1	4.053	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	4.053	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	4.053	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	4.053	0.000	0.000	0.000	0.000
328	2	-24	G	0.000	0.000	-1.396	0.000	-0.141
		Q	0.000	0.000	-2.811	0.000	-0.283	0.000
		Σx1	0.699	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	0.699	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	0.699	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	0.699	0.000	0.000	0.000	0.000
329	2	-31	G	0.000	0.000	-13.037	8.450	-0.414
		Q	0.000	0.000	-16.994	11.464	-0.423	0.000
		Σx1	3.233	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	3.233	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	3.233	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	3.233	0.000	0.000	0.000	0.000
330	2	-31	G	0.000	0.000	-1.317	0.000	0.148
		Q	0.000	0.000	-1.345	0.000	0.151	0.000
		Σx1	0.256	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	0.256	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	0.256	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	0.256	0.000	0.000	0.000	0.000
331	2	-112	G	0.000	0.000	-1.317	0.000	-0.148
		Q	0.000	0.000	-1.345	0.000	-0.151	0.000
		Σx1	0.311	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy1	0.000	0.311	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σx2	0.311	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
		Σy2	0.000	0.311	0.000	0.000	0.000	0.000

332	2	-33	G	0.000	0.000	-9.184	5.489	-0.397	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.375	5.603	-0.406	0.000
			Σx1	0.508	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	0.508	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	0.508	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	0.508	0.000	0.000	0.000	0.000
333	2	-6	G	0.000	0.000	-3.132	-0.555	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-3.350	-0.594	-0.000	0.000
			Σx1	1.344	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.344	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.344	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.344	0.000	0.000	0.000	0.000
334	2	-8	G	0.000	0.000	-3.197	0.717	-0.000	0.000
			Q	0.000	0.000	-4.240	0.951	-0.000	0.000
			Σx1	1.273	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.273	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.273	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.273	0.000	0.000	0.000	0.000
335	2	-9	G	0.000	0.000	-3.247	0.740	-0.003	0.000
			Q	0.000	0.000	-4.306	0.981	-0.004	0.000
			Σx1	1.216	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.216	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.216	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.216	0.000	0.000	0.000	0.000
336	3	-13	G	0.000	0.000	-13.707	0.000	15.354	0.000
			Q	0.000	0.000	-18.509	0.000	20.734	0.000
			Σx1	10.804	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	10.804	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	10.804	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	10.804	0.000	0.000	0.000	0.000
337	3	-11	G	0.000	0.000	-9.806	0.000	-8.149	0.000
			Q	0.000	0.000	-12.486	0.000	-10.377	0.000
			Σx1	7.629	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	7.629	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	7.629	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	7.629	0.000	0.000	0.000	0.000
338	3	-10	G	0.000	0.000	-8.633	0.000	6.317	0.000
			Q	0.000	0.000	-9.878	0.000	7.228	0.000
			Σx1	6.569	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	6.569	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	6.569	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	6.569	0.000	0.000	0.000	0.000
339	3	-14	G	0.000	0.000	-1.359	0.000	-0.137	0.000
			Q	0.000	0.000	-1.720	0.000	-0.173	0.000
			Σx1	1.056	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy1	0.000	1.056	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σx2	1.056	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
			Σy2	0.000	1.056	0.000	0.000	0.000	0.000

ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΤΑΤΟΠΙΣΕΩΝ

A/A	ΣΤ	ΤΑ	ΤΦ	dx	dy	dz	dφx	dφy	dφz
1	0	1	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
2	0	2	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
3	0	3	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
4	0	4	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000

[illegible]

[illegible]

			Q	0.000016	-0.000093	-0.000025	0.000002	0.000081	-0.000007
			Σx1	0.003480	-0.001006	-0.000011	0.000180	0.001068	0.000169
			Σy1	-0.001695	0.012981	0.000232	-0.003459	-0.000409	-0.000400
			Σx2	0.001587	0.002564	0.000045	-0.000696	0.000704	-0.000239
			Σy2	0.001438	0.003372	0.000089	-0.001146	0.000420	0.000164
88	2	2	G	0.000054	-0.000026	-0.000090	-0.000014	0.000050	-0.000108
			Q	0.000072	-0.000026	-0.000019	-0.000002	0.000067	-0.000133
			Σx1	0.002627	0.000642	0.000170	-0.000096	0.002400	-0.004490
			Σy1	-0.003173	0.002876	0.000243	-0.000378	-0.003330	0.003562
			Σx2	0.001858	-0.000704	-0.000009	0.000036	0.001721	-0.002913
			Σy2	0.001959	0.005661	0.000706	-0.000313	0.002054	-0.002350
89	2	3	G	0.000057	-0.000002	-0.000118	-0.000041	0.000046	0.000028
			Q	0.000073	0.000070	-0.000020	-0.000074	0.000071	0.000026
			Σx1	0.002667	0.001494	-0.000184	-0.001507	0.002600	0.000786
			Σy1	-0.003134	-0.011622	-0.001210	0.010672	-0.003538	-0.000684
			Σx2	0.001876	0.000650	-0.000192	-0.000742	0.001840	0.000521
			Σy2	0.001972	0.012497	0.001687	-0.010612	0.002258	0.000337
90	2	4	G	0.000021	-0.000131	-0.000056	0.000005	0.000019	-0.000005
			Q	0.000034	-0.000085	-0.000032	-0.000012	0.000037	-0.000007
			Σx1	0.003097	-0.001172	0.000081	0.000001	0.000611	0.000161
			Σy1	-0.000794	0.013420	-0.000072	-0.002281	0.000448	-0.000401
			Σx2	0.002122	0.002805	0.000053	-0.000577	0.000631	-0.000235
			Σy2	0.001078	0.003199	0.000002	-0.000777	0.000386	0.000168
91	2	5	G	0.000024	-0.000163	-0.000156	-0.000105	0.000024	-0.000003
			Q	0.000037	-0.000127	-0.000168	-0.000298	0.000016	-0.000005
			Σx1	0.003068	-0.000562	-0.000034	0.000196	0.000630	0.000101
			Σy1	-0.000758	0.011948	-0.000058	-0.002849	-0.000146	-0.000394
			Σx2	0.002142	0.001997	-0.000044	-0.000452	0.000493	-0.000133
			Σy2	0.001062	0.003797	-0.000037	-0.001047	0.000204	0.000124
92	2	6	G	0.000025	-0.000186	-0.000070	0.000131	0.000012	-0.000002
			Q	0.000038	-0.000159	-0.000053	0.000117	0.000016	-0.000004
			Σx1	0.003001	0.000004	-0.000008	-0.000015	0.001077	0.000095
			Σy1	-0.000717	0.009985	0.000051	-0.002867	-0.000145	-0.000385
			Σx2	0.002143	0.001233	-0.000001	-0.000419	0.000853	-0.000125
			Σy2	0.001033	0.004422	0.000023	-0.001445	0.000388	0.000121
93	2	7	G	0.000028	-0.000251	-0.000148	0.000155	0.000007	0.000003
			Q	0.000041	-0.000240	-0.000141	0.000164	0.000012	0.000002
			Σx1	0.002983	0.000510	0.000012	-0.000173	0.000774	0.000080
			Σy1	-0.000673	0.007925	0.000016	-0.002797	-0.000117	-0.000362
			Σx2	0.002134	0.000700	0.000012	-0.000279	0.000624	-0.000111
			Σy2	0.001064	0.004996	0.000010	-0.001948	0.000265	0.000118
94	2	8	G	0.000022	-0.000212	-0.000082	0.000090	0.000012	0.000011
			Q	0.000032	-0.000203	-0.000070	0.000084	0.000016	0.000011
			Σx1	0.002937	0.000854	0.000012	-0.000276	0.001035	0.000067
			Σy1	-0.000600	0.006259	0.000015	-0.002312	-0.000164	-0.000344
			Σx2	0.002133	0.000278	0.000009	-0.000113	0.000828	-0.000110
			Σy2	0.001069	0.005566	0.000015	-0.002153	0.000355	0.000120
95	2	9	G	0.000030	-0.000068	-0.000068	-0.000003	0.000008	0.000017
			Q	0.000040	-0.000042	-0.000056	-0.000030	0.000012	0.000017
			Σx1	0.002911	0.001073	-0.000011	-0.000367	0.001061	0.000058
			Σy1	-0.000465	0.004536	-0.000006	-0.001582	-0.000096	-0.000328
			Σx2	0.002086	-0.000192	0.000002	0.000035	0.000826	-0.000120
			Σy2	0.001136	0.006027	-0.000041	-0.002007	0.000429	0.000130
96	2	10	G	0.000046	-0.000021	-0.000156	-0.000021	0.000074	0.000116
			Q	0.000047	-0.000025	-0.000036	-0.000003	0.000054	0.000110
			Σx1	0.002698	0.000635	0.000144	-0.000083	0.002801	0.003848
			Σy1	-0.000602	0.002896	-0.000427	-0.000392	-0.000361	-0.001790
			Σx2	0.001813	-0.000711	0.000211	0.000043	0.001851	0.002599
			Σy2	0.001010	0.005659	-0.000360	-0.000297	0.000893	0.000991
97	2	11	G	0.000033	0.000043	-0.000110	-0.000235	0.000030	0.000017
			Q	0.000043	0.000074	-0.000098	-0.000353	0.000024	0.000018
			Σx1	0.002957	0.001307	-0.000013	-0.000536	0.000671	0.000057
			Σy1	-0.000485	0.003092	-0.000018	-0.001148	-0.000386	-0.000314
			Σx2	0.002131	-0.000988	-0.000006	0.000245	0.000658	-0.000128
			Σy2	0.001149	0.006928	-0.000005	-0.002450	-0.000034	0.000144
98	2	12	G	0.000035	0.000129	-0.000069	-0.000129	-0.000097	0.000028
			Q	0.000045	0.000171	-0.000038	-0.000115	-0.000047	0.000031
			Σx1	0.002985	0.001560	-0.000032	-0.000749	0.000922	0.000092
			Σy1	-0.000475	0.001749	0.000012	-0.000565	-0.000062	-0.000290
			Σx2	0.002196	-0.002026	-0.000036	0.000344	0.000649	-0.000144
			Σy2	0.001108	0.008013	0.000013	-0.002655	0.000549	0.000240

99	2	13	G	0.000049	-0.000009	-0.000054	-0.000043	0.000066	-0.000014
			Q	0.000054	0.000052	-0.000011	-0.000059	0.000060	-0.000017
			Σx1	0.002485	0.001328	0.000166	-0.001424	0.002595	-0.000609
			Σy1	-0.000347	-0.000841	0.001120	0.007112	-0.000030	0.000687
			Σx2	0.001609	0.000403	0.000154	-0.000518	0.001651	-0.000355
			Σy2	0.000638	0.011060	-0.001542	-0.008519	0.000350	-0.000873
100	2	14	G	0.000031	-0.000127	-0.000107	-0.000088	0.000084	-0.000004
			Q	0.000048	-0.000079	-0.000100	-0.000179	0.000176	-0.000005
			Σx1	0.002735	-0.001336	0.000044	0.000065	0.000845	0.000155
			Σy1	0.000126	0.013873	-0.000225	-0.002660	0.000774	-0.000406
			Σx2	0.002645	0.003053	-0.000016	-0.000663	0.000991	-0.000236
			Σy2	0.000700	0.003004	-0.000065	-0.000799	0.000444	0.000177
101	2	15	G	0.000034	-0.000148	-0.000060	-0.000027	0.000074	0.000003
			Q	0.000051	-0.000116	-0.000082	-0.000040	0.000097	0.000002
			Σx1	0.002705	-0.000039	0.000080	-0.000108	0.000525	0.000162
			Σy1	0.000138	0.010173	-0.000368	0.000522	-0.000041	-0.000339
			Σx2	0.002636	0.001259	-0.000010	-0.000011	0.000538	-0.000278
			Σy2	0.000685	0.004385	-0.000147	0.000224	0.000086	0.000176
102	2	16	G	-0.000054	-0.000146	-0.000075	-0.000013	-0.000056	0.000008
			Q	-0.000088	-0.000127	-0.000105	-0.000022	-0.000086	0.000014
			Σx1	0.002747	0.000580	-0.000039	-0.000003	0.000100	0.000114
			Σy1	-0.000071	0.008137	-0.000004	-0.000083	-0.000112	-0.000371
			Σx2	0.002835	0.000345	-0.000040	-0.000009	0.000122	-0.000144
			Σy2	0.000508	0.004969	-0.000011	-0.000037	-0.000046	0.000095
103	2	17	G	-0.000556	-0.000152	-0.000028	-0.000006	-0.000180	0.000010
			Q	-0.000875	-0.000145	-0.000036	-0.000010	-0.000280	0.000014
			Σx1	0.001198	0.001058	0.000001	0.000001	-0.000376	0.000066
			Σy1	-0.000135	0.006415	-0.000002	-0.000117	-0.000071	-0.000460
			Σx2	0.001256	-0.000293	0.000005	-0.000020	-0.000377	-0.000105
			Σy2	0.000101	0.005283	-0.000005	-0.000043	-0.000130	-0.000064
104	2	18	G	0.000026	-0.000127	-0.000098	-0.000006	0.000079	-0.000005
			Q	0.000046	-0.000093	-0.000142	-0.000006	0.000123	-0.000008
			Σx1	0.002279	-0.000047	0.000021	0.000009	0.000412	0.000118
			Σy1	0.001368	0.010192	0.000063	-0.000120	0.000253	-0.000377
			Σx2	0.003370	0.001236	0.000083	0.000024	0.000562	-0.000222
			Σy2	0.000221	0.004393	0.000005	-0.000075	0.000068	0.000151
105	2	19	G	-0.000073	-0.000163	-0.000107	-0.000003	-0.000079	0.000004
			Q	-0.000123	-0.000155	-0.000159	-0.000006	-0.000130	0.000007
			Σx1	0.002376	0.000577	-0.000033	-0.000003	0.000095	0.000112
			Σy1	0.001371	0.008129	-0.000025	-0.000069	0.000065	-0.000364
			Σx2	0.003367	0.000340	-0.000049	-0.000004	0.000142	-0.000150
			Σy2	0.000263	0.004967	-0.000006	-0.000035	0.000006	0.000099
106	2	20	G	-0.000645	-0.000157	-0.000033	-0.000004	-0.000214	0.000004
			Q	-0.001033	-0.000153	-0.000040	-0.000008	-0.000343	0.000005
			Σx1	0.001039	0.001063	0.000000	-0.000000	-0.000317	0.000075
			Σy1	0.000541	0.006417	-0.000004	-0.000111	-0.000192	-0.000419
			Σx2	0.001426	-0.000289	-0.000001	-0.000021	-0.000454	-0.000122
			Σy2	0.000109	0.005285	-0.000001	-0.000039	-0.000041	-0.000012
107	2	21	G	-0.000046	-0.000037	-0.000074	0.000019	0.000030	0.000012
			Q	-0.000041	0.000001	-0.000069	0.000018	0.000048	0.000012
			Σx1	0.002740	0.001105	0.000026	-0.000304	0.000838	0.000050
			Σy1	0.001068	0.004749	-0.000007	-0.001331	0.000331	-0.000282
			Σx2	0.003230	-0.000090	0.000037	0.000059	0.000996	-0.000190
			Σy2	0.000131	0.006246	-0.000021	-0.001774	0.000086	0.000175
108	2	22	G	-0.000049	0.000033	-0.000081	0.000076	0.000002	0.000014
			Q	-0.000044	0.000071	-0.000061	0.000071	-0.000028	0.000014
			Σx1	0.002735	0.001304	-0.000054	-0.000465	0.000615	0.000042
			Σy1	0.001095	0.003368	-0.000004	-0.000969	0.000383	-0.000283
			Σx2	0.003254	-0.000991	-0.000076	0.000108	0.000614	-0.000192
			Σy2	0.000108	0.007026	0.000026	-0.001897	0.000395	0.000165
109	2	23	G	0.000026	-0.000112	-0.000130	0.000004	0.000254	-0.000002
			Q	0.000048	-0.000056	-0.000145	-0.000085	0.000522	-0.000003
			Σx1	0.002035	-0.001630	-0.000005	0.000288	0.000783	0.000148
			Σy1	0.002148	0.015491	0.000049	-0.003599	0.000828	-0.000421
			Σx2	0.003914	0.003678	0.000009	-0.000812	0.001178	-0.000247
			Σy2	-0.000137	0.001986	0.000021	-0.000868	0.000045	0.000203
110	2	24	G	-0.000086	-0.000011	-0.000041	-0.000006	0.000001	0.000014
			Q	-0.000083	0.000028	-0.000020	-0.000022	0.000003	0.000014
			Σx1	0.002596	0.001188	-0.000007	-0.000510	0.000812	0.000045
			Σy1	0.001929	0.004231	-0.000024	-0.001464	0.000762	-0.000285
			Σx2	0.003823	-0.000441	0.000004	-0.000028	0.001087	-0.000193

			Σy_2	-0.000382	0.006562	-0.000040	-0.002117	0.000228	0.000164
111	2	25	G	0.000007	-0.000107	-0.000059	0.000140	0.000044	-0.000001
			Q	0.000030	-0.000048	-0.000048	0.000174	0.000070	-0.000002
			Σx_1	0.001484	-0.001884	0.000079	0.000501	0.000137	0.000148
			Σy_1	0.003758	0.016921	-0.000025	-0.003789	0.000213	-0.000429
			Σx_2	0.005069	0.004168	0.000078	-0.000666	0.000223	-0.000250
			Σy_2	-0.001037	0.000892	-0.000039	-0.000846	-0.000014	0.000214
112	2	26	G	0.000004	-0.000073	-0.000040	0.000047	0.000001	0.000005
			Q	0.000025	-0.000013	-0.000016	0.000029	-0.000009	0.000005
			Σx_1	0.001405	-0.001206	-0.000020	0.000352	0.000485	0.000106
			Σy_1	0.003802	0.014484	-0.000034	-0.004323	0.000539	-0.000424
			Σx_2	0.005158	0.003064	-0.000033	-0.000891	0.000820	-0.000190
			Σy_2	-0.001052	0.002257	-0.000001	-0.001055	-0.000113	0.000271
113	2	27	G	0.000004	-0.000039	-0.000171	0.000607	-0.000010	0.000005
			Q	0.000025	0.000021	-0.000182	0.001091	-0.000021	0.000005
			Σx_1	0.001574	-0.000639	0.000026	0.000114	0.000361	0.000105
			Σy_1	0.003673	0.012295	-0.000013	-0.002525	0.000435	-0.000422
			Σx_2	0.004979	0.002089	0.000032	-0.000462	0.000582	-0.000190
			Σy_2	-0.000985	0.003677	-0.000021	-0.000957	-0.000051	0.000269
114	2	28	G	0.000001	-0.000074	-0.000076	-0.000163	-0.000005	0.000147
			Q	0.000021	-0.000031	-0.000053	-0.000179	-0.000005	0.000181
			Σx_1	0.001767	-0.000043	-0.000004	0.000007	0.000637	0.000026
			Σy_1	0.003448	0.010176	-0.000146	-0.001764	0.000796	-0.000369
			Σx_2	0.004734	0.001226	-0.000027	-0.000278	0.001140	-0.000428
			Σy_2	-0.000854	0.004427	-0.000072	-0.000884	-0.000149	0.000380
115	2	29	G	0.000118	-0.000096	-0.000011	0.000010	0.000143	0.000020
			Q	0.000185	-0.000056	-0.000004	0.000028	0.000227	0.000037
			Σx_1	0.001707	-0.000042	0.000009	-0.000011	0.000342	0.000016
			Σy_1	0.002983	0.010174	0.000457	-0.000151	0.000670	-0.000326
			Σx_2	0.003952	0.001225	0.000101	-0.000053	0.000820	-0.000409
			Σy_2	-0.000258	0.004413	0.000209	-0.000048	-0.000028	0.000307
116	2	30	G	0.000011	0.002234	-0.000104	-0.000396	-0.000006	0.000258
			Q	0.000031	0.002587	-0.000072	-0.000472	-0.000003	0.000293
			Σx_1	0.001935	0.000387	0.000000	-0.000139	0.000268	0.000104
			Σy_1	0.003355	0.009227	-0.000008	-0.003134	0.000294	-0.000227
			Σx_2	0.004666	0.000753	0.000002	-0.000343	0.000423	-0.000023
			Σy_2	-0.000784	0.006533	-0.000007	-0.002120	-0.000044	0.000262
117	2	31	G	-0.000018	-0.000183	-0.000083	0.000009	-0.000069	-0.000097
			Q	-0.000031	-0.000187	-0.000121	0.000013	-0.000112	-0.000153
			Σx_1	0.001859	0.000578	-0.000021	-0.000002	0.000098	0.000098
			Σy_1	0.003303	0.008121	-0.000046	-0.000073	0.000263	-0.000411
			Σx_2	0.004097	0.000333	-0.000057	-0.000002	0.000167	-0.000215
			Σy_2	-0.000102	0.004970	0.000005	-0.000037	0.000076	0.000120
118	2	32	G	0.000010	0.001664	-0.000067	-0.000278	-0.000011	-0.000348
			Q	0.000030	0.001958	-0.000042	-0.000345	-0.000006	-0.000397
			Σx_1	0.002042	0.000652	0.000015	-0.000299	0.000587	-0.000041
			Σy_1	0.003265	0.007427	0.000016	-0.002537	0.000717	-0.000392
			Σx_2	0.004580	0.000378	0.000021	-0.000139	0.001024	-0.000016
			Σy_2	-0.000734	0.006877	0.000001	-0.002339	-0.000135	-0.000084
119	2	33	G	-0.000675	-0.000165	-0.000032	-0.000001	-0.000229	-0.000004
			Q	-0.001067	-0.000166	-0.000042	-0.000003	-0.000363	-0.000014
			Σx_1	0.000827	0.001068	0.000002	-0.000001	-0.000238	0.000053
			Σy_1	0.001434	0.006414	0.000007	-0.000116	-0.000372	-0.000467
			Σx_2	0.001677	-0.000284	-0.000000	-0.000023	-0.000571	-0.000113
			Σy_2	0.000092	0.005286	0.000006	-0.000041	0.000083	-0.000076
120	2	34	G	0.000020	0.000106	-0.000055	0.000027	-0.000004	-0.000252
			Q	0.000041	0.000165	-0.000025	-0.000018	0.000007	-0.000290
			Σx_1	0.002091	0.000704	-0.000060	-0.000411	0.000336	0.000321
			Σy_1	0.003252	0.005553	-0.000149	-0.001304	0.000624	-0.000719
			Σx_2	0.004569	0.000267	-0.000045	-0.000326	0.000461	-0.000241
			Σy_2	-0.000722	0.006262	-0.000138	-0.001239	0.000298	-0.000101
121	2	35	G	0.000032	-0.000002	-0.000136	-0.000129	-0.000009	0.000017
			Q	0.000042	0.000025	-0.000104	-0.000205	-0.000008	0.000018
			Σx_1	0.002934	0.001163	-0.000712	-0.000467	-0.000469	0.000056
			Σy_1	-0.000490	0.003663	-0.001524	-0.001345	-0.000021	-0.000318
			Σx_2	0.002090	-0.000621	0.000053	0.000143	-0.000341	-0.000126
			Σy_2	0.001168	0.006426	-0.001718	-0.002249	-0.000257	0.000140
122	2	36	G	-0.000115	-0.000035	-0.000112	0.000045	-0.000025	0.000013
			Q	-0.000114	0.000002	-0.000053	0.000072	-0.000051	0.000014
			Σx_1	0.002489	0.001096	0.000067	0.000048	-0.000143	0.000046
			Σy_1	0.002480	0.004768	-0.000073	0.000406	-0.000158	-0.000286

				$\Sigma x2$	0.004209	-0.000082	0.000220	-0.000080	-0.000258	-0.000194
				$\Sigma y2$	-0.000701	0.006261	-0.000314	0.000572	0.000062	0.000164
123	2	37	G		-0.000044	0.000039	-0.000178	0.000752	-0.000457	0.000014
			Q		-0.000039	0.000076	-0.000132	0.001184	-0.000971	0.000014
			$\Sigma x1$		0.0002750	0.001318	-0.000118	0.000164	-0.000029	0.000042
			$\Sigma y1$		0.000979	0.003239	0.000160	0.000485	-0.000702	-0.000282
			$\Sigma x2$		0.003170	-0.001074	-0.000302	-0.000211	0.000566	-0.000192
			$\Sigma y2$		0.000177	0.007092	0.000444	0.001108	-0.001652	0.000165
124	2	38	G		-0.000032	0.000054	-0.000562	0.000684	-0.000351	0.000014
			Q		-0.000026	0.000092	-0.000351	0.001075	-0.000885	0.000014
			$\Sigma x1$		0.0002788	0.001357	-0.000183	0.000148	-0.000154	0.000041
			$\Sigma y1$		0.000674	0.002925	0.000130	0.000766	-0.000563	-0.000281
			$\Sigma x2$		0.002953	-0.001288	-0.000310	-0.000481	0.000227	-0.000192
			$\Sigma y2$		0.000358	0.007273	0.000273	0.001802	-0.001149	0.000166
125	2	39	G		-0.000015	0.000072	-0.000840	0.000472	-0.000388	0.000014
			Q		-0.000009	0.000110	-0.000507	0.000880	-0.000822	0.000014
			$\Sigma x1$		0.002835	0.001405	-0.000115	0.000148	-0.000233	0.000041
			$\Sigma y1$		0.000330	0.002575	-0.000188	0.000770	-0.000502	-0.000280
			$\Sigma x2$		0.002715	-0.001526	0.000147	-0.000437	0.000028	-0.000191
			$\Sigma y2$		0.000564	0.007480	-0.000732	0.001712	-0.000885	0.000167
126	2	40	G		0.000000	0.000091	-0.000701	0.000169	-0.000461	0.000014
			Q		0.000007	0.000130	-0.000425	0.000509	-0.000667	0.000014
			$\Sigma x1$		0.002874	0.001447	-0.000004	0.000060	-0.000136	0.000041
			$\Sigma y1$		0.000024	0.002255	-0.000387	0.000443	-0.000399	-0.000279
			$\Sigma x2$		0.002484	-0.001743	0.000507	-0.000123	0.000002	-0.000191
			$\Sigma y2$		0.000771	0.007676	-0.001348	0.000664	-0.000569	0.000167
127	2	41	G		0.000013	0.000105	-0.000355	-0.000020	-0.000373	0.000014
			Q		0.000021	0.000144	-0.000222	0.000270	-0.000503	0.000015
			$\Sigma x1$		0.002913	0.001487	0.000038	-0.000228	0.000222	0.000041
			$\Sigma y1$		-0.000234	0.001990	-0.000312	-0.000047	-0.000165	-0.000279
			$\Sigma x2$		0.002306	-0.001923	0.000452	0.000137	0.000139	-0.000191
			$\Sigma y2$		0.000930	0.007837	-0.001073	-0.000802	0.000060	0.000167
128	2	42	G		0.000002	-0.000037	-0.000179	0.000393	0.000002	0.000005
			Q		0.000023	0.000023	-0.000155	0.000738	-0.000034	0.000005
			$\Sigma x1$		0.001613	-0.000544	-0.000073	0.000082	-0.000101	0.000105
			$\Sigma y1$		0.003630	0.011850	-0.000134	-0.002317	-0.000096	-0.000422
			$\Sigma x2$		0.004929	0.001880	-0.000101	-0.000415	-0.000191	-0.000190
			$\Sigma y2$		-0.000961	0.003949	-0.000027	-0.000936	0.000049	0.000268
129	2	43	G		-0.000007	-0.000143	-0.000784	0.000332	0.000237	-0.000006
			Q		-0.000003	-0.000102	-0.000450	0.000184	0.000166	-0.000008
			$\Sigma x1$		0.003872	-0.000843	-0.001404	0.000181	0.001066	0.000172
			$\Sigma y1$		-0.002522	0.012601	0.007748	-0.003459	-0.000410	-0.000400
			$\Sigma x2$		0.001058	0.002339	0.000805	-0.000696	0.000703	-0.000242
			$\Sigma y2$		0.001768	0.003525	0.002047	-0.001145	0.000419	0.000164
130	2	44	G		0.000014	-0.000134	-0.000058	-0.000075	0.000113	-0.000005
			Q		0.000024	-0.000089	-0.000039	-0.000093	0.000164	-0.000007
			$\Sigma x1$		0.003294	-0.001086	0.000156	-0.000333	0.000363	0.000165
			$\Sigma y1$		-0.001267	0.013190	-0.000427	0.001362	-0.000492	-0.000400
			$\Sigma x2$		0.001845	0.002680	0.000017	0.000072	0.000183	-0.000237
			$\Sigma y2$		0.001268	0.003291	-0.000070	0.000314	-0.000022	0.000166
131	2	45	G		0.000027	-0.000129	-0.000094	-0.000285	0.000565	-0.000004
			Q		0.000042	-0.000082	-0.000066	-0.000456	0.000942	-0.000006
			$\Sigma x1$		0.002915	-0.001254	0.000018	-0.000256	0.000108	0.000158
			$\Sigma y1$		-0.000340	0.013643	-0.000108	0.000480	0.001031	-0.000403
			$\Sigma x2$		0.002380	0.002927	-0.000007	-0.000089	0.000343	-0.000235
			$\Sigma y2$		0.000894	0.003104	-0.000040	0.000057	0.000403	0.000172
132	2	46	G		0.000032	-0.000124	-0.000410	-0.001282	0.001420	-0.000003
			Q		0.000050	-0.000075	-0.000533	-0.002005	0.002444	-0.000005
			$\Sigma x1$		0.002645	-0.001368	0.000234	0.000030	0.000134	0.000153
			$\Sigma y1$		0.000371	0.014068	-0.001196	-0.000865	0.000760	-0.000408
			$\Sigma x2$		0.002786	0.003127	-0.000105	-0.000190	0.000291	-0.000237
			$\Sigma y2$		0.000616	0.002894	-0.000314	-0.000280	0.000323	0.000181
133	2	47	G		0.000033	-0.000121	-0.001149	-0.001505	0.002020	-0.000003
			Q		0.000051	-0.000070	-0.001562	-0.002415	0.003502	-0.000005
			$\Sigma x1$		0.002507	-0.001422	0.000138	-0.000213	-0.000015	0.000152
			$\Sigma y1$		0.000761	0.014373	-0.000746	0.000777	0.000661	-0.000411
			$\Sigma x2$		0.003014	0.003243	-0.000073	0.000028	0.000133	-0.000239
			$\Sigma y2$		0.000469	0.002715	-0.000193	0.000174	0.000245	0.000186
134	2	48	G		0.000032	-0.000117	-0.001448	-0.001093	0.002505	-0.000003
			Q		0.000053	-0.000064	-0.001979	-0.001923	0.004348	-0.000004
			$\Sigma x1$		0.002368	-0.001480	-0.000157	-0.000250	-0.000053	0.000150

				Σy1	0.001159	0.014691	0.000731	0.001093	0.000627	-0.000414
				Σx2	0.003257	0.003364	0.000053	0.000068	0.000112	-0.000241
				Σy2	0.000312	0.002520	0.000198	0.000278	0.000189	0.000191
135	2	49	G	Q	0.000031	-0.000114	-0.001012	-0.000660	0.002850	-0.000002
				Q	0.000053	-0.000060	-0.001370	-0.001381	0.004979	-0.000004
				Σx1	0.002230	-0.001541	-0.000371	-0.000086	0.000037	0.000149
				Σy1	0.001569	0.015020	0.001822	0.000107	0.000555	-0.000417
				Σx2	0.003519	0.003493	0.000149	-0.000071	0.000225	-0.000244
				Σy2	0.000138	0.002307	0.000487	0.000045	0.000113	0.000197
136	2	50	G	Q	0.000024	-0.000110	-0.000331	-0.001972	0.003485	-0.000002
				Q	0.000047	-0.000053	-0.000453	-0.003347	0.006074	-0.000003
				Σx1	0.001918	-0.001684	0.000263	-0.000049	0.000166	0.000148
				Σy1	0.002469	0.015781	-0.001091	0.000215	-0.000042	-0.000423
				Σx2	0.004182	0.003798	-0.000036	0.000010	0.000207	-0.000248
				Σy2	-0.000300	0.001768	-0.000304	0.000048	-0.000090	0.000207
137	2	51	G	Q	0.000020	-0.000109	-0.000593	-0.002216	0.004441	-0.000001
				Q	0.000042	-0.000052	-0.000842	-0.003779	0.007641	-0.000003
				Σx1	0.001805	-0.001737	0.000141	-0.000251	0.000023	0.000148
				Σy1	0.002782	0.016071	-0.000149	0.001588	-0.000038	-0.000425
				Σx2	0.004442	0.003906	0.000133	0.000211	0.000044	-0.000249
				Σy2	-0.000474	0.001544	-0.000100	0.000396	-0.000069	0.000210
138	2	52	G	Q	0.000015	-0.000108	-0.000482	-0.001833	0.004694	-0.000001
				Q	0.000037	-0.000050	-0.000675	-0.003498	0.008677	-0.000002
				Σx1	0.001663	-0.001805	-0.000110	-0.000108	-0.000028	0.000148
				Σy1	0.003164	0.016438	0.001357	0.000524	0.000182	-0.000428
				Σx2	0.004745	0.004034	0.000325	0.000025	0.000047	-0.000250
				Σy2	-0.000701	0.001251	0.000264	0.000161	-0.000000	0.000213
139	2	53	G	Q	0.000058	-0.000038	-0.000055	0.000088	-0.000119	-0.000066
				Q	0.000072	-0.000027	-0.000014	0.000010	-0.000125	-0.000079
				Σx1	0.002512	0.000560	0.000081	-0.000213	0.000296	-0.002808
				Σy1	-0.001820	0.002554	0.000128	-0.000326	0.001072	0.001794
				Σx2	0.001654	-0.000673	-0.000024	0.000004	0.000034	-0.001877
				Σy2	0.001169	0.005395	0.000497	-0.000875	0.001140	-0.001147
140	2	54	G	Q	0.000052	-0.000038	-0.000074	-0.000140	-0.000089	0.000079
				Q	0.000067	-0.000027	-0.000022	-0.000026	-0.000140	0.000078
				Σx1	0.002590	0.000565	0.000007	0.000208	0.000501	0.002539
				Σy1	-0.001397	0.002562	-0.000295	-0.000284	0.000752	-0.001638
				Σx2	0.001757	-0.000674	0.000103	0.000220	0.000183	0.001652
				Σy2	0.000902	0.005404	-0.000530	-0.000173	0.001071	0.001018
141	2	55	G	Q	0.000010	-0.000158	-0.000823	0.000430	0.000422	-0.000004
				Q	0.000018	-0.000120	-0.000603	0.000346	0.000343	-0.000006
				Σx1	0.003416	-0.000561	-0.001057	0.000550	0.000027	0.000158
				Σy1	-0.001656	0.011985	0.003360	-0.000917	-0.001430	-0.000385
				Σx2	0.001639	0.001979	-0.000172	0.000268	-0.000192	-0.000205
				Σy2	0.001399	0.003785	0.000846	-0.000105	-0.000625	0.000140
142	2	56	G	Q	0.000003	-0.000189	-0.001755	0.000942	-0.000019	-0.000020
				Q	0.000012	-0.000163	-0.001694	0.000896	0.000085	-0.000022
				Σx1	0.003370	0.000031	0.000131	-0.000069	-0.000296	0.000173
				Σy1	-0.001605	0.010028	0.006675	-0.002845	-0.000166	-0.000354
				Σx2	0.001663	0.001204	0.000725	-0.000266	-0.000110	-0.000201
				Σy2	0.001397	0.004453	0.003405	-0.001455	-0.000383	0.000191
143	2	57	G	Q	0.000007	-0.000166	-0.001549	0.000785	-0.000092	-0.000045
				Q	0.000008	-0.000145	-0.001786	0.000900	-0.000084	-0.000056
				Σx1	0.003160	0.000451	0.000839	-0.000452	0.000009	0.000095
				Σy1	-0.001539	0.007885	0.006242	-0.002757	0.000139	-0.000338
				Σx2	0.001778	0.000688	0.000682	-0.000300	0.000077	-0.000075
				Σy2	0.001337	0.004928	0.004538	-0.002063	-0.000157	0.000100
144	2	58	G	Q	0.000039	-0.000130	-0.000942	0.000542	-0.000117	-0.000012
				Q	0.000050	-0.000111	-0.001055	0.000611	-0.000154	-0.000015
				Σx1	0.002953	0.000678	0.000614	-0.000134	-0.000003	-0.000068
				Σy1	-0.001526	0.005322	0.005597	-0.002502	0.000174	-0.000382
				Σx2	0.001768	0.000236	0.000270	-0.000011	0.000080	-0.000171
				Σy2	0.001276	0.004557	0.005061	-0.002175	-0.000027	-0.000037
145	2	59	G	Q	0.000047	-0.000047	-0.000400	0.000250	-0.000118	-0.000001
				Q	0.000060	-0.000031	-0.000385	0.000252	-0.000131	-0.000003
				Σx1	0.002728	0.000791	0.000726	-0.000237	0.000094	0.000291
				Σy1	-0.001540	0.003577	0.003344	-0.001321	0.000847	-0.000495
				Σx2	0.001697	-0.000190	0.000010	0.000016	0.000016	0.000036
				Σy2	0.001323	0.004777	0.003612	-0.001348	0.000742	0.000532
146	2	60	G	Q	-0.000016	-0.000134	-0.000353	-0.000200	0.000267	0.000041
				Q	-0.000022	-0.000103	-0.000552	-0.000422	0.000432	0.000089

				Σx1	0.002248	0.000087	-0.000175	-0.000002	0.000051	0.000124
				Σy1	0.001331	0.000981	-0.000068	0.000058	0.000062	-0.000359
				Σx2	0.003294	0.001053	-0.000138	0.000025	0.000056	-0.000170
				Σy2	0.000220	0.004532	-0.000056	0.000020	0.000030	0.000124
147	2	61	G	-0.000091	-0.000146	-0.000566	-0.000228	0.000071	0.000079	
			Q	-0.000144	-0.000125	-0.000899	-0.000411	0.000119	0.000144	
				Σx1	0.002250	0.000206	-0.000122	0.000008	-0.000095	0.000111
				Σy1	0.001306	0.009453	-0.000080	0.000035	-0.000013	-0.000370
				Σx2	0.003253	0.000879	-0.000087	0.000009	-0.000074	-0.000169
				Σy2	0.000229	0.004659	-0.000058	0.000033	-0.000022	0.000102
148	2	62	G	-0.000059	-0.000154	-0.000491	-0.000224	-0.000189	0.000072	
			Q	-0.000095	-0.000139	-0.000781	-0.000402	-0.000302	0.000128	
				Σx1	0.002276	0.000331	0.000002	0.000008	-0.000093	0.000114
				Σy1	0.001301	0.009061	-0.000039	0.000048	-0.000038	-0.000365
				Σx2	0.003244	0.000705	0.000021	0.000003	-0.000070	-0.000162
				Σy2	0.000246	0.004781	-0.000024	0.000036	-0.000034	0.000108
149	2	63	G	0.000037	-0.000165	-0.000233	-0.000197	-0.000187	0.000057	
			Q	0.000058	-0.000160	-0.000366	-0.000384	-0.000303	0.000111	
				Σx1	0.002276	0.000448	0.000061	0.000003	0.000021	0.000103
				Σy1	0.001295	0.008675	-0.000000	0.000034	-0.000007	-0.000479
				Σx2	0.003217	0.000535	0.000065	-0.000002	0.000039	-0.000164
				Σy2	0.000257	0.004891	0.000003	0.000019	-0.000008	0.000044
150	2	64	G	0.000065	-0.000170	-0.000091	-0.000139	0.000099	0.000055	
			Q	0.000105	-0.000168	-0.000131	-0.000222	0.000158	0.000089	
				Σx1	0.002160	0.000667	-0.000122	0.000002	0.000151	0.000114
				Σy1	0.001226	0.007770	-0.000069	-0.000049	0.000088	-0.000277
				Σx2	0.003042	0.000214	-0.000174	-0.000021	0.000219	-0.000136
				Σy2	0.000250	0.005019	-0.000014	0.000002	0.000015	0.000130
151	2	65	G	-0.000012	-0.000177	-0.000311	-0.000199	0.000192	0.000046	
			Q	-0.000019	-0.000182	-0.000485	-0.000355	0.000311	0.000080	
				Σx1	0.002082	0.000782	-0.000308	0.000015	0.000163	0.000099
				Σy1	0.001173	0.007400	-0.000188	-0.000069	0.000108	-0.000337
				Σx2	0.002922	0.000062	-0.000448	-0.000025	0.000239	-0.000133
				Σy2	0.000242	0.005117	-0.000036	0.000010	0.000022	0.000075
152	2	66	G	-0.000030	-0.000177	-0.000431	-0.000215	-0.000008	0.000043	
			Q	-0.000047	-0.000182	-0.000679	-0.000382	-0.000011	0.000076	
				Σx1	0.002051	0.000890	-0.000433	0.000023	0.000052	0.000105
				Σy1	0.001152	0.007044	-0.000272	-0.000065	0.000036	-0.000305
				Σx2	0.002875	-0.000083	-0.000628	-0.000036	0.000073	-0.000134
				Σy2	0.000239	0.005207	-0.000056	0.000033	0.000010	0.000101
153	2	67	G	0.000015	-0.000185	-0.000298	-0.000227	-0.000191	0.000074	
			Q	0.000025	-0.000198	-0.000467	-0.000427	-0.000307	0.000136	
				Σx1	0.002058	0.001003	-0.000380	0.000018	-0.000189	0.000071
				Σy1	0.001156	0.006674	-0.000241	-0.000053	-0.000118	-0.000427
				Σx2	0.002885	-0.000233	-0.000549	-0.000032	-0.000275	-0.000113
				Σy2	0.000240	0.005298	-0.000051	0.000027	-0.000024	-0.000031
154	2	68	G	0.000050	-0.000168	-0.000056	-0.000110	0.000043	0.000044	
			Q	0.000073	-0.000164	-0.000074	-0.000175	0.000062	0.000069	
				Σx1	0.002507	0.000668	-0.000137	0.000009	0.000174	0.000109
				Σy1	0.000149	0.007767	0.000070	-0.000010	-0.000030	-0.000287
				Σx2	0.002554	0.000217	-0.000151	0.000002	0.000178	-0.000147
				Σy2	0.000584	0.005017	0.000009	0.000007	0.000029	0.000129
155	2	69	G	0.000008	-0.000177	-0.000175	-0.000135	0.000123	0.000028	
			Q	0.000010	-0.000180	-0.000253	-0.000214	0.000189	0.000043	
				Σx1	0.002413	0.000778	-0.000355	0.000012	0.000190	0.000099
				Σy1	0.000128	0.007399	0.000034	-0.000074	0.000067	-0.000336
				Σx2	0.002467	0.000059	-0.000365	-0.000028	0.000183	-0.000135
				Σy2	0.000543	0.005115	-0.000069	0.000006	0.000088	0.000077
156	2	70	G	-0.000010	-0.000177	-0.000279	-0.000138	0.000041	0.000024	
			Q	-0.000018	-0.000182	-0.000417	-0.000220	0.000071	0.000036	
				Σx1	0.002375	0.000889	-0.000500	0.000020	0.000060	0.000103
				Σy1	0.000108	0.007043	-0.000045	-0.000064	0.000066	-0.000308
				Σx2	0.002434	-0.000087	-0.000504	-0.000042	0.000053	-0.000136
				Σy2	0.000520	0.005208	-0.000149	0.000035	0.000052	0.000098
157	2	71	G	0.000001	-0.000188	-0.000243	-0.000089	-0.000115	0.000028	
			Q	-0.000004	-0.000204	-0.000370	-0.000166	-0.000174	0.000048	
				Σx1	0.002383	0.000995	-0.000438	0.000013	-0.000218	0.000074
				Σy1	0.000090	0.006667	-0.000084	-0.000063	-0.000017	-0.000424
				Σx2	0.002444	-0.000242	-0.000436	-0.000033	-0.000222	-0.000113
				Σy2	0.000511	0.005293	-0.000156	0.000016	-0.000062	-0.000026
158	2	72	G	0.000032	-0.000081	-0.000548	0.000782	-0.000828	0.000003	

			Q	0.000055	-0.000029	-0.008913	0.001288	-0.001619	0.000003
			Σx1	0.002078	-0.000619	-0.000043	-0.000055	-0.000200	0.000121
			Σy1	0.002025	0.012184	0.001536	0.001043	-0.000071	-0.000375
			Σx2	0.003784	0.002069	0.000307	0.000185	-0.000268	-0.000283
			Σy2	-0.000046	0.003716	0.000625	0.000381	0.000027	0.000188
159	2	73	G	0.000041	-0.000119	-0.000120	0.000006	-0.001541	-0.000024
			Q	0.000068	-0.000083	-0.000157	0.000016	-0.002342	-0.000037
			Σx1	0.002071	-0.000044	0.000031	0.000001	0.000096	0.000148
			Σy1	0.002040	0.010188	0.000167	0.000161	0.000497	-0.000398
			Σx2	0.003679	0.001230	0.000147	0.000029	0.000221	-0.000096
			Σy2	-0.000006	0.004401	0.000019	0.000068	0.000183	0.000082
160	2	74	G	0.000031	-0.000095	-0.006008	0.000157	-0.001509	-0.000003
			Q	0.000053	-0.000046	-0.009784	0.000267	-0.002555	-0.000005
			Σx1	0.002227	-0.000615	0.000039	-0.000067	-0.000161	0.000129
			Σy1	0.001556	0.012144	0.000130	0.001261	-0.000001	-0.000395
			Σx2	0.003476	0.002065	0.000069	0.000222	-0.000202	-0.000232
			Σy2	0.000159	0.003726	0.000104	0.000469	0.000020	0.000158
161	2	75	G	0.000031	-0.000153	-0.000053	-0.000021	-0.000019	-0.000007
			Q	0.000047	-0.000122	-0.000073	-0.000029	-0.000258	-0.000010
			Σx1	0.002790	-0.000037	0.000141	-0.000147	0.000132	0.000174
			Σy1	0.000011	0.010170	-0.000712	0.000682	0.000439	-0.000308
			Σx2	0.002502	0.001263	-0.000008	-0.000027	0.000092	-0.000262
			Σy2	0.000782	0.004384	-0.000296	0.000284	0.000408	0.000199
162	2	76	G	0.000023	-0.000247	-0.000441	-0.000224	-0.000007	-0.000007
			Q	0.000037	-0.000236	-0.000485	-0.000241	0.000091	-0.000009
			Σx1	0.002826	0.000512	-0.000370	-0.000180	0.000061	0.000058
			Σy1	0.000049	0.007932	-0.005783	-0.002645	0.000490	-0.000326
			Σx2	0.002413	0.000703	-0.000554	-0.000256	0.000011	-0.000070
			Σy2	0.000825	0.005001	-0.004110	-0.001895	0.000488	0.000082
163	2	77	G	0.000003	-0.000209	-0.000295	-0.000166	-0.000062	0.000023
			Q	0.000013	-0.000198	-0.000367	-0.000208	-0.000130	0.000025
			Σx1	0.002847	0.000855	-0.000494	-0.000256	-0.000041	0.000059
			Σy1	0.000065	0.006247	-0.004478	-0.002307	-0.000753	-0.000332
			Σx2	0.002402	0.000284	-0.000221	-0.000121	-0.000079	-0.000112
			Σy2	0.000836	0.005560	-0.004080	-0.002086	-0.000509	0.000127
164	2	78	G	-0.000001	-0.000057	-0.000352	-0.000108	0.000177	0.000014
			Q	0.000008	-0.000027	-0.000510	-0.000164	0.000422	0.000016
			Σx1	0.002868	0.001088	-0.000196	0.000089	-0.000011	0.000037
			Σy1	0.000057	0.004608	-0.000812	0.000362	-0.000544	-0.000266
			Σx2	0.002445	-0.000148	0.000017	-0.000009	-0.000040	-0.000172
			Σy2	0.000813	0.006103	-0.001036	0.000485	-0.000386	0.000172
165	2	79	G	-0.000000	0.000040	-0.001374	-0.000773	-0.000107	0.000012
			Q	0.000007	0.000074	-0.002013	-0.001181	-0.000490	0.000013
			Σx1	0.002877	0.001309	-0.000737	-0.000264	-0.000080	0.000013
			Σy1	0.000026	0.003166	-0.001566	-0.000552	0.000016	-0.000254
			Σx2	0.002482	-0.001038	0.000340	0.000124	-0.000071	-0.000206
			Σy2	0.000775	0.007012	-0.003350	-0.001209	0.000005	0.000161
166	2	80	G	-0.000030	-0.000042	-0.000245	0.000144	0.001323	0.000012
			Q	-0.000023	-0.000007	-0.000332	0.000227	0.002502	0.000013
			Σx1	0.002794	0.001102	0.000159	0.000047	0.000205	0.000037
			Σy1	0.000700	0.004705	0.000618	0.000157	0.000497	-0.000279
			Σx2	0.002955	-0.000098	-0.000004	0.000009	-0.000056	-0.000200
			Σy2	0.000382	0.006198	0.000827	0.000190	0.000904	0.000171
167	2	81	G	-0.000031	0.000039	-0.001028	0.000709	-0.000598	0.000012
			Q	-0.000026	0.000076	-0.001477	0.001122	-0.001326	0.000013
			Σx1	0.002789	0.001317	-0.000340	0.000227	-0.000100	0.000034
			Σy1	0.000672	0.003219	-0.000460	0.000616	-0.000401	-0.000267
			Σx2	0.002963	-0.001076	-0.000059	-0.000228	0.000189	-0.000198
			Σy2	0.000344	0.007082	-0.000947	0.001367	-0.000848	0.000169
168	2	82	G	-0.000016	-0.000049	-0.000388	0.000050	0.001428	0.000011
			Q	-0.000009	-0.000017	-0.000561	0.000083	0.002648	0.000012
			Σx1	0.002837	0.001095	-0.000005	0.000162	0.000238	0.000027
			Σy1	0.000350	0.004657	-0.000031	0.000657	0.000456	-0.000254
			Σx2	0.002705	-0.000121	0.000001	-0.000011	-0.000072	-0.000211
			Σy2	0.000583	0.006151	-0.000010	0.000857	0.000971	0.000173
169	2	83	G	-0.000016	0.000033	-0.002078	0.000458	-0.000679	0.000014
			Q	-0.000009	0.000068	-0.003303	0.000720	-0.001449	0.000017
			Σx1	0.002836	0.001296	-0.000689	0.000241	-0.000069	0.000043
			Σy1	0.000362	0.003314	-0.001362	0.000655	-0.000139	-0.000237
			Σx2	0.002689	-0.000971	0.000233	-0.000209	0.000003	-0.000210
			Σy2	0.000602	0.006969	-0.002894	0.001387	-0.000236	0.000217

170	2	84	G	0.000029	-0.000152	-0.000889	-0.001034	-0.000183	-0.000004
			Q	0.000043	-0.000113	-0.001449	-0.001732	-0.000284	-0.000006
			$\Sigma x1$	0.002908	-0.000576	0.000132	0.000103	-0.000082	0.000154
			$\Sigma y1$	-0.000338	0.011976	-0.002323	-0.001379	0.000034	-0.000366
			$\Sigma x2$	0.002354	0.002019	-0.000397	-0.000213	-0.000069	-0.000224
			$\Sigma y2$	0.000900	0.003783	-0.000859	-0.000494	-0.000005	0.000155
171	2	85	G	0.000028	-0.000173	-0.000034	-0.000007	0.000177	-0.000002
			Q	0.000043	-0.000144	-0.000044	-0.000027	0.000293	-0.000004
			$\Sigma x1$	0.002908	-0.000033	0.000296	-0.000148	0.000072	0.000098
			$\Sigma y1$	-0.000312	0.010150	-0.001235	-0.000107	-0.000077	-0.000375
			$\Sigma x2$	0.002321	0.001278	0.000053	-0.000146	-0.000004	-0.000174
			$\Sigma y2$	0.000917	0.004381	-0.000493	-0.000116	0.000073	0.000114
172	2	86	G	0.000020	-0.000249	-0.000210	-0.000156	-0.000198	0.000004
			Q	0.000032	-0.000237	-0.000234	-0.000184	-0.000279	0.000004
			$\Sigma x1$	0.002893	0.000513	-0.000177	-0.000178	0.000066	0.000075
			$\Sigma y1$	-0.000293	0.007931	-0.002920	-0.002682	0.000212	-0.000332
			$\Sigma x2$	0.002307	0.000700	-0.000276	-0.000261	0.000032	-0.000142
			$\Sigma y2$	0.000924	0.005001	-0.002062	-0.001908	0.000241	0.000115
173	2	87	G	0.000019	-0.000210	-0.000144	-0.000125	-0.000023	0.000008
			Q	0.000031	-0.000200	-0.000176	-0.000171	-0.000044	0.000008
			$\Sigma x1$	0.002897	0.000856	-0.000255	-0.000259	-0.000015	0.000041
			$\Sigma y1$	-0.000242	0.006249	-0.002329	-0.002310	-0.000337	-0.000343
			$\Sigma x2$	0.002280	0.000283	-0.000108	-0.000119	-0.000041	-0.000144
			$\Sigma y2$	0.000956	0.005562	-0.002136	-0.002102	-0.000210	0.000118
174	2	88	G	0.000012	-0.000063	-0.000203	-0.000162	0.000160	0.000017
			Q	0.000022	-0.000035	-0.000281	-0.000257	0.000235	0.000018
			$\Sigma x1$	0.002901	0.001081	-0.000216	-0.000082	0.000071	0.000014
			$\Sigma y1$	-0.000203	0.004568	-0.000888	-0.000360	-0.000134	-0.000263
			$\Sigma x2$	0.002285	-0.000170	0.000020	0.000007	-0.000002	-0.000198
			$\Sigma y2$	0.000971	0.006064	-0.001152	-0.000441	0.000033	0.000172
175	2	89	G	0.000012	0.000041	-0.000657	-0.000679	-0.000073	0.000017
			Q	0.000021	0.000074	-0.000924	-0.001029	-0.000226	0.000019
			$\Sigma x1$	0.002892	0.001305	-0.000458	-0.000358	-0.000122	0.000042
			$\Sigma y1$	-0.000208	0.003132	-0.000975	-0.000766	-0.000037	-0.000250
			$\Sigma x2$	0.002287	-0.001015	0.000206	0.000172	-0.000094	-0.000187
			$\Sigma y2$	0.000941	0.006969	-0.002061	-0.001658	-0.000081	0.000205
176	2	90	G	0.000021	-0.000188	-0.000818	0.000815	0.000068	-0.000013
			Q	0.000032	-0.000162	-0.000800	0.000794	0.000159	-0.000015
			$\Sigma x1$	0.003169	0.000023	0.000062	-0.000066	-0.000130	0.000177
			$\Sigma y1$	-0.001233	0.010014	0.003791	-0.002851	0.000020	-0.000375
			$\Sigma x2$	0.001901	0.001216	0.000451	-0.000297	-0.000007	-0.000224
			$\Sigma y2$	0.001205	0.004444	0.001930	-0.001458	-0.000162	0.000170
177	2	91	G	0.000023	-0.000365	-0.000783	0.000690	-0.000103	-0.000017
			Q	0.000032	-0.000376	-0.000903	0.000814	-0.000172	-0.000026
			$\Sigma x1$	0.003080	0.000582	0.000404	-0.000396	-0.000052	0.000037
			$\Sigma y1$	-0.001166	0.008598	0.003494	-0.002711	0.000053	-0.000373
			$\Sigma x2$	0.001916	0.000765	0.000383	-0.000295	-0.000029	-0.000195
			$\Sigma y2$	0.001203	0.005470	0.002494	-0.001988	-0.000094	0.000099
178	2	92	G	0.000048	-0.000129	-0.000439	0.000430	0.000014	0.000010
			Q	0.000061	-0.000109	-0.000486	0.000496	0.000077	0.000010
			$\Sigma x1$	0.002949	0.000699	0.000484	-0.000137	0.000007	0.000217
			$\Sigma y1$	-0.001111	0.005308	0.003188	-0.002455	0.000050	-0.000460
			$\Sigma x2$	0.001897	0.000239	0.000258	-0.000016	0.000081	0.000012
			$\Sigma y2$	0.001249	0.004562	0.002965	-0.002149	-0.000104	0.000152
179	2	93	G	0.000054	-0.000044	-0.000176	0.000176	-0.000192	0.000001
			Q	0.000070	-0.000028	-0.000159	0.000180	-0.000343	0.000002
			$\Sigma x1$	0.002743	0.000817	0.000498	-0.000232	0.000003	0.000062
			$\Sigma y1$	-0.001263	0.003581	0.002082	-0.001418	0.000599	-0.000395
			$\Sigma x2$	0.001839	-0.000178	0.000027	0.000048	-0.000060	-0.000035
			$\Sigma y2$	0.000979	0.004769	0.002318	-0.001456	0.000622	0.000183
180	2	94	G	-0.000016	0.000039	-0.001788	0.000508	-0.000575	0.000013
			Q	-0.000009	0.000075	-0.002677	0.000798	-0.001272	0.000015
			$\Sigma x1$	0.002835	0.001314	-0.000645	0.000248	-0.000130	0.000040
			$\Sigma y1$	0.000353	0.003210	-0.001274	0.000657	-0.000261	-0.000250
			$\Sigma x2$	0.002698	-0.001067	0.000229	-0.000227	0.000018	-0.000210
			$\Sigma y2$	0.000589	0.007066	-0.002738	0.001438	-0.000477	0.000203
181	2	95	G	-0.000049	-0.000019	-0.000151	-0.000194	0.000042	0.000014
			Q	-0.000044	0.000019	-0.000200	-0.000373	0.000074	0.000014
			$\Sigma x1$	0.002738	0.001164	0.000403	0.000252	-0.000040	0.000040
			$\Sigma y1$	0.001065	0.004359	-0.000129	0.000185	-0.000066	-0.000285
			$\Sigma x2$	0.003227	-0.000357	-0.000509	0.000290	-0.000009	-0.000191

			Σy_2	0.000123	0.006477	0.000041	0.000111	-0.000116	0.000162
182	2	96	G	0.000029	-0.000108	-0.005781	-0.000497	-0.000884	-0.000001
			Q	0.000049	-0.000061	-0.009422	-0.000800	-0.001505	-0.000003
			Σx_1	0.002365	-0.000611	0.000116	-0.000064	-0.000028	0.000125
			Σy_1	0.001152	0.012107	-0.001243	0.001208	-0.000078	-0.000374
			Σx_2	0.003245	0.002062	-0.000168	0.000213	-0.000053	-0.000209
			Σy_2	0.000316	0.003736	-0.000409	0.000454	-0.000025	0.000142
183	2	97	G	0.000025	-0.000131	-0.000108	0.000014	-0.001724	0.000001
			Q	0.000044	-0.000097	-0.000156	0.000019	-0.002807	0.000000
			Σx_1	0.002359	-0.000047	0.000014	0.000009	0.000087	0.000126
			Σy_1	0.001150	0.010195	0.000124	-0.000053	-0.000386	-0.000332
			Σx_2	0.003233	0.001240	0.000064	0.000032	0.000005	-0.000204
			Σy_2	0.000316	0.004390	0.000046	-0.000042	-0.000132	0.000142
184	2	98	G	0.000030	-0.000121	-0.004891	-0.001057	-0.000535	0.000001
			Q	0.000048	-0.000076	-0.007983	-0.001711	-0.000914	0.000000
			Σx_1	0.002500	-0.000605	0.000176	-0.000043	0.000011	0.000130
			Σy_1	0.000752	0.012070	-0.002421	0.000904	-0.000212	-0.000366
			Σx_2	0.003011	0.002058	-0.000377	0.000164	-0.000042	-0.000226
			Σy_2	0.000469	0.003747	-0.000855	0.000344	-0.000070	0.000144
185	2	99	G	0.000026	-0.000137	-0.000115	-0.000010	-0.001767	0.000000
			Q	0.000044	-0.000104	-0.000164	-0.000016	-0.002890	-0.000001
			Σx_1	0.002501	-0.000044	0.000009	-0.000008	0.000061	0.000128
			Σy_1	0.000757	0.010190	0.000106	0.000111	-0.000760	-0.000382
			Σx_2	0.003006	0.001248	0.000024	0.000036	-0.000107	-0.000211
			Σy_2	0.000470	0.004388	0.000054	0.000039	-0.000274	0.000137
186	2	100	G	0.000032	-0.000132	-0.003507	-0.001391	-0.000244	0.000000
			Q	0.000049	-0.000090	-0.005737	-0.002261	-0.000424	-0.000001
			Σx_1	0.002645	-0.000597	0.000206	-0.000006	-0.000036	0.000136
			Σy_1	0.000364	0.012033	-0.003128	0.000336	-0.000234	-0.000372
			Σx_2	0.002763	0.002050	-0.000509	0.000071	-0.000093	-0.000216
			Σy_2	0.000623	0.003758	-0.001129	0.000137	-0.000086	0.000142
187	2	101	G	0.000029	-0.000145	-0.000083	-0.000036	-0.001306	0.000007
			Q	0.000046	-0.000113	-0.000116	-0.000053	-0.002147	0.000008
			Σx_1	0.002632	-0.000039	0.000038	-0.000060	0.000130	0.000123
			Σy_1	0.000343	0.010179	-0.000133	0.000361	-0.000824	-0.000387
			Σx_2	0.002772	0.001257	-0.000007	0.000013	-0.000050	-0.000232
			Σy_2	0.000609	0.004386	-0.000044	0.000155	-0.000286	0.000127
188	2	102	G	0.000031	-0.000143	-0.001942	-0.001367	-0.000091	-0.000002
			Q	0.000047	-0.000103	-0.003187	-0.002242	-0.000093	-0.000004
			Σx_1	0.002790	-0.000587	0.000188	0.000052	-0.000245	0.000136
			Σy_1	-0.000042	0.011999	-0.003075	-0.000510	-0.000099	-0.000367
			Σx_2	0.002540	0.002035	-0.000514	-0.000068	-0.000224	-0.000214
			Σy_2	0.000775	0.003771	-0.001124	-0.000171	-0.000133	0.000145
189	2	103	G	0.000019	-0.000050	-0.002523	0.001540	-0.003924	0.000007
			Q	0.000041	0.000008	-0.004095	0.002527	-0.006853	0.000008
			Σx_1	0.001754	-0.000626	-0.000109	0.000018	0.000033	0.000130
			Σy_1	0.002892	0.012251	0.002662	-0.000365	-0.000493	-0.000390
			Σx_2	0.004551	0.002074	0.000501	-0.000063	-0.000089	-0.000280
			Σy_2	-0.000521	0.003701	0.001016	-0.000153	-0.000172	0.000216
190	2	104	G	0.000018	-0.000035	0.001739	0.001532	-0.003910	0.000017
			Q	0.000041	0.000025	0.003359	0.002515	-0.006839	0.000019
			Σx_1	0.001743	-0.000535	-0.000145	0.000018	0.000033	0.000062
			Σy_1	0.002898	0.011843	0.003199	-0.000368	-0.000493	-0.000366
			Σx_2	0.004574	0.001857	0.000598	-0.000064	-0.000089	-0.000163
			Σy_2	-0.000520	0.003949	0.001204	-0.000154	-0.000172	0.000232
191	2	105	G	-0.000082	-0.000036	-0.000164	-0.000019	-0.000022	0.000015
			Q	-0.000078	0.000002	-0.000162	-0.000007	0.000027	0.000016
			Σx_1	0.002614	0.001100	-0.000107	0.000075	-0.000481	0.000052
			Σy_1	0.001832	0.004757	-0.000988	0.000234	-0.001344	-0.000287
			Σx_2	0.003758	-0.000086	0.000271	0.000049	-0.000184	-0.000201
			Σy_2	-0.000323	0.006254	-0.001494	0.000249	-0.001685	0.000167
192	2	106	G	-0.000082	-0.000016	-0.000089	0.000242	-0.000094	0.000013
			Q	-0.000079	0.000022	-0.000097	0.000453	-0.000148	0.000014
			Σx_1	0.002614	0.001165	0.000298	0.000266	0.000131	0.000051
			Σy_1	0.001828	0.004367	0.000432	0.000219	-0.000349	-0.000297
			Σx_2	0.003754	-0.000351	0.000275	0.000295	0.000420	-0.000200
			Σy_2	-0.000321	0.006480	0.000429	0.000158	-0.000785	0.000177
193	2	107	G	0.000013	-0.000160	-0.000389	0.000341	0.000265	-0.000007
			Q	0.000023	-0.000123	-0.000256	0.000252	0.000306	-0.000009
			Σx_1	0.003252	-0.000570	-0.000498	0.000478	0.000059	0.000161
			Σy_1	-0.001277	0.011971	0.002341	-0.001304	-0.000900	-0.000389

			$\Sigma x2$	0.001858	0.001995	0.000082	0.000123	-0.000114	-0.000236
			$\Sigma y2$	0.001258	0.003786	0.000703	-0.000296	-0.000351	0.000151
194	2	108	G	0.000085	-0.000140	-0.000205	0.000597	0.000180	-0.000190
			Q	0.000134	-0.000115	-0.000312	0.001123	0.000285	-0.000338
			$\Sigma x1$	0.001677	0.000080	-0.000164	-0.000009	0.000046	0.000151
			$\Sigma y1$	0.002918	0.009842	0.000043	-0.000022	0.000200	-0.000337
			$\Sigma x2$	0.003868	0.001090	-0.000347	-0.000142	0.000183	-0.000052
			$\Sigma y2$	-0.000248	0.004516	0.000202	0.000110	0.000008	0.000040
195	2	109	G	0.000031	-0.000144	-0.000347	0.000658	0.000061	-0.000259
			Q	0.000051	-0.000121	-0.000535	0.001135	0.000095	-0.000452
			$\Sigma x1$	0.001692	0.000213	-0.000110	-0.000002	-0.000102	0.000114
			$\Sigma y1$	0.002903	0.009445	0.000015	0.000007	-0.000081	-0.000374
			$\Sigma x2$	0.003849	0.000893	-0.000318	-0.000087	-0.000144	-0.000161
			$\Sigma y2$	-0.000232	0.004655	0.000194	0.000067	0.000003	0.000109
196	2	110	G	0.000036	-0.000156	-0.000326	0.000640	-0.000086	-0.000242
			Q	0.000060	-0.000143	-0.000504	0.001106	-0.000132	-0.000418
			$\Sigma x1$	0.001733	0.000332	0.000021	0.000001	-0.000104	0.000113
			$\Sigma y1$	0.002950	0.009071	0.000159	0.000040	-0.000121	-0.000354
			$\Sigma x2$	0.003901	0.000715	-0.000086	-0.000038	-0.000203	-0.000145
			$\Sigma y2$	-0.000220	0.004779	0.000177	0.000048	0.000025	0.000100
197	2	111	G	0.000082	-0.000153	-0.000193	0.000569	-0.000114	-0.000175
			Q	0.000131	-0.000137	-0.000298	0.001066	-0.000179	-0.000334
			$\Sigma x1$	0.001747	0.000450	0.000086	0.000005	0.000019	0.000104
			$\Sigma y1$	0.002959	0.008671	0.000219	0.000040	0.000080	-0.000489
			$\Sigma x2$	0.003921	0.000544	0.000075	0.000001	-0.000012	-0.000156
			$\Sigma y2$	-0.000222	0.004885	0.000124	0.000024	0.000071	0.000033
198	2	112	G	0.000082	-0.000175	-0.000069	0.000343	0.000078	-0.000096
			Q	0.000134	-0.000177	-0.000095	0.000549	0.000117	-0.000154
			$\Sigma x1$	0.001645	0.000666	-0.000102	0.000020	0.000132	0.000115
			$\Sigma y1$	0.002691	0.007766	-0.000246	0.000067	0.000263	-0.000293
			$\Sigma x2$	0.003659	0.000211	-0.000210	0.000053	0.000311	-0.000148
			$\Sigma y2$	-0.000219	0.005019	-0.000037	0.000007	-0.000015	0.000137
199	2	113	G	0.000021	-0.000170	-0.000236	0.000560	0.000162	-0.000155
			Q	0.000041	-0.000168	-0.000354	0.000967	0.000255	-0.000269
			$\Sigma x1$	0.001588	0.000782	-0.000244	0.000012	0.000114	0.000100
			$\Sigma y1$	0.002599	0.007404	-0.000480	-0.000070	0.000158	-0.000339
			$\Sigma x2$	0.003512	0.000066	-0.000562	-0.000023	0.000294	-0.000133
			$\Sigma y2$	-0.000191	0.005116	0.000018	0.000005	-0.000067	0.000075
200	2	114	G	-0.000001	-0.000185	-0.000364	0.000597	0.000043	-0.000133
			Q	0.000006	-0.000196	-0.000560	0.001034	0.000075	-0.000231
			$\Sigma x1$	0.001569	0.000893	-0.000327	0.000027	0.000030	0.000107
			$\Sigma y1$	0.002577	0.007046	-0.000567	-0.000054	-0.000003	-0.000308
			$\Sigma x2$	0.003457	-0.000080	-0.000781	-0.000031	0.000088	-0.000131
			$\Sigma y2$	-0.000173	0.005208	0.000084	0.000039	-0.000048	0.000098
201	2	115	G	0.000017	-0.000176	-0.000310	0.000608	-0.000143	-0.000206
			Q	0.000031	-0.000182	-0.000482	0.001146	-0.000223	-0.000392
			$\Sigma x1$	0.001576	0.001007	-0.000284	0.000008	-0.000133	0.000075
			$\Sigma y1$	0.002605	0.006678	-0.000450	-0.000084	-0.000237	-0.000401
			$\Sigma x2$	0.003470	-0.000222	-0.000690	-0.000024	-0.000316	-0.000114
			$\Sigma y2$	-0.000164	0.005295	0.000104	-0.000010	0.000029	-0.000011
202	2	116	G	0.000018	-0.000133	-0.000178	-0.000153	0.000114	0.000045
			Q	0.000029	-0.000100	-0.000244	-0.000212	0.000159	0.000056
			$\Sigma x1$	0.002646	0.000070	-0.000184	0.000013	0.000104	0.000104
			$\Sigma y1$	0.000123	0.009828	-0.000283	0.000069	-0.000065	-0.000395
			$\Sigma x2$	0.002595	0.001033	-0.000304	0.000074	0.000103	-0.000203
			$\Sigma y2$	0.000660	0.004525	-0.000144	0.000035	-0.000012	0.000109
203	2	117	G	-0.000016	-0.000143	-0.000269	-0.000193	0.000037	0.000060
			Q	-0.000018	-0.000119	-0.000375	-0.000316	0.000058	0.000096
			$\Sigma x1$	0.002623	0.000202	-0.000164	0.000015	-0.000079	0.000116
			$\Sigma y1$	0.000110	0.009433	-0.000238	0.000052	-0.000017	-0.000385
			$\Sigma x2$	0.002607	0.000863	-0.000248	0.000073	-0.000142	-0.000186
			$\Sigma y2$	0.000629	0.004659	-0.000131	0.000015	0.000003	0.000115
204	2	118	G	-0.000010	-0.000155	-0.000252	-0.000170	-0.000062	0.000046
			Q	-0.000012	-0.000142	-0.000358	-0.000277	-0.000080	0.000072
			$\Sigma x1$	0.002641	0.000322	-0.000034	0.000012	-0.000108	0.000109
			$\Sigma y1$	0.000092	0.009060	-0.000215	0.000058	-0.000026	-0.000357
			$\Sigma x2$	0.002665	0.000694	-0.000048	0.000032	-0.000172	-0.000170
			$\Sigma y2$	0.000603	0.004779	-0.000121	0.000026	-0.000010	0.000109
205	2	119	G	0.000023	-0.000171	-0.000156	-0.000108	-0.000083	0.000027
			Q	0.000031	-0.000171	-0.000228	-0.000177	-0.000118	0.000042
			$\Sigma x1$	0.002640	0.000445	0.000049	0.000004	0.000006	0.000108

				Σy_1	0.000093	0.008666	-0.000155	0.000037	-0.000087	-0.000492
				Σx_2	0.002690	0.000528	0.000078	-0.000004	-0.000003	-0.000159
				Σy_2	0.000590	0.004889	-0.000087	0.000023	-0.000043	0.000040
206	2	120	G	Q	0.000012	-0.000046	-0.001403	0.001435	-0.004620	0.000008
				Q	0.000033	0.000013	-0.002261	0.002401	-0.008601	0.000009
				Σx_1	0.001660	-0.000627	-0.000080	0.000056	0.000046	0.000090
				Σy_1	0.003208	0.012264	0.002083	-0.001127	-0.000198	-0.000394
				Σx_2	0.004758	0.002075	0.000400	-0.000199	0.000016	-0.000223
				Σy_2	-0.000701	0.003696	0.000785	-0.000439	-0.000103	0.000231
207	2	121	G	Q	0.000023	-0.000065	-0.004116	0.001351	-0.002790	0.000005
				Q	0.000045	-0.000010	-0.006689	0.002213	-0.004953	0.000005
				Σx_1	0.001920	-0.000623	-0.000103	-0.000025	-0.000019	0.000138
				Σy_1	0.002467	0.012222	0.002571	0.000472	-0.000656	-0.000348
				Σx_2	0.004182	0.002071	0.000485	0.000085	-0.000204	-0.000328
				Σy_2	-0.000296	0.003708	0.000999	0.000162	-0.000198	0.000192
208	3	1	G	Q	0.000109	-0.000155	-0.000073	0.000040	0.000013	0.000012
				Q	0.000140	-0.000015	-0.000032	0.000005	0.000014	0.000013
				Σx_1	0.0006841	-0.001387	-0.000015	-0.000042	0.000875	0.000192
				Σy_1	-0.002242	0.021853	0.000306	-0.001852	-0.000056	-0.000484
				Σx_2	0.004447	0.004279	0.000058	-0.000456	0.000818	-0.000259
				Σy_2	0.002931	0.006985	0.000122	-0.000895	0.000390	0.000282
209	3	2	G	Q	0.000076	-0.000165	-0.000074	-0.000025	0.000044	0.000014
				Q	0.000105	-0.000028	-0.000043	-0.000039	0.000057	0.000016
				Σx_1	0.006397	-0.001564	0.000106	-0.000158	0.000521	0.000173
				Σy_1	-0.001019	0.022406	-0.000104	-0.000941	0.000398	-0.000528
				Σx_2	0.005029	0.004524	0.000070	-0.000357	0.000558	-0.000256
				Σy_2	0.002241	0.006668	-0.000004	-0.000451	0.000378	0.000291
210	3	3	G	Q	0.000075	-0.000109	-0.000214	-0.000518	0.000006	0.000012
				Q	0.000104	0.000037	-0.000224	-0.000580	0.000011	0.000013
				Σx_1	0.006395	-0.000945	-0.000041	0.000167	0.000349	0.000174
				Σy_1	-0.001033	0.020717	-0.000078	-0.001889	-0.000087	-0.000530
				Σx_2	0.005030	0.003650	-0.000055	-0.000277	0.000295	-0.000252
				Σy_2	0.002237	0.007745	-0.000049	-0.000873	0.000094	0.000298
211	3	4	G	Q	0.000074	-0.000056	-0.000096	-0.000351	0.000015	0.000007
				Q	0.000103	0.000093	-0.000077	-0.000442	0.000019	0.000007
				Σx_1	0.006379	-0.000132	-0.000010	0.000082	0.001053	0.000147
				Σy_1	-0.001022	0.018404	0.000053	-0.002519	-0.000076	-0.000506
				Σx_2	0.005026	0.002592	-0.000003	-0.000410	0.000923	-0.000219
				Σy_2	0.002217	0.009180	0.000023	-0.001491	0.000366	0.000250
212	3	5	G	Q	0.000074	0.000020	-0.000211	-0.000817	-0.000014	0.000008
				Q	0.000103	0.000177	-0.000203	-0.000994	-0.000014	0.000009
				Σx_1	0.006380	0.000737	0.000013	-0.000028	0.000369	0.000157
				Σy_1	-0.001020	0.015606	0.000025	-0.002022	-0.000026	-0.000531
				Σx_2	0.005050	0.001546	0.000015	-0.000237	0.000323	-0.000221
				Σy_2	0.002219	0.010722	0.000016	-0.001569	0.000129	0.000268
213	3	6	G	Q	0.000073	0.000047	-0.000116	-0.000413	0.000008	0.000006
				Q	0.000102	0.000206	-0.000100	-0.000528	0.000013	0.000006
				Σx_1	0.006360	0.001524	0.000016	-0.000174	0.000906	0.000141
				Σy_1	-0.001002	0.012819	0.000019	-0.001908	-0.000087	-0.000534
				Σx_2	0.005060	0.000591	0.000012	-0.000088	0.000793	-0.000213
				Σy_2	0.002210	0.011953	0.000019	-0.001903	0.000302	0.000247
214	3	7	G	Q	0.000072	0.000035	-0.000092	-0.000033	0.000015	0.000007
				Q	0.000101	0.000195	-0.000075	-0.000099	0.000021	0.000008
				Σx_1	0.006352	0.002298	-0.000012	-0.000368	0.000934	0.000142
				Σy_1	-0.000994	0.009895	0.000004	-0.001606	-0.000172	-0.000538
				Σx_2	0.005069	-0.000354	-0.000001	0.000049	0.000845	-0.000206
				Σy_2	0.002213	0.013049	-0.000030	-0.002131	0.000256	0.000257
215	3	8	G	Q	0.000071	0.000074	-0.000156	0.000167	-0.000007	0.000006
				Q	0.000100	0.000247	-0.000141	0.000103	-0.000001	0.000007
				Σx_1	0.006357	0.003194	-0.000013	-0.000513	0.000430	0.000159
				Σy_1	-0.001008	0.006856	-0.000010	-0.001013	-0.000007	-0.000588
				Σx_2	0.005084	-0.001458	-0.000010	0.000093	0.000361	-0.000225
				Σy_2	0.002206	0.014598	0.000008	-0.002016	0.000161	0.000304
216	3	9	G	Q	0.000067	0.000098	-0.000096	0.000191	0.000070	0.000005
				Q	0.000098	0.000265	-0.000058	0.000109	0.000049	0.000005
				Σx_1	0.006347	0.004056	-0.000043	-0.000871	0.000741	0.000165
				Σy_1	-0.000961	0.003588	0.000015	-0.000510	-0.000056	-0.000620
				Σx_2	0.005102	-0.002674	-0.000048	0.000007	0.000590	-0.000227
				Σy_2	0.002196	0.016403	0.000015	-0.002453	0.000432	0.000357
217	3	10	G	Q	0.000053	-0.0000179	-0.0000143	-0.000128	0.000157	0.000011
				Q	0.000081	-0.000045	-0.000131	-0.000146	0.000153	0.000012

				$\Sigma x1$	0.006038	-0.001739	0.000056	-0.000263	0.000828	0.000174
				$\Sigma y1$	0.000236	0.023063	-0.000281	-0.001008	0.000690	-0.000557
				$\Sigma x2$	0.005637	0.004807	-0.000018	-0.000443	0.000870	-0.000235
				$\Sigma y2$	0.001598	0.006365	-0.000082	-0.000481	0.000532	0.000274
218	3	11	G		0.000028	0.000030	-0.000108	-0.000008	-0.000010	0.000009
				Q	0.000054	0.000183	-0.000103	-0.000031	-0.000016	0.000010
				$\Sigma x1$	0.005433	0.002307	0.000035	-0.000207	0.000671	0.000159
				$\Sigma y1$	0.002174	0.009870	-0.000009	-0.000972	0.000257	-0.000539
				$\Sigma x2$	0.006419	-0.000319	0.000050	0.000085	0.000808	-0.000234
				$\Sigma y2$	0.000621	0.013039	-0.000027	-0.001311	0.000098	0.000264
219	3	12	G		0.000028	0.000066	-0.000103	0.000028	0.000013	0.000010
				Q	0.000053	0.000227	-0.000079	-0.000008	0.000028	0.000013
				$\Sigma x1$	0.005415	0.003144	-0.000072	-0.000469	0.000504	0.000169
				$\Sigma y1$	0.002222	0.007136	-0.000006	-0.000933	0.000369	-0.000535
				$\Sigma x2$	0.006417	-0.001324	-0.000099	0.000047	0.000460	-0.000206
				$\Sigma y2$	0.000620	0.014372	0.000030	-0.001782	0.000477	0.000286
220	3	13	G		0.000011	-0.000225	-0.000173	-0.000088	0.000359	0.000009
				Q	0.000038	-0.000104	-0.000188	-0.000087	0.000371	0.000011
				$\Sigma x1$	0.005089	-0.002233	-0.000007	-0.000213	0.000831	0.000220
				$\Sigma y1$	0.003245	0.024758	0.000064	-0.001011	0.000819	-0.000559
				$\Sigma x2$	0.006911	0.005366	0.000011	-0.000362	0.000810	-0.000197
				$\Sigma y2$	0.000096	0.005492	0.000032	-0.000468	0.000404	0.000301
221	3	14	G		0.000000	0.000047	-0.000053	-0.000009	-0.000015	0.000012
				Q	0.000022	0.000201	-0.000027	-0.000044	-0.000011	0.000012
				$\Sigma x1$	0.004894	0.002642	-0.000011	-0.000417	0.000587	0.000173
				$\Sigma y1$	0.003844	0.008856	-0.000035	-0.001239	0.000545	-0.000538
				$\Sigma x2$	0.007043	-0.000670	0.000003	0.000012	0.000764	-0.000179
				$\Sigma y2$	-0.000137	0.013491	-0.000056	-0.001823	0.000215	0.000199
222	3	15	G		-0.000029	-0.000256	-0.000076	0.000095	0.000015	0.000001
				Q	-0.000012	-0.000144	-0.000062	0.000097	0.000008	-0.000000
				$\Sigma x1$	0.004176	-0.0002691	0.000105	0.000092	0.000158	0.000205
				$\Sigma y1$	0.005429	0.026010	-0.000042	-0.000974	0.000251	-0.000507
				$\Sigma x2$	0.007769	0.005767	0.000095	-0.000153	0.000219	-0.000207
				$\Sigma y2$	-0.001128	0.004701	-0.000054	-0.000575	0.000062	0.000410
223	3	16	G		-0.000027	-0.000254	-0.000051	0.000070	0.000004	-0.000003
				Q	-0.000010	-0.000144	-0.000021	0.000054	0.000005	-0.000004
				$\Sigma x1$	0.004136	-0.001971	-0.000023	0.000198	0.000453	0.000176
				$\Sigma y1$	0.005440	0.024256	-0.000040	-0.002739	0.000183	-0.000530
				$\Sigma x2$	0.007820	0.004980	-0.000037	-0.000524	0.000357	-0.000232
				$\Sigma y2$	-0.001127	0.006063	-0.000004	-0.001371	-0.000008	0.000338
224	3	17	G		-0.000034	-0.000276	-0.000236	0.001713	0.000003	0.000006
				Q	-0.000019	-0.000176	-0.000250	0.001850	0.000006	0.000007
				$\Sigma x1$	0.004199	-0.001041	0.000031	0.000063	0.000225	0.000204
				$\Sigma y1$	0.005420	0.021055	-0.000020	-0.001466	0.000180	-0.000593
				$\Sigma x2$	0.007749	0.003722	0.000036	-0.000278	0.000234	-0.000221
				$\Sigma y2$	-0.001076	0.007738	-0.000026	-0.000744	0.000018	0.000313
225	3	18	G		-0.000040	-0.000205	-0.000110	0.001242	-0.000017	0.000028
				Q	-0.000025	-0.000081	-0.000084	0.001335	-0.000022	0.000035
				$\Sigma x1$	0.004239	-0.000154	-0.000005	0.000021	0.000694	0.000206
				$\Sigma y1$	0.005385	0.018370	-0.000156	-0.002001	0.000443	-0.000520
				$\Sigma x2$	0.007703	0.002637	-0.000030	-0.000365	0.000705	-0.000228
				$\Sigma y2$	-0.001027	0.009181	-0.000078	-0.001194	-0.000013	0.000314
226	3	19	G		-0.000038	-0.000075	-0.000161	0.002488	-0.000004	0.000024
				Q	-0.000021	0.000067	-0.000126	0.002775	-0.000003	0.000027
				$\Sigma x1$	0.004291	0.000683	-0.000000	-0.000053	0.000197	0.000179
				$\Sigma y1$	0.005392	0.015727	-0.000014	-0.000646	0.000180	-0.000517
				$\Sigma x2$	0.007648	0.001618	0.000002	-0.000121	0.000263	-0.000166
				$\Sigma y2$	-0.000966	0.010680	-0.000012	-0.000331	-0.000019	0.000264
227	3	20	G		-0.000031	-0.000021	-0.000101	0.001755	-0.000008	-0.000013
				Q	-0.000012	0.000127	-0.000074	0.001973	-0.000007	-0.000016
				$\Sigma x1$	0.004302	0.001484	0.000019	-0.000179	0.000539	0.000172
				$\Sigma y1$	0.005442	0.012893	0.000016	-0.000745	0.000472	-0.000568
				$\Sigma x2$	0.007624	0.000656	0.000026	-0.000065	0.000658	-0.000167
				$\Sigma y2$	-0.000917	0.011923	-0.000003	-0.000656	-0.000024	0.000214
228	3	21	G		-0.000031	0.000012	-0.000073	0.000142	0.000002	0.000004
				Q	-0.000012	0.000163	-0.000040	0.000142	0.000009	0.000003
				$\Sigma x1$	0.004309	0.002086	-0.000079	-0.000470	0.000300	0.000181
				$\Sigma y1$	0.005502	0.010553	-0.000190	-0.001067	0.000481	-0.000590
				$\Sigma x2$	0.007630	-0.000053	-0.000053	-0.000196	0.000287	-0.000194
				$\Sigma y2$	-0.000903	0.012706	-0.000180	-0.001138	0.000314	0.000228
229	3	22	G		-0.000027	-0.000253	-0.000215	-0.001880	0.004227	0.000006

			Q	-0.000011	-0.000140	-0.000215	-0.002484	0.005557	0.000008
			Σx1	0.004428	-0.002576	0.000030	-0.000001	0.000011	0.000247
			Σy1	0.004817	0.025668	0.000314	0.000073	-0.000067	-0.000601
			Σx2	0.007525	0.005653	0.000110	0.000019	-0.000010	-0.000228
			Σy2	-0.000692	0.004980	0.000206	-0.000010	-0.000009	0.000362
230	3	23	G	-0.000025	-0.000257	-0.002783	0.002386	-0.001547	0.000010
			Q	-0.000008	-0.000151	-0.003070	0.002679	-0.002051	0.000013
			Σx1	0.004460	-0.001029	-0.000031	0.000036	0.000010	0.000235
			Σy1	0.004747	0.021045	0.001170	-0.000605	-0.000145	-0.000536
			Σx2	0.007497	0.003716	0.000252	-0.000107	-0.000012	-0.000213
			Σy2	-0.000706	0.007758	0.000592	-0.000324	-0.000113	0.000313
231	3	24	G	-0.000021	-0.000188	-0.002105	0.002019	0.000321	0.000013
			Q	-0.000002	-0.000063	-0.002254	0.002215	0.000337	0.000016
			Σx1	0.004500	-0.000152	-0.000014	-0.000003	-0.000005	0.000210
			Σy1	0.004777	0.018392	0.001434	-0.000861	0.000195	-0.000530
			Σx2	0.007468	0.002638	0.000269	-0.000171	0.000039	-0.000193
			Σy2	-0.000678	0.009198	0.000865	-0.000506	0.000131	0.000288
232	3	25	G	-0.000020	-0.000070	-0.003303	0.002769	0.000150	0.000014
			Q	-0.000001	0.000074	-0.003639	0.003102	0.000213	0.000016
			Σx1	0.004513	0.000690	0.000044	-0.000029	-0.000016	0.000197
			Σy1	0.004787	0.015717	0.000399	-0.000114	0.000188	-0.000536
			Σx2	0.007451	0.001612	0.000087	-0.000039	0.000032	-0.000188
			Σy2	-0.000660	0.010690	0.000156	0.000014	0.000126	0.000275
233	3	26	G	-0.000020	-0.000016	-0.002486	0.002157	-0.000393	0.000016
			Q	-0.000001	0.000133	-0.002763	0.002435	-0.000443	0.000018
			Σx1	0.004534	0.001490	0.000166	-0.000088	0.000026	0.000204
			Σy1	0.004790	0.012885	0.000492	-0.000137	0.000038	-0.000553
			Σx2	0.007423	0.000650	0.000078	-0.000036	0.000032	-0.000182
			Σy2	-0.000633	0.011934	0.000397	-0.000084	-0.000012	0.000262
234	3	27	G	-0.000017	0.000029	-0.000243	0.000295	-0.000319	0.000011
			Q	0.000004	0.000182	-0.000229	0.000353	-0.000377	0.000012
			Σx1	0.004547	0.002318	0.000091	-0.000024	-0.000039	0.000178
			Σy1	0.004820	0.009855	-0.000100	0.000169	0.000014	-0.000501
			Σx2	0.007408	-0.000311	0.000201	-0.000111	-0.000137	-0.000180
			Σy2	-0.000598	0.013060	-0.000300	0.000276	0.000189	0.000242
235	3	28	G	-0.000016	-0.000245	-0.000245	-0.001786	0.003793	0.000013
			Q	0.000003	-0.000129	-0.000256	-0.002077	0.004431	0.000017
			Σx1	0.004711	-0.002433	0.000062	-0.000038	0.000025	0.000257
			Σy1	0.004175	0.025305	0.000048	0.000346	-0.000163	-0.000593
			Σx2	0.007273	0.005534	0.000075	0.000052	-0.000024	-0.000225
			Σy2	-0.000375	0.005191	0.000080	0.000176	-0.000057	0.000300
236	3	29	G	-0.000013	-0.000239	-0.005340	0.002263	-0.001133	0.000013
			Q	0.000008	-0.000129	-0.005948	0.002562	-0.001376	0.000016
			Σx1	0.004721	-0.001021	-0.000056	0.000009	-0.000004	0.000234
			Σy1	0.004185	0.021032	0.001472	0.000007	-0.000206	-0.000537
			Σx2	0.007266	0.003712	0.000300	0.000008	-0.000034	-0.000212
			Σy2	-0.000375	0.007770	0.000770	-0.000022	-0.000144	0.000291
237	3	30	G	-0.000009	-0.000173	-0.004543	0.002118	0.000417	0.000009
			Q	0.000012	-0.000045	-0.004946	0.002352	0.000487	0.000011
			Σx1	0.004726	-0.000151	-0.000000	-0.000020	-0.000009	0.000202
			Σy1	0.004184	0.018409	0.001879	-0.000003	0.000181	-0.000518
			Σx2	0.007254	0.002639	0.000371	-0.000021	0.000029	-0.000193
			Σy2	-0.000373	0.009207	0.001119	0.000008	0.000127	0.000265
238	3	31	G	-0.000004	-0.000236	-0.000195	-0.001714	0.003580	0.000019
			Q	0.000018	-0.000118	-0.000209	-0.002038	0.004280	0.000025
			Σx1	0.004910	-0.002330	0.000071	-0.000001	0.000071	0.000213
			Σy1	0.003714	0.025036	-0.000140	0.000087	-0.000137	-0.000549
			Σx2	0.007092	0.005448	0.000038	0.000031	0.000017	-0.000206
			Σy2	-0.000137	0.005345	-0.000037	0.000070	-0.000054	0.000284
239	3	32	G	-0.000002	-0.000226	-0.007117	0.001843	-0.000782	0.000011
			Q	0.000020	-0.000112	-0.007965	0.002104	-0.001031	0.000013
			Σx1	0.004911	-0.001014	-0.000055	-0.000010	-0.000023	0.000203
			Σy1	0.003712	0.021017	0.001296	0.000373	-0.000216	-0.000533
			Σx2	0.007088	0.003711	0.000262	0.000075	-0.000051	-0.000203
			Σy2	-0.000138	0.007776	0.000705	0.000162	-0.000147	0.000267
240	3	33	G	-0.000001	-0.000161	-0.006384	0.001824	0.000343	0.000010
			Q	0.000022	-0.000031	-0.006999	0.002044	0.000419	0.000012
			Σx1	0.004915	-0.000151	0.000022	-0.000028	-0.000002	0.000200
			Σy1	0.003715	0.018418	0.001625	0.000501	0.000208	-0.000518
			Σx2	0.007074	0.002640	0.000344	0.000069	0.000032	-0.000201
			Σy2	-0.000132	0.009212	0.000959	0.000306	0.000165	0.000266

241	3	34	G	0.000001	-0.000058	-0.008179	0.001980	0.000120	0.000010
			Q	0.000024	0.000087	-0.009133	0.002248	0.000147	0.000012
			$\Sigma x1$	0.004920	0.000699	0.000073	-0.000000	-0.000043	0.000200
			$\Sigma y1$	0.003724	0.015698	-0.000067	0.000508	0.000126	-0.000548
			$\Sigma x2$	0.007057	0.001604	0.000062	0.000051	0.000035	-0.000208
			$\Sigma y2$	-0.000122	0.010700	-0.000320	0.000420	0.000042	0.000272
242	3	35	G	0.000003	-0.000006	-0.006365	0.001608	-0.000988	0.000010
			Q	0.000025	0.000144	-0.007154	0.001829	-0.001100	0.000012
			$\Sigma x1$	0.004925	0.001501	0.000234	0.000006	0.000053	0.000196
			$\Sigma y1$	0.003742	0.012875	0.000068	0.000470	0.000185	-0.000547
			$\Sigma x2$	0.007041	0.000640	0.000119	-0.000006	-0.000049	-0.000208
			$\Sigma y2$	-0.000113	0.011946	-0.000084	0.000475	0.000279	0.000266
243	3	36	G	0.000003	0.000030	-0.000578	-0.000039	-0.000547	0.000010
			Q	0.000025	0.000183	-0.000634	-0.000034	-0.000638	0.000011
			$\Sigma x1$	0.004930	0.002314	0.000085	0.000060	-0.000198	0.000189
			$\Sigma y1$	0.003734	0.009869	-0.000479	0.000191	-0.000709	-0.000567
			$\Sigma x2$	0.007016	-0.000313	0.000347	0.000021	-0.000003	-0.000210
			$\Sigma y2$	-0.000098	0.013057	-0.000845	0.000218	-0.000962	0.000264
244	3	37	G	0.000009	-0.000206	-0.008931	0.000898	0.000186	0.000009
			Q	0.000033	-0.000087	-0.010043	0.001038	0.000087	0.000011
			$\Sigma x1$	0.005154	-0.001004	-0.000024	-0.000030	-0.000182	0.000184
			$\Sigma y1$	0.003049	0.020991	0.000548	0.000726	-0.000258	-0.000526
			$\Sigma x2$	0.006827	0.003708	0.000121	0.000137	-0.000190	-0.000212
			$\Sigma y2$	0.000204	0.007782	0.000361	0.000343	-0.000152	0.000272
245	3	38	G	0.000012	-0.0000145	-0.008243	0.001053	0.000126	0.000010
			Q	0.000036	-0.000012	-0.009098	0.001199	0.000179	0.000012
			$\Sigma x1$	0.005151	-0.000151	0.000061	-0.000031	0.000036	0.000186
			$\Sigma y1$	0.003055	0.018426	0.000676	0.000935	0.000215	-0.000542
			$\Sigma x2$	0.006817	0.002639	0.000198	0.000152	0.000061	-0.000213
			$\Sigma y2$	0.000202	0.009214	0.000388	0.000559	0.000184	0.000273
246	3	39	G	0.000014	-0.000049	-0.010023	0.001023	0.000097	0.000010
			Q	0.000038	0.000097	-0.011241	0.001180	0.000111	0.000012
			$\Sigma x1$	0.005150	0.000704	0.000067	0.000011	-0.000028	0.000186
			$\Sigma y1$	0.003067	0.015687	-0.000818	0.000689	0.000145	-0.000550
			$\Sigma x2$	0.006804	0.001598	-0.000021	0.000080	0.000010	-0.000213
			$\Sigma y2$	0.000203	0.010704	-0.000911	0.000527	0.000122	0.000270
247	3	40	G	0.000014	-0.000000	-0.007842	0.000823	-0.000910	0.000010
			Q	0.000039	0.000151	-0.008841	0.000944	-0.000984	0.000011
			$\Sigma x1$	0.005151	0.001506	0.000201	0.000045	-0.000001	0.000181
			$\Sigma y1$	0.003074	0.012867	-0.000619	0.000630	-0.000066	-0.000555
			$\Sigma x2$	0.006786	0.000634	0.000115	0.000014	-0.000049	-0.000214
			$\Sigma y2$	0.000207	0.011950	-0.000764	0.000613	-0.000027	0.000262
248	3	41	G	0.000014	0.000030	-0.000398	-0.000204	-0.002327	0.000009
			Q	0.000038	0.000183	-0.000441	-0.000227	-0.002774	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005144	0.002313	-0.000020	0.000063	0.000071	0.000177
			$\Sigma y1$	0.003091	0.009874	-0.000661	-0.000014	0.000032	-0.000545
			$\Sigma x2$	0.006781	-0.000315	0.000248	0.000115	-0.000001	-0.000200
			$\Sigma y2$	0.000195	0.013054	-0.001004	-0.000099	0.000062	0.000244
249	3	42	G	0.000016	-0.000216	-0.000423	-0.001405	0.003353	0.000007
			Q	0.000041	-0.000093	-0.000461	-0.001734	0.004091	0.000007
			$\Sigma x1$	0.005376	-0.002086	-0.000093	-0.000027	0.000005	0.000184
			$\Sigma y1$	0.002407	0.024303	0.000282	0.000104	0.000180	-0.000578
			$\Sigma x2$	0.006567	0.005210	-0.000018	0.000003	0.000037	-0.000235
			$\Sigma y2$	0.000538	0.005769	0.000158	0.000022	0.000068	0.000306
250	3	43	G	0.000020	-0.000190	-0.009431	-0.000069	-0.000110	0.000009
			Q	0.000045	-0.000066	-0.010626	-0.000063	-0.000290	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005375	-0.000994	0.000029	-0.000048	-0.000031	0.000185
			$\Sigma y1$	0.002400	0.020959	-0.000396	0.000828	0.000015	-0.000555
			$\Sigma x2$	0.006565	0.003704	-0.000047	0.000146	-0.000020	-0.000226
			$\Sigma y2$	0.000532	0.007784	-0.000091	0.000401	0.000007	0.000277
251	3	44	G	0.000023	-0.000130	-0.008947	0.000111	0.000187	0.000009
			Q	0.000048	0.000005	-0.009914	0.000150	0.000257	0.000009
			$\Sigma x1$	0.005372	-0.000151	0.000097	-0.000027	-0.000002	0.000180
			$\Sigma y1$	0.002407	0.018431	-0.000553	0.001076	0.000142	-0.000541
			$\Sigma x2$	0.006560	0.002636	-0.000008	0.000184	0.000008	-0.000218
			$\Sigma y2$	0.000525	0.009214	-0.000343	0.000638	0.000164	0.000269
252	3	45	G	0.000025	-0.000040	-0.010607	-0.000054	0.000186	0.000009
			Q	0.000050	0.000107	-0.011931	-0.000034	0.000218	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005369	0.000709	0.000050	0.000015	0.000029	0.000182
			$\Sigma y1$	0.002415	0.015675	-0.001669	0.000700	0.000146	-0.000552
			$\Sigma x2$	0.006548	0.001591	-0.000122	0.000085	0.000035	-0.000219
			$\Sigma y2$	0.000522	0.010708	-0.001548	0.000511	0.000172	0.000269

253	3	46	G	0.000025	0.000006	-0.008277	-0.000050	-0.001565	0.000009
			Q	0.000051	0.000158	-0.009348	-0.000045	-0.001761	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005363	0.001509	0.000131	0.000074	-0.000146	0.000180
			$\Sigma y1$	0.002428	0.012861	-0.001389	0.000643	-0.000275	-0.000552
			$\Sigma x2$	0.006532	0.000627	0.000089	0.000036	-0.000226	-0.000216
			$\Sigma y2$	0.000516	0.011953	-0.001505	0.000611	-0.000202	0.000265
254	3	47	G	0.000026	-0.000207	-0.000524	-0.001431	0.003104	0.000011
			Q	0.000051	-0.000080	-0.000570	-0.001706	0.003691	0.000013
			$\Sigma x1$	0.005569	-0.001985	-0.000024	-0.000072	-0.000020	0.000180
			$\Sigma y1$	0.001812	0.023973	-0.000083	0.000273	0.000249	-0.000566
			$\Sigma x2$	0.006321	0.005101	-0.000038	-0.000003	0.000037	-0.000226
			$\Sigma y2$	0.000834	0.005949	0.000031	0.000097	0.000102	0.000283
255	3	48	G	0.000028	-0.000175	-0.008866	-0.000945	0.000041	0.000008
			Q	0.000054	-0.000047	-0.009992	-0.001064	-0.000062	0.000009
			$\Sigma x1$	0.005569	-0.000984	0.000084	-0.000048	-0.000017	0.000175
			$\Sigma y1$	0.001806	0.020925	-0.001281	0.000755	0.000136	-0.000551
			$\Sigma x2$	0.006322	0.003699	-0.000200	0.000131	0.000012	-0.000229
			$\Sigma y2$	0.000825	0.007784	-0.000523	0.000372	0.000090	0.000272
256	3	49	G	0.000032	-0.000116	-0.008541	-0.000810	0.000195	0.000008
			Q	0.000058	0.000021	-0.009490	-0.000880	0.000254	0.000009
			$\Sigma x1$	0.005566	-0.000151	0.000123	-0.000018	0.000006	0.000167
			$\Sigma y1$	0.001808	0.018432	-0.001749	0.000972	0.000107	-0.000526
			$\Sigma x2$	0.006315	0.002632	-0.000217	0.000174	0.000005	-0.000217
			$\Sigma y2$	0.000819	0.009211	-0.001050	0.000573	0.000157	0.000259
257	3	50	G	0.000034	-0.000031	-0.010020	-0.001007	0.000027	0.000009
			Q	0.000060	0.000118	-0.011296	-0.001113	0.000037	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005562	0.000713	0.000032	0.000016	0.000017	0.000176
			$\Sigma y1$	0.001819	0.015665	-0.002377	0.000560	0.000088	-0.000553
			$\Sigma x2$	0.006307	0.001584	-0.000211	0.000073	-0.000027	-0.000225
			$\Sigma y2$	0.000812	0.010711	-0.002056	0.000388	0.000182	0.000270
258	3	51	G	0.000035	0.000012	-0.007760	-0.000841	-0.000950	0.000009
			Q	0.000062	0.000166	-0.008775	-0.000942	-0.001060	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005558	0.001512	0.000045	0.000082	-0.000027	0.000176
			$\Sigma y1$	0.001828	0.012855	-0.002036	0.000526	-0.000305	-0.000558
			$\Sigma x2$	0.006295	0.000620	0.000046	0.000044	-0.000050	-0.000220
			$\Sigma y2$	0.000807	0.011956	-0.002116	0.000491	-0.000279	0.000268
259	3	52	G	0.000035	0.000031	-0.000194	0.000186	-0.002282	0.000010
			Q	0.000061	0.000184	-0.000196	0.000213	-0.002646	0.000011
			$\Sigma x1$	0.005548	0.002308	0.000108	-0.000054	0.000024	0.000187
			$\Sigma y1$	0.001834	0.009877	0.000347	-0.000296	-0.000521	-0.000552
			$\Sigma x2$	0.006283	-0.000323	0.000010	0.000048	0.000067	-0.000210
			$\Sigma y2$	0.000801	0.013049	0.000455	-0.000404	-0.000590	0.000283
260	3	53	G	0.000035	-0.000197	-0.000444	-0.001365	0.002637	0.000010
			Q	0.000060	-0.000068	-0.000478	-0.001603	0.003107	0.000011
			$\Sigma x1$	0.005755	-0.001887	0.000067	-0.000060	-0.000013	0.000174
			$\Sigma y1$	0.001221	0.023639	-0.000488	0.000111	0.000323	-0.000569
			$\Sigma x2$	0.006070	0.004992	-0.000048	-0.000028	0.000063	-0.000236
			$\Sigma y2$	0.001128	0.006117	-0.000126	0.000043	0.000141	0.000288
261	3	54	G	0.000037	-0.000160	-0.007427	-0.001652	0.000161	0.000009
			Q	0.000064	-0.000029	-0.008363	-0.001869	0.000109	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005754	-0.000975	0.000130	-0.000033	-0.000010	0.000167
			$\Sigma y1$	0.001209	0.020887	-0.002001	0.000516	0.000226	-0.000550
			$\Sigma x2$	0.006069	0.003693	-0.000325	0.000090	0.000033	-0.000236
			$\Sigma y2$	0.001119	0.007780	-0.000883	0.000261	0.000153	0.000272
262	3	55	G	0.000040	-0.000103	-0.007151	-0.001579	0.000144	0.000008
			Q	0.000068	0.000037	-0.007964	-0.001742	0.000192	0.000009
			$\Sigma x1$	0.005752	-0.000149	0.000137	-0.000004	0.000011	0.000160
			$\Sigma y1$	0.001215	0.018430	-0.002697	0.000637	0.000066	-0.000522
			$\Sigma x2$	0.006066	0.002627	-0.000391	0.000122	-0.000001	-0.000222
			$\Sigma y2$	0.001111	0.009206	-0.001608	0.000374	0.000138	0.000259
263	3	56	G	0.000043	-0.000021	-0.008468	-0.001794	0.000068	0.000008
			Q	0.000070	0.000129	-0.009568	-0.002007	0.000086	0.000009
			$\Sigma x1$	0.005749	0.000718	0.000014	0.000014	0.000029	0.000169
			$\Sigma y1$	0.001220	0.015654	-0.002854	0.000276	0.000055	-0.000554
			$\Sigma x2$	0.006059	0.001577	-0.000276	0.000044	-0.000050	-0.000231
			$\Sigma y2$	0.001106	0.010713	-0.002373	0.000158	0.000199	0.000271
264	3	57	G	0.000044	0.000019	-0.006456	-0.001472	-0.001073	0.000008
			Q	0.000071	0.000173	-0.007310	-0.001657	-0.001236	0.000009
			$\Sigma x1$	0.005744	0.001515	-0.000041	0.000073	-0.000028	0.000169
			$\Sigma y1$	0.001228	0.012849	-0.002489	0.000284	-0.000420	-0.000556
			$\Sigma x2$	0.006054	0.000613	-0.000001	0.000041	-0.000029	-0.000226

			Σy_2	0.001098	0.011957	-0.002531	0.000253	-0.000411	0.000269
265	3	58	G	0.000043	0.000032	-0.000475	0.000220	-0.000534	0.000008
			Q	0.000071	0.000185	-0.000531	0.000268	-0.000514	0.000009
			Σx_1	0.005739	0.002308	0.000055	0.000109	0.000065	0.000170
			Σy_1	0.001233	0.009883	0.000178	0.000420	-0.000171	-0.000556
			Σx_2	0.006053	-0.000326	-0.000013	0.000004	0.000006	-0.000222
			Σy_2	0.001089	0.013055	0.000234	0.000559	-0.000081	0.000264
266	3	59	G	0.000044	0.000072	-0.000504	0.000164	-0.000222	0.000008
			Q	0.000073	0.000236	-0.000578	0.000226	-0.000369	0.000009
			Σx_1	0.005732	0.003227	-0.000354	0.000167	-0.000072	0.000172
			Σy_1	0.001249	0.006861	-0.000423	0.000414	-0.000252	-0.000549
			Σx_2	0.006047	-0.001437	-0.000131	-0.000107	0.000087	-0.000223
			Σy_2	0.001084	0.014544	-0.000817	0.000855	-0.000455	0.000262
267	3	60	G	0.000044	0.000082	-0.000336	0.000175	-0.000099	0.000008
			Q	0.000073	0.000248	-0.000281	0.000255	-0.000178	0.000009
			Σx_1	0.005732	0.003447	-0.000189	0.000198	-0.000148	0.000162
			Σy_1	0.001263	0.006115	0.000137	0.000697	-0.000496	-0.000564
			Σx_2	0.006039	-0.001736	-0.000269	-0.000299	0.000111	-0.000232
			Σy_2	0.001074	0.014939	0.000138	0.001502	-0.000833	0.000297
268	3	61	G	0.000044	-0.000187	-0.000247	-0.001094	0.001993	0.000014
			Q	0.000071	-0.000055	-0.000254	-0.001276	0.002331	0.000016
			Σx_1	0.005931	-0.001795	0.000102	0.000009	0.000026	0.000151
			Σy_1	0.000629	0.023297	-0.000576	-0.000395	0.000429	-0.000570
			Σx_2	0.005809	0.004880	-0.000039	-0.000077	0.000122	-0.000236
			Σy_2	0.001421	0.006274	-0.000177	-0.000148	0.000203	0.000256
269	3	62	G	0.000047	-0.000146	-0.005371	-0.002054	0.000212	0.000009
			Q	0.000074	-0.000011	-0.006034	-0.002322	0.000198	0.000010
			Σx_1	0.005931	-0.000967	0.000154	-0.000005	-0.000023	0.000164
			Σy_1	0.000619	0.020845	-0.002377	0.000112	0.000288	-0.000544
			Σx_2	0.005811	0.003684	-0.000392	0.000024	0.000034	-0.000244
			Σy_2	0.001412	0.007774	-0.001081	0.000070	0.000184	0.000277
270	3	63	G	0.000049	-0.000089	-0.005046	-0.002025	0.000112	0.000009
			Q	0.000077	0.000053	-0.005633	-0.002249	0.000155	0.000010
			Σx_1	0.005931	-0.000146	0.000132	0.000015	0.000022	0.000163
			Σy_1	0.000615	0.018426	-0.003137	0.000073	0.000028	-0.000556
			Σx_2	0.005806	0.002619	-0.000484	0.000030	-0.000003	-0.000245
			Σy_2	0.001408	0.009200	-0.001866	0.000041	0.000119	0.000278
271	3	64	G	0.000051	-0.000011	-0.006211	-0.002272	0.000036	0.000008
			Q	0.000079	0.000141	-0.007035	-0.002556	0.000042	0.000009
			Σx_1	0.005928	0.000723	0.000002	0.000008	0.000031	0.000163
			Σy_1	0.000623	0.015642	-0.002947	-0.000149	-0.000000	-0.000552
			Σx_2	0.005805	0.001569	-0.000299	-0.000004	-0.000057	-0.000236
			Σy_2	0.001399	0.010716	-0.002387	-0.000171	0.000151	0.000273
272	3	65	G	0.000052	0.000026	-0.004598	-0.001833	-0.000773	0.000007
			Q	0.000081	0.000181	-0.005216	-0.002069	-0.000882	0.000008
			Σx_1	0.005924	0.001517	-0.000106	0.000042	-0.000008	0.000163
			Σy_1	0.000628	0.012842	-0.002607	-0.000098	-0.000330	-0.000557
			Σx_2	0.005804	0.000607	-0.000038	0.000026	-0.000032	-0.000234
			Σy_2	0.001392	0.011956	-0.002621	-0.000120	-0.000284	0.000271
273	3	66	G	0.000053	0.000034	-0.000627	0.000021	-0.000333	0.000008
			Q	0.000081	0.000189	-0.000723	0.000037	-0.000348	0.000008
			Σx_1	0.005920	0.002307	-0.000103	0.000142	0.000065	0.000165
			Σy_1	0.000639	0.009898	-0.000459	0.000579	-0.000180	-0.000555
			Σx_2	0.005801	-0.000338	-0.000002	-0.000016	0.000008	-0.000235
			Σy_2	0.001384	0.013069	-0.000618	0.000778	-0.000082	0.000275
274	3	67	G	0.000052	0.000072	-0.000573	-0.000042	-0.000201	0.000008
			Q	0.000082	0.000238	-0.000688	-0.000031	-0.000290	0.000008
			Σx_1	0.005917	0.003219	-0.000499	0.000080	-0.000043	0.000166
			Σy_1	0.000658	0.006861	-0.000803	0.000243	-0.000105	-0.000557
			Σx_2	0.005796	-0.001444	-0.000027	-0.000079	-0.000008	-0.000234
			Σy_2	0.001370	0.014572	-0.001593	0.000491	-0.000112	0.000277
275	3	68	G	0.000053	0.000089	-0.000342	0.000053	-0.000122	0.000006
			Q	0.000083	0.000256	-0.000305	0.000145	-0.000183	0.000007
			Σx_1	0.005910	0.003619	-0.000216	0.000155	-0.000151	0.000159
			Σy_1	0.000660	0.005464	-0.000125	0.000608	-0.000361	-0.000584
			Σx_2	0.005790	-0.001997	0.000012	-0.000254	-0.000021	-0.000234
			Σy_2	0.001378	0.015307	-0.000708	0.001235	-0.000482	0.000317
276	3	69	G	0.000056	-0.000133	-0.003094	-0.002029	0.000436	0.000009
			Q	0.000084	0.000006	-0.003462	-0.002289	0.000495	0.000010
			Σx_1	0.006104	-0.000959	0.000141	0.000041	-0.000206	0.000151
			Σy_1	0.000027	0.020799	-0.002229	-0.000458	0.000329	-0.000553

			$\Sigma x2$	0.005540	0.003674	-0.000374	-0.000063	-0.000114	-0.000258
			$\Sigma y2$	0.001710	0.007766	-0.001031	-0.000199	0.000146	0.000265
277	3	70	G	0.000059	-0.000078	-0.002883	-0.002006	0.000046	0.000008
			Q	0.000087	0.000067	-0.003226	-0.002239	0.000059	0.000009
			$\Sigma x1$	0.006100	-0.000142	0.000106	0.000037	0.000069	0.000154
			$\Sigma y1$	0.000027	0.018420	-0.002874	-0.000645	-0.000020	-0.000547
			$\Sigma x2$	0.005542	0.002611	-0.000460	-0.000089	0.000030	-0.000250
			$\Sigma y2$	0.001699	0.009194	-0.001709	-0.000382	0.000092	0.000270
278	3	71	G	0.000060	-0.000000	-0.003654	-0.002302	-0.000011	0.000008
			Q	0.000089	0.000153	-0.004151	-0.002606	-0.000008	0.000008
			$\Sigma x1$	0.006100	0.000728	-0.000004	-0.000000	0.000013	0.000154
			$\Sigma y1$	0.000024	0.015630	-0.002505	-0.000710	-0.000037	-0.000558
			$\Sigma x2$	0.005541	0.001561	-0.000262	-0.000069	-0.000059	-0.000258
			$\Sigma y2$	0.001697	0.010718	-0.001991	-0.000596	0.000084	0.000277
279	3	72	G	0.000060	0.000033	-0.002550	-0.001796	-0.000446	0.000008
			Q	0.000089	0.000190	-0.002901	-0.002036	-0.000508	0.000008
			$\Sigma x1$	0.006095	0.001520	-0.000127	-0.000012	0.000018	0.000154
			$\Sigma y1$	0.000028	0.012835	-0.002235	-0.000630	-0.000188	-0.000555
			$\Sigma x2$	0.005542	0.000601	-0.000052	-0.000002	-0.000026	-0.000251
			$\Sigma y2$	0.001689	0.011956	-0.002232	-0.000641	-0.000114	0.000282
280	3	73	G	0.000060	0.000035	-0.000516	-0.000197	-0.000135	0.000007
			Q	0.000089	0.000192	-0.000605	-0.000226	-0.000144	0.000007
			$\Sigma x1$	0.006093	0.002304	-0.000230	0.000053	0.000056	0.000153
			$\Sigma y1$	0.000037	0.009904	-0.000976	0.000204	-0.000141	-0.000556
			$\Sigma x2$	0.005543	-0.000347	0.000017	-0.000012	0.000002	-0.000243
			$\Sigma y2$	0.001682	0.013072	-0.001316	0.000282	-0.000044	0.000278
281	3	74	G	0.000060	0.000073	-0.000423	-0.000194	-0.000136	0.000006
			Q	0.000090	0.000241	-0.000522	-0.000231	-0.000165	0.000006
			$\Sigma x1$	0.006088	0.003209	-0.000514	-0.000075	-0.000025	0.000154
			$\Sigma y1$	0.000049	0.006861	-0.000921	-0.000076	-0.000066	-0.000564
			$\Sigma x2$	0.005540	-0.001451	0.000036	-0.000032	-0.000036	-0.000242
			$\Sigma y2$	0.001679	0.014590	-0.001825	-0.000162	-0.000007	0.000289
282	3	75	G	0.000060	0.000094	-0.000196	0.000099	-0.000259	0.000006
			Q	0.000090	0.000261	-0.000195	0.000185	-0.000319	0.000006
			$\Sigma x1$	0.006082	0.003787	-0.000189	0.000075	-0.000123	0.000151
			$\Sigma y1$	0.000058	0.004781	-0.000323	0.000299	-0.000219	-0.000592
			$\Sigma x2$	0.005535	-0.0002254	0.000259	-0.000045	-0.000077	-0.000233
			$\Sigma y2$	0.001677	0.015704	-0.001286	0.000391	-0.000219	0.000318
283	3	76	G	0.000062	-0.000173	-0.000113	-0.000399	0.000795	0.000010
			Q	0.000090	-0.000037	-0.000083	-0.000457	0.000908	0.000010
			$\Sigma x1$	0.006232	-0.001642	0.000071	-0.000068	0.000025	0.000147
			$\Sigma y1$	-0.000421	0.022730	-0.000215	-0.000093	0.000426	-0.000545
			$\Sigma x2$	0.005327	0.004664	0.000009	-0.000084	0.000118	-0.000264
			$\Sigma y2$	0.001939	0.006532	-0.000056	-0.000068	0.000208	0.000272
284	3	77	G	0.000064	-0.000123	-0.001518	-0.001628	0.000049	0.000010
			Q	0.000092	0.000019	-0.001687	-0.001830	0.000058	0.000011
			$\Sigma x1$	0.006223	-0.000953	0.000095	0.000083	-0.000020	0.000145
			$\Sigma y1$	-0.000435	0.020762	-0.001642	-0.001010	0.000260	-0.000551
			$\Sigma x2$	0.005320	0.003664	-0.000284	-0.000151	0.000035	-0.000266
			$\Sigma y2$	0.001925	0.007757	-0.000768	-0.000461	0.000151	0.000266
285	3	78	G	0.000065	-0.000067	-0.001234	-0.001555	0.000102	0.000008
			Q	0.000094	0.000079	-0.001379	-0.001752	0.000122	0.000009
			$\Sigma x1$	0.006227	-0.000138	0.000064	0.000058	0.000061	0.000142
			$\Sigma y1$	-0.000441	0.018413	-0.001989	-0.001414	-0.000031	-0.000544
			$\Sigma x2$	0.005318	0.002603	-0.000329	-0.000219	0.000028	-0.000274
			$\Sigma y2$	0.001928	0.009188	-0.001185	-0.000836	0.000063	0.000269
286	3	79	G	0.000066	0.000009	-0.001824	-0.001933	-0.000041	0.000007
			Q	0.000095	0.000163	-0.002072	-0.002209	-0.000045	0.000008
			$\Sigma x1$	0.006223	0.000732	-0.000001	-0.000008	0.000011	0.000144
			$\Sigma y1$	-0.000440	0.015620	-0.001708	-0.001233	-0.000038	-0.000549
			$\Sigma x2$	0.005317	0.001554	-0.000178	-0.000133	-0.000037	-0.000264
			$\Sigma y2$	0.001928	0.010720	-0.001342	-0.000985	0.000040	0.000274
287	3	80	G	0.000067	0.000039	-0.001150	-0.001412	-0.000223	0.000007
			Q	0.000096	0.000197	-0.001307	-0.001619	-0.000253	0.000007
			$\Sigma x1$	0.006220	0.001522	-0.000096	-0.000070	0.000057	0.000144
			$\Sigma y1$	-0.000435	0.012829	-0.001509	-0.001148	-0.000092	-0.000563
			$\Sigma x2$	0.005322	0.000597	-0.000040	-0.000031	0.000012	-0.000270
			$\Sigma y2$	0.001930	0.011954	-0.001502	-0.001149	-0.000011	0.000288
288	3	81	G	0.000066	0.000036	-0.000300	-0.000251	-0.000027	0.000006
			Q	0.000095	0.000194	-0.000351	-0.000308	-0.000026	0.000006
			$\Sigma x1$	0.006214	0.002302	-0.000225	-0.000097	0.000045	0.000142

				Σy1	-0.000427	0.009903	-0.000935	-0.000439	-0.000084	-0.000571
				Σx2	0.005329	-0.000352	0.000022	0.000007	0.000003	-0.000268
				Σy2	0.001921	0.013066	-0.001270	-0.000575	-0.000006	0.000297
289	3	82	G	Q	0.000065	0.000074	-0.000237	-0.000175	-0.000026	0.000006
				Q	0.000094	0.000244	-0.000293	-0.000237	-0.000031	0.000005
				Σx1	0.006211	0.003202	-0.000390	-0.000243	-0.000018	0.000142
				Σy1	-0.000418	0.006860	-0.000727	-0.000434	-0.000056	-0.000563
				Σx2	0.005333	-0.001455	0.000044	0.000018	-0.000029	-0.000248
				Σy2	0.001915	0.014597	-0.001427	-0.000876	-0.000015	0.000279
290	3	83	G	Q	0.000065	0.000097	-0.000065	0.000368	-0.000449	0.000002
				Q	0.000095	0.000264	-0.000073	0.000424	-0.000521	0.000002
				Σx1	0.006207	0.003912	-0.000131	-0.000036	-0.000050	0.000156
				Σy1	-0.000418	0.004225	-0.000293	-0.000060	-0.000119	-0.000662
				Σx2	0.005331	-0.002455	0.000262	0.000200	-0.000040	-0.000256
				Σy2	0.001912	0.016025	-0.001107	-0.000631	-0.000079	0.000364
291	3	84	G	Q	-0.000007	-0.000063	-0.006223	0.002486	0.000035	0.000011
				Q	0.000014	0.000081	-0.006921	0.002804	0.000055	0.000012
				Σx1	0.004741	0.000695	0.000067	-0.000012	-0.000031	0.000212
				Σy1	0.004196	0.015707	0.000287	0.000278	0.000162	-0.000550
				Σx2	0.007234	0.001608	0.000095	0.000018	0.000037	-0.000206
				Σy2	-0.000358	0.010696	-0.000013	0.000271	0.000082	0.000277
292	3	85	G	Q	0.000093	-0.000159	-0.000075	-0.000000	-0.000013	0.000014
				Q	0.000124	-0.000020	-0.000041	0.000004	-0.000023	0.000015
				Σx1	0.006636	-0.001471	0.000126	-0.000102	0.000247	0.000189
				Σy1	-0.001678	0.022119	-0.000234	0.000395	-0.000630	-0.000530
				Σx2	0.004725	0.004392	0.000067	-0.000011	0.000088	-0.000247
				Σy2	0.002617	0.006845	-0.000073	0.000148	-0.000205	0.000305
293	3	86	G	Q	0.000092	-0.000113	0.000018	-0.000010	0.000036	0.000013
				Q	0.000122	0.000032	0.000082	-0.000068	0.000028	0.000015
				Σx1	0.006637	-0.000932	-0.000442	0.000419	0.000093	0.000194
				Σy1	-0.001700	0.020711	0.001565	-0.000928	-0.000558	-0.000504
				Σx2	0.004725	0.003650	-0.000064	0.000193	-0.000030	-0.000241
				Σy2	0.002614	0.007740	0.000603	-0.000287	-0.000271	0.000299
294	3	87	G	Q	0.000089	-0.000054	-0.000003	0.000063	-0.000009	0.000014
				Q	0.000119	0.000094	0.000185	-0.000094	-0.000038	0.000015
				Σx1	0.006630	-0.000121	-0.000199	0.000182	-0.000088	0.000202
				Σy1	-0.001705	0.018405	0.003225	-0.002366	-0.000093	-0.000521
				Σx2	0.004753	0.002583	0.000432	-0.000285	-0.000072	-0.000230
				Σy2	0.002600	0.009192	0.001858	-0.001348	-0.000162	0.000307
295	3	88	G	Q	0.000106	-0.000115	-0.000056	0.000085	0.000023	0.000015
				Q	0.000138	0.000029	0.000069	0.000027	-0.000029	0.000016
				Σx1	0.006840	-0.000917	-0.000938	0.000487	0.000082	0.000191
				Σy1	-0.002215	0.020706	0.002318	-0.000681	-0.001079	-0.000483
				Σx2	0.004471	0.003644	-0.000373	0.000316	-0.000153	-0.000247
				Σy2	0.002924	0.007741	0.000770	-0.000134	-0.000569	0.000308
296	3	89	G	Q	0.000104	-0.000054	-0.000120	0.000123	-0.000035	0.000014
				Q	0.000135	0.000095	0.000244	-0.000052	-0.000093	0.000016
				Σx1	0.006835	-0.000114	-0.000404	0.000204	-0.000161	0.000187
				Σy1	-0.002233	0.018405	0.005617	-0.002332	-0.000250	-0.000511
				Σx2	0.004492	0.002576	0.000700	-0.000258	-0.000151	-0.000247
				Σy2	0.002909	0.009195	0.003209	-0.001317	-0.000333	0.000300
297	3	90	G	Q	0.000095	0.000018	0.000041	0.000134	0.000036	0.000010
				Q	0.000126	0.000174	0.000627	-0.000157	0.000021	0.000011
				Σx1	0.006796	0.000734	0.000115	-0.000051	-0.000068	0.000168
				Σy1	-0.002288	0.015612	0.005133	-0.002321	0.000196	-0.000557
				Σx2	0.004565	0.001548	0.000670	-0.000307	0.000086	-0.000197
				Σy2	0.002874	0.010725	0.003904	-0.001753	-0.000080	0.000280
298	3	91	G	Q	0.000086	0.000044	-0.000582	0.000403	0.000179	0.000003
				Q	0.000117	0.000203	-0.000060	0.000135	0.000205	0.000004
				Σx1	0.006779	0.001521	0.000459	-0.000197	-0.000080	0.000165
				Σy1	-0.002333	0.012823	0.004417	-0.001875	0.000120	-0.000581
				Σx2	0.004594	0.000594	0.000237	-0.000101	0.000078	-0.000200
				Σy2	0.002855	0.011962	0.004441	-0.001891	-0.000123	0.000252
299	3	92	G	Q	0.000084	0.000038	-0.001498	0.000818	0.000193	0.000004
				Q	0.000115	0.000198	-0.001087	0.000599	0.000204	0.000005
				Σx1	0.006774	0.002299	0.000872	-0.000381	-0.000080	0.000167
				Σy1	-0.002368	0.009922	0.003640	-0.001532	0.000201	-0.000582
				Σx2	0.004604	-0.000354	-0.000051	0.000012	0.000040	-0.000203
				Σy2	0.002887	0.013086	0.004828	-0.002053	-0.000027	0.000272
300	3	93	G	Q	0.000084	0.000073	-0.002499	0.001313	0.000208	0.000007
				Q	0.000115	0.000245	-0.002019	0.001040	0.000157	0.000008

				$\Sigma x1$	0.006775	0.003194	0.001093	-0.000471	0.000014	0.000172
				$\Sigma y1$	-0.002413	0.006865	0.002415	-0.001081	0.000204	-0.000590
				$\Sigma x2$	0.004608	-0.001459	-0.000299	0.000141	0.000083	-0.000202
				$\Sigma y2$	0.002961	0.014629	0.004717	-0.002079	0.000009	0.000310
301	3	94	G	Q	0.000083	0.000113	-0.002424	0.001491	-0.000296	0.000005
				Q	0.000114	0.000281	-0.001819	0.001143	-0.000238	0.000005
				$\Sigma x1$	0.006774	0.004469	0.000422	-0.000319	0.000123	0.000176
				$\Sigma y1$	-0.002562	0.001808	0.001334	-0.000639	0.000109	-0.000865
				$\Sigma x2$	0.004611	-0.003134	-0.001376	0.000374	0.000173	-0.000223
				$\Sigma y2$	0.003128	0.017589	0.004941	-0.001968	-0.000059	0.000575
302	3	95	G	Q	-0.000007	-0.000011	-0.004796	0.001994	-0.000473	0.000011
				Q	0.000015	0.000139	-0.005374	0.002258	-0.000523	0.000012
				$\Sigma x1$	0.004751	0.001497	0.000227	-0.000029	-0.000001	0.000200
				$\Sigma y1$	0.004204	0.012880	0.000399	0.000262	0.000017	-0.000537
				$\Sigma x2$	0.007216	0.000645	0.000108	-0.000019	-0.000029	-0.000198
				$\Sigma y2$	-0.000343	0.011942	0.000262	0.000288	0.000031	0.000268
303	3	96	G	Q	-0.000006	0.000030	-0.000534	0.000134	-0.001616	0.000009
				Q	0.000015	0.000183	0.000574	0.000164	-0.001837	0.000010
				$\Sigma x1$	0.004760	0.002317	0.000109	0.000008	0.000026	0.000188
				$\Sigma y1$	0.004231	0.009861	-0.000317	0.000184	0.000171	-0.000539
				$\Sigma x2$	0.007200	-0.000311	0.000322	-0.000062	-0.000049	-0.000195
				$\Sigma y2$	-0.000330	0.013061	-0.000635	0.000259	0.000211	0.000244
304	3	97	G	Q	0.000085	0.000019	0.000151	0.000008	-0.000006	0.000009
				Q	0.000116	0.000175	0.000449	-0.000257	-0.000016	0.000010
				$\Sigma x1$	0.006617	0.000736	0.000064	-0.000047	-0.000036	0.000182
				$\Sigma y1$	-0.001727	0.015613	0.002811	-0.002267	0.000110	-0.000560
				$\Sigma x2$	0.004771	0.001545	0.000364	-0.000295	0.000052	-0.000208
				$\Sigma y2$	0.002587	0.010725	0.002148	-0.001721	-0.000045	0.000287
305	3	98	G	Q	0.000081	0.000045	-0.000201	0.000313	0.000118	0.000005
				Q	0.000112	0.000204	0.000063	0.000076	0.000134	0.000006
				$\Sigma x1$	0.006607	0.001522	0.000265	-0.000193	-0.000045	0.000182
				$\Sigma y1$	-0.001761	0.012825	0.002563	-0.001880	0.000042	-0.000578
				$\Sigma x2$	0.004793	0.000592	0.000138	-0.000098	0.000045	-0.000196
				$\Sigma y2$	0.002589	0.011958	0.002571	-0.001892	-0.000091	0.000274
306	3	99	G	Q	0.000079	0.000038	-0.000721	0.000724	0.000065	0.000004
				Q	0.000110	0.000198	-0.000517	0.000535	0.000065	0.000005
				$\Sigma x1$	0.006605	0.002300	0.000503	-0.000379	-0.000046	0.000183
				$\Sigma y1$	-0.001799	0.009920	0.002148	-0.001544	0.000128	-0.000595
				$\Sigma x2$	0.004801	-0.000355	-0.000039	0.000017	0.000023	-0.000198
				$\Sigma y2$	0.002610	0.013076	0.002829	-0.002066	-0.000004	0.000287
307	3	100	G	Q	0.000078	0.000073	-0.001268	0.001187	0.000358	0.000006
				Q	0.000109	0.000245	-0.001042	0.000957	0.000379	0.000007
				$\Sigma x1$	0.006606	0.003194	0.000642	-0.000478	0.000012	0.000184
				$\Sigma y1$	-0.001838	0.006865	0.001385	-0.001070	0.000125	-0.000614
				$\Sigma x2$	0.004799	-0.001459	-0.000166	0.000133	0.000055	-0.000206
				$\Sigma y2$	0.002657	0.014620	0.002736	-0.002069	-0.000002	0.000331
308	3	101	G	Q	0.000078	0.000108	-0.001318	0.001874	-0.000793	0.000007
				Q	0.000109	0.000276	-0.000980	0.001707	-0.000897	0.000007
				$\Sigma x1$	0.006609	0.004312	0.000235	-0.000286	0.000093	0.000179
				$\Sigma y1$	-0.001827	0.002611	0.000837	-0.000598	0.000062	-0.000750
				$\Sigma x2$	0.004811	-0.002945	-0.000876	0.000411	0.000138	-0.000200
				$\Sigma y2$	0.002662	0.017035	0.003062	-0.001963	-0.000066	0.000479
309	3	102	G	Q	0.000029	0.000042	-0.000152	-0.000186	0.000031	0.000008
				Q	0.000055	0.000197	-0.000145	-0.000250	0.000028	0.000009
				$\Sigma x1$	0.005436	0.002554	-0.000313	0.000202	-0.000025	0.000184
				$\Sigma y1$	0.002183	0.009121	-0.000083	0.000154	-0.000073	-0.000558
				$\Sigma x2$	0.006417	-0.000599	-0.000416	0.000231	0.000018	-0.000198
				$\Sigma y2$	0.000623	0.013405	0.000052	0.000109	-0.000141	0.000270
310	3	103	G	Q	0.000004	0.000042	-0.000110	0.000217	-0.000175	0.000010
				Q	0.000026	0.000196	-0.000084	0.000295	-0.000207	0.000010
				$\Sigma x1$	0.004952	0.002562	0.000240	0.000203	0.000153	0.000179
				$\Sigma y1$	0.003664	0.009109	0.000362	0.000159	-0.000193	-0.000563
				$\Sigma x2$	0.006985	-0.000590	0.000203	0.000230	0.000368	-0.000189
				$\Sigma y2$	-0.000072	0.013402	0.000391	0.000116	-0.000512	0.000219
311	3	104	G	Q	0.000033	0.000071	-0.000170	0.000285	-0.000143	0.000010
				Q	0.000059	0.000235	-0.000136	0.000374	-0.000250	0.000013
				$\Sigma x1$	0.005507	0.003230	-0.000105	0.000197	-0.000126	0.000177
				$\Sigma y1$	0.001961	0.006860	0.000174	0.000469	-0.000693	-0.000543
				$\Sigma x2$	0.006324	-0.001432	-0.000280	-0.000117	0.000359	-0.000207
				$\Sigma y2$	0.000744	0.014534	0.000427	0.000980	-0.001426	0.000277
312	3	105	G		0.000138	-0.000139	-0.000500	0.000205	0.000088	0.000016

			Q	0.000174	0.000001	-0.000291	0.000123	0.000067	0.000018
			Σx1	0.007314	-0.001207	-0.000765	-0.000040	0.000871	0.000236
			Σy1	-0.003257	0.021421	0.004175	-0.001850	-0.000062	-0.000487
			Σx2	0.003862	0.004041	0.000216	-0.000454	0.000812	-0.000287
			Σy2	0.003579	0.007285	0.001593	-0.000893	0.000384	0.000330
313	1	-5	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
314	1-9007	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
315	2	-2	G	0.000011	-0.000037	-0.000090	-0.000013	0.000050	-0.000108
			Q	0.000014	-0.000027	-0.000019	-0.000002	0.000067	-0.000133
			Σx1	0.000544	0.000560	0.000171	-0.000097	0.002399	-0.004490
			Σy1	-0.000308	0.002555	0.000247	-0.000376	-0.003330	0.003562
			Σx2	0.000367	-0.000673	-0.000009	0.000036	0.001721	-0.002913
			Σy2	0.000190	0.005395	0.000710	-0.000312	0.002054	-0.002350
316	2	-3	G	0.000017	-0.000036	-0.000118	-0.000041	0.000046	0.000028
			Q	0.000012	0.000007	-0.000021	-0.000074	0.000071	0.000026
			Σx1	0.000454	0.000213	-0.000190	-0.001508	0.002600	0.000786
			Σy1	-0.000124	-0.002552	-0.001178	0.010665	-0.003539	-0.000684
			Σx2	0.000311	0.000019	-0.000195	-0.000743	0.001840	0.000521
			Σy2	0.000051	0.003478	0.001656	-0.010604	0.002259	0.000337
317	2	-10	G	-0.000016	-0.000038	-0.000156	-0.000021	0.000074	0.000116
			Q	0.000002	-0.000027	-0.000036	-0.000003	0.000054	0.000110
			Σx1	0.000349	0.000566	0.000145	-0.000080	0.002801	0.003848
			Σy1	-0.000310	0.002564	-0.000425	-0.000390	-0.000361	-0.001790
			Σx2	0.000261	-0.000674	0.000211	0.000044	0.001851	0.002599
			Σy2	0.000259	0.005408	-0.000360	-0.000292	0.000893	0.000991
318	2	-13	G	-0.000007	-0.000046	-0.000059	-0.000043	0.000066	-0.000014
			Q	0.000003	0.000001	-0.000016	-0.000059	0.000060	-0.000017
			Σx1	0.000298	0.000085	-0.000014	-0.001423	0.002593	-0.000609
			Σy1	-0.000341	-0.002759	0.001330	0.007113	-0.000033	0.000687
			Σx2	0.000217	-0.000056	0.000051	-0.000518	0.001650	-0.000355
			Σy2	0.000365	0.003772	-0.001811	-0.0008519	0.000353	-0.000873
319	1	-9	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
320	1	-9	G	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Q	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy1	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σx2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
			Σy2	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000	0.000000
321	2	-19	G	0.000067	-0.000168	-0.000105	-0.000003	-0.000078	0.000004
			Q	0.000108	-0.000166	-0.000155	-0.000006	-0.000129	0.000007
			Σx1	0.002213	0.000575	-0.000035	-0.000003	0.000089	0.000112
			Σy1	0.001261	0.007997	-0.000026	-0.000069	0.000061	-0.000364
			Σx2	0.003124	0.000329	-0.000053	-0.000004	0.000134	-0.000150
			Σy2	0.000253	0.004908	-0.000006	-0.000034	0.000005	0.000099
322	2	-20	G	0.000099	-0.000171	-0.000031	-0.000004	-0.000214	0.000004
			Q	0.000159	-0.000180	-0.000037	-0.000008	-0.000343	0.000005
			Σx1	0.002168	0.001064	0.000003	-0.000000	-0.000329	0.000075
			Σy1	0.001225	0.006028	-0.000003	-0.000110	-0.000199	-0.000419
			Σx2	0.003044	-0.000364	0.000003	-0.000021	-0.000471	-0.000122
			Σy2	0.000255	0.005150	-0.000001	-0.000038	-0.000043	-0.000012
323	2	-16	G	0.000045	-0.000169	-0.000075	-0.000013	-0.000056	0.000008
			Q	0.000065	-0.000167	-0.000105	-0.000022	-0.000086	0.000014
			Σx1	0.002570	0.000575	-0.000039	-0.000003	0.000100	0.000114
			Σy1	0.000126	0.007996	-0.000003	-0.000077	-0.000112	-0.000371
			Σx2	0.002618	0.000329	-0.000040	-0.000009	0.000121	-0.000144
			Σy2	0.000590	0.004907	-0.000011	-0.000034	-0.000046	0.000095

324	2	-17	G	0.000068	-0.000173	-0.000029	-0.000006	-0.000180	0.000010
			Q	0.000100	-0.000182	-0.000037	-0.000011	-0.000280	0.000014
			Σx1	0.002509	0.001063	-0.000000	0.000002	-0.000377	0.000066
			Σy1	0.000114	0.006027	-0.000002	-0.000108	-0.000071	-0.000460
			Σx2	0.002571	-0.000364	0.000004	-0.000020	-0.000378	-0.000105
			Σy2	0.000555	0.005149	-0.000005	-0.000036	-0.000131	-0.000064
325	2	-23	G	0.000025	-0.000112	-0.000149	0.000004	0.000254	-0.000002
			Q	0.000046	-0.000056	-0.000152	-0.000085	0.000522	-0.000003
			Σx1	0.002086	-0.001620	-0.000159	0.000288	0.000783	0.000148
			Σy1	0.002004	0.015461	0.001227	-0.003599	0.000828	-0.000421
			Σx2	0.003829	0.003660	0.000205	-0.000812	0.001178	-0.000247
			Σy2	-0.000067	0.002000	0.000316	-0.000868	0.000045	0.000203
326	2	-18	G	0.000028	-0.000127	-0.000100	-0.000006	0.000079	-0.000005
			Q	0.000049	-0.000093	-0.000144	-0.000006	0.000122	-0.000008
			Σx1	0.002230	-0.000047	0.000024	0.000009	0.000412	0.000118
			Σy1	0.001524	0.010192	0.000014	-0.000120	0.000253	-0.000377
			Σx2	0.003462	0.001236	0.000093	0.000024	0.000561	-0.000222
			Σy2	0.000158	0.004393	-0.000027	-0.000075	0.000068	0.000151
327	2	-14	G	0.000030	-0.000127	-0.000077	-0.000088	0.000085	-0.000004
			Q	0.000046	-0.000079	-0.000038	-0.000179	0.000177	-0.000005
			Σx1	0.002795	-0.001331	-0.000011	0.000064	0.000845	0.000155
			Σy1	-0.000030	0.013859	0.000772	-0.002660	0.000774	-0.000406
			Σx2	0.002554	0.003044	0.000203	-0.000663	0.000991	-0.000236
			Σy2	0.000769	0.003010	0.000227	-0.000799	0.000444	0.000177
328	2	-24	G	-0.000081	-0.000009	-0.000040	-0.000006	0.000001	0.000014
			Q	-0.000078	0.000030	-0.000013	-0.000022	0.000003	0.000014
			Σx1	0.002611	0.001195	0.000037	-0.000510	0.000812	0.000045
			Σy1	0.001834	0.004187	0.000347	-0.001464	0.000761	-0.000285
			Σx2	0.003758	-0.000471	-0.000157	-0.000028	0.001087	-0.000193
			Σy2	-0.000327	0.006588	0.000634	-0.002117	0.000228	0.000164
329	2	-31	G	0.000109	-0.000167	-0.000083	0.000009	-0.000072	-0.000097
			Q	0.000175	-0.000165	-0.000121	0.000013	-0.000118	-0.000153
			Σx1	0.001693	0.000575	-0.000022	-0.000002	0.000091	0.000098
			Σy1	0.002845	0.007990	-0.000048	-0.000073	0.000254	-0.000411
			Σx2	0.003822	0.000328	-0.000058	-0.000002	0.000148	-0.000215
			Σy2	-0.000245	0.004905	0.000005	-0.000037	0.000082	0.000120
330	2	-31	G	0.000121	-0.000163	-0.000084	0.000009	-0.000069	-0.000097
			Q	0.000196	-0.000159	-0.000122	0.000013	-0.000112	-0.000153
			Σx1	0.001657	0.000574	-0.000021	-0.000002	0.000098	0.000098
			Σy1	0.002689	0.007967	-0.000039	-0.000071	0.000263	-0.000411
			Σx2	0.003711	0.000329	-0.000056	-0.000002	0.000168	-0.000215
			Σy2	-0.000254	0.004892	0.000009	-0.000036	0.000076	0.000120
331	2	-112	G	0.000112	-0.000309	-0.000069	0.000343	0.000078	-0.000096
			Q	0.000180	-0.000391	-0.000095	0.000549	0.000116	-0.000153
			Σx1	0.001697	0.000658	-0.000102	0.000020	0.000132	0.000115
			Σy1	0.002793	0.007740	-0.000246	0.000066	0.000263	-0.000293
			Σx2	0.003780	0.000190	-0.000210	0.000053	0.000310	-0.000148
			Σy2	-0.000225	0.005016	-0.000037	0.000007	-0.000015	0.000137
332	2	-33	G	0.000121	-0.000168	-0.000038	-0.000001	-0.000229	-0.000004
			Q	0.000195	-0.000175	-0.000051	-0.000003	-0.000363	-0.000014
			Σx1	0.001675	0.001063	-0.000004	-0.000001	-0.000247	0.000053
			Σy1	0.002764	0.006023	-0.000002	-0.000115	-0.000387	-0.000467
			Σx2	0.003710	-0.000363	-0.000015	-0.000023	-0.000591	-0.000113
			Σy2	-0.000198	0.005147	0.000008	-0.000040	0.000084	-0.000076
333	2	-6	G	0.000025	-0.000185	-0.000066	0.000131	0.000012	-0.000003
			Q	0.000038	-0.000158	-0.000048	0.000116	0.000016	-0.000004
			Σx1	0.003002	-0.000032	0.000406	-0.000015	0.001077	0.000095
			Σy1	-0.000719	0.010134	0.000015	-0.002863	-0.000143	-0.000386
			Σx2	0.002142	0.001281	0.000329	-0.000418	0.000854	-0.000125
			Σy2	0.001034	0.004376	0.000181	-0.001443	0.000389	0.000121
334	2	-8	G	0.000017	-0.000174	-0.000080	0.000090	0.000012	0.000011
			Q	0.000025	-0.000167	-0.000066	0.000084	0.000016	0.000011
			Σx1	0.002471	0.000715	0.000248	-0.000275	0.001034	0.000067
			Σy1	-0.000526	0.005297	-0.000022	-0.002312	-0.000164	-0.000344
			Σx2	0.001760	0.000252	0.000197	-0.000112	0.000828	-0.000109
			Σy2	0.000910	0.004570	0.000095	-0.002153	0.000355	0.000120
335	2	-9	G	0.000025	-0.000072	-0.000067	-0.000002	0.000007	0.000017
			Q	0.000032	-0.000065	-0.000054	-0.000029	0.000012	0.000017
			Σx1	0.002211	0.000822	0.000147	-0.000367	0.001060	0.000058
			Σy1	-0.000403	0.003541	-0.000016	-0.001582	-0.000095	-0.000328
			Σx2	0.001541	-0.000151	0.000124	0.000035	0.000825	-0.000119

			$\Sigma y2$	0.000853	0.004683	0.000027	-0.002006	0.000429	0.000130
336	3	-13	G	0.000015	-0.000225	-0.000168	-0.000088	0.000359	0.000009
			Q	0.000041	-0.000103	-0.000184	-0.000087	0.000371	0.000011
			$\Sigma x1$	0.005164	-0.002218	0.000008	-0.000213	0.000831	0.000220
			$\Sigma y1$	0.003054	0.024719	0.000353	-0.001011	0.000819	-0.000559
			$\Sigma x2$	0.006844	0.005352	0.000078	-0.000362	0.000810	-0.000197
			$\Sigma y2$	0.000200	0.005513	0.000164	-0.000468	0.000404	0.000301
337	3	-11	G	0.000024	0.000030	-0.000112	-0.000008	-0.000010	0.000009
			Q	0.000049	0.000183	-0.000117	-0.000031	-0.000016	0.000010
			$\Sigma x1$	0.005360	0.002307	-0.000059	-0.000207	0.000671	0.000159
			$\Sigma y1$	0.002419	0.009870	-0.000452	-0.000972	0.000256	-0.000539
			$\Sigma x2$	0.006526	-0.000319	0.000088	0.000085	0.000808	-0.000234
			$\Sigma y2$	0.000501	0.013039	-0.000625	-0.001311	0.000098	0.000264
338	3	-10	G	0.000057	-0.000179	-0.000099	-0.000128	0.000157	0.000011
			Q	0.000085	-0.000044	-0.000081	-0.000146	0.000153	0.000012
			$\Sigma x1$	0.006105	-0.001732	0.000127	-0.000263	0.000828	0.000174
			$\Sigma y1$	0.000022	0.023043	0.000083	-0.001008	0.000690	-0.000557
			$\Sigma x2$	0.005547	0.004799	0.000121	-0.000443	0.000870	-0.000235
			$\Sigma y2$	0.001704	0.006375	0.000084	-0.000481	0.000532	0.000274
339	3	-14	G	0.000004	0.000048	-0.000047	-0.000010	-0.000015	0.000012
			Q	0.000026	0.000203	-0.000010	-0.000044	-0.000011	0.000012
			$\Sigma x1$	0.004952	0.002669	0.000037	-0.000417	0.000587	0.000173
			$\Sigma y1$	0.003664	0.008772	0.000295	-0.001240	0.000545	-0.000538
			$\Sigma x2$	0.006983	-0.000698	-0.000121	0.000012	0.000764	-0.000179
			$\Sigma y2$	-0.000070	0.013522	0.000522	-0.001824	0.000214	0.000199

ΜΗΤΡΩΟ ΑΝΤΙΔΡΑΣΕΩΝ

A/A	ΣΤ	ΤΑ	ΤΦ	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz
1	0	1	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	0	2	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
3	0	3	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
4	0	4	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
5	0	5	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
6	0	6	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
7	0	7	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

8	0	8	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
9	0	9	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
10	19001		G	2.47	0.85	65.41	-1.55	2.68	-0.00
			Q	3.08	0.82	85.42	-1.42	3.21	-0.00
			$\Sigma x1$	-35.53	1.08	-82.87	-1.54	-86.97	-0.01
			$\Sigma y1$	-4.73	-47.28	382.99	91.59	-8.22	0.02
			$\Sigma x2$	-33.49	-5.22	10.18	10.49	-83.28	0.02
			$\Sigma y2$	-11.04	-20.37	152.70	39.47	-24.67	-0.01
11	19002		G	-1.23	0.72	81.25	-1.37	-0.77	-0.00
			Q	-1.79	0.72	109.42	-1.32	-1.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-54.69	-2.42	40.58	4.85	-112.43	-0.01
			$\Sigma y1$	-3.28	-33.60	3.81	67.67	-3.18	0.03
			$\Sigma x2$	-55.66	-1.38	42.04	2.81	-115.00	0.01
			$\Sigma y2$	-12.87	-20.63	11.53	41.47	-24.35	-0.01
12	19003		G	4.24	0.69	295.04	-31.32	13.08	-0.00
			Q	6.75	0.70	61.01	-4.00	21.91	-0.00
			$\Sigma x1$	-41.88	-4.46	-0.87	8.93	-72.37	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.16	-26.05	1.57	52.77	1.84	0.03
			$\Sigma x2$	-43.17	1.41	-4.73	-2.70	-74.92	0.01
			$\Sigma y2$	-7.76	-21.91	4.70	44.06	-11.58	0.00
13	19004		G	2.83	0.58	104.57	-1.13	3.27	0.00
			Q	4.29	0.44	147.16	-0.84	4.87	0.00
			$\Sigma x1$	-31.24	0.12	-21.52	-0.29	-74.96	-0.01
			$\Sigma y1$	-18.50	-41.95	-65.75	84.58	-44.67	0.03
			$\Sigma x2$	-48.27	-5.41	-86.02	10.68	-113.55	0.02
			$\Sigma y2$	-1.83	-17.89	-4.71	36.20	-5.72	-0.01
14	19005		G	-1.82	0.71	394.50	16.17	-0.69	-0.00
			Q	-2.94	0.71	190.08	0.18	-1.90	-0.00
			$\Sigma x1$	-46.93	-2.41	34.12	4.83	-96.75	-0.01
			$\Sigma y1$	-26.67	-33.68	25.75	67.76	-55.30	0.03
			$\Sigma x2$	-66.20	-1.40	51.42	2.82	-136.72	0.01
			$\Sigma y2$	-5.39	-20.64	6.32	41.49	-10.96	-0.01
15	19006		G	4.67	0.70	294.89	25.38	16.57	-0.00
			Q	7.47	0.71	64.56	1.00	25.37	-0.00
			$\Sigma x1$	-35.92	-4.48	-0.27	8.96	-62.24	-0.01
			$\Sigma y1$	-19.87	-26.11	4.65	52.86	-33.92	0.03
			$\Sigma x2$	-50.12	1.39	0.90	-2.67	-86.50	0.01
			$\Sigma y2$	-4.10	-21.95	1.40	44.12	-6.96	0.00
16	19007		G	3.62	0.32	14.86	-0.70	2.91	-0.00
			Q	5.79	0.00	4.63	-0.16	4.70	-0.00
			$\Sigma x1$	-21.96	0.27	-8.84	-0.48	-54.28	-0.00
			$\Sigma y1$	-35.29	-41.61	-474.75	84.08	-90.87	0.02
			$\Sigma x2$	-49.67	-4.72	-105.05	9.73	-124.17	0.03
			$\Sigma y2$	4.33	-18.20	-216.96	36.67	9.52	-0.02
17	19008		G	-2.58	0.69	327.21	-42.37	-4.39	0.01
			Q	-4.16	0.68	147.32	-5.07	-5.03	0.01
			$\Sigma x1$	-35.74	-2.42	21.83	4.85	-74.43	-0.01
			$\Sigma y1$	-59.65	-33.62	48.18	67.65	-127.26	0.03
			$\Sigma x2$	-80.83	-1.39	58.99	2.78	-166.73	0.02
			$\Sigma y2$	5.47	-20.64	-5.67	41.49	8.63	-0.01
18	19009		G	4.68	0.70	270.69	-40.10	15.19	0.00
			Q	7.33	0.72	64.68	-4.87	25.56	0.00
			$\Sigma x1$	-27.98	-4.49	-1.94	8.99	-48.76	-0.00
			$\Sigma y1$	-46.80	-26.06	-7.21	52.77	-82.33	0.03
			$\Sigma x2$	-60.55	1.40	0.27	-2.66	-103.82	0.01
			$\Sigma y2$	1.58	-21.94	-6.60	44.10	0.66	0.01
19	1	1	G	20.25	5.41	186.36	22.65	-16.18	0.02
			Q	-5.89	1.57	25.69	1.98	-1.41	0.02
			$\Sigma x1$	-398.13	-18.07	-288.97	0.81	1.00	0.67
			$\Sigma y1$	517.90	-41.66	-227.39	3.75	-2.15	-0.53
			$\Sigma x2$	-250.22	9.24	-3.70	-1.04	0.75	0.43

			$\Sigma y2$	-605.80	-122.64	-1225.76	8.29	1.34	0.35
20	1	2	G	-108.66	76.02	249.92	10.37	22.97	-0.00
			Q	-33.72	15.18	44.84	0.88	2.08	-0.00
			$\Sigma x1$	-604.42	114.42	421.40	-0.77	1.38	-0.12
			$\Sigma y1$	207.60	167.18	652.98	4.26	-2.45	0.10
			$\Sigma x2$	-453.30	93.81	348.76	-0.50	1.00	-0.08
			$\Sigma y2$	257.39	-287.18	-1155.02	-2.76	1.52	-0.05
21	1	3	G	0.45	3.13	345.94	2.19	-20.17	0.02
			Q	1.05	2.81	92.89	-4.42	-1.02	0.03
			$\Sigma x1$	-48.05	30.02	-189.78	-60.05	-117.55	-0.80
			$\Sigma y1$	43.30	-227.08	169.58	534.20	70.89	1.98
			$\Sigma x2$	-22.06	-42.35	-125.08	104.93	-66.25	1.16
			$\Sigma y2$	-7.84	-42.18	-3.70	111.63	-29.23	-0.83
22	1	4	G	0.69	18.39	793.76	18.70	-3.18	0.02
			Q	-0.36	35.70	518.40	-46.65	-1.62	0.04
			$\Sigma x1$	-58.00	8.88	99.60	-31.49	-143.74	-0.76
			$\Sigma y1$	16.84	-308.47	169.17	812.28	41.31	2.96
			$\Sigma x2$	-36.68	-53.63	128.39	138.00	-94.81	1.00
			$\Sigma y2$	-20.46	-83.80	109.47	239.29	-49.42	-0.93
23	1	5	G	-1.02	-11.76	808.27	-4.51	-24.73	0.12
			Q	-3.19	-11.45	447.33	-2.03	-19.58	0.20
			$\Sigma x1$	-433.72	-1.44	60.62	17.16	-1736.68	-4.61
			$\Sigma y1$	192.52	-651.68	-409.52	1918.64	472.10	18.69
			$\Sigma x2$	-226.10	-63.58	11.68	226.08	-1144.97	6.07
			$\Sigma y2$	-141.22	-237.55	-181.86	789.90	-610.38	-5.87
24	1	6	G	-0.48	-2.86	775.31	36.15	7.38	-0.02
			Q	-0.55	-4.33	439.73	1.07	-0.86	-0.02
			$\Sigma x1$	-45.94	-8.08	-36.38	28.01	-125.85	-0.60
			$\Sigma y1$	14.04	-115.07	-47.05	421.85	33.23	2.72
			$\Sigma x2$	-28.38	-7.02	-36.44	33.17	-84.15	0.84
			$\Sigma y2$	-17.08	-54.25	-29.09	242.05	-45.81	-0.88
25	1	7	G	0.25	3.86	836.87	37.95	-0.33	-0.31
			Q	-0.15	4.07	414.41	-16.76	-3.73	-0.31
			$\Sigma x1$	-139.31	-35.88	-67.24	117.58	-516.81	-1.80
			$\Sigma y1$	43.57	-193.48	-84.85	771.49	124.93	9.30
			$\Sigma x2$	-76.61	-6.22	-49.67	31.16	-343.79	2.96
			$\Sigma y2$	-57.80	-149.21	-80.19	656.48	-197.27	-3.24
26	1	8	G	-2.68	9.13	814.56	69.86	-5.57	-0.49
			Q	-2.70	12.64	355.39	-12.27	-8.61	-0.52
			$\Sigma x1$	-145.95	-42.89	65.37	151.65	-575.25	-1.70
			$\Sigma y1$	49.04	-170.17	34.61	616.54	121.00	9.70
			$\Sigma x2$	-80.15	14.70	-9.77	-34.15	-380.27	3.54
			$\Sigma y2$	-53.40	-250.47	240.48	852.15	-224.30	-3.85
27	1	9	G	34.14	0.05	220.98	-20.31	-24.01	-0.02
			Q	3.52	0.02	28.52	-1.84	-2.10	-0.02
			$\Sigma x1$	-334.61	-0.37	-187.91	0.83	1.75	-0.57
			$\Sigma y1$	-194.96	-1.67	98.83	3.75	0.21	0.27
			$\Sigma x2$	-270.55	0.49	-190.07	-1.03	1.11	-0.39
			$\Sigma y2$	380.23	-4.00	292.00	8.31	0.27	-0.15
28	1	10	G	0.76	21.10	681.41	15.51	2.92	-0.13
			Q	-0.01	31.15	316.54	-34.45	-0.70	-0.14
			$\Sigma x1$	-51.71	-11.17	38.72	58.76	-132.62	-0.42
			$\Sigma y1$	-8.96	-39.18	53.46	157.24	-0.48	2.35
			$\Sigma x2$	-26.27	24.78	17.08	-66.67	-81.51	0.96
			$\Sigma y2$	-38.40	-99.61	15.88	367.20	-74.26	-1.08
29	1	11	G	-8.03	4.54	324.71	10.88	28.78	-0.19
			Q	-4.91	2.05	114.17	2.66	-3.97	-0.21
			$\Sigma x1$	-40.12	-2.20	87.43	40.59	-124.81	-0.63
			$\Sigma y1$	12.37	-21.76	-32.18	70.83	27.72	1.97
			$\Sigma x2$	-31.60	47.05	99.54	-110.73	-94.55	0.98
			$\Sigma y2$	-0.33	-95.01	-34.43	318.36	-27.22	-1.63
30	1	12	G	20.80	-77.82	261.73	-9.80	14.44	0.00
			Q	-2.84	-16.34	45.77	-0.90	1.32	0.00
			$\Sigma x1$	-282.88	-57.34	156.45	-0.87	1.68	0.09
			$\Sigma y1$	-108.69	301.06	-1011.98	1.19	0.67	-0.10
			$\Sigma x2$	-179.88	-27.90	62.47	-0.42	1.04	0.05
			$\Sigma y2$	-64.32	-425.96	1495.75	-0.65	-0.43	0.13
31	1	13	G	0.20	4.17	305.12	-13.96	-2.86	0.01
			Q	1.29	5.64	167.94	-9.01	1.00	0.01
			$\Sigma x1$	-14.14	22.36	-68.99	-50.30	-39.36	-0.32
			$\Sigma y1$	44.07	-136.96	351.55	326.12	91.55	0.83

			Σx^2	-0.02	-24.23	25.27	57.50	-9.34	0.48
			Σy^2	6.80	-22.33	100.71	59.30	11.94	-0.36
32	1	20	G	7.33	-0.06	633.73	-23.18	10.78	-0.14
			Q	9.53	-1.95	281.78	0.63	14.31	-0.15
			Σx_1	-73.84	-26.75	-95.90	76.08	-229.05	-0.59
			Σy_1	-28.24	-112.20	24.97	323.33	-88.57	3.33
			Σx^2	-86.03	-1.54	-134.66	-1.34	-268.72	2.24
			Σy^2	2.87	-145.02	75.83	421.89	-2.61	-2.06
33	1	21	G	4.64	-7.13	429.68	-11.21	10.05	-0.08
			Q	2.73	-7.13	176.49	9.53	5.56	-0.08
			Σx_1	-47.57	9.52	140.75	-9.95	-115.43	-0.23
			Σy_1	9.64	-44.16	9.13	126.21	20.95	1.56
			Σx^2	-82.97	56.57	197.59	-131.25	-198.30	1.06
			Σy^2	72.01	-120.84	-68.11	323.40	164.74	-0.91
34	1	22	G	4.17	-0.15	361.26	2.64	7.84	0.00
			Q	8.59	-0.16	238.53	-0.21	11.17	0.01
			Σx_1	-8.27	17.90	8.44	-45.80	-28.03	-0.30
			Σy_1	25.58	-125.50	-76.48	322.36	58.74	0.86
			Σx^2	-7.23	-25.83	-13.36	62.77	-25.46	0.50
			Σy^2	3.06	-4.67	-32.59	27.33	9.93	-0.41
35	1	23	G	5.30	-1.58	284.08	4.61	11.77	-0.13
			Q	5.62	-2.07	80.37	6.18	12.19	-0.14
			Σx_1	-61.72	23.02	24.04	-39.70	-177.25	-0.44
			Σy_1	17.88	-73.34	86.58	246.45	36.49	2.81
			Σx^2	-132.63	91.89	-12.86	-237.51	-371.20	1.90
			Σy^2	140.94	-186.29	143.37	562.26	369.24	-1.62
36	1	24	G	1.08	-2.28	162.55	-11.95	-13.10	0.00
			Q	1.63	-3.86	74.27	3.40	0.63	0.00
			Σx_1	-12.13	13.56	-113.58	-35.78	-27.46	-0.26
			Σy_1	-4.84	-104.36	36.01	270.12	0.61	0.75
			Σx^2	-31.26	-22.92	-111.84	56.02	-62.77	0.44
			Σy^2	6.37	7.18	55.62	-0.45	15.74	-0.38
37	1	25	G	-0.04	-0.37	259.51	-0.40	-18.18	-0.02
			Q	-1.46	-0.79	50.56	0.89	-4.10	-0.02
			Σx_1	-14.50	8.67	44.56	-25.52	-51.42	-0.47
			Σy_1	-92.85	-102.48	76.58	307.59	-212.09	1.88
			Σx^2	-118.52	-23.16	75.09	67.70	-275.39	0.84
			Σy^2	27.73	-2.38	3.17	29.73	60.37	-1.20
38	1	26	G	-0.62	-17.57	698.93	-48.24	1.83	-0.02
			Q	-1.68	-32.96	385.49	37.44	-2.33	-0.02
			Σx_1	-18.15	6.04	-50.21	-14.35	-46.85	-0.35
			Σy_1	-60.68	-108.67	25.02	268.70	-134.47	1.42
			Σx^2	-81.62	-17.86	-61.92	45.19	-180.33	0.64
			Σy^2	18.67	-26.28	40.43	71.99	38.69	-0.90
39	1	27	G	-1.61	11.45	540.94	-24.17	-11.22	-1.39
			Q	-4.42	11.17	216.87	-16.04	-8.59	-1.70
			Σx_1	-69.35	0.85	13.83	-1.97	-269.86	-0.24
			Σy_1	-260.86	-190.56	545.81	449.78	-685.59	3.48
			Σx^2	-344.92	-19.24	101.06	49.28	-924.55	4.03
			Σy^2	78.19	-76.19	269.91	186.80	187.02	-3.58
40	1	29	G	-0.65	-21.57	481.57	33.21	3.24	-0.87
			Q	-0.96	-24.57	163.36	57.13	-1.53	-0.98
			Σx_1	-29.87	-1.79	-0.91	6.44	-67.62	-0.35
			Σy_1	-59.43	-44.57	14.65	152.86	-127.95	0.76
			Σx^2	-81.58	-1.44	-3.17	9.91	-175.60	0.08
			Σy^2	14.59	-34.20	14.24	111.47	30.15	-0.88
41	1	31	G	-4.36	-27.66	480.34	46.25	6.81	2.70
			Q	-5.48	-31.69	157.33	73.40	-9.46	3.08
			Σx_1	-82.15	-2.42	-48.57	16.00	-244.24	0.32
			Σy_1	-175.72	-60.91	-52.40	209.07	-453.04	3.04
			Σx^2	-239.32	-5.58	-68.62	17.68	-617.52	0.12
			Σy^2	41.09	-54.28	-2.36	187.59	96.36	0.65
42	1	33	G	-0.52	-1.75	225.61	-5.33	11.27	0.67
			Q	-0.50	-1.41	54.77	2.34	-0.10	0.77
			Σx_1	-27.28	1.30	104.43	3.50	-63.41	-0.85
			Σy_1	-38.53	-32.22	262.21	83.74	-93.48	1.92
			Σx^2	-70.11	4.21	78.25	-3.59	-152.37	0.64
			Σy^2	25.35	-41.39	242.27	101.13	42.84	0.27
43	1	34	G	11.74	4.15	303.52	10.80	16.39	0.07
			Q	9.06	5.55	95.91	-9.27	11.26	0.09
			Σx_1	-83.40	40.00	40.99	-95.57	-258.93	-2.02

			$\Sigma y1$	54.37	-376.04	-835.05	1050.55	144.06	4.79
			$\Sigma x2$	-11.10	-72.65	-160.01	205.37	-82.93	2.87
			$\Sigma y2$	-37.04	-67.02	-320.52	232.92	-110.34	-1.97
44	1	35	G	0.00	0.00	45.24	-2.34	2.73	0.00
			Q	0.00	0.00	4.02	-0.21	0.24	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
45	1	36	G	0.00	0.00	77.40	-0.00	0.13	0.00
			Q	0.00	0.00	6.88	-0.00	0.01	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
46	1	37	G	0.00	0.00	172.55	0.00	1.15	0.00
			Q	0.00	0.00	15.34	0.00	0.10	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
47	1	38	G	0.00	0.00	167.89	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	14.92	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
48	1	39	G	0.00	0.00	202.23	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	17.98	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
49	1	40	G	0.00	0.00	185.43	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	16.48	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
50	1	41	G	0.00	0.00	185.05	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	16.45	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
51	1	42	G	0.00	0.00	108.21	-0.09	39.92	0.00
			Q	0.00	0.00	9.62	-0.01	3.55	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
52	1	43	G	0.00	0.00	157.35	-0.04	16.45	0.00
			Q	0.00	0.00	13.99	-0.00	1.46	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
53	1	44	G	0.00	0.00	105.26	0.00	0.16	0.00
			Q	0.00	0.00	9.36	0.00	0.01	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
54	1	45	G	0.00	0.00	215.59	-57.27	-9.84	0.00
			Q	0.00	0.00	19.16	-5.09	-0.87	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
55	1	46	G	0.00	0.00	133.94	-2.79	-2.85	0.00
			Q	0.00	0.00	11.91	-0.25	-0.25	0.00

			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
56	1	47	G	0.00	0.00	116.90	-10.89	-11.12	0.00
			Q	0.00	0.00	10.39	-0.97	-0.99	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
57	1	48	G	0.00	0.00	86.10	0.00	-11.87	0.00
			Q	0.00	0.00	7.65	0.00	-1.06	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
58	1	49	G	0.00	0.00	176.29	-0.00	-0.05	0.00
			Q	0.00	0.00	15.67	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
59	1	50	G	0.00	0.00	163.69	-0.00	-0.03	0.00
			Q	0.00	0.00	14.55	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
60	1	51	G	0.00	0.00	184.86	-0.00	-0.03	0.00
			Q	0.00	0.00	16.43	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
61	1	52	G	0.00	0.00	173.25	0.00	-0.05	0.00
			Q	0.00	0.00	15.40	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
62	1	53	G	0.00	0.00	132.02	0.01	-0.02	0.00
			Q	0.00	0.00	11.74	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
63	1	54	G	0.00	0.00	130.96	2.72	1.26	0.00
			Q	0.00	0.00	11.64	0.24	0.11	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
64	1	55	G	0.00	0.00	119.56	-10.84	-5.49	0.00
			Q	0.00	0.00	10.63	-0.96	-0.49	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
65	1	56	G	0.00	0.00	273.22	4.89	0.17	0.00
			Q	0.00	0.00	24.29	0.44	0.02	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
66	1	57	G	0.00	0.00	355.98	0.04	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	31.64	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
67	1	58	G	0.00	0.00	254.69	0.07	0.00	0.00

			Q	0.00	0.00	22.64	0.01	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
68	1	59	G	0.00	0.00	305.68	0.13	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	27.17	0.01	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
69	1	60	G	0.00	0.00	218.04	-0.06	-0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	19.38	-0.01	-0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
70	1	61	G	0.00	0.00	297.44	-0.16	-0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	26.44	-0.01	-0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
71	1	62	G	0.00	0.00	367.09	-1.33	-0.06	0.00
			Q	0.00	0.00	32.63	-0.12	-0.01	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
72	1	63	G	0.00	0.00	270.77	-14.49	-0.67	0.00
			Q	0.00	0.00	24.07	-1.29	-0.06	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
73	1	64	G	0.00	0.00	146.81	-2.26	-40.61	0.00
			Q	0.00	0.00	13.05	-0.20	-3.61	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
74	1	65	G	0.00	0.00	234.24	-6.66	-0.60	0.00
			Q	0.00	0.00	20.82	-0.59	-0.05	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
75	1	66	G	0.00	0.00	76.80	-0.00	0.13	0.00
			Q	0.00	0.00	6.83	-0.00	0.01	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
76	1	67	G	0.00	0.00	68.77	-0.03	3.22	0.00
			Q	0.00	0.00	6.11	-0.00	0.29	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
77	1	68	G	0.00	0.00	104.54	0.00	0.17	0.00
			Q	0.00	0.00	9.29	0.00	0.01	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
78	1	69	G	0.00	0.00	122.51	9.13	9.33	0.00
			Q	0.00	0.00	10.89	0.81	0.83	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

79	1	70	G	0.00	0.00	139.92	-0.01	-0.01	0.00
			Q	0.00	0.00	12.44	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
80	1	71	G	0.00	0.00	191.90	-8.33	-0.75	0.00
			Q	0.00	0.00	17.06	-0.74	-0.07	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
81	1	72	G	0.00	0.00	298.74	5.11	0.18	0.00
			Q	0.00	0.00	26.56	0.45	0.02	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
82	1	73	G	0.00	0.00	324.83	5.11	0.18	0.00
			Q	0.00	0.00	28.87	0.45	0.02	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
83	1	74	G	0.00	0.00	350.25	4.85	0.17	0.00
			Q	0.00	0.00	31.13	0.43	0.01	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
84	1	75	G	0.00	0.00	356.17	0.04	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	31.66	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
85	1	76	G	0.00	0.00	356.36	0.04	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	31.68	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
86	1	77	G	0.00	0.00	255.16	0.07	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	22.68	0.01	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
87	2	1	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
88	2	2	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
89	2	3	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
90	2	4	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
91	2	5	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
92	2	6	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
93	2	7	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
94	2	8	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
95	2	9	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
96	2	10	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
97	2	11	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
98	2	12	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
99	2	13	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
100	2	14	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
101	2	15	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
102	2	16	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
103	2	17	G	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
104	2	18	G	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
105	2	19	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
106	2	20	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
107	2	21	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
108	2	22	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
109	2	23	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
110	2	24	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
111	2	25	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
112	2	26	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
113	2	27	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
114	2	28	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00

			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
115	2	29	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
116	2	30	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
117	2	31	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
118	2	32	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
119	2	33	G	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
120	2	34	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
121	2	35	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
122	2	36	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
123	2	37	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
124	2	38	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
125	2	39	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
126	2	40	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00

				$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
127	2	41	G		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
128	2	42	G		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$		0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
129	2	43	G		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
130	2	44	G		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$		-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
131	2	45	G		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
132	2	46	G		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$		-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
133	2	47	G		0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$		0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
134	2	48	G		0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
135	2	49	G		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$		0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
136	2	50	G		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
137	2	51	G		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
138	2	52	G		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
139	2	53	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
140	2	54	G	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
141	2	55	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
142	2	56	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
143	2	57	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
144	2	58	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
145	2	59	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
146	2	60	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
147	2	61	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
148	2	62	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
149	2	63	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
150	2	64	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
151	2	65	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
152	2	66	G	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
153	2	67	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
154	2	68	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
155	2	69	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
156	2	70	G	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
157	2	71	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
158	2	72	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
159	2	73	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
160	2	74	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
161	2	75	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00

162	2	76	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
163	2	77	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
164	2	78	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
165	2	79	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
166	2	80	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
167	2	81	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
168	2	82	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
169	2	83	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
170	2	84	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
171	2	85	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
172	2	86	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
173	2	87	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
174	2	88	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
175	2	89	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
176	2	90	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
177	2	91	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
178	2	92	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
179	2	93	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
180	2	94	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
181	2	95	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
182	2	96	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
183	2	97	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
184	2	98	G	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
185	2	99	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
186	2 100	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
187	2 101	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
188	2 102	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
189	2 103	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
190	2 104	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
191	2 105	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
192	2 106	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
193	2 107	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
194	2 108	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
195	2 109	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
196	2 110	G	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
197	2 111	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
198	2	112	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
199	2	113	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
200	2	114	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
201	2	115	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
202	2	116	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
203	2	117	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
204	2	118	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
205	2	119	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
206	2	120	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
207	2	121	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
208	3	1	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
209	3	2	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
210	3	3	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
211	3	4	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
212	3	5	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
213	3	6	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
214	3	7	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
215	3	8	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
216	3	9	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
217	3	10	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
218	3	11	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
219	3	12	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
220	3	13	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
221	3	14	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
222	3	15	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
223	3	16	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
224	3	17	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
225	3	18	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
226	3	19	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
227	3	20	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
228	3	21	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
229	3	22	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
230	3	23	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
231	3	24	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
232	3	25	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00

233	3	26	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
234	3	27	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
235	3	28	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
236	3	29	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
237	3	30	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
238	3	31	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
239	3	32	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
240	3	33	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
241	3	34	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
242	3	35	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
243	3	36	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
244	3	37	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
245	3	38	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
246	3	39	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
247	3	40	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
248	3	41	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
249	3	42	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
250	3	43	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
251	3	44	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
252	3	45	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
253	3	46	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
254	3	47	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
255	3	48	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
256	3	49	G	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00

			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
257	3	50	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
258	3	51	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
259	3	52	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
260	3	53	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
261	3	54	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
262	3	55	G	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
263	3	56	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
264	3	57	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
265	3	58	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
266	3	59	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
267	3	60	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
268	3	61	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
269	3	62	G	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
270	3	63	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
271	3	64	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
272	3	65	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
273	3	66	G	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
274	3	67	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
275	3	68	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
276	3	69	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
277	3	70	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
278	3	71	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
279	3	72	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
280	3	73	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
281	3	74	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
282	3	75	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
283	3	76	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
284	3	77	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
285	3	78	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
286	3	79	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
287	3	80	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
288	3	81	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
289	3	82	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
290	3	83	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
291	3	84	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
292	3	85	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
293	3	86	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
294	3	87	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
295	3	88	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
296	3	89	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
297	3	90	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
298	3	91	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
299	3	92	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
300	3	93	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
301	3	94	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
302	3	95	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
303	3	96	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
304	3	97	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
305	3	98	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
306	3	99	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
307	3	100	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
308	3	101	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
309	3	102	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
310	3	103	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
311	3	104	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
312	3	105	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx2	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
313	1	-5	G	0.00	0.00	177.94	80.32	3.13	0.00
			Q	0.00	0.00	15.82	7.14	0.28	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
314	1	-9007	G	0.00	0.00	233.06	-72.84	-2.84	0.00
			Q	0.00	0.00	20.72	-6.47	-0.25	0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Σy2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
315	2	-2	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σx1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

316	2	-3	G	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
317	2	-10	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
318	2	-13	G	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
319	1	-9	G	-0.00	18.07	134.37	-0.00	-0.00	0.00
			Q	-0.00	7.55	38.32	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-0.00	-43.96	-223.28	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	-148.19	-381.94	0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-0.00	36.18	43.07	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	-323.89	-1006.96	0.02	0.00	0.00
320	1	-9	G	-0.00	-12.88	43.74	0.00	-0.00	-0.00
			Q	-0.00	-1.88	6.38	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.00	-24.99	84.87	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	-185.02	628.49	0.01	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	-0.00	51.54	-175.07	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	-323.46	1098.74	0.02	-0.00	-0.00
321	2	-19	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
322	2	-20	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
323	2	-16	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
324	2	-17	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
325	2	-23	G	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
326	2	-18	G	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
327	2	-14	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
328	2	-24	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
329	2	-31	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
330	2	-31	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
331	2	-112	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
332	2	-33	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
333	2	-6	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
334	2	-8	G	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
335	2	-9	G	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
336	3	-13	G	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
337	3	-11	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
338	3	-10	G	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
339	3	-14	G	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

$\Sigma x2$	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
$\Sigma y2$	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

ΜΗΤΡΩΟ ΕΝΤΑΤΙΚΩΝ ΜΕΤΕΘΩΝ ΜΕΛΩΝ

A/A	T	ΣΤ	TA	TΦ	N	Mx	My	Vx	Vy	T	s
1	P	1	1	G	-65.41	1.55	-2.68	0.85	-2.47	0.00	
						2.40	-5.15	0.85	-2.47	0.00	
				Q	-85.42	1.42	-3.21	0.82	-3.08	0.00	
						2.24	-6.29	0.82	-3.08	0.00	
				Σx1	82.87	1.54	86.97	1.08	35.53	0.00	
						2.61	122.50	1.08	35.53	0.00	
				Σy1	-382.99	-91.59	8.22	-47.28	4.73	0.00	
						-138.87	12.95	-47.28	4.73	0.00	
				Σx2	-10.18	-10.49	83.28	-5.22	33.49	0.00	
						-15.71	116.77	-5.22	33.49	0.00	
				Σy2	-152.70	-39.47	24.67	-20.37	11.04	0.00	
						-59.83	35.71	-20.37	11.04	0.00	
2	P	1	2	G	-81.25	1.37	0.77	0.72	1.23	0.00	
						2.10	2.00	0.72	1.23	0.00	
				Q	-109.42	1.32	1.00	0.72	1.79	0.00	
						2.04	2.79	0.72	1.79	0.00	
				Σx1	-40.58	-4.85	112.43	-2.42	54.69	0.00	
						-7.27	167.12	-2.42	54.69	0.00	
				Σy1	-3.81	-67.67	3.18	-33.60	3.28	0.00	
						-101.27	6.47	-33.60	3.28	0.00	
				Σx2	-42.04	-2.81	115.00	-1.38	55.66	0.00	
						-4.19	170.66	-1.38	55.66	0.00	
				Σy2	-11.53	-41.47	24.35	-20.63	12.87	0.00	
						-62.11	37.22	-20.63	12.87	0.00	
3	P	1	3	G	-126.68	-6.50	-1.90	3.59	0.99	0.00	
						-2.90	-0.91	3.59	0.99	0.00	
				Q	-37.37	-4.09	-2.82	2.26	1.47	0.00	
						-1.83	-1.35	2.26	1.47	0.00	
				Σx1	3.74	-0.65	8.88	0.36	-4.64	0.00	
						-0.29	4.24	0.36	-4.64	0.00	
				Σy1	31.33	-1.42	-0.09	0.79	0.05	0.00	
						-0.64	-0.04	0.79	0.05	0.00	
				Σx2	1.92	-0.20	9.16	0.11	-4.79	0.00	
						-0.09	4.37	0.11	-4.79	0.00	
				Σy2	23.84	-1.78	1.52	0.98	-0.79	0.00	
						-0.79	0.72	0.98	-0.79	0.00	
4	P	1	4	G	-104.57	1.13	-3.27	0.58	-2.83	0.00	
						1.72	-6.11	0.58	-2.83	0.00	
				Q	-147.16	0.84	-4.87	0.44	-4.29	0.00	
						1.28	-9.16	0.44	-4.29	0.00	
				Σx1	21.52	0.29	74.96	0.12	31.24	0.00	
						0.42	106.20	0.12	31.24	0.00	
				Σy1	65.75	-84.58	44.67	-41.95	18.50	0.00	
						-126.53	63.18	-41.95	18.50	0.00	
				Σx2	86.02	-10.68	113.55	-5.41	48.27	0.00	
						-16.09	161.82	-5.41	48.27	0.00	
				Σy2	4.71	-36.20	5.72	-17.89	1.83	0.00	
						-54.08	7.55	-17.89	1.83	0.00	
5	P	1	5	G	-111.32	-1.08	0.12	0.53	-0.06	0.00	
						-0.55	0.06	0.53	-0.06	0.00	
				Q	-31.07	0.11	0.25	-0.06	-0.13	0.00	
						0.06	0.12	-0.06	-0.13	0.00	
				Σx1	-6.15	-0.01	12.40	0.00	-6.48	0.00	
						-0.01	5.92	0.00	-6.48	0.00	
				Σy1	0.64	1.27	7.39	-0.63	-3.87	0.00	
						0.64	3.53	-0.63	-3.87	0.00	
				Σx2	-9.16	-0.04	17.50	0.02	-9.15	0.00	
						-0.02	8.35	0.02	-9.15	0.00	
				Σy2	1.21	0.83	1.60	-0.41	-0.84	0.00	
						0.42	0.76	-0.41	-0.84	0.00	
6	P	1	6	G	-94.07	-0.84	-2.13	0.41	1.12	0.00	
						-0.42	-1.02	0.41	1.12	0.00	
				Q	-13.04	-0.26	-3.38	0.13	1.77	0.00	
						-0.13	-1.61	0.13	1.77	0.00	
				Σx1	2.51	0.08	8.33	-0.04	-4.35	0.00	

						0.04	3.97	-0.04	-4.35	0.00		
		$\Sigma y1$	12.87			2.63	4.78	-1.30	-2.50	0.00		
						1.33	2.28	-1.30	-2.50	0.00		
		$\Sigma x2$	0.12			-0.14	11.51	0.07	-6.02	0.00		
						-0.07	5.49	0.07	-6.02	0.00		
		$\Sigma y2$	11.61			2.29	1.15	-1.13	-0.60	0.00		
						1.16	0.55	-1.13	-0.60	0.00		
7	P	1	7	G	-127.12	11.46	-8.31	-5.66	4.34	0.00		
						5.80	-3.96	-5.66	4.34	0.00		
		Q	-29.26			5.66	-2.49	-2.80	1.30	0.00		
						2.87	-1.19	-2.80	1.30	0.00		
		$\Sigma x1$	-7.69			-0.01	6.05	0.00	-3.16	0.00		
						-0.00	2.89	0.00	-3.16	0.00		
		$\Sigma y1$	10.37			4.14	-12.68	-2.05	6.63	0.00		
						2.10	-6.05	-2.05	6.63	0.00		
		$\Sigma x2$	-9.60			0.91	10.10	-0.45	-5.28	0.00		
						0.46	4.82	-0.45	-5.28	0.00		
		$\Sigma y2$	10.03			2.84	-12.34	-1.40	6.45	0.00		
						1.44	-5.89	-1.40	6.45	0.00		
8	P	1	8	G	-143.21	5.77	0.56	-2.85	-0.29	0.00		
						2.92	0.27	-2.85	-0.29	0.00		
		Q	-43.70			1.32	0.66	-0.65	-0.35	0.00		
						0.67	0.32	-0.65	-0.35	0.00		
		$\Sigma x1$	-2.73			-1.01	9.44	0.50	-4.94	0.00		
						-0.51	4.51	0.50	-4.94	0.00		
		$\Sigma y1$	-6.02			-3.37	16.34	1.66	-8.54	0.00		
						-1.70	7.80	1.66	-8.54	0.00		
		$\Sigma x2$	-5.27			-1.83	21.11	0.90	-11.03	0.00		
						-0.93	10.07	0.90	-11.03	0.00		
		$\Sigma y2$	-1.72			-1.64	-0.95	0.81	0.50	0.00		
						-0.83	-0.45	0.81	0.50	0.00		
9	P	1	9	G	-138.98	7.11	-1.97	-3.51	1.03	0.00		
						3.60	-0.94	-3.51	1.03	0.00		
		Q	-31.71			2.22	-3.30	-1.10	1.72	0.00		
						1.12	-1.57	-1.10	1.72	0.00		
		$\Sigma x1$	1.73			-0.67	6.43	0.33	-3.36	0.00		
						-0.34	3.07	0.33	-3.36	0.00		
		$\Sigma y1$	-4.58			-2.78	10.96	1.37	-5.73	0.00		
						-1.41	5.23	1.37	-5.73	0.00		
		$\Sigma x2$	1.82			-0.92	13.69	0.45	-7.15	0.00		
						-0.46	6.53	0.45	-7.15	0.00		
		$\Sigma y2$	-6.25			-1.76	-0.03	0.87	0.02	0.00		
						-0.89	-0.02	0.87	0.02	0.00		
10	d	1	1	G	0.00	0.00	-12.56	0.00	138.58	4.03	48.18	
						0.00	68.39	0.00	-31.10	0.09	35.31	
		Q	0.00			0.00	-14.09	0.00	38.95	1.32	14.06	
						0.00	3.46	0.00	-17.09	-0.07	13.38	
		$\Sigma x1$	0.00			0.00	205.47	0.00	-94.66	-1.91	-1.98	
						0.00	57.24	0.00	-87.13	-0.33	-0.46	
		$\Sigma y1$	0.00			0.00	308.01	0.00	-236.93	3.88	-19.26	
						0.00	-27.41	0.00	-180.36	-0.04	-7.15	
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	166.19	0.00	-93.80	0.86	-4.69	
						0.00	25.30	0.00	-80.63	-0.14	-0.86	
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	204.37	0.00	-169.38	-2.34	-18.48	
						0.00	-23.19	0.00	-116.08	-0.38	-6.80	
11	d	1	2	G	0.00	0.00	5.56	0.00	71.54	1.01	28.34	
						0.00	44.23	0.00	-30.76	0.10	16.03	
		Q	0.00			0.00	-0.33	0.00	10.75	-0.35	3.69	
						0.00	9.53	0.00	-1.10	-0.03	1.50	
		$\Sigma x1$	0.00			0.00	20.72	0.00	-125.31	-6.08	-47.18	
						0.00	-72.42	0.00	28.32	-0.61	-19.11	
		$\Sigma y1$	0.00			0.00	13.09	0.00	-68.79	-5.80	-28.30	
						0.00	-20.98	0.00	30.11	-0.59	-14.01	
		$\Sigma x2$	0.00			0.00	0.30	0.00	-10.83	-0.06	-7.67	
						0.00	15.74	0.00	21.94	-0.01	-6.08	
		$\Sigma y2$	0.00			0.00	89.15	0.00	-480.59	-23.90	-151.32	
						0.00	-463.24	0.00	-53.82	-2.33	-36.17	
12	d	1	3	G	0.00	0.00	4.03	0.00	219.80	27.53	9.40	
						0.00	80.44	0.00	-123.99	-0.09	8.98	
		Q	0.00			0.00	-1.19	0.00	80.50	2.23	2.98	
						0.00	34.44	0.00	-40.16	-0.23	3.48	

13 d	1	4	G	$\Sigma x1$	0.00	0.00	93.40	0.00	-40.17	2.03	-1.16
						0.00	52.39	0.00	-17.15	-0.02	0.01
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	184.27	0.00	-97.50	-33.63	-1.57
						0.00	67.76	0.00	-48.85	-0.92	-0.89
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	120.10	0.00	-78.94	-6.33	-1.71
						0.00	29.98	0.00	-39.86	-0.23	-0.29
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	92.61	0.00	-40.20	-23.17	-1.09
						0.00	54.55	0.00	-10.32	-0.42	-0.43
					0.00	0.00	-80.10	0.00	199.66	13.00	13.17
						0.00	3.64	0.00	-126.70	-0.02	13.48
				Q	0.00	0.00	-144.10	0.00	140.94	7.65	5.96
						0.00	5.30	0.00	-9.05	-0.01	6.08
14 d	1	5	G	$\Sigma x1$	0.00	0.00	101.54	0.00	-120.66	1.39	2.18
						0.00	-264.00	0.00	-216.18	0.03	5.33
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	-245.97	0.00	135.12	14.55	0.36
						0.00	37.90	0.00	114.07	-0.71	0.94
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-11.34	0.00	-44.27	4.61	1.92
						0.00	-191.89	0.00	-125.67	-0.04	4.35
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	-50.79	0.00	-5.42	3.70	0.85
						0.00	-105.21	0.00	-49.27	-0.31	2.43
					0.00	0.00	-186.50	0.00	283.37	14.53	13.89
						0.00	51.06	0.00	-99.63	0.02	12.15
				Q	0.00	0.00	-67.99	0.00	130.75	8.58	5.77
						0.00	75.48	0.00	-19.19	0.01	4.60
15 d	1	6	G	$\Sigma x1$	0.00	0.00	732.50	0.00	-227.05	-0.69	1.30
						0.00	186.72	0.00	-149.76	0.01	-3.88
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	-342.90	0.00	157.95	62.78	2.35
						0.00	-37.92	0.00	63.59	0.32	3.02
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	464.45	0.00	-133.43	7.01	1.50
						0.00	127.97	0.00	-95.74	0.05	-2.33
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	216.92	0.00	-52.99	24.62	1.11
						0.00	69.56	0.00	-46.87	0.12	-0.67
					0.00	0.00	-166.21	0.00	245.10	11.62	12.60
						0.00	21.03	0.00	-93.74	-0.03	12.38
				Q	0.00	0.00	-118.81	0.00	134.39	7.33	5.32
						0.00	38.45	0.00	-6.85	-0.00	5.04
16 d	1	7	G	$\Sigma x1$	0.00	0.00	47.22	0.00	-56.09	-2.22	-1.42
						0.00	-68.72	0.00	-46.33	-0.05	0.64
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	6.52	0.00	35.47	10.97	1.60
						0.00	49.13	0.00	0.87	-0.07	1.13
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	40.40	0.00	-43.65	-1.44	-1.00
						0.00	-49.29	0.00	-34.15	-0.02	0.27
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	16.87	0.00	3.16	5.04	0.21
						0.00	8.17	0.00	-14.57	-0.11	1.18
					0.00	0.00	-176.57	0.00	244.42	15.11	13.01
						0.00	-0.71	0.00	-99.92	0.05	12.35
				Q	0.00	0.00	-110.61	0.00	125.07	7.71	5.28
						0.00	30.68	0.00	-7.77	0.04	4.48
17 d	1	8	G	$\Sigma x1$	0.00	0.00	286.46	0.00	-113.34	3.29	0.50
						0.00	-3.54	0.00	-121.46	-0.02	0.82
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	-90.23	0.00	89.39	18.30	1.95
						0.00	56.58	0.00	24.96	-0.01	2.79
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	182.40	0.00	-87.06	0.79	0.01
						0.00	-24.39	0.00	-78.03	0.02	-0.29
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	134.21	0.00	22.09	16.55	2.20
						0.00	98.44	0.00	-62.12	-0.14	4.69
					0.00	0.00	-205.57	0.00	271.39	10.07	11.89
						0.00	91.80	0.00	-28.55	-1.17	9.70
				Q	0.00	0.00	-92.91	0.00	115.86	3.85	4.05
						0.00	73.88	0.00	20.02	1.50	2.90
18 d	1	9	G	$\Sigma x1$	0.00	0.00	210.32	0.00	-62.22	5.99	0.89
						0.00	43.21	0.00	-64.07	18.71	-0.08
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	-72.49	0.00	26.80	20.06	4.86
						0.00	-204.48	0.00	-137.07	15.77	6.36
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	149.23	0.00	-44.76	-1.31	-1.27
						0.00	107.06	0.00	18.19	1.41	-2.65
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	7.42	0.00	-0.63	32.67	9.35
						0.00	-364.70	0.00	-301.22	65.92	11.64
					0.00	0.00	-82.93	0.00	210.80	4.95	9.57
						0.00	101.61	0.00	-74.72	-0.13	10.74
				Q	0.00	0.00	-78.13	0.00	86.08	2.52	3.07

				0.00	32.80	0.00	-0.25	-0.04	2.93
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	85.77	0.00	-5.06	1.21	0.65
				0.00	34.11	0.00	-42.82	-0.63	2.36
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-167.41	0.00	-15.59	8.42	3.25
				0.00	-248.23	0.00	-6.95	-0.34	-5.00
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	42.56	0.00	-13.39	-4.87	-1.42
				0.00	40.47	0.00	2.51	-0.01	0.52
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	357.74	0.00	121.54	20.66	7.88
				0.00	378.71	0.00	-122.54	-0.73	11.45
19	d	1	10	G	0.00	0.00	-27.05	0.00	95.27
					0.00	0.00	49.75	0.00	-31.58
		Q	0.00	0.00	-17.33	0.00	30.59	-0.64	4.82
				0.00	24.01	0.00	3.17	-0.03	2.24
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	27.98	0.00	-32.41	-9.26	-8.73
				0.00	17.42	0.00	17.66	-0.51	-3.51
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-10.41	0.00	-3.04	-8.15	4.54
				0.00	-61.32	0.00	-30.39	-0.51	1.62
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	17.50	0.00	-19.69	-0.49	-5.55
				0.00	13.51	0.00	12.37	-0.05	-2.27
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	27.48	0.00	-15.52	-33.67	-9.16
				0.00	67.51	0.00	36.75	-1.62	-3.09
20	d	1	11	G	0.00	0.00	-9.16	0.00	111.02
					0.00	0.00	37.86	0.00	-44.24
		Q	0.00	0.00	-2.81	0.00	32.93	0.31	1.76
				0.00	27.11	0.00	8.60	-0.24	1.78
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-11.30	0.00	28.54	-2.75	1.47
				0.00	15.07	0.00	8.03	4.56	1.50
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-128.50	0.00	106.07	-3.97	2.50
				0.00	0.25	0.00	73.88	3.82	2.04
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	20.42	0.00	-28.15	5.86	-0.65
				0.00	-18.83	0.00	-29.97	8.35	0.91
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-170.53	0.00	160.01	-10.53	4.03
				0.00	25.75	0.00	117.35	-0.72	2.01
21	d	1	12	G	0.00	0.00	62.92	0.00	13.35
					0.00	0.00	-106.70	0.00	-134.62
		Q	0.00	0.00	27.77	0.00	-7.03	0.17	3.78
				0.00	-30.52	0.00	-35.88	0.90	5.89
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	34.27	0.00	-28.45	-3.62	3.19
				0.00	-78.91	0.00	-51.26	-20.92	3.74
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	14.80	0.00	19.93	-5.04	4.33
				0.00	39.01	0.00	-2.99	-32.88	4.31
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	17.70	0.00	-57.67	-3.94	1.94
				0.00	-181.49	0.00	-83.79	-19.72	4.07
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	18.91	0.00	66.27	-4.16	4.26
				0.00	191.27	0.00	55.64	-31.28	2.91
22	d	1	13	G	0.00	0.00	-118.33	0.00	149.46
					0.00	0.00	-20.12	0.00	-54.10
		Q	0.00	0.00	-43.55	0.00	44.49	-3.21	3.29
				0.00	-1.77	0.00	-5.11	-0.09	3.62
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	75.53	0.00	-27.22	74.69	2.09
				0.00	-8.45	0.00	-52.57	3.59	1.70
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-159.45	0.00	83.59	117.73	2.41
				0.00	-23.10	0.00	48.20	5.76	2.10
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	249.92	0.00	-96.66	70.18	2.27
				0.00	24.30	0.00	-118.67	3.41	1.62
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-465.89	0.00	199.02	112.28	1.62
				0.00	-84.46	0.00	168.81	5.34	1.11
23	d	1	14	G	0.00	0.00	-89.15	0.00	105.73
					0.00	0.00	35.44	0.00	-8.57
		Q	0.00	0.00	-49.23	0.00	43.14	-0.53	7.15
				0.00	23.78	0.00	13.42	-0.07	4.67
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	4.47	0.00	8.36	0.92	1.93
				0.00	24.52	0.00	9.90	0.12	-2.06
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	19.01	0.00	-47.53	0.62	1.55
				0.00	-113.42	0.00	-47.40	0.08	-3.23
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	12.20	0.00	13.85	0.55	3.48
				0.00	35.39	0.00	5.79	0.08	0.66
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	21.94	0.00	25.73	1.86	-4.66
				0.00	125.51	0.00	50.10	0.25	-2.85
24	d	1	15	G	0.00	0.00	5.35	0.00	66.68
				0.00	43.29	0.00	-21.39	-0.22	31.98

25 d	1	16	Q	0.00	0.00	-0.88	0.00	37.35	0.24	12.62
					0.00	42.57	0.00	12.64	0.09	7.90
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	11.36	0.00	-51.01	0.31	-12.16
					0.00	-60.68	0.00	-32.11	0.22	-3.72
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	132.49	0.00	-89.55	1.35	-2.91
					0.00	-23.00	0.00	-83.07	-0.73	-1.19
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	91.26	0.00	-101.44	0.72	-9.77
					0.00	-75.85	0.00	-86.42	0.00	-2.27
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-16.01	0.00	29.00	-0.52	5.81
					0.00	26.04	0.00	18.82	-0.32	2.57
			G	0.00	0.00	11.13	0.00	131.02	-0.21	10.64
					0.00	24.86	0.00	-119.38	0.10	10.46
			Q	0.00	0.00	42.28	0.00	25.96	0.48	2.41
					0.00	31.10	0.00	-37.85	0.07	3.16
26 d	1	17	$\Sigma x1$	0.00	0.00	-56.20	0.00	21.11	-13.15	0.12
					0.00	-11.36	0.00	13.81	-0.15	0.29
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	37.94	0.00	-6.92	158.47	0.18
					0.00	19.00	0.00	-7.51	1.79	0.03
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	44.85	0.00	-10.33	34.90	0.25
					0.00	15.95	0.00	-11.81	0.40	0.05
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-11.11	0.00	11.30	15.30	0.40
					0.00	7.86	0.00	4.86	0.17	0.13
			G	0.00	0.00	-162.35	0.00	194.94	-9.01	11.88
					0.00	-18.08	0.00	-70.29	0.02	11.51
			Q	0.00	0.00	-130.72	0.00	110.96	-5.65	4.66
					0.00	8.95	0.00	10.61	-0.01	4.06
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	63.05	0.00	-37.26	-0.39	0.01
					0.00	-26.71	0.00	-40.90	-0.01	0.41
27 d	1	18	$\Sigma y1$	0.00	0.00	142.76	0.00	-82.87	3.47	0.54
					0.00	-77.60	0.00	-111.67	0.05	2.21
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	165.08	0.00	-105.74	0.00	0.40
					0.00	-103.31	0.00	-128.97	0.00	1.84
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-16.79	0.00	18.00	0.92	0.11
					0.00	21.11	0.00	13.73	0.03	0.28
			G	0.00	0.00	-96.16	0.00	171.21	-10.02	10.99
					0.00	0.94	0.00	-93.12	-0.04	9.92
			Q	0.00	0.00	-29.92	0.00	61.48	-5.12	3.36
					0.00	29.56	0.00	-13.42	-0.04	2.65
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	124.52	0.00	-44.19	0.04	-0.06
					0.00	23.07	0.00	-30.56	-0.01	-0.56
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	255.26	0.00	-72.35	0.27	1.24
					0.00	65.60	0.00	-61.48	-0.04	-1.08
28 d	1	19	$\Sigma x2$	0.00	0.00	427.00	0.00	-146.63	-0.08	-0.10
					0.00	91.87	0.00	-98.88	-0.01	-2.06
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-134.68	0.00	57.71	-1.03	1.06
					0.00	-22.76	0.00	28.10	-0.03	0.81
			G	0.00	0.00	-89.12	0.00	151.05	-5.21	9.88
					0.00	-3.12	0.00	-80.40	0.01	9.58
			Q	0.00	0.00	-49.29	0.00	56.45	-0.41	2.79
					0.00	11.16	0.00	-6.32	0.01	2.46
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	22.88	0.00	-16.11	0.75	-0.04
					0.00	-17.59	0.00	-17.39	0.00	0.16
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	67.41	0.00	-45.98	4.47	-0.64
					0.00	-31.00	0.00	-35.42	-0.00	-0.16
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	58.75	0.00	-47.70	1.32	-0.04
					0.00	-69.64	0.00	-60.60	0.00	1.11
29 d	1	20	$\Sigma y2$	0.00	0.00	6.75	0.00	2.80	2.77	-0.49
					0.00	35.84	0.00	23.30	-0.01	-1.14
			G	0.00	0.00	-59.45	0.00	137.04	-6.39	10.01
					0.00	25.76	0.00	-48.14	0.02	10.42
			Q	0.00	0.00	-28.18	0.00	39.23	-1.10	2.31
					0.00	8.11	0.00	0.17	-0.04	1.98
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	172.22	0.00	-66.26	0.71	-0.26
					0.00	52.50	0.00	-61.43	0.12	0.09
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	330.96	0.00	-141.59	4.81	-0.71
					0.00	76.22	0.00	-130.49	0.31	0.15
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	337.12	0.00	-143.86	0.94	-0.28
					0.00	81.65	0.00	-123.29	-0.18	-1.31
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	49.73	0.00	-17.42	3.71	-0.39
					0.00	12.13	0.00	-28.83	0.51	1.75
30 d	1	21	G	0.00	0.00	16.28	0.00	164.94	-2.53	49.45

			0.00	121.02	0.00	-61.81	1.08	29.26
	Q	0.00	0.00	-1.12	0.00	56.95	0.17	14.43
			0.00	50.34	0.00	-11.04	-0.23	9.27
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	-249.61	0.00	135.65	-1.48	-2.03
			0.00	105.38	0.00	147.19	-0.91	-3.61
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	926.42	0.00	-598.12	2.85	-19.77
			0.00	-452.01	0.00	-508.89	-0.91	-4.90
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	105.48	0.00	-66.22	0.22	-4.82
			0.00	-20.88	0.00	-33.39	-1.12	-5.33
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	111.64	0.00	-151.14	1.49	-18.97
			0.00	-169.82	0.00	-87.42	-0.90	-3.38
31 d	1	22	G	0.00	0.00	91.33	0.00	64.33
				0.00	0.00	-45.59	0.00	-161.62
	Q	0.00	0.00	43.36	0.00	1.36	0.43	6.43
			0.00	-56.00	0.00	-77.75	-2.30	6.17
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	38.83	0.00	-2.42	1.95	-2.50
			0.00	80.22	0.00	35.08	6.47	-2.79
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	170.49	0.00	-241.80	4.27	-3.40
			0.00	-459.64	0.00	-264.68	17.83	5.32
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	102.65	0.00	-79.53	3.43	-3.70
			0.00	-50.88	0.00	-43.46	12.63	-1.77
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	-20.92	0.00	-50.92	2.89	-2.35
			0.00	-145.57	0.00	-54.73	4.50	1.95
32 d	1	23	G	0.00	0.00	-59.49	0.00	143.50
			0.00	41.55	0.00	-39.06	0.12	11.79
	Q	0.00	0.00	-63.78	0.00	90.19	3.57	5.06
			0.00	45.73	0.00	20.53	0.17	4.48
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	18.15	0.00	-33.90	-9.71	-2.29
			0.00	-22.87	0.00	-10.22	-0.48	-0.98
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-124.84	0.00	86.87	-26.94	4.37
			0.00	-12.93	0.00	26.77	-1.30	3.56
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	-2.39	0.00	-18.19	-19.01	-1.45
			0.00	-23.86	0.00	-6.09	-0.92	-0.28
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	-86.63	0.00	45.99	-6.61	1.60
			0.00	-17.71	0.00	23.80	-0.32	1.19
33 d	1	24	G	0.00	0.00	-93.66	0.00	189.47
			0.00	55.14	0.00	-56.33	0.29	12.16
	Q	0.00	0.00	-114.23	0.00	114.34	7.08	5.19
			0.00	18.21	0.00	8.21	0.30	4.78
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	-85.47	0.00	9.96	-1.62	-0.22
			0.00	-51.35	0.00	26.21	-0.29	-1.64
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	235.64	0.00	-118.80	-45.38	0.21
			0.00	-26.01	0.00	-121.48	-0.02	0.51
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	-8.21	0.00	-23.30	-24.65	-0.10
			0.00	-52.25	0.00	-14.06	-0.28	-0.92
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	70.38	0.00	-17.23	-2.47	-0.38
			0.00	39.46	0.00	-13.23	0.01	0.24
34 d	1	25	G	0.00	0.00	-1.34	0.00	264.25
			0.00	108.65	0.00	-140.34	0.00	5.65
	Q	0.00	0.00	-96.83	0.00	174.01	4.53	3.99
			0.00	98.32	0.00	14.13	0.01	1.69
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	-92.43	0.00	84.69	17.01	1.46
			0.00	23.42	0.00	20.99	0.03	0.73
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	564.22	0.00	-179.07	11.92	0.24
			0.00	192.54	0.00	-120.50	0.02	-1.56
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	54.20	0.00	29.28	16.49	1.29
			0.00	64.71	0.00	-10.38	0.03	0.24
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	93.74	0.00	-9.94	12.28	0.57
			0.00	51.99	0.00	-19.35	0.02	-0.09
35 d	1	26	G	0.00	0.00	30.04	0.00	326.23
			0.00	112.69	0.00	-214.63	-0.00	4.43
	Q	0.00	0.00	-21.73	0.00	158.55	-10.54	3.12
			0.00	118.90	0.00	-21.34	-0.00	0.97
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	12.56	0.00	-38.65	-91.77	-0.68
			0.00	-29.82	0.00	-0.24	-0.02	-0.19
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	1729.58	0.00	-501.11	24.31	1.74
			0.00	496.55	0.00	-334.41	0.00	-3.33
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	200.27	0.00	-75.14	-62.82	-0.11
			0.00	38.95	0.00	-39.00	-0.01	-0.46
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	712.75	0.00	-234.83	-31.32	0.16
			0.00	178.27	0.00	-135.29	-0.01	-1.52

36 d	1	27	G	0.00	0.00	113.94	0.00	-57.86	29.74	4.83
					0.00	4.48	0.00	-209.51	8.63	5.83
			Q	0.00	0.00	68.08	0.00	-53.97	9.46	1.27
					0.00	6.02	0.00	-97.36	5.66	1.78
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	10.08	0.00	-9.82	-17.15	-0.04
					0.00	2.36	0.00	-8.75	10.90	-0.03
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-76.71	0.00	-437.73	49.53	0.47
					0.00	-448.18	0.00	-454.48	43.51	0.66
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	22.40	0.00	-86.04	-24.21	-0.12
					0.00	-48.14	0.00	-83.57	44.41	-0.05
37 d	1	28	G	0.00	0.00	-17.83	0.00	-198.89	39.83	0.40
					0.00	-189.07	0.00	-212.77	-3.70	0.56
			Q	0.00	0.00	12.96	0.00	269.69	0.84	7.12
					0.00	128.53	0.00	-127.49	0.00	5.05
			Q	0.00	0.00	-13.57	0.00	158.51	1.28	3.01
					0.00	132.58	0.00	7.36	0.00	1.66
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	32.60	0.00	-49.26	13.79	-0.80
					0.00	-21.26	0.00	-11.44	0.03	-0.35
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	399.94	0.00	-86.01	-7.26	0.90
					0.00	212.37	0.00	-93.90	-0.02	-0.37
38 d	1	29	G	0.00	0.00	36.13	0.00	-37.02	8.08	-0.57
					0.00	-6.11	0.00	-10.33	0.02	-0.23
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	232.12	0.00	-71.13	4.43	0.12
					0.00	102.91	0.00	-56.85	0.01	-0.39
			G	0.00	0.00	35.48	0.00	134.05	-0.53	3.43
					0.00	32.03	0.00	-138.38	0.00	3.54
			Q	0.00	0.00	-22.03	0.00	62.95	-0.83	0.96
					0.00	34.22	0.00	-15.20	0.00	1.04
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-35.47	0.00	19.07	-42.32	0.19
					0.00	-10.15	0.00	2.88	-0.01	0.19
39 d	1	30	G	0.00	0.00	15.83	0.00	-25.82	-25.10	-0.02
					0.00	-53.33	0.00	-38.69	0.02	0.32
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-41.09	0.00	23.46	-59.74	0.28
					0.00	-14.99	0.00	-1.09	0.01	0.30
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	6.81	0.00	-15.80	-5.37	-0.04
					0.00	-32.72	0.00	-20.98	-0.01	0.15
			G	0.00	0.00	36.45	0.00	40.51	-1.33	4.40
					0.00	-43.65	0.00	-171.98	-0.13	5.20
			Q	0.00	0.00	-45.88	0.00	21.39	-2.12	1.34
					0.00	-57.97	0.00	-41.24	0.24	1.46
40 d	1	31	G	0.00	0.00	-16.79	0.00	10.37	-32.61	0.08
					0.00	-5.02	0.00	8.87	-1.28	-0.02
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-114.09	0.00	-22.66	-56.56	0.19
					0.00	-144.09	0.00	-20.53	-0.88	-0.34
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-46.37	0.00	32.72	-73.02	0.16
					0.00	-7.63	0.00	29.40	-7.93	-0.02
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-55.82	0.00	-39.88	3.31	0.05
					0.00	-105.76	0.00	-36.14	6.22	-0.26
			G	0.00	0.00	7.71	0.00	339.49	-0.96	7.44
					0.00	228.90	0.00	-111.51	-6.13	4.34
41 d	1	32	Q	0.00	0.00	-32.26	0.00	158.56	-2.37	3.02
					0.00	121.14	0.00	-5.89	-9.68	1.28
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	109.46	0.00	-25.06	-17.68	0.29
					0.00	41.64	0.00	-26.90	31.92	-0.13
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	735.58	0.00	-212.68	7.05	1.12
					0.00	230.17	0.00	-186.48	-0.15	-1.07
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	28.51	0.00	-7.16	-13.43	0.00
					0.00	14.80	0.00	-3.52	32.90	-0.07
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	623.18	0.00	-164.61	1.26	1.26
					0.00	210.20	0.00	-157.78	5.63	-0.82
41 d	1	32	G	0.00	0.00	191.42	0.00	56.85	6.10	4.35
					0.00	101.65	0.00	-154.07	-0.00	3.34
			Q	0.00	0.00	113.59	0.00	17.76	9.63	1.28
					0.00	95.44	0.00	-33.20	-0.01	0.63
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	48.14	0.00	-24.03	-31.78	-0.13
					0.00	14.40	0.00	-15.93	-0.02	-0.14
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	281.54	0.00	-153.58	0.16	-1.08
					0.00	74.04	0.00	-94.16	0.08	-0.93
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	10.07	0.00	-6.33	-32.75	-0.07
					0.00	2.22	0.00	-3.23	0.03	-0.04
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	252.19	0.00	-129.24	-5.60	-0.82

42 d	1	33	G	0.00	0.00	75.08	0.00	-81.40	-0.01	-0.78
				0.00	0.00	85.31	0.00	91.48	6.86	2.97
			Q	0.00	0.00	35.47	0.00	-138.08	-0.00	3.24
				0.00	0.00	48.78	0.00	10.37	10.95	0.41
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	35.99	0.00	-23.11	-0.00	0.54
				0.00	0.00	0.74	0.00	-7.56	-27.01	-0.08
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-12.00	0.00	-4.28	-0.00	-0.02
				0.00	0.00	5.46	0.00	-39.45	-15.30	-0.41
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-69.09	0.00	-32.59	0.02	0.18
				0.00	0.00	-6.81	0.00	-0.98	-37.35	-0.00
43 d	1	34	G	0.00	0.00	-9.70	0.00	-1.73	0.01	0.01
				0.00	0.00	14.49	0.00	-36.22	-3.54	-0.37
			Q	0.00	0.00	-53.48	0.00	-29.34	-0.00	0.16
				0.00	0.00	62.17	0.00	9.40	7.20	4.29
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-59.18	0.00	-204.06	-4.16	5.29
				0.00	0.00	-17.62	0.00	-20.88	11.50	0.98
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-75.57	0.00	-70.34	2.29	1.22
				0.00	0.00	-13.23	0.00	-2.71	-21.73	-0.05
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-14.50	0.00	1.37	7.62	-0.14
				0.00	0.00	-117.93	0.00	-62.75	-37.16	0.14
44 d	1	35	G	0.00	0.00	-199.38	0.00	-59.10	12.81	-0.37
				0.00	0.00	-19.54	0.00	1.45	-45.76	-0.06
			Q	0.00	0.00	-15.26	0.00	5.83	28.82	-0.15
				0.00	0.00	-99.44	0.00	-60.63	-0.52	0.19
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-180.64	0.00	-61.71	-14.84	-0.21
				0.00	0.00	49.23	0.00	298.09	-11.39	6.79
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	94.20	0.00	-237.51	-0.00	4.97
				0.00	0.00	-20.27	0.00	132.28	-6.39	2.31
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	90.25	0.00	-41.98	-0.00	1.54
				0.00	0.00	137.84	0.00	-28.37	-23.48	0.51
45 d	1	36	G	0.00	0.00	45.67	0.00	-21.46	0.02	-0.46
				0.00	0.00	578.20	0.00	-67.24	15.73	2.78
			Q	0.00	0.00	213.34	0.00	-141.36	0.01	-0.33
				0.00	0.00	-33.33	0.00	-30.12	-21.76	-0.72
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-37.52	0.00	24.05	0.02	-0.53
				0.00	0.00	788.90	0.00	-14.10	16.23	5.34
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	359.88	0.00	-204.69	0.00	0.02
				0.00	0.00	-217.29	0.00	298.23	5.55	5.57
			Q	0.00	0.00	28.38	0.00	-103.24	-0.02	5.52
				0.00	0.00	-142.47	0.00	123.85	6.68	1.81
46 d	1	37	G	0.00	0.00	15.45	0.00	6.50	0.00	1.36
				0.00	0.00	127.38	0.00	-59.08	-108.80	-0.76
			Q	0.00	0.00	37.47	0.00	-18.78	-0.08	-0.21
				0.00	0.00	191.46	0.00	-69.99	-48.44	-0.65
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	72.20	0.00	-29.53	-0.03	-0.22
				0.00	0.00	95.09	0.00	-53.30	-125.68	-0.71
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	13.57	0.00	-17.52	-0.12	-0.19
				0.00	0.00	242.43	0.00	-88.73	-10.37	-0.76
			Q	0.00	0.00	91.76	0.00	-34.38	0.02	-0.44
				0.00	0.00	21.59	0.00	114.82	-10.62	13.26
47 d	1	38	G	0.00	0.00	33.61	0.00	-96.45	5.13	11.06
				0.00	0.00	2.32	0.00	14.95	-1.74	1.73
			Q	0.00	0.00	-4.22	0.00	-24.58	2.07	2.80
				0.00	0.00	6.72	0.00	-163.67	21.77	-22.08
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-34.63	0.00	72.86	-2.02	-5.07
				0.00	0.00	9.44	0.00	-158.60	10.99	-13.25
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-173.25	0.00	-68.99	1.92	2.64
				0.00	0.00	-0.97	0.00	7.13	1.06	-3.59
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	75.87	0.00	67.95	-2.06	-3.22
				0.00	0.00	31.43	0.00	-745.18	90.69	-70.83
48 d	1	39	G	0.00	0.00	-618.88	0.00	-91.20	2.67	-5.32
				0.00	0.00	70.32	0.00	-62.56	-6.07	11.06
			Q	0.00	0.00	9.33	0.00	-124.17	-2.32	10.68
				0.00	0.00	23.10	0.00	-39.47	-2.48	2.80
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-8.05	0.00	-56.43	-1.21	3.18
				0.00	0.00	-124.30	0.00	20.50	3.44	-5.07
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-104.73	0.00	34.69	1.11	0.02
				0.00	0.00	-295.38	0.00	330.45	0.37	2.64
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-87.57	0.00	302.96	2.23	6.97
				0.00	0.00	86.74	0.00	-154.03	1.67	-3.22
				0.00	0.00	-7.92	0.00	-136.69	-0.07	-2.87

				Σy_2	0.00	0.00	-944.07	0.00	885.23	7.13	-5.32
						0.00	-368.55	0.00	863.18	7.52	12.81
48	d	1	39	G	0.00	0.00	1.42	0.00	225.08	1.91	5.54
						0.00	112.09	0.00	-104.30	0.00	4.76
				Q	0.00	0.00	-41.88	0.00	109.45	0.79	1.78
						0.00	72.25	0.00	11.91	-0.00	1.27
				Σx_1	0.00	0.00	54.83	0.00	2.78	2.59	0.37
						0.00	40.44	0.00	-16.24	0.00	0.27
				Σy_1	0.00	0.00	129.88	0.00	46.72	-34.54	1.88
						0.00	130.98	0.00	-33.33	-0.07	0.74
				Σx_2	0.00	0.00	-52.15	0.00	-11.35	9.69	-0.82
						0.00	-41.17	0.00	13.72	0.02	-0.01
				Σy_2	0.00	0.00	304.11	0.00	91.98	-26.53	4.56
						0.00	273.80	0.00	-88.00	-0.05	1.34
49	d	1	40	G	0.00	0.00	-43.31	0.00	38.83	0.28	109.00
						0.00	-18.41	0.00	4.22	0.40	128.36
				Q	0.00	0.00	-29.70	0.00	24.89	0.14	25.49
						0.00	-5.91	0.00	17.01	0.17	28.04
				Σx_1	0.00	0.00	125.12	0.00	-3.11	0.21	30.59
						0.00	114.44	0.00	-18.02	0.08	77.54
				Σy_1	0.00	0.00	197.43	0.00	477.57	-0.98	-150.50
						0.00	763.06	0.00	520.67	-1.56	-125.53
				Σx_2	0.00	0.00	130.61	0.00	20.64	-0.31	26.94
						0.00	148.62	0.00	9.89	-0.32	53.43
				Σy_2	0.00	0.00	-426.20	0.00	-720.62	2.76	182.55
						0.00	-1273.66	0.00	-775.66	3.34	159.46
50	d	1	41	G	0.00	0.00	-9.86	0.00	117.51	-1.60	58.39
						0.00	18.15	0.00	-109.87	2.72	83.13
				Q	0.00	0.00	-7.34	0.00	25.22	-0.63	12.76
						0.00	2.41	0.00	-18.78	0.64	14.46
				Σx_1	0.00	0.00	130.93	0.00	51.02	1.88	35.28
						0.00	-1.06	0.00	-199.05	3.33	123.39
				Σy_1	0.00	0.00	815.07	0.00	-319.22	9.55	-57.11
						0.00	-11.72	0.00	-410.45	-1.15	133.95
				Σx_2	0.00	0.00	160.99	0.00	12.09	1.47	24.31
						0.00	-1.15	0.00	-173.33	2.49	94.94
				Σy_2	0.00	0.00	-1352.37	0.00	500.49	-14.07	72.55
						0.00	19.68	0.00	703.66	-0.57	-232.23
51	d	1	42	G	0.00	0.00	44.11	0.00	46.65	0.10	16.16
						0.00	75.92	0.00	-19.75	0.02	14.38
				Q	0.00	0.00	9.52	0.00	5.78	-0.03	1.51
						0.00	16.94	0.00	0.39	0.00	1.22
				Σx_1	0.00	0.00	-72.42	0.00	28.32	-0.61	-19.26
						0.00	73.02	0.00	73.51	-0.10	-0.32
				Σy_1	0.00	0.00	-20.98	0.00	30.11	-0.59	-14.12
						0.00	114.22	0.00	68.00	-0.27	-0.93
				Σx_2	0.00	0.00	15.74	0.00	21.94	-0.01	-6.13
						0.00	100.30	0.00	41.61	-0.04	-0.69
				Σy_2	0.00	0.00	-463.24	0.00	-53.82	-2.33	-36.46
						0.00	-506.92	0.00	-13.36	0.08	4.67
52	d	1	43	G	0.00	0.00	75.79	0.00	57.05	0.02	14.49
						0.00	116.10	0.00	-36.23	0.12	29.43
				Q	0.00	0.00	16.92	0.00	7.22	0.00	1.23
						0.00	24.05	0.00	-3.82	0.07	4.24
				Σx_1	0.00	0.00	73.02	0.00	73.51	-0.10	-0.32
						0.00	209.81	0.00	11.41	-0.40	31.87
				Σy_1	0.00	0.00	114.22	0.00	68.00	-0.27	-0.94
						0.00	240.79	0.00	7.46	-2.07	32.89
				Σx_2	0.00	0.00	100.30	0.00	41.61	-0.04	-0.70
						0.00	175.71	0.00	0.79	-0.36	22.79
				Σy_2	0.00	0.00	-506.92	0.00	-13.36	0.08	4.70
						0.00	-517.25	0.00	43.27	3.00	-44.92
53	d	1	44	G	0.00	0.00	112.88	0.00	32.54	0.12	36.89
						0.00	8.39	0.00	-140.05	0.70	85.30
				Q	0.00	0.00	23.77	0.00	2.29	0.07	5.32
						0.00	-0.06	0.00	-26.06	0.40	14.84
				Σx_1	0.00	0.00	209.81	0.00	11.41	-0.40	39.95
						0.00	-0.30	0.00	-222.36	-2.30	126.62
				Σy_1	0.00	0.00	240.79	0.00	7.46	-2.07	41.22
						0.00	6.43	0.00	-242.53	-11.92	137.45
				Σx_2	0.00	0.00	175.71	0.00	0.79	-0.36	28.56

					0.00	-0.00	0.00	-175.43	-2.05	97.42	
				Σy_2	0.00	0.00	-517.25	0.00	43.27	3.00	-56.30
						0.00	-11.62	0.00	451.36	17.39	-238.30
54	d	1	45	G	0.00	0.00	79.28	0.00	48.56	-0.09	9.43
						0.00	-105.20	0.00	-274.13	-25.51	9.54
				Q	0.00	0.00	34.34	0.00	-24.82	-0.23	3.65
						0.00	-114.90	0.00	-160.93	-15.02	4.31
				Σx_1	0.00	0.00	52.39	0.00	-17.15	-0.02	0.01
						0.00	9.97	0.00	-43.53	-2.69	1.58
				Σy_1	0.00	0.00	67.76	0.00	-48.85	-0.92	-0.94
						0.00	3.20	0.00	-36.67	-28.61	0.26
				Σx_2	0.00	0.00	29.98	0.00	-39.86	-0.23	-0.31
						0.00	-42.67	0.00	-58.39	-9.03	1.39
				Σy_2	0.00	0.00	54.55	0.00	-10.32	-0.42	-0.45
						0.00	41.07	0.00	-12.19	-7.26	0.62
55	d	1	46	G	0.00	0.00	3.63	0.00	41.19	-0.02	13.48
						0.00	-285.46	0.00	-299.09	-14.53	13.89
				Q	0.00	0.00	5.30	0.00	5.87	-0.01	6.08
						0.00	-149.79	0.00	-142.06	-8.58	5.77
				Σx_1	0.00	0.00	-264.00	0.00	-216.18	0.03	5.33
						0.00	-894.50	0.00	-326.06	0.69	1.30
				Σy_1	0.00	0.00	37.90	0.00	114.07	-0.71	0.94
						0.00	265.28	0.00	81.66	-62.78	2.35
				Σx_2	0.00	0.00	-191.89	0.00	-125.67	-0.04	4.35
						0.00	-591.26	0.00	-216.60	-7.01	1.50
				Σy_2	0.00	0.00	-105.21	0.00	-49.27	-0.31	2.43
						0.00	-282.07	0.00	-102.06	-24.62	1.11
56	d	1	47	G	0.00	0.00	51.06	0.00	102.60	0.02	12.15
						0.00	-160.14	0.00	-260.51	-11.62	12.60
				Q	0.00	0.00	75.48	0.00	-1.22	0.01	4.60
						0.00	-120.53	0.00	-146.83	-7.33	5.32
				Σx_1	0.00	0.00	186.72	0.00	-149.76	0.01	-3.88
						0.00	-93.45	0.00	-68.97	2.22	-1.42
				Σy_1	0.00	0.00	-37.92	0.00	63.59	0.32	3.02
						0.00	34.06	0.00	-3.49	-10.97	1.60
				Σx_2	0.00	0.00	127.97	0.00	-95.74	0.05	-2.33
						0.00	-52.99	0.00	-44.23	1.45	-1.00
				Σy_2	0.00	0.00	69.56	0.00	-46.87	0.12	-0.67
						0.00	-40.86	0.00	-38.89	-5.04	0.21
57	d	1	48	G	0.00	0.00	21.03	0.00	91.70	-0.03	12.38
						0.00	-176.21	0.00	-252.96	-15.11	13.01
				Q	0.00	0.00	38.45	0.00	9.63	-0.00	5.04
						0.00	-111.10	0.00	-130.78	-7.71	5.28
				Σx_1	0.00	0.00	-68.72	0.00	-46.33	-0.05	0.64
						0.00	-215.76	0.00	-71.16	-3.29	0.50
				Σy_1	0.00	0.00	49.13	0.00	0.87	-0.07	1.13
						0.00	6.99	0.00	-38.44	-18.30	1.95
				Σx_2	0.00	0.00	-49.29	0.00	-34.15	-0.02	0.27
						0.00	-148.77	0.00	-44.55	-0.79	0.01
				Σy_2	0.00	0.00	8.17	0.00	-14.57	-0.11	1.18
						0.00	-81.83	0.00	-62.33	-16.55	2.20
58	d	1	49	G	0.00	0.00	-0.71	0.00	85.13	0.05	12.35
						0.00	-202.08	0.00	-245.09	-10.09	11.89
				Q	0.00	0.00	30.68	0.00	8.68	0.04	4.48
						0.00	-94.21	0.00	-107.24	-3.83	4.05
				Σx_1	0.00	0.00	-3.54	0.00	-121.46	-0.02	0.82
						0.00	-347.88	0.00	-155.96	-5.68	0.89
				Σy_1	0.00	0.00	56.58	0.00	24.96	-0.01	2.79
						0.00	5.95	0.00	-75.05	-19.80	4.86
				Σx_2	0.00	0.00	-24.39	0.00	-78.03	0.02	-0.29
						0.00	-207.75	0.00	-65.11	1.33	-1.27
				Σy_2	0.00	0.00	98.44	0.00	-62.12	-0.14	4.69
						0.00	-269.75	0.00	-255.22	-31.57	9.35
59	d	1	50	G	0.00	0.00	51.88	0.00	79.67	-1.16	9.70
						0.00	73.36	0.00	42.92	-2.36	9.55
				Q	0.00	0.00	70.34	0.00	29.64	1.50	2.90
						0.00	78.80	0.00	18.69	2.84	2.84
				Σx_1	0.00	0.00	43.21	0.00	-64.07	18.72	-0.08
						0.00	20.77	0.00	-63.96	35.97	0.02
				Σy_1	0.00	0.00	-204.48	0.00	-137.07	15.76	6.36
						0.00	-256.80	0.00	-161.17	30.12	6.23

60	d	1	51	G	$\Sigma x2$	0.00	0.00	107.06	0.00	18.19	1.42	-2.65		
					$\Sigma y2$	0.00	0.00	-364.70	0.00	-301.22	65.90	11.64		
61	d	1	52	G										
62	d	1	53	G										
63	d	1	54	G										
64	d	1	55	G										
65	d	1	56	G										

				0.00	-136.35	0.00	60.87	-0.87	-12.64
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	35.39	0.00	5.79	0.08	0.36
				0.00	37.53	0.00	-7.88	0.13	1.67
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	125.51	0.00	50.10	0.25	-1.54
				0.00	233.73	0.00	-0.29	-0.08	9.47
66 d	1	57	G	0.00	0.00	0.00	38.99	0.13	20.76
					0.00	0.00	-136.10	1.34	35.74
		Q	0.00	0.00	34.26	0.00	-5.65	0.01	4.33
				0.00	-27.96	0.00	-45.12	0.08	8.36
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	81.81	0.00	32.90	-0.41	-1.84
				0.00	166.39	0.00	17.61	-4.06	10.03
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-136.35	0.00	60.87	-0.87	-20.50
				0.00	286.87	0.00	286.00	-8.58	-49.34
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	37.53	0.00	-7.88	0.13	2.71
				0.00	-22.38	0.00	-43.40	1.27	8.83
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	233.73	0.00	-0.29	-0.08	15.37
				0.00	-6.31	0.00	-226.46	-0.83	59.85
67 d	1	58	G	0.00	0.00	0.00	64.71	-0.24	12.39
				0.00	-7.05	0.00	-128.50	0.18	10.94
		Q	0.00	0.00	43.62	0.00	20.29	0.07	3.06
				0.00	38.18	0.00	-24.60	-0.44	2.48
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-60.68	0.00	-32.11	0.25	-1.44
				0.00	-107.63	0.00	-23.46	12.39	0.13
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-23.00	0.00	-83.07	-0.72	-0.46
				0.00	-174.08	0.00	-83.50	-149.14	0.19
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-75.85	0.00	-86.42	0.04	-0.88
				0.00	-230.53	0.00	-85.43	-32.82	0.26
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	26.04	0.00	18.82	-0.33	1.00
				0.00	49.27	0.00	8.14	-14.42	0.41
68 d	1	59	G	0.00	0.00	0.00	56.91	0.10	10.46
				0.00	-166.63	0.00	-214.62	9.01	11.88
		Q	0.00	0.00	31.10	0.00	-22.18	0.07	3.16
				0.00	-139.42	0.00	-119.19	5.65	4.66
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-11.36	0.00	13.81	-0.15	0.29
				0.00	17.73	0.00	10.40	0.39	0.01
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	19.00	0.00	-7.51	1.79	0.03
				0.00	-5.33	0.00	-13.85	-3.42	0.54
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	15.95	0.00	-11.81	0.40	0.05
				0.00	-18.98	0.00	-17.32	0.01	0.40
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	7.86	0.00	4.86	0.17	0.13
				0.00	17.50	0.00	2.86	-0.91	0.11
69 d	1	60	G	0.00	0.00	0.00	93.40	0.02	11.51
				0.00	-98.59	0.00	-160.23	10.02	10.99
		Q	0.00	0.00	8.95	0.00	25.16	-0.01	4.06
				0.00	-32.62	0.00	-58.04	5.12	3.36
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-26.71	0.00	-40.90	-0.01	0.41
				0.00	-134.36	0.00	-49.27	-0.04	-0.06
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-77.60	0.00	-111.67	0.05	2.21
				0.00	-404.33	0.00	-163.68	-0.27	1.24
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-103.31	0.00	-128.97	0.00	1.84
				0.00	-455.05	0.00	-164.12	0.08	-0.10
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	21.11	0.00	13.73	0.03	0.28
				0.00	41.26	0.00	0.57	1.03	1.06
70 d	1	61	G	0.00	0.00	0.00	91.74	-0.05	9.92
				0.00	-87.43	0.00	-158.53	5.21	9.88
		Q	0.00	0.00	29.56	0.00	3.01	-0.04	2.65
				0.00	-52.44	0.00	-65.67	0.41	2.79
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	23.07	0.00	-30.56	-0.01	-0.56
				0.00	-46.18	0.00	-24.07	-0.75	-0.04
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	65.60	0.00	-61.48	-0.04	-1.08
				0.00	-66.06	0.00	-40.09	-4.47	-0.64
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	91.87	0.00	-98.88	-0.01	-2.06
				0.00	-125.02	0.00	-73.93	-1.32	-0.04
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-22.76	0.00	28.10	-0.04	0.81
				0.00	39.70	0.00	24.70	-2.78	-0.49
71 d	1	62	G	0.00	0.00	0.00	92.84	0.02	9.58
				0.00	-58.46	0.00	-139.24	6.40	10.01
		Q	0.00	0.00	11.17	0.00	9.08	0.01	2.46
				0.00	-37.47	0.00	-47.76	1.10	2.31
		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-17.59	0.00	-17.39	0.00	0.16
				0.00	-64.81	0.00	-19.06	-0.70	-0.26

72 d	1	63	G	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-31.00	0.00	-35.42	-0.00	-0.16
						0.00	-114.85	0.00	-30.09	-4.80	-0.71
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-69.64	0.00	-60.60	0.01	1.11
						0.00	-252.02	0.00	-81.08	-0.95	-0.28
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	35.84	0.00	23.30	-0.01	-1.14
						0.00	126.20	0.00	46.65	-3.68	-0.39
					0.00	0.00	25.78	0.00	83.89	0.02	10.42
						0.00	0.04	0.00	-114.59	6.96	11.57
				Q	0.00	0.00	8.11	0.00	11.91	-0.05	1.98
						0.00	-1.89	0.00	-21.84	-0.16	1.76
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	52.50	0.00	-61.43	0.10	0.09
						0.00	-73.41	0.00	-75.89	2.44	1.47
73 d	1	64	G	$\Sigma y1$	0.00	0.00	76.22	0.00	-130.49	0.27	0.15
						0.00	-188.10	0.00	-156.14	3.31	2.50
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	81.65	0.00	-123.29	-0.22	-1.31
						0.00	-133.67	0.00	-106.39	-6.51	-0.65
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	12.13	0.00	-28.83	0.50	1.75
						0.00	-86.39	0.00	-82.27	10.63	4.03
					0.00	0.00	44.55	0.00	91.90	0.12	10.28
						0.00	32.89	0.00	-103.59	-0.13	10.29
				Q	0.00	0.00	45.99	0.00	32.17	0.17	3.90
						0.00	34.72	0.00	-44.60	-0.20	4.27
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	-22.87	0.00	-10.22	-0.48	-0.85
						0.00	-32.20	0.00	-1.23	0.03	-0.19
74 d	1	65	G	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-12.93	0.00	26.77	-1.30	3.11
						0.00	-11.28	0.00	-21.07	1.27	1.85
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-23.86	0.00	-6.09	-0.92	-0.24
						0.00	-35.49	0.00	-7.05	0.68	0.23
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	-17.71	0.00	23.80	-0.33	1.04
						0.00	15.57	0.00	12.24	0.06	0.16
					0.00	0.00	32.87	0.00	36.33	-0.13	10.29
						0.00	-99.46	0.00	-171.80	-4.57	11.34
				Q	0.00	0.00	34.72	0.00	-32.16	-0.20	4.27
						0.00	-118.92	0.00	-124.19	-7.05	5.19
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	-32.20	0.00	-1.23	0.03	-0.19
						0.00	-32.02	0.00	1.52	1.58	-0.22
75 d	1	66	G	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-11.28	0.00	-21.07	1.27	1.85
						0.00	-80.04	0.00	-42.32	45.27	0.21
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-35.49	0.00	-7.05	0.68	0.23
						0.00	-53.56	0.00	-9.94	24.61	-0.10
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	15.57	0.00	12.24	0.06	0.16
						0.00	41.45	0.00	15.35	2.45	-0.38
					0.00	0.00	42.99	0.00	63.23	0.29	21.57
						0.00	13.65	0.00	-95.88	1.77	26.81
				Q	0.00	0.00	17.13	0.00	18.84	0.30	8.47
						0.00	-2.70	0.00	-36.92	1.65	8.44
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	-51.35	0.00	26.21	-0.29	-2.91
						0.00	39.47	0.00	62.57	-1.96	-8.13
76 d	1	67	G	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-26.01	0.00	-121.48	-0.02	0.91
						0.00	-299.97	0.00	-125.56	2.83	-1.95
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-52.25	0.00	-14.06	-0.28	-1.64
						0.00	-62.24	0.00	10.40	-0.39	-6.53
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	39.46	0.00	-13.23	0.01	0.43
						0.00	0.07	0.00	-26.61	0.27	3.88
					0.00	0.00	105.40	0.00	129.93	0.00	5.63
						0.00	107.26	0.00	-129.65	-0.13	5.84
				Q	0.00	0.00	71.66	0.00	32.74	0.00	1.50
						0.00	71.26	0.00	-32.75	-0.07	1.45
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	40.44	0.00	-16.24	0.01	0.32
						0.00	-7.61	0.00	-34.06	0.20	0.49
77 d	1	68	G	$\Sigma y1$	0.00	0.00	130.98	0.00	-33.33	-0.06	0.88
						0.00	34.04	0.00	-62.75	0.12	0.52
						0.00	-41.17	0.00	13.72	0.02	-0.01
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-24.40	0.00	-1.50	0.15	0.62
						0.00	273.80	0.00	-88.00	-0.04	1.58
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	61.51	0.00	-115.06	0.31	-0.16
					0.00	0.00	98.90	0.00	62.25	-0.13	7.11
						0.00	2.29	0.00	-172.67	-6.99	8.73
				Q	0.00	0.00	70.52	0.00	-15.69	-0.07	1.77
						0.00	-14.50	0.00	-77.68	-3.65	2.44
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	-7.61	0.00	-34.06	0.20	0.59

			0.00	-90.59	0.00	-54.14	11.19	0.66
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	34.04	0.00	-62.75	0.12	0.63
			0.00	-102.31	0.00	-81.10	6.59	0.53
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	-24.40	0.00	-1.50	0.15	0.76
			0.00	-53.76	0.00	-31.73	8.28	1.19
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	61.51	0.00	-115.06	0.31	-0.19
			0.00	-138.39	0.00	-89.64	17.29	-1.59
78 d	1	69	G	0.00	0.00	64.80	0.00	14.14
				0.00	0.00	28.51	0.00	-55.72
	Q	0.00	0.00	0.00	0.00	3.14	0.00	-13.07
			0.00	-42.47	0.00	-42.52	-0.34	22.41
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	57.24	0.00	-87.13	-0.33	-0.82
			0.00	-87.29	0.00	-92.04	-0.43	8.22
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-27.41	0.00	-180.36	-0.04	-12.87
			0.00	-315.88	0.00	-176.44	-0.62	1.35
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	25.30	0.00	-80.63	-0.14	-1.54
			0.00	-108.22	0.00	-84.98	-0.42	7.23
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	-23.19	0.00	-116.08	-0.38	-12.24
			0.00	-207.03	0.00	-112.64	-0.48	3.21
79 d	1	70	G	0.00	0.00	113.55	0.00	132.88
				0.00	0.00	55.97	0.00	-167.12
	Q	0.00	0.00	0.00	0.00	98.76	0.00	38.41
			0.00	104.31	0.00	-20.21	0.00	0.36
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	23.42	0.00	20.99	0.03	0.67
			0.00	35.51	0.00	-4.74	0.00	0.14
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	192.54	0.00	-120.50	0.02	-1.42
			0.00	13.09	0.00	-39.50	0.00	-0.80
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	64.71	0.00	-10.38	0.03	0.22
			0.00	34.07	0.00	-12.31	0.00	-0.08
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	51.99	0.00	-19.35	0.02	-0.08
			0.00	16.38	0.00	-10.56	0.00	-0.12
80 d	1	71	G	0.00	0.00	61.08	0.00	131.62
				0.00	0.00	42.77	0.00	-145.71
	Q	0.00	0.00	0.00	0.00	104.76	0.00	6.34
			0.00	98.52	0.00	-10.15	-0.00	0.22
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	35.51	0.00	-4.74	0.00	0.13
			0.00	19.32	0.00	-6.59	0.00	-0.05
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	13.09	0.00	-39.50	0.00	-0.73
			0.00	-36.00	0.00	-13.17	-0.00	0.06
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	34.07	0.00	-12.31	0.00	-0.07
			0.00	12.41	0.00	-6.68	-0.00	-0.03
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	16.38	0.00	-10.56	0.00	-0.11
			0.00	-1.51	0.00	-6.42	-0.00	0.02
81 d	1	72	G	0.00	0.00	47.89	0.00	179.13
				0.00	0.00	94.41	0.00	-151.60
	Q	0.00	0.00	0.00	0.00	98.98	0.00	18.72
			0.00	101.46	0.00	-27.68	-0.00	0.90
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	19.32	0.00	-6.59	0.00	-0.04
			0.00	10.31	0.00	-0.85	0.00	-0.06
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-36.00	0.00	-13.17	-0.00	0.06
			0.00	-94.73	0.00	-44.23	-0.00	0.52
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	12.41	0.00	-6.68	-0.00	-0.03
			0.00	-4.52	0.00	-9.89	-0.00	0.10
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	-1.51	0.00	-6.42	-0.00	0.02
			0.00	-23.13	0.00	-13.69	-0.00	0.12
82 d	1	73	G	0.00	0.00	99.26	0.00	198.65
				0.00	0.00	29.99	0.00	-289.37
	Q	0.00	0.00	0.00	0.00	101.89	0.00	3.46
			0.00	-48.94	0.00	-155.33	-4.67	2.11
	$\Sigma x1$	0.00	0.00	10.31	0.00	-0.85	0.00	-0.06
			0.00	13.60	0.00	2.54	1.06	0.01
	$\Sigma y1$	0.00	0.00	-94.73	0.00	-44.23	-0.00	0.48
			0.00	-262.20	0.00	-94.04	-4.56	0.24
	$\Sigma x2$	0.00	0.00	-4.52	0.00	-9.89	-0.00	0.10
			0.00	-45.39	0.00	-26.49	-2.17	0.18
	$\Sigma y2$	0.00	0.00	-23.13	0.00	-13.69	-0.00	0.11
			0.00	-70.26	0.00	-25.29	-1.97	0.05
83 d	1	74	G	0.00	0.00	112.73	0.00	141.35
				0.00	0.00	11.28	0.00	-197.78
	Q	0.00	0.00	0.00	0.00	118.90	0.00	10.30
			0.00	74.94	0.00	-29.56	-0.00	0.10

84 d 1 75		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-29.82	0.00	-0.24	-0.02	-0.19
				0.00	-17.81	0.00	6.15	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	496.55	0.00	-334.41	0.00	-3.33
				0.00	-28.92	0.00	-75.86	-0.00	-1.96
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	38.95	0.00	-39.00	-0.01	-0.46
				0.00	-17.02	0.00	-5.59	-0.00	-0.26
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	178.27	0.00	-135.29	-0.01	-1.52
				0.00	-21.07	0.00	-23.27	-0.00	-0.81
	G		0.00	0.00	11.32	0.00	158.39	-0.00	3.21
				0.00	52.41	0.00	-127.66	-0.01	3.19
	Q		0.00	0.00	74.94	0.00	2.10	-0.00	0.10
				0.00	71.80	0.00	-6.35	-0.00	0.23
85 d 1 76		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-17.81	0.00	6.15	-0.00	0.00
				0.00	-2.45	0.00	5.36	0.00	-0.01
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-28.92	0.00	-75.86	-0.00	-1.96
				0.00	-60.38	0.00	29.41	-0.01	-0.46
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-17.02	0.00	-5.59	-0.00	-0.26
				0.00	-4.80	0.00	13.53	0.01	-0.19
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-21.07	0.00	-23.27	-0.00	-0.81
				0.00	-13.41	0.00	18.75	-0.01	-0.15
	G		0.00	0.00	52.45	0.00	228.71	-0.01	3.18
				0.00	231.15	0.00	-121.73	-28.78	4.83
	Q		0.00	0.00	71.80	0.00	25.33	-0.00	0.23
				0.00	79.30	0.00	-35.92	-8.74	1.27
86 d 1 77		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-2.45	0.00	5.36	0.00	-0.01
				0.00	14.82	0.00	7.98	18.87	-0.04
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-60.38	0.00	29.41	-0.01	-0.46
				0.00	35.90	0.00	27.63	-43.78	0.47
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-4.80	0.00	13.53	0.01	-0.19
				0.00	54.85	0.00	29.71	30.78	-0.12
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-13.41	0.00	18.75	-0.01	-0.15
				0.00	34.87	0.00	8.60	-40.74	0.40
	G		0.00	0.00	128.60	0.00	127.20	0.00	5.04
				0.00	80.95	0.00	-163.75	0.00	3.89
	Q		0.00	0.00	132.59	0.00	30.00	0.00	1.66
				0.00	102.11	0.00	-54.51	0.00	1.02
87 d 1 78		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-21.26	0.00	-11.44	0.03	-0.34
				0.00	-29.72	0.00	-1.22	0.09	0.01
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	212.37	0.00	-93.90	-0.02	-0.36
				0.00	58.28	0.00	-65.28	0.05	-0.37
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-6.11	0.00	-10.33	0.02	-0.23
				0.00	-18.38	0.00	-5.80	0.13	0.08
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	102.91	0.00	-56.85	0.01	-0.39
				0.00	17.03	0.00	-33.22	0.01	-0.27
	G		0.00	0.00	81.02	0.00	91.41	0.00	3.89
				0.00	20.42	0.00	-149.13	0.52	3.44
	Q		0.00	0.00	102.12	0.00	-31.83	0.00	1.02
				0.00	-22.27	0.00	-96.07	0.83	0.96
88 d 1 79		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-29.72	0.00	-1.22	0.09	0.01
				0.00	-37.57	0.00	-8.90	42.14	0.19
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	58.28	0.00	-65.28	0.05	-0.37
				0.00	-51.61	0.00	-52.21	25.00	-0.02
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-18.38	0.00	-5.80	0.13	0.08
				0.00	-40.02	0.00	-18.80	59.50	0.28
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	17.03	0.00	-33.22	0.01	-0.27
				0.00	-35.18	0.00	-23.33	5.35	-0.04
	G		0.00	0.00	32.15	0.00	167.30	0.00	3.53
				0.00	73.15	0.00	-143.50	1.32	4.41
	Q		0.00	0.00	34.23	0.00	11.98	0.00	1.03
				0.00	-42.00	0.00	-82.23	2.13	1.35
89 d 1 80		$\Sigma x1$	0.00	0.00	-10.15	0.00	2.88	-0.01	0.19
				0.00	-18.54	0.00	-8.73	32.47	0.08
		$\Sigma y1$	0.00	0.00	-53.33	0.00	-38.69	0.02	0.32
				0.00	-174.76	0.00	-64.82	56.37	0.19
		$\Sigma x2$	0.00	0.00	-14.99	0.00	-1.09	0.01	0.30
				0.00	-42.62	0.00	-21.01	72.55	0.16
		$\Sigma y2$	0.00	0.00	-32.72	0.00	-20.98	-0.01	0.15
				0.00	-95.90	0.00	-32.50	-3.09	0.05
	G		0.00	0.00	101.58	0.00	63.97	-0.00	3.35
				0.00	60.37	0.00	-109.34	-6.89	2.97
	Q		0.00	0.00	95.44	0.00	-13.82	-0.01	0.63
				0.00	47.43	0.00	-41.15	-11.01	0.41

				$\Sigma x1$	0.00	0.00	14.40	0.00	-15.93	-0.02	-0.14
						0.00	-6.79	0.00	-9.80	27.14	-0.08
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	74.04	0.00	-94.16	0.08	-0.93
						0.00	-49.20	0.00	-56.97	15.38	-0.41
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	2.22	0.00	-3.23	0.03	-0.04
						0.00	-1.90	0.00	-2.00	37.54	-0.00
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	75.08	0.00	-81.40	-0.01	-0.78
						0.00	-31.74	0.00	-49.23	3.56	-0.37
90	d	1	81	G	0.00	0.00	35.31	0.00	159.37	-0.00	3.25
						0.00	94.78	0.00	-122.31	-6.95	4.41
				Q	0.00	0.00	35.98	0.00	3.33	-0.00	0.54
						0.00	-15.59	0.00	-53.84	-10.82	1.01
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	-12.00	0.00	-4.28	-0.00	-0.02
						0.00	-20.37	0.00	-2.50	20.81	-0.05
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	-69.09	0.00	-32.59	0.02	0.18
						0.00	-165.91	0.00	-50.96	35.58	0.15
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-9.70	0.00	-1.73	0.01	0.01
						0.00	-13.44	0.00	-0.64	44.23	-0.06
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	-53.48	0.00	-29.34	-0.00	0.16
						0.00	-141.78	0.00	-47.78	0.04	0.20
91	d	1	82	G	0.00	0.00	92.86	0.00	129.57	-0.00	5.04
						0.00	-194.63	0.00	-335.51	-6.30	5.23
				Q	0.00	0.00	90.13	0.00	-9.35	-0.00	1.56
						0.00	-143.76	0.00	-157.94	-7.58	1.70
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	45.67	0.00	-21.46	0.02	-0.47
						0.00	61.98	0.00	36.82	123.52	-0.72
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	213.34	0.00	-141.36	0.01	-0.33
						0.00	-127.42	0.00	-94.96	55.00	-0.61
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	-37.52	0.00	24.05	0.02	-0.53
						0.00	108.87	0.00	81.36	142.69	-0.67
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	359.88	0.00	-204.69	0.00	0.02
						0.00	-178.89	0.00	-164.57	11.77	-0.71
92	d	1	83	G	0.00	0.00	13.87	0.00	167.53	-0.02	7.12
						0.00	35.66	0.00	-158.00	-5.97	8.18
				Q	0.00	0.00	14.16	0.00	30.57	0.00	1.76
						0.00	4.92	0.00	-34.80	-0.11	1.33
				$\Sigma x1$	0.00	0.00	37.47	0.00	-18.78	-0.08	-0.27
						0.00	-19.63	0.00	-36.48	-7.10	1.12
				$\Sigma y1$	0.00	0.00	72.20	0.00	-29.53	-0.03	-0.29
						0.00	-16.68	0.00	-53.94	-3.43	1.52
				$\Sigma x2$	0.00	0.00	13.57	0.00	-17.52	-0.12	-0.24
						0.00	-35.11	0.00	-27.70	-15.90	0.68
				$\Sigma y2$	0.00	0.00	91.76	0.00	-34.38	0.02	-0.56
						0.00	2.66	0.00	-51.08	7.17	1.50
93	K	2	1	G	-205.43	-5.30	31.96	4.15	-11.74	0.07	
						11.32	-15.00	4.15	-11.74	0.07	
				Q	-89.42	-10.96	25.09	5.55	-9.06	0.09	
						11.23	-11.14	5.55	-9.06	0.09	
				$\Sigma x1$	-40.99	-64.45	-74.69	40.00	83.40	-2.02	
						95.57	258.93	40.00	83.40	-2.02	
				$\Sigma y1$	835.05	453.61	73.42	-376.04	-54.37	4.79	
						-1050.55	-144.06	-376.04	-54.37	4.79	
				$\Sigma x2$	160.01	85.22	38.53	-72.65	11.10	2.87	
						-205.37	82.93	-72.65	11.10	2.87	
				$\Sigma y2$	320.52	35.17	-37.81	-67.02	37.04	-1.97	
						-232.92	110.34	-67.02	37.04	-1.97	
94	K	2	2	G	-36.72	-0.10	0.12	0.04	-0.04	0.02	
						0.07	-0.02	0.04	-0.04	0.02	
				Q	-7.64	-0.05	0.17	0.02	-0.05	0.02	
						0.04	-0.03	0.02	-0.05	0.02	
				$\Sigma x1$	68.88	0.61	5.97	-0.36	-1.72	0.67	
						-0.81	-0.89	-0.36	-1.72	0.67	
				$\Sigma y1$	98.52	2.95	-9.03	-1.67	2.75	-0.53	
						-3.75	1.98	-1.67	2.75	-0.53	
				$\Sigma x2$	-3.70	-0.96	4.32	0.50	-1.25	0.43	
						1.04	-0.68	0.50	-1.25	0.43	
				$\Sigma y2$	286.76	7.62	5.57	-3.98	-1.70	0.35	
						-8.28	-1.22	-3.98	-1.70	0.35	
95	K	2	3	G	-47.84	-0.17	0.11	0.07	-0.03	-0.00	
						0.09	-0.01	0.07	-0.03	-0.00	
				Q	-8.30	-0.20	0.18	0.06	-0.05	-0.00	

						0.04	-0.03	0.06	-0.05	-0.00
			$\Sigma x1$	-74.87		-4.00	6.75	1.20	-2.00	-0.12
						0.81	-1.25	1.20	-2.00	-0.12
			$\Sigma y1$	-491.74		26.65	-9.97	-7.68	3.11	0.10
						-4.07	2.48	-7.68	3.11	0.10
			$\Sigma x2$	-78.06		-2.10	4.80	0.66	-1.42	-0.08
						0.53	-0.90	0.66	-1.42	-0.08
			$\Sigma y2$	685.16		-25.01	6.41	6.89	-2.01	-0.05
						2.56	-1.63	6.89	-2.01	-0.05
96 K	2	4	G	-131.13		-6.10	1.57	3.13	-0.45	0.02
						6.42	-0.22	3.13	-0.45	0.02
			Q	-75.40		-6.04	3.42	2.81	-1.05	0.03
						5.19	-0.79	2.81	-1.05	0.03
			$\Sigma x1$	189.78		-60.02	-74.65	30.02	48.05	-0.80
						60.05	117.55	30.02	48.05	-0.80
			$\Sigma y1$	-169.58		374.10	102.31	-227.08	-43.30	1.98
						-534.20	-70.89	-227.08	-43.30	1.98
			$\Sigma x2$	125.08		64.45	-21.98	-42.35	22.06	1.16
						-104.93	66.25	-42.35	22.06	1.16
			$\Sigma y2$	3.70		57.09	-2.13	-42.18	7.84	-0.83
						-111.63	29.23	-42.18	7.84	-0.83
97 K	2	5	G	-456.69		-43.90	3.17	18.37	-1.01	0.02
						29.60	-0.87	18.37	-1.01	0.02
			Q	-490.44		-91.83	1.46	35.70	-0.26	0.04
						50.96	0.41	35.70	-0.26	0.04
			$\Sigma x1$	-99.60		-5.58	-88.19	9.89	57.84	-0.76
						34.00	143.17	9.89	57.84	-0.76
			$\Sigma y1$	-169.17		421.98	18.70	-308.71	-11.46	2.96
						-812.88	-27.13	-308.71	-11.46	2.96
			$\Sigma x2$	-128.39		75.59	-53.22	-52.98	37.61	1.00
						-136.33	97.21	-52.98	37.61	1.00
			$\Sigma y2$	-109.47		95.32	-34.09	-83.43	21.92	-0.93
						-238.39	53.59	-83.43	21.92	-0.93
98 K	2	6	G	-561.21		51.68	5.46	-11.74	1.23	0.12
						4.72	10.38	-11.74	1.23	0.12
			Q	-430.88		47.92	4.72	-11.39	3.39	0.20
						2.35	18.27	-11.39	3.39	0.20
			$\Sigma x1$	-60.62		-11.35	2.02	6.13	433.68	-4.61
						13.15	1736.72	6.13	433.68	-4.61
			$\Sigma y1$	409.52		693.19	285.91	-654.94	-181.11	18.69
						-1926.58	-438.55	-654.94	-181.11	18.69
			$\Sigma x2$	-11.68		32.44	240.03	-59.63	227.18	6.07
						-206.06	1148.74	-59.63	227.18	6.07
			$\Sigma y2$	181.86		161.08	42.69	-235.05	145.35	-5.87
						-779.12	624.07	-235.05	145.35	-5.87
99 K	2	7	G	-431.75		16.32	-0.65	-2.86	0.48	-0.02
						4.89	1.25	-2.86	0.48	-0.02
			Q	-411.19		19.90	-0.56	-4.33	0.55	-0.02
						2.58	1.62	-4.33	0.55	-0.02
			$\Sigma x1$	36.38		4.30	-57.89	-8.08	45.94	-0.60
						-28.01	125.85	-8.08	45.94	-0.60
			$\Sigma y1$	47.05		38.42	22.92	-115.07	-14.04	2.72
						-421.85	-33.23	-115.07	-14.04	2.72
			$\Sigma x2$	36.44		-5.09	-29.38	-7.02	28.38	0.84
						-33.17	84.15	-7.02	28.38	0.84
			$\Sigma y2$	29.09		-25.07	-22.53	-54.25	17.08	-0.88
						-242.05	45.81	-54.25	17.08	-0.88
100 K	2	8	G	-455.47		7.21	3.19	3.86	-0.25	-0.31
						22.66	2.18	3.86	-0.25	-0.31
			Q	-384.29		5.85	3.30	4.07	0.15	-0.31
						22.15	3.90	4.07	0.15	-0.31
			$\Sigma x1$	67.24		25.93	-40.43	-35.88	139.31	-1.80
						-117.58	516.81	-35.88	139.31	-1.80
			$\Sigma y1$	84.85		2.41	49.36	-193.48	-43.57	9.30
						-771.49	-124.93	-193.48	-43.57	9.30
			$\Sigma x2$	49.67		-6.27	37.34	-6.22	76.61	2.96
						-31.16	343.79	-6.22	76.61	2.96
			$\Sigma y2$	80.19		-59.62	-33.92	-149.21	57.80	-3.24
						-656.48	197.27	-149.21	57.80	-3.24
101 K	2	9	G	-397.27		-18.79	-3.03	9.17	2.52	-0.49
						17.90	7.07	9.17	2.52	-0.49

				Q	-322.26	-30.51	-1.52	12.68	2.48	-0.52
						20.21	8.42	12.68	2.48	-0.52
				$\Sigma x1$	-65.37	19.77	-8.89	-40.34	146.67	-1.70
						-141.59	577.81	-40.34	146.67	-1.70
				$\Sigma y1$	-34.61	65.42	74.01	-171.00	-46.06	9.70
						-618.56	-110.22	-171.00	-46.06	9.70
				$\Sigma x2$	9.77	-23.59	60.11	16.09	79.88	3.54
						40.78	379.61	16.09	79.88	3.54
				$\Sigma y2$	-240.48	149.89	8.10	-249.50	57.76	-3.85
						-848.11	239.14	-249.50	57.76	-3.85
102	K	2	10	G	-63.29	-0.12	0.24	0.05	-0.08	-0.02
						0.08	-0.08	0.05	-0.08	-0.02
				Q	-14.61	-0.05	0.16	0.02	-0.05	-0.02
						0.04	-0.04	0.02	-0.05	-0.02
				$\Sigma x1$	58.66	0.66	7.55	-0.37	-2.29	-0.57
						-0.83	-1.62	-0.37	-2.29	-0.57
				$\Sigma y1$	-173.57	2.92	-0.57	-1.67	0.09	0.27
						-3.75	-0.19	-1.67	0.09	0.27
				$\Sigma x2$	85.71	-0.94	4.94	0.49	-1.49	-0.39
						1.03	-1.03	0.49	-1.49	-0.39
				$\Sigma y2$	-146.42	7.69	2.17	-4.00	-0.61	-0.15
						-8.31	-0.28	-4.00	-0.61	-0.15
103	K	2	11	G	-322.10	-58.27	3.77	21.08	-1.13	-0.13
						26.07	-0.76	21.08	-1.13	-0.13
				Q	-286.60	-86.44	2.40	31.15	-0.53	-0.14
						38.16	0.27	31.15	-0.53	-0.14
				$\Sigma x1$	-38.72	-15.38	-73.97	-10.26	51.90	-0.42
						-56.43	133.62	-10.26	51.90	-0.42
				$\Sigma y1$	-53.46	-1.12	-35.34	-39.02	9.64	2.35
						-157.21	3.22	-39.02	9.64	2.35
				$\Sigma x2$	-17.08	-32.86	-22.99	25.24	25.83	0.96
						68.08	80.34	25.24	25.83	0.96
				$\Sigma y2$	-15.88	29.85	-79.89	-98.93	40.14	-1.08
						-365.85	80.66	-98.93	40.14	-1.08
104	K	2	12	G	-190.64	-15.33	-20.74	4.54	8.03	-0.19
						2.83	11.37	4.54	8.03	-0.19
				Q	-104.13	-9.65	-12.12	2.05	4.91	-0.21
						-1.44	7.54	2.05	4.91	-0.21
				$\Sigma x1$	-87.43	-31.80	-35.68	-2.20	40.12	-0.63
						-40.59	124.81	-2.20	40.12	-0.63
				$\Sigma y1$	32.18	16.21	21.76	-21.76	-12.37	1.97
						-70.83	-27.72	-21.76	-12.37	1.97
				$\Sigma x2$	-99.54	-77.48	-31.83	47.05	31.60	0.98
						110.73	94.55	47.05	31.60	0.98
				$\Sigma y2$	34.43	61.67	25.90	-95.01	0.33	-1.63
						-318.36	27.22	-95.01	0.33	-1.63
105	K	2	13	G	-22.09	-0.20	0.20	0.07	-0.07	0.00
						0.10	-0.06	0.07	-0.07	0.00
				Q	-4.37	-0.17	0.17	0.05	-0.05	0.00
						0.04	-0.04	0.05	-0.05	0.00
				$\Sigma x1$	67.60	-3.91	7.02	1.20	-2.14	0.09
						0.89	-1.53	1.20	-2.14	0.09
				$\Sigma y1$	454.96	16.03	0.42	-4.25	-0.23	-0.10
						-0.98	-0.49	-4.25	-0.23	-0.10
				$\Sigma x2$	62.68	-1.55	4.42	0.50	-1.34	0.05
						0.45	-0.93	0.50	-1.34	0.05
				$\Sigma y2$	-626.49	-18.45	0.47	4.72	-0.05	0.13
						0.43	0.27	4.72	-0.05	0.13
106	K	2	14	G	-167.52	-8.42	5.08	3.70	-1.95	0.01
						6.36	-2.71	3.70	-1.95	0.01
				Q	-156.77	-11.18	9.56	4.56	-3.55	0.01
						7.07	-4.66	4.56	-3.55	0.01
				$\Sigma x1$	68.99	-42.77	0.95	26.25	3.37	-0.32
						62.22	14.41	26.25	3.37	-0.32
				$\Sigma y1$	-351.55	236.75	-16.89	-142.75	17.94	0.83
						-334.25	54.85	-142.75	17.94	0.83
				$\Sigma x2$	-25.27	39.65	-8.26	-21.95	10.26	0.48
						-48.17	32.77	-21.95	10.26	0.48
				$\Sigma y2$	-100.71	33.66	1.16	-23.11	3.27	-0.36
						-58.79	14.24	-23.11	3.27	-0.36
107	K	2	15	G	-62.30	-1.86	7.19	0.85	-2.47	-0.00

108 K	2	16	G		1.55	-2.68	0.85	-2.47	-0.00					
				Q	-85.42	-1.87	9.11	0.82	-3.08	-0.00				
						1.42	-3.21	0.82	-3.08	-0.00				
				Σx1	82.87	-2.77	-55.15	1.08	35.53	-0.01				
						1.54	86.97	1.08	35.53	-0.01				
				Σy1	-382.99	97.52	-10.71	-47.28	4.73	0.02				
						-91.59	8.22	-47.28	4.73	0.02				
				Σx2	-10.18	10.37	-50.69	-5.22	33.49	0.02				
						-10.49	83.28	-5.22	33.49	0.02				
				Σy2	-152.70	42.01	-19.49	-20.37	11.04	-0.01				
						-39.47	24.67	-20.37	11.04	-0.01				
					-78.14	-1.52	-4.14	0.72	1.23	-0.00				
						1.37	0.77	0.72	1.23	-0.00				
				Q	-109.42	-1.57	-6.18	0.72	1.79	-0.00				
						1.32	1.00	0.72	1.79	-0.00				
					Σx1	-40.58	4.82	-106.34	-2.42	54.69	-0.01			
							-4.85	112.43	-2.42	54.69	-0.01			
					Σy1	-3.81	66.73	-9.95	-33.60	3.28	0.03			
							-67.67	3.18	-33.60	3.28	0.03			
109 K	2	17	G		2.70	-107.63	-1.38	55.66	0.01					
				Σx2	-42.04	2.70	-107.63	-1.38	55.66	0.01				
						-2.81	115.00	-1.38	55.66	0.01				
				Σy2	-11.53	41.05	-27.12	-20.63	12.87	-0.01				
						-41.47	24.35	-20.63	12.87	-0.01				
					-29.13	-1.41	3.04	0.69	-4.24	-0.00				
						1.35	-13.91	0.69	-4.24	-0.00				
				Q	-37.65	-1.45	5.01	0.70	-6.75	-0.00				
						1.34	-21.99	0.70	-6.75	-0.00				
				Σx1	0.87	8.93	-95.14	-4.46	41.88	-0.00				
						-8.93	72.37	-4.46	41.88	-0.00				
				Σy1	-1.57	51.44	-2.49	-26.05	0.16	0.03				
						-52.77	-1.84	-26.05	0.16	0.03				
				Σx2	4.73	-2.93	-97.76	1.41	43.17	0.01				
						2.70	74.92	1.41	43.17	0.01				
				Σy2	-4.70	43.57	-19.47	-21.91	7.76	0.00				
						-44.06	11.58	-21.91	7.76	0.00				
				110 K	2	18	G		-1.20	8.06	0.58	-2.83	0.00	
										1.13	-3.27	0.58	-2.83	0.00
								Q	-147.16	-0.90	12.30	0.44	-4.29	0.00
		0.84	-4.87					0.44	-4.29	0.00				
Σx1	21.52	-0.19	-49.99					0.12	31.24	-0.01				
		0.29	74.96					0.12	31.24	-0.01				
Σy1	65.75	83.22	-29.34					-41.95	18.50	0.03				
		-84.58	44.67					-41.95	18.50	0.03				
Σx2	86.02	10.95	-79.54					-5.41	48.27	0.02				
		-10.68	113.55					-5.41	48.27	0.02				
Σy2	4.71	35.35	-1.60					-17.89	1.83	-0.01				
		-36.20	5.72					-17.89	1.83	-0.01				
111 K	2	19	G						-1.44	-6.02	0.71	1.82	-0.00	
										1.41	1.25	0.71	1.82	-0.00
								Q	-165.16	-1.45	-9.82	0.71	2.94	-0.00
										1.38	1.95	0.71	2.94	-0.00
								Σx1	-34.12	4.80	-90.97	-2.41	46.93	-0.01
										-4.83	96.75	-2.41	46.93	-0.01
								Σy1	-25.75	66.97	-51.39	-33.68	26.67	0.03
										-67.76	55.30	-33.68	26.67	0.03
				Σx2	-51.42	2.77	-128.09	-1.40	66.20	0.01				
						-2.82	136.72	-1.40	66.20	0.01				
				Σy2	-6.32	41.09	-10.60	-20.64	5.39	-0.01				
						-41.49	10.96	-20.64	5.39	-0.01				
				112 K	2	20	G		-1.42	2.87	0.70	-4.67	-0.00	
										1.37	-15.82	0.70	-4.67	-0.00
								Q	-41.64	-1.46	4.55	0.71	-7.47	-0.00
										1.38	-25.31	0.71	-7.47	-0.00
								Σx1	0.27	8.96	-81.42	-4.48	35.92	-0.01
										-8.96	62.24	-4.48	35.92	-0.01
								Σy1	-4.65	51.59	-45.55	-26.11	19.87	0.03
										-52.86	33.92	-26.11	19.87	0.03
Σx2	-0.90	-2.91	-114.00					1.39	50.12	0.01				
		2.67	86.50					1.39	50.12	0.01				
Σy2	-1.40	43.67	-9.46					-21.95	4.10	0.00				
		-44.12	6.96					-21.95	4.10	0.00				

113	K	2	21	G	-271.04	1.54	17.53	-0.06	-7.33	-0.14
						1.28	-11.80	-0.06	-7.33	-0.14
				Q	-252.03	5.24	23.71	-1.95	-9.53	-0.15
						-2.58	-14.40	-1.95	-9.53	-0.15
				$\Sigma x1$	95.90	30.93	-66.31	-26.75	73.84	-0.59
						-76.08	229.05	-26.75	73.84	-0.59
				$\Sigma y1$	-24.97	125.47	-24.39	-112.20	28.24	3.33
						-323.33	88.57	-112.20	28.24	3.33
				$\Sigma x2$	134.66	7.49	-75.41	-1.54	86.03	2.24
						1.34	268.72	-1.54	86.03	2.24
114	K	2	22	G	-75.83	158.19	14.08	-145.02	-2.87	-2.06
						-421.89	2.61	-145.02	-2.87	-2.06
				Q	-211.14	5.25	20.36	-1.91	-8.29	-0.08
						-2.38	-12.80	-1.91	-8.29	-0.08
				Q	-158.84	8.37	15.85	-3.23	-6.92	-0.08
						-4.54	-11.81	-3.23	-6.92	-0.08
				$\Sigma x1$	-140.75	31.74	-73.38	-26.19	40.83	-0.23
						-73.03	89.94	-26.19	40.83	-0.23
				$\Sigma y1$	-9.13	24.06	47.70	-25.07	-37.61	1.56
						-76.23	-102.74	-25.07	-37.61	1.56
115	K	2	23	G	-197.59	24.44	-162.10	-16.94	98.98	1.06
						-43.34	233.82	-16.94	98.98	1.06
				Q	68.11	29.43	199.81	-36.91	-135.74	-0.91
						-118.20	-343.15	-36.91	-135.74	-0.91
				Q	-202.89	6.50	9.76	-1.93	-3.70	0.00
						-1.23	-5.03	-1.93	-3.70	0.00
				Q	-225.52	11.14	20.65	-3.84	-7.68	0.01
						-4.22	-10.09	-3.84	-7.68	0.01
				$\Sigma x1$	-8.44	-25.48	6.54	19.72	-0.24	-0.30
						53.40	5.58	19.72	-0.24	-0.30
116	K	2	24	G	76.48	180.91	-37.99	-124.29	30.94	0.86
						-316.24	85.76	-124.29	30.94	0.86
				Q	13.36	35.11	-20.61	-20.20	17.65	0.50
						-45.69	50.00	-20.20	17.65	0.50
				Q	32.59	-6.81	5.82	-5.53	-0.76	-0.41
						-28.94	2.80	-5.53	-0.76	-0.41
				G	-148.18	-5.29	9.29	2.54	-4.91	-0.13
						4.87	-10.35	2.54	-4.91	-0.13
				Q	-70.74	-5.62	8.98	2.41	-5.48	-0.14
						4.02	-12.94	2.41	-5.48	-0.14
117	K	2	25	G	-24.04	10.70	-86.48	-26.32	60.39	-0.44
						-94.57	155.08	-26.32	60.39	-0.44
				Q	-86.58	9.38	57.79	-40.33	-63.81	2.81
						-151.94	-197.44	-40.33	-63.81	2.81
				Q	12.86	17.14	-204.94	-26.04	159.24	1.90
						-87.01	432.01	-26.04	159.24	1.90
				Q	-143.37	-3.55	267.00	-36.10	-230.80	-1.62
						-147.96	-656.18	-36.10	-230.80	-1.62
				G	-84.62	7.67	-0.26	-2.52	0.02	0.00
						-2.43	-0.16	-2.52	0.02	0.00
118	K	2	26	Q	-68.32	11.74	-0.59	-4.19	0.23	0.00
						-5.01	0.33	-4.19	0.23	0.00
				$\Sigma x1$	113.58	-25.81	-10.84	17.50	4.96	-0.26
						44.20	8.99	17.50	4.96	-0.26
				$\Sigma y1$	-36.01	123.64	-82.55	-91.67	50.10	0.75
						-243.05	117.86	-91.67	50.10	0.75
				$\Sigma x2$	111.84	4.77	-71.58	-6.90	38.14	0.44
						-22.83	80.98	-6.90	38.14	0.44
				$\Sigma y2$	-55.62	-21.13	21.16	3.66	-8.88	-0.38
						-6.50	-14.34	3.66	-8.88	-0.38
118	K	2	26	G	-91.61	1.84	-0.06	-0.36	0.05	-0.02
						0.38	0.12	-0.36	0.05	-0.02
				Q	-37.20	2.24	-3.38	-0.77	1.47	-0.02
						-0.86	2.51	-0.77	1.47	-0.02
				$\Sigma x1$	-44.56	-9.25	-6.46	8.87	14.38	-0.47
						26.24	51.06	8.87	14.38	-0.47
				$\Sigma y1$	-76.58	100.08	-160.73	-101.17	94.27	1.88
						-304.60	216.37	-101.17	94.27	1.88
				$\Sigma x2$	-75.09	22.16	-199.01	-21.50	118.83	0.84
						-63.85	276.31	-21.50	118.83	0.84
				$\Sigma y2$	-3.17	-19.50	50.84	-2.77	-27.70	-1.20

119	K	2	27	G	-332.62	-30.57	-59.95	-2.77	-27.70	-1.20
						47.43	-2.44	-17.55	0.93	-0.02
				Q	-354.26	-22.79	1.27	-17.55	0.93	-0.02
						88.00	-5.67	-32.93	2.25	-0.02
				$\Sigma x1$	50.21	-43.70	3.34	-32.93	2.25	-0.02
						-10.27	-25.59	6.36	18.05	-0.35
				$\Sigma y1$	-25.02	15.17	46.59	6.36	18.05	-0.35
						164.07	-111.11	-107.60	62.56	1.42
				$\Sigma x2$	61.92	-266.31	139.14	-107.60	62.56	1.42
						23.69	-146.59	-16.43	81.92	0.64
				$\Sigma y2$	-40.43	-42.04	181.09	-16.43	81.92	0.64
						33.76	35.42	-26.60	-18.21	-0.90
120	K	2	28	G	-283.09	-72.65	-37.42	-26.60	-18.21	-0.90
						-29.24	-4.32	11.45	1.61	-1.39
				Q	-196.51	16.56	2.14	11.45	1.61	-1.39
						-29.32	-9.89	11.17	4.42	-1.70
				$\Sigma x1$	-13.83	15.36	7.78	11.17	4.42	-1.70
						-1.44	-7.56	0.85	69.35	-0.24
				$\Sigma y1$	-545.81	1.97	269.86	0.85	69.35	-0.24
						312.44	-357.83	-190.56	260.86	3.48
				$\Sigma x2$	-101.06	-449.78	685.59	-190.56	260.86	3.48
						27.67	-455.12	-19.24	344.92	4.03
				$\Sigma y2$	-269.91	-49.28	924.55	-19.24	344.92	4.03
						117.95	125.74	-76.19	-78.19	-3.58
						-186.80	-187.02	-76.19	-78.19	-3.58
121	K	2	29	G	-11.75	-0.59	11.58	0.32	-3.62	-0.00
						0.70	-2.91	0.32	-3.62	-0.00
				Q	-4.63	0.16	18.46	0.00	-5.79	-0.00
						0.16	-4.70	0.00	-5.79	-0.00
				$\Sigma x1$	8.84	-0.61	-33.55	0.27	21.96	-0.00
						0.48	54.28	0.27	21.96	-0.00
				$\Sigma y1$	474.75	82.37	-50.30	-41.61	35.29	0.02
						-84.08	90.87	-41.61	35.29	0.02
				$\Sigma x2$	105.05	9.13	-74.50	-4.72	49.67	0.03
						-9.73	124.17	-4.72	49.67	0.03
				$\Sigma y2$	216.96	36.13	7.80	-18.20	-4.33	-0.02
						-36.67	-9.52	-18.20	-4.33	-0.02
122	K	2	30	G	-202.94	35.08	-2.04	-21.56	1.03	-0.87
						-51.15	2.08	-21.56	1.03	-0.87
				Q	-139.93	39.50	-2.63	-24.55	1.39	-0.98
						-58.69	2.95	-24.55	1.39	-0.98
				$\Sigma x1$	0.91	-0.19	-51.88	-1.27	29.90	-0.35
						-5.26	67.72	-1.27	29.90	-0.35
				$\Sigma y1$	-14.65	23.51	-110.21	-43.53	60.20	0.76
						-150.60	130.59	-43.53	60.20	0.76
				$\Sigma x2$	3.17	-6.77	-150.64	-0.02	81.60	0.08
						-6.85	175.75	-0.02	81.60	0.08
				$\Sigma y2$	-14.24	25.82	27.77	-34.45	-13.99	-0.88
						-111.98	-28.20	-34.45	-13.99	-0.88
123	K	2	31	G	-86.50	-1.33	-7.25	0.69	2.58	0.01
						1.44	3.07	0.69	2.58	0.01
				Q	-126.20	-1.28	-11.73	0.68	4.16	0.01
						1.43	4.92	0.68	4.16	0.01
				$\Sigma x1$	-21.83	4.83	-68.51	-2.42	35.74	-0.01
						-4.85	74.43	-2.42	35.74	-0.01
				$\Sigma y1$	-48.18	66.82	-111.33	-33.62	59.65	0.03
						-67.65	127.26	-33.62	59.65	0.03
				$\Sigma x2$	-58.99	2.76	-156.61	-1.39	80.83	0.02
						-2.78	166.73	-1.39	80.83	0.02
				$\Sigma y2$	5.67	41.07	13.25	-20.64	-5.47	-0.01
						-41.49	-8.63	-20.64	-5.47	-0.01
124	K	2	32	G	-217.12	45.73	-10.49	-27.58	4.84	2.70
						-64.58	8.87	-27.58	4.84	2.70
				Q	-136.15	51.50	-12.09	-31.59	6.04	3.08
						-74.85	12.06	-31.59	6.04	3.08
				$\Sigma x1$	48.57	-7.79	-84.22	-0.99	82.18	0.32
						-11.74	244.48	-0.99	82.18	0.32
				$\Sigma y1$	52.40	30.22	-250.41	-57.84	176.76	3.04
						-201.13	456.62	-57.84	176.76	3.04
				$\Sigma x2$	68.62	-1.29	-339.79	-1.40	239.38	0.12
						-6.90	617.74	-1.40	239.38	0.12

125	K	2	33	G	Σy_2	2.36	30.72	67.46	-54.99	-40.13	0.65
							-189.24	-93.07	-54.99	-40.13	0.65
				Q		-33.50	-1.41	2.43	0.70	-4.68	0.00
							1.40	-16.28	0.70	-4.68	0.00
						-43.87	-1.46	3.68	0.72	-7.33	0.00
							1.43	-25.65	0.72	-7.33	0.00
				Σx_1		1.94	8.98	-63.15	-4.49	27.98	-0.00
							-8.99	48.76	-4.49	27.98	-0.00
				Σy_1		7.21	51.46	-104.87	-26.06	46.80	0.03
							-52.77	82.33	-26.06	46.80	0.03
				Σx_2		-0.27	-2.92	-138.39	1.40	60.55	0.01
							2.66	103.82	1.40	60.55	0.01
				Σy_2		6.60	43.64	5.67	-21.94	-1.58	0.01
							-44.10	-0.66	-21.94	-1.58	0.01
126	K	2	34	G		-95.86	3.90	-1.14	-1.75	0.52	0.67
							-3.10	0.95	-1.75	0.52	0.67
				Q		-44.44	2.57	-0.80	-1.41	0.50	0.77
							-3.09	1.19	-1.41	0.50	0.77
				Σx_1		-104.43	-8.69	-45.72	1.30	27.28	-0.85
							-3.50	63.41	1.30	27.28	-0.85
				Σy_1		-262.21	45.12	-60.64	-32.22	38.53	1.92
							-83.74	93.48	-32.22	38.53	1.92
				Σx_2		-78.25	-13.23	-128.09	4.21	70.11	0.64
							3.59	152.37	4.21	70.11	0.64
				Σy_2		-242.27	64.43	58.55	-41.39	-25.35	0.27
							-101.13	-42.84	-41.39	-25.35	0.27
127	D	2	1	G		2.26	-0.81	-10.17	-6.61	18.70	-0.38
							-30.71	-21.01	-6.61	-23.49	-0.38
				Q		1.75	-0.85	-6.14	-8.07	13.50	-0.66
							-37.33	-18.21	-8.07	-18.84	-0.66
				Σx_1		-109.46	11.30	113.58	81.62	-55.12	0.34
							380.39	-135.67	81.62	-55.12	0.34
				Σy_1		63.96	-2.30	-17.04	-132.33	7.52	0.03
							-600.71	16.99	-132.33	7.52	0.03
				Σx_2		0.66	-16.27	90.22	-119.28	-43.83	-0.05
							-555.70	-107.98	-119.28	-43.83	-0.05
				Σy_2		-47.35	7.81	40.54	46.46	-19.94	0.63
							217.92	-49.65	46.46	-19.94	0.63
128	D	2	2	G		4.24	-59.59	-23.56	-36.64	25.63	-0.03
							-259.10	-22.33	-36.64	-25.18	-0.03
				Q		4.38	-69.83	-18.38	-40.99	20.17	-0.06
							-293.01	-17.90	-40.99	-19.99	-0.06
				Σx_1		-24.47	379.51	118.89	15.22	-41.39	0.21
							462.37	-106.48	15.22	-41.39	0.21
				Σy_1		55.72	-631.68	-16.72	-13.53	5.94	-0.09
							-705.35	15.61	-13.53	5.94	-0.09
				Σx_2		-13.27	-557.43	94.62	60.15	-33.03	-0.18
							-229.90	-85.21	60.15	-33.03	-0.18
				Σy_2		43.34	205.29	42.11	-41.81	-14.55	0.67
							-22.39	-37.10	-41.81	-14.55	0.67
129	D	2	3	G		-9.86	-258.12	-16.62	1.91	22.14	0.09
							-248.60	-22.40	1.91	-24.46	0.09
				Q		-13.29	-291.53	-11.53	1.99	16.67	0.12
							-281.61	-18.84	1.99	-19.60	0.12
				Σx_1		-66.82	455.02	113.46	-13.24	-47.76	0.15
							388.91	-125.10	-13.24	-47.76	0.15
				Σy_1		102.48	-704.78	-16.56	57.38	7.06	-0.70
							-418.17	18.71	57.38	7.06	-0.70
				Σx_2		-4.09	-244.83	91.11	76.75	-38.30	-0.24
							138.54	-100.19	76.75	-38.30	-0.24
				Σy_2		10.86	-23.20	39.72	-13.86	-16.71	0.30
							-92.40	-43.74	-13.86	-16.71	0.30
130	D	2	4	G		12.99	-278.33	-17.63	44.31	22.61	0.13
							-57.39	-20.87	44.31	-23.91	0.13
				Q		12.46	-319.35	-12.78	52.68	17.23	0.16
							-56.64	-17.20	52.68	-19.00	0.16
				Σx_1		-37.35	418.46	137.21	-54.16	-55.27	0.13
							148.39	-138.41	-54.16	-55.27	0.13
				Σy_1		194.25	-429.30	-18.48	-28.95	6.81	-1.06
							-573.68	15.50	-28.95	6.81	-1.06
				Σx_2		-70.94	158.27	109.00	60.96	-43.69	-0.21

131	D	2	5	G	21.01	462.27	-108.89	60.96	-43.69	-0.21						
						Σy2	100.64	-76.42	49.35	-97.03	-20.45	-0.21				
								-560.28	-52.65	-97.03	-20.45	-0.21				
								-1.17	-236.69	0.15	142.29	0.00				
								0.33	-238.38	0.15	-142.63	0.00				
							Q	-4.13	-1.55	-47.38	0.21	28.92	0.01			
								0.56	-49.94	0.21	-29.43	0.01				
							Σx1	-287.46	-50.13	45.25	6.75	-9.18	0.18			
									17.43	-46.57	6.75	-9.18	0.18			
							Σy1	437.26	49.39	-66.35	-7.24	13.45	-1.43			
									-23.08	68.23	-7.24	13.45	-1.43			
							Σx2	-155.49	-34.16	32.42	4.70	-6.56	0.10			
									12.88	-33.19	4.70	-6.56	0.10			
							Σy2	-479.94	-23.47	41.79	3.03	-8.54	1.33			
132	T	2	5	G	-41.07	6.82	-43.61	3.03	-8.54	1.33						
								0.00	0.01	0.00	-0.00	0.00				
								0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00				
							Q	-20.80	-0.00	0.01	0.00	-0.00	0.00			
								0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00				
							Σx1	-523.54	-0.00	0.20	0.00	-0.03	0.00			
								0.00	-0.10	0.00	-0.03	0.00				
							Σy1	385.00	0.00	-0.28	-0.00	0.04	-0.00			
									-0.00	0.14	-0.00	0.04	-0.00			
							Σx2	-384.76	-0.00	0.14	0.00	-0.02	0.00			
									0.00	-0.07	0.00	-0.02	0.00			
							Σy2	-13.11	-0.00	0.16	0.00	-0.02	0.00			
									0.00	-0.08	0.00	-0.02	0.00			
						133	T	2	5	G	-21.19	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
		-0.00	0.00	-0.00	0.00							0.00				
		-0.00	0.00	-0.00	0.00							0.00				
	Q	6.22	0.00	-0.01	-0.00							0.00	0.00			
		-0.00	0.00	-0.00	0.00							0.00				
	Σx1	419.22	0.00	-0.21	-0.00							0.03	0.00			
		-0.00	0.10	-0.00	0.03							0.00				
	Σy1	-545.88	-0.00	0.31	0.00							-0.05	-0.00			
		0.00	-0.16	0.00	-0.05							-0.00				
	Σx2	263.66	0.00	-0.15	-0.00							0.02	0.00			
			-0.00	0.07	-0.00							0.02	0.00			
	Σy2	636.93	0.00	-0.21	-0.00							0.03	0.00			
			-0.00	0.12	-0.00							0.03	0.00			
134	D	2	6	G	5.58	-68.92	-11.05	20.77	17.08	0.33						
								-11.05	0.32	20.77	-8.92	0.33				
								-71.28	-7.31	19.63	12.53	0.45				
								-16.58	-0.41	19.63	-7.58	0.45				
							Σx1	60.98	174.46	71.49	-75.96	-7.33	0.26			
								-37.17	51.06	-75.96	-7.33	0.26				
							Σy1	-68.29	-605.73	-140.08	28.61	98.40	-0.61			
								-526.02	134.08	28.61	98.40	-0.61				
							Σx2	9.57	491.84	106.14	-96.40	-42.65	-0.28			
									223.24	-12.68	-96.40	-42.65	-0.28			
							Σy2	87.87	-596.92	-89.73	24.80	84.13	0.63			
									-527.83	144.67	24.80	84.13	0.63			
						135	D	2	7	G	1.54	-11.08	0.33	4.92	4.09	0.33
														0.44	-11.10	4.92
		-16.62	-0.39	7.24	1.99							0.45				
		0.35	-6.16	7.24	-6.93							0.45				
	Σx1	73.61	-37.94	51.60	16.31							-90.43	0.21			
		0.25	-160.18	16.31	-90.43							0.21				
	Σy1	13.41	-525.91	134.03	221.12							-99.57	-0.61			
		-8.04	-99.18	221.12	-99.57							-0.61				
	Σx2	129.00	222.71	-12.31	-91.59							-30.13	-0.32			
			8.19	-82.88	-91.59							-30.13	-0.32			
	Σy2	-59.47	-528.12	144.88	221.61							-132.79	0.62			
			-9.10	-166.13	221.61							-132.79	0.62			
136	D	2	8	G	3.08							0.48	-15.35	-0.26	18.30	-0.20
														-0.87	-8.92	-0.26
								0.45	-5.62	-0.27	8.22	-0.44				
								-0.94	-5.62	-0.27	-8.22	-0.44				
							Σx1	40.39	2.25	94.75	-1.12	-38.36	0.40			
								-3.60	-105.50	-1.12	-38.36	0.40				
							Σy1	13.43	-5.43	-34.43	1.91	10.54	-1.08			
								4.53	20.57	1.91	10.54	-1.08				

137 D	2	9	G	$\Sigma x2$	92.76	7.42	81.95	-2.73	-31.32	-0.18
						-6.82	-81.55	-2.73	-31.32	-0.18
				$\Sigma y2$	-57.92	-3.61	20.64	0.69	-12.69	0.38
						-0.03	-45.60	0.69	-12.69	0.38
					11.60	-9.54	-11.73	0.96	17.57	-0.12
						-7.90	9.46	0.96	7.38	-0.12
				Q	14.61	-11.10	-9.73	1.32	8.55	-0.44
						-8.86	4.80	1.32	8.55	-0.44
				$\Sigma x1$	43.76	-17.65	11.34	31.41	-10.62	-2.78
						35.70	-6.70	31.41	-10.62	-2.78
				$\Sigma y1$	-9.00	12.46	-131.75	-31.40	67.19	-7.40
						-40.88	-17.63	-31.40	67.19	-7.40
138 D	2	10	G	$\Sigma x2$	-57.92	12.74	87.65	-16.83	-56.29	-2.8
						-15.84	-7.96	-16.83	-56.29	-2.84
				$\Sigma y2$	65.49	-4.40	-243.78	-5.08	135.82	-6.10
						-13.03	-13.09	-5.08	135.82	-6.10
					9.97	-7.87	9.69	1.91	0.42	0.12
						-2.80	-16.08	1.91	-19.88	0.12
				Q	11.08	-8.80	5.48	3.10	0.19	0.24
						-0.58	-5.06	3.10	-8.15	0.24
				$\Sigma x1$	32.45	36.12	-1.66	23.52	-15.23	2.44
						98.41	-41.99	23.52	-15.23	2.44
				$\Sigma y1$	-47.98	-40.70	-6.20	-13.13	41.61	4.52
						-75.47	103.98	-13.13	41.61	4.52
139 D	2	11	G	$\Sigma x2$	-66.70	-15.94	-3.13	-16.12	-54.02	2.07
						-58.64	-146.16	-16.12	-54.02	2.07
				$\Sigma y2$	47.58	-13.01	-2.93	3.63	102.05	4.65
						-3.39	267.28	3.63	102.05	4.65
					-7.43	-3.70	-9.48	0.18	13.86	-0.08
						-2.96	-18.29	0.18	-18.09	-0.08
				Q	-3.78	-1.18	-7.10	-0.51	6.80	-0.13
						-3.30	-6.13	-0.51	-6.33	-0.13
				$\Sigma x1$	33.36	103.50	48.17	0.00	-20.61	-0.25
						103.50	-37.74	0.00	-20.61	-0.25
				$\Sigma y1$	15.59	-81.10	-123.31	-12.04	57.42	-0.90
						-131.28	116.03	-12.04	57.42	-0.90
140 D	2	12	G	$\Sigma x2$	-38.19	-60.48	180.08	8.65	-80.89	-0.62
						-24.44	-157.06	8.65	-80.89	-0.62
				$\Sigma y2$	45.10	1.19	-332.09	-9.22	153.12	-0.06
						-37.24	306.11	-9.22	153.12	-0.06
					35.31	1.67	-160.14	-0.29	117.90	0.00
						-0.68	-163.84	-0.29	-118.80	0.00
				Q	5.14	1.46	-34.30	-0.24	25.70	0.01
						-0.50	-37.01	-0.24	-26.36	0.01
				$\Sigma x1$	-194.82	54.80	61.39	-9.25	-14.76	0.21
						-21.16	-59.82	-9.25	-14.76	0.21
				$\Sigma y1$	-117.32	-7.17	-0.86	-0.53	-0.09	-1.18
						-11.53	-1.62	-0.53	-0.09	-1.18
141 T	2	12	G	$\Sigma x2$	-166.40	34.85	39.94	-5.77	-9.54	0.09
						-12.55	-38.42	-5.77	-9.54	0.09
				$\Sigma y2$	402.04	12.87	12.14	-1.42	-2.46	1.29
						1.19	-8.06	-1.42	-2.46	1.29
					-53.82	0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-19.10	0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-362.41	0.00	0.27	-0.00	-0.05	-0.00
						-0.00	-0.13	-0.00	-0.05	-0.00
				$\Sigma y1$	181.34	-0.00	-0.03	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.01	0.00	0.00	0.00
142 T	2	12	G	$\Sigma x2$	-221.82	0.00	0.18	-0.00	-0.03	-0.00
						-0.00	-0.09	-0.00	-0.03	-0.00
				$\Sigma y2$	-489.30	0.00	0.09	-0.00	-0.02	-0.00
						-0.00	-0.05	-0.00	-0.02	-0.00
					-36.47	0.00	-0.01	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	-3.71	0.00	-0.01	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	360.85	-0.00	-0.25	0.00	0.04	0.00
						0.00	0.13	0.00	0.04	0.00
				$\Sigma y1$	208.71	-0.00	-0.02	0.00	0.00	-0.00

						0.00	0.02	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	291.37	-0.00	-0.16	0.00	0.03	0.00
						0.00	0.08	0.00	0.03	0.00
				$\Sigma y2$	-406.57	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	0.00
143	D	2	13	G	-9.40	-3.04	-67.76	-4.02	65.84	-7.99
						-5.49	-29.11	-4.02	61.18	-7.99
				Q	-5.37	-3.37	-56.22	-5.88	66.12	-14.46
						-6.95	-16.56	-5.88	64.20	-14.46
				$\Sigma x1$	6.72	104.14	4.44	-25.22	2.50	-8.95
						88.79	5.96	-25.22	2.50	-8.95
				$\Sigma y1$	98.19	-131.42	-90.56	-10.04	30.61	-17.86
						-137.53	-71.93	-10.04	30.61	-17.86
				$\Sigma x2$	-12.76	-22.94	92.25	-7.87	-26.05	1.92
						-27.74	76.39	-7.87	-26.05	1.92
				$\Sigma y2$	37.03	-37.65	-237.60	-23.18	79.09	-35.55
						-51.75	-189.46	-23.18	79.09	-35.55
144	D	2	14	G	-9.42	-5.65	-20.80	-2.95	25.98	0.47
						-10.30	10.58	-2.95	13.92	0.47
				Q	-8.26	-7.18	-1.90	-3.74	6.64	0.53
						-13.07	4.65	-3.74	1.69	0.53
				$\Sigma x1$	-0.90	88.28	14.49	-21.83	-2.24	-0.29
						53.94	10.97	-21.83	-2.24	-0.29
				$\Sigma y1$	17.52	-137.54	-54.52	10.36	21.90	-0.39
						-121.24	-20.06	10.36	21.90	-0.39
				$\Sigma x2$	-21.79	-26.98	74.14	-4.49	-25.12	-0.18
						-34.04	34.62	-4.49	-25.12	-0.18
				$\Sigma y2$	4.95	-53.59	-154.49	-8.94	60.84	-0.54
						-67.65	-58.77	-8.94	60.84	-0.54
145	D	2	15	G	-9.88	-10.28	10.62	0.03	18.99	0.43
						-10.22	32.20	0.03	5.47	0.43
				Q	-8.25	-13.04	4.55	-0.20	10.56	0.64
						-13.40	18.27	-0.20	5.00	0.64
				$\Sigma x1$	-6.12	53.86	10.87	-25.82	-3.89	-0.19
						8.31	4.01	-25.82	-3.89	-0.19
				$\Sigma y1$	22.82	-120.84	-20.61	21.66	16.30	0.14
						-82.63	8.15	21.66	16.30	0.14
				$\Sigma x2$	-37.33	-33.91	35.06	8.11	-23.06	-0.59
						-19.62	-5.62	8.11	-23.06	-0.59
				$\Sigma y2$	23.30	-67.53	-60.21	-4.86	49.40	0.87
						-76.10	26.92	-4.86	49.40	0.87
146	D	2	16	G	-10.69	-10.22	32.25	1.91	3.50	0.61
						-7.07	27.56	1.91	-9.17	0.61
				Q	-8.22	-13.40	17.64	2.66	1.88	1.37
						-9.00	16.45	2.66	-3.32	1.37
				$\Sigma x1$	-6.48	8.29	3.35	-18.74	-5.27	0.48
						-22.67	-5.35	-18.74	-5.27	0.48
				$\Sigma y1$	17.93	-82.59	7.20	35.50	13.79	1.12
						-23.93	29.98	35.50	13.79	1.12
				$\Sigma x2$	-61.78	-19.56	-5.34	-2.51	-22.68	-0.89
						-23.71	-42.82	-2.51	-22.68	-0.89
				$\Sigma y2$	51.59	-76.14	24.34	17.34	44.01	3.56
						-47.50	97.06	17.34	44.01	3.56
147	D	2	17	G	-10.55	-7.06	27.23	3.33	-15.53	0.92
						-2.61	-0.68	3.33	-26.35	0.92
				Q	-8.38	-8.98	16.45	4.48	-8.64	1.34
						-3.01	4.14	4.48	-9.84	1.34
				$\Sigma x1$	4.76	-22.60	-7.06	10.50	-6.75	2.13
						-8.60	-16.05	10.50	-6.75	2.13
				$\Sigma y1$	-1.35	-23.78	28.65	21.17	11.68	2.40
						4.44	44.22	21.17	11.68	2.40
				$\Sigma x2$	-50.89	-23.74	-43.30	9.43	-22.87	-0.42
						-11.17	-73.78	9.43	-22.87	-0.42
				$\Sigma y2$	50.89	-47.28	93.54	29.62	39.78	6.96
						-7.80	146.55	29.62	39.78	6.96
148	D	2	18	G	-10.51	-2.62	-1.48	3.42	-32.22	1.69
						1.27	-42.33	3.42	-39.65	1.69
				Q	-9.35	-3.02	1.69	3.87	-19.65	3.71
						1.38	-22.68	3.87	-23.23	3.71
				$\Sigma x1$	4.81	-8.61	-19.39	10.70	-8.26	5.38
						3.56	-28.78	10.70	-8.26	5.38

149	D	2	19	G	Σy_1	-29.74	4.57	43.84	-7.10	11.24	2.77				
							-3.50	56.62	-7.10	11.24	2.77				
				Q	Σx_2	-40.91	-11.26	-75.56	15.71	-23.60	1.30				
							6.60	-102.38	15.71	-23.60	1.30				
				G	Σy_2	29.70	-7.70	142.99	7.30	37.80	10.44				
							0.60	185.96	7.30	37.80	10.44				
				Q		-0.25	0.34	-15.60	3.25	16.59	-0.41				
							16.76	-10.53	3.25	-14.58	-0.41				
				G	Σx_1	-0.53	0.37	-10.92	3.88	9.78	-0.79				
							19.98	-2.93	3.88	-6.62	-0.79				
				Q			4.22	44.57	15.03	-16.80	0.17				
							80.21	-40.38	15.03	-16.80	0.17				
				150	D	2	20	G	Σy_1	-112.68	-14.43	45.28	-22.41	-17.38	-1.33
											-127.74	-42.58	-22.41	-17.38	-1.33
								Q	Σx_2	-185.09	-5.40	72.76	-6.98	-27.26	-0.32
											-40.67	-65.05	-6.98	-27.26	-0.32
G	Σy_2	54.56	7.10					-10.60	25.32	3.78	-0.07				
			135.14					8.51	25.32	3.78	-0.07				
Q		-9.16	16.81					-8.41	-9.54	14.45	1.12				
			5.80					3.16	-9.54	5.60	1.12				
G	Σx_1	-11.19	20.06					2.22	-11.09	1.69	1.85				
			7.26					2.07	-11.09	-1.95	1.85				
Q			75.32					109.17	-70.28	-51.46	0.16				
			-5.78					49.77	-70.28	-51.46	0.16				
151	D	2	21					G	Σy_1	-264.70	-123.76	125.97	112.68	-60.22	-1.10
											6.28	56.46	112.68	-60.22	-1.10
								Q	Σx_2	-317.71	-37.93	183.80	26.10	-88.37	-0.26
											-7.80	81.82	26.10	-88.37	-0.26
				G	Σy_2	151.01	131.67	-24.12	-100.33	12.03	-0.11				
							15.88	-10.23	-100.33	12.03	-0.11				
				Q		-2.93	5.80	3.16	-4.54	5.61	1.12				
							-10.29	-14.60	-4.54	-15.64	1.12				
				G	Σx_1	-4.11	7.27	2.07	-5.67	-1.94	1.84				
							-12.81	-4.79	-5.67	-1.94	1.84				
				Q			-5.86	49.77	4.01	-51.46	0.16				
							8.35	-132.43	4.01	-51.46	0.16				
				152	D	2	22	G	Σy_1	-366.51	6.39	56.46	-4.08	-60.22	-1.10
											-8.06	-156.75	-4.08	-60.22	-1.10
								Q	Σx_2	-403.01	-7.73	81.82	6.49	-88.37	-0.26
											15.23	-231.03	6.49	-88.37	-0.26
G	Σy_2	219.69	15.80					-10.23	-9.92	12.03	-0.11				
			-19.32					32.35	-9.92	12.03	-0.11				
Q		-1.62	-15.74					-16.68	5.50	16.92	0.31				
			13.40					-11.26	5.50	-14.88	0.31				
G	Σx_1	-3.78	-17.29					-2.03	6.08	0.75	0.39				
			14.93					1.96	6.08	0.75	0.39				
Q			-1.85					112.85	0.38	-37.37	0.19				
			0.19					-85.22	0.38	-37.37	0.19				
153	D	2	23					G	Σy_1	-124.36	-8.94	141.27	2.81	-46.12	1.83
											5.94	-103.21	2.81	-46.12	1.83
								Q							
				G	Σx_2	-92.11	-12.77	198.52	3.21	-64.78	0.08				
							4.25	-144.86	3.21	-64.78	0.08				
				Q	Σy_2	84.21	-3.57	-23.68	1.81	7.54	1.66				
							6.05	16.31	1.81	7.54	1.66				
				G		0.49	11.48	-12.50	-1.88	15.04	-0.17				
							2.14	-11.82	-1.88	-14.77	-0.17				
				Q		-0.89	12.75	0.36	-2.01	-0.09	-0.18				
							2.75	-0.10	-2.01	-0.09	-0.18				
				G	Σx_1	160.26	0.17	87.25	0.59	-40.24	0.23				
							3.10	-112.65	0.59	-40.24	0.23				
				154	D	2	24	G	Σy_1	-130.96	5.40	100.70	-1.43	-47.37	-0.85
											-1.68	-134.60	-1.43	-47.37	-0.85
Q	Σx_2	-127.31	3.69					145.00	-1.52	-68.04	-0.29				
			-3.85					-193.01	-1.52	-68.04	-0.29				
G	Σy_2	73.83	5.18					-17.60	-0.52	8.55	0.31				
			2.59					24.90	-0.52	8.55	0.31				
Q		6.28	8.30					-8.53	-5.13	11.91	-0.57				
			-11.12					-6.43	-5.13	-10.80	-0.57				
G	Σx_1	7.43	9.76					1.08	-5.99	-0.91	-0.61				
			-12.92					-2.36	-5.99	-0.91	-0.61				
Q			5.63					145.33	-5.79	-69.85	0.21				
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															
Q															
G															

161	D	2	31		$\Sigma x1$	42.81	304.50	-19.16	-57.38	6.26	1.36
							258.55	-14.15	-57.38	6.26	1.36
				G	$\Sigma y1$	353.87	376.74	94.67	44.42	-32.33	1.65
							412.32	68.78	44.42	-32.33	1.65
					$\Sigma x2$	37.42	208.47	8.04	60.05	-3.13	1.80
							256.57	5.53	60.05	-3.13	1.80
				G	$\Sigma y2$	-308.88	-656.39	24.49	-40.61	-8.27	0.71
							-688.91	17.86	-40.61	-8.27	0.71
				Q		10.37	-57.62	-12.61	2.71	25.98	-0.92
							-54.40	14.92	2.71	20.27	-0.92
					$\Sigma x1$	13.37	-65.95	-16.76	2.64	33.64	-1.64
							-62.80	21.06	2.64	29.88	-1.64
				G	$\Sigma y1$	31.00	258.65	-13.54	-45.93	6.62	0.05
							203.96	-5.65	-45.93	6.62	0.05
					$\Sigma x2$	365.53	412.10	69.02	6.64	-33.49	1.13
							420.00	29.13	6.64	-33.49	1.13
162	D	2	32	G	$\Sigma y2$	31.14	256.61	6.21	36.56	-3.00	0.34
							300.16	2.63	36.56	-3.00	0.34
					$\Sigma x1$	-328.28	-688.82	18.01	-13.51	-8.70	0.38
							-704.90	7.65	-13.51	-8.70	0.38
				G		10.89	-54.38	14.67	2.65	10.14	-0.39
							-51.23	23.35	2.65	4.43	-0.39
				Q	$\Sigma y1$	13.95	-62.79	20.67	2.44	12.22	-0.81
							-59.88	32.99	2.44	8.47	-0.81
					$\Sigma x1$	19.73	204.03	-5.65	-40.19	6.66	0.03
							156.18	2.28	-40.19	6.66	0.03
				G	$\Sigma y1$	391.07	419.71	29.55	-5.64	-34.14	0.24
							413.00	-11.11	-5.64	-34.14	0.24
					$\Sigma x2$	25.06	300.22	2.76	20.46	-3.09	0.05
							324.58	-0.91	20.46	-3.09	0.05
				G	$\Sigma y2$	-358.97	-704.73	7.76	0.34	-8.97	0.14
							-704.33	-2.92	0.34	-8.97	0.14
163	D	2	33	G		10.22	-51.21	23.25	3.38	-6.52	-0.19
							-47.19	12.10	3.38	-12.22	-0.19
				Q	$\Sigma x1$	13.18	-59.86	32.84	3.52	-10.76	-0.50
							-55.66	17.79	3.52	-14.51	-0.50
					$\Sigma x1$	9.16	156.24	2.30	-37.68	6.70	-0.02
							111.37	10.28	-37.68	6.70	-0.02
				G	$\Sigma y1$	411.57	412.68	-10.77	-21.22	-34.56	-0.51
							387.41	-51.92	-21.22	-34.56	-0.51
					$\Sigma x2$	19.50	324.61	-0.78	-3.65	-3.14	-0.23
							320.26	-4.52	-3.65	-3.14	-0.23
				G	$\Sigma y2$	-389.39	-704.09	-2.84	21.27	-9.11	-0.04
							-678.75	-13.69	21.27	-9.11	-0.04
				G		10.12	-47.16	10.72	7.39	-25.10	2.77
							-35.01	-37.02	7.39	-32.97	2.77
				Q	$\Sigma x1$	13.16	-55.62	15.31	8.55	-37.88	4.82
							-41.56	-51.24	8.55	-43.06	4.82
164	D	2	34	G	$\Sigma x1$	3.46	111.41	10.52	-29.17	6.72	-0.55
							63.44	21.57	-29.17	6.72	-0.55
				G	$\Sigma y1$	429.89	387.08	-51.28	-33.40	-34.53	-1.90
							332.16	-108.07	-33.40	-34.53	-1.90
					$\Sigma x2$	2.66	320.32	-4.06	-32.73	-3.15	-1.23
							266.51	-9.23	-32.73	-3.15	-1.23
				G	$\Sigma y2$	-413.22	-678.49	-13.55	55.03	-9.09	-0.34
							-588.00	-28.50	55.03	-9.09	-0.34
				G		9.40	-34.38	-36.97	3.41	40.78	-6.63
							-31.04	0.71	3.41	36.09	-6.63
				Q	$\Sigma x1$	11.30	-40.77	-53.57	4.08	58.26	-11.28
							-36.77	2.03	4.08	55.17	-11.28
					$\Sigma x1$	0.77	65.09	-29.69	-27.29	13.06	0.74
							38.34	-16.88	-27.29	13.06	0.74
				G	$\Sigma y1$	506.79	334.37	166.00	0.48	-78.87	4.22
							334.83	88.69	0.48	-78.87	4.22
165	D	2	35	G	$\Sigma x2$	-16.39	265.86	18.94	-83.97	-10.36	2.16
							183.54	8.79	-83.97	-10.36	2.16
				G	$\Sigma y2$	-511.96	-585.55	41.27	63.77	-19.14	0.90
							-523.04	22.50	63.77	-19.14	0.90
				G		11.57	-31.01	-1.57	8.42	21.21	-1.77
							-23.02	16.39	8.42	16.67	-1.77
				Q	$\Sigma x1$	14.20	-36.74	-1.89	10.23	29.14	-2.92
					$\Sigma x1$						
				G	$\Sigma y1$						
					$\Sigma x2$						
				G	$\Sigma y2$						
166	D	2	36	G							
				Q	$\Sigma x1$						
					$\Sigma x2$						
				G	$\Sigma y1$						
					$\Sigma x2$						
				G	$\Sigma y2$						
				Q							
					$\Sigma x1$						

167 D	2	37	G		-27.04	24.32	10.23	26.15	-2.92	
				Σx1	-1.92	38.35	-16.58	-26.62	13.15	0.08
	Σy1	536.96		13.12	-4.12	-26.62	13.15	0.08		
				334.35	90.16	-6.12	-78.28	1.05		
	Σx2	-43.88		328.55	15.95	-6.12	-78.28	1.05		
				183.72	9.60	-77.10	-10.08	0.42		
	Σy2	-530.97		110.63	0.04	-77.10	-10.08	0.42		
				-522.70	22.81	92.70	-19.00	0.23		
					-434.83	4.80	92.70	-19.00	0.23	
					10.93	-23.00	15.60	7.62	1.50	-0.10
					-13.92	13.98	7.62	-4.21	-0.10	
				Q	13.55	-27.01	23.49	9.27	1.13	-1.19
					-15.97	22.61	9.27	-2.62	-1.19	
				Σx1	-3.88	13.13	-4.15	-24.74	13.13	0.15
					-16.33	11.49	-24.74	13.13	0.15	
				Σy1	560.43	328.15	16.88	8.87	-77.96	-0.94
168 D	2	38	G		338.71	-75.97	8.87	-77.96	-0.94	
				Σx2	-40.07	110.74	0.29	-42.93	-10.00	-0.12
	Σy2	-552.00		59.62	-11.62	-42.93	-10.00	-0.12		
				-434.51	5.02	105.33	-18.93	-0.23		
					-309.06	-17.52	105.33	-18.93	-0.23	
					10.05	-13.89	10.72	10.54	-23.45	6.89
					-0.56	-22.78	10.54	-29.51	6.89	
				Q	12.58	-15.93	16.10	12.09	-39.04	12.76
					-0.63	-35.81	12.09	-43.02	12.76	
				Σx1	8.53	-16.23	11.49	10.29	13.17	0.15
					-3.21	28.16	10.29	13.17	0.15	
				Σy1	572.38	338.17	-75.23	-255.46	-77.72	-2.52
					14.96	-173.56	-255.46	-77.72	-2.52	
				Σx2	-44.93	59.57	-11.38	-43.85	-9.88	-0.62
					4.10	-23.88	-43.85	-9.88	-0.62	
				Σy2	-564.95	-308.63	-17.37	236.63	-18.89	-0.56
169 D	2	39	G		-9.24	-41.27	236.63	-18.89	-0.56	
					-16.21	1.23	19.06	-16.46	-48.19	0.46
					-6.64	-7.06	-16.46	-61.06	0.46	
				Q	-1.91	1.64	2.50	-21.67	-6.67	0.52
					-8.72	-1.09	-21.67	-8.35	0.52	
				Σx1	16.41	52.75	-19.19	-677.08	48.75	5.69
					-270.90	4.12	-677.08	48.75	5.69	
				Σy1	-71.80	-52.99	38.53	701.48	-147.50	-11.90
					282.31	-31.98	701.48	-147.50	-11.90	
				Σx2	13.42	35.85	-19.57	-431.16	73.16	4.56
					-170.24	15.40	-431.16	73.16	4.56	
				Σy2	-35.54	25.60	14.33	-433.62	-212.73	2.47
	170 T	2	39	G		-181.67	-87.36	-433.62	-212.73	2.47
						-48.72	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Q	-8.45	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Σx1	49.36	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
				Σy1	-81.06	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	
				Σx2	53.27	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Σy2	-62.23	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
171 T		2	39	G		-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-34.63	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
				Q	-10.63	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
				Σx1	95.25	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
				Σy1	296.20	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	
				Σx2	-72.63	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
				Σy2	756.26	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
	172 D	2	40	G		0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						-4.14	-4.78	-8.63	-0.18	10.60
					-4.94	-10.51	-0.18	-14.66	-0.00	

				Q	3.90	-6.36	-1.64	2.42	2.85	0.02
						-4.12	-1.71	2.42	-3.00	0.02
				$\Sigma x1$	139.29	-188.67	-0.85	21.39	32.21	-0.29
						-168.83	29.02	21.39	32.21	-0.29
				$\Sigma y1$	261.66	218.54	-28.01	-223.95	63.44	0.45
						10.87	30.81	-223.95	63.44	0.45
				$\Sigma x2$	-35.75	-118.29	12.26	0.64	-10.85	-0.21
						-117.69	2.19	0.64	-10.85	-0.21
				$\Sigma y2$	314.58	-140.65	-89.75	147.30	244.16	0.10
						-4.05	136.66	147.30	244.16	0.10
173	T	2	40	G	-45.60	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-6.65	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-88.47	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-655.15	0.00	-0.01	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.01	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	182.50	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-1145.36	0.00	-0.01	-0.00	0.01	0.00
						0.00	0.02	-0.00	0.01	0.00
174	T	2	40	G	-89.86	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-31.23	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	181.89	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	481.69	-0.00	0.01	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.01	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-99.80	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	1113.83	-0.00	0.02	0.00	-0.01	-0.00
						-0.00	-0.02	0.00	-0.01	-0.00
175	D	2	41	G	-23.70	-5.58	-9.38	12.04	55.57	-0.34
						1.82	19.65	12.04	38.81	-0.34
				Q	-4.32	-4.85	-1.41	10.46	9.79	-0.41
						1.59	3.42	10.46	5.92	-0.41
				$\Sigma x1$	60.09	-192.02	30.50	409.72	-146.41	-4.83
						60.08	-59.59	409.72	-146.41	-4.83
				$\Sigma y1$	83.45	22.32	30.07	-47.55	-115.16	2.34
						-6.93	-40.79	-47.55	-115.16	2.34
				$\Sigma x2$	19.55	-133.87	3.22	279.99	-39.27	-3.50
						38.41	-20.94	279.99	-39.27	-3.50
				$\Sigma y2$	202.59	-10.42	137.12	38.32	-465.10	0.37
						13.15	-149.06	38.32	-465.10	0.37
176	D	2	42	G	104.26	-0.68	-16.61	0.14	36.34	-0.01
						-0.31	-14.47	0.14	-34.72	-0.01
				Q	21.52	-0.46	-2.43	-0.03	4.88	0.01
						-0.55	-1.47	-0.03	-4.15	0.01
				$\Sigma x1$	130.70	-15.48	42.60	-0.65	-31.68	0.03
						-17.20	-41.24	-0.65	-31.68	0.03
				$\Sigma y1$	-67.68	8.26	306.25	5.90	-233.80	-2.43
						23.87	-312.43	5.90	-233.80	-2.43
				$\Sigma x2$	90.69	-7.63	43.61	-1.98	-32.62	0.14
						-12.88	-42.71	-1.98	-32.62	0.14
				$\Sigma y2$	70.54	-21.55	-338.43	5.58	258.07	1.37
						-6.79	344.46	5.58	258.07	1.37
177	T	2	42	G	-160.46	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	-32.16	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-247.18	-0.00	0.10	0.00	-0.03	-0.00
						0.00	-0.05	0.00	-0.03	-0.00
				$\Sigma y1$	-361.46	0.00	0.64	-0.00	-0.22	0.00
						-0.00	-0.26	-0.00	-0.22	0.00
				$\Sigma x2$	-202.57	-0.00	0.10	0.00	-0.03	-0.00
						0.00	-0.04	0.00	-0.03	-0.00
				$\Sigma y2$	618.61	-0.00	-0.72	0.00	0.24	-0.00
						0.00	0.28	0.00	0.24	-0.00
178	T	2	42	G	-163.86	0.00	0.01	-0.00	-0.00	0.00

179	D	2	43	G		-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	0.00	
					Q	-34.48	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
							-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					Σx1	-123.11	0.00	-0.08	-0.00	0.03	0.00
							-0.00	0.03	-0.00	0.03	0.00
					Σy1	642.48	-0.00	-0.69	0.00	0.24	-0.00
							0.00	0.29	0.00	0.24	-0.00
					Σx2	-59.70	0.00	-0.09	-0.00	0.03	0.00
							-0.00	0.04	-0.00	0.03	0.00
					Σy2	-906.21	0.00	0.76	-0.00	-0.26	0.00
							-0.00	-0.30	-0.00	-0.26	0.00
							0.23	-48.89	-0.20	31.63	-0.06
180	D	2	44	G		-0.25	-7.49	-0.20	2.77	-0.06	
					Q	5.04	0.28	-32.91	-0.24	19.84	-0.05
							-0.31	-12.53	-0.24	-2.90	-0.05
					Σx1	-118.49	-1.17	111.40	1.06	-32.21	-0.05
							1.38	33.88	1.06	-32.21	-0.05
					Σy1	65.56	1.12	208.00	-1.06	-113.02	-0.38
							-1.43	-64.03	-1.06	-113.02	-0.38
					Σx2	93.53	0.88	121.08	-1.02	-48.48	-0.14
							-1.59	4.38	-1.02	-48.48	-0.14
					Σy2	-70.12	-0.89	148.21	0.94	-62.33	-0.15
							1.38	-1.81	0.94	-62.33	-0.15
							-0.09	-7.54	0.07	29.48	-0.04
181	D	2	45	G		0.25	-8.82	0.07	-30.02	-0.04	
					Q	-6.57	-0.07	-12.54	0.07	24.35	-0.04
							0.24	-5.66	0.07	-21.47	-0.04
					Σx1	-41.28	1.20	33.90	-0.53	-9.48	0.05
							-1.35	-11.43	-0.53	-9.48	0.05
					Σy1	40.22	1.06	-63.84	-0.51	8.02	0.14
							-1.37	-25.50	-0.51	8.02	0.14
					Σx2	19.92	-1.27	4.41	0.52	-3.07	0.04
							1.23	-10.29	0.52	-3.07	0.04
					Σy2	0.94	0.53	-1.72	-0.33	-2.92	0.10
							-1.05	-15.70	-0.33	-2.92	0.10
					182	D	2	46	G		0.34
		-0.03	-1.59	-0.07						-7.34	0.01
Q	0.75	0.24	-5.64	-0.03						9.73	-0.00
		0.08	2.55	-0.03						-6.57	-0.00
Σx1	-214.29	1.58	-11.37	-0.43						0.56	0.03
		-0.67	-8.48	-0.43						0.56	0.03
Σy1	68.08	-2.16	-25.43	0.80						6.02	-0.01
		1.96	5.71	0.80						6.02	-0.01
Σx2	101.25	-2.08	-10.26	0.57						1.62	0.00
		0.90	-1.89	0.57						1.62	0.00
Σy2	-100.90	-0.42	-15.62	0.39						3.18	0.04
		1.57	0.81	0.39						3.18	0.04
183	D	2	47	G		-0.42	-1.49	0.13	6.34	0.02	
							0.18	-9.56	0.13	-9.73	0.02
					Q	12.07	-0.54	2.69	0.16	4.87	0.02
							0.24	-9.81	0.16	-10.12	0.02
					Σx1	-189.41	-0.63	-8.51	0.59	3.78	-0.02
							2.18	9.46	0.59	3.78	-0.02
					Σy1	25.98	2.44	5.57	-0.95	-2.84	-0.02
							-2.09	-7.98	-0.95	-2.84	-0.02
					Σx2	3.76	-0.62	-1.52	0.44	0.62	-0.02
							1.49	1.41	0.44	0.62	-0.02
					Σy2	-80.31	1.49	0.84	-0.32	-2.30	0.01
							-0.03	-10.09	-0.32	-2.30	0.01
184	D	2	48	G		-0.19	-9.53	0.08	9.46	0.02	
							0.21	-4.82	0.08	-7.60	0.02
					Q	-15.62	-0.20	-9.76	0.08	8.85	0.03
							0.22	-5.24	0.08	-7.06	0.03
					Σx1	-207.18	0.64	9.47	-0.94	-5.03	0.01
							-4.09	-15.96	-0.94	-5.03	0.01
					Σy1	64.46	-4.69	-8.01	1.98	-5.60	-0.08
							5.32	-36.29	1.98	-5.60	-0.08
					Σx2	-56.29	-0.52	1.41	-0.19	0.28	-0.00
							-1.50	2.83	-0.19	0.28	-0.00
					Σy2	97.87	0.85	-10.11	-1.50	-6.05	-0.06
							-6.72	-40.66	-1.50	-6.05	-0.06
185	D	2	49	G		-0.64	-4.84	0.81	6.60	0.02	

						1.83	-0.50	0.81	-3.78	0.02
				Q	-16.05	-0.88	-5.29	1.04	6.40	0.03
						2.32	-0.50	1.04	-3.28	0.03
				$\Sigma x1$	-262.39	-31.60	-15.98	36.61	3.25	-0.03
						80.99	-5.97	36.61	3.25	-0.03
				$\Sigma y1$	-128.66	25.01	-36.36	-28.45	15.84	-0.10
						-62.49	12.35	-28.45	15.84	-0.10
				$\Sigma x2$	-63.14	-20.60	2.82	23.32	-2.47	-0.01
						51.12	-4.77	23.32	-2.47	-0.01
				$\Sigma y2$	61.22	-13.96	-40.69	17.63	12.46	-0.07
						40.25	-2.37	17.63	12.46	-0.07
185	D	2	49	G	-1.15	0.49	-39.51	-1.51	46.57	0.05
						-1.07	6.06	-1.51	41.67	0.05
				Q	1.45	0.95	-64.31	-2.99	74.82	0.10
						-2.13	9.61	-2.99	68.32	0.10
				$\Sigma x1$	5.56	-0.87	44.25	1.52	-25.03	0.00
						0.70	18.40	1.52	-25.03	0.00
				$\Sigma y1$	-54.26	-1.34	25.22	0.77	-16.70	-0.04
						-0.54	7.97	0.77	-16.70	-0.04
				$\Sigma x2$	-144.80	-2.57	71.24	2.94	-53.09	0.00
						0.48	16.41	2.94	-53.09	0.00
				$\Sigma y2$	32.32	0.10	0.85	0.25	4.71	-0.02
						0.36	5.72	0.25	4.71	-0.02
186	D	2	50	G	19.38	-1.39	6.07	1.72	19.78	0.01
						0.43	24.37	1.72	14.75	0.01
				Q	25.50	-2.88	9.62	3.48	31.36	0.00
						0.81	39.33	3.48	24.68	0.00
				$\Sigma x1$	-58.71	0.74	18.40	-1.08	-12.71	-0.00
						-0.41	4.93	-1.08	-12.71	-0.00
				$\Sigma y1$	-63.88	-0.49	7.97	1.58	-3.75	0.00
						1.19	4.00	1.58	-3.75	0.00
				$\Sigma x2$	-189.24	0.18	16.42	-0.18	-11.46	0.00
						-0.01	4.27	-0.18	-11.46	0.00
				$\Sigma y2$	30.03	0.63	5.72	-0.61	-3.02	-0.00
						-0.02	2.52	-0.61	-3.02	-0.00
187	D	2	51	G	11.93	-0.12	24.37	0.43	-4.96	-0.00
						0.34	16.44	0.43	-9.99	-0.00
				Q	16.02	-0.16	39.32	0.70	-8.46	-0.00
						0.58	26.82	0.70	-15.14	-0.00
				$\Sigma x1$	-64.50	-0.31	4.93	0.49	-9.58	0.00
						0.21	-5.22	0.49	-9.58	0.00
				$\Sigma y1$	-64.86	1.51	4.00	-3.19	-3.84	-0.00
						-1.87	-0.07	-3.19	-3.84	-0.00
				$\Sigma x2$	-153.97	0.01	4.27	-0.16	-8.63	0.00
						-0.16	-4.88	-0.16	-8.63	0.00
				$\Sigma y2$	13.67	0.15	2.52	-0.51	-2.91	0.00
						-0.39	-0.56	-0.51	-2.91	0.00
188	D	2	52	G	1.00	-0.14	16.44	0.44	-29.65	-0.01
						0.32	-17.66	0.44	-34.69	-0.01
				Q	0.54	-0.26	26.82	0.85	-48.23	-0.00
						0.64	-27.85	0.85	-54.91	-0.00
				$\Sigma x1$	-68.17	0.24	-5.22	-0.03	-7.42	0.00
						0.20	-13.08	-0.03	-7.42	0.00
				$\Sigma y1$	-64.20	-1.88	-0.07	7.53	-4.44	-0.01
						6.11	-4.78	7.53	-4.44	-0.01
				$\Sigma x2$	-137.83	-0.18	-4.88	0.47	-7.27	0.00
						0.32	-12.58	0.47	-7.27	0.00
				$\Sigma y2$	4.21	-0.41	-0.56	3.10	-2.80	-0.00
						2.88	-3.53	3.10	-2.80	-0.00
189	D	2	53	G	-34.38	-0.26	-17.65	0.10	18.26	-0.04
						-0.14	1.45	0.10	12.33	-0.04
				Q	-56.42	-0.47	-27.84	0.19	28.09	-0.07
						-0.24	2.33	0.19	20.22	-0.07
				$\Sigma x1$	-83.42	0.37	-13.08	-0.75	13.39	0.00
						-0.57	3.65	-0.75	13.39	0.00
				$\Sigma y1$	-69.79	8.39	-4.78	-15.39	0.17	0.02
						-10.84	-4.57	-15.39	0.17	0.02
				$\Sigma x2$	-144.95	0.41	-12.58	-1.00	9.72	0.00
						-0.83	-0.44	-1.00	9.72	0.00
				$\Sigma y2$	-3.38	4.05	-3.52	-7.39	4.13	0.01
						-5.18	1.63	-7.39	4.13	0.01

190	D	2	54	G	-37.52	0.03	-11.39	0.88	-16.95	0.04
						0.72	-26.05	0.88	-20.66	0.04
				Q	-61.53	-0.14	-18.30	1.80	-28.15	0.06
						1.27	-42.15	1.80	-33.06	0.06
				Σx1	-38.00	-0.66	-5.26	1.42	-2.83	-0.00
						0.44	-7.46	1.42	-2.83	-0.00
				Σy1	-50.10	-8.35	1.10	15.96	-10.10	0.01
						4.09	-6.77	15.96	-10.10	0.01
				Σx2	-83.00	-0.31	-5.81	0.50	-7.98	0.01
						0.08	-12.02	0.50	-7.98	0.01
				Σy2	2.81	-4.89	-0.76	9.81	-0.59	-0.01
						2.76	-1.22	9.81	-0.59	-0.01
191	D	2	55	G	20.13	-0.04	-26.07	1.14	36.83	0.01
						1.17	10.30	1.14	31.79	0.01
				Q	31.68	0.02	-42.18	1.93	58.81	0.03
						2.06	16.62	1.93	52.13	0.03
				Σx1	-25.46	0.32	-7.46	-0.26	12.27	-0.00
						0.04	5.54	-0.26	12.27	-0.00
				Σy1	-25.40	3.03	-6.78	-3.48	9.74	-0.00
						-0.66	3.54	-3.48	9.74	-0.00
				Σx2	-51.59	0.01	-12.03	-0.06	19.74	0.00
						-0.06	8.89	-0.06	19.74	0.00
				Σy2	2.98	2.06	-1.22	-2.16	1.28	-0.01
						-0.24	0.13	-2.16	1.28	-0.01
192	D	2	56	G	13.10	0.82	10.30	-1.33	14.03	0.00
						-0.60	22.50	-1.33	8.99	0.00
				Q	21.42	1.45	16.61	-2.41	22.01	0.01
						-1.10	36.41	-2.41	15.33	0.01
				Σx1	-29.76	0.12	5.55	-0.50	7.16	-0.00
						-0.40	13.14	-0.50	7.16	-0.00
				Σy1	-22.04	-0.22	3.54	-0.78	4.73	0.00
						-1.05	8.56	-0.78	4.73	0.00
				Σx2	-52.08	-0.08	8.89	0.25	9.62	0.00
						0.19	19.08	0.25	9.62	0.00
				Σy2	1.61	0.11	0.13	-1.30	1.65	-0.00
						-1.27	1.88	-1.30	1.65	-0.00
193	D	2	57	G	7.87	-0.89	22.50	0.74	-12.56	0.00
						-0.11	6.51	0.74	-17.60	0.00
				Q	13.41	-1.63	36.41	1.52	-20.99	0.01
						-0.02	10.62	1.52	-27.67	0.01
				Σx1	-31.41	-0.48	13.14	2.10	12.27	-0.00
						1.75	26.14	2.10	12.27	-0.00
				Σy1	-19.73	-1.24	8.56	6.41	7.58	-0.01
						5.55	16.59	6.41	7.58	-0.01
				Σx2	-48.68	0.24	19.08	-1.24	17.40	0.00
						-1.07	37.53	-1.24	17.40	0.00
				Σy2	-1.26	-1.54	1.88	7.48	1.66	-0.01
						6.40	3.63	7.48	1.66	-0.01
194	D	2	58	G	-0.91	-0.74	6.51	1.23	-6.13	-0.04
						0.74	-4.37	1.23	-11.87	-0.04
				Q	-1.58	-1.15	10.62	1.89	-10.77	-0.08
						1.13	-7.01	1.89	-18.39	-0.08
				Σx1	-29.71	2.31	26.13	-3.77	-26.70	0.00
						-2.25	-6.17	-3.77	-26.70	0.00
				Σy1	-16.46	7.58	16.59	-12.26	-17.85	0.01
						-7.25	-5.00	-12.26	-17.85	0.01
				Σx2	-42.69	-1.42	37.51	2.52	-38.76	-0.00
						1.63	-9.37	2.52	-38.76	-0.00
				Σy2	-2.54	8.58	3.63	-14.16	-3.80	0.01
						-8.54	-0.97	-14.16	-3.80	0.01
195	D	2	59	G	-18.26	-0.37	-5.39	1.62	-11.42	0.03
						0.91	-15.32	1.62	-13.85	0.03
				Q	-26.59	-0.67	-7.77	2.85	-18.25	0.04
						1.57	-23.09	2.85	-20.73	0.04
				Σx1	-56.62	-0.57	-5.97	1.43	-4.40	-0.00
						0.55	-9.43	1.43	-4.40	-0.00
				Σy1	-49.38	-8.92	-3.78	16.21	-11.85	-0.01
						3.83	-13.09	16.21	-11.85	-0.01
				Σx2	-33.30	-0.50	-4.44	1.10	-3.75	-0.00
						0.37	-7.39	1.10	-3.75	-0.00
				Σy2	-59.39	-4.88	-4.93	9.39	-7.06	-0.01

196	D	2	60	G	9.27	2.50	-10.48	9.39	-7.06	-0.01
						0.27	-15.33	0.32	17.84	0.00
				Q	13.84	0.61	1.85	0.32	14.57	0.00
						0.52	-23.10	0.39	25.48	0.01
				$\Sigma x1$	-36.31	0.94	2.14	0.39	22.14	0.01
						0.48	-9.43	-0.63	15.37	-0.00
				$\Sigma y1$	-25.25	-0.18	6.86	-0.63	15.37	-0.00
						3.14	-13.09	-3.51	9.96	0.01
				$\Sigma x2$	-19.74	-0.58	-2.53	-3.51	9.96	0.01
						0.29	-7.39	-0.56	13.19	0.01
197	D	2	61	G	2.51	-0.30	6.59	-0.56	13.19	0.01
						2.08	-10.48	-2.21	10.81	-0.00
				Q	3.25	-0.25	0.98	-2.21	10.81	-0.00
						0.26	1.85	-0.31	10.74	0.00
				$\Sigma x1$	-40.14	-0.07	11.50	-0.31	7.47	0.00
						0.36	2.14	-0.38	15.93	0.00
				$\Sigma y1$	-22.16	-0.05	17.27	-0.38	12.60	0.00
						-0.15	6.86	0.10	7.83	-0.00
				$\Sigma x2$	-30.34	-0.04	15.16	0.10	7.83	-0.00
						-0.38	-2.53	-0.38	4.91	-0.00
198	D	2	62	G	-0.63	-0.79	2.67	-0.38	4.91	-0.00
						-0.35	6.59	0.76	8.20	0.00
				Q	-1.78	0.46	15.29	0.76	8.20	0.00
						-0.07	0.98	-0.82	3.92	-0.01
				$\Sigma x1$	-40.15	-0.94	5.13	-0.82	3.92	-0.01
						-0.36	11.50	-0.01	3.31	-0.01
				$\Sigma y1$	-14.58	-0.37	13.28	-0.01	0.04	-0.01
						-0.53	17.26	-0.02	6.08	-0.01
				$\Sigma x2$	-36.50	-0.56	21.94	-0.02	2.74	-0.01
						-0.09	15.16	1.23	14.10	-0.00
199	D	2	63	G	-1.79	1.22	30.11	1.23	14.10	-0.00
						-0.95	2.67	5.79	7.76	-0.01
				Q	-2.98	5.19	10.90	5.79	7.76	-0.01
						0.47	15.29	-1.75	13.51	-0.00
				$\Sigma x1$	-36.13	-1.39	29.61	-1.75	13.51	-0.00
						-1.11	5.13	6.55	7.74	-0.00
				$\Sigma y1$	-5.88	5.84	13.33	6.55	7.74	-0.00
						-0.91	13.27	1.31	-13.09	-0.02
				$\Sigma x2$	-35.46	0.66	-4.70	1.31	-16.80	-0.02
						-1.55	21.93	2.20	-22.45	-0.03
200	D	2	64	G	1.66	1.09	-7.35	2.20	-26.24	-0.03
						1.52	30.10	-2.24	-31.03	0.00
				Q	2.10	-1.17	-7.22	-2.24	-31.03	0.00
						0.02	2.70	0.01	-9.21	-0.00
				$\Sigma x1$	-1.86	-0.03	-50.91	0.01	34.16	-0.01
						0.02	2.59	0.01	-18.24	-0.01
				$\Sigma y1$	5.02	-0.05	6.84	0.02	-1.33	0.00
						0.10	-2.08	0.02	-1.33	0.00
				$\Sigma x2$	-10.92	0.42	8.31	-0.14	-1.82	-0.02
						-0.51	-3.95	-0.14	-1.82	-0.02
201	D	2	65	G	3.30	-0.11	10.30	0.04	-2.02	-0.00
						0.18	-3.29	0.04	-2.02	-0.00
				Q	4.68	0.32	-1.14	0.09	-0.35	-0.01
						0.02	0.09	0.01	4.48	0.01
				$\Sigma x1$	-2.59	0.05	-1.93	0.01	-5.40	0.01
						0.02	-1.62	0.02	6.56	0.01
				$\Sigma y1$	5.62	0.09	-2.93	0.02	-7.16	0.01
						-0.02	-1.87	-0.01	0.35	-0.00
				$\Sigma x2$	-38.69	-0.06	-0.34	-0.01	0.35	-0.00
						0.60	-4.37	-0.26	1.03	0.01

202 D 2 66	G	Σy_2	14.53	-0.04	-1.34	0.08	0.35	0.00
				0.32	0.17	0.08	0.35	0.00
			-0.05	-0.03	-3.26	0.01	12.88	-0.00
				0.03	0.97	0.01	-11.51	-0.00
		Q	0.04	-0.04	-5.86	0.01	23.37	-0.01
				0.04	-1.33	0.01	-21.91	-0.01
		Σx_1	-0.80	-0.04	0.58	0.02	-0.02	-0.00
				0.07	0.45	0.02	-0.02	-0.00
		Σy_1	-3.42	0.30	1.53	-0.10	-0.02	-0.01
				-0.34	1.40	-0.10	-0.02	-0.01
		Σx_2	-11.03	-0.05	1.10	0.01	0.01	-0.00
				0.03	1.14	0.01	0.01	-0.00
203 D 2 67	G	Σy_2	5.42	-0.25	0.32	0.09	-0.03	-0.00
				0.32	0.17	0.09	-0.03	-0.00
			-1.13	0.03	2.39	-0.01	1.91	0.00
				-0.02	-26.91	-0.01	-15.51	0.00
		Q	-1.42	0.04	0.85	-0.02	5.88	0.00
				-0.03	-44.75	-0.02	-27.05	0.00
		Σx_1	1.01	-0.05	0.56	0.03	-1.27	-0.00
				0.08	-4.90	0.03	-1.27	-0.00
		Σy_1	-12.00	0.52	1.24	-0.25	-1.02	0.01
				-0.57	-3.17	-0.25	-1.02	0.01
		Σx_2	-5.14	-0.29	1.24	0.13	-1.92	0.00
				0.26	-7.02	0.13	-1.92	0.00
204 D 2 68	G	Σy_2	-0.28	0.01	0.12	0.00	-0.14	0.00
				0.01	-0.49	0.00	-0.14	0.00
			-5.44	0.16	-14.69	-0.05	12.17	0.02
				-0.16	-6.49	-0.05	-9.36	0.02
		Q	-6.83	0.17	-20.00	-0.06	11.94	0.02
				-0.17	-4.01	-0.06	-6.46	0.02
		Σx_1	26.36	0.72	1.09	-0.13	-0.16	0.00
				-0.04	0.15	-0.13	-0.16	0.00
		Σy_1	27.33	1.21	-21.33	-0.40	7.15	0.29
				-1.10	20.44	-0.40	7.15	0.29
		Σx_2	-63.98	-1.79	-1.45	0.42	0.74	0.02
				0.67	2.86	0.42	0.74	0.02
205 D 2 69	G	Σy_2	30.59	0.95	-11.32	-0.21	3.64	0.19
				-0.27	9.93	-0.21	3.64	0.19
			-16.65	-0.10	-6.56	0.00	8.25	-0.01
				-0.10	-5.89	0.00	-7.99	-0.01
		Q	-19.75	-0.11	-4.13	-0.00	7.81	-0.00
				-0.12	-4.62	-0.00	-8.00	-0.00
		Σx_1	17.64	-0.20	0.16	0.08	0.35	0.01
				0.19	1.92	0.08	0.35	0.01
		Σy_1	12.78	0.15	20.35	-0.05	-3.07	-0.03
				-0.12	4.93	-0.05	-3.07	-0.03
		Σx_2	-9.79	-0.01	2.87	0.06	-0.78	-0.01
				0.29	-1.04	0.06	-0.78	-0.01
206 D 2 70	G	Σy_2	9.32	-0.29	9.85	0.06	0.11	0.02
				-0.01	10.40	0.06	0.11	0.02
			-3.59	-0.25	-5.88	0.12	6.55	-0.01
				0.31	-11.60	0.12	-8.94	-0.01
		Q	-5.08	-0.29	-4.58	0.13	4.49	-0.00
				0.35	-19.22	0.13	-10.60	-0.00
		Σx_1	18.02	0.07	1.93	0.00	-0.94	-0.04
				0.09	-2.57	0.00	-0.94	-0.04
		Σy_1	-7.20	0.68	5.09	-0.38	-3.05	-0.28
				-1.15	-9.54	-0.38	-3.05	-0.28
		Σx_2	38.06	-0.89	-1.02	0.46	0.25	-0.01
				1.32	0.19	0.46	0.25	-0.01
207 D 2 71	G	Σy_2	-19.77	0.61	10.51	-0.32	-4.93	-0.27
				-0.93	-13.13	-0.32	-4.93	-0.27
			0.18	-0.03	-11.25	0.01	11.53	0.00
				0.03	-5.54	0.01	-9.38	0.00
		Q	-0.14	-0.03	-18.65	0.01	19.87	0.01
				0.03	-7.15	0.01	-15.54	0.01
		Σx_1	2.59	-0.08	-2.47	0.04	1.01	0.00
				0.14	2.90	0.04	1.01	0.00
		Σy_1	-9.37	0.06	-9.10	-0.03	2.78	0.01
				-0.08	5.66	-0.03	2.78	0.01
		Σx_2	11.10	-0.11	0.19	0.05	-0.04	-0.00

208 D	2	72	G		0.18	0.00	0.05	-0.04	-0.00	
				$\Sigma y2$	-11.53	-0.02	-12.57	0.01	4.28	0.01
						0.04	10.18	0.01	4.28	0.01
					0.17	-0.01	-5.54	0.01	9.22	-0.01
						0.01	-0.46	0.01	-6.37	-0.01
				Q	0.11	-0.02	-7.06	0.01	9.30	-0.02
						0.02	0.02	0.01	-5.32	-0.02
				$\Sigma x1$	-1.07	-0.16	2.88	0.07	-1.48	-0.00
						0.07	-2.38	0.07	-1.48	-0.00
				$\Sigma y1$	-0.68	-0.06	5.65	0.06	-2.11	-0.01
						0.14	-1.85	0.06	-2.11	-0.01
					$\Sigma x2$	1.14	-0.03	-0.01	0.00	-0.19
209 D	2	73	G		-0.02	-0.67	0.00	-0.19	0.00	
					-1.94	-0.23	10.16	0.12	-4.24	-0.02
						0.21	-4.90	0.12	-4.24	-0.02
					-0.48	-0.02	-0.31	0.01	9.94	-0.00
						0.02	-8.14	0.01	-12.89	-0.00
				Q	-1.01	-0.02	-0.60	0.01	19.03	-0.01
						0.02	-14.15	0.01	-24.13	-0.01
				$\Sigma x1$	-1.67	-0.03	0.18	0.01	0.29	-0.00
						0.04	1.69	0.01	0.29	-0.00
				$\Sigma y1$	-8.61	0.03	-0.06	-0.02	1.06	-0.00
						-0.05	5.56	-0.02	1.06	-0.00
					$\Sigma x2$	2.50	-0.10	0.27	0.04	-0.38
210 D	2	74	G		0.10	-1.77	0.04	-0.38	0.00	
					-11.52	0.03	-0.19	-0.01	2.09	-0.01
						-0.02	10.93	-0.01	2.09	-0.01
					-0.38	-0.04	-8.08	0.06	9.47	0.00
						0.02	0.06	0.06	5.07	0.00
				Q	0.30	-0.05	-14.02	0.07	15.92	0.00
						0.03	-0.15	0.07	8.87	0.00
				$\Sigma x1$	-1.46	0.01	1.71	-0.08	-1.65	0.00
						-0.08	-0.14	-0.08	-1.65	0.00
				$\Sigma y1$	3.04	-0.25	5.50	0.57	-5.60	-0.00
						0.39	-0.76	0.57	-5.60	-0.00
					$\Sigma x2$	-13.99	-0.19	-1.70	0.29	2.06
211 D	2	75	G		0.13	0.60	0.29	2.06	0.01	
					19.78	-0.08	10.78	0.17	-11.44	-0.01
						0.11	-2.02	0.17	-11.44	-0.01
					-0.22	-0.03	-0.39	0.01	9.61	-0.00
						0.03	-1.49	0.01	-10.06	-0.00
				Q	0.00	-0.03	-0.68	0.01	18.30	-0.00
						0.02	-2.13	0.01	-18.89	-0.00
				$\Sigma x1$	-0.21	-0.06	-0.08	0.02	0.45	-0.00
						0.03	2.13	0.02	0.45	-0.00
				$\Sigma y1$	4.05	0.20	-0.28	-0.09	0.93	0.00
						-0.24	4.26	-0.09	0.93	0.00
					$\Sigma x2$	-5.22	-0.26	0.01	0.11	-0.11
212 D	2	76	G		0.26	-0.52	0.11	-0.11	0.00	
					6.23	0.14	-0.41	-0.08	1.82	-0.00
						-0.24	8.48	-0.08	1.82	-0.00
					0.71	0.01	-2.33	-0.01	7.93	0.01
						-0.01	-1.91	-0.01	-7.71	0.01
				Q	0.70	0.02	-3.73	-0.01	12.75	0.01
						-0.02	-2.84	-0.01	-12.30	0.01
				$\Sigma x1$	-2.88	-0.12	1.79	0.06	-0.51	-0.00
						0.13	-0.23	0.06	-0.51	-0.00
				$\Sigma y1$	1.11	0.25	3.49	-0.15	0.30	0.02
						-0.36	4.68	-0.15	0.30	0.02
					$\Sigma x2$	-10.44	-0.02	2.62	0.00	-0.47
213 D	2	77	G		-0.01	0.75	0.00	-0.47	0.00	
					2.46	-0.04	1.50	0.03	0.09	0.00
						0.09	1.84	0.03	0.09	0.00
					-0.09	0.01	-2.39	-0.01	5.92	-0.01
						-0.02	-11.76	-0.01	-10.43	-0.01
				Q	-0.26	0.02	-3.53	-0.01	9.45	-0.01
						-0.03	-19.37	-0.01	-17.08	-0.01
				$\Sigma x1$	0.08	0.04	0.20	0.02	-0.39	0.00
						0.12	-1.41	0.02	-0.39	0.00
				$\Sigma y1$	9.80	0.59	5.98	-0.28	-2.67	-0.01
						-0.56	-5.11	-0.28	-2.67	-0.01

214	D	2	78	G	$\Sigma x2$	-12.58	-0.24	1.41	0.08	-0.80	-0.00
							0.10	-1.92	0.08	-0.80	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	6.52	-0.02	2.52	0.04	-1.36	-0.00
							0.13	-3.13	0.04	-1.36	-0.00
				Q		-2.40	0.08	-12.20	-0.03	13.15	0.00
							-0.09	-10.87	-0.03	-12.70	0.00
				Q		-2.93	0.09	-20.41	-0.03	22.32	0.00
							-0.10	-19.56	-0.03	-22.02	0.00
				G	$\Sigma x1$	-4.21	-0.02	-0.18	0.02	0.07	0.00
							0.07	0.22	0.02	0.07	0.00
				G	$\Sigma y1$	5.25	0.11	-4.48	-0.05	1.26	0.01
							-0.20	2.86	-0.05	1.26	0.01
215	D	2	79	G	$\Sigma x2$	-3.84	-0.38	-0.80	0.12	0.24	0.00
							0.32	0.60	0.12	0.24	0.00
				Q	$\Sigma y2$	1.97	0.05	-2.32	-0.02	0.63	0.01
							-0.05	1.38	-0.02	0.63	0.01
				G		-0.16	-0.02	-10.73	0.01	10.66	-0.00
							0.01	-7.00	0.01	-9.17	-0.00
				Q		-0.49	-0.02	-19.34	0.00	19.89	-0.00
							0.01	-13.56	0.00	-17.59	-0.00
				G	$\Sigma x1$	1.14	-0.04	0.45	0.03	-0.07	0.00
							0.11	0.07	0.03	-0.07	0.00
				G	$\Sigma y1$	16.65	-0.01	2.84	0.01	-0.42	-0.00
							0.03	0.72	0.01	-0.42	-0.00
216	D	2	80	G	$\Sigma x2$	-8.73	-0.41	0.79	0.17	-0.22	-0.00
							0.42	-0.32	0.17	-0.22	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	10.21	0.03	1.47	-0.01	-0.00	0.00
							-0.04	1.45	-0.01	-0.00	0.00
				G		-2.44	-0.14	-7.00	0.06	8.94	0.00
							0.12	-9.27	0.06	-9.89	0.00
				Q		-2.95	-0.17	-13.57	0.07	17.05	0.00
							0.14	-16.51	0.07	-18.27	0.00
				G	$\Sigma x1$	1.57	-0.11	0.44	0.06	-0.31	-0.00
							0.17	-1.02	0.06	-0.31	-0.00
				G	$\Sigma y1$	13.11	0.25	0.62	-0.14	-0.55	-0.01
							-0.44	-2.01	-0.14	-0.55	-0.01
217	D	2	81	G	$\Sigma x2$	1.57	-0.49	-0.03	0.23	-0.04	-0.00
							0.62	-0.24	0.23	-0.04	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	4.98	0.23	1.53	-0.12	-0.98	-0.01
							-0.36	-3.18	-0.12	-0.98	-0.01
				G		0.12	-0.02	-9.31	0.01	10.74	0.00
							0.02	-7.79	0.01	-10.17	0.00
				Q		-0.27	-0.02	-16.52	0.01	18.64	0.00
							0.01	-12.29	0.01	-17.05	0.00
				G	$\Sigma x1$	-2.82	-0.12	-0.70	0.04	0.49	0.00
							0.06	1.88	0.04	0.49	0.00
				G	$\Sigma y1$	-1.51	0.07	-2.15	-0.03	0.70	0.00
							-0.10	1.55	-0.03	0.70	0.00
218	D	2	82	G	$\Sigma x2$	0.68	-0.23	0.04	0.08	0.09	-0.00
							0.21	0.52	0.08	0.09	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	-9.11	0.08	-3.20	-0.05	1.33	0.01
							-0.16	3.89	-0.05	1.33	0.01
				G		0.28	0.01	-7.77	-0.00	8.82	-0.00
							-0.01	-1.11	-0.00	-5.87	-0.00
				Q		0.07	0.01	-12.30	-0.00	13.75	-0.01
							-0.00	-3.40	-0.00	-9.81	-0.01
				G	$\Sigma x1$	7.51	0.01	2.17	-0.00	-1.52	-0.00
							-0.01	-4.66	-0.00	-1.52	-0.00
				G	$\Sigma y1$	-9.37	-0.05	1.45	0.04	-0.44	-0.01
							0.13	-0.52	0.04	-0.44	-0.01
219	D	2	83	G	$\Sigma x2$	6.57	0.10	0.80	-0.04	-0.73	0.00
							-0.09	-2.48	-0.04	-0.73	0.00
				Q	$\Sigma y2$	-3.66	0.00	3.94	0.02	-1.97	-0.01
							0.10	-4.96	0.02	-1.97	-0.01
				G		0.12	0.39	-8.43	-0.15	10.25	0.00
							-0.37	-8.04	-0.15	-10.10	0.00
				Q		1.49	0.42	-15.94	-0.16	19.31	-0.00
							-0.40	-14.96	-0.16	-18.93	-0.00
				G	$\Sigma x1$	-33.31	0.09	-0.73	0.03	0.19	0.00
							0.26	0.24	0.03	0.19	0.00
				G	$\Sigma y1$	25.47	-1.62	-0.48	0.62	0.15	-0.00

						1.60	0.27	0.62	0.15	-0.00
		$\Sigma x2$	5.78			-0.95	-0.50	0.35	0.22	-0.00
						0.88	0.65	0.35	0.22	-0.00
		$\Sigma y2$	-9.44			-0.90	-0.57	0.39	0.14	0.00
						1.12	0.15	0.39	0.14	0.00
220	D	2	84	G	3.88	-0.25	-7.26	0.10	9.12	0.00
						0.21	-8.39	0.10	-9.60	0.00
		Q	4.15			-0.30	-13.66	0.11	16.83	0.00
						0.24	-15.29	0.11	-17.51	0.00
		$\Sigma x1$	-45.19			0.44	-0.34	-0.28	0.06	-0.00
						-0.90	-0.06	-0.28	0.06	-0.00
		$\Sigma y1$	22.66			1.34	-0.24	-0.53	0.10	-0.00
						-1.16	0.25	-0.53	0.10	-0.00
		$\Sigma x2$	-4.86			-0.17	-0.39	-0.04	0.01	-0.00
						-0.36	-0.36	-0.04	0.01	-0.00
		$\Sigma y2$	9.43			1.64	0.03	-0.71	-0.00	0.00
						-1.76	0.03	-0.71	-0.00	0.00
221	D	2	85	G	-1.47	0.03	-8.43	-0.00	10.22	0.00
						0.01	-7.00	-0.00	-9.66	0.00
		Q	-1.22			0.05	-15.36	-0.01	18.80	0.00
						-0.01	-12.74	-0.01	-17.76	0.00
		$\Sigma x1$	-65.67			0.93	0.13	-0.29	-0.05	0.00
						-0.56	-0.11	-0.29	-0.05	0.00
		$\Sigma y1$	-33.59			-1.26	0.24	0.45	-0.79	-0.01
						1.02	-3.77	0.45	-0.79	-0.01
		$\Sigma x2$	-15.37			0.54	-0.22	-0.19	0.27	-0.00
						-0.44	1.13	-0.19	0.27	-0.00
		$\Sigma y2$	-77.50			0.28	0.13	-0.14	-0.97	-0.00
						-0.42	-4.80	-0.14	-0.97	-0.00
222	D	2	86	G	-4.47	0.33	-6.94	-0.29	8.19	0.00
						-0.55	-0.33	-0.29	-3.89	0.00
		Q	-6.40			0.38	-12.60	-0.32	14.62	0.00
						-0.62	-0.47	-0.32	-6.72	0.00
		$\Sigma x1$	-64.29			10.73	0.12	-10.06	-1.79	-0.00
						-20.18	-5.39	-10.06	-1.79	-0.00
		$\Sigma y1$	6.87			-6.03	-3.83	5.37	1.97	-0.01
						10.46	2.21	5.37	1.97	-0.01
		$\Sigma x2$	-45.33			7.74	1.32	-7.13	-1.69	-0.00
						-14.15	-3.89	-7.13	-1.69	-0.00
		$\Sigma y2$	52.08			2.11	-4.80	-2.50	1.58	-0.01
						-5.56	0.05	-2.50	1.58	-0.01
223	D	2	87	G	1.17	0.03	-1.49	-0.04	-10.06	-0.00
						0.01	-6.34	-0.04	-11.85	-0.00
		Q	-0.50			0.02	-2.13	0.04	-18.89	-0.01
						0.03	-11.23	0.04	-22.26	-0.01
		$\Sigma x1$	-4.30			0.03	2.13	0.04	0.45	-0.00
						0.05	2.33	0.04	0.45	-0.00
		$\Sigma y1$	-33.21			-0.30	4.26	2.12	0.93	-0.00
						0.64	4.67	2.12	0.93	-0.00
		$\Sigma x2$	30.36			0.28	-0.52	-1.27	-0.11	0.00
						-0.28	-0.56	-1.27	-0.11	0.00
		$\Sigma y2$	-45.25			-0.30	8.48	2.22	1.82	-0.00
						0.68	9.29	2.22	1.82	-0.00
224	D	2	88	G	-7.94	-0.09	-11.53	0.06	16.91	0.06
						-0.01	6.85	0.06	10.03	0.06
		Q	-9.43			-0.07	-20.16	0.05	28.22	0.10
						0.00	11.59	0.05	18.29	0.10
		$\Sigma x1$	-4.04			0.39	146.62	-0.29	-56.65	-0.15
						-0.02	69.30	-0.29	-56.65	-0.15
		$\Sigma y1$	-9.50			0.32	68.31	-0.41	-28.66	-0.40
						-0.23	29.18	-0.41	-28.66	-0.40
		$\Sigma x2$	-8.25			0.50	165.99	-0.71	-62.30	-0.06
						-0.47	80.95	-0.71	-62.30	-0.06
		$\Sigma y2$	-27.14			0.16	38.55	0.12	-20.15	-0.50
						0.32	11.05	0.12	-20.15	-0.50
225	D	2	89	G	-0.24	-0.02	6.85	0.01	3.88	-0.03
						0.03	-14.94	0.01	-16.16	-0.03
		Q	-0.17			-0.01	11.58	0.01	6.68	-0.04
						0.02	-20.56	0.01	-24.80	-0.04
		$\Sigma x1$	-3.84			0.03	69.30	-0.03	-56.54	0.07
						-0.06	-131.30	-0.03	-56.54	0.07

226	D	2	90	G	Σy_1	39.21	-0.20	29.18	0.10	-28.43	0.12
							0.17	-71.69	0.10	-28.43	0.12
				Σx_2	34.54	-0.52	80.96	0.30	-62.26	0.02	
						0.54	-139.91	0.30	-62.26	0.02	
				Σy_2	-19.46	0.34	11.04	-0.20	-19.84	0.20	
						-0.38	-59.34	-0.20	-19.84	0.20	
				Q	-0.86	-0.02	-0.22	0.01	10.95	-0.00	
						0.02	-2.07	0.01	-11.60	-0.00	
				Σx_1	-1.07	-0.03	-0.35	0.01	19.23	-0.01	
						0.02	-4.52	0.01	-20.68	-0.01	
				Σy_1	-0.91	-0.06	0.05	0.03	-0.04	-0.00	
						0.11	-0.19	0.03	-0.04	-0.00	
				Σx_2	-2.10	0.30	0.82	-0.12	0.41	-0.00	
						-0.38	3.18	-0.12	0.41	-0.00	
				Σy_2	-3.31	-0.02	0.32	-0.00	0.05	-0.00	
						-0.05	0.62	-0.00	0.05	-0.00	
227	D	2	91	G	1.20	-0.22	0.20	0.10	0.14	-0.00	
						0.32	1.02	0.10	0.14	-0.00	
				Q	-1.55	0.04	-2.39	-0.02	8.22	-0.00	
						-0.05	-3.27	-0.02	-8.63	-0.00	
				Σx_1	-1.81	0.05	-5.05	-0.03	14.11	-0.01	
						-0.06	-5.29	-0.03	-14.22	-0.01	
				Σy_1	-2.29	-0.05	-0.30	0.02	-0.06	-0.00	
						0.05	-0.57	0.02	-0.06	-0.00	
				Σx_2	-0.66	0.70	3.12	-0.35	-0.91	0.01	
						-0.81	-0.77	-0.35	-0.91	0.01	
				Σy_2	-4.37	-0.12	0.46	0.05	-0.32	0.00	
						0.11	-0.90	0.05	-0.32	0.00	
				G	-0.01	-0.08	1.02	0.04	-0.29	0.00	
						0.08	-0.22	0.04	-0.29	0.00	
				Q	-0.79	-0.01	-0.60	0.00	10.13	-0.00	
						0.00	-1.77	0.00	-10.58	-0.00	
228	D	2	92	G	-0.95	-0.01	-0.92	0.00	17.67	-0.00	
						0.00	-3.68	0.00	-18.71	-0.00	
				Σx_1	-2.13	-0.07	0.02	0.04	-0.04	-0.00	
						0.12	-0.18	0.04	-0.04	-0.00	
				Σy_1	-2.67	0.27	0.99	-0.12	0.65	-0.00	
						-0.37	4.42	-0.12	0.65	-0.00	
				Σx_2	-0.95	-0.06	0.32	0.02	0.08	-0.00	
						0.04	0.77	0.02	0.08	-0.00	
				Σy_2	0.08	-0.16	0.27	0.08	0.27	-0.00	
						0.25	1.68	0.08	0.27	-0.00	
				G	-1.33	0.04	-1.84	-0.02	8.66	-0.01	
						-0.04	-0.58	-0.02	-8.07	-0.01	
				Q	-1.70	0.05	-3.81	-0.02	14.71	-0.01	
						-0.05	-0.95	-0.02	-13.36	-0.01	
				Σx_1	0.30	-0.02	-0.27	0.01	0.04	-0.00	
						0.03	-0.11	0.01	0.04	-0.00	
229	D	2	93	G	1.74	0.58	4.55	-0.26	-1.15	0.01	
						-0.53	-0.35	-0.26	-1.15	0.01	
				Σx_2	-2.02	-0.25	0.70	0.11	-0.21	0.00	
						0.21	-0.19	0.11	-0.21	0.00	
				Σy_2	0.37	-0.08	1.72	0.04	-0.44	0.00	
						0.10	-0.15	0.04	-0.44	0.00	
				G	-0.17	-0.00	-3.05	0.00	9.92	0.00	
						-0.00	-0.74	0.00	-8.95	0.00	
				Q	-0.23	-0.00	-4.90	-0.00	17.05	0.00	
						-0.00	-1.88	-0.00	-15.79	0.00	
				Σx_1	-0.00	-0.09	1.44	0.05	-0.36	0.00	
						0.14	-0.29	0.05	-0.36	0.00	
				Σy_1	-2.32	0.20	0.58	-0.10	1.17	-0.01	
						-0.29	6.18	-0.10	1.17	-0.01	
				Σx_2	-7.64	-0.04	1.60	0.01	-0.12	-0.00	
						-0.01	1.01	0.01	-0.12	-0.00	
230	D	2	94	G	2.58	-0.09	0.36	0.06	0.43	-0.00	
						0.18	2.42	0.06	0.43	-0.00	
				G	-1.08	0.05	-0.90	-0.03	7.90	-0.01	
						-0.07	-2.57	-0.03	-8.69	-0.01	
				Q	-1.17	0.06	-2.08	-0.03	13.41	-0.02	
						-0.09	-4.19	-0.03	-14.41	-0.02	
				Σx_1	-4.80	-0.01	-0.47	0.01	-0.08	0.00	
				G							
				Q							
				Σx_1							
				G							
				Q							
				Σx_1							
231	D	2	95	G							
				Q							
				Σx_1							
				G							
				Q							
				Σx_1							
				G							
				Q							
				Σx_1							

						0.04	-0.81	0.01	-0.08	0.00
		Σy_1	-7.73			0.51	6.38	-0.23	-1.94	-0.00
						-0.47	-1.82	-0.23	-1.94	-0.00
		Σx_2	3.13			-0.27	0.92	0.14	-0.51	0.00
						0.32	-1.25	0.14	-0.51	0.00
		Σy_2	-5.37			-0.10	2.39	0.05	-0.77	-0.00
						0.14	-0.84	0.05	-0.77	-0.00
232	D	2	96	G	0.68	-0.01	-6.33	0.01	7.36	0.00
						0.01	0.06	0.01	-1.98	0.00
		Q	0.03			-0.00	-11.22	0.00	11.84	-0.00
						0.00	-0.87	0.00	-3.12	-0.00
		Σx_1	0.48			0.02	2.34	-0.02	-1.38	0.00
						-0.02	-0.92	-0.02	-1.38	0.00
		Σy_1	-15.46			0.12	4.64	-0.04	-2.51	-0.00
						0.03	-1.33	-0.04	-2.51	-0.00
		Σx_2	11.94			-0.15	-0.52	0.09	0.37	0.00
						0.06	0.37	0.09	0.37	0.00
		Σy_2	-17.27			0.23	9.19	-0.12	-5.39	-0.00
						-0.06	-3.60	-0.12	-5.39	-0.00
233	D	2	97	G	0.31	0.00	-15.05	-0.00	12.91	0.01
						-0.01	3.72	-0.00	-4.36	0.01
		Q	0.31			0.01	-23.92	-0.00	20.57	0.02
						-0.01	5.68	-0.00	-7.09	0.02
		Σx_1	-1.57			-0.16	11.62	0.09	-3.45	0.00
						0.22	-3.53	0.09	-3.45	0.00
		Σy_1	-4.31			0.24	-8.56	-0.13	5.38	-0.02
						-0.34	15.04	-0.13	5.38	-0.02
		Σx_2	-5.03			0.01	9.33	-0.02	-2.20	-0.00
						-0.07	-0.31	-0.02	-2.20	-0.00
		Σy_2	2.52			-0.05	-1.20	0.04	1.52	-0.00
						0.14	5.48	0.04	1.52	-0.00
234	D	2	98	G	0.04	-0.01	3.40	0.01	3.64	-0.01
						0.02	-15.20	0.01	-12.64	-0.01
		Q	-0.04			-0.01	5.02	0.01	6.58	-0.02
						0.03	-21.71	0.01	-19.50	-0.02
		Σx_1	-0.28			0.13	-3.05	-0.09	0.76	0.00
						-0.24	0.08	-0.09	0.76	0.00
		Σy_1	20.88			0.79	15.07	-0.42	-8.31	-0.01
						-0.96	-19.31	-0.42	-8.31	-0.01
		Σx_2	-14.83			-0.36	0.06	0.21	-0.63	-0.00
						0.50	-2.55	0.21	-0.63	-0.00
		Σy_2	2.63			0.12	5.71	-0.10	-3.79	-0.00
						-0.28	-9.97	-0.10	-3.79	-0.00
235	D	2	99	G	4.00	0.26	-7.22	-0.17	9.75	0.01
						-0.28	-2.21	-0.17	-6.67	0.01
		Q	4.46			0.31	-9.33	-0.20	14.09	0.03
						-0.34	-0.93	-0.20	-8.93	0.03
		Σx_1	-41.16			-2.06	162.19	1.55	-100.22	-0.02
						2.98	-164.18	1.55	-100.22	-0.02
		Σy_1	53.42			2.37	72.81	-1.49	-25.92	0.06
						-2.47	-11.58	-1.49	-25.92	0.06
		Σx_2	30.13			2.08	155.16	-1.75	-90.96	-0.01
						-3.62	-141.05	-1.75	-90.96	-0.01
		Σy_2	-23.21			-1.33	87.91	1.02	-48.22	0.03
						1.99	-69.10	1.02	-48.22	0.03
236	D	2	100	G	-2.05	-0.31	-1.92	0.30	3.53	0.00
						0.01	0.00	0.30	0.00	0.00
		Q	-2.49			-0.37	-1.88	0.35	3.44	0.01
						0.01	-0.00	0.35	0.00	0.01
		Σx_1	-43.53			2.13	-0.00	-1.96	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-1.96	0.00	0.00
		Σy_1	26.12			-0.73	-0.00	0.66	0.00	0.00
						-0.01	0.00	0.66	0.00	0.00
		Σx_2	87.85			-3.71	-0.00	3.44	0.00	0.00
						0.04	0.00	3.44	0.00	0.00
		Σy_2	1.57			-0.54	-0.00	0.52	0.00	0.00
						0.03	0.00	0.52	0.00	0.00
237	D	2	101	G	-0.67	-0.01	0.01	0.02	3.27	-0.01
						0.02	0.38	0.02	-2.72	-0.01
		Q	-0.57			0.00	-0.01	0.01	7.15	-0.01
						0.02	1.49	0.01	-4.94	-0.01

238 D 2 102	G	$\Sigma x1$	0.97	0.09	0.23	-0.13	-11.21	-0.00
				-0.08	-14.95	-0.13	-11.21	-0.00
		$\Sigma y1$	-4.77	-0.05	0.42	0.14	-18.28	0.00
				0.14	-24.36	0.14	-18.28	0.00
		$\Sigma x2$	-4.40	-0.13	0.15	0.18	-10.93	-0.01
				0.12	-14.67	0.18	-10.93	-0.01
	Q	$\Sigma y2$	2.49	0.08	0.52	-0.18	-16.74	0.00
				-0.16	-22.17	-0.18	-16.74	0.00
			2.13	0.02	0.38	-0.08	-8.81	0.01
				-0.03	-5.79	-0.08	-11.61	0.01
			1.26	0.00	1.49	-0.02	-16.47	0.03
				-0.01	-10.16	-0.02	-22.09	0.03
239 D 2 103	G	$\Sigma x1$	-10.35	-0.07	-14.96	0.43	-11.31	0.04
				0.19	-21.79	0.43	-11.31	0.04
		$\Sigma y1$	14.77	0.20	-24.35	-1.03	-18.51	0.09
				-0.42	-35.53	-1.03	-18.51	0.09
		$\Sigma x2$	12.00	0.10	-14.67	-0.52	-10.97	0.02
				-0.22	-21.30	-0.52	-10.97	0.02
	Q	$\Sigma y2$	-15.86	-0.22	-22.16	1.12	-17.06	0.12
				0.46	-32.47	1.12	-17.06	0.12
			-0.32	0.04	-0.40	-0.02	2.42	-0.00
				-0.03	-5.28	-0.02	-5.77	-0.00
			-0.51	0.05	-0.61	-0.03	6.74	-0.00
				-0.04	-10.99	-0.03	-13.86	-0.00
240 D 2 104	G	$\Sigma x1$	-23.04	-0.16	1.28	0.11	0.29	-0.01
				0.18	2.13	0.11	0.29	-0.01
		$\Sigma y1$	-5.40	0.25	10.47	-0.19	-5.62	0.03
				-0.29	-5.91	-0.19	-5.62	0.03
		$\Sigma x2$	7.26	-0.02	3.49	0.01	-1.26	-0.00
				0.01	-0.17	0.01	-1.26	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	-5.61	-0.11	4.38	0.10	-1.75	0.01
				0.17	-0.71	0.10	-1.75	0.01
			2.50	-0.02	-5.29	0.01	8.77	-0.00
				0.04	-8.39	0.01	-10.06	-0.00
			3.00	-0.02	-11.06	0.01	16.50	-0.00
				0.03	-15.87	0.01	-18.51	-0.00
241 D 2 105	G	$\Sigma x1$	-27.92	0.31	2.28	-0.14	-0.69	0.00
				-0.35	-1.00	-0.14	-0.69	0.00
		$\Sigma y1$	14.69	0.18	-5.89	-0.08	1.15	0.01
				-0.21	-0.37	-0.08	1.15	0.01
		$\Sigma x2$	14.66	-0.50	-0.03	0.20	-0.14	0.00
				0.47	-0.70	0.20	-0.14	0.00
	Q	$\Sigma y2$	-17.87	0.14	-0.65	-0.07	0.00	0.01
				-0.19	-0.64	-0.07	0.00	0.01
			-2.73	3.19	-12.39	-1.77	18.96	-0.14
				1.39	5.31	-1.77	15.82	-0.14
			1.17	4.28	-19.71	-0.73	29.82	-0.26
				3.54	9.01	-0.73	26.61	-0.26
242 D 2 106	G	$\Sigma x1$	-4.84	-6.82	33.74	7.94	-15.17	0.00
				1.27	18.30	7.94	-15.17	0.00
		$\Sigma y1$	16.79	-2.26	50.39	4.03	-17.89	-0.03
				1.84	32.19	4.03	-17.89	-0.03
		$\Sigma x2$	-36.33	-18.90	74.57	23.44	-36.46	0.03
				4.96	37.46	23.44	-36.46	0.03
	Q	$\Sigma y2$	41.13	13.06	-7.81	-16.03	9.13	-0.05
				-3.25	1.48	-16.03	9.13	-0.05
			-1.63	2.33	5.31	-2.89	9.16	-0.02
				-0.73	13.28	-2.89	5.89	-0.02
			1.82	5.27	9.02	-6.32	12.74	-0.01
				-1.43	20.76	-6.32	9.40	-0.01
243 D 2 107	G	$\Sigma x1$	-16.39	1.17	18.30	-1.06	-12.07	-0.00
				0.04	5.51	-1.06	-12.07	-0.00
		$\Sigma y1$	-13.93	1.96	32.19	-2.83	-18.24	-0.01
				-1.03	12.86	-2.83	-18.24	-0.01
		$\Sigma x2$	-94.66	4.93	37.46	-6.35	-21.28	-0.02
				-1.80	14.90	-6.35	-21.28	-0.02
	Q	$\Sigma y2$	59.76	-3.11	1.48	4.12	-2.03	0.01
				1.25	-0.67	4.12	-2.03	0.01
			-6.14	0.31	13.28	-0.94	-1.83	0.00
				-0.69	9.61	-0.94	-5.11	0.00
			-7.18	0.40	20.76	-1.52	-3.72	0.01

						-1.22	15.04	-1.52	-7.06	0.01
				$\Sigma x1$	-25.20	0.11	5.51	-0.18	-10.16	-0.00
						-0.09	-5.26	-0.18	-10.16	-0.00
				$\Sigma y1$	-24.21	-0.80	12.86	0.42	-18.20	-0.00
						-0.35	-6.43	0.42	-18.20	-0.00
				$\Sigma x2$	-110.57	-1.50	14.90	1.66	-19.25	-0.01
						0.27	-5.50	1.66	-19.25	-0.01
				$\Sigma y2$	58.30	1.19	-0.67	-1.69	-2.07	0.00
						-0.61	-2.87	-1.69	-2.07	0.00
244	D	2	108	G	-11.19	0.32	9.60	-1.94	-12.83	0.02
						-1.74	-5.73	-1.94	-16.10	0.02
				Q	-16.47	0.52	15.04	-3.26	-20.17	0.01
						-2.94	-8.10	-3.26	-23.51	0.01
				$\Sigma x1$	-32.30	-0.05	-5.26	0.31	-8.73	-0.00
						0.28	-14.52	0.31	-8.73	-0.00
				$\Sigma y1$	-40.71	-0.34	-6.43	5.14	-18.40	-0.01
						5.11	-25.94	5.14	-18.40	-0.01
				$\Sigma x2$	-122.32	0.34	-5.50	-0.74	-18.52	-0.01
						-0.45	-25.13	-0.74	-18.52	-0.01
				$\Sigma y2$	53.70	-0.61	-2.87	3.69	-1.58	-0.00
						3.30	-4.55	3.69	-1.58	-0.00
245	D	2	109	G	-25.05	-0.77	-5.73	3.76	5.92	0.10
						4.00	-0.70	3.76	2.01	0.10
				Q	-37.92	-1.07	-8.11	5.66	7.56	0.19
						6.12	-1.06	5.66	3.56	0.19
				$\Sigma x1$	-49.02	0.37	-14.52	-0.37	15.15	0.00
						-0.10	4.71	-0.37	15.15	0.00
				$\Sigma y1$	-68.26	6.10	-25.94	-10.58	22.26	0.02
						-7.32	2.32	-10.58	22.26	0.02
				$\Sigma x2$	-147.72	-0.38	-25.12	2.02	22.42	-0.00
						2.18	3.33	2.02	22.42	-0.00
				$\Sigma y2$	46.32	3.82	-4.55	-7.63	5.98	0.02
						-5.86	3.04	-7.63	5.98	0.02
246	D	2	110	G	-6.45	4.37	-7.78	-1.55	-19.64	-0.08
						3.19	-23.59	-1.55	-21.99	-0.08
				Q	-8.74	6.89	-12.17	-2.06	-31.04	-0.13
						5.32	-36.65	-2.06	-33.43	-0.13
				$\Sigma x1$	-8.77	-1.02	-0.92	2.33	-7.13	-0.01
						0.75	-6.34	2.33	-7.13	-0.01
				$\Sigma y1$	-9.40	-6.66	-2.69	14.77	7.24	-0.05
						4.56	2.81	14.77	7.24	-0.05
				$\Sigma x2$	-39.16	-2.08	-1.74	3.24	-35.24	-0.02
						0.37	-28.51	3.24	-35.24	-0.02
				$\Sigma y2$	21.46	-2.81	-0.80	7.71	27.44	-0.01
						3.05	20.04	7.71	27.44	-0.01
247	D	2	111	G	8.96	3.29	-18.04	-6.94	22.56	-0.05
						-4.07	4.14	-6.94	19.29	-0.05
				Q	14.73	5.46	-28.49	-11.71	34.14	-0.09
						-6.95	5.93	-11.71	30.80	-0.09
				$\Sigma x1$	-11.13	0.68	-2.04	-0.68	6.57	0.00
						-0.04	4.92	-0.68	6.57	0.00
				$\Sigma y1$	-9.87	4.05	4.92	-4.42	6.50	0.02
						-0.63	11.81	-4.42	6.50	0.02
				$\Sigma x2$	-44.04	0.42	-9.22	-0.35	19.90	0.02
						0.05	11.87	-0.35	19.90	0.02
				$\Sigma y2$	23.78	2.62	8.25	-2.87	-7.71	-0.00
						-0.42	0.08	-2.87	-7.71	-0.00
248	D	2	112	G	3.12	-3.19	4.14	4.96	12.05	-0.01
						2.07	15.18	4.96	8.78	-0.01
				Q	5.10	-5.44	5.93	8.45	18.49	-0.01
						3.52	23.76	8.45	15.15	-0.01
				$\Sigma x1$	-17.22	0.01	4.92	-0.36	4.15	-0.00
						-0.37	9.32	-0.36	4.15	-0.00
				$\Sigma y1$	-21.28	-0.37	11.81	-0.54	3.32	-0.00
						-0.95	15.33	-0.54	3.32	-0.00
				$\Sigma x2$	-52.55	0.09	11.87	-0.18	10.42	0.00
						-0.10	22.92	-0.18	10.42	0.00
				$\Sigma y2$	19.34	-0.25	0.08	-0.61	-3.22	-0.01
						-0.89	-3.34	-0.61	-3.22	-0.01
249	D	2	113	G	0.45	2.71	15.18	-2.70	1.15	-0.01
						-0.16	14.67	-2.70	-2.12	-0.01

250 D	2	114	G	Q	0.57	4.61	23.76	-4.42	2.15	-0.03
						-0.07	24.27	-4.42	-1.19	-0.03
			$\Sigma x1$		-21.55	-0.39	9.32	2.04	7.45	0.00
						1.77	17.22	2.04	7.45	0.00
			$\Sigma y1$		-32.10	-0.98	15.33	5.38	7.08	-0.00
						4.72	22.84	5.38	7.08	-0.00
			$\Sigma x2$		-55.47	-0.06	22.92	-0.56	18.81	-0.00
						-0.65	42.86	-0.56	18.81	-0.00
			$\Sigma y2$		11.65	-0.99	-3.34	6.16	-5.59	0.00
						5.54	-9.26	6.16	-5.59	0.00
			G		-3.33	0.92	14.68	-0.69	-12.98	0.11
						0.06	-3.84	-0.69	-16.81	0.11
251 D	2	115	G	Q	-5.61	1.99	24.28	-1.62	-22.46	0.22
						-0.03	-6.07	-1.62	-26.38	0.22
			$\Sigma x1$		-23.17	2.05	17.21	-2.69	-15.25	0.00
						-1.29	-1.74	-2.69	-15.25	0.00
			$\Sigma y1$		-37.23	5.63	22.85	-7.20	-20.35	0.00
						-3.32	-2.45	-7.20	-20.35	0.00
			$\Sigma x2$		-54.37	-0.78	42.85	1.23	-38.82	-0.00
						0.75	-5.41	1.23	-38.82	-0.00
			$\Sigma y2$		6.15	6.53	-9.26	-8.67	8.95	0.00
						-4.25	1.86	-8.67	8.95	0.00
			G		-6.54	-0.55	6.75	0.26	2.85	0.03
						0.41	-11.23	0.26	-12.65	0.03
252 D	2	116	G	Q	-7.47	-0.62	13.60	0.29	-0.93	0.05
						0.45	-11.67	0.29	-12.84	0.05
			$\Sigma x1$		-136.88	-3.33	72.36	2.07	-50.79	0.05
						4.25	-114.03	2.07	-50.79	0.05
			$\Sigma y1$		42.18	15.49	115.92	-8.47	-73.92	0.18
						-15.60	-155.32	-8.47	-73.92	0.18
			$\Sigma x2$		148.51	4.63	129.90	-2.88	-90.23	0.07
						-5.95	-201.21	-2.88	-90.23	0.07
			$\Sigma y2$		-6.69	-9.13	-9.33	4.63	8.22	0.07
						7.87	20.82	4.63	8.22	0.07
			G		13.19	-1.04	-10.54	1.23	14.86	0.03
						0.20	2.94	1.23	11.73	0.03
253 D	2	117	G	Q	18.20	-1.28	-15.13	1.51	20.09	0.04
						0.25	3.62	1.51	16.90	0.04
			$\Sigma x1$		-53.19	2.66	53.19	-3.74	-31.53	-0.03
						-1.12	21.24	-3.74	-31.53	-0.03
			$\Sigma y1$		-107.51	5.10	10.24	-4.75	-16.11	0.10
						0.29	-6.09	-4.75	-16.11	0.10
			$\Sigma x2$		32.84	-3.11	48.14	2.52	-19.18	-0.02
						-0.56	28.70	2.52	-19.18	-0.02
			$\Sigma y2$		-93.87	4.75	19.53	-5.38	-21.51	0.04
						-0.70	-2.28	-5.38	-21.51	0.04
			G		3.58	-0.30	2.95	0.56	7.17	0.01
						0.29	8.82	0.56	3.90	0.01
254 D	2	118	G	Q	7.27	-0.52	3.63	0.95	9.59	0.02
						0.48	12.03	0.95	6.25	0.02
			$\Sigma x1$		-98.08	-1.07	21.24	1.60	-12.43	0.00
						0.62	8.07	1.60	-12.43	0.00
			$\Sigma y1$		-92.89	0.44	-6.08	-0.94	4.26	0.00
						-0.56	-1.56	-0.94	4.26	0.00
			$\Sigma x2$		-30.66	-0.91	28.70	1.18	-17.13	0.00
						0.34	10.54	1.18	-17.13	0.00
			$\Sigma y2$		-110.81	-0.50	-2.27	0.99	2.07	0.00
						0.55	-0.08	0.99	2.07	0.00
			G		-1.52	-0.24	8.82	0.63	-0.50	-0.01
						0.43	6.55	0.63	-3.77	-0.01
255 D	2	119	G	Q	-2.01	-0.41	12.03	1.08	-0.74	-0.01
						0.74	9.47	1.08	-4.08	-0.01
			$\Sigma x1$		-96.92	0.62	8.07	-0.90	-10.94	0.00
						-0.33	-3.53	-0.90	-10.94	0.00
			$\Sigma y1$		-85.31	-0.39	-1.56	-0.27	4.32	0.00
						-0.68	3.02	-0.27	4.32	0.00
			$\Sigma x2$		-53.99	0.13	10.54	-0.24	-15.46	0.01
						-0.13	-5.84	-0.24	-15.46	0.01
			$\Sigma y2$		-93.89	0.68	-0.08	-1.24	2.00	-0.00
						-0.63	2.04	-1.24	2.00	-0.00
			G		-7.32	-0.05	6.55	-0.03	-8.13	-0.01

256 D	2	120			-0.08	-3.80	-0.03	-11.40	-0.01			
			Q	-12.49	-0.06	9.47	-0.12	-11.00	-0.02			
					-0.18	-3.96	-0.12	-14.34	-0.02			
			Σx1	-98.05	-0.32	-3.53	0.74	-10.49	0.00			
					0.47	-14.65	0.74	-10.49	0.00			
			Σy1	-65.36	-0.78	3.02	6.25	3.65	-0.01			
					5.84	6.89	6.25	3.65	-0.01			
			Σx2	-66.50	-0.24	-5.84	0.53	-14.59	0.01			
					0.32	-21.30	0.53	-14.59	0.01			
			Σy2	-80.58	-0.61	2.04	3.48	1.18	-0.00			
					3.08	3.30	3.48	1.18	-0.00			
			G	-16.07	-0.58	-3.79	0.60	4.36	-0.02			
					0.17	-0.76	0.60	0.52	-0.02			
			Q	-23.19	-1.08	-3.95	1.13	4.06	-0.03			
					0.32	-1.34	1.13	0.14	-0.03			
			Σx1	-111.94	0.51	-14.65	-0.91	13.08	0.00			
					-0.62	1.61	-0.91	13.08	0.00			
			Σy1	-51.18	7.19	6.88	-13.60	-8.37	0.03			
					-9.72	-3.51	-13.60	-8.37	0.03			
			257 D	2	121			0.31	-21.30	-0.82	20.51	0.00
Σx2	-89.27	-0.71				4.19	-0.82	20.51	0.00			
		-0.71				4.19	-0.82	20.51	0.00			
Σy2	-72.15	3.76				3.29	-6.92	-4.98	0.01			
		-4.84				-2.89	-6.92	-4.98	0.01			
G	-0.64	-0.02				-7.71	0.00	19.24	-0.01			
		0.01				-5.86	0.00	-18.78	-0.01			
Q	-0.74	-0.03				-15.40	0.00	36.42	-0.02			
		0.01				-11.59	0.00	-35.48	-0.02			
Σx1	-0.36	-0.07				0.01	0.03	-0.04	-0.00			
		0.16				-0.30	0.03	-0.04	-0.00			
Σy1	8.54	0.43				1.75	-0.11	-0.24	0.01			
		-0.48				-0.22	-0.11	-0.24	0.01			
Σx2	2.37	0.01				0.55	-0.01	-0.12	0.00			
		-0.04				-0.43	-0.01	-0.12	0.00			
Σy2	0.28	-0.36				0.36	0.09	-0.04	0.00			
		0.34				0.05	0.09	-0.04	0.00			
258 D	2	122				G	-0.22	-0.03	-1.85	0.01	15.17	-0.02
		0.01				-2.08	0.01	-15.23	-0.02			
Q	-0.22	-0.03				-1.92	0.01	25.02	-0.03			
		0.01	-1.25	0.01	-24.84	-0.03						
Σx1	-10.69	-0.01	-0.08	0.01	0.01	-0.00						
		0.04	0.04	0.01	0.01	-0.00						
Σy1	22.93	0.36	2.19	-0.10	-0.32	0.01						
		-0.42	-0.28	-0.10	-0.32	0.01						
Σx2	22.80	-0.10	0.60	0.03	-0.08	0.00						
		0.15	-0.04	0.03	-0.08	0.00						
Σy2	-9.70	-0.30	0.52	0.08	-0.08	0.00						
		0.29	-0.08	0.08	-0.08	0.00						
259 D	2	123	G	-8.98	-0.17	0.02	0.45	-26.71	0.05			
					0.30	-29.76	0.45	-30.77	0.05			
			Q	-11.05	-0.24	0.01	0.60	-27.25	0.01			
					0.38	-31.61	0.60	-33.78	0.01			
			Σx1	-37.38	0.20	0.10	-0.49	-22.73	-0.01			
					-0.31	-23.44	-0.49	-22.73	-0.01			
			Σy1	-69.12	-2.51	0.53	5.04	-121.03	-0.18			
					2.71	-124.88	5.04	-121.03	-0.18			
			Σx2	61.85	-0.34	0.18	2.07	-45.41	-0.03			
					1.81	-46.86	2.07	-45.41	-0.03			
			Σy2	11.36	0.87	0.26	-2.16	-59.40	-0.10			
					-1.37	-61.29	-2.16	-59.40	-0.10			
			260 D	2	124	G	-13.45	0.29	-29.75	-0.59	-45.30	0.07
								-0.45	-90.76	-0.59	-51.65	0.07
						Q	-15.64	0.35	-31.61	-0.68	-64.14	0.08
								-0.50	-117.31	-0.68	-72.07	0.08
						Σx1	34.50	-0.45	-23.43	2.57	-21.75	-0.16
								2.79	-50.80	2.57	-21.75	-0.16
						Σy1	-94.83	2.21	-124.90	-3.36	-127.81	-0.22
		-2.02				-285.74	-3.36	-127.81	-0.22			
Σx2	3.98	2.34				-46.86	-6.91	-46.52	-0.17			
		-6.35				-105.40	-6.91	-46.52	-0.17			
Σy2	43.06	-1.34				-61.29	2.95	-61.15	-0.16			
		2.37				-138.24	2.95	-61.15	-0.16			

261	D	2	125	G	70.22	0.24	-247.04	-0.36	114.13	0.20
						-0.15	-124.84	-0.36	107.63	0.20
				Q	82.67	0.22	-380.50	-0.32	174.35	0.29
						-0.14	-192.18	-0.32	167.40	0.29
				$\Sigma x1$	-64.11	-5.50	-25.96	6.43	7.30	0.78
						1.58	-17.92	6.43	7.30	0.78
				$\Sigma y1$	108.16	-0.62	330.72	-0.79	-69.44	-0.16
						-1.49	254.20	-0.79	-69.44	-0.16
				$\Sigma x2$	99.47	6.07	48.82	-4.98	-7.93	0.63
						0.58	40.08	-4.98	-7.93	0.63
				$\Sigma y2$	-60.63	-2.62	123.22	2.71	-26.45	0.25
						0.37	94.07	2.71	-26.45	0.25
262	D	2	126	G	69.88	-0.18	-124.87	0.18	94.00	-0.15
						-0.03	-48.56	0.18	89.10	-0.15
				Q	82.27	-0.18	-192.22	0.17	145.65	-0.30
						-0.04	-73.01	0.17	140.40	-0.30
				$\Sigma x1$	-60.43	1.68	-17.91	-1.89	7.18	0.24
						0.10	-11.93	-1.89	7.18	0.24
				$\Sigma y1$	109.21	-2.51	254.21	6.23	-66.47	0.23
						2.68	198.80	6.23	-66.47	0.23
				$\Sigma x2$	84.98	0.83	40.09	-3.16	-7.60	0.23
						-1.81	33.76	-3.16	-7.60	0.23
				$\Sigma y2$	-67.34	0.47	94.08	0.04	-25.00	0.20
						0.51	73.24	0.04	-25.00	0.20
263	D	2	127	G	70.54	-0.03	-48.59	-0.09	81.09	0.17
						-0.13	35.60	-0.09	74.73	0.17
				Q	83.09	-0.04	-73.06	-0.09	126.73	0.37
						-0.14	60.20	-0.09	119.92	0.37
				$\Sigma x1$	-35.44	0.20	-11.91	-0.38	2.97	-0.24
						-0.21	-8.71	-0.38	2.97	-0.24
				$\Sigma y1$	136.88	1.46	198.81	-2.35	-52.78	0.18
						-1.08	141.78	-2.35	-52.78	0.18
				$\Sigma x2$	49.85	-1.49	33.78	2.95	-9.16	-0.14
						1.69	23.88	2.95	-9.16	-0.14
				$\Sigma y2$	-51.46	0.54	73.25	-0.79	-19.69	-0.04
						-0.31	51.97	-0.79	-19.69	-0.04
264	D	2	128	G	74.39	-0.18	35.58	0.25	57.87	0.34
						0.09	94.68	0.25	51.51	0.34
				Q	88.16	-0.21	60.17	0.29	90.72	0.57
						0.10	154.52	0.29	83.91	0.57
				$\Sigma x1$	-19.64	-0.06	-8.71	0.53	2.69	-0.05
						0.51	-5.81	0.53	2.69	-0.05
				$\Sigma y1$	152.18	-1.96	141.79	3.20	-49.67	-0.01
						1.50	88.12	3.20	-49.67	-0.01
				$\Sigma x2$	0.57	1.99	23.88	-2.97	-8.77	-0.05
						-1.22	14.40	-2.97	-8.77	-0.05
				$\Sigma y2$	-42.56	-0.02	51.97	-0.10	-18.50	-0.01
						-0.13	31.98	-0.10	-18.50	-0.01
265	D	2	129	G	78.63	0.05	94.67	0.07	32.27	0.41
						0.12	126.10	0.07	25.91	0.41
				Q	93.75	0.04	154.50	0.13	50.49	0.70
						0.18	205.38	0.13	43.68	0.70
				$\Sigma x1$	-9.78	0.66	-5.81	-0.92	2.61	0.04
						-0.33	-2.99	-0.92	2.61	0.04
				$\Sigma y1$	155.32	0.48	88.13	-0.36	-47.87	-0.14
						0.09	36.41	-0.36	-47.87	-0.14
				$\Sigma x2$	-20.98	-0.91	14.40	0.45	-8.48	0.01
						-0.43	5.24	0.45	-8.48	0.01
				$\Sigma y2$	-38.48	0.22	31.99	-0.28	-17.79	-0.05
						-0.09	12.76	-0.28	-17.79	-0.05
266	D	2	130	G	81.86	0.10	126.09	-0.07	6.09	0.73
						0.03	129.23	-0.07	-0.28	0.73
				Q	97.84	0.15	205.36	-0.13	8.89	1.22
						0.01	211.29	-0.13	2.08	1.22
				$\Sigma x1$	-2.20	-0.16	-2.99	0.02	2.63	0.15
						-0.14	-0.15	0.02	2.63	0.15
				$\Sigma y1$	158.45	-1.05	36.41	3.43	-46.55	-0.08
						2.65	-13.88	3.43	-46.55	-0.08
				$\Sigma x2$	-30.36	-0.35	5.23	2.26	-8.11	0.17
						2.09	-3.52	2.26	-8.11	0.17
				$\Sigma y2$	-30.81	0.34	12.76	-1.73	-17.36	-0.05

267	D	2	131	G	81.62	-1.52	-5.99	-1.73	-17.36	-0.05
						0.03	129.28	-0.41	-13.69	-0.68
				Q	97.21	-0.45	109.03	-0.41	-20.64	-0.68
						0.01	211.37	-0.49	-25.70	-0.93
				$\Sigma x1$	4.88	-0.57	176.68	-0.49	-33.13	-0.93
						-0.01	-0.15	0.52	3.88	0.04
				$\Sigma y1$	143.87	0.61	4.43	0.52	3.88	0.04
						1.71	-13.87	-4.10	-45.54	0.07
				$\Sigma x2$	-28.00	-3.13	-67.58	-4.10	-45.54	0.07
						2.43	-3.52	-1.17	-6.18	0.07
268	D	2	132	G	87.00	1.06	-10.81	-1.17	-6.18	0.07
						-1.18	-5.99	0.25	-17.24	-0.01
				Q	103.83	-0.88	-26.33	0.25	-17.24	-0.01
						-0.46	108.96	0.64	-34.33	1.85
				$\Sigma x1$	7.73	0.37	60.72	0.64	-39.83	1.85
						-0.57	176.56	0.80	-57.93	3.15
				$\Sigma y1$	126.55	0.47	98.53	0.80	-62.03	3.15
						0.74	4.43	-1.96	2.20	-0.17
				$\Sigma x2$	-58.32	-1.81	7.29	-1.96	2.20	-0.17
						-4.31	-67.57	5.33	-48.40	0.53
269	D	2	133	G	87.50	2.63	-130.53	5.33	-48.40	0.53
						1.49	-10.80	-0.10	-8.81	-0.06
				Q	104.35	1.36	-22.26	-0.10	-8.81	-0.06
						-0.50	-26.32	0.55	-17.94	0.20
				$\Sigma x1$	10.36	0.22	-49.67	0.55	-17.94	0.20
						0.39	60.76	-0.86	-53.40	1.21
				$\Sigma y1$	95.59	-0.60	-3.17	-0.86	-58.23	1.21
						0.49	98.59	-1.04	-85.82	2.03
				$\Sigma x2$	-46.43	-0.70	-1.77	-1.04	-89.43	2.03
						2.37	9.71	3.63	2.11	-0.05
270	D	2	134	G	41.96	2.02	-130.51	-0.90	-48.98	-0.20
						0.99	-186.61	-0.90	-48.98	-0.20
				Q	50.02	1.68	-22.26	-5.93	-9.09	-0.13
						-5.10	-32.67	-5.93	-9.09	-0.13
				$\Sigma x1$	21.60	0.58	-49.66	-2.46	-18.08	-0.04
						-2.23	-70.37	-2.46	-18.08	-0.04
				$\Sigma y1$	26.93	-0.27	-3.15	0.54	-77.00	1.06
						0.16	-66.46	0.54	-81.70	1.06
				$\Sigma x2$	-48.90	-0.32	-1.75	0.64	-117.71	2.66
						0.19	-97.99	0.64	-123.53	2.66
271	D	2	135	G	38.58	0.24	9.71	4.43	2.13	-0.02
						3.77	11.41	4.43	2.13	-0.02
				Q	46.22	1.30	-186.61	-2.77	-49.30	-0.49
						-0.91	-225.95	-2.77	-49.30	-0.49
				$\Sigma x1$	-57.88	-1.18	-32.67	-4.26	-9.17	-0.17
						-4.58	-39.98	-4.26	-9.17	-0.17
				$\Sigma y1$	94.97	-1.39	-70.36	1.52	-18.15	-0.12
						-0.17	-84.85	1.52	-18.15	-0.12
				$\Sigma x2$	42.70	0.17	-66.26	-0.09	-100.48	-4.79
						0.06	-189.12	-0.09	-107.73	-4.79
272	D	2	136	G	2.14	0.09	-291.00	-0.10	-168.72	-8.90
						3.93	11.42	-7.53	2.09	-0.32
				Q	2.91	-4.96	13.88	-7.53	2.09	-0.32
						-1.39	-225.95	4.01	-49.55	-0.70
				$\Sigma x1$	-39.23	3.34	-284.42	4.01	-49.55	-0.70
						-4.58	-39.97	5.80	-9.29	-0.59
				$\Sigma y1$	-60.87	2.27	-50.93	5.80	-9.29	-0.59
						0.17	-84.85	-2.48	-18.19	-0.07
				$\Sigma x2$	57.29	-2.76	-106.33	-2.48	-18.19	-0.07
						-0.08	0.07	-0.18	-39.86	-0.03
				G		-0.26	-42.91	-0.18	-44.97	-0.03
						0.01	0.05	-0.36	-31.24	-0.03
				Q		-0.36	-34.84	-0.36	-37.63	-0.03
						-2.96	0.06	5.64	0.72	-0.06
				$\Sigma x1$		2.76	0.78	5.64	0.72	-0.06
						0.76	-0.26	-0.51	-1.40	-0.07
				$\Sigma y1$		0.25	-1.68	-0.51	-1.40	-0.07
						3.36	-0.14	-5.56	-9.77	-0.04
				$\Sigma x2$		-2.27	-10.04	-5.56	-9.77	-0.04
						-0.65	-0.08	2.30	-1.03	-0.08
				$\Sigma y2$						

						1.68	-1.12	2.30	-1.03	-0.08
273	D	2	137	G	8.71	-0.62	-42.89	0.65	-66.37	0.02
						0.23	-134.03	0.65	-72.96	0.02
				Q	10.47	-0.74	-34.81	0.83	-76.81	0.04
						0.34	-140.69	0.83	-85.05	0.04
				$\Sigma x1$	-64.94	2.28	0.79	-1.14	8.90	-0.33
						0.79	12.43	-1.14	8.90	-0.33
				$\Sigma y1$	-100.63	1.66	-1.77	-2.24	-0.40	0.05
						-1.27	-2.30	-2.24	-0.40	0.05
				$\Sigma x2$	57.82	-0.79	-10.09	-1.63	-8.50	-0.24
						-2.92	-21.22	-1.63	-8.50	-0.24
				$\Sigma y2$	-75.85	2.37	-1.17	-2.23	4.49	-0.15
						-0.54	4.70	-2.23	4.49	-0.15
274	D	2	138	G	77.44	0.11	-49.73	-0.22	42.32	-0.19
						-0.12	-8.06	-0.22	36.05	-0.19
				Q	87.69	0.10	-56.82	-0.23	53.75	-0.32
						-0.15	-3.22	-0.23	47.05	-0.32
				$\Sigma x1$	-2.77	1.53	-42.29	-3.06	27.95	1.15
						-1.72	-12.57	-3.06	27.95	1.15
				$\Sigma y1$	104.32	0.04	768.72	-0.81	-380.31	-0.07
						-0.82	364.25	-0.81	-380.31	-0.07
				$\Sigma x2$	-17.43	5.54	70.65	-6.88	-27.63	0.98
						-1.78	41.27	-6.88	-27.63	0.98
				$\Sigma y2$	31.89	1.82	367.14	-2.92	-177.91	0.36
						-1.28	177.93	-2.92	-177.91	0.36
275	D	2	139	G	141.52	-0.23	-8.05	0.92	12.47	0.26
						0.63	0.81	0.92	6.58	0.26
				Q	160.47	-0.28	-3.21	1.23	7.65	0.72
						0.87	1.19	1.23	1.80	0.72
				$\Sigma x1$	-33.18	-1.57	-12.57	-3.79	27.49	-0.08
						-5.09	13.00	-3.79	27.49	-0.08
				$\Sigma y1$	144.21	-1.54	364.27	-3.03	-384.24	-0.68
						-4.36	6.89	-3.03	-384.24	-0.68
				$\Sigma x2$	-112.31	-1.27	41.27	10.96	-28.67	-0.13
						8.92	14.60	10.96	-28.67	-0.13
				$\Sigma y2$	24.58	-1.19	177.94	-5.42	-179.90	-0.44
						-6.24	10.61	-5.42	-179.90	-0.44
276	D	2	140	G	90.72	0.50	0.84	-6.54	-18.22	-0.26
						-2.37	-7.54	-6.54	-20.07	-0.26
				Q	102.50	0.74	1.22	-8.52	-29.64	-0.99
						-2.99	-12.05	-8.52	-31.02	-0.99
				$\Sigma x1$	-22.20	-6.08	13.01	32.64	28.41	-1.09
						8.21	25.44	32.64	28.41	-1.09
				$\Sigma y1$	47.46	-6.61	7.19	43.28	-399.69	1.34
						12.34	-167.80	43.28	-399.69	1.34
				$\Sigma x2$	-74.09	11.25	14.62	-44.44	-30.04	-1.24
						-8.21	1.47	-44.44	-30.04	-1.24
				$\Sigma y2$	11.38	-7.51	10.81	44.07	-187.33	0.90
						11.78	-71.21	44.07	-187.33	0.90
277	D	2	141	G	28.96	-1.34	-9.54	3.75	21.27	3.08
						0.71	1.18	3.75	18.06	3.08
				Q	32.74	-1.73	-14.10	4.68	30.50	5.02
						0.82	1.59	4.68	27.07	5.02
				$\Sigma x1$	-5.16	5.54	23.09	-9.45	-14.71	0.88
						0.38	15.07	-9.45	-14.71	0.88
				$\Sigma y1$	73.53	7.28	-69.34	-13.48	17.32	1.75
						-0.07	-59.90	-13.48	17.32	1.75
				$\Sigma x2$	-27.37	-5.05	11.30	5.79	-7.15	1.31
						-1.90	7.41	5.79	-7.15	1.31
				$\Sigma y2$	18.52	7.06	-28.37	-12.62	2.01	0.83
						0.18	-27.28	-12.62	2.01	0.83
278	D	2	142	G	51.51	0.59	1.20	-0.60	9.63	0.52
						-0.06	8.17	-0.60	3.27	0.52
				Q	58.46	0.65	1.63	-0.59	12.85	0.84
						0.00	11.83	-0.59	6.04	0.84
				$\Sigma x1$	-29.30	0.44	15.07	-1.18	-8.16	0.08
						-0.83	6.26	-1.18	-8.16	0.08
				$\Sigma y1$	66.97	-0.56	-59.89	0.67	17.36	-0.07
						0.16	-41.15	0.67	17.36	-0.07
				$\Sigma x2$	-57.85	-1.62	7.41	1.57	-5.27	0.07
						0.08	1.72	1.57	-5.27	0.07

279	D	2	143		Σy_2	11.50	0.34	-27.27	-1.26	6.96	-0.01
							-1.02	-19.76	-1.26	6.96	-0.01
				G		36.82	-0.11	8.17	0.17	-4.23	-0.05
							0.08	0.17	0.17	-10.59	-0.05
				Q		41.55	-0.06	11.84	0.06	-6.47	-0.09
							0.01	1.18	0.06	-13.28	-0.09
					Σx_1	-18.38	-0.80	6.26	1.60	-5.42	-0.03
							0.93	0.41	1.60	-5.42	-0.03
					Σy_1	28.36	-0.40	-41.15	-2.74	14.80	-0.42
							-3.36	-25.17	-2.74	14.80	-0.42
280	D	2	144		Σx_2	-52.28	0.29	1.72	-1.02	-4.45	-0.13
							-0.81	-3.08	-1.02	-4.45	-0.13
					Σy_2	15.29	-0.92	-19.76	1.29	6.33	-0.16
							0.48	-12.92	1.29	6.33	-0.16
				G		42.85	0.08	0.16	0.91	-18.11	-3.31
							0.69	-13.18	0.91	-22.02	-3.31
				Q		47.60	0.03	1.17	1.48	-26.18	-5.37
							1.01	-17.63	1.48	-30.37	-5.37
					Σx_1	5.61	0.99	0.41	-1.47	-1.37	-0.60
							0.01	-0.50	-1.47	-1.37	-0.60
281	D	2	145		Σy_1	-30.09	-4.25	-25.18	21.00	9.50	-1.17
							9.71	-18.86	21.00	9.50	-1.17
					Σx_2	-38.09	-0.68	-3.09	5.26	0.80	-1.02
							2.82	-2.56	5.26	0.80	-1.02
					Σy_2	31.35	0.58	-12.93	-3.38	6.65	-0.37
							-1.67	-8.50	-3.38	6.65	-0.37
				G		37.61	-0.28	-7.81	0.94	14.78	1.24
							1.22	8.26	0.94	5.39	1.24
				Q		43.13	-0.52	-7.05	1.57	15.71	1.88
							1.98	9.99	1.57	5.67	1.88
282	D	2	146		Σx_1	10.77	-0.39	-0.31	-0.48	-0.96	0.24
							-1.16	-1.84	-0.48	-0.96	0.24
					Σy_1	-15.63	5.46	64.51	-6.18	-32.57	-0.19
							-4.39	12.59	-6.18	-32.57	-0.19
					Σx_2	-25.98	1.81	8.77	-6.30	-10.08	0.26
							-8.23	-7.29	-6.30	-10.08	0.26
					Σy_2	35.04	-1.93	26.89	4.62	-9.21	-0.09
							5.44	12.22	4.62	-9.21	-0.09
				G		50.88	1.26	8.26	-1.23	-0.94	-0.68
							-2.45	-13.97	-1.23	-13.74	-0.68
283	D	2	147		Q	59.27	2.05	9.99	-2.01	-2.75	-1.03
							-4.04	-12.79	-2.01	-12.29	-1.03
					Σx_1	5.02	-1.24	-1.84	2.00	0.63	-0.10
							4.81	0.09	2.00	0.63	-0.10
					Σy_1	-35.15	-4.92	12.58	2.62	-23.17	-0.07
							3.00	-57.59	2.62	-23.17	-0.07
					Σx_2	-11.52	-8.57	-7.29	8.44	0.91	-0.24
							16.98	-4.53	8.44	0.91	-0.24
					Σy_2	27.44	5.80	12.21	-5.82	-13.58	0.09
							-11.83	-28.91	-5.82	-13.58	0.09
284	D	2	148	G		121.17	-5.65	-14.17	2.45	-24.10	0.14
							-2.56	-46.51	2.45	-27.32	0.14
				Q		135.74	-8.34	-12.19	5.88	-37.88	0.23
							-0.94	-59.84	5.88	-37.88	0.23
					Σx_1	-7.00	11.57	-1.64	-18.91	7.60	-0.29
							-12.22	7.92	-18.91	7.60	-0.29
					Σy_1	13.14	5.25	24.38	-6.13	-484.47	-0.12
							-2.46	-585.08	-6.13	-484.47	-0.12
					Σx_2	5.95	35.76	1.52	-55.90	-64.39	-0.31
							-34.55	-79.49	-55.90	-64.39	-0.31
284	D	2	148		Σy_2	73.13	-24.82	9.33	35.76	-245.91	0.12
							20.16	-300.02	35.76	-245.91	0.12
				G		-0.77	0.35	-0.15	-0.21	4.24	-0.00
							-0.34	-7.31	-0.21	-8.62	-0.00
				Q		-1.14	0.55	-0.23	-0.37	6.43	-0.00
							-0.66	-13.19	-0.37	-14.36	-0.00
					Σx_1	8.29	-0.12	-0.16	0.05	0.05	0.00
							0.05	0.01	0.05	0.05	0.00
					Σy_1	-8.64	-0.14	0.01	0.05	-0.04	-0.00
							0.01	-0.12	0.05	-0.04	-0.00
					Σx_2	10.04	0.23	-0.21	-0.18	-0.03	0.00

285 D	2	149		$\Sigma y2$	3.64	-0.35	-0.29	-0.18	-0.03	0.00
						-0.22	-0.10	0.12	0.01	-0.00
			G			0.16	-0.05	0.12	0.01	-0.00
					-1.94	-0.11	-7.67	0.17	10.59	0.00
			Q			0.69	-0.72	0.17	-7.59	0.00
					-4.46	-0.14	-13.96	0.29	19.81	0.00
			$\Sigma x1$			1.22	-1.53	0.29	-14.43	0.00
					-2.23	0.07	0.15	-0.05	-0.07	0.00
			$\Sigma y1$			-0.14	-0.20	-0.05	-0.07	0.00
					10.83	-0.06	-0.16	0.01	-0.05	-0.00
286 D	2	150				0.01	-0.41	0.01	-0.05	-0.00
			$\Sigma x2$		12.96	-0.05	-0.30	-0.04	-0.12	-0.00
						-0.25	-0.87	-0.04	-0.12	-0.00
			$\Sigma y2$		-5.62	-0.04	0.12	0.06	0.08	0.00
						0.25	0.51	0.06	0.08	0.00
			G		-1.45	0.46	-0.20	-0.30	4.30	-0.00
						-0.53	-7.16	-0.30	-8.56	-0.00
			Q		-2.60	0.77	-0.34	-0.53	6.97	-0.00
						-0.94	-12.13	-0.53	-14.18	-0.00
287 D	2	151		$\Sigma x1$	1.71	0.00	-0.00	0.00	-0.02	0.00
						0.02	-0.07	0.00	-0.02	0.00
			$\Sigma y1$		9.50	-0.15	0.06	0.08	-0.08	-0.00
						0.10	-0.22	0.08	-0.08	-0.00
			$\Sigma x2$		7.79	0.19	-0.07	-0.13	-0.15	-0.00
						-0.25	-0.57	-0.13	-0.15	-0.00
			$\Sigma y2$		-0.15	-0.12	0.04	0.09	0.03	0.00
						0.17	0.14	0.09	0.03	0.00
			G		0.41	-0.05	-7.36	0.21	10.60	0.00
						0.90	-0.39	0.21	-7.58	0.00
288 D	2	152		Q	1.29	-0.09	-12.47	0.36	18.15	0.00
						1.59	-0.66	0.36	-13.04	0.00
			$\Sigma x1$		2.42	-0.07	-0.04	0.03	0.00	0.00
						0.06	-0.03	0.03	0.00	0.00
			$\Sigma y1$		-2.75	-0.19	-0.11	0.09	0.01	0.00
						0.20	-0.09	0.09	0.01	0.00
			$\Sigma x2$		4.74	-0.28	-0.56	0.12	0.10	0.00
						0.26	-0.12	0.12	0.10	0.00
			$\Sigma y2$		-1.30	0.03	0.21	-0.02	-0.04	-0.00
						-0.05	0.03	-0.02	-0.04	-0.00
289 D	2	153		G	0.75	0.42	-0.18	-0.28	4.23	0.00
						-0.51	-7.37	-0.28	-8.63	0.00
			Q		1.58	0.69	-0.29	-0.48	6.85	0.00
						-0.89	-12.49	-0.48	-14.31	0.00
			$\Sigma x1$		4.44	-0.01	0.01	0.00	-0.02	-0.00
						-0.01	-0.05	0.00	-0.02	-0.00
			$\Sigma y1$		0.11	0.11	-0.04	-0.06	-0.01	0.00
						-0.08	-0.06	-0.06	-0.01	0.00
			$\Sigma x2$		5.42	0.10	-0.04	-0.07	-0.07	-0.00
						-0.13	-0.25	-0.07	-0.07	-0.00
290 D	2	154		$\Sigma y2$	1.05	-0.01	0.01	0.00	0.02	0.00
						0.01	0.09	0.00	0.02	0.00
			G		-0.77	-0.09	-7.54	0.21	10.64	-0.00
						0.88	-0.37	0.21	-7.54	-0.00
			Q		-1.39	-0.15	-12.78	0.36	18.23	-0.00
						1.52	-0.61	0.36	-12.96	-0.00
			$\Sigma x1$		0.29	-0.03	-0.04	0.01	0.01	0.00
						0.03	-0.01	0.01	0.01	0.00
			$\Sigma y1$		3.56	-0.03	-0.06	0.01	0.01	0.00
						0.01	-0.00	0.01	0.01	0.00
290 D	2	154		$\Sigma x2$	3.55	-0.11	-0.26	0.04	0.05	0.00
						0.07	-0.02	0.04	0.05	0.00
			$\Sigma y2$		-0.78	0.03	0.08	-0.01	-0.02	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	-0.02	-0.00
			G		-1.28	0.41	-0.01	-2.05	-14.96	0.00
						-1.64	-17.35	-2.05	-19.71	0.00
			Q		-3.34	0.64	-0.00	-3.39	-13.02	0.02
						-2.75	-16.18	-3.39	-19.32	0.02
			$\Sigma x1$		63.43	-0.07	-0.04	1.81	9.87	0.02
						1.74	9.83	1.81	9.87	0.02
$\Sigma y1$		-6.68	-0.50	-0.01	1.49	8.08	0.02			
			1.00	8.06	1.49	8.08	0.02			

291	D	2	155	G	$\Sigma x2$	-3.30	1.55	-0.10	0.56	1.18	0.03
							2.12	1.08	0.56	1.18	0.03
				Q	$\Sigma y2$	36.28	0.08	-0.05	0.53	13.31	-0.01
							0.61	13.26	0.53	13.31	-0.01
				Q		-42.38	-1.75	-17.34	1.67	-28.78	-0.02
							0.39	-58.18	1.67	-34.88	-0.02
				Q		-53.35	-2.81	-16.17	2.77	-42.28	-0.03
							0.74	-75.60	2.77	-50.36	-0.03
				$\Sigma x1$		20.78	1.54	9.83	-7.63	8.75	-0.15
							-8.25	21.05	-7.63	8.75	-0.15
				$\Sigma y1$		92.47	1.26	8.04	-1.38	-21.74	0.03
							-0.51	-19.86	-1.38	-21.74	0.03
				$\Sigma x2$		30.73	3.23	1.03	-10.40	0.07	-0.11
							-10.12	1.12	-10.40	0.07	-0.11
				$\Sigma y2$		83.45	0.05	13.27	-2.37	-16.44	-0.06
							-2.98	-7.83	-2.37	-16.44	-0.06
292	D	2	156	G		10.39	-0.57	-75.62	1.02	52.32	0.07
							0.53	-22.19	1.02	46.89	0.07
				Q		11.96	-0.70	-90.56	1.23	69.78	0.10
							0.63	-19.06	1.23	62.99	0.10
				$\Sigma x1$		13.29	-0.56	-0.96	1.28	0.37	0.24
							0.82	-0.56	1.28	0.37	0.24
				$\Sigma y1$		25.00	-0.04	24.19	-1.19	-11.90	-0.11
							-1.32	11.37	-1.19	-11.90	-0.11
				$\Sigma x2$		-0.25	4.80	3.81	-7.60	-1.98	0.20
							-3.39	1.67	-7.60	-1.98	0.20
				$\Sigma y2$		20.88	-1.50	8.47	2.91	-4.17	0.01
							1.63	3.98	2.91	-4.17	0.01
				G		6.34	0.45	-22.19	-0.36	23.54	-0.06
							0.06	0.02	-0.36	17.61	-0.06
				Q		7.51	0.53	-19.06	-0.43	21.07	-0.12
							0.06	0.02	-0.43	14.27	-0.12
293	D	2	157	$\Sigma x1$		-2.32	0.92	-0.56	-1.01	0.51	0.00
							-0.17	-0.00	-1.01	0.51	0.00
				$\Sigma y1$		3.03	-1.54	11.36	2.60	-10.22	-0.09
							1.27	0.32	2.60	-10.22	-0.09
				$\Sigma x2$		11.57	-2.60	1.67	1.78	-1.52	0.01
							-0.68	0.03	1.78	-1.52	0.01
				$\Sigma y2$		1.95	1.54	3.98	-1.45	-3.53	-0.08
							-0.03	0.17	-1.45	-3.53	-0.08
				G		2.76	0.43	-0.19	-0.30	4.13	0.00
							-0.54	-7.70	-0.30	-8.73	0.00
				Q		5.17	0.77	-0.34	-0.55	7.21	0.00
							-1.02	-14.21	-0.55	-15.71	0.00
				$\Sigma x1$		1.48	-0.05	0.00	0.04	-0.00	-0.00
							0.07	-0.01	0.04	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$		4.17	-1.27	0.32	0.76	-0.21	-0.00
							1.22	-0.36	0.76	-0.21	-0.00
294	D	2	158	$\Sigma x2$		3.50	0.00	-0.02	0.00	0.02	-0.00
							0.02	0.04	0.00	0.02	-0.00
				$\Sigma y2$		1.15	-0.64	0.16	0.39	-0.11	-0.00
							0.62	-0.20	0.39	-0.11	-0.00
				G		4.45	-0.08	-7.99	0.16	10.69	-0.00
							0.66	-0.61	0.16	-7.49	-0.00
				Q		7.91	-0.16	-14.77	0.31	19.93	-0.00
							1.28	-1.18	0.31	-14.05	-0.00
				$\Sigma x1$		0.70	-0.08	0.04	0.03	-0.01	0.00
							0.08	-0.02	0.03	-0.01	0.00
				$\Sigma y1$		-1.46	-0.92	0.24	0.40	-0.09	-0.00
							0.94	-0.19	0.40	-0.09	-0.00
				$\Sigma x2$		3.05	-0.07	0.06	0.03	-0.02	0.00
							0.05	-0.04	0.03	-0.02	0.00
				$\Sigma y2$		-2.01	-0.48	0.11	0.21	-0.04	-0.00
							0.50	-0.08	0.21	-0.04	-0.00
295	D	2	159	G		-1.29	0.55	-0.36	-0.35	4.41	-0.00
							-0.59	-6.94	-0.35	-8.44	-0.00
				Q		-1.90	0.90	-0.59	-0.57	7.08	-0.00
							-0.97	-11.10	-0.57	-13.51	-0.00
				$\Sigma x1$		-0.45	0.05	-0.07	-0.03	0.02	0.00
							-0.07	0.00	-0.03	0.02	0.00
				$\Sigma y1$		1.27	0.48	-0.57	-0.31	0.23	-0.00
				G							
				Q							
				$\Sigma x1$							
				$\Sigma y1$							
296	D	2	160	G							
				Q							
				$\Sigma x1$							
				$\Sigma y1$							
				G							
				Q							
				$\Sigma x1$							
				$\Sigma y1$							

297 D	2	161	G		-1.64	0.06	-7.34	0.05	9.97	0.00	
						0.31	-3.27	0.05	-8.21	0.00	
				Q	-2.99	0.11	-11.75	0.08	15.97	0.00	
						0.50	-5.25	0.08	-13.15	0.00	
				Σx1	-0.41	0.02	-0.08	-0.01	0.06	0.00	
						-0.03	0.21	-0.01	0.06	0.00	
				Σy1	-1.41	0.26	-0.58	-0.10	0.43	-0.00	
						-0.22	1.39	-0.10	0.43	-0.00	
				Σx2	-1.18	-0.05	-0.23	0.03	0.21	-0.00	
						0.08	0.76	0.03	0.21	-0.00	
298 D	2	162	G		0.60	0.51	-4.33	-0.29	8.07	0.00	
						-0.46	-4.12	-0.29	-7.94	0.00	
				Q	0.60	0.93	-5.61	-0.53	10.66	0.00	
						-0.84	-5.45	-0.53	-10.57	0.00	
				Σx1	0.20	0.28	0.63	-0.16	-0.37	0.00	
						-0.25	-0.63	-0.16	-0.37	0.00	
				Σy1	1.09	-1.21	10.21	0.69	-5.93	-0.01	
						1.12	-9.78	0.69	-5.93	-0.01	
				Σx2	-0.53	0.15	0.55	-0.07	-0.25	-0.00	
299 D	2	163	G		1.33	-0.55	-8.03	0.44	10.90	-0.00	
						1.48	-8.39	0.44	-11.05	-0.00	
				Q	1.28	-0.86	-10.63	0.69	14.69	-0.00	
						2.34	-11.54	0.69	-15.09	-0.00	
				Σx1	0.13	-0.15	0.64	0.09	-0.27	-0.00	
						0.28	-0.60	0.09	-0.27	-0.00	
				Σy1	-6.05	-1.01	7.44	0.53	-3.25	-0.01	
						1.44	-7.58	0.53	-3.25	-0.01	
				Σx2	-0.59	-0.55	0.26	0.37	-0.10	-0.00	
						1.15	-0.18	0.37	-0.10	-0.00	
300 D	2	164	G		-0.38	0.30	-0.17	-0.20	4.20	-0.00	
						-0.36	-7.47	-0.20	-8.66	-0.00	
				Q	-0.73	0.49	-0.27	-0.34	6.79	-0.00	
						-0.62	-12.66	-0.34	-14.37	-0.00	
				Σx1	1.67	-0.02	0.04	0.01	-0.01	0.00	
						0.02	-0.01	0.01	-0.01	0.00	
				Σy1	0.76	-0.17	0.13	0.11	-0.06	-0.00	
						0.18	-0.07	0.11	-0.06	-0.00	
				Σx2	1.80	0.05	0.04	-0.03	-0.02	-0.00	
						-0.06	-0.01	-0.03	-0.02	-0.00	
301 D	2	165	G		0.77	-0.16	0.08	0.10	-0.03	0.00	
						0.17	-0.04	0.10	-0.03	0.00	
				Q	2.73	-0.10	-7.74	0.15	10.57	0.00	
						0.61	-0.91	0.15	-7.61	0.00	
				Q	4.78	-0.17	-13.15	0.26	18.10	0.00	
						1.05	-1.57	0.26	-13.09	0.00	
				Σx1	0.16	-0.05	-0.00	0.02	-0.00	0.00	
						0.05	-0.01	0.02	-0.00	0.00	
				Σy1	1.10	-0.22	0.12	0.09	-0.06	-0.00	
						0.22	-0.13	0.09	-0.06	-0.00	
302 D	2	166	G		1.27	-0.04	-0.01	0.02	0.00	-0.00	
						0.04	0.02	0.02	0.00	-0.00	
				Σy2	-0.37	-0.14	0.07	0.06	-0.04	0.00	
						0.14	-0.10	0.06	-0.04	0.00	
				Q	-0.03	0.25	-0.11	-0.18	4.12	0.00	
						-0.32	-7.66	-0.18	-8.74	0.00	
				Q	0.05	0.42	-0.17	-0.30	6.66	0.00	
						-0.57	-12.98	-0.30	-14.50	0.00	
				Σx1	0.96	0.04	-0.02	-0.03	0.02	0.00	
						-0.05	0.05	-0.03	0.02	0.00	

303 D	2	167	G	$\Sigma y1$	0.45	0.14	-0.16	-0.09	0.09	0.00
						-0.15	0.15	-0.09	0.09	0.00
			Q	$\Sigma x2$	1.98	0.00	0.06	-0.00	-0.02	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.02	-0.00
			G	$\Sigma y2$	-0.50	0.14	-0.17	-0.09	0.10	0.00
						-0.15	0.15	-0.09	0.10	0.00
			Q		-2.85	-0.07	-7.82	0.13	10.68	-0.00
						0.51	-0.46	0.13	-7.50	-0.00
			G		-4.91	-0.11	-13.28	0.21	18.30	-0.00
						0.88	-0.77	0.21	-12.89	-0.00
			Q	$\Sigma x1$	0.98	0.01	-0.03	-0.00	0.02	0.00
						-0.01	0.05	-0.00	0.02	0.00
			G	$\Sigma y1$	0.83	0.02	-0.06	-0.01	0.04	0.00
						-0.01	0.13	-0.01	0.04	0.00
304 D	2	168	G	$\Sigma x2$	1.21	-0.05	0.03	0.02	-0.01	-0.00
						0.04	0.00	0.02	-0.01	-0.00
			Q	$\Sigma y2$	0.53	0.08	-0.10	-0.03	0.05	0.00
						-0.07	0.14	-0.03	0.05	0.00
			G		4.26	0.38	-0.01	-1.78	-20.19	-0.03
						-1.34	-21.74	-1.78	-24.78	-0.03
			Q		5.68	0.44	-0.01	-2.09	-20.31	-0.06
						-1.58	-22.58	-2.09	-26.40	-0.06
			G	$\Sigma x1$	81.89	1.57	-0.03	-16.22	-0.55	-0.00
						-14.10	-0.56	-16.22	-0.55	-0.00
			Q	$\Sigma y1$	-53.25	2.62	-0.18	-1.86	9.62	0.03
						0.82	9.11	-1.86	9.62	0.03
			G	$\Sigma x2$	7.97	2.04	-0.06	-12.56	-0.84	-0.00
						-10.10	-0.87	-12.56	-0.84	-0.00
305 D	2	169	G	$\Sigma y2$	20.88	-0.87	-0.03	-6.81	5.20	0.02
						-7.44	4.99	-6.81	5.20	0.02
			Q		-129.00	-1.15	-21.74	1.67	0.37	0.00
						1.10	-25.55	1.67	-6.03	0.00
			G		-164.70	-1.36	-22.58	1.99	-4.85	0.01
						1.33	-34.81	1.99	-13.32	0.01
			Q	$\Sigma x1$	44.60	-16.08	-0.48	27.42	-13.13	-0.18
						20.82	-18.16	27.42	-13.13	-0.18
			G	$\Sigma y1$	-32.42	1.04	9.10	-4.26	0.78	0.04
						-4.70	10.15	-4.26	0.78	0.04
			Q	$\Sigma x2$	37.94	-11.09	-0.83	19.34	-8.38	-0.13
						14.93	-12.11	19.34	-8.38	-0.13
			G	$\Sigma y2$	23.09	-9.56	5.07	14.96	-7.92	-0.08
						10.57	-5.59	14.96	-7.92	-0.08
306 D	2	170	G		10.93	0.97	-56.17	-1.74	42.45	0.01
						-0.80	-15.70	-1.74	37.34	0.01
			Q		13.56	1.09	-71.33	-1.97	59.38	0.02
						-0.91	-14.34	-1.97	52.99	0.02
			G	$\Sigma x1$	8.83	2.38	2.79	-3.44	-1.52	0.37
						-1.11	1.25	-3.44	-1.52	0.37
			Q	$\Sigma y1$	-51.69	1.16	0.35	-2.31	-0.11	0.06
						-1.19	0.24	-2.31	-0.11	0.06
			G	$\Sigma x2$	20.27	3.18	-2.19	-4.60	1.21	0.31
						-1.49	-0.96	-4.60	1.21	0.31
			Q	$\Sigma y2$	-19.93	0.91	11.10	-1.72	-6.02	0.20
						-0.83	4.99	-1.72	-6.02	0.20
307 D	2	171	G		6.73	-0.64	-15.70	0.52	19.23	0.02
						-0.15	0.00	0.52	14.54	0.02
			Q		8.14	-0.72	-14.34	0.59	18.35	0.03
						-0.17	0.00	0.59	12.49	0.03
			G	$\Sigma x1$	-6.28	-0.87	1.25	0.81	-1.29	0.01
						-0.12	0.04	0.81	-1.29	0.01
			Q	$\Sigma y1$	-16.48	-1.41	0.23	2.38	0.02	0.16
						0.81	0.25	2.38	0.02	0.16
			G	$\Sigma x2$	3.50	-0.54	-0.96	-0.71	1.03	0.01
						-1.20	-0.00	-0.71	1.03	0.01
			Q	$\Sigma y2$	-4.79	-1.11	4.98	1.87	-5.04	0.12
						0.63	0.29	1.87	-5.04	0.12
308 D	2	172	G		1.35	0.50	-0.19	-0.36	4.10	0.00
						-0.67	-8.38	-0.36	-9.11	0.00
			Q		2.55	0.91	-0.35	-0.65	7.74	0.00
						-1.22	-15.86	-0.65	-17.23	0.00
			G	$\Sigma x1$	4.20	-0.28	0.09	0.17	-0.04	-0.00

					0.29	-0.04	0.17	-0.04	-0.00
		Σy_1	3.10		-1.05	0.35	0.64	-0.18	0.00
					1.05	-0.24	0.64	-0.18	0.00
		Σx_2	4.71		0.23	-0.06	-0.14	0.04	0.00
					-0.24	0.07	-0.14	0.04	0.00
		Σy_2	2.26		-1.17	0.37	0.72	-0.19	-0.00
					1.18	-0.25	0.72	-0.19	-0.00
309 D	2 173	G	3.22		-0.14	-8.68	0.21	11.61	-0.00
					0.85	-0.65	0.21	-8.13	-0.00
		Q	5.71		-0.29	-16.40	0.41	21.94	-0.00
					1.62	-1.26	0.41	-15.39	-0.00
		Σx_1	1.46		-0.24	0.12	0.10	-0.07	-0.00
					0.23	-0.20	0.10	-0.07	-0.00
		Σy_1	1.61		-0.79	0.37	0.33	-0.21	0.00
					0.72	-0.59	0.33	-0.21	0.00
		Σx_2	3.63		0.10	-0.03	-0.04	0.02	0.00
					-0.10	0.08	-0.04	0.02	0.00
		Σy_2	-0.88		-0.84	0.39	0.35	-0.23	-0.00
					0.79	-0.65	0.35	-0.23	-0.00
310 D	2 174	G	1.43		0.63	-2.20	-0.36	4.81	0.00
					-0.57	-3.53	-0.36	-5.59	0.00
		Q	2.03		1.05	-1.50	-0.59	4.48	0.00
					-0.94	-4.30	-0.59	-6.14	0.00
		Σx_1	0.57		-1.19	-0.05	0.67	-0.00	-0.00
					1.07	-0.05	0.67	-0.00	-0.00
		Σy_1	1.32		-4.36	16.38	2.44	-9.76	0.01
					3.84	-16.52	2.44	-9.76	0.01
		Σx_2	0.44		1.12	3.07	-0.60	-1.84	0.01
					-0.90	-3.13	-0.60	-1.84	0.01
		Σy_2	1.09		-5.06	5.74	2.81	-3.45	-0.01
					4.40	-5.88	2.81	-3.45	-0.01
311 D	2 175	G	2.65		0.17	-5.32	-0.06	7.08	0.00
					-0.09	-5.53	-0.06	-7.17	0.00
		Q	3.60		0.18	-5.26	-0.04	7.17	0.00
					0.00	-5.75	-0.04	-7.38	0.00
		Σx_1	-0.24		-1.06	-0.14	0.50	0.05	-0.00
					1.27	0.10	0.50	0.05	-0.00
		Σy_1	-4.19		-2.78	12.73	1.30	-5.55	0.01
					3.22	-12.92	1.30	-5.55	0.01
		Σx_2	0.38		0.68	2.05	-0.31	-0.91	0.01
					-0.77	-2.13	-0.31	-0.91	0.01
		Σy_2	-3.02		-3.60	4.68	1.69	-2.04	-0.01
					4.19	-4.74	1.69	-2.04	-0.01
312 D	2 176	G	9.70		0.84	-0.05	-1.91	-13.40	0.02
					-0.96	-14.78	-1.91	-17.88	0.02
		Q	11.07		1.09	-0.06	-2.59	-12.54	0.05
					-1.35	-14.67	-2.59	-18.47	0.05
		Σx_1	104.56		26.97	-1.79	-46.25	4.95	0.02
					-16.60	2.88	-46.25	4.95	0.02
		Σy_1	19.12		-19.37	1.29	36.31	-22.34	0.06
					14.83	-19.75	36.31	-22.34	0.06
		Σx_2	51.04		18.75	-1.20	-36.40	9.09	0.02
					-15.53	7.36	-36.40	9.09	0.02
		Σy_2	-40.55		6.98	-0.58	1.92	-20.78	0.03
					8.79	-20.15	1.92	-20.78	0.03
313 D	2 177	G	-78.29		-1.29	-14.76	1.54	6.33	-0.03
					0.81	-10.55	1.54	-0.16	-0.03
		Q	-101.91		-1.79	-14.65	2.27	3.85	-0.06
					1.31	-15.27	2.27	-4.76	-0.06
		Σx_1	8.76		-28.09	3.43	41.19	-18.67	-0.18
					28.21	-22.08	41.19	-18.67	-0.18
		Σy_1	-101.52		21.82	-20.13	-33.46	13.86	0.12
					-23.91	-1.18	-33.46	13.86	0.12
		Σx_2	70.63		-23.92	7.76	36.91	-12.98	-0.15
					26.53	-9.98	36.91	-12.98	-0.15
		Σy_2	-239.62		6.32	-20.05	-8.04	-23.96	0.03
					-4.67	-52.80	-8.04	-23.96	0.03
314 D	2 178	G	24.53		-0.18	-52.30	0.36	52.86	-0.06
					0.17	-2.27	0.36	47.85	-0.06
		Q	31.88		-0.12	-77.89	0.23	81.45	-0.08
					0.11	-0.07	0.23	75.19	-0.08

315 D	2	179		$\Sigma x1$	34.80	4.37	56.79	-6.65	-17.48	0.36
						-2.23	39.43	-6.65	-17.48	0.36
				$\Sigma y1$	149.08	-5.65	245.47	8.16	-78.68	0.01
						2.46	167.30	8.16	-78.68	0.01
				$\Sigma x2$	100.24	7.16	-5.86	-10.53	2.19	0.30
						-3.29	-3.68	-10.53	2.19	0.30
				$\Sigma y2$	170.37	-2.94	314.05	3.81	-100.07	0.14
						0.85	214.62	3.81	-100.07	0.14
			G		30.31	0.32	-2.27	-0.55	27.22	-0.01
						-0.19	20.87	-0.55	22.53	-0.01
			Q		39.86	0.28	-0.06	-0.53	38.28	-0.07
						-0.21	32.81	-0.53	32.42	-0.07
				$\Sigma x1$	34.57	-1.92	39.43	2.85	-18.27	0.03
						0.73	22.44	2.85	-18.27	0.03
				$\Sigma y1$	194.42	1.90	167.32	-3.92	-79.92	0.16
						-1.75	92.98	-3.92	-79.92	0.16
316 D	2	180		$\Sigma x2$	107.29	-2.39	-3.68	3.69	2.05	0.01
						1.05	-1.77	3.69	2.05	0.01
				$\Sigma y2$	193.18	0.37	214.63	-0.79	-102.39	0.16
						-0.36	119.40	-0.79	-102.39	0.16
			G		29.01	0.16	20.88	-0.16	2.06	-0.36
						-0.04	20.81	-0.16	-2.16	-0.36
			Q		38.56	0.18	32.82	-0.13	1.94	-0.64
						0.01	32.79	-0.13	-1.99	-0.64
				$\Sigma x1$	27.22	0.91	22.48	-1.15	-20.22	-0.07
						-0.52	-2.79	-1.15	-20.22	-0.07
				$\Sigma y1$	179.66	-2.97	93.26	4.35	-85.75	-0.29
						2.47	-13.93	4.35	-85.75	-0.29
				$\Sigma x2$	99.35	2.50	-1.76	-2.78	2.34	0.01
						-0.97	1.16	-2.78	2.34	0.01
				$\Sigma y2$	174.51	-1.29	119.68	2.02	-111.60	-0.39
						1.24	-19.82	2.02	-111.60	-0.39
317 D	2	181	G		26.92	0.00	20.81	-0.03	-11.77	0.03
						-0.04	3.61	-0.03	-15.96	0.03
			Q		36.68	0.04	32.79	-0.10	-20.29	0.04
						-0.09	5.21	-0.10	-24.20	0.04
				$\Sigma x1$	24.71	-0.44	-2.79	0.41	-20.67	0.01
						0.06	-28.43	0.41	-20.67	0.01
				$\Sigma y1$	176.25	2.26	-13.93	-2.84	-86.68	-0.01
						-1.25	-121.42	-2.84	-86.68	-0.01
				$\Sigma x2$	84.57	-0.69	1.17	0.74	2.45	-0.00
						0.23	4.20	0.74	2.45	-0.00
				$\Sigma y2$	174.83	1.10	-19.83	-1.70	-113.43	0.02
						-1.01	-160.48	-1.70	-113.43	0.02
			G		16.40	-0.02	3.61	0.04	-25.90	0.34
						0.04	-35.17	0.04	-30.54	0.34
			Q		24.76	-0.06	5.20	0.10	-43.23	0.64
						0.07	-57.17	0.10	-47.55	0.64
318 D	2	182		$\Sigma x1$	10.77	0.10	-28.43	-0.49	-20.96	-0.17
						-0.57	-57.22	-0.49	-20.96	-0.17
				$\Sigma y1$	148.67	-1.27	-121.42	1.93	-87.74	0.04
						1.38	-241.98	1.93	-87.74	0.04
				$\Sigma x2$	25.75	0.34	4.21	-0.75	2.83	-0.28
						-0.69	8.10	-0.75	2.83	-0.28
				$\Sigma y2$	159.35	-1.03	-160.48	1.38	-115.52	0.21
						0.87	-319.22	1.38	-115.52	0.21
			G		1.80	-0.04	-15.51	0.01	12.90	0.01
						-0.02	6.78	0.01	4.00	0.01
			Q		1.97	-0.04	-16.75	0.00	14.27	0.00
						-0.02	9.93	0.00	5.97	0.00
				$\Sigma x1$	-8.94	0.15	44.99	-0.13	-15.82	0.18
						-0.19	3.28	-0.13	-15.82	0.18
				$\Sigma y1$	13.67	0.34	157.43	-0.22	-43.86	0.23
						-0.24	41.83	-0.22	-43.86	0.23
319 D	2	183		$\Sigma x2$	7.09	0.36	10.76	-0.20	-8.66	0.16
						-0.17	-12.06	-0.20	-8.66	0.16
				$\Sigma y2$	13.27	0.03	195.39	0.04	-50.51	0.24
						0.12	62.23	0.04	-50.51	0.24
			G		1.01	-0.01	6.77	0.02	0.74	0.00
						0.04	-0.33	0.02	-6.97	0.00
			Q		1.67	-0.03	9.92	0.04	-1.18	0.01
320 D	2	184	G							
			Q							

321 D 2 185					0.06	-0.97	0.04	-8.36	0.01					
					$\Sigma x1$	-7.90	-0.29	3.28	0.31	-4.61	-0.05			
							0.42	-7.25	0.31	-4.61	-0.05			
					$\Sigma y1$	22.52	-0.20	41.83	0.16	-25.58	-0.19			
					0.18	-16.51	0.16	-25.58	-0.19					
	$\Sigma x2$	9.04	-0.04	-12.07	-0.03	2.27	0.01							
					-0.11	-6.88	-0.03	2.27	0.01					
	$\Sigma y2$	14.71	0.04	62.23	-0.01	-33.77	-0.28							
					0.02	-14.79	-0.01	-33.77	-0.28					
	G	1.40	0.01	-0.08	-0.01	6.14	0.00							
					-0.01	-0.02	-0.01	-6.10	0.00					
	Q	1.65	0.01	-0.15	-0.01	11.61	0.00							
					-0.01	-0.04	-0.01	-11.53	0.00					
	$\Sigma x1$	0.70	-0.04	0.22	0.01	-0.10	-0.00							
					-0.01	-0.05	0.01	-0.10	-0.00					
	322 D 2 186					$\Sigma y1$	4.92	-0.03	0.52	0.04	-0.23	0.00		
							0.08	-0.09	0.04	-0.23	0.00			
$\Sigma x2$						3.91	0.05	0.08	-0.02	-0.04	-0.01			
							-0.01	-0.02	-0.02	-0.04	-0.01			
$\Sigma y2$		1.91	0.00	0.70	-0.03	-0.31	0.01							
					-0.07	-0.12	-0.03	-0.31	0.01					
G		-7.90	-0.28	-107.65	0.56	69.84	0.04							
					0.30	-37.88	0.56	65.82	0.04					
Q		-0.80	-0.36	-163.23	0.67	105.14	0.09							
					0.33	-58.42	0.67	98.66	0.09					
$\Sigma x1$		-8.64	-1.40	35.58	3.42	-12.99	0.28							
					2.12	22.21	3.42	-12.99	0.28					
$\Sigma y1$		173.73	-2.99	75.11	2.85	-24.82	-0.12							
					-0.05	49.57	2.85	-24.82	-0.12					
$\Sigma x2$		-118.43	0.75	-13.43	1.29	2.90	0.26							
					2.08	-10.45	1.29	2.90	0.26					
$\Sigma y2$	183.98	-4.95	155.39	6.79	-50.82	0.02								
				2.04	103.11	6.79	-50.82	0.02						
323 D 2 187					G	-4.98	0.30	-37.89	-0.38	46.82	0.01			
									-0.05	3.29	-0.38	41.71	0.01	
					Q	3.00	0.33	-58.43	-0.40	67.86	0.10			
									-0.03	2.93	-0.40	64.09	0.10	
	$\Sigma x1$	17.50	2.18	22.21	-3.04	-10.99	-0.02							
					-0.65	11.98	-3.04	-10.99	-0.02					
	$\Sigma y1$	170.98	-0.08	49.56	0.41	-23.69	-0.02							
					0.30	27.53	0.41	-23.69	-0.02					
	$\Sigma x2$	-114.64	2.18	-10.45	-3.58	3.71	-0.01							
					-1.15	-6.99	-3.58	3.71	-0.01					
	$\Sigma y2$	212.43	1.89	103.10	-1.58	-47.52	-0.03							
					0.42	58.90	-1.58	-47.52	-0.03					
	324 D 2 188					G	-1.12	0.00	3.28	-0.00	23.11	0.01		
										-0.01	29.09	-0.00	18.20	0.01
						Q	1.63	0.02	2.91	-0.05	39.24	0.02		
										-0.04	47.04	-0.05	31.37	0.02
$\Sigma x1$		6.40	-0.31	11.98	0.30	-8.50	0.00							
					0.06	1.35	0.30	-8.50	0.00					
$\Sigma y1$		56.46	0.23	27.51	-0.40	-18.81	0.01							
					-0.27	4.01	-0.40	-18.81	0.01					
$\Sigma x2$		-36.93	-0.90	-6.99	1.46	3.86	-0.00							
					0.93	-2.16	1.46	3.86	-0.00					
$\Sigma y2$		69.95	0.67	58.87	-1.38	-39.00	0.01							
					-1.06	10.12	-1.38	-39.00	0.01					
325 D 2 189						G	-1.36	0.01	29.10	0.01	-1.01	0.01		
										0.02	23.97	0.01	-7.26	0.01
						Q	1.22	-0.00	47.05	0.08	-2.74	0.02		
										0.09	38.81	0.08	-10.55	0.02
	$\Sigma x1$	9.71	0.09	1.35	0.04	-6.67	-0.01							
					0.13	-6.92	0.04	-6.67	-0.01					
	$\Sigma y1$	32.67	0.23	4.01	0.19	-15.36	0.04							
					0.47	-15.04	0.19	-15.36	0.04					
	$\Sigma x2$	-34.66	0.83	-2.16	-1.72	3.38	-0.05							
					-1.30	2.03	-1.72	3.38	-0.05					
	$\Sigma y2$	58.74	-0.64	10.12	2.09	-31.79	0.11							
					1.95	-29.30	2.09	-31.79	0.11					
	326 D 2 190					G	0.19	0.09	23.97	-0.23	-29.62	-0.05		
										-0.17	-11.86	-0.23	-35.20	-0.05

327 D	2	191	Q	3.18	0.16	38.82	-0.36	-50.59	-0.12
					-0.23	-20.97	-0.36	-57.56	-0.12
			$\Sigma x1$	7.56	0.17	-6.92	-0.61	-4.73	-0.02
					-0.50	-12.15	-0.61	-4.73	-0.02
			$\Sigma y1$	80.89	0.65	-15.04	-0.60	-8.70	0.10
					-0.01	-24.67	-0.60	-8.70	0.10
			$\Sigma x2$	5.36	-1.02	2.04	1.60	0.94	-0.12
					0.75	3.07	1.60	0.94	-0.12
			$\Sigma y2$	41.57	2.02	-29.30	-3.49	-18.25	0.26
					-1.83	-49.48	-3.49	-18.25	0.26
			G	-0.25	-0.03	-5.37	0.01	14.87	-0.02
					0.02	-0.64	0.01	-13.57	-0.02
			Q	-0.30	-0.03	-9.24	0.01	26.03	-0.03
					0.02	-1.12	0.01	-23.79	-0.03
			$\Sigma x1$	0.39	-0.01	0.72	0.01	-0.08	-0.00
					0.03	0.11	0.01	-0.08	-0.00
328 K	3	1	$\Sigma y1$	-0.55	0.45	3.50	-0.14	-0.59	-0.00
					-0.57	-0.73	-0.14	-0.59	-0.00
			$\Sigma x2$	-0.11	-0.17	1.92	0.07	-0.27	-0.00
					0.30	-0.06	0.07	-0.27	-0.00
			$\Sigma y2$	1.01	-0.32	0.73	0.09	-0.13	-0.00
					0.34	-0.24	0.09	-0.13	-0.00
			G	-75.65	20.85	4.20	-13.50	-9.34	-0.28
					-19.64	-23.83	-13.50	-9.34	-0.28
			Q	-32.41	19.04	-3.89	-12.43	-2.56	-0.33
					-18.24	-11.56	-12.43	-2.56	-0.33
			$\Sigma x1$	-15.01	-62.83	-117.75	24.81	63.73	-0.36
					11.62	73.43	24.81	63.73	-0.36
			$\Sigma y1$	354.83	378.16	8.28	-128.87	21.56	1.34
					-8.45	72.97	-128.87	21.56	1.34
			$\Sigma x2$	66.22	24.70	-110.43	1.94	82.35	0.31
					30.51	136.62	1.94	82.35	0.31
329 K	3	2	$\Sigma y2$	158.64	146.39	-62.87	-78.38	39.59	-1.87
					-88.76	55.91	-78.38	39.59	-1.87
			G	-55.52	-7.09	4.63	3.81	-2.33	-0.12
					4.35	-2.35	3.81	-2.33	-0.12
			Q	-32.64	-3.03	7.13	1.19	-4.15	-0.15
					0.54	-5.30	1.19	-4.15	-0.15
			$\Sigma x1$	78.66	-63.55	-147.26	37.41	95.36	-0.07
					48.67	138.84	37.41	95.36	-0.07
			$\Sigma y1$	-96.88	433.74	131.10	-247.35	-88.95	0.83
					-308.32	-135.75	-247.35	-88.95	0.83
			$\Sigma x2$	50.83	38.63	-103.91	-18.91	67.01	0.14
					-18.08	97.11	-18.91	67.01	0.14
			$\Sigma y2$	-17.19	160.59	-1.94	-96.88	1.04	-0.81
					-130.06	1.17	-96.88	1.04	-0.81
330 K	3	3	G	-226.18	-187.53	0.45	99.80	-0.73	-0.15
					111.87	-1.73	99.80	-0.73	-0.15
			Q	-221.60	-222.13	-0.68	130.90	0.46	-0.18
					170.58	0.70	130.90	0.46	-0.18
			$\Sigma x1$	-25.45	18.83	-224.02	-14.64	138.42	-0.74
					-25.10	191.24	-14.64	138.42	-0.74
			$\Sigma y1$	-77.36	370.12	-9.21	-188.22	7.76	1.36
					-194.54	14.08	-188.22	7.76	1.36
			$\Sigma x2$	-42.66	105.89	-203.21	-60.14	127.62	1.18
					-74.53	179.66	-60.14	127.62	1.18
			$\Sigma y2$	-46.50	194.97	-89.75	-119.51	55.45	-1.74
					-163.56	76.59	-119.51	55.45	-1.74
331 K	3	4	G	-288.31	-244.09	2.85	70.59	5.87	-0.63
					-32.30	20.47	70.59	5.87	-0.63
			Q	-253.07	-284.71	1.15	83.12	8.39	-0.74
					-35.35	26.33	83.12	8.39	-0.74
			$\Sigma x1$	-27.84	8.04	-325.01	13.10	197.62	-3.38
					47.35	267.85	13.10	197.62	-3.38
			$\Sigma y1$	28.03	278.38	16.11	-118.93	34.26	7.76
					-78.40	118.89	-118.93	34.26	7.76
			$\Sigma x2$	-20.01	62.02	-286.37	-39.43	240.38	6.06
					-56.27	434.77	-39.43	240.38	6.06
			$\Sigma y2$	4.85	172.87	-117.45	-124.22	63.37	-8.34
					-199.79	72.65	-124.22	63.37	-8.34
332 K	3	5	G	-249.10	-211.53	-7.52	81.81	4.20	-0.05

333 K 3 6 G			33.90	5.07	81.81	4.20	-0.05
	Q	-243.69	-246.80	-8.90	93.95	4.89	-0.07
			35.04	5.79	93.95	4.89	-0.07
	Σx1	3.77	0.80	-211.47	8.32	125.18	-0.76
			25.78	164.06	8.32	125.18	-0.76
	Σy1	35.16	147.72	20.00	-51.30	-9.77	1.70
			-6.17	-9.30	-51.30	-9.77	1.70
	Σx2	8.17	15.81	-184.52	-8.01	111.26	1.10
			-8.21	149.26	-8.01	111.26	1.10
	Σy2	24.52	111.30	-70.86	-51.07	41.94	-1.50
			-41.91	54.96	-51.07	41.94	-1.50
		-246.35	-202.93	-12.34	60.91	7.55	0.21
			-20.19	10.32	60.91	7.55	0.21
	Q	-223.14	-239.87	-14.93	69.38	9.50	0.20
			-31.72	13.58	69.38	9.50	0.20
	Σx1	27.18	20.83	-317.50	1.16	185.28	-2.67
			24.30	238.35	1.16	185.28	-2.67
	Σy1	23.31	182.21	36.99	-61.81	-8.96	6.86
			-3.21	10.09	-61.81	-8.96	6.86
	Σx2	22.76	10.52	-279.85	-3.40	179.34	3.72
			0.33	258.18	-3.40	179.34	3.72
	Σy2	34.30	178.15	-100.45	-81.80	56.14	-4.58
			-67.26	67.97	-81.80	56.14	-4.58
	334 K 3 7 G		-178.50	14.47	-2.59	-14.28	3.62
			-28.36	8.26	-14.28	3.62	0.39
Q		-147.22	2.48	-4.39	-12.39	5.13	0.39
			-34.69	11.00	-12.39	5.13	0.39
Σx1		-3.87	48.11	-323.78	-32.45	185.81	-3.33
			-49.23	233.65	-32.45	185.81	-3.33
Σy1		74.05	240.05	46.04	-163.91	-48.69	8.29
			-251.68	-100.03	-163.91	-48.69	8.29
Σx2		-21.49	-16.27	-288.35	13.04	196.71	3.43
			22.85	301.77	13.04	196.71	3.43
Σy2		90.14	316.61	-101.02	-230.81	26.83	-5.02
			-375.83	-20.51	-230.81	26.83	-5.02
		-180.73	24.64	-2.91	8.05	0.20	0.11
			48.77	-2.31	8.05	0.20	0.11
Q		-166.31	7.30	-4.08	22.86	1.43	0.12
			75.88	0.20	22.86	1.43	0.12
Σx1		0.35	49.71	-210.01	-32.05	130.61	-1.03
			-46.43	181.82	-32.05	130.61	-1.03
Σy1		31.82	101.49	13.45	-59.03	5.71	2.75
			-75.60	30.59	-59.03	5.71	2.75
Σx2		-15.37	-12.39	-176.29	-1.37	106.04	0.97
			-16.50	141.85	-1.37	106.04	0.97
Σy2		53.40	202.60	-87.68	-108.39	65.76	-1.60
			-122.58	109.59	-108.39	65.76	-1.60
335 K 3 8 G		-98.18	28.15	1.78	-4.99	5.97	0.20
			13.19	19.68	-4.99	5.97	0.20
	Q	-72.68	24.91	0.11	-6.98	4.07	0.23
			3.96	12.33	-6.98	4.07	0.23
	Σx1	-40.80	0.21	-117.51	-5.41	70.57	-0.66
			-16.01	94.20	-5.41	70.57	-0.66
	Σy1	10.40	31.28	38.18	-18.49	-25.20	3.00
			-24.19	-37.43	-18.49	-25.20	3.00
	Σx2	-44.62	-36.64	-131.50	9.94	85.15	0.76
			-6.83	123.97	9.94	85.15	0.76
	Σy2	9.32	102.00	39.23	-59.32	-31.22	-1.06
			-75.96	-54.43	-59.32	-31.22	-1.06
		-74.00	-11.85	13.85	7.80	-8.47	-0.04
			11.53	-11.55	7.80	-8.47	-0.04
	Q	-64.04	-12.25	16.06	8.59	-11.04	-0.05
			13.51	-17.05	8.59	-11.04	-0.05
	Σx1	24.29	-67.24	-9.81	38.50	7.68	-0.05
			48.26	13.21	38.50	7.68	-0.05
	Σy1	-115.23	297.18	-1.74	-167.71	-5.99	0.41
			-205.95	-19.72	-167.71	-5.99	0.41
	Σx2	-3.72	4.73	-8.85	-0.07	4.03	-0.00
			4.52	3.24	-0.07	4.03	-0.00
	Σy2	-36.89	102.14	-3.36	-61.31	1.74	-0.26
		-81.81	1.85	-61.31	1.74	-0.26	

338	K	3	11	G	-161.69	12.69	-15.81	-10.25	7.16	0.04
						-18.07	5.66	-10.25	7.16	0.04
				Q	-161.98	25.40	-19.42	-20.16	7.44	0.03
						-35.08	2.91	-20.16	7.44	0.03
				$\Sigma x1$	44.39	90.58	-123.92	-54.00	68.20	-1.71
						-71.42	80.67	-54.00	68.20	-1.71
				$\Sigma y1$	-9.75	345.61	-63.31	-206.65	35.82	4.04
						-274.34	44.13	-206.65	35.82	4.04
				$\Sigma x2$	60.87	0.27	-139.58	1.50	76.87	0.68
						4.77	91.01	1.50	76.87	0.68
				$\Sigma y2$	-30.97	448.77	-49.62	-268.56	34.10	-1.39
						-356.92	52.70	-268.56	34.10	-1.39
339	K	3	12	G	-76.04	10.60	13.58	-8.08	-10.61	0.03
						-13.63	-18.26	-8.08	-10.61	0.03
				Q	-61.59	13.83	16.61	-11.54	-11.95	0.01
						-20.79	-19.25	-11.54	-11.95	0.01
				$\Sigma x1$	-61.10	73.31	-78.69	-47.07	47.32	-0.93
						-67.90	63.29	-47.07	47.32	-0.93
				$\Sigma y1$	-7.51	47.28	109.82	-30.65	-72.34	1.86
						-44.67	-107.21	-30.65	-72.34	1.86
				$\Sigma x2$	-80.50	72.62	-216.20	-46.87	134.67	0.10
						-68.01	187.80	-46.87	134.67	0.10
				$\Sigma y2$	13.93	54.25	326.66	-35.55	-209.20	-0.89
						-52.39	-300.94	-35.55	-209.20	-0.89
340	K	3	13	G	-89.63	9.87	27.52	-7.36	-17.11	-0.03
						-12.21	-23.80	-7.36	-17.11	-0.03
				Q	-90.04	16.05	34.79	-12.10	-24.44	-0.04
						-20.24	-38.54	-12.10	-24.44	-0.04
				$\Sigma x1$	-3.43	-56.10	-6.20	28.43	6.52	-0.19
						29.19	13.37	28.43	6.52	-0.19
				$\Sigma y1$	30.32	234.41	-9.41	-107.77	-4.10	0.37
						-88.91	-21.72	-107.77	-4.10	0.37
				$\Sigma x2$	4.13	3.37	-6.78	2.91	-0.34	-0.13
						12.09	-7.80	2.91	-0.34	-0.13
				$\Sigma y2$	22.18	108.05	-4.65	-61.32	4.50	-0.27
						-75.91	8.85	-61.32	4.50	-0.27
341	K	3	14	G	-54.71	12.01	-21.56	-7.67	12.53	0.03
						-11.01	16.03	-7.67	12.53	0.03
				Q	-33.70	15.27	-16.52	-10.42	7.71	0.03
						-16.00	6.60	-10.42	7.71	0.03
				$\Sigma x1$	-18.11	34.77	-54.25	-14.24	23.23	-1.69
						-7.97	15.43	-14.24	23.23	-1.69
				$\Sigma y1$	-52.25	62.38	150.39	-29.11	-100.25	3.31
						-24.95	-150.35	-29.11	-100.25	3.31
				$\Sigma x2$	-3.04	29.79	-213.85	-9.71	115.56	-0.19
						0.66	132.82	-9.71	115.56	-0.19
				$\Sigma y2$	-75.25	64.16	392.11	-33.95	-235.68	-0.45
						-37.70	-314.94	-33.95	-235.68	-0.45
342	K	3	15	G	-33.01	9.73	0.48	-7.35	-0.37	-0.00
						-12.30	-0.64	-7.35	-0.37	-0.00
				Q	-26.23	13.78	-0.14	-10.73	-0.09	-0.01
						-18.40	-0.41	-10.73	-0.09	-0.01
				$\Sigma x1$	49.61	-50.79	-48.72	28.12	34.16	-0.13
						33.56	53.76	28.12	34.16	-0.13
				$\Sigma y1$	-32.21	122.19	-58.30	-40.65	28.70	0.18
						0.25	27.80	-40.65	28.70	0.18
				$\Sigma x2$	31.49	-14.85	-52.51	17.26	33.06	-0.10
						36.92	46.69	17.26	33.06	-0.10
				$\Sigma y2$	-28.51	79.64	-15.34	-48.66	9.80	-0.46
						-66.33	14.06	-48.66	9.80	-0.46
343	K	3	16	G	-31.74	0.39	4.73	0.22	-3.05	0.05
						1.05	-4.41	0.22	-3.05	0.05
				Q	-14.57	0.38	4.30	0.27	-2.30	0.06
						1.18	-2.61	0.27	-2.30	0.06
				$\Sigma x1$	-10.57	-2.40	-155.87	-1.65	102.66	-0.41
						-7.34	152.12	-1.65	102.66	-0.41
				$\Sigma y1$	-20.04	-0.83	-86.66	33.81	42.18	0.62
						100.60	39.89	33.81	42.18	0.62
				$\Sigma x2$	-12.11	-1.95	-132.88	8.90	69.27	0.24
						24.76	74.93	8.90	69.27	0.24
				$\Sigma y2$	-7.60	0.16	-5.93	-6.73	8.45	-0.40

344 K	3	17	G		-20.04	19.43	-6.73	8.45	-0.40
					200.02	-2.43	-113.37	1.44	-0.00
			Q		-140.08	1.88	-113.37	1.44	-0.00
					-177.23	241.45	-3.31	-147.26	2.57
			$\Sigma x1$		-200.32	4.39	-147.26	2.57	-0.01
				13.45	-10.10	-134.95	5.77	86.46	-0.44
			$\Sigma y1$		7.21	124.43	5.77	86.46	-0.44
				-18.32	173.13	-75.55	-96.39	43.26	0.76
			$\Sigma x2$		-116.05	54.23	-96.39	43.26	0.76
				10.10	30.79	-129.50	-17.32	77.20	0.14
			$\Sigma y2$		-21.19	102.10	-17.32	77.20	0.14
				-13.98	84.96	3.66	-52.78	-0.74	-0.20
			G		-73.37	1.43	-52.78	-0.74	-0.20
				-172.89	222.48	0.08	-99.68	-2.21	1.50
345 K	3	18	Q		-76.57	-6.54	-99.68	-2.21	1.50
					-155.94	247.85	-1.80	-112.82	-1.85
			$\Sigma x1$		-90.60	-7.35	-112.82	-1.85	1.84
				-7.34	-6.23	-206.71	4.63	148.24	-2.27
			$\Sigma y1$		7.68	238.00	4.63	148.24	-2.27
				-47.24	243.70	-134.12	-170.66	24.80	1.90
			$\Sigma x2$		-268.28	-59.71	-170.66	24.80	1.90
				-13.08	40.35	-213.21	-29.93	62.64	-2.51
			$\Sigma y2$		-49.44	-25.28	-29.93	62.64	-2.51
				-28.48	148.39	5.18	-109.66	21.47	0.82
			G		-180.57	69.59	-109.66	21.47	0.82
				-146.77	121.54	-0.51	-28.98	-0.92	1.05
			Q		34.61	-3.27	-28.98	-0.92	1.05
				-140.77	137.00	-0.25	-32.70	-1.32	1.19
346 K	3	19	$\Sigma x1$		38.89	-4.21	-32.70	-1.32	1.19
				-1.96	1.17	-126.24	0.74	82.26	-0.33
			$\Sigma y1$		3.39	120.55	0.74	82.26	-0.33
				-15.89	109.63	-105.95	-28.21	66.55	1.30
			$\Sigma x2$		25.01	93.71	-28.21	66.55	1.30
				-0.09	13.03	-152.00	-4.74	97.06	0.64
			$\Sigma y2$		-1.19	139.17	-4.74	97.06	0.64
				-13.23	73.16	5.65	-16.46	-3.92	-0.01
			G		23.78	-6.10	-16.46	-3.92	-0.01
				-146.69	138.14	-4.45	-30.90	-0.91	-3.46
			Q		45.43	-7.19	-30.90	-0.91	-3.46
				-136.97	158.13	-4.18	-35.68	-2.24	-3.94
			$\Sigma x1$		51.09	-10.90	-35.68	-2.24	-3.94
				18.96	14.43	-191.70	-6.06	121.81	-2.21
347 K	3	20	$\Sigma y1$		-3.74	173.73	-6.06	121.81	-2.21
				-0.27	127.50	-178.69	-31.20	85.80	1.81
			$\Sigma x2$		33.89	78.71	-31.20	85.80	1.81
				22.18	-0.14	-231.78	2.14	110.36	1.56
			$\Sigma y2$		6.28	99.31	2.14	110.36	1.56
				-14.41	124.37	-6.01	-32.20	13.89	-3.08
			G		27.78	35.67	-32.20	13.89	-3.08
				-43.86	8.39	3.41	-4.08	-2.14	-0.91
			Q		-3.85	-3.01	-4.08	-2.14	-0.91
				-34.97	10.25	5.16	-4.74	-3.41	-1.04
			$\Sigma x1$		-3.95	-5.07	-4.74	-3.41	-1.04
				-45.20	1.13	-85.97	-1.52	56.47	0.50
			$\Sigma y1$		-3.43	83.43	-1.52	56.47	0.50
				-94.98	60.20	-44.67	-37.02	26.46	-0.46
348 K	3	21	$\Sigma x2$		-50.84	34.69	-37.02	26.46	-0.46
				-20.06	-39.88	-135.98	28.29	86.57	-0.17
			$\Sigma y2$		44.98	123.73	28.29	86.57	-0.17
				-98.23	112.67	74.26	-73.79	-49.14	-1.17
			G		-108.69	-73.16	-73.79	-49.14	-1.17
				1.51	-0.04	0.73	0.03	4.00	0.00
			Q		0.08	-7.33	0.03	-8.39	0.00
				1.89	-0.05	1.78	0.04	1.93	0.00
			$\Sigma x1$		0.11	-6.75	0.04	-6.58	0.00
				-43.06	-0.04	54.52	0.13	-37.04	-0.01
			$\Sigma y1$		0.43	-81.39	0.13	-37.04	-0.01
				-5.26	-1.46	61.35	0.88	-32.12	0.17
			$\Sigma x2$		1.76	-56.53	0.88	-32.12	0.17
				56.02	-0.04	57.90	0.11	-35.08	0.04
349 D	3	1	G		0.37	-70.84	0.11	-35.08	0.04
				1.51	-0.04	0.73	0.03	4.00	0.00
			Q		0.08	-7.33	0.03	-8.39	0.00
				1.89	-0.05	1.78	0.04	1.93	0.00
			$\Sigma x1$		0.11	-6.75	0.04	-6.58	0.00
				-43.06	-0.04	54.52	0.13	-37.04	-0.01
			$\Sigma y1$		0.43	-81.39	0.13	-37.04	-0.01
				-5.26	-1.46	61.35	0.88	-32.12	0.17
			$\Sigma x2$		1.76	-56.53	0.88	-32.12	0.17
				56.02	-0.04	57.90	0.11	-35.08	0.04
			G		0.37	-70.84	0.11	-35.08	0.04
				1.51	-0.04	0.73	0.03	4.00	0.00
			Q		0.08	-7.33	0.03	-8.39	0.00
				1.89	-0.05	1.78	0.04	1.93	0.00
			$\Sigma x1$		0.11	-6.75	0.04	-6.58	0.00
				-43.06	-0.04	54.52	0.13	-37.04	-0.01

350	D	3	2	G	Σy_2	16.01	0.61	15.14	-0.07	-6.68	0.08
							0.36	-9.38	-0.07	-6.68	0.08
						0.36	0.03	-1.61	-0.01	15.96	-0.02
							-0.04	-26.25	-0.01	-22.07	-0.02
					Q	0.62	0.05	-2.33	-0.01	21.50	-0.02
							-0.05	-36.06	-0.01	-29.86	-0.02
					Σx_1	6.36	0.22	0.04	-0.05	-0.01	-0.00
							-0.20	-0.04	-0.05	-0.01	-0.00
					Σy_1	-14.07	-0.03	0.16	-0.00	-0.00	0.00
							-0.07	0.16	-0.00	-0.00	0.00
					Σx_2	-5.60	0.07	0.08	-0.02	-0.02	0.00
							-0.10	-0.07	-0.02	-0.02	0.00
351	D	3	3	G	Σy_2	-2.63	0.01	0.05	0.01	0.04	0.00
							0.06	0.37	0.01	0.04	0.00
						1.52	-0.02	-24.16	0.01	14.34	0.00
							0.01	-5.46	0.01	-6.71	0.00
					Q	2.01	-0.03	-33.15	0.01	19.76	0.00
							0.02	-5.96	0.01	-8.67	0.00
					Σx_1	13.29	0.34	0.17	-0.12	-0.05	0.00
							-0.28	-0.07	-0.12	-0.05	0.00
					Σy_1	9.57	0.05	0.42	-0.02	-0.63	0.00
							-0.06	-2.68	-0.02	-0.63	0.00
					Σx_2	-9.38	0.10	0.16	-0.05	-0.13	0.00
							-0.14	-0.50	-0.05	-0.13	0.00
352	D	3	4	G	Σy_2	9.13	0.08	0.46	-0.02	-0.52	0.00
							-0.02	-2.09	-0.02	-0.52	0.00
						0.65	-0.47	-5.72	0.18	15.44	-0.18
							0.46	-6.14	0.18	-15.60	-0.18
					Q	0.84	-0.52	-6.18	0.20	14.34	-0.21
							0.52	-8.44	0.20	-15.22	-0.21
					Σx_1	17.61	1.95	0.67	-0.72	-0.09	0.01
							-1.75	0.22	-0.72	-0.09	0.01
					Σy_1	13.08	-0.45	-2.43	0.19	1.07	-0.18
							0.55	3.05	0.19	1.07	-0.18
					Σx_2	-23.01	0.41	0.21	-0.18	0.03	-0.03
							-0.49	0.33	-0.18	0.03	-0.03
353	D	3	5	G	Σy_2	25.06	-0.38	-2.24	0.19	0.96	-0.12
							0.58	2.67	0.19	0.96	-0.12
						-0.03	0.03	-6.41	-0.01	10.40	0.00
							-0.03	-7.99	-0.01	-11.03	0.00
					Q	0.11	0.03	-8.83	-0.01	14.01	0.00
							-0.04	-11.12	-0.01	-14.92	0.00
					Σx_1	6.73	0.28	0.43	-0.11	-0.23	0.00
							-0.29	-0.70	-0.11	-0.23	0.00
					Σy_1	1.15	0.15	3.01	-0.05	-1.01	0.00
							-0.12	-2.05	-0.05	-1.01	0.00
					Σx_2	-9.16	0.04	0.58	-0.02	-0.23	-0.00
							-0.05	-0.58	-0.02	-0.23	-0.00
354	D	3	6	G	Σy_2	8.65	0.16	2.47	-0.06	-0.81	0.00
							-0.13	-1.58	-0.06	-0.81	0.00
						1.20	0.04	-7.67	-0.01	9.99	0.01
							-0.02	-10.84	-0.01	-11.24	0.01
					Q	1.43	0.04	-10.74	-0.01	13.69	0.01
							-0.03	-14.04	-0.01	-14.98	0.01
					Σx_1	4.08	0.22	-0.20	-0.08	0.16	-0.00
							-0.17	0.61	-0.08	0.16	-0.00
					Σy_1	9.33	0.40	-1.63	-0.18	0.67	-0.00
							-0.52	1.78	-0.18	0.67	-0.00
					Σx_2	-4.53	0.05	0.00	-0.02	0.21	0.00
							-0.05	1.08	-0.02	0.21	0.00
355	D	3	7	G	Σy_2	11.05	0.23	-1.55	-0.08	0.36	-0.00
							-0.19	0.27	-0.08	0.36	-0.00
						0.77	0.06	0.04	-0.01	12.73	-0.02
							-0.06	-16.84	-0.01	-17.18	-0.02
					Q	1.02	0.07	0.32	-0.02	14.80	-0.02
							-0.07	-19.60	-0.02	-20.04	-0.02
					Σx_1	2.06	0.29	0.00	-0.07	0.02	-0.00
							-0.26	0.12	-0.07	0.02	-0.00
					Σy_1	1.94	-0.06	0.12	0.00	-0.01	0.00
							-0.03	0.06	0.00	-0.01	0.00
					Σx_2	-1.43	0.09	0.03	-0.03	-0.00	0.00

						-0.11	0.02	-0.03	-0.00	0.00
					Σy2	-0.07	-0.19	0.06	0.05	0.03
							0.21	0.31	0.05	0.03
356	D	3	8	G	1.20	-0.01	-16.80	0.01	11.15	0.00
						0.02	-9.11	0.01	-7.99	0.00
				Q	1.47	-0.02	-19.86	0.01	12.90	0.00
						0.04	-10.39	0.01	-9.01	0.00
					Σx1	1.68	0.32	0.11	-0.12	-0.04
							-0.24	-0.08	-0.12	-0.04
					Σy1	-0.08	0.06	0.12	-0.03	-0.58
							-0.10	-2.71	-0.03	-0.58
					Σx2	-4.09	0.11	0.02	-0.05	-0.10
							-0.15	-0.45	-0.05	-0.10
					Σy2	0.79	-0.09	0.35	0.05	-0.52
							0.16	-2.16	0.05	-0.52
357	D	3	9	G	0.34	0.07	-1.37	-0.02	12.58	-0.02
						-0.06	-13.25	-0.02	-15.86	-0.02
				Q	0.43	0.10	-1.71	-0.02	15.45	-0.02
						-0.08	-16.55	-0.02	-19.56	-0.02
					Σx1	0.29	0.13	0.30	-0.03	0.00
							-0.12	0.12	-0.03	-0.03
					Σy1	-0.35	0.06	0.48	-0.02	-0.08
							-0.08	-0.12	-0.02	-0.08
					Σx2	-0.81	0.17	0.34	-0.05	-0.05
							-0.18	-0.03	-0.05	-0.05
					Σy2	-0.19	-0.28	0.24	0.08	-0.01
							0.31	0.18	0.08	-0.01
358	D	3	10	G	0.52	-0.02	-12.83	0.01	10.09	0.00
						0.02	-10.11	0.01	-8.96	0.00
				Q	0.54	-0.03	-15.97	0.01	11.98	0.00
						0.03	-11.72	0.01	-10.23	0.00
					Σx1	1.19	0.17	-0.00	-0.07	-0.03
							-0.16	-0.14	-0.07	-0.03
					Σy1	0.88	0.06	-0.15	-0.03	-0.53
							-0.10	-2.71	-0.03	-0.53
					Σx2	-4.58	0.14	-0.14	-0.06	-0.06
							-0.14	-0.43	-0.06	-0.06
					Σy2	2.17	-0.21	0.18	0.09	-0.51
							0.21	-2.28	0.09	-0.51
359	D	3	11	G	0.63	-0.07	-10.21	0.03	11.00	-0.00
						0.07	-5.86	0.03	-9.31	-0.00
				Q	0.67	-0.08	-11.85	0.03	12.89	-0.00
						0.08	-6.99	0.03	-11.00	-0.00
					Σx1	1.55	0.24	-0.11	-0.09	0.09
							-0.24	0.37	-0.09	0.09
					Σy1	2.87	-0.01	-2.74	0.02	1.16
							0.08	3.26	0.02	1.16
					Σx2	-5.47	-0.02	-0.40	0.01	0.15
							0.03	0.38	0.01	0.15
					Σy2	2.88	-0.14	-2.31	0.05	1.05
							0.12	3.09	0.05	1.05
360	D	3	12	G	0.45	0.00	-5.99	-0.00	10.40	0.00
						-0.00	-3.23	-0.00	-9.30	0.00
				Q	0.46	0.00	-7.14	-0.00	12.16	0.00
						-0.00	-4.01	-0.00	-10.91	0.00
					Σx1	1.50	0.27	0.40	-0.10	-0.28
							-0.26	-1.02	-0.10	-0.28
					Σy1	5.78	0.11	3.33	-0.04	-1.41
							-0.11	-3.72	-0.04	-1.41
					Σx2	-4.89	-0.11	0.36	0.04	-0.03
							0.11	0.19	0.04	-0.03
					Σy2	3.13	0.15	3.23	-0.06	-1.60
							-0.14	-4.77	-0.06	-1.60
361	D	3	13	G	0.06	0.02	-2.42	-0.01	6.99	0.01
						-0.02	-17.06	-0.01	-12.81	0.01
				Q	-0.03	0.03	-3.06	-0.01	8.36	0.01
						-0.03	-19.41	-0.01	-14.85	0.01
					Σx1	1.87	0.22	-1.16	-0.09	0.78
							-0.21	2.78	-0.09	0.78
					Σy1	-2.71	0.30	-4.21	-0.11	2.82
							-0.25	10.00	-0.11	2.82

362	D	3	14	G	$\Sigma x2$	-8.21	-0.13	0.22	0.05	-0.15	-0.00
							0.14	-0.52	0.05	-0.15	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	4.74	0.31	-5.43	-0.12	3.75	0.00
							-0.31	13.46	-0.12	3.75	0.00
				Q		-1.35	0.03	-29.83	-0.01	18.14	-0.00
							-0.03	-0.04	-0.01	-9.27	-0.00
				Q		-1.92	0.04	-37.92	-0.01	23.83	-0.01
							-0.04	-2.17	-0.01	-13.19	-0.01
				G	$\Sigma x1$	-2.54	0.14	7.07	-0.03	-1.37	-0.00
							-0.08	-2.16	-0.03	-1.37	-0.00
				G	$\Sigma y1$	-1.07	0.04	7.08	-0.02	-1.33	-0.01
							-0.09	-1.86	-0.02	-1.33	-0.01
363	D	3	15	G	$\Sigma x2$	-3.99	0.22	6.99	-0.06	-1.36	-0.00
							-0.20	-2.14	-0.06	-1.36	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	1.07	-0.24	3.59	0.08	-0.67	-0.00
							0.29	-0.90	0.08	-0.67	-0.00
				G		1.02	-0.02	-1.37	0.01	6.96	-0.00
							0.02	-13.36	0.01	-11.95	-0.00
				Q		1.11	-0.03	-3.74	0.01	9.78	-0.00
							0.03	-16.96	0.01	-15.28	-0.00
				G	$\Sigma x1$	-0.83	0.05	-1.85	-0.02	0.46	0.00
							-0.06	0.37	-0.02	0.46	0.00
				G	$\Sigma y1$	1.89	0.02	-1.50	0.00	-0.04	-0.00
							0.02	-1.70	0.00	-0.04	-0.00
364	D	3	16	G	$\Sigma x2$	-3.34	0.07	-1.83	-0.03	0.41	-0.00
							-0.07	0.12	-0.03	0.41	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	-0.85	-0.19	-0.71	0.08	-0.18	-0.00
							0.18	-1.57	0.08	-0.18	-0.00
				G		0.45	-0.05	-13.05	0.02	11.87	0.00
							0.05	-4.43	0.02	-8.55	0.00
				Q		0.38	-0.06	-16.60	0.02	15.59	0.00
							0.06	-6.64	0.02	-11.75	0.00
				G	$\Sigma x1$	-0.32	0.14	0.30	-0.06	-0.04	-0.00
							-0.14	0.11	-0.06	-0.04	-0.00
				G	$\Sigma y1$	3.72	-0.11	-1.79	0.05	0.77	0.00
							0.13	2.23	0.05	0.77	0.00
365	D	3	17	G	$\Sigma x2$	-4.16	-0.08	0.04	0.03	0.05	0.00
							0.08	0.28	0.03	0.05	0.00
				Q	$\Sigma y2$	0.34	-0.10	-1.61	0.04	0.70	0.00
							0.11	2.00	0.04	0.70	0.00
				G		0.30	0.00	-4.33	-0.00	9.60	0.00
							-0.00	-5.48	-0.00	-10.06	0.00
				Q		0.26	0.00	-6.51	-0.00	12.77	0.00
							-0.00	-8.19	-0.00	-13.44	0.00
				G	$\Sigma x1$	0.14	0.17	0.15	-0.07	-0.09	-0.00
							-0.16	-0.32	-0.07	-0.09	-0.00
				G	$\Sigma y1$	2.36	0.09	2.22	-0.03	-0.61	0.00
							-0.08	-0.85	-0.03	-0.61	0.00
366	D	3	18	G	$\Sigma x2$	-5.73	-0.14	0.34	0.06	-0.06	0.00
							0.15	0.05	0.06	-0.06	0.00
				Q	$\Sigma y2$	1.35	0.13	1.98	-0.05	-0.60	-0.00
							-0.11	-1.01	-0.05	-0.60	-0.00
				G		-0.10	0.02	-6.23	-0.01	10.90	0.01
							-0.02	-1.05	-0.01	-8.83	0.01
				Q		-0.24	0.03	-9.11	-0.01	14.72	0.01
							-0.03	-1.25	-0.01	-11.59	0.01
				G	$\Sigma x1$	-2.25	0.13	-0.42	-0.05	0.07	-0.00
							-0.12	-0.05	-0.05	0.07	-0.00
				G	$\Sigma y1$	5.52	0.31	-0.81	-0.13	0.20	0.00
							-0.33	0.17	-0.13	0.20	0.00
367	D	3	19	G	$\Sigma x2$	-1.53	-0.14	-0.13	0.05	-0.01	-0.00
							0.10	-0.18	0.05	-0.01	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	-3.84	0.25	-0.87	-0.09	0.23	0.00
							-0.21	0.30	-0.09	0.23	0.00
				G		0.94	0.02	-0.86	-0.01	11.34	-0.01
							-0.02	-6.14	-0.01	-13.04	-0.01
				Q		1.21	0.02	-1.11	-0.01	14.85	-0.01
							-0.03	-9.29	-0.01	-17.49	-0.01
				G	$\Sigma x1$	-0.20	0.05	0.20	-0.02	-0.03	0.00
							-0.05	-0.01	-0.02	-0.03	0.00
				G	$\Sigma y1$	-1.87	-0.17	0.25	0.05	0.06	-0.00
							0.13	0.62	0.05	0.06	-0.00

				$\Sigma x2$	-0.55	0.06	0.21	-0.02	-0.02	-0.00
						-0.08	0.09	-0.02	-0.02	-0.00
				$\Sigma y2$	-1.77	-0.16	0.12	0.06	0.01	-0.00
						0.22	0.20	0.06	0.01	-0.00
368	D	3	20	G	0.92	-0.03	-5.65	0.01	8.19	-0.00
						0.03	-11.30	0.01	-10.57	-0.00
				Q	1.00	-0.04	-8.62	0.02	10.75	-0.00
						0.04	-13.99	0.02	-13.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-1.07	0.05	-0.15	-0.02	0.02	-0.00
						-0.04	-0.06	-0.02	0.02	-0.00
				$\Sigma y1$	2.40	-0.15	0.48	0.05	-0.38	-0.00
						0.11	-1.35	0.05	-0.38	-0.00
				$\Sigma x2$	-1.94	0.01	-0.05	-0.01	-0.02	-0.00
						-0.02	-0.14	-0.01	-0.02	-0.00
				$\Sigma y2$	-2.37	-0.18	0.13	0.08	-0.28	-0.00
						0.20	-1.20	0.08	-0.28	-0.00
369	D	3	21	G	0.64	-0.06	-11.35	0.02	11.19	0.00
						0.06	-6.49	0.02	-9.33	0.00
				Q	0.62	-0.07	-14.06	0.03	14.19	0.00
						0.06	-8.54	0.03	-12.08	0.00
				$\Sigma x1$	-0.92	0.11	-0.01	-0.04	-0.03	-0.00
						-0.11	-0.18	-0.04	-0.03	-0.00
				$\Sigma y1$	2.31	-0.11	-1.31	0.05	0.50	0.00
						0.14	1.28	0.05	0.50	0.00
				$\Sigma x2$	-3.66	-0.12	-0.09	0.05	0.00	0.00
						0.12	-0.08	0.05	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-0.93	-0.11	-1.19	0.04	0.45	0.00
						0.11	1.14	0.04	0.45	0.00
370	D	3	22	G	0.25	-0.00	-6.75	0.00	11.54	-0.00
						0.00	1.85	0.00	-8.09	-0.00
				Q	0.18	0.00	-8.84	-0.00	14.46	0.00
						-0.00	0.97	-0.00	-10.53	0.00
				$\Sigma x1$	-1.79	0.14	-0.25	-0.06	0.33	-0.00
						-0.14	1.39	-0.06	0.33	-0.00
				$\Sigma y1$	4.20	0.08	1.22	-0.03	0.06	0.00
						-0.08	1.54	-0.03	0.06	0.00
				$\Sigma x2$	-5.01	-0.18	-0.17	0.07	0.41	0.00
						0.17	1.87	0.07	0.41	0.00
				$\Sigma y2$	-1.83	0.13	1.10	-0.05	0.05	-0.00
						-0.12	1.34	-0.05	0.05	-0.00
371	D	3	23	G	-0.42	0.03	3.22	-0.01	3.21	-0.00
						-0.03	-29.69	-0.01	-16.41	-0.00
				Q	-0.58	0.04	2.57	-0.02	5.01	-0.00
						-0.04	-34.72	-0.02	-19.96	-0.00
				$\Sigma x1$	-0.94	0.09	1.68	-0.03	-1.74	0.00
						-0.04	-7.02	-0.03	-1.74	0.00
				$\Sigma y1$	-2.72	0.36	1.72	-0.15	-1.39	0.01
						-0.39	-5.20	-0.15	-1.39	0.01
				$\Sigma x2$	-2.14	-0.22	2.26	0.10	-2.26	-0.00
						0.26	-9.01	0.10	-2.26	-0.00
				$\Sigma y2$	-4.85	0.32	1.44	-0.13	-0.97	0.01
						-0.32	-3.39	-0.13	-0.97	0.01
372	D	3	24	G	-5.79	0.13	-12.07	-0.07	10.22	-0.12
						-0.21	-3.53	-0.07	-6.85	-0.12
				Q	-7.36	0.17	-11.06	-0.09	7.99	-0.13
						-0.28	-0.33	-0.09	-3.74	-0.13
				$\Sigma x1$	47.44	0.03	74.50	-0.07	-26.47	0.01
						-0.30	-59.31	-0.07	-26.47	0.01
				$\Sigma y1$	16.78	2.39	30.14	-0.82	-12.09	-0.09
						-1.78	-30.97	-0.82	-12.09	-0.09
				$\Sigma x2$	-50.60	0.60	62.06	-0.26	-22.97	-0.02
						-0.71	-54.07	-0.26	-22.97	-0.02
				$\Sigma y2$	27.53	-0.03	-3.45	0.06	0.92	-0.04
						0.28	1.20	0.06	0.92	-0.04
373	D	3	25	G	0.64	0.03	-0.08	-0.01	10.58	-0.00
						-0.02	-4.05	-0.01	-11.97	-0.00
				Q	0.81	0.03	-0.07	-0.01	13.25	-0.00
						-0.03	-5.84	-0.01	-15.26	-0.00
				$\Sigma x1$	-0.07	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.01	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-1.55	-0.18	0.05	0.06	0.10	-0.00

						0.15	0.60	0.06	0.10	-0.00
		$\Sigma x2$	0.24			0.11	0.01	-0.04	0.02	-0.00
						-0.10	0.14	-0.04	0.02	-0.00
		$\Sigma y2$	-2.56			-0.25	0.02	0.09	0.00	-0.00
						0.27	0.04	0.09	0.00	-0.00
374	D	3	26	G	1.26	-0.03	-4.10	0.01	7.72	-0.00
						0.03	-11.68	0.01	-10.92	-0.00
		Q	1.50			-0.04	-5.93	0.02	9.60	-0.00
						0.04	-14.14	0.02	-13.07	-0.00
		$\Sigma x1$	-0.81			-0.02	-0.02	0.01	-0.02	-0.00
						0.04	-0.14	0.01	-0.02	-0.00
		$\Sigma y1$	0.77			-0.12	0.56	0.04	-0.20	-0.00
						0.06	-0.37	0.04	-0.20	-0.00
		$\Sigma x2$	-2.18			-0.00	0.12	-0.01	-0.04	-0.00
						-0.03	-0.08	-0.01	-0.04	-0.00
		$\Sigma y2$	-2.14			-0.24	0.02	0.11	-0.11	-0.00
						0.28	-0.49	0.11	-0.11	-0.00
375	D	3	27	G	0.65	-0.05	-11.64	0.02	11.51	0.00
						0.05	-5.33	0.02	-9.10	0.00
		Q	0.66			-0.06	-14.09	0.02	14.10	0.00
						0.06	-6.74	0.02	-11.29	0.00
		$\Sigma x1$	-1.32			0.04	-0.14	-0.02	0.04	-0.00
						-0.05	0.07	-0.02	0.04	-0.00
		$\Sigma y1$	3.23			-0.05	-0.35	0.03	0.16	0.00
						0.11	0.47	0.03	0.16	0.00
		$\Sigma x2$	-2.58			-0.13	-0.08	0.05	0.07	0.00
						0.15	0.28	0.05	0.07	0.00
		$\Sigma y2$	-2.04			-0.15	-0.48	0.05	0.16	0.00
						0.13	0.33	0.05	0.16	0.00
376	D	3	28	G	0.44	-0.00	-5.11	0.00	9.87	-0.00
						0.00	-4.78	0.00	-9.74	-0.00
		Q	0.44			-0.00	-6.49	0.00	12.04	-0.00
						0.00	-6.27	0.00	-11.95	-0.00
		$\Sigma x1$	-1.45			0.11	0.10	-0.04	0.02	-0.00
						-0.11	0.19	-0.04	0.02	-0.00
		$\Sigma y1$	2.93			0.06	0.50	-0.02	0.31	0.00
						-0.05	2.07	-0.02	0.31	0.00
		$\Sigma x2$	-3.67			-0.21	0.33	0.08	-0.10	0.00
						0.20	-0.18	0.08	-0.10	0.00
		$\Sigma y2$	-1.59			0.14	0.34	-0.05	0.47	-0.00
						-0.13	2.67	-0.05	0.47	-0.00
377	D	3	29	G	-0.09	0.04	-5.63	-0.01	10.54	-0.01
						-0.04	-1.89	-0.01	-9.04	-0.01
		Q	-0.09			0.04	-7.27	-0.02	12.99	-0.01
						-0.05	-2.23	-0.02	-10.97	-0.01
		$\Sigma x1$	-3.05			0.14	0.05	-0.06	-0.09	0.00
						-0.17	-0.39	-0.06	-0.09	0.00
		$\Sigma y1$	2.03			0.30	1.98	-0.12	-0.51	0.01
						-0.31	-0.57	-0.12	-0.51	0.01
		$\Sigma x2$	-3.91			-0.19	-0.36	0.07	-0.01	-0.00
						0.17	-0.41	0.07	-0.01	-0.00
		$\Sigma y2$	-1.92			0.38	2.61	-0.16	-0.64	0.01
						-0.41	-0.57	-0.16	-0.64	0.01
378	D	3	30	G	0.77	0.02	-0.08	-0.01	9.84	0.00
						-0.02	-2.77	-0.01	-10.87	0.00
		Q	0.99			0.02	-0.09	-0.01	12.22	0.00
						-0.02	-4.16	-0.01	-13.77	0.00
		$\Sigma x1$	-0.38			-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.02	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-3.59			-0.26	0.06	0.09	0.09	-0.00
						0.22	0.54	0.09	0.09	-0.00
		$\Sigma x2$	-0.05			0.07	0.01	-0.03	0.03	-0.00
						-0.07	0.18	-0.03	0.03	-0.00
		$\Sigma y2$	-2.89			-0.22	0.03	0.09	-0.02	-0.00
						0.26	-0.10	0.09	-0.02	-0.00
379	D	3	31	G	1.13	-0.03	-2.86	0.01	7.41	-0.00
						0.03	-11.52	0.01	-11.09	-0.00
		Q	1.36			-0.03	-4.27	0.01	9.19	-0.00
						0.04	-13.93	0.01	-13.30	-0.00
		$\Sigma x1$	-0.69			-0.08	-0.04	0.04	-0.02	-0.00
						0.10	-0.11	0.04	-0.02	-0.00

380	D	3	32	G	Σy_1	1.89	-0.14	0.51	0.04	0.02	-0.00
							0.07	0.59	0.04	0.02	-0.00
				Q	Σx_2	-1.14	-0.04	0.15	0.01	-0.02	-0.00
							0.00	0.08	0.01	-0.02	-0.00
				G	Σy_2	-2.75	-0.26	-0.13	0.12	0.08	-0.00
							0.29	0.23	0.12	0.08	-0.00
				Q		0.71	-0.05	-11.50	0.02	11.36	0.00
							0.05	-6.20	0.02	-9.35	0.00
				G	Σx_1	0.77	-0.06	-13.91	0.02	13.91	0.00
							0.06	-7.84	0.02	-11.61	0.00
				Q	Σy_1	-0.77	-0.01	-0.11	-0.00	0.02	-0.00
							-0.01	-0.00	-0.00	0.02	-0.00
				G	Σx_2	1.64	-0.03	0.60	0.03	-0.21	0.00
							0.10	-0.53	0.03	-0.21	0.00
381	D	3	33	G	Σy_2	-2.10	-0.17	0.09	0.07	0.02	0.00
							0.19	0.22	0.07	0.02	0.00
				Q	Σx_1	-1.59	-0.15	0.24	0.05	-0.16	0.00
							0.13	-0.61	0.05	-0.16	0.00
				G	Σy_1	0.40	0.00	-6.29	-0.00	10.55	-0.00
							-0.00	-2.48	-0.00	-9.02	-0.00
				Q	Σx_2	0.42	0.00	-7.95	-0.00	12.92	-0.00
							-0.00	-3.26	-0.00	-11.04	-0.00
				G	Σy_2	-1.67	0.06	-0.02	-0.03	0.08	-0.00
							-0.06	0.40	-0.03	0.08	-0.00
				Q	Σx_1	2.60	0.06	-0.55	-0.02	0.85	-0.00
							-0.06	3.66	-0.02	0.85	-0.00
				G	Σy_1	-1.72	-0.25	0.24	0.10	-0.12	0.00
							0.24	-0.37	0.10	-0.12	0.00
382	D	3	34	G	Σy_2	-2.57	0.15	-0.68	-0.06	1.08	-0.00
							-0.14	4.68	-0.06	1.08	-0.00
				Q	Σx_1	-0.15	0.04	-2.00	-0.02	6.60	-0.01
							-0.04	-17.66	-0.02	-12.91	-0.01
				G	Σy_1	-0.13	0.04	-2.66	-0.02	8.07	-0.01
							-0.04	-21.81	-0.02	-15.79	-0.01
				Q	Σx_2	-1.75	0.07	0.42	-0.03	-0.29	-0.00
							-0.07	-1.03	-0.03	-0.29	-0.00
				G	Σy_2	1.82	0.29	3.90	-0.12	-1.90	-0.00
							-0.29	-5.53	-0.12	-1.90	-0.00
				Q	Σx_1	-0.34	-0.25	-0.40	0.10	0.11	0.00
							0.24	0.17	0.10	0.11	0.00
				G	Σy_1	-3.00	0.32	4.98	-0.13	-2.45	-0.00
							-0.31	-7.15	-0.13	-2.45	-0.00
383	D	3	35	G	Σy_2	0.07	0.00	-18.18	-0.00	14.18	0.00
							-0.00	-4.22	-0.00	-8.93	0.00
				Q	Σx_1	0.45	-0.00	-22.46	0.00	18.68	0.00
							0.00	-6.09	0.00	-12.53	0.00
				G	Σy_1	-1.88	-0.01	-1.05	0.00	0.55	-0.00
							0.01	1.88	0.00	0.55	-0.00
				Q	Σx_2	4.60	0.09	-5.65	-0.04	2.22	0.00
							-0.11	6.15	-0.04	2.22	0.00
				G	Σy_2	-1.64	-0.09	0.19	0.03	-0.16	0.00
							0.09	-0.69	0.03	-0.16	0.00
				Q	Σx_1	-1.33	-0.11	-7.32	0.04	3.18	-0.00
							0.11	9.61	0.04	3.18	-0.00
384	D	3	36	G	Σy_1	0.89	0.00	-4.19	0.00	5.77	-0.00
							0.00	0.01	0.00	0.57	-0.00
				Q	Σx_2	1.14	-0.01	-6.03	0.01	7.54	-0.00
							0.01	0.01	0.01	1.58	-0.00
				G	Σy_2	-0.29	0.07	1.88	-0.05	-1.43	-0.00
							0.01	-0.01	-0.05	-1.43	-0.00
				Q	Σx_1	18.00	0.24	6.08	-0.26	-4.64	-0.01
							-0.11	-0.07	-0.26	-4.64	-0.01
				G	Σy_1	-10.21	-0.01	-0.64	0.08	0.51	0.00
							0.09	0.03	0.08	0.51	0.00
				Q	Σx_2	-12.19	-0.62	9.46	0.71	-7.26	-0.02
							0.32	-0.15	0.71	-7.26	-0.02
385	D	3	37	G	Σy_2	0.79	0.03	-0.79	-0.01	9.14	0.01
							-0.02	-2.20	-0.01	-9.73	0.01
				Q	Σx_1	1.03	0.04	-0.93	-0.01	11.23	0.01
							-0.02	-3.34	-0.01	-12.23	0.01
				G	Σx_2	-0.10	-0.12	0.42	0.04	-0.10	0.00

386 D	3	38	G	Σy1	-3.07	0.09	-0.08	0.04	-0.10	0.00		
						-0.36	0.13	0.14	0.14	-0.00		
			Σx2	0.63	0.30	0.82	0.14	0.14	-0.00			
					0.08	0.39	-0.03	-0.04	-0.00			
			Σy2	-2.84	-0.06	0.21	-0.03	-0.04	-0.00			
					-0.36	0.17	0.14	-0.04	-0.00			
			G	0.97	0.31	-0.04	0.14	-0.04	-0.00			
					-0.02	-2.02	0.01	7.14	-0.00			
			Q	1.17	0.02	-11.58	0.01	-11.23	-0.00			
					-0.03	-3.12	0.01	8.84	-0.00			
			Σx1	0.19	0.03	-13.94	0.01	-13.47	-0.00			
					-0.09	-0.27	0.04	0.05	-0.00			
			Σy1	-1.42	0.09	-0.04	0.04	0.05	-0.00			
					-0.23	0.81	0.10	0.04	0.00			
			Σx2	-1.70	0.25	1.00	0.10	0.04	0.00			
					-0.12	0.04	0.05	0.04	-0.00			
Σy2	-1.65	0.12	0.22	0.05	0.04	-0.00						
		-0.21	-0.11	0.09	0.15	0.00						
		0.21	0.57	0.09	0.15	0.00						
387 D	3	39	G	0.57	-0.04	-11.62	0.02	11.42	0.00			
					0.04	-6.27	0.02	-9.39	0.00			
			Q	0.62	-0.05	-14.01	0.02	13.98	0.00			
					0.05	-7.91	0.02	-11.67	0.00			
			Σx1	-1.12	-0.01	0.00	0.00	-0.01	0.00			
					0.01	-0.05	0.00	-0.01	0.00			
			Σy1	2.51	-0.19	0.99	0.07	-0.34	0.00			
					0.18	-0.82	0.07	-0.34	0.00			
			Σx2	-0.29	-0.28	0.26	0.10	-0.04	0.00			
					0.27	0.07	0.10	-0.04	0.00			
			Σy2	-2.56	-0.07	0.56	0.03	-0.25	0.00			
					0.08	-0.76	0.03	-0.25	0.00			
			388 D	3	40	G	0.37	0.01	-6.30	-0.00	10.12	-0.00
								-0.00	-4.58	-0.00	-9.43	-0.00
						Q	0.40	0.00	-7.93	-0.00	12.38	-0.00
								-0.00	-5.82	-0.00	-11.53	-0.00
Σx1	-1.05	0.02				-0.08	-0.01	0.08	-0.00			
		-0.02				0.33	-0.01	0.08	-0.00			
Σy1	1.51	0.07				-0.80	-0.03	0.76	-0.00			
		-0.06				2.96	-0.03	0.76	-0.00			
Σx2	-0.45	-0.29				0.08	0.12	-0.06	-0.00			
		0.29				-0.24	0.12	-0.06	-0.00			
Σy2	-2.36	0.16				-0.78	-0.06	0.89	-0.00			
		-0.15				3.63	-0.06	0.89	-0.00			
389 D	3	41				G	0.08	0.04	-4.56	-0.02	7.74	-0.01
								-0.04	-14.35	-0.02	-11.70	-0.01
						Q	0.21	0.05	-5.81	-0.02	9.56	-0.01
								-0.05	-17.30	-0.02	-14.21	-0.01
			Σx1	-1.31	0.03	0.33	-0.01	-0.23	-0.00			
					-0.03	-0.81	-0.01	-0.23	-0.00			
			Σy1	3.46	0.28	3.01	-0.11	-1.42	-0.00			
					-0.28	-4.01	-0.11	-1.42	-0.00			
			Σx2	-1.04	-0.30	-0.23	0.12	0.04	0.00			
					0.30	-0.03	0.12	0.04	0.00			
			Σy2	-2.48	0.33	3.68	-0.13	-1.76	-0.01			
					-0.34	-5.01	-0.13	-1.76	-0.01			
			390 D	3	42	G	-0.06	0.00	-14.35	-0.00	12.21	0.00
								-0.00	-5.00	-0.00	-8.70	0.00
						Q	0.11	-0.01	-17.29	0.00	15.03	0.00
								0.01	-5.93	0.00	-10.76	0.00
Σx1	-1.18	-0.04				-0.82	0.01	0.43	0.00			
		0.04				1.48	0.01	0.43	0.00			
Σy1	5.72	0.10				-3.99	-0.04	1.41	0.00			
		-0.10				3.53	-0.04	1.41	0.00			
Σx2	-1.26	-0.17				-0.04	0.07	0.03	0.00			
		0.17				0.13	0.07	0.03	0.00			
Σy2	-4.41	-0.05				-5.00	0.02	1.91	0.00			
		0.04				5.18	0.02	1.91	0.00			
391 D	3	43				G	0.04	0.01	-4.98	-0.00	6.85	-0.00
								0.00	0.07	-0.00	-2.69	-0.00
						Q	0.58	0.00	-5.92	-0.00	7.92	-0.00
								0.00	0.06	-0.00	-2.99	-0.00

392	D	3	44	G	$\Sigma x1$	-4.72	-0.01	1.47	0.03	-0.61	-0.00
							0.05	-0.02	0.03	-0.61	-0.00
				Q	$\Sigma y1$	1.76	0.15	3.50	-0.07	-1.47	-0.00
							-0.01	-0.06	-0.07	-1.47	-0.00
				G	$\Sigma x2$	-4.32	-0.09	0.15	0.07	-0.05	0.00
							0.09	0.02	0.07	-0.05	0.00
				Q	$\Sigma y2$	5.41	-0.19	5.10	0.08	-2.16	-0.01
							-0.00	-0.13	0.08	-2.16	-0.01
				G		-5.93	-0.07	0.00	-0.02	5.62	0.04
							-0.17	-10.83	-0.02	-10.23	0.04
				Q		-6.55	-0.12	4.11	-0.01	2.23	0.04
							-0.17	-10.21	-0.01	-8.33	0.04
393	D	3	45	G	$\Sigma x1$	34.96	0.50	75.37	-0.22	-39.24	0.00
							-0.52	-108.84	-0.22	-39.24	0.00
				Q	$\Sigma y1$	-21.60	0.09	46.62	-0.20	-23.82	0.04
							-0.85	-65.19	-0.20	-23.82	0.04
				G	$\Sigma x2$	-40.24	0.26	75.67	-0.09	-39.42	0.01
							-0.18	-109.37	-0.09	-39.42	0.01
				Q	$\Sigma y2$	41.22	0.19	-1.46	-0.08	1.12	0.03
							-0.20	3.81	-0.08	1.12	0.03
				G		1.04	0.07	-10.55	-0.02	9.72	-0.08
							-0.03	-6.45	-0.02	-8.17	-0.08
				Q		2.79	0.11	-8.02	-0.03	6.70	-0.10
							-0.04	-4.12	-0.03	-5.23	-0.10
394	D	3	46	G	$\Sigma x1$	41.03	1.08	97.13	-0.36	-30.71	0.00
							-0.83	-65.65	-0.36	-30.71	0.00
				Q	$\Sigma y1$	17.22	-0.57	68.66	0.21	-22.85	-0.09
							0.54	-52.44	0.21	-22.85	-0.09
				G	$\Sigma x2$	-42.90	-0.42	103.13	0.05	-33.64	-0.02
							-0.15	-75.18	0.05	-33.64	-0.02
				Q	$\Sigma y2$	46.58	0.41	-1.21	-0.07	0.48	-0.06
							0.06	1.35	-0.07	0.48	-0.06
				G		-0.35	-0.00	-15.80	0.00	12.48	0.01
							0.00	1.10	0.00	-4.79	0.01
				Q		-0.47	-0.00	-18.27	0.00	14.33	0.02
							0.01	1.27	0.00	-5.43	0.02
395	D	3	47	G	$\Sigma x1$	-0.50	-0.08	10.71	0.05	-3.13	-0.00
							0.14	-3.03	0.05	-3.13	-0.00
				Q	$\Sigma y1$	2.03	-0.35	0.97	0.16	0.17	-0.00
							0.34	1.71	0.16	0.17	-0.00
				G	$\Sigma x2$	-2.49	0.11	9.46	-0.03	-2.65	-0.00
							-0.04	-2.15	-0.03	-2.65	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	2.23	-0.36	3.30	0.17	-0.85	-0.00
							0.38	-0.43	0.17	-0.85	-0.00
				G		0.86	-0.02	0.27	0.01	6.55	-0.00
							0.02	-11.62	0.01	-11.68	-0.00
				Q		1.07	-0.03	0.29	0.01	7.49	-0.00
							0.03	-13.35	0.01	-13.37	-0.00
396	D	3	48	G	$\Sigma x1$	-1.19	-0.18	-2.55	0.08	0.68	0.00
							0.17	0.61	0.08	0.68	0.00
				Q	$\Sigma y1$	0.12	-0.28	1.55	0.12	-0.14	0.00
							0.27	0.91	0.12	-0.14	0.00
				G	$\Sigma x2$	0.65	-0.20	-1.77	0.08	0.54	0.00
							0.18	0.76	0.08	0.54	0.00
				Q	$\Sigma y2$	-3.72	-0.31	-0.38	0.13	0.25	0.00
							0.29	0.76	0.13	0.25	0.00
				G		0.41	-0.04	-11.42	0.02	11.33	0.00
							0.04	-6.76	0.02	-9.58	0.00
				Q		0.46	-0.05	-13.10	0.02	12.98	0.00
							0.05	-7.69	0.02	-10.95	0.00
397	D	3	49	G	$\Sigma x1$	-0.17	-0.06	0.55	0.02	-0.14	0.00
							0.06	-0.21	0.02	-0.14	0.00
				Q	$\Sigma y1$	-1.00	-0.17	0.79	0.07	-0.28	0.00
							0.19	-0.69	0.07	-0.28	0.00
				G	$\Sigma x2$	-0.35	-0.36	0.69	0.14	-0.16	-0.00
							0.38	-0.15	0.14	-0.16	-0.00
				Q	$\Sigma y2$	-0.77	-0.09	0.66	0.03	-0.24	0.00
							0.08	-0.61	0.03	-0.24	0.00
				G		0.13	0.01	-6.77	-0.00	9.81	-0.00
							-0.01	-6.52	-0.00	-9.71	-0.00
				Q		0.15	0.01	-7.71	-0.00	11.21	-0.00

398 D	3	50	G		-0.01	-7.48	-0.00	-11.12	-0.00	
				$\Sigma x1$	-1.38	-0.04	-0.19	0.02	0.07	0.00
						0.04	0.16	0.02	0.07	0.00
				$\Sigma y1$	1.35	0.04	-0.64	-0.02	0.46	-0.00
						-0.05	1.63	-0.02	0.46	-0.00
				$\Sigma x2$	0.43	-0.44	-0.11	0.17	0.00	-0.00
			Q			0.42	-0.10	0.17	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-2.74	0.20	-0.59	-0.08	0.50	0.00
						-0.21	1.89	-0.08	0.50	0.00
					-0.02	0.05	-6.57	-0.02	8.71	-0.01
						-0.05	-11.38	-0.02	-10.66	-0.01
					0.09	0.05	-7.54	-0.02	9.96	-0.01
399 D	3	51	G		-0.05	-13.05	-0.02	-12.20	-0.01	
				$\Sigma x1$	-0.82	-0.04	0.19	0.02	-0.13	-0.00
						0.04	-0.44	0.02	-0.13	-0.00
				$\Sigma y1$	2.91	0.28	1.63	-0.11	-0.72	-0.01
						-0.28	-1.94	-0.11	-0.72	-0.01
				$\Sigma x2$	0.16	-0.40	-0.05	0.16	-0.02	0.00
			Q			0.38	-0.13	0.16	-0.02	0.00
				$\Sigma y2$	-2.03	0.38	1.86	-0.15	-0.85	-0.01
						-0.37	-2.33	-0.15	-0.85	-0.01
					-0.07	-0.00	-11.40	0.00	11.26	-0.00
						0.01	-7.13	0.00	-9.65	-0.00
					0.10	-0.02	-13.06	0.01	12.91	0.00
400 D	3	52	G		0.02	-8.01	0.01	-11.01	0.00	
				$\Sigma x1$	-1.35	-0.11	-0.44	0.04	0.26	0.00
						0.11	0.94	0.04	0.26	0.00
				$\Sigma y1$	3.52	0.09	-1.93	-0.03	0.64	0.00
						-0.07	1.46	-0.03	0.64	0.00
				$\Sigma x2$	-0.92	-0.23	-0.13	0.09	0.09	0.00
			Q			0.23	0.36	0.09	0.09	0.00
				$\Sigma y2$	-1.04	-0.03	-2.32	0.01	0.83	0.00
						0.00	2.10	0.01	0.83	0.00
					-0.15	0.00	-7.10	0.00	8.98	-0.00
						0.00	0.09	0.00	-4.89	-0.00
					0.02	0.00	-7.99	-0.00	10.23	-0.00
401 D	3	53	G		-0.00	0.09	-0.00	-5.64	-0.00	
				$\Sigma x1$	-2.82	-0.11	0.94	0.06	-0.27	-0.00
						0.12	-0.03	0.06	-0.27	-0.00
				$\Sigma y1$	4.05	0.16	1.45	-0.06	-0.42	-0.00
						-0.07	-0.04	-0.06	-0.42	-0.00
				$\Sigma x2$	-2.12	-0.11	0.37	0.05	-0.11	0.00
			Q			0.08	0.00	0.05	-0.11	0.00
				$\Sigma y2$	-0.74	-0.17	2.06	0.07	-0.61	-0.01
						0.07	-0.10	0.07	-0.61	-0.01
					0.73	-0.02	-0.47	0.01	6.99	0.01
						0.02	-3.79	0.01	-8.66	0.01
					0.99	-0.03	-0.54	0.02	7.99	0.01
402 D	3	54	G		0.03	-4.36	0.02	-9.91	0.01	
				$\Sigma x1$	-3.57	-0.24	0.40	0.12	-0.11	-0.00
						0.24	-0.03	0.12	-0.11	-0.00
				$\Sigma y1$	-5.98	-0.45	0.29	0.23	0.20	0.01
						0.47	1.07	0.23	0.20	0.01
				$\Sigma x2$	-2.87	-0.12	0.41	0.06	-0.04	0.00
			Q			0.12	0.27	0.06	-0.04	0.00
				$\Sigma y2$	-5.95	-0.33	0.24	0.17	-0.00	0.00
						0.35	0.23	0.17	-0.00	0.00
					0.48	-0.02	-4.27	0.01	7.81	-0.00
						0.02	-10.01	0.01	-10.30	-0.00
					0.65	-0.02	-4.91	0.01	8.94	-0.00
403 D	3	55	G		0.03	-11.46	0.01	-11.78	-0.00	
				$\Sigma x1$	1.57	-0.25	0.00	0.11	-0.12	0.00
						0.26	-0.57	0.11	-0.12	0.00
				$\Sigma y1$	-1.84	-0.29	1.84	0.12	-0.35	0.00
						0.27	0.21	0.12	-0.35	0.00
				$\Sigma x2$	-0.71	-0.29	0.49	0.13	-0.20	0.00
			Q			0.31	-0.44	0.13	-0.20	0.00
				$\Sigma y2$	1.30	-0.33	0.65	0.14	-0.15	0.00
						0.32	-0.03	0.14	-0.15	0.00
					0.16	-0.04	-10.33	0.02	11.03	0.00
						0.04	-7.44	0.02	-9.94	0.00

404	D	3	56	Q	0.18	-0.05	-11.82	0.02	12.62	0.00
						0.05	-8.50	0.02	-11.38	0.00
				$\Sigma x1$	-1.29	-0.13	0.58	0.05	-0.16	0.00
						0.13	-0.28	0.05	-0.16	0.00
				$\Sigma y1$	0.11	-0.14	0.35	0.06	-0.13	-0.00
						0.15	-0.31	0.06	-0.13	-0.00
				$\Sigma x2$	-0.37	-0.48	0.63	0.18	-0.16	-0.00
						0.46	-0.23	0.18	-0.16	-0.00
				$\Sigma y2$	-0.21	-0.11	0.47	0.04	-0.15	0.00
						0.10	-0.33	0.04	-0.15	0.00
				G	0.32	0.01	-7.37	-0.00	9.71	-0.00
						-0.01	-7.54	-0.00	-9.78	-0.00
405	D	3	57	Q	0.40	0.01	-8.42	-0.00	11.11	-0.00
						-0.00	-8.64	-0.00	-11.20	-0.00
				$\Sigma x1$	-0.97	-0.11	0.13	0.04	-0.12	0.00
						0.11	-0.44	0.04	-0.12	0.00
				$\Sigma y1$	1.77	0.06	-0.31	-0.02	0.20	-0.00
						-0.03	0.67	-0.02	0.20	-0.00
				$\Sigma x2$	1.78	-0.51	0.14	0.21	-0.12	-0.00
						0.52	-0.46	0.21	-0.12	-0.00
				$\Sigma y2$	0.60	0.21	-0.17	-0.09	0.14	0.00
						-0.24	0.51	-0.09	0.14	0.00
				G	-0.22	0.05	-7.60	-0.02	9.27	-0.01
						-0.05	-9.50	-0.02	-10.04	-0.01
406	D	3	58	Q	-0.20	0.05	-8.71	-0.02	10.60	-0.01
						-0.05	-10.88	-0.02	-11.49	-0.01
				$\Sigma x1$	-1.96	-0.11	0.53	0.05	-0.20	0.00
						0.12	-0.45	0.05	-0.20	0.00
				$\Sigma y1$	2.74	0.21	0.54	-0.08	-0.23	-0.00
						-0.19	-0.59	-0.08	-0.23	-0.00
				$\Sigma x2$	2.07	-0.54	0.42	0.22	-0.16	-0.00
						0.53	-0.37	0.22	-0.16	-0.00
				$\Sigma y2$	-2.85	0.46	0.74	-0.19	-0.31	-0.00
						-0.48	-0.78	-0.19	-0.31	-0.00
				G	-0.46	-0.01	-9.53	0.00	10.55	-0.00
						0.01	-9.01	0.00	-10.36	-0.00
407	D	3	59	Q	-0.31	-0.02	-10.91	0.01	12.09	-0.00
						0.02	-10.27	0.01	-11.84	-0.00
				$\Sigma x1$	-0.90	-0.18	-0.12	0.07	0.12	0.00
						0.18	0.51	0.07	0.12	0.00
				$\Sigma y1$	2.48	0.02	-0.65	-0.01	0.21	-0.00
						-0.04	0.48	-0.01	0.21	-0.00
				$\Sigma x2$	1.31	-0.35	-0.06	0.12	0.06	-0.00
						0.31	0.26	0.12	0.06	-0.00
				$\Sigma y2$	-1.81	0.02	-0.70	0.00	0.27	0.00
						0.02	0.75	0.00	0.27	0.00
				G	0.05	-0.01	-9.05	0.01	10.60	-0.00
						0.02	-0.35	0.01	-6.62	-0.00
408	D	3	60	Q	0.26	-0.00	-10.32	0.00	12.11	-0.00
						0.01	-0.40	0.00	-7.58	-0.00
				$\Sigma x1$	-1.39	-0.13	0.66	0.05	-0.25	-0.00
						0.09	-0.43	0.05	-0.25	-0.00
				$\Sigma y1$	-0.05	0.05	0.49	0.04	-0.12	-0.00
						0.22	-0.02	0.04	-0.12	-0.00
				$\Sigma x2$	-0.76	-0.17	0.39	0.09	-0.16	-0.00
						0.20	-0.31	0.09	-0.16	-0.00
				$\Sigma y2$	-1.18	-0.15	0.82	0.02	-0.27	-0.00
						-0.07	-0.34	0.02	-0.27	-0.00
				G	6.41	0.02	-5.03	0.07	7.68	0.05
						0.35	-8.56	0.07	-9.10	0.05
409	D	3	61	Q	8.25	0.03	-2.80	0.07	4.93	0.06
						0.40	-6.10	0.07	-6.25	0.06
				$\Sigma x1$	9.40	0.46	60.41	-0.17	-28.97	0.01
						-0.39	-83.50	-0.17	-28.97	0.01
				$\Sigma y1$	49.62	1.09	54.21	-0.34	-25.79	0.01
						-0.58	-73.89	-0.34	-25.79	0.01
				$\Sigma x2$	-20.86	0.81	76.71	-0.32	-36.27	-0.00
						-0.80	-103.45	-0.32	-36.27	-0.00
				$\Sigma y2$	43.13	-0.09	-3.71	0.13	1.57	0.02
						0.58	4.08	0.13	1.57	0.02
				G	0.51	-0.08	-9.35	0.03	10.85	-0.00

						0.07	-5.57	0.03	-9.38	-0.00
		Q	0.56			-0.09	-10.68	0.03	12.40	-0.00
						0.09	-6.43	0.03	-10.75	-0.00
		$\Sigma x1$	4.47			0.27	-0.07	-0.11	0.05	-0.00
						-0.30	0.20	-0.11	0.05	-0.00
		$\Sigma y1$	3.79			-0.02	-2.53	0.02	1.01	-0.00
						0.09	2.65	0.02	1.01	-0.00
		$\Sigma x2$	-6.16			0.02	-0.41	-0.00	0.15	-0.00
						0.01	0.36	-0.00	0.15	-0.00
		$\Sigma y2$	4.58			-0.14	-2.02	0.05	0.84	-0.00
						0.11	2.31	0.05	0.84	-0.00
410	D	3	62	G	-1.32	-0.17	-7.66	0.11	11.39	0.05
						0.20	2.69	0.11	-5.03	0.05
		Q	-1.56			-0.21	-8.25	0.15	12.02	0.06
						0.26	4.11	0.15	-4.42	0.06
		$\Sigma x1$	-4.06			-0.75	117.57	0.45	-66.79	-0.04
						0.73	-99.92	0.45	-66.79	-0.04
		$\Sigma y1$	-14.88			-0.43	69.96	0.27	-27.56	0.10
						0.46	-19.79	0.27	-27.56	0.10
		$\Sigma x2$	2.55			0.60	121.61	-0.39	-66.39	-0.01
						-0.67	-94.56	-0.39	-66.39	-0.01
		$\Sigma y2$	-8.95			-1.66	76.29	0.99	-37.87	0.05
						1.55	-47.02	0.99	-37.87	0.05
411	D	3	63	G	-2.34	-0.07	0.02	0.05	4.15	0.00
						0.07	-8.71	0.05	-10.14	0.00
		Q	-3.05			-0.10	0.04	0.07	4.26	0.01
						0.10	-9.00	0.07	-10.46	0.01
		$\Sigma x1$	2.19			0.21	0.22	-0.16	1.71	-0.09
						-0.26	5.19	-0.16	1.71	-0.09
		$\Sigma y1$	-31.74			-1.34	1.04	0.81	-1.58	0.23
						1.03	-3.56	0.81	-1.58	0.23
		$\Sigma x2$	0.28			0.32	0.43	-0.24	1.12	-0.04
						-0.39	3.70	-0.24	1.12	-0.04
		$\Sigma y2$	-4.83			-0.13	0.59	0.12	0.39	0.08
						0.21	1.71	0.12	0.39	0.08
412	D	3	64	G	-2.51	0.03	-8.73	-0.01	12.03	-0.01
						-0.03	-9.89	-0.01	-12.51	-0.01
		Q	-2.50			0.04	-9.03	-0.02	13.07	0.00
						-0.04	-11.11	-0.02	-13.94	0.00
		$\Sigma x1$	-6.39			0.58	5.26	-0.25	-1.39	0.02
						-0.63	-1.41	-0.25	-1.39	0.02
		$\Sigma y1$	-4.63			-0.60	-3.61	0.27	-0.56	0.15
						0.72	-6.30	0.27	-0.56	0.15
		$\Sigma x2$	24.19			-0.31	3.75	0.11	-1.38	0.05
						0.24	-2.87	0.11	-1.38	0.05
		$\Sigma y2$	-12.26			-0.03	1.71	0.00	-1.20	0.11
						-0.02	-4.02	0.00	-1.20	0.11
413	D	3	65	G	-4.67	-0.21	5.48	0.15	-0.91	-0.01
						0.16	-11.96	0.15	-13.58	-0.01
		Q	-3.58			-0.27	12.70	0.19	-4.49	-0.00
						0.20	-11.15	0.19	-15.32	-0.00
		$\Sigma x1$	0.87			-0.24	88.21	0.20	-27.24	-0.08
						0.25	22.65	0.20	-27.24	-0.08
		$\Sigma y1$	44.64			-0.43	166.55	0.34	-78.90	-0.17
						0.39	-23.36	0.34	-78.90	-0.17
		$\Sigma x2$	42.31			0.53	121.37	-0.55	-44.48	-0.11
						-0.78	14.30	-0.55	-44.48	-0.11
		$\Sigma y2$	-8.21			-1.41	130.29	0.95	-52.55	-0.11
						0.87	3.80	0.95	-52.55	-0.11
414	D	3	66	G	-2.00	0.06	-11.95	-0.02	14.25	-0.00
						-0.06	-4.02	-0.02	-10.93	-0.00
		Q	-1.91			0.07	-11.13	-0.03	12.77	0.01
						-0.07	-1.53	-0.03	-8.75	0.01
		$\Sigma x1$	-2.32			0.67	22.66	-0.27	-5.94	0.02
						-0.63	-5.73	-0.27	-5.94	0.02
		$\Sigma y1$	-25.16			-0.33	-23.18	0.20	-2.57	0.12
						0.62	-35.45	0.20	-2.57	0.12
		$\Sigma x2$	15.89			-0.72	14.34	0.30	-6.06	0.04
						0.73	-14.64	0.30	-6.06	0.04
		$\Sigma y2$	-10.33			0.04	3.90	-0.00	-5.16	0.09
						0.04	-20.78	-0.00	-5.16	0.09

415	D	3	67	G	-7.64	-0.03	-4.01	0.02	6.49	-0.00		
						0.08	-15.63	0.02	-10.98	-0.00		
				Q	-7.85	-0.04	-1.51	0.03	3.03	0.01		
						0.09	-15.96	0.03	-8.61	0.01		
				Σx1	-32.28	0.47	-5.71	-0.15	1.04	0.02		
						-0.30	-0.34	-0.15	1.04	0.02		
				Σy1	-57.11	0.39	-35.39	-0.06	8.09	-0.00		
						0.05	6.48	-0.06	8.09	-0.00		
				Σx2	61.72	-0.90	-14.61	0.25	2.68	0.00		
						0.42	-0.76	0.25	2.68	0.00		
		Σy2	-25.90	-0.06	-20.72	0.06	4.82	0.03				
				0.26	4.21	0.06	4.82	0.03				
416	D	3	68	G	-7.81	0.06	-15.64	-0.01	9.91	-0.02		
						0.01	-7.67	-0.01	-6.67	-0.02		
				Q	-8.05	0.07	-15.97	-0.01	7.64	-0.02		
						0.00	-5.58	-0.01	-3.41	-0.02		
				Σx1	-13.33	0.21	-0.33	-0.08	0.29	0.01		
						-0.18	1.07	-0.08	0.29	0.01		
				Σy1	-50.73	0.09	6.46	0.01	-1.55	-0.03		
						0.15	-1.16	0.01	-1.55	-0.03		
				Σx2	23.67	-0.10	-0.77	0.05	0.43	-0.02		
						0.13	1.36	0.05	0.43	-0.02		
		Σy2	-13.97	0.56	4.22	-0.17	-1.12	0.01				
				-0.28	-1.28	-0.17	-1.12	0.01				
417	D	3	69	G	-2.60	0.14	-7.69	-0.06	8.47	-0.03		
						-0.14	-6.70	-0.06	-8.07	-0.03		
				Q	-2.25	0.15	-5.59	-0.06	5.99	-0.03		
						-0.16	-3.24	-0.06	-5.03	-0.03		
				Σx1	-2.13	0.21	1.08	-0.09	-0.45	0.01		
						-0.23	-1.12	-0.09	-0.45	0.01		
				Σy1	-42.06	0.31	-1.18	-0.12	-0.64	-0.03		
						-0.30	-4.30	-0.12	-0.64	-0.03		
				Σx2	7.04	-0.22	1.36	0.09	-0.02	-0.01		
						0.25	1.28	0.09	-0.02	-0.01		
		Σy2	33.55	0.87	-1.27	-0.40	-0.83	0.01				
				-1.08	-5.33	-0.40	-0.83	0.01				
418	D	3	70	G	0.59	-0.06	-6.73	0.02	8.36	-0.03		
						0.03	-9.99	0.02	-9.59	-0.03		
				Q	0.49	-0.09	-3.28	0.03	5.80	-0.03		
						0.06	-4.26	0.03	-6.17	-0.03		
				Σx1	3.42	0.01	-1.12	-0.01	-0.70	0.01		
						-0.05	-4.83	-0.01	-0.70	0.01		
				Σy1	-47.26	-0.27	-4.32	0.11	1.62	-0.03		
						0.34	4.27	0.11	1.62	-0.03		
						Σx2	0.03	0.14	1.28	-0.05	-0.99	-0.01
								-0.15	-3.97	-0.05	-0.99	-0.01
419	D	3	71	G	-0.29	0.02	-9.96	-0.00	14.11	-0.01		
						-0.01	0.23	-0.00	-11.41	-0.01		
				Q	-0.73	0.04	-4.20	-0.01	9.10	-0.00		
						-0.02	0.33	-0.01	-7.90	-0.00		
				Σx1	2.24	0.09	-4.83	-0.03	0.64	-0.01		
						-0.12	0.01	-0.03	0.64	-0.01		
				Σy1	-100.64	-0.25	4.26	0.30	-0.56	-0.02		
						2.04	0.00	0.30	-0.56	-0.02		
				Σx2	-1.55	0.24	-3.98	-0.04	0.53	-0.01		
						-0.10	0.01	-0.04	0.53	-0.01		
		Σy2	107.55	0.12	3.02	-0.26	-0.40	-0.01				
				-1.85	-0.00	-0.26	-0.40	-0.01				
420	D	3	72	G	0.24	0.00	-5.32	-0.00	9.35	0.00		
						-0.00	-7.86	-0.00	-10.37	0.00		
				Q	0.25	0.01	-6.12	-0.00	10.71	0.00		
						-0.01	-8.98	-0.00	-11.85	0.00		
				Σx1	3.29	0.33	0.20	-0.13	-0.12	0.00		
						-0.31	-0.40	-0.13	-0.12	0.00		
				Σy1	2.51	0.12	2.63	-0.06	-0.86	0.00		
						-0.15	-1.68	-0.06	-0.86	0.00		
				Σx2	-5.80	-0.08	0.35	0.03	-0.05	0.00		
						0.06	0.08	0.03	-0.05	0.00		
		Σy2	4.86	0.18	2.31	-0.07	-0.85	-0.00				

421	D	3	73	G	0.07	-0.16	-1.98	-0.07	-0.85	-0.00
						0.02	-8.50	-0.01	11.45	0.01
				Q	0.07	-0.01	-0.83	-0.01	-8.41	0.01
						0.02	-9.71	-0.01	13.10	0.01
				$\Sigma x1$	2.87	-0.02	-0.94	-0.01	-9.63	0.01
						0.23	-0.29	-0.09	0.08	-0.00
				$\Sigma y1$	8.62	-0.21	0.11	-0.09	0.08	-0.00
						0.41	-1.41	-0.16	0.36	0.00
				$\Sigma x2$	-5.06	-0.41	0.42	-0.16	0.36	0.00
						-0.05	0.12	0.02	-0.02	0.00
422	D	3	74	G	0.47	0.05	0.01	0.02	-0.02	0.00
						0.26	-1.66	-0.09	0.43	0.00
				Q	0.89	-0.21	0.50	-0.09	0.43	0.00
						-0.64	-4.62	0.28	6.32	0.15
				$\Sigma x1$	11.40	0.42	-4.88	0.28	-6.46	0.15
						-0.73	-2.49	0.32	3.60	0.17
				$\Sigma y1$	60.37	0.48	-4.98	0.32	-4.92	0.17
						0.62	107.67	-0.35	-51.31	0.03
				$\Sigma x2$	3.00	-0.72	-86.58	-0.35	-51.31	0.03
						1.66	104.28	-0.80	-55.35	0.03
423	D	3	75	G	-1.29	-1.38	-105.27	-0.80	-55.35	0.03
						0.44	127.69	-0.14	-58.76	0.01
				Q	-1.30	-0.08	-94.80	-0.14	-58.76	0.01
						0.46	10.01	-0.29	-13.24	0.05
				$\Sigma x1$	-15.27	-0.65	-40.14	-0.29	-13.24	0.05
						-0.04	-1.10	0.03	7.95	-0.01
				$\Sigma y1$	7.86	0.10	-16.68	0.03	-14.85	-0.01
						-0.04	1.18	0.03	7.12	-0.01
				$\Sigma x2$	-4.84	0.10	-19.32	0.03	-16.19	-0.01
						-0.47	122.97	0.27	-65.92	0.01
424	D	3	76	G	-0.07	0.76	-175.16	0.27	-65.92	0.01
						-0.33	-10.92	0.09	4.63	0.05
				Q	0.33	0.06	10.00	0.09	4.63	0.05
						-0.22	107.50	0.02	-57.84	0.01
				$\Sigma x1$	2.21	-0.14	-154.07	0.02	-57.84	0.01
						-1.13	42.14	0.62	-23.11	0.05
				$\Sigma y1$	-1.40	1.66	-62.38	0.62	-23.11	0.05
						-0.17	-15.18	0.06	15.05	0.03
				$\Sigma x2$	18.14	0.16	-8.04	0.06	-12.42	0.03
						-0.20	-15.41	0.07	15.51	0.04
425	D	3	77	G	-2.92	0.19	-8.40	0.07	-12.94	0.04
						-0.24	148.20	0.07	-46.68	0.01
				Q	-2.88	0.16	-106.14	0.07	-46.68	0.01
						-0.02	-10.91	0.05	3.45	-0.03
				$\Sigma x1$	-10.26	0.25	7.89	0.05	3.45	-0.03
						-0.74	129.87	0.28	-40.89	-0.01
				$\Sigma y1$	-18.19	0.77	-92.92	0.28	-40.89	-0.01
						-0.73	51.54	0.24	-16.24	0.01
				$\Sigma x2$	14.69	0.57	-36.95	0.24	-16.24	0.01
						-0.04	-9.89	0.02	12.67	0.01
426	D	3	78	G	-3.37	0.07	-12.55	0.02	-13.72	0.01
						-0.05	-11.11	0.02	13.99	0.02
				Q	-3.34	0.08	-14.06	0.02	-15.14	0.02
						0.54	-1.12	-0.19	0.23	0.02
				$\Sigma x1$	-8.97	-0.41	0.07	-0.19	0.23	0.02
						0.30	-6.35	-0.06	1.69	-0.01
				$\Sigma y1$	-28.55	-0.03	2.28	-0.06	1.69	-0.01
						-0.39	-2.62	0.12	0.54	0.00
				$\Sigma x2$	19.01	0.24	0.15	0.12	0.54	0.00
						-0.02	-3.93	0.03	1.08	0.04

				Σy_2	1.36	0.66	1.60	-0.25	-0.46	0.02
						-0.56	-0.65	-0.25	-0.46	0.02
427	D	3	79	G	-1.94	0.13	-10.59	-0.05	12.88	-0.04
						-0.13	-8.79	-0.05	-12.15	-0.04
				Q	-1.83	0.14	-11.68	-0.06	14.23	-0.05
						-0.14	-9.39	-0.06	-13.30	-0.05
				Σx_1	-2.09	0.49	0.21	-0.20	-0.08	0.02
						-0.50	-0.19	-0.20	-0.08	0.02
				Σy_1	-32.47	0.18	-0.87	-0.05	-0.01	-0.03
						-0.06	-0.91	-0.05	-0.01	-0.03
				Σx_2	6.80	-0.08	0.08	0.03	0.06	-0.01
						0.09	0.38	0.03	0.06	-0.01
				Σy_2	18.02	1.05	-0.58	-0.45	-0.13	0.02
						-1.14	-1.22	-0.45	-0.13	0.02
428	D	3	80	G	-0.87	-0.04	-8.77	0.01	11.37	-0.04
						0.03	-21.10	0.01	-16.02	-0.04
				Q	-0.90	-0.06	-9.37	0.02	12.46	-0.04
						0.05	-23.40	0.02	-17.74	-0.04
				Σx_1	1.31	0.29	-0.03	-0.11	-0.20	0.01
						-0.30	-1.08	-0.11	-0.20	0.01
				Σy_1	-30.97	-0.51	-0.95	0.21	0.37	-0.04
						0.63	1.00	0.21	0.37	-0.04
				Σx_2	-1.78	0.14	0.53	-0.04	-0.32	-0.01
						-0.09	-1.15	-0.04	-0.32	-0.01
				Σy_2	36.90	0.21	-1.18	-0.13	0.44	0.00
						-0.49	1.14	-0.13	0.44	0.00
429	D	3	81	G	0.10	0.01	-21.20	-0.00	20.81	-0.05
						-0.02	-0.72	-0.00	-14.68	-0.05
				Q	0.13	0.03	-23.52	-0.01	23.10	-0.06
						-0.03	-0.82	-0.01	-16.30	-0.06
				Σx_1	1.89	0.23	-1.00	-0.06	0.11	-0.01
						-0.20	-0.24	-0.06	0.11	-0.01
				Σy_1	7.11	-0.35	0.99	0.21	-0.15	-0.04
						1.04	-0.02	0.21	-0.15	-0.04
				Σx_2	7.84	0.29	-1.08	-0.09	0.13	-0.02
						-0.32	-0.18	-0.09	0.13	-0.02
				Σy_2	3.09	0.28	1.17	-0.20	-0.20	-0.01
						-1.04	-0.18	-0.20	-0.20	-0.01
430	D	3	82	G	2.52	-0.02	-15.70	0.06	17.88	0.05
						0.06	4.01	0.06	11.00	0.05
				Q	2.57	-0.03	-17.42	0.07	20.02	0.06
						0.06	5.03	0.07	12.87	0.06
				Σx_1	10.07	-1.45	116.40	1.46	-45.13	-0.11
						0.54	54.80	1.46	-45.13	-0.11
				Σy_1	31.56	0.37	57.62	-0.04	-25.16	-0.30
						0.31	23.27	-0.04	-25.16	-0.30
				Σx_2	-8.60	-1.70	129.96	1.55	-48.09	-0.04
						0.42	64.32	1.55	-48.09	-0.04
				Σy_2	7.92	-0.26	45.82	0.21	-24.12	-0.37
						0.02	12.89	0.21	-24.12	-0.37
431	D	3	83	G	-1.92	0.08	4.01	-0.05	5.28	-0.02
						-0.10	-14.80	-0.05	-15.89	-0.02
				Q	-2.41	0.08	5.02	-0.06	5.15	-0.02
						-0.12	-19.26	-0.06	-18.84	-0.02
				Σx_1	-26.35	0.53	54.81	-0.24	-45.00	0.07
						-0.32	-104.82	-0.24	-45.00	0.07
				Σy_1	50.45	0.37	23.27	-0.30	-24.88	0.11
						-0.68	-65.00	-0.30	-24.88	0.11
				Σx_2	0.84	0.16	64.32	-0.06	-48.04	0.02
						-0.06	-106.11	-0.06	-48.04	0.02
				Σy_2	-4.41	0.12	12.88	-0.13	-23.73	0.19
						-0.34	-71.32	-0.13	-23.73	0.19
432	D	3	84	G	-1.08	0.06	-7.74	-0.02	11.20	-0.03
						-0.03	-14.66	-0.02	-13.98	-0.03
				Q	-1.16	0.06	-7.38	-0.02	11.23	-0.03
						-0.03	-15.96	-0.02	-14.66	-0.03
				Σx_1	-15.91	-0.18	104.91	0.10	-49.23	0.01
						0.34	-140.98	0.10	-49.23	0.01
				Σy_1	9.06	0.75	-8.05	-0.30	4.05	-0.01
						-0.73	12.20	-0.30	4.05	-0.01
				Σx_2	6.88	-0.81	91.64	0.31	-43.01	-0.01

						0.72	-123.17	0.31	-43.01	-0.01
		Σy_2	-5.34			0.42	36.75	-0.13	-17.05	0.02
						-0.21	-48.40	-0.13	-17.05	0.02
433	D	3	85	G	-0.91	0.25	-7.30	-0.10	11.23	-0.03
						-0.26	-13.93	-0.10	-13.89	-0.03
		Q	-0.85			0.26	-6.49	-0.11	11.13	-0.03
						-0.27	-15.34	-0.11	-14.68	-0.03
		Σx_1	-5.69			-0.42	175.69	0.17	-70.91	0.01
						0.41	-177.65	0.17	-70.91	0.01
		Σy_1	-0.11			1.51	-21.80	-0.60	9.90	-0.02
						-1.47	27.54	-0.60	9.90	-0.02
		Σx_2	6.34			-0.62	155.79	0.23	-63.23	-0.01
						0.55	-159.29	0.23	-63.23	-0.01
		Σy_2	5.91			0.89	54.54	-0.38	-21.27	0.02
						-0.99	-51.47	-0.38	-21.27	0.02
434	D	3	86	G	3.04	0.08	-18.06	-0.11	7.27	-0.03
						-0.08	-12.33	-0.11	1.18	-0.03
		Q	2.47			0.07	-20.57	-0.07	7.90	-0.04
						-0.03	-14.66	-0.07	0.81	-0.04
		Σx_1	50.68			0.25	2.96	-0.17	-24.62	-0.02
						0.01	-30.40	-0.17	-24.62	-0.02
		Σy_1	-160.87			-0.35	10.59	0.45	-45.31	0.00
						0.26	-50.81	0.45	-45.31	0.00
		Σx_2	-72.26			0.06	-0.53	-0.49	-20.56	-0.02
						-0.60	-28.39	-0.49	-20.56	-0.02
		Σy_2	59.32			-0.30	14.26	1.31	-46.90	0.01
						1.49	-49.30	1.31	-46.90	0.01
435	D	3	87	G	-0.64	-0.07	-12.33	0.09	-4.55	0.06
						-0.02	-15.90	0.09	-7.27	0.06
		Q	-0.55			-0.02	-14.66	-0.07	-6.93	0.08
						-0.07	-19.88	-0.07	-10.37	0.08
		Σx_1	-0.90			0.03	-30.41	0.48	-24.75	0.15
						0.32	-45.36	0.48	-24.75	0.15
		Σy_1	-1.19			0.31	-50.81	-3.55	-45.60	0.35
						-1.83	-78.35	-3.55	-45.60	0.35
		Σx_2	-6.79			-0.89	-28.40	1.87	-20.61	0.05
						0.24	-40.85	1.87	-20.61	0.05
		Σy_2	10.61			1.84	-49.29	-4.08	-47.30	0.48
						-0.62	-77.87	-4.08	-47.30	0.48
436	D	3	88	G	-5.03	-0.49	-11.67	0.44	27.27	-0.07
						0.30	32.32	0.44	21.14	-0.07
		Q	-6.04			-0.56	-14.28	0.50	30.05	-0.08
						0.34	36.62	0.50	25.97	-0.08
		Σx_1	18.27			-0.23	-0.95	0.29	-6.10	-0.11
						0.30	-12.04	0.29	-6.10	-0.11
		Σy_1	5.63			-1.85	-85.09	0.72	39.63	-0.24
						-0.54	-13.07	0.72	39.63	-0.24
		Σx_2	57.45			-0.24	57.60	0.05	-38.70	-0.07
						-0.16	-12.73	0.05	-38.70	-0.07
		Σy_2	-74.02			-1.83	-160.42	1.81	84.99	-0.22
						1.46	-5.97	1.81	84.99	-0.22
437	D	3	89	G	-0.41	0.08	16.73	-0.07	-10.57	0.06
						-0.10	-20.83	-0.07	-19.11	0.06
		Q	0.09			0.08	16.52	-0.06	-10.30	0.08
						-0.08	-16.77	-0.06	-16.00	0.08
		Σx_1	38.22			-0.62	-10.94	0.53	-0.35	0.10
						0.72	-11.83	0.53	-0.35	0.10
		Σy_1	3.75			2.20	-10.08	-1.46	39.74	0.20
						-1.49	90.51	-1.46	39.74	0.20
		Σx_2	-17.72			1.30	-11.04	-1.04	-29.51	0.08
						-1.33	-85.74	-1.04	-29.51	0.08
		Σy_2	49.98			-1.20	-5.17	1.28	80.09	0.22
						2.04	197.57	1.28	80.09	0.22
438	D	3	90	G	6.69	0.11	-8.16	-0.05	7.70	-0.00
						-0.08	-5.38	-0.05	-6.37	-0.00
		Q	3.57			0.08	-10.91	-0.04	7.33	0.00
						-0.09	0.12	-0.04	-2.04	0.00
		Σx_1	22.97			-0.06	18.45	0.04	-6.99	-0.00
						0.11	-10.70	0.04	-6.99	-0.00
		Σy_1	50.64			1.06	-100.25	-0.52	46.40	-0.03
						-1.09	93.13	-0.52	46.40	-0.03

439	D	3	91	G	$\Sigma x2$	12.34	1.04	105.89	-0.42	-47.08	-0.02
							-0.72	-90.36	-0.42	-47.08	-0.02
				Q	$\Sigma y2$	-84.22	-1.76	-233.88	0.60	108.05	0.01
							0.73	216.47	0.60	108.05	0.01
				Q		0.65	-0.16	-29.63	0.43	38.79	-0.15
							0.15	-3.08	0.43	36.37	-0.15
				Q		-2.26	-0.21	-30.36	0.61	40.70	-0.24
							0.22	-2.31	0.61	38.71	-0.24
				$\Sigma x1$		34.41	-1.13	-7.37	2.37	9.11	-0.47
							0.54	-0.94	2.37	9.11	-0.47
				$\Sigma y1$		41.54	0.05	-63.38	0.60	29.03	-0.89
							0.48	-42.87	0.60	29.03	-0.89
440	D	3	92	G	$\Sigma x2$	54.77	-0.68	49.52	2.07	-14.62	0.02
							0.78	39.19	2.07	-14.62	0.02
				Q	$\Sigma y2$	-164.35	-0.51	-161.38	2.39	70.38	-1.68
							1.18	-111.66	2.39	70.38	-1.68
				Q		2.06	0.05	-2.94	-0.02	9.72	0.02
							0.01	9.28	-0.02	3.46	0.02
				Q		1.92	0.08	-2.10	-0.03	6.71	0.03
							0.02	6.48	-0.03	2.54	0.03
				$\Sigma x1$		21.94	0.31	-0.46	-0.12	1.96	-0.00
							0.09	3.18	-0.12	1.96	-0.00
				$\Sigma y1$		58.86	0.06	-41.83	0.24	15.89	-0.00
							0.51	-12.38	0.24	15.89	-0.00
441	D	3	93	G	$\Sigma x2$	24.20	0.71	39.05	-0.40	-12.42	-0.01
							-0.04	16.02	-0.40	-12.42	-0.01
				Q	$\Sigma y2$	-117.09	0.18	-109.62	-0.49	41.28	0.01
							-0.73	-33.09	-0.49	41.28	0.01
				Q		2.63	0.01	9.28	0.01	4.03	0.02
							0.03	11.48	0.01	-1.18	0.02
				Q		2.64	0.03	6.49	0.01	4.13	0.02
							0.05	10.18	0.01	0.66	0.02
				$\Sigma x1$		17.99	0.11	3.16	-0.08	0.53	0.01
							-0.02	3.98	-0.08	0.53	0.01
				$\Sigma y1$		75.14	0.40	-12.43	-0.10	11.25	0.04
							0.24	4.93	-0.10	11.25	0.04
442	D	3	94	G	$\Sigma x2$	13.87	0.06	16.05	-0.05	-11.91	-0.03
							-0.01	-2.33	-0.05	-11.91	-0.03
				Q	$\Sigma y2$	-120.66	-0.42	-33.20	0.13	34.02	0.10
							-0.21	19.28	0.13	34.02	0.10
				Q		4.60	0.03	11.53	-0.04	-3.87	-0.03
							-0.02	1.55	-0.04	-9.07	-0.03
				Q		4.54	0.05	10.22	-0.05	-2.33	-0.03
							-0.03	3.95	-0.05	-5.80	-0.03
				$\Sigma x1$		17.45	0.04	3.97	0.13	-0.08	0.02
							0.24	3.84	0.13	-0.08	0.02
				$\Sigma y1$		141.03	0.23	4.88	-0.14	9.78	0.07
							0.01	19.97	-0.14	9.78	0.07
443	D	3	95	G	$\Sigma x2$	-5.45	0.09	-2.32	-0.14	-11.97	-0.04
							-0.12	-20.78	-0.14	-11.97	-0.04
				Q	$\Sigma y2$	-190.12	-0.22	19.18	0.24	31.87	0.18
							0.16	68.34	0.24	31.87	0.18
				Q		5.25	-0.02	1.61	0.15	-13.97	-0.10
							0.16	-17.40	0.15	-17.99	-0.10
				Q		5.74	-0.03	4.01	0.17	-11.45	-0.09
							0.17	-11.21	0.17	-14.12	-0.09
				$\Sigma x1$		5.87	0.37	3.82	-0.79	-0.36	0.04
							-0.57	3.39	-0.79	-0.36	0.04
				$\Sigma y1$		189.16	-0.06	19.94	2.54	9.36	0.10
							2.96	31.08	2.54	9.36	0.10
444	D	3	96	G	$\Sigma x2$	-20.59	-0.04	-20.78	0.86	-12.07	-0.05
							0.99	-35.14	0.86	-12.07	-0.05
				Q	$\Sigma y2$	-219.62	0.24	68.26	-1.97	31.25	0.25
							-2.10	105.45	-1.97	31.25	0.25
				Q		5.01	0.18	-17.65	-0.38	-24.60	0.14
							-0.29	-50.46	-0.38	-28.75	0.14
				Q		6.03	0.18	-11.50	-0.39	-21.71	0.18
							-0.29	-39.89	-0.39	-24.47	0.18
				$\Sigma x1$		-6.03	-0.48	3.09	0.47	-0.61	0.34
							0.10	2.34	0.47	-0.61	0.34
				$\Sigma y1$		216.85	3.20	31.07	-6.57	9.24	0.11

						-4.88	42.43	-6.57	9.24	0.11
		$\Sigma x2$	-37.24			1.20	-35.36	-2.90	-12.23	0.17
						-2.37	-50.40	-2.90	-12.23	0.17
		$\Sigma y2$	-231.83			-2.19	105.21	3.78	30.99	0.48
						2.46	143.32	3.78	30.99	0.48
445	D	3	97	G	-0.94	-0.03	-11.98	0.01	13.58	-0.01
						0.03	-8.64	0.01	-12.27	-0.01
		Q	-0.71			-0.08	-11.34	0.03	13.64	-0.01
						0.09	-10.17	0.03	-13.18	-0.01
		$\Sigma x1$	5.12			-0.77	144.75	0.27	-50.02	0.01
						0.61	-111.76	0.27	-50.02	0.01
		$\Sigma y1$	-13.79			1.08	-22.63	-0.33	6.73	-0.04
						-0.60	11.87	-0.33	6.73	-0.04
		$\Sigma x2$	12.33			0.08	128.87	0.01	-44.08	-0.00
						0.10	-97.20	0.01	-44.08	-0.00
		$\Sigma y2$	-5.62			-0.83	43.84	0.24	-15.89	-0.01
						0.38	-37.63	0.24	-15.89	-0.01
446	D	3	98	G	-3.04	0.04	-6.11	-0.01	10.18	-0.00
						-0.03	-21.82	-0.01	-16.19	-0.00
		Q	-2.34			0.08	-6.16	-0.03	10.85	-0.00
						-0.07	-20.88	-0.03	-16.48	-0.00
		$\Sigma x1$	-9.09			-0.11	97.12	0.03	-40.95	0.02
						0.05	-117.08	0.03	-40.95	0.02
		$\Sigma y1$	39.63			0.73	-3.34	-0.22	1.87	-0.03
						-0.42	6.46	-0.22	1.87	-0.03
		$\Sigma x2$	15.35			0.19	79.08	-0.07	-33.05	0.01
						-0.17	-93.80	-0.07	-33.05	0.01
		$\Sigma y2$	-8.32			-0.65	46.42	0.16	-21.07	0.03
						0.16	-63.79	0.16	-21.07	0.03
447	D	3	99	G	-2.71	-0.00	-0.00	0.03	0.00	-0.00
						0.07	-40.18	0.03	-35.39	-0.00
		Q	-1.24			-0.00	-0.00	0.05	0.00	-0.00
						0.12	-28.62	0.05	-25.21	-0.00
		$\Sigma x1$	72.55			-0.02	-0.00	0.44	0.00	-0.00
						0.99	0.00	0.44	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-71.60			-0.00	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
						-0.05	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-61.51			0.00	-0.00	-0.27	0.00	-0.00
						-0.61	0.00	-0.27	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	1.57			-0.01	-0.00	0.47	0.00	-0.00
						1.06	0.00	0.47	0.00	-0.00
448	D	3	100	G	9.76	-0.00	-17.22	-0.05	22.31	0.00
						-0.06	1.13	-0.05	7.96	0.00
		Q	8.16			0.06	-7.68	-0.16	11.70	0.01
						-0.13	1.60	-0.16	3.62	0.01
		$\Sigma x1$	40.37			0.86	-69.77	-1.34	42.25	0.16
						-0.77	-18.57	-1.34	42.25	0.16
		$\Sigma y1$	13.25			1.73	415.94	-1.32	-275.93	0.44
						0.13	81.58	-1.32	-275.93	0.44
		$\Sigma x2$	-54.22			-0.83	26.53	0.99	-21.73	0.25
						0.37	0.20	0.99	-21.73	0.25
		$\Sigma y2$	21.77			0.61	160.66	-1.80	-106.08	0.29
						-1.57	32.11	-1.80	-106.08	0.29
449	D	3	101	G	4.73	0.01	1.14	-0.03	3.81	-0.02
						-0.02	-4.12	-0.03	-11.77	-0.02
		Q	1.29			-0.03	1.63	0.00	-0.63	-0.02
						-0.03	-4.97	0.00	-9.36	-0.02
		$\Sigma x1$	57.25			-0.98	-18.56	1.96	40.54	-0.07
						1.61	34.97	1.96	40.54	-0.07
		$\Sigma y1$	-58.23			1.50	82.22	-2.34	-274.35	-0.41
						-1.59	-280.06	-2.34	-274.35	-0.41
		$\Sigma x2$	-31.82			0.04	0.35	0.18	-22.85	-0.16
						0.28	-29.83	0.18	-22.85	-0.16
		$\Sigma y2$	-9.06			-1.44	32.43	2.57	-106.47	-0.21
						1.96	-108.16	2.57	-106.47	-0.21
450	D	3	102	G	-3.49	0.02	-11.79	0.10	18.86	-0.24
						0.15	2.69	0.10	3.73	-0.24
		Q	-5.83			0.04	-8.15	0.12	11.26	-0.27
						0.19	0.86	0.12	2.80	-0.27
		$\Sigma x1$	-5.19			2.29	-35.03	-2.79	28.67	0.14
						-1.29	1.72	-2.79	28.67	0.14

451 D	3	103	Σy_1	146.88	-0.32	198.21	1.00	-149.91	0.09
					0.97	6.03	1.00	-149.91	0.09
			Σx_2	6.76	-0.19	12.83	0.53	-7.30	0.14
					0.49	3.47	0.53	-7.30	0.14
			Σy_2	14.35	2.83	68.95	-3.86	-51.41	0.09
					-2.11	3.05	-3.86	-51.41	0.09
			G	-6.27	0.18	2.50	-0.29	-3.26	0.19
					-0.21	-11.70	-0.29	-18.45	0.19
			Q	-9.73	0.22	0.65	-0.39	-5.19	0.22
					-0.28	-11.58	-0.39	-13.51	0.22
			Σx_1	-21.58	-1.04	1.88	0.81	28.77	-0.22
					0.03	39.53	0.81	28.77	-0.22
			Σy_1	89.58	1.45	6.16	-1.84	-150.10	-0.17
					-0.96	-190.25	-1.84	-150.10	-0.17
			Σx_2	-3.17	0.62	3.65	-1.79	-7.26	-0.23
					-1.72	-5.86	-1.79	-7.26	-0.23
452 D	3	104	Σy_2	-27.34	-1.76	3.15	2.64	-51.40	-0.13
					1.69	-64.11	2.64	-51.40	-0.13
			G	-20.17	-0.38	-34.77	0.71	34.06	-0.93
					0.19	-8.57	0.71	31.36	-0.93
			Q	-28.49	-0.51	-36.77	0.93	36.20	-1.10
					0.24	-8.50	0.93	34.40	-1.10
			Σx_1	-32.04	2.40	-22.04	-4.30	7.62	0.38
					-1.04	-15.94	-4.30	7.62	0.38
			Σy_1	266.94	0.87	107.29	-1.22	-35.04	0.22
					-0.11	79.22	-1.22	-35.04	0.22
			Σx_2	-34.42	-0.28	3.84	0.75	-0.90	0.37
					0.32	3.12	0.75	-0.90	0.37
			Σy_2	-42.15	2.92	39.73	-5.86	-13.67	0.20
					-1.77	28.78	-5.86	-13.67	0.20
			G	-20.24	0.16	-8.90	-0.12	22.21	-0.21
					0.01	15.16	-0.12	18.19	-0.21
453 D	3	105	Q	-28.73	0.20	-8.88	-0.16	23.17	-0.25
					0.01	17.11	-0.16	20.49	-0.25
			Σx_1	-36.47	-0.91	-15.76	0.74	7.72	0.00
					-0.03	-6.57	0.74	7.72	0.00
			Σy_1	233.53	0.27	79.27	-0.48	-35.18	0.09
					-0.29	37.37	-0.48	-35.18	0.09
			Σx_2	-32.04	0.24	3.28	-0.39	-0.86	0.02
					-0.23	2.25	-0.39	-0.86	0.02
			Σy_2	-74.54	-1.39	28.85	1.22	-13.62	0.04
					0.06	12.63	1.22	-13.62	0.04
			G	-19.28	-0.01	15.13	-0.04	8.35	-0.14
					-0.05	22.68	-0.04	4.33	-0.14
			Q	-27.61	-0.01	17.08	-0.05	8.27	-0.17
					-0.07	25.33	-0.05	5.59	-0.17
			Σx_1	-39.81	-0.03	-6.57	-0.14	7.72	0.00
					-0.19	2.62	-0.14	7.72	0.00
454 D	3	106	Σy_1	207.39	-0.01	37.39	-0.09	-35.28	0.04
					-0.12	-4.61	-0.09	-35.28	0.04
			Σx_2	-26.01	-0.30	2.26	0.15	-0.89	0.01
					-0.12	1.19	0.15	-0.89	0.01
			Σy_2	-110.96	0.30	12.64	-0.34	-13.60	0.02
					-0.11	-3.56	-0.34	-13.60	0.02
			G	-18.01	-0.08	22.64	0.28	-6.25	-0.06
					0.26	12.80	0.28	-10.27	-0.06
			Q	-26.13	-0.11	25.30	0.38	-7.65	-0.11
					0.34	14.59	0.38	-10.33	-0.11
			Σx_1	-39.20	-0.22	2.62	0.20	7.72	-0.00
					0.03	11.82	0.20	7.72	-0.00
			Σy_1	185.79	0.07	-4.60	0.29	-35.37	-0.00
					0.42	-46.72	0.29	-35.37	-0.00
			Σx_2	-18.72	-0.24	1.20	0.73	-0.92	0.00
					0.63	0.11	0.73	-0.92	0.00
455 D	3	107	Σy_2	-146.15	0.15	-3.55	-1.04	-13.61	-0.00
					-1.08	-19.75	-1.04	-13.61	-0.00
			G	-16.42	0.24	12.43	-0.33	-21.62	0.72
					-0.31	-27.68	-0.33	-27.17	0.72
			Q	-24.27	0.32	14.12	-0.45	-25.19	0.89
					-0.43	-30.34	-0.45	-28.89	0.89
			Σx_1	-36.13	-0.02	11.91	-0.62	7.76	-0.18
					-1.05	24.66	-0.62	7.76	-0.18
456 D	3	108	G						
			Q						
			Σx_1						
			Σy_1						
			Σx_2						
			Σy_2						
			G						
			Q						

457 D	3	109		$\Sigma y1$	166.29	0.60	-46.62	-1.08	-35.43	-0.23
						-1.17	-104.88	-1.08	-35.43	-0.23
				$\Sigma x2$	-11.21	0.56	0.19	-1.37	-0.90	-0.19
						-1.69	-1.28	-1.37	-0.90	-0.19
				$\Sigma y2$	-180.89	-0.91	-19.70	1.18	-13.62	-0.11
						1.03	-42.09	1.18	-13.62	-0.11
				G	-14.82	-0.84	-36.85	1.19	35.32	-1.32
						0.33	-3.84	1.19	32.01	-1.32
				Q	-20.88	-1.17	-38.75	1.68	37.32	-1.60
						0.47	-3.24	1.68	35.12	-1.60
				$\Sigma x1$	-57.19	1.43	-27.93	-2.57	12.56	0.29
						-1.09	-15.62	-2.57	12.56	0.29
458 D	3	110		$\Sigma y1$	252.07	-0.44	133.05	0.39	-64.43	0.49
						-0.06	69.89	0.39	-64.43	0.49
				$\Sigma x2$	-4.34	0.27	5.57	-0.10	-3.67	0.32
						0.17	1.97	-0.10	-3.67	0.32
				$\Sigma y2$	-164.42	2.16	67.73	-3.49	-35.13	0.24
						-1.27	33.29	-3.49	-35.13	0.24
				G	-13.23	0.25	-4.44	-0.20	19.43	-0.08
						0.06	12.46	-0.20	16.23	-0.08
				Q	-18.97	0.37	-3.98	-0.34	19.66	-0.06
						0.05	13.65	-0.34	17.53	-0.06
				$\Sigma x1$	-48.59	-1.23	-15.49	0.19	12.58	0.01
						-1.05	-3.57	0.19	12.58	0.01
459 D	3	111		$\Sigma y1$	239.87	-0.12	70.09	2.65	-64.34	0.05
						2.39	9.09	2.65	-64.34	0.05
				$\Sigma x2$	3.30	-0.01	2.11	1.06	-3.62	0.02
						0.99	-1.31	1.06	-3.62	0.02
				$\Sigma y2$	-191.80	-0.97	33.39	1.19	-35.12	0.02
						0.15	0.09	1.19	-35.12	0.02
				G	-10.51	0.00	12.47	0.25	3.49	-0.13
						0.29	14.23	0.25	-0.53	-0.13
				Q	-15.40	-0.03	13.77	0.36	2.73	-0.36
						0.40	15.42	0.36	0.05	-0.36
				$\Sigma x1$	-36.99	-1.36	-3.57	2.63	12.57	0.01
						1.78	11.40	2.63	12.57	0.01
460 D	3	112		$\Sigma y1$	227.97	2.45	9.15	-3.82	-64.33	-0.06
						-2.10	-67.47	-3.82	-64.33	-0.06
				$\Sigma x2$	8.67	0.89	-1.30	-1.41	-3.62	-0.01
						-0.78	-5.61	-1.41	-3.62	-0.01
				$\Sigma y2$	-218.93	0.36	0.12	-2.78	-35.16	-0.04
						-2.95	-41.75	-2.78	-35.16	-0.04
				G	-7.52	0.25	13.54	-0.23	-16.49	1.32
						-0.03	-10.03	-0.23	-20.76	1.32
				Q	-11.21	0.35	14.42	-0.31	-21.45	1.74
						-0.05	-14.52	-0.31	-24.30	1.74
				$\Sigma x1$	3.86	1.54	11.41	-1.14	12.57	-0.03
						0.10	27.32	-1.14	12.57	-0.03
461 D	3	113		$\Sigma y1$	186.65	-2.03	-67.40	0.32	-64.33	-0.21
						-1.63	-148.80	0.32	-64.33	-0.21
				$\Sigma x2$	2.73	-0.86	-5.58	0.74	-3.60	-0.08
						0.07	-10.13	0.74	-3.60	-0.08
				$\Sigma y2$	-252.78	-2.95	-41.72	3.18	-35.19	-0.09
						1.07	-86.25	3.18	-35.19	-0.09
				G	8.46	0.10	0.00	-0.13	-27.83	-0.00
						-0.04	-31.65	-0.13	-33.07	-0.00
				Q	10.67	0.13	0.01	-0.17	-28.09	-0.02
						-0.05	-31.62	-0.17	-32.77	-0.02
				$\Sigma x1$	-61.95	-0.43	0.10	0.70	-21.30	-0.00
						0.30	-22.04	0.70	-21.30	-0.00
462 D	3	114		$\Sigma y1$	6.75	0.72	0.30	-0.42	-76.33	-0.18
						0.29	-79.04	-0.42	-76.33	-0.18
				$\Sigma x2$	20.03	-0.07	0.16	-0.12	-38.42	-0.04
						-0.20	-39.78	-0.12	-38.42	-0.04
				$\Sigma y2$	7.15	0.82	0.20	-1.16	-47.39	-0.10
						-0.38	-49.05	-1.16	-47.39	-0.10
				G	13.48	0.01	-31.66	0.02	-55.24	0.01
						0.04	-105.16	0.02	-61.58	0.01
				Q	18.59	0.02	-31.63	0.02	-56.30	0.00
						0.05	-106.04	0.02	-61.96	0.00
				$\Sigma x1$	-41.83	-0.54	-21.92	1.46	-18.20	-0.07

						1.30	-44.83	1.46	-18.20	-0.07
				Σy_1	9.42	1.93	-79.12	-2.26	-77.35	-0.14
						-0.92	-176.46	-2.26	-77.35	-0.14
				Σx_2	-5.92	-0.29	-39.69	0.78	-35.92	-0.09
						0.70	-84.90	0.78	-35.92	-0.09
				Σy_2	25.05	-0.12	-49.02	0.20	-45.81	-0.11
						0.14	-106.67	0.20	-45.81	-0.11
463	D	3	115	G	-82.38	0.13	-292.83	-0.11	134.74	-0.08
						0.01	-147.91	-0.11	128.25	-0.08
				Q	-106.49	0.17	-328.30	-0.16	148.09	-0.09
						-0.00	-167.83	-0.16	143.13	-0.09
				Σx_1	-24.45	1.77	-22.07	-1.28	6.38	0.41
						0.36	-15.03	-1.28	6.38	0.41
				Σy_1	184.90	1.27	193.83	-0.90	-32.18	-0.36
						0.28	158.36	-0.90	-32.18	-0.36
				Σx_2	40.15	1.45	24.55	-1.69	-1.81	0.29
						-0.40	22.56	-1.69	-1.81	0.29
				Σy_2	121.54	1.10	89.89	0.17	-14.06	-0.05
						1.29	74.39	0.17	-14.06	-0.05
464	D	3	116	G	-82.25	0.05	-147.93	-0.05	111.78	-0.58
						0.01	-56.80	-0.05	106.87	-0.58
				Q	-105.67	0.05	-167.85	-0.05	124.28	-0.66
						0.01	-65.83	-0.05	120.52	-0.66
				Σx_1	-14.70	0.88	-15.03	-2.72	6.40	0.27
						-1.39	-9.69	-2.72	6.40	0.27
				Σy_1	182.93	1.07	158.38	-2.33	-31.63	-0.08
						-0.87	132.02	-2.33	-31.63	-0.08
				Σx_2	24.26	0.02	22.56	-0.92	-1.64	0.22
						-0.75	21.19	-0.92	-1.64	0.22
				Σy_2	127.64	2.02	74.40	-4.79	-13.92	0.02
						-1.97	62.80	-4.79	-13.92	0.02
465	D	3	117	G	-82.95	0.04	-56.84	-0.05	95.54	0.25
						-0.01	42.95	-0.05	89.17	0.25
				Q	-106.21	0.04	-65.88	-0.06	107.61	0.33
						-0.02	47.77	-0.06	102.74	0.33
				Σx_1	-15.73	-1.04	-9.68	0.98	2.59	-0.21
						0.02	-6.88	0.98	2.59	-0.21
				Σy_1	171.66	-0.19	132.02	-0.24	-31.32	0.07
						-0.44	98.17	-0.24	-31.32	0.07
				Σx_2	12.32	-0.58	21.21	0.06	-4.84	-0.16
						-0.52	15.98	0.06	-4.84	-0.16
				Σy_2	115.52	-1.22	62.81	1.43	-15.01	-0.03
						0.33	46.59	1.43	-15.01	-0.03
466	D	3	118	G	-85.84	-0.01	42.95	0.01	72.30	0.07
						0.00	117.64	0.01	65.94	0.07
				Q	-109.68	-0.02	47.77	0.01	81.67	0.12
						-0.00	133.39	0.01	76.81	0.12
				Σx_1	-18.84	0.21	-6.89	-0.60	2.44	-0.02
						-0.44	-4.25	-0.60	2.44	-0.02
				Σy_1	147.52	0.11	98.17	0.16	-31.22	0.08
						0.28	64.44	0.16	-31.22	0.08
				Σx_2	0.72	-0.46	15.98	0.33	-4.91	0.00
						-0.10	10.67	0.33	-4.91	0.00
				Σy_2	96.51	0.88	46.59	-1.26	-15.20	0.04
						-0.48	30.16	-1.26	-15.20	0.04
467	D	3	119	G	-89.09	0.01	117.63	0.06	47.66	0.16
						0.07	165.70	0.06	41.30	0.16
				Q	-113.69	0.01	133.39	0.08	53.86	0.22
						0.10	188.95	0.08	48.99	0.22
				Σx_1	-19.85	-0.32	-4.25	0.04	2.45	0.01
						-0.28	-1.61	0.04	2.45	0.01
				Σy_1	123.76	0.67	64.44	-1.16	-31.15	0.11
						-0.59	30.78	-1.16	-31.15	0.11
				Σx_2	-9.55	-0.14	10.67	-0.24	-4.86	0.03
						-0.40	5.42	-0.24	-4.86	0.03
				Σy_2	80.45	0.07	30.16	-0.16	-15.30	0.07
						-0.10	13.62	-0.16	-15.30	0.07
468	D	3	120	G	-92.73	0.09	165.70	-0.20	21.62	0.20
						-0.13	185.62	-0.20	15.25	0.20
				Q	-118.30	0.12	188.95	-0.28	24.13	0.29
						-0.18	212.40	-0.28	19.27	0.29

469	D	3	121		$\Sigma x1$	-20.30	-0.26	-1.61	-0.19	2.47	0.02
							-0.47	1.06	-0.19	2.47	0.02
					$\Sigma y1$	96.49	-0.30	30.78	0.84	-30.86	0.14
							0.61	-2.56	0.84	-30.86	0.14
					$\Sigma x2$	-17.46	-0.50	5.42	0.68	-4.80	0.04
							0.23	0.23	0.68	-4.80	0.04
					$\Sigma y2$	61.92	0.44	13.62	-1.15	-15.19	0.09
							-0.80	-2.79	-1.15	-15.19	0.09
				G		-95.59	-0.13	185.64	0.19	-5.98	-0.27
							0.09	174.48	0.19	-12.93	-0.27
				Q		-121.89	-0.17	212.43	0.23	-8.97	-0.35
							0.10	198.72	0.23	-14.28	-0.35
470	D	3	122		$\Sigma x1$	-18.57	-0.58	1.06	1.07	2.42	0.16
							0.68	3.91	1.07	2.42	0.16
					$\Sigma y1$	64.03	0.90	-2.56	-3.24	-30.41	0.28
							-2.92	-38.43	-3.24	-30.41	0.28
					$\Sigma x2$	-24.77	0.14	0.23	-1.05	-4.80	0.18
							-1.10	-5.43	-1.05	-4.80	0.18
					$\Sigma y2$	46.85	-0.37	-2.79	0.94	-14.90	0.16
							0.73	-20.36	0.94	-14.90	0.16
				G		-99.48	0.08	174.45	-0.20	-29.16	0.93
							-0.17	131.52	-0.20	-36.82	0.93
				Q		-127.13	0.09	198.68	-0.24	-37.25	1.08
							-0.22	146.41	-0.24	-43.10	1.08
471	D	3	123		$\Sigma x1$	-14.68	0.54	3.92	-1.77	0.58	-0.15
							-1.76	4.68	-1.77	0.58	-0.15
					$\Sigma y1$	31.34	-3.04	-38.41	5.04	-31.70	-0.05
							3.52	-79.65	5.04	-31.70	-0.05
					$\Sigma x2$	-28.38	-1.40	-5.42	1.71	-6.56	-0.13
							0.83	-13.96	1.71	-6.56	-0.13
					$\Sigma y2$	26.03	1.25	-20.36	-1.69	-15.39	-0.01
							-0.95	-40.38	-1.69	-15.39	-0.01
				G		-104.37	-0.21	131.55	0.27	-62.77	0.52
							0.02	75.38	0.27	-67.84	0.52
				Q		-133.87	-0.27	146.45	0.34	-74.64	0.51
							0.02	80.58	0.34	-78.51	0.51
472	D	3	124		$\Sigma x1$	-6.26	-2.07	4.68	1.40	0.59	-0.03
							-0.87	5.18	1.40	0.59	-0.03
					$\Sigma y1$	-0.84	3.37	-79.65	-7.42	-31.26	-0.03
							-3.02	-106.54	-7.42	-31.26	-0.03
					$\Sigma x2$	-30.29	0.50	-13.97	-0.13	-6.56	-0.03
							0.39	-19.60	-0.13	-6.56	-0.03
					$\Sigma y2$	5.41	-0.40	-40.38	-1.69	-14.89	-0.01
							-1.85	-53.18	-1.69	-14.89	-0.01
				G		-107.85	-0.03	75.40	0.22	-96.17	0.47
							0.21	-32.03	0.22	-102.53	0.47
				Q		-138.94	-0.03	80.60	0.25	-111.45	0.76
							0.23	-42.55	0.25	-116.32	0.76
473	D	3	125		$\Sigma x1$	-1.94	-1.48	5.18	2.69	0.64	-0.02
							1.43	5.87	2.69	0.64	-0.02
					$\Sigma y1$	-25.71	-3.11	-106.54	5.65	-30.68	-0.09
							3.00	-139.71	5.65	-30.68	-0.09
					$\Sigma x2$	-24.49	0.16	-19.60	-0.23	-6.46	-0.03
							-0.09	-26.59	-0.23	-6.46	-0.03
					$\Sigma y2$	-12.82	-1.54	-53.18	1.31	-14.34	-0.05
							-0.12	-68.69	1.31	-14.34	-0.05
				G		-110.17	0.18	-31.94	-0.03	-138.94	-1.62
							0.15	-200.28	-0.03	-145.90	-1.62
				Q		-143.06	0.20	-42.43	-0.02	-165.94	-2.15
							0.18	-241.71	-0.02	-171.26	-2.15
474	D	3	126		$\Sigma x1$	-19.73	0.85	5.88	0.35	0.68	-0.22
							1.26	6.68	0.35	0.68	-0.22
					$\Sigma y1$	-64.92	2.84	-139.71	-1.48	-30.05	-0.36
							1.09	-175.22	-1.48	-30.05	-0.36
					$\Sigma x2$	-6.21	-0.30	-26.58	0.96	-6.35	-0.26
							0.84	-34.09	0.96	-6.35	-0.26
					$\Sigma y2$	-48.29	-0.12	-68.69	0.20	-13.78	-0.15
							0.11	-84.98	0.20	-13.78	-0.15
				G		-0.81	-0.02	0.00	0.06	-17.42	-0.01
							0.04	-20.46	0.06	-22.58	-0.01
				Q		-1.41	-0.02	0.00	0.06	-11.78	-0.02

					0.04	-14.40	0.06	-16.38	-0.02
		$\Sigma x1$	-30.95		-1.12	-0.00	1.50	-6.98	-0.03
					0.41	-7.14	1.50	-6.98	-0.03
		$\Sigma y1$	0.97		0.24	-0.12	-0.00	-10.66	-0.06
					0.24	-11.03	-0.00	-10.66	-0.06
		$\Sigma x2$	28.72		1.65	-0.04	-4.02	-8.74	-0.03
					-2.47	-8.98	-4.02	-8.74	-0.03
		$\Sigma y2$	-14.37		0.10	-0.06	-0.50	-9.98	-0.06
					-0.41	-10.27	-0.50	-9.98	-0.06
475 D	3	127	G	-4.37	0.05	-20.44	0.11	-47.76	-0.01
					0.20	-87.24	0.11	-54.36	-0.01
		Q	-5.61		0.04	-14.39	0.17	-44.31	-0.02
					0.26	-76.21	0.17	-50.20	-0.02
		$\Sigma x1$	-36.84		-0.78	-7.14	2.76	-8.60	-0.31
					2.83	-18.40	2.76	-8.60	-0.31
		$\Sigma y1$	-5.52		0.67	-11.19	-1.46	-12.92	-0.00
					-1.24	-28.09	-1.46	-12.92	-0.00
		$\Sigma x2$	33.47		-1.83	-9.03	2.46	-10.66	-0.27
					1.39	-22.98	2.46	-10.66	-0.27
		$\Sigma y2$	-40.52		-0.42	-10.35	2.28	-12.26	-0.15
					2.56	-26.39	2.28	-12.26	-0.15
476 D	3	128	G	-76.21	-0.16	-331.30	0.23	157.56	-0.10
					0.08	-168.24	0.23	151.35	-0.10
		Q	-90.18		-0.17	-360.86	0.22	171.17	-0.12
					0.07	-182.66	0.22	166.42	-0.12
		$\Sigma x1$	-40.43		0.47	-5.13	-0.49	-0.01	1.15
					-0.05	-5.14	-0.49	-0.01	1.15
		$\Sigma y1$	59.68		6.60	249.92	-9.72	-39.76	-0.05
					-3.67	207.94	-9.72	-39.76	-0.05
		$\Sigma x2$	68.11		8.07	43.61	-11.28	-7.61	1.03
					-3.84	35.58	-11.28	-7.61	1.03
		$\Sigma y2$	49.63		-3.36	148.30	4.95	-23.99	0.35
					1.87	122.97	4.95	-23.99	0.35
477 D	3	129	G	-78.52	0.15	-168.24	-0.35	130.01	0.08
					-0.16	-55.72	-0.35	124.81	0.08
		Q	-92.94		0.15	-182.65	-0.37	142.02	0.09
					-0.18	-58.99	-0.37	138.04	0.09
		$\Sigma x1$	-33.35		0.36	-5.14	-2.14	0.03	-0.01
					-1.52	-5.11	-2.14	0.03	-0.01
		$\Sigma y1$	52.56		-3.23	207.93	7.62	-39.99	-0.01
					3.50	172.61	7.62	-39.99	-0.01
		$\Sigma x2$	62.92		-3.01	35.57	4.38	-7.65	-0.00
					0.86	28.82	4.38	-7.65	-0.00
		$\Sigma y2$	45.73		2.32	122.97	-5.37	-23.99	-0.04
					-2.42	101.79	-5.37	-23.99	-0.04
478 D	3	130	G	-79.24	-0.09	-55.72	0.12	101.80	-0.08
					0.04	46.30	0.12	95.72	-0.08
		Q	-93.76		-0.09	-58.99	0.12	111.69	-0.11
					0.03	53.99	0.12	107.04	-0.11
		$\Sigma x1$	-24.96		-1.27	-5.11	1.77	0.85	0.06
					0.56	-4.23	1.77	0.85	0.06
		$\Sigma y1$	39.77		3.96	172.61	-6.99	-39.85	-0.06
					-3.26	131.44	-6.99	-39.85	-0.06
		$\Sigma x2$	54.15		1.44	28.82	-3.21	-6.95	0.04
					-1.88	21.64	-3.21	-6.95	0.04
		$\Sigma y2$	42.57		-2.01	101.79	3.36	-23.51	-0.03
					1.46	77.50	3.36	-23.51	-0.03
479 D	3	131	G	-80.52	0.11	46.30	-0.13	73.07	-0.03
					-0.04	125.11	-0.13	66.41	-0.03
		Q	-95.16		0.12	53.99	-0.14	79.59	-0.04
					-0.05	141.06	-0.14	74.51	-0.04
		$\Sigma x1$	-17.41		0.66	-4.23	-0.96	0.91	0.01
					-0.42	-3.20	-0.96	0.91	0.01
		$\Sigma y1$	25.15		-2.79	131.44	2.79	-39.47	-0.04
					0.37	86.84	2.79	-39.47	-0.04
		$\Sigma x2$	44.54		-1.44	21.64	1.11	-6.88	-0.00
					-0.19	13.86	1.11	-6.88	-0.00
		$\Sigma y2$	36.32		1.75	77.50	-1.91	-23.11	-0.02
					-0.40	51.39	-1.91	-23.11	-0.02
480 D	3	132	G	-81.97	0.04	125.11	-0.09	43.96	-0.05
					-0.05	171.03	-0.09	37.30	-0.05

481	D	3	133	G	Q	-96.66	0.05	141.06	-0.11	47.30	-0.07
							-0.07	191.63	-0.11	42.21	-0.07
				$\Sigma x1$		-10.17	-0.31	-3.20	0.10	0.88	0.01
							-0.19	-2.20	0.10	0.88	0.01
				$\Sigma y1$		9.24	0.47	86.85	-0.60	-39.24	-0.04
							-0.20	42.51	-0.60	-39.24	-0.04
				$\Sigma x2$		34.42	-0.01	13.87	-0.29	-6.92	-0.01
							-0.34	6.05	-0.29	-6.92	-0.01
				$\Sigma y2$		28.47	0.08	51.39	-0.17	-22.87	-0.02
							-0.11	25.55	-0.17	-22.87	-0.02
				G		-83.30	0.04	171.03	-0.09	14.88	0.01
							-0.07	184.08	-0.09	8.22	0.01
				Q		-97.80	0.04	191.63	-0.11	15.05	-0.00
							-0.09	205.76	-0.11	9.96	-0.00
				$\Sigma x1$		-4.15	-0.18	-2.20	-0.50	0.81	0.01
							-0.75	-1.29	-0.50	0.81	0.01
482	D	3	134	G	$\Sigma y1$	-7.72	-0.09	42.51	1.14	-39.59	-0.04
							1.19	-2.24	1.14	-39.59	-0.04
				$\Sigma x2$		24.19	-0.23	6.05	0.45	-7.03	-0.00
							0.28	-1.90	0.45	-7.03	-0.00
				$\Sigma y2$		18.52	0.34	25.55	-1.23	-23.13	-0.01
							-1.04	-0.59	-1.23	-23.13	-0.01
				G		-84.93	0.02	184.08	-0.13	-13.54	0.06
							-0.13	164.03	-0.13	-20.48	0.06
				Q		-99.09	0.03	205.77	-0.17	-17.23	0.08
							-0.17	182.33	-0.17	-22.53	0.08
				$\Sigma x1$		0.94	-0.90	-1.29	1.18	0.86	-0.04
							0.49	-0.27	1.18	0.86	-0.04
				$\Sigma y1$		-28.15	1.43	-2.23	-2.37	-40.47	-0.08
							-1.37	-49.94	-2.37	-40.47	-0.08
				$\Sigma x2$		14.00	0.38	-1.90	-0.93	-7.05	-0.05
							-0.71	-10.21	-0.93	-7.05	-0.05
483	D	3	135	G	$\Sigma y2$	5.39	-0.70	-0.59	0.98	-23.86	-0.02
							0.45	-28.71	0.98	-23.86	-0.02
				Q		-87.51	-0.05	164.03	0.09	-44.30	-0.21
							0.07	103.99	0.09	-51.67	-0.21
				$\Sigma x1$		-101.45	-0.07	182.33	0.12	-53.41	-0.23
							0.08	111.97	0.12	-59.04	-0.23
				$\Sigma y1$		3.26	0.27	-0.27	-1.13	1.36	0.04
							-1.14	1.44	-1.13	1.36	0.04
				$\Sigma x2$		-49.52	-1.22	-49.94	0.70	-41.29	0.01
							-0.34	-101.60	0.70	-41.29	0.01
				$\Sigma y2$		4.24	-0.70	-10.21	0.49	-6.69	0.03
							-0.09	-18.58	0.49	-6.69	0.03
				G		-13.28	0.75	-28.71	-0.86	-24.73	0.02
							-0.32	-59.66	-0.86	-24.73	0.02
				Q		-91.42	0.16	103.99	-0.28	-71.62	-0.10
							-0.10	36.39	-0.28	-76.98	-0.10
484	D	3	136	G		-105.57	0.19	111.97	-0.34	-82.16	-0.09
							-0.12	35.37	-0.34	-86.25	-0.09
				$\Sigma x1$		3.02	-1.56	1.44	3.21	1.24	0.01
							1.36	2.57	3.21	1.24	0.01
				$\Sigma y1$		-70.34	-0.44	-101.60	0.97	-42.98	0.04
							0.44	-140.70	0.97	-42.98	0.04
				$\Sigma x2$		-6.17	-0.21	-18.58	-0.33	-6.90	0.00
							-0.51	-24.86	-0.33	-6.90	0.00
				$\Sigma y2$		-31.09	0.06	-59.66	0.02	-26.29	0.05
							0.07	-83.57	0.02	-26.29	0.05
				G		-94.54	0.01	36.39	-0.27	-95.83	0.10
							-0.29	-75.79	-0.27	-102.49	0.10
				Q		-108.64	0.01	35.36	-0.34	-107.66	0.16
							-0.37	-89.31	-0.34	-112.75	0.16
				$\Sigma x1$		-4.31	0.81	2.57	-1.93	1.15	-0.00
							-1.37	3.87	-1.93	1.15	-0.00
485	D	3	137	G	$\Sigma y1$	-102.16	0.35	-140.70	0.15	-44.56	-0.01
							0.52	-191.12	0.15	-44.56	-0.01
				$\Sigma x2$		-10.09	-0.70	-24.86	1.27	-7.15	-0.01
							0.73	-32.95	1.27	-7.15	-0.01
				$\Sigma y2$		-55.61	0.39	-83.57	-2.16	-27.64	-0.00
							-2.06	-114.85	-2.16	-27.64	-0.00
				G		-97.07	0.19	-75.97	-1.27	-124.64	0.36
				Q							
				$\Sigma x1$							
				$\Sigma y1$							
				$\Sigma x2$							
				$\Sigma y2$							
486	D	3	138	G							

487 D	3	139	Q	-110.77	-1.26	-222.36	-1.27	-131.38	0.36	
					0.19	-89.53	-1.52	-135.76	0.38	
				Σx1	-15.59	-1.55	-247.73	-1.52	-140.91	0.38
						-3.63	3.88	6.57	1.19	-0.75
				Σy1	-129.64	3.89	5.24	6.57	1.19	-0.75
						0.91	-191.30	-2.21	-46.27	-0.26
				Σx2	-4.38	-1.61	-244.21	-2.21	-46.27	-0.26
						0.17	-32.98	1.84	-7.31	-0.71
				Σy2	-101.56	2.27	-41.34	1.84	-7.31	-0.71
						-1.69	-114.97	1.30	-29.12	0.15
				G	3.71	-0.20	-148.28	1.30	-29.12	0.15
						0.02	-0.02	-0.03	-20.89	0.01
				Q	3.91	-0.01	-23.42	-0.03	-25.67	0.01
						0.02	-0.03	-0.02	-16.25	0.01
				Σx1	6.66	-0.00	-18.64	-0.02	-20.78	0.01
						-0.51	-0.01	0.42	0.75	-0.01
				Σy1	5.55	-0.09	0.75	0.42	0.75	-0.01
						-0.03	-0.03	0.18	9.65	0.02
				Σx2	-10.41	0.14	9.67	0.18	9.65	0.02
						0.52	-0.02	-0.54	2.24	0.01
				Σy2	-0.25	-0.03	2.24	-0.54	2.24	0.01
						-0.31	-0.02	0.30	5.94	-0.01
				G	5.01	-0.01	5.95	0.30	5.94	-0.01
						0.01	-23.46	0.01	-52.34	0.00
Q	5.54	0.02	-94.53	0.01	-58.44	0.00				
		0.02	-18.69	0.00	-50.22	-0.00				
488 D	3	140	Q	0.02	-86.83	0.00	-55.99	-0.00		
				Σx1	1.94	-0.97	0.74	2.18	1.00	-0.08
						1.83	2.03	2.18	1.00	-0.08
				Σy1	-20.53	0.08	9.64	-0.86	11.98	0.03
						-1.02	25.01	-0.86	11.98	0.03
				Σx2	1.77	0.44	2.22	-0.33	2.84	-0.05
						0.01	5.86	-0.33	2.84	-0.05
				Σy2	-9.56	-0.53	5.93	1.34	7.48	-0.03
						1.19	15.53	1.34	7.48	-0.03
				G	-72.75	0.06	-306.20	-0.04	150.16	0.00
						0.01	-147.84	-0.04	143.81	0.00
				Q	-83.63	0.07	-333.79	-0.04	163.53	0.00
						0.03	-160.21	-0.04	158.68	0.00
				Σx1	-8.17	1.40	2.38	-1.75	-0.21	0.41
						-0.48	2.16	-1.75	-0.21	0.41
				Σy1	-0.30	0.17	172.84	0.94	-23.78	0.03
						1.18	147.21	0.94	-23.78	0.03
				Σx2	13.79	2.71	21.28	-2.07	-3.21	0.41
						0.48	17.83	-2.07	-3.21	0.41
				Σy2	29.82	-0.16	126.73	-0.16	-16.23	0.12
						-0.33	109.24	-0.16	-16.23	0.12
				G	-70.66	0.05	-147.85	-0.17	124.15	-0.06
						-0.09	-46.43	-0.17	119.25	-0.06
Q	-81.20	0.08	-160.22	-0.24	136.20	-0.07				
		-0.12	-48.28	-0.24	132.45	-0.07				
Σx1	-9.04	-0.24	2.17	-0.51	-0.26	-0.00				
		-0.66	1.95	-0.51	-0.26	-0.00				
Σy1	-5.98	1.27	147.21	-2.03	-24.11	0.02				
		-0.42	127.12	-2.03	-24.11	0.02				
Σx2	14.86	1.51	17.84	-4.31	-3.25	0.03				
		-2.09	15.13	-4.31	-3.25	0.03				
Σy2	29.21	-0.45	109.24	0.73	-16.52	-0.05				
		0.16	95.48	0.73	-16.52	-0.05				
491 D	3	143	G	-67.47	-0.05	-46.44	0.06	99.86	-0.05	
					0.01	58.00	0.06	93.50	-0.05	
				Q	-77.53	-0.07	-48.29	0.07	110.29	-0.05
						0.01	68.23	0.07	105.43	-0.05
				Σx1	-7.32	-0.55	1.95	0.40	-0.47	-0.02
						-0.12	1.45	0.40	-0.47	-0.02
				Σy1	-11.75	-0.26	127.12	0.06	-24.84	-0.03
						-0.19	100.29	0.06	-24.84	-0.03
				Σx2	11.32	-1.21	15.13	0.71	-3.41	-0.00
						-0.44	11.45	0.71	-3.41	-0.00
				Σy2	29.59	0.03	95.48	0.24	-17.26	-0.06
						0.28	76.83	0.24	-17.26	-0.06

492	D	3	144	G	-64.17	0.05	58.00	-0.09	73.99	-0.02
						-0.05	134.49	-0.09	67.62	-0.02
				Q	-73.70	0.05	68.23	-0.11	81.37	-0.04
						-0.06	153.50	-0.11	76.51	-0.04
				$\Sigma x1$	-4.44	-0.13	1.45	-0.19	-0.56	0.00
						-0.34	0.84	-0.19	-0.56	0.00
				$\Sigma y1$	-15.82	-0.08	100.29	0.25	-25.94	-0.05
						0.19	72.26	0.25	-25.94	-0.05
				$\Sigma x2$	9.12	0.15	11.45	-0.59	-3.38	-0.01
						-0.49	7.80	-0.59	-3.38	-0.01
				$\Sigma y2$	29.44	0.20	76.83	-0.27	-18.40	-0.05
						-0.09	56.96	-0.27	-18.40	-0.05
493	D	3	145	G	-60.60	0.00	134.48	-0.02	47.72	0.07
						-0.02	182.60	-0.02	41.36	0.07
				Q	-69.50	-0.00	153.50	-0.02	51.98	0.08
						-0.03	207.03	-0.02	47.12	0.08
				$\Sigma x1$	-1.29	-0.42	0.84	0.30	-0.62	0.01
						-0.10	0.17	0.30	-0.62	0.01
				$\Sigma y1$	-18.96	0.23	72.26	-0.47	-27.00	-0.03
						-0.27	43.09	-0.47	-27.00	-0.03
				$\Sigma x2$	8.42	-0.02	7.80	-0.39	-3.23	-0.02
						-0.44	4.31	-0.39	-3.23	-0.02
				$\Sigma y2$	27.67	-0.11	56.95	0.28	-19.64	0.02
						0.19	35.74	0.28	-19.64	0.02
494	D	3	146	G	-56.66	0.04	182.61	-0.10	22.39	-0.15
						-0.07	203.36	-0.10	16.03	-0.15
				Q	-64.78	0.04	207.03	-0.12	23.78	-0.18
						-0.09	230.10	-0.12	18.92	-0.18
				$\Sigma x1$	1.93	-0.27	0.17	0.10	-0.60	-0.01
						-0.16	-0.48	0.10	-0.60	-0.01
				$\Sigma y1$	-22.27	-0.22	43.08	0.37	-27.16	-0.06
						0.18	13.74	0.37	-27.16	-0.06
				$\Sigma x2$	7.30	-0.06	4.31	-0.28	-3.06	-0.07
						-0.36	1.01	-0.28	-3.06	-0.07
				$\Sigma y2$	25.85	0.18	35.74	-0.28	-19.95	0.01
						-0.12	14.19	-0.28	-19.95	0.01
495	D	3	147	G	-51.86	-0.01	203.35	-0.05	-4.84	0.12
						-0.07	193.55	-0.05	-11.78	0.12
				Q	-59.03	-0.02	230.09	-0.05	-7.62	0.14
						-0.08	217.98	-0.05	-12.92	0.14
				$\Sigma x1$	3.49	-0.43	-0.48	0.46	-0.96	0.06
						0.11	-1.61	0.46	-0.96	0.06
				$\Sigma y1$	-22.60	0.24	13.74	-0.56	-26.73	0.00
						-0.42	-17.78	-0.56	-26.73	0.00
				$\Sigma x2$	5.46	-0.04	1.01	-0.30	-3.47	0.03
						-0.40	-3.08	-0.30	-3.47	0.03
				$\Sigma y2$	22.57	-0.13	14.19	0.18	-19.55	0.05
						0.07	-8.87	0.18	-19.55	0.05
496	D	3	148	G	-46.72	-0.02	193.56	0.03	-29.93	-0.00
						0.02	153.33	0.03	-37.01	-0.00
				Q	-52.98	-0.02	217.98	0.03	-37.45	-0.01
						0.02	169.73	0.03	-42.85	-0.01
				$\Sigma x1$	2.75	-0.23	-1.61	-0.38	-0.90	0.02
						-0.69	-2.70	-0.38	-0.90	0.02
				$\Sigma y1$	-22.50	-0.38	-17.79	0.51	-25.34	0.01
						0.24	-48.24	0.51	-25.34	0.01
				$\Sigma x2$	1.44	-0.16	-3.08	-0.05	-3.36	-0.03
						-0.22	-7.12	-0.05	-3.36	-0.03
				$\Sigma y2$	18.63	0.05	-8.87	-0.19	-18.26	0.08
						-0.17	-30.81	-0.19	-18.26	0.08
497	D	3	149	G	-42.76	0.09	153.33	-0.26	-56.72	0.14
						-0.13	102.38	-0.26	-61.78	0.14
				Q	-48.38	0.09	169.73	-0.29	-66.02	0.15
						-0.16	111.30	-0.29	-69.89	0.15
				$\Sigma x1$	1.05	-1.22	-2.69	1.53	-0.52	-0.02
						0.09	-3.15	1.53	-0.52	-0.02
				$\Sigma y1$	-23.18	0.20	-48.24	-0.22	-22.77	-0.06
						0.01	-67.82	-0.22	-22.77	-0.06
				$\Sigma x2$	-3.60	-0.07	-7.12	-0.02	-3.18	-0.00
						-0.09	-9.85	-0.02	-3.18	-0.00
				$\Sigma y2$	14.09	-0.20	-30.81	-0.09	-15.61	-0.06

498 D	3	150	G	-37.05	-0.28	-44.23	-0.09	-15.61	-0.06
					-0.06	102.39	-0.11	-80.52	-0.12
			Q	-41.81	-0.17	11.82	-0.11	-86.89	-0.12
					-0.08	111.31	-0.09	-91.34	-0.17
			$\Sigma x1$	-2.19	-0.18	9.84	-0.09	-96.21	-0.17
					-0.58	-3.15	2.10	-0.35	-0.02
			$\Sigma y1$	-22.86	1.69	-3.53	2.10	-0.35	-0.02
					-0.02	-67.82	-0.92	-20.91	-0.04
			$\Sigma x2$	-2.68	-1.02	-90.44	-0.92	-20.91	-0.04
					-0.00	-9.85	-1.23	-2.97	0.00
499 D	3	151	G	-32.17	-1.33	-13.07	-1.23	-2.97	0.00
					-0.35	-44.23	0.80	-13.92	-0.06
			Q	-36.65	0.51	-59.29	0.80	-13.92	-0.06
					0.27	12.00	-1.10	-112.89	0.16
			$\Sigma x1$	-10.77	-1.00	-121.73	-1.10	-119.67	0.16
					-1.12	10.05	-1.25	-125.45	0.22
			$\Sigma y1$	-21.34	-0.37	-3.53	-1.25	-130.62	0.22
					1.64	-3.77	1.74	-0.22	-0.23
			$\Sigma x2$	8.20	-0.63	-90.27	-0.09	-18.83	-0.01
					-0.74	-111.92	-0.09	-18.83	-0.01
500 D	3	152	G	3.08	-1.86	-13.03	1.90	-2.72	-0.25
					0.32	-16.16	1.90	-2.72	-0.25
			Q	3.11	0.93	-59.17	-0.93	-12.15	0.14
					-0.14	-73.14	-0.93	-12.15	0.14
			$\Sigma x1$	3.32	-0.13	-0.01	0.18	-15.14	0.01
					0.05	-17.30	0.18	-19.84	0.01
			$\Sigma y1$	9.52	-0.15	-0.01	0.20	-9.40	0.02
					0.05	-11.51	0.20	-13.85	0.02
			$\Sigma x2$	-7.29	-0.39	0.00	0.08	0.74	-0.01
					-0.31	0.73	0.08	0.74	-0.01
501 D	3	153	G	5.47	-0.16	0.01	0.21	-0.92	0.02
					0.05	-0.90	0.21	-0.92	0.02
			Q	5.73	0.35	0.01	-0.86	0.45	0.01
					-0.50	0.45	-0.86	0.45	0.01
			$\Sigma x1$	3.32	-1.16	0.00	1.38	-0.29	-0.01
					0.21	-0.29	1.38	-0.29	-0.01
			$\Sigma y1$	9.52	-0.11	-17.31	0.15	-44.87	0.02
					0.09	-82.01	0.15	-51.27	0.02
			$\Sigma x2$	-3.29	-0.13	-11.52	0.19	-41.41	0.02
					0.13	-71.33	0.19	-47.47	0.02
502 D	3	154	G	-51.49	-1.27	0.73	2.84	0.80	-0.17
					2.56	1.81	2.84	0.80	-0.17
			Q	-59.36	-0.04	-0.89	-0.97	-1.55	0.02
					-1.35	-2.98	-0.97	-1.55	0.02
			$\Sigma x1$	1.29	-0.29	0.46	0.82	0.33	-0.13
					0.81	0.91	0.82	0.33	-0.13
			$\Sigma y1$	4.69	-1.43	-0.29	2.76	-0.62	-0.07
					2.29	-1.12	2.76	-0.62	-0.07
			$\Sigma x2$	8.04	0.01	-285.01	-0.13	138.01	0.26
					-0.11	-148.04	-0.13	132.03	0.26
503 D	3	155	G	-49.49	0.03	-311.27	-0.16	149.89	0.30
					-0.13	-161.54	-0.16	145.32	0.30
			Q	-57.30	0.66	21.75	-1.54	-4.70	1.02
					-0.90	16.98	-1.54	-4.70	1.02
			$\Sigma x1$	1.42	3.24	179.34	-4.09	-30.71	0.02
					-0.91	148.19	-4.09	-30.71	0.02
			$\Sigma y1$	-13.99	5.90	10.64	-7.12	-2.20	0.94
					-1.33	8.40	-7.12	-2.20	0.94
			$\Sigma x2$	8.65	-3.41	176.76	3.45	-30.69	0.39
					0.08	145.62	3.45	-30.69	0.39

504 D	3	156		Σy_2	42.30	-0.66	145.62	2.39	-30.25	0.16
						1.33	120.42	2.39	-30.25	0.16
			G		-46.58	0.04	-55.96	-0.05	89.66	0.37
						-0.02	37.46	-0.05	83.30	0.37
			Q		-54.10	0.03	-60.19	-0.05	98.69	0.42
						-0.02	43.79	-0.05	93.83	0.42
			Σx_1		1.54	-0.28	13.14	-0.09	-4.42	0.03
						-0.37	8.37	-0.09	-4.42	0.03
			Σy_1		-18.96	-0.00	122.94	0.12	-29.10	0.17
						0.13	91.51	0.12	-29.10	0.17
			Σx_2		11.08	-0.72	6.62	0.11	-2.15	0.01
						-0.60	4.30	0.11	-2.15	0.01
505 D	3	157		Σy_2	36.54	0.69	120.41	-0.52	-28.89	0.20
						0.13	89.20	-0.52	-28.89	0.20
			G		-43.48	-0.07	37.45	0.08	66.14	0.34
						0.02	105.45	0.08	59.78	0.34
			Q		-50.53	-0.07	43.78	0.09	72.74	0.41
						0.02	119.72	0.09	67.88	0.41
			Σx_1		2.66	-0.42	8.37	0.32	-4.11	0.02
						-0.08	3.93	0.32	-4.11	0.02
			Σy_1		-20.17	-0.23	91.50	0.39	-26.92	0.11
						0.19	62.42	0.39	-26.92	0.11
			Σx_2		11.56	0.02	4.30	-0.59	-2.25	-0.00
						-0.61	1.87	-0.59	-2.25	-0.00
506 D	3	158		Σy_2	31.98	-0.38	89.20	0.82	-26.25	0.15
						0.50	60.85	0.82	-26.25	0.15
			G		-40.51	-0.02	105.45	-0.00	44.16	-0.13
						-0.02	149.72	-0.00	37.80	-0.13
			Q		-46.97	-0.03	119.72	-0.01	48.77	-0.18
						-0.03	169.77	-0.01	43.91	-0.18
			Σx_1		4.52	-0.22	3.93	-0.05	-3.73	-0.00
						-0.28	-0.10	-0.05	-3.73	-0.00
			Σy_1		-21.23	-0.19	62.42	0.45	-24.18	-0.12
						0.30	36.31	0.45	-24.18	-0.12
			Σx_2		14.45	-0.10	1.87	-0.23	-2.49	0.02
						-0.34	-0.82	-0.23	-2.49	0.02
507 D	3	159		Σy_2	26.56	0.00	60.85	0.04	-22.72	-0.15
						0.04	36.30	0.04	-22.72	-0.15
			G		-38.62	-0.06	149.70	0.07	17.53	0.71
						0.01	165.19	0.07	11.16	0.71
			Q		-44.63	-0.08	169.75	0.09	18.96	0.81
						0.02	187.60	0.09	14.10	0.81
			Σx_1		1.91	-0.54	-0.10	0.73	-3.63	0.13
						0.25	-4.02	0.73	-3.63	0.13
			Σy_1		-29.16	-0.08	36.31	-0.25	-23.35	-0.03
						-0.35	11.09	-0.25	-23.35	-0.03
			Σx_2		21.90	0.07	-0.82	-0.43	-2.58	0.20
						-0.40	-3.61	-0.43	-2.58	0.20
508 D	3	160		Σy_2	14.28	-0.50	36.31	1.19	-21.62	-0.08
						0.78	12.96	1.19	-21.62	-0.08
			G		-35.78	-0.02	165.21	0.01	-0.13	-0.66
						-0.01	160.97	0.01	-7.08	-0.66
			Q		-41.11	-0.02	187.63	0.01	-1.44	-0.79
						-0.01	182.81	0.01	-6.74	-0.79
			Σx_1		-0.27	-0.00	-4.01	-0.08	-1.56	-0.15
						-0.10	-5.85	-0.08	-1.56	-0.15
			Σy_1		-29.62	-0.84	11.11	1.59	-21.90	-0.22
						1.04	-14.71	1.59	-21.90	-0.22
			Σx_2		16.86	0.02	-3.60	-0.16	0.09	-0.18
						-0.17	-3.49	-0.16	0.09	-0.18
509 D	3	161		Σy_2	11.80	0.30	12.97	-0.34	-20.60	-0.18
						-0.10	-11.31	-0.34	-20.60	-0.18
			G		-33.28	-0.03	160.96	0.01	-28.03	0.09
						-0.02	123.02	0.01	-35.11	0.09
			Q		-38.02	-0.04	182.80	0.01	-34.90	0.13
						-0.03	137.61	0.01	-40.31	0.13
			Σx_1		-4.27	-0.41	-5.85	-0.16	-1.72	-0.06
						-0.60	-7.92	-0.16	-1.72	-0.06
			Σy_1		-16.00	0.62	-14.71	-1.45	-22.71	-0.26
						-1.12	-41.99	-1.45	-22.71	-0.26
			Σx_2		10.46	0.14	-3.50	-0.58	0.04	-0.00

					-0.56	-3.44	-0.58	0.04	-0.00
		Σy_2	8.76		-0.48	-11.31	0.54	-21.43	-0.31
					0.17	-37.06	0.54	-21.43	-0.31
510 D	3	162	G	-32.13	-0.05	123.04	0.04	-51.40	-0.72
					-0.01	76.67	0.04	-56.46	-0.72
		Q	-36.75		-0.06	137.63	0.07	-59.58	-0.81
					-0.00	84.74	0.07	-63.45	-0.81
		Σx_1	-10.79		-1.11	-7.92	2.15	-2.79	0.08
					0.74	-10.32	2.15	-2.79	0.08
		Σy_1	-19.45		-1.56	-42.00	2.50	-26.93	0.23
					0.59	-65.16	2.50	-26.93	0.23
		Σx_2	9.83		-0.31	-3.45	-0.35	0.16	-0.03
					-0.60	-3.31	-0.35	0.16	-0.03
		Σy_2	-4.30		-0.30	-37.07	0.55	-26.78	0.35
					0.17	-60.10	0.55	-26.78	0.35
511 D	3	163	G	-31.45	-0.03	76.67	-0.28	-78.28	-0.09
					-0.34	-11.47	-0.28	-84.65	-0.09
		Q	-36.17		-0.03	84.73	-0.32	-88.41	-0.09
					-0.37	-13.54	-0.32	-93.27	-0.09
		Σx_1	-18.14		0.17	-10.32	-0.58	-2.99	-0.03
					-0.46	-13.55	-0.58	-2.99	-0.03
		Σy_1	-30.63		-0.02	-65.15	1.11	-28.16	-0.03
					1.18	-95.61	1.11	-28.16	-0.03
		Σx_2	10.74		-0.48	-3.31	-0.18	0.13	-0.07
					-0.68	-3.17	-0.18	0.13	-0.07
		Σy_2	-21.48		-0.28	-60.09	0.95	-28.06	0.04
					0.75	-90.45	0.95	-28.06	0.04
512 D	3	164	G	-31.57	-0.42	-11.45	2.48	-105.67	-0.41
					2.46	-138.34	2.48	-112.52	-0.41
		Q	-36.63		-0.46	-13.52	2.80	-121.88	-0.46
					2.80	-158.33	2.80	-127.12	-0.46
		Σx_1	-16.45		-1.01	-13.54	3.64	-3.37	-0.54
					3.22	-17.47	3.64	-3.37	-0.54
		Σy_1	-18.35		0.62	-95.61	-0.15	-29.83	-0.46
					0.44	-130.31	-0.15	-29.83	-0.46
		Σx_2	15.29		-0.78	-3.16	0.40	-0.32	-0.66
					-0.32	-3.53	0.40	-0.32	-0.66
		Σy_2	-34.34		0.36	-90.46	2.24	-29.23	0.00
					2.96	-124.45	2.24	-29.23	0.00
513 D	3	165	G	-1.13	-0.08	-0.00	0.14	-16.43	0.03
					0.05	-18.22	0.14	-21.05	0.03
		Q	-1.58		-0.07	0.00	0.12	-10.83	0.03
					0.05	-12.65	0.12	-15.20	0.03
		Σx_1	-2.25		-0.24	-0.01	-0.22	0.25	-0.01
					-0.46	0.23	-0.22	0.25	-0.01
		Σy_1	-0.62		-0.03	-0.01	0.63	-2.25	0.02
					0.59	-2.19	0.63	-2.25	0.02
		Σx_2	1.96		0.11	-0.00	-0.45	0.97	0.00
					-0.33	0.94	-0.45	0.97	0.00
		Σy_2	-42.07		-0.93	-0.01	1.24	-2.40	-0.01
					0.27	-2.34	1.24	-2.40	-0.01
514 D	3	166	G	-6.67	-0.04	-18.22	-0.01	-44.58	0.01
					-0.05	-83.59	-0.01	-51.07	0.01
		Q	-8.37		-0.03	-12.64	-0.01	-40.96	0.01
					-0.04	-72.83	-0.01	-47.11	0.01
		Σx_1	-7.64		-1.25	0.22	2.77	0.37	-0.17
					2.53	0.72	2.77	0.37	-0.17
		Σy_1	-58.77		1.03	-2.20	-2.81	-2.63	0.05
					-2.81	-5.79	-2.81	-2.63	0.05
		Σx_2	4.21		-0.38	0.94	0.75	1.35	-0.14
					0.64	2.79	0.75	1.35	-0.14
		Σy_2	-79.15		-1.09	-2.36	2.28	-2.97	-0.05
					2.02	-6.42	2.28	-2.97	-0.05
515 D	3	167	G	1.40	0.11	-69.10	-0.19	66.49	0.02
					-0.07	-5.52	-0.19	61.48	0.02
		Q	-3.58		0.16	-70.29	-0.24	71.80	0.02
					-0.08	-1.18	-0.24	67.33	0.02
		Σx_1	16.52		0.40	53.91	-0.79	-16.65	0.32
					-0.39	37.36	-0.79	-16.65	0.32
		Σy_1	39.65		2.89	233.48	-4.16	-73.51	-0.03
					-1.24	160.45	-4.16	-73.51	-0.03

516 D	3	168	G	$\Sigma x2$	11.18	4.56	-8.94	-6.12	3.69	0.30
						-1.52	-5.27	-6.12	3.69	0.30
			Q	$\Sigma y2$	75.98	-3.16	311.72	4.39	-98.49	0.09
						1.20	213.85	4.39	-98.49	0.09
			G		-2.62	-0.12	-5.52	0.21	40.89	0.05
						0.06	26.80	0.21	36.69	0.05
			Q		-8.57	-0.11	-1.17	0.19	43.75	0.05
						0.04	33.72	0.19	40.00	0.05
			G	$\Sigma x1$	14.19	-0.08	37.36	-0.58	-16.97	-0.00
						-0.56	23.22	-0.58	-16.97	-0.00
			Q	$\Sigma y1$	5.61	-1.47	160.45	2.44	-73.95	0.02
						0.56	98.85	2.44	-73.95	0.02
517 D	3	169	G	$\Sigma x2$	26.53	-0.58	-5.27	-0.34	3.47	0.00
						-0.87	-2.38	-0.34	3.47	0.00
			Q	$\Sigma y2$	31.96	0.67	213.86	-0.27	-99.08	0.02
						0.45	131.32	-0.27	-99.08	0.02
			G		-5.86	0.01	26.81	-0.06	14.77	0.07
						-0.05	39.82	-0.06	9.32	0.07
			Q		-12.65	0.01	33.73	-0.07	14.89	0.07
						-0.07	47.19	-0.07	10.03	0.07
			G	$\Sigma x1$	10.16	-0.39	23.23	0.18	-17.36	-0.00
						-0.19	4.48	0.18	-17.36	-0.00
			Q	$\Sigma y1$	-28.06	0.16	98.85	-0.32	-75.31	0.01
						-0.18	17.52	-0.32	-75.31	0.01
518 D	3	170	G	$\Sigma x2$	39.09	-0.22	-2.38	0.04	3.36	-0.00
						-0.18	1.25	0.04	3.36	-0.00
			Q	$\Sigma y2$	-10.15	0.09	131.33	-0.04	-100.76	0.01
						0.05	22.51	-0.04	-100.76	0.01
			G		-9.07	-0.10	39.83	0.17	-14.59	0.07
						0.09	21.13	0.17	-20.03	0.07
			Q		-16.95	-0.11	47.21	0.20	-19.21	0.06
						0.10	23.83	0.20	-24.07	0.06
			G	$\Sigma x1$	5.30	-0.18	4.48	0.13	-18.02	0.00
						-0.05	-14.99	0.13	-18.02	0.00
			Q	$\Sigma y1$	-62.42	-0.59	17.53	1.11	-78.14	-0.00
						0.62	-66.87	1.11	-78.14	-0.00
519 D	3	171	G	$\Sigma x2$	51.29	0.33	1.25	-1.16	3.37	0.00
						-0.92	4.89	-1.16	3.37	0.00
			Q	$\Sigma y2$	-59.53	-0.26	22.52	0.92	-104.43	-0.00
						0.73	-90.27	0.92	-104.43	-0.00
			G		-3.40	0.05	21.14	-0.16	-47.13	0.58
						-0.12	-32.69	-0.16	-52.57	0.58
			Q		-6.43	0.06	23.85	-0.21	-58.55	0.71
						-0.17	-42.01	-0.21	-63.41	0.71
			G	$\Sigma x1$	0.19	-0.09	-14.99	-0.55	-18.87	0.01
						-0.69	-35.36	-0.55	-18.87	0.01
			Q	$\Sigma y1$	-26.29	0.19	-66.87	-0.54	-82.27	0.12
						-0.39	-155.72	-0.54	-82.27	0.12
520 D	3	172	G	$\Sigma x2$	12.49	-0.56	4.89	0.54	3.65	-0.02
						0.02	8.83	0.54	3.65	-0.02
			Q	$\Sigma y2$	-27.87	0.52	-90.27	-1.75	-110.06	0.17
						-1.38	-209.14	-1.75	-110.06	0.17
			G		-5.55	-0.17	-32.68	0.58	-61.61	-1.31
						0.20	-72.12	0.58	-64.76	-1.31
			Q		-9.12	-0.22	-42.00	0.80	-74.38	-1.52
						0.28	-89.30	0.80	-77.19	-1.52
			G	$\Sigma x1$	-7.34	-0.87	-35.36	6.42	-18.96	-0.37
						3.14	-47.19	6.42	-18.96	-0.37
			Q	$\Sigma y1$	-51.91	-0.74	-155.72	0.80	-82.78	-0.45
						-0.24	-207.38	0.80	-82.78	-0.45
521 D	3	173	G	$\Sigma x2$	30.45	0.20	8.83	2.33	3.64	-0.43
						1.66	11.10	2.33	3.64	-0.43
			Q	$\Sigma y2$	-72.89	-1.82	-209.14	8.31	-110.70	-0.40
						3.37	-278.23	8.31	-110.70	-0.40
			G		-0.21	0.03	-51.90	-0.03	41.65	0.51
						-0.02	9.44	-0.03	33.41	0.51
			Q		0.39	0.03	-54.74	-0.03	44.81	0.61
						-0.02	12.50	-0.03	37.45	0.61
			G	$\Sigma x1$	16.05	-1.04	44.07	0.93	-19.96	0.13
						0.49	11.43	0.93	-19.96	0.13
			Q	$\Sigma y1$	12.23	1.72	138.55	-1.99	-49.26	0.05

					-1.53	58.04	-1.99	-49.26	0.05
		$\Sigma x2$	11.78		-0.09	12.36	-0.51	-11.40	0.18
					-0.93	-6.27	-0.51	-11.40	0.18
		$\Sigma y2$	41.52		-0.30	170.59	0.73	-56.57	0.01
					0.90	78.11	0.73	-56.57	0.01
522	D	3	174	G	-0.60	9.44	0.02	24.58	-0.53
					-0.01	35.33	0.02	18.52	-0.53
		Q	-0.15		-0.04	12.49	0.02	25.86	-0.64
					-0.02	40.31	0.02	20.45	-0.64
		$\Sigma x1$	7.02		0.36	11.43	-1.02	-19.89	0.08
					-0.86	-12.47	-1.02	-19.89	0.08
		$\Sigma y1$	-19.58		-1.90	58.03	3.89	-49.06	0.22
					2.77	-0.91	3.89	-49.06	0.22
		$\Sigma x2$	5.47		-0.83	-6.27	1.73	-11.41	0.00
					1.24	-19.98	1.73	-11.41	0.00
		$\Sigma y2$	14.02		0.70	78.10	-1.87	-56.34	0.31
					-1.54	10.42	-1.87	-56.34	0.31
523	D	3	175	G	-0.56	35.29	0.32	-1.57	0.45
					0.16	32.08	0.32	-5.90	0.45
		Q	-0.03		-0.12	40.26	0.35	-2.30	0.50
					0.18	36.62	0.35	-6.17	0.50
		$\Sigma x1$	13.78		-1.33	-12.48	3.17	5.51	-0.09
					1.39	-7.74	3.17	5.51	-0.09
		$\Sigma y1$	-40.47		2.85	-0.91	-8.44	-0.93	-0.37
					-4.41	-1.71	-8.44	-0.93	-0.37
		$\Sigma x2$	9.36		1.33	-20.00	-4.08	9.01	0.02
					-2.18	-12.26	-4.08	9.01	0.02
		$\Sigma y2$	19.90		-1.58	10.43	5.04	-5.69	-0.49
					2.75	5.54	5.04	-5.69	-0.49
524	D	3	176	G	-0.97	32.06	-0.28	-14.31	-0.38
					-0.20	10.83	-0.28	-20.47	-0.38
		Q	-1.17		0.17	36.61	-0.33	-15.80	-0.43
					-0.23	13.97	-0.33	-21.29	-0.43
		$\Sigma x1$	2.73		1.16	-7.74	-1.57	5.59	0.02
					-0.76	-0.92	-1.57	5.59	0.02
		$\Sigma y1$	-23.37		-4.85	-1.71	6.70	-0.57	0.05
					3.32	-2.41	6.70	-0.57	0.05
		$\Sigma x2$	1.06		-2.15	-12.26	3.01	8.99	0.03
					1.54	-1.29	3.01	8.99	0.03
		$\Sigma y2$	-5.54		2.55	5.54	-4.12	-5.26	0.01
					-2.48	-0.88	-4.12	-5.26	0.01
525	D	3	177	G	-0.24	-0.07	0.00	5.72	0.00
					0.00	-0.09	0.00	-5.73	0.00
		Q	-0.30		-0.01	-0.08	0.01	7.72	0.00
					0.01	-0.12	0.01	-7.74	0.00
		$\Sigma x1$	4.57		0.01	0.18	-0.00	-0.13	-0.00
					0.01	-0.17	-0.00	-0.13	-0.00
		$\Sigma y1$	-6.78		-0.05	0.41	0.05	-0.28	0.00
					0.07	-0.35	0.05	-0.28	0.00
		$\Sigma x2$	5.51		0.23	0.06	-0.19	-0.05	-0.00
					-0.27	-0.08	-0.19	-0.05	-0.00
		$\Sigma y2$	-2.08		-0.10	0.57	0.16	-0.39	0.00
					0.32	-0.47	0.16	-0.39	0.00
526	D	3	178	G	0.43	0.03	0.01	-23.70	-0.04
					0.03	-24.74	0.01	-28.23	-0.04
		Q	0.90		0.02	0.02	-0.00	-15.27	-0.06
					0.02	-16.59	-0.00	-19.56	-0.06
		$\Sigma x1$	-1.12		-0.14	-0.01	-0.28	-1.34	0.00
					-0.41	-1.29	-0.28	-1.34	0.00
		$\Sigma y1$	-0.99		0.59	0.01	-0.08	2.18	0.02
					0.51	2.09	-0.08	2.18	0.02
		$\Sigma x2$	0.06		-0.39	-0.00	0.99	-1.52	0.01
					0.55	-1.45	0.99	-1.52	0.01
		$\Sigma y2$	-36.79		-0.32	-0.01	-0.32	1.97	0.00
					-0.62	1.87	-0.32	1.97	0.00
527	D	3	179	G	3.04	-24.75	-0.08	-65.06	0.07
					-0.06	-115.59	-0.08	-71.39	0.07
		Q	4.89		0.04	-16.60	-0.07	-60.40	0.07
					-0.05	-101.02	-0.07	-66.39	0.07
		$\Sigma x1$	0.56		-0.94	-1.31	2.01	-1.65	-0.07
					1.74	-3.51	2.01	-1.65	-0.07

528	D	3	180		Σy_1	-24.10	1.50	2.10	-2.88	2.70	0.02
							-2.34	5.69	-2.88	2.70	0.02
				Σx_2	3.74	0.17	-1.46	0.20	-1.97	-0.05	
						0.44	-4.07	0.20	-1.97	-0.05	
				Σy_2	-61.26	-1.40	1.87	2.73	2.61	-0.03	
						2.24	5.34	2.73	2.61	-0.03	
				G	-3.77	0.04	-90.90	-0.03	70.01	0.01	
						0.01	-21.55	-0.03	64.82	0.01	
				Q	-15.05	0.07	-93.64	-0.07	75.89	0.01	
						-0.00	-17.96	-0.07	71.26	0.01	
				Σx_1	35.61	1.43	49.78	-1.99	-11.08	0.16	
						-0.61	38.38	-1.99	-11.08	0.16	
				Σy_1	15.44	-0.91	106.94	0.60	-24.27	0.02	
						-0.29	81.97	0.60	-24.27	0.02	
529	D	3	181	Σx_2	14.24	1.33	-13.45	-1.53	2.37	0.14	
						-0.24	-11.01	-1.53	2.37	0.14	
				Σy_2	-5.01	1.66	209.44	-2.04	-45.60	0.06	
						-0.44	162.53	-2.04	-45.60	0.06	
				G	-3.72	0.02	-21.56	-0.10	43.87	0.05	
						-0.06	13.24	-0.10	39.67	0.05	
				Q	-13.85	0.03	-17.96	-0.13	47.31	0.06	
						-0.08	19.89	-0.13	43.56	0.06	
				Σx_1	39.95	-0.28	38.38	-0.17	-10.71	0.00	
						-0.42	29.46	-0.17	-10.71	0.00	
				Σy_1	5.49	-0.40	81.97	1.05	-23.94	0.00	
						0.47	62.02	1.05	-23.94	0.00	
				Σx_2	24.08	0.26	-11.01	-1.02	2.59	0.00	
						-0.59	-8.85	-1.02	2.59	0.00	
530	D	3	182	Σy_2	-39.09	-0.24	162.53	-0.12	-45.06	-0.00	
						-0.34	124.98	-0.12	-45.06	-0.00	
				G	-3.19	-0.05	13.24	0.02	21.04	0.02	
						-0.03	33.02	0.02	15.59	0.02	
				Q	-12.31	-0.07	19.88	0.05	22.31	0.04	
						-0.01	41.36	0.05	17.45	0.04	
				Σx_1	39.62	-0.19	29.46	-0.17	-10.17	0.01	
						-0.37	18.47	-0.17	-10.17	0.01	
				Σy_1	0.72	0.23	62.02	-0.75	-22.88	0.01	
						-0.58	37.31	-0.75	-22.88	0.01	
				Σx_2	28.12	-0.22	-8.85	0.09	2.79	-0.01	
						-0.12	-5.84	0.09	2.79	-0.01	
				Σy_2	-79.27	-0.16	124.98	0.81	-43.62	0.03	
						0.71	77.87	0.81	-43.62	0.03	
531	D	3	183	G	-2.76	-0.04	33.01	0.06	0.04	0.01	
						0.03	30.12	0.06	-5.40	0.01	
				Q	-10.91	-0.01	41.36	-0.01	-1.23	0.03	
						-0.02	37.40	-0.01	-6.09	0.03	
				Σx_1	36.60	-0.31	18.47	0.35	-9.13	0.01	
						0.06	8.61	0.35	-9.13	0.01	
				Σy_1	-0.03	-0.84	37.30	1.26	-20.00	0.05	
						0.52	15.70	1.26	-20.00	0.05	
				Σx_2	27.89	0.16	-5.84	-0.77	2.87	-0.03	
						-0.67	-2.74	-0.77	2.87	-0.03	
				Σy_2	-117.45	0.95	77.85	-1.16	-39.55	0.11	
						-0.30	35.14	-1.16	-39.55	0.11	
532	D	3	184	G	-0.96	0.03	30.12	-0.09	-20.11	-0.02	
						-0.10	-0.22	-0.09	-26.65	-0.02	
				Q	-3.36	-0.01	37.40	-0.10	-26.16	-0.03	
						-0.14	-0.34	-0.10	-32.00	-0.03	
				Σx_1	9.11	0.00	8.61	-0.17	-7.15	0.01	
						-0.22	-0.66	-0.17	-7.15	0.01	
				Σy_1	-2.90	0.15	15.69	-0.43	-13.14	0.12	
						-0.40	-1.36	-0.43	-13.14	0.12	
				Σx_2	18.78	-0.56	-2.73	0.38	2.20	-0.08	
						-0.07	0.12	0.38	2.20	-0.08	
				Σy_2	-33.29	0.46	35.13	-1.12	-29.10	0.27	
						-1.00	-2.64	-1.12	-29.10	0.27	
533	D	3	185	G	-0.34	-0.12	-87.08	0.09	37.39	-0.31	
						0.08	-16.99	0.09	30.42	-0.31	
				Q	-1.12	-0.13	-72.37	0.11	31.73	-0.31	
						0.09	-11.58	0.11	27.08	-0.31	
				Σx_1	-9.55	-0.52	2.55	0.34	-0.75	-0.15	

					0.19	0.99	0.34	-0.75	-0.15	
		$\Sigma y1$	249.63		-2.31	-2.14	3.74	0.71	0.03	
					5.41	-0.67	3.74	0.71	0.03	
		$\Sigma x2$	-8.35		-1.79	2.19	1.42	-0.66	-0.11	
					1.14	0.82	1.42	-0.66	-0.11	
		$\Sigma y2$	-304.76		1.57	-1.62	-2.92	0.60	-0.12	
					-4.48	-0.38	-2.92	0.60	-0.12	
534 D	3	186	G	-0.11	0.06	-17.53	-0.04	15.73	0.18	
					0.01	-0.15	-0.04	11.41	0.18	
		Q	-0.19		0.06	-12.18	-0.03	10.78	0.24	
					0.02	-0.22	-0.03	7.90	0.24	
		$\Sigma x1$	-1.48		-0.01	0.82	0.10	-0.64	0.01	
					0.12	-0.00	0.10	-0.64	0.01	
		$\Sigma y1$	272.95		6.48	-0.71	-6.67	0.56	0.02	
					-2.06	0.01	-6.67	0.56	0.02	
		$\Sigma x2$	-3.05		0.81	0.68	-0.56	-0.53	0.01	
					0.10	0.00	-0.56	-0.53	0.01	
		$\Sigma y2$	-286.93		-5.54	-0.51	5.79	0.40	0.00	
					1.87	0.00	5.79	0.40	0.00	
535 o	1	-26	G	0.00	0.00	-74.75	0.00	225.81	-32.49	12.48
					0.00	12.14	0.00	148.29	-50.09	12.25
		Q	0.00		0.00	-62.51	0.00	174.52	-18.28	5.19
					0.00	11.16	0.00	142.73	-28.64	4.95
		$\Sigma x1$	0.00		0.00	109.93	0.00	-38.39	13.09	1.17
					0.00	91.47	0.00	-38.65	14.53	-1.08
		$\Sigma y1$	0.00		0.00	167.64	0.00	-485.82	1791.74	2.11
					0.00	-61.58	0.00	-501.11	1728.66	2.77
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	92.94	0.00	-71.49	208.18	1.35
					0.00	58.49	0.00	-75.14	201.57	-0.18
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	124.39	0.00	-230.93	737.52	1.00
					0.00	15.95	0.00	-234.83	713.26	0.25
536 o	1	-27	G	0.00	0.00	11.40	0.00	-112.25	3.86	6.27
					0.00	-73.09	0.00	-169.19	6.79	7.69
		Q	0.00		0.00	2.30	0.00	-24.63	5.47	1.44
					0.00	-16.63	0.00	-38.77	8.79	2.02
		$\Sigma x1$	0.00		0.00	33.95	0.00	-16.54	-34.26	0.38
					0.00	23.39	0.00	-17.80	-27.81	-0.07
		$\Sigma y1$	0.00		0.00	135.66	0.00	-464.38	-10.07	-0.51
					0.00	-144.86	0.00	-465.36	-20.13	0.75
		$\Sigma x2$	0.00		0.00	88.60	0.00	-114.65	-72.64	0.47
					0.00	18.68	0.00	-115.75	-61.06	-0.20
		$\Sigma y2$	0.00		0.00	29.78	0.00	-206.93	26.12	-0.49
					0.00	-95.02	0.00	-207.49	15.48	0.63
537 A	2	-5	G	33.86	0.13	0.10	-1.70	-23.14	-0.07	
					-1.32	-19.57	-1.70	-23.14	-0.07	
		Q	7.68		0.17	0.05	-2.30	-3.08	-0.11	
					-1.79	-2.57	-2.30	-3.08	-0.11	
		$\Sigma x1$	-69.15		6.01	-0.61	-67.19	23.04	-3.20	
					-51.10	18.98	-67.19	23.04	-3.20	
		$\Sigma y1$	-98.04		-9.09	-2.95	103.03	-42.85	4.50	
					78.49	-39.38	103.03	-42.85	4.50	
		$\Sigma x2$	3.45		4.35	0.96	-48.76	21.68	-2.11	
					-37.10	19.39	-48.76	21.68	-2.11	
		$\Sigma y2$	-286.70		5.60	-7.62	-58.83	-6.75	-2.64	
					-44.41	-13.36	-58.83	-6.75	-2.64	
538 A	2	-5	G	45.52	-0.11	-0.17	0.15	1.26	0.02	
					0.02	0.90	0.15	1.26	0.02	
		Q	9.05		-0.18	-0.20	1.34	0.72	0.01	
					0.95	0.41	1.34	0.72	0.01	
		$\Sigma x1$	72.66		-6.77	-4.00	95.74	-30.55	0.51	
					74.61	-29.97	95.74	-30.55	0.51	
		$\Sigma y1$	549.66		9.98	26.64	153.51	-307.99	1.34	
					140.46	-235.15	153.51	-307.99	1.34	
		$\Sigma x2$	72.82		-4.81	-2.10	78.89	-34.20	0.25	
					62.26	-31.18	78.89	-34.20	0.25	
		$\Sigma y2$	-753.56		-6.41	-25.02	-213.14	332.83	-0.70	
					-187.58	257.88	-213.14	332.83	-0.70	
539 A	2	-12	G	59.59	0.24	0.12	-2.91	23.99	0.13	
					-2.23	20.52	-2.91	23.99	0.13	
		Q	12.90		0.15	0.05	-2.23	4.20	0.11	
					-1.75	3.63	-2.23	4.20	0.11	

			$\Sigma x1$	2.51	7.47	-0.46	-87.07	-69.32	4.63		
					-66.54	-59.38	-87.07	-69.32	4.63		
			$\Sigma y1$	180.45	-0.56	-2.99	4.45	-45.85	0.26		
					3.22	-41.97	4.45	-45.85	0.26		
			$\Sigma x2$	-49.48	4.89	1.08	-57.11	-25.80	3.14		
					-43.66	-20.85	-57.11	-25.80	3.14		
			$\Sigma y2$	289.03	2.16	-7.64	-16.48	-164.84	0.16		
					-11.85	-147.76	-16.48	-164.84	0.16		
540	o	1 -39	G	0.00	0.00	54.35	0.00	42.37	27.98	8.88	
					0.00	-0.00	0.00	-134.37	-0.00	9.89	
			Q	0.00	0.00	29.93	0.00	-5.84	10.45	2.25	
					0.00	-0.00	0.00	-38.32	-0.00	1.62	
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	-169.33	0.00	75.97	-16.88	-4.08	
					0.00	0.00	0.00	223.28	-0.00	-14.41	
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	-521.44	0.00	475.71	5.70	2.12	
					0.00	0.01	0.00	381.94	-0.00	-7.59	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	112.14	0.00	-137.21	-10.31	-2.59	
					0.00	-0.00	0.00	-43.07	-0.00	-2.94	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	-1079.33	0.00	848.66	-16.50	-4.27	
					0.00	0.02	0.00	1006.96	0.00	-42.62	
541	o	1 -40	G	0.00	0.00	3.63	0.00	44.25	11.69	8.88	
					0.00	0.00	0.00	-43.74	-0.00	9.22	
			Q	0.00	0.00	-1.34	0.00	12.99	4.34	2.25	
					0.00	-0.00	0.00	-6.38	-0.00	1.97	
			$\Sigma x1$	0.00	0.00	69.32	0.00	-110.16	-7.25	-4.08	
					0.00	0.00	0.00	-84.87	-0.00	-8.04	
			$\Sigma y1$	0.00	0.00	386.73	0.00	-440.08	2.41	2.12	
					0.00	0.01	0.00	-628.49	0.00	-1.28	
			$\Sigma x2$	0.00	0.00	-100.61	0.00	101.09	-4.38	-2.59	
					0.00	-0.00	0.00	175.07	-0.00	-2.83	
			$\Sigma y2$	0.00	0.00	710.67	0.00	-870.23	-7.36	-4.27	
					0.00	0.02	0.00	-1098.74	-0.00	-18.56	
542	A	2 -42	G	19.13	0.08	-0.27	-0.14	1.95	-0.01		
					-0.04	1.39	-0.14	1.95	-0.01		
			Q	5.19	0.07	-0.23	0.18	1.56	-0.02		
					0.22	1.10	0.18	1.56	-0.02		
			$\Sigma x1$	-83.16	0.13	-8.03	82.06	83.61	-0.67		
					70.05	63.21	82.06	83.61	-0.67		
			$\Sigma y1$	-442.90	-14.42	7.23	368.63	82.14	1.68		
					299.72	77.22	368.63	82.14	1.68		
			$\Sigma x2$	-78.17	-0.72	-4.63	72.33	57.51	-0.57		
					60.92	44.38	72.33	57.51	-0.57		
			$\Sigma y2$	595.86	16.09	-9.18	-402.49	-77.68	-0.67		
					-326.91	-75.38	-402.49	-77.68	-0.67		
543	A	2 -59	G	-3.86	-4.14	1.54	4.92	1.47	0.01		
					4.63	4.15	4.92	1.47	0.01		
			Q	-7.81	-6.16	1.61	7.07	2.06	0.03		
					6.42	5.27	7.07	2.06	0.03		
			$\Sigma x1$	-4.97	-106.34	-4.81	64.00	2.32	-0.34		
					7.58	-0.69	64.00	2.32	-0.34		
			$\Sigma y1$	-13.60	-9.96	-66.71	5.75	31.24	-0.02		
					0.28	-11.10	5.75	31.24	-0.02		
			$\Sigma x2$	-7.88	-107.62	-2.70	65.31	1.21	-0.35		
					8.63	-0.54	65.31	1.21	-0.35		
			$\Sigma y2$	-7.73	-27.12	-41.04	16.38	19.69	-0.07		
					2.04	-5.98	16.38	19.69	-0.07		
544	A	2 -63	G	20.88	-3.05	-1.42	2.23	-0.17	0.00		
					4.71	-2.02	2.23	-0.17	0.00		
			Q	29.50	-5.02	-1.48	3.56	0.08	0.01		
					7.35	-1.19	3.56	0.08	0.01		
			$\Sigma x1$	39.10	95.14	8.93	-25.26	-2.68	0.08		
					7.22	-0.40	-25.26	-2.68	0.08		
			$\Sigma y1$	2.51	2.50	51.44	0.15	-10.48	-0.14		
					3.03	14.97	0.15	-10.48	-0.14		
			$\Sigma x2$	36.62	97.75	-2.93	-26.03	1.83	0.04		
					7.16	3.43	-26.03	1.83	0.04		
			$\Sigma y2$	12.80	19.48	43.58	-4.63	-11.33	-0.02		
					3.38	4.14	-4.63	-11.33	-0.02		
545	A	2 -64	G	0.33	-0.59	-12.20	1.62	18.50	27.93		
					-0.02	-5.72	1.62	18.50	27.93		
			Q	0.42	-0.75	-22.18	2.06	34.16	49.87		
					-0.03	-10.21	2.06	34.16	49.87		

546 A	2 -67		$\Sigma x1$	0.97	-1.75	1.84	4.85	-1.33	-6.70
					-0.05	1.37	4.85	-1.33	-6.70
			$\Sigma y1$	-5.53	-1.77	2.28	6.25	-1.82	-8.15
					0.42	1.64	6.25	-1.82	-8.15
			$\Sigma x2$	-0.87	1.29	2.77	-4.02	-2.02	-10.09
					-0.11	2.06	-4.02	-2.02	-10.09
			$\Sigma y2$	-5.72	-2.56	0.36	6.48	-0.35	-1.21
					-0.29	0.24	6.48	-0.35	-1.21
		G		0.01	0.49	-6.44	-1.13	15.51	26.91
					0.02	0.00	-1.13	15.51	26.91
		Q		0.02	0.62	-11.23	-1.42	27.05	44.75
					0.03	0.00	-1.42	27.05	44.75
			$\Sigma x1$	-0.03	1.27	-0.53	-3.27	1.27	4.90
					-0.08	-0.00	-3.27	1.27	4.90
			$\Sigma y1$	4.53	5.55	-0.41	-12.00	1.02	3.17
					0.57	0.01	-12.00	1.02	3.17
547 A	2 -97		$\Sigma x2$	-0.13	3.65	-0.80	-9.42	1.92	7.02
					-0.26	0.00	-9.42	1.92	7.02
			$\Sigma y2$	4.28	0.11	-0.05	-0.28	0.14	0.49
					-0.01	0.00	-0.28	0.14	0.49
		G		0.03	-0.12	-6.39	0.31	12.91	14.98
					0.00	-1.40	0.31	12.91	14.98
		Q		0.03	-0.11	-10.18	0.31	20.57	23.82
					0.01	-2.22	0.31	20.57	23.82
			$\Sigma x1$	0.15	-1.12	2.42	2.48	-3.45	-11.56
					-0.16	1.08	2.48	-3.45	-11.56
			$\Sigma y1$	-4.31	1.76	-2.90	-3.93	5.38	8.53
					0.24	-0.82	-3.93	5.38	8.53
			$\Sigma x2$	-0.07	0.39	1.72	-0.98	-2.20	-9.29
					0.01	0.87	-0.98	-2.20	-9.29
			$\Sigma y2$	-3.84	-1.17	-0.71	2.89	1.52	1.19
					-0.05	-0.12	2.89	1.52	1.19
548 A	2-102	G		-0.98	0.74	-1.85	-1.89	11.61	-5.25
					0.03	2.44	-1.89	11.61	-5.25
		Q		-0.55	0.43	-3.89	-1.13	22.09	-9.21
					0.01	4.28	-1.13	22.09	-9.21
			$\Sigma x1$	5.07	-3.82	5.01	9.82	11.31	-19.75
					-0.19	9.20	9.82	11.31	-19.75
			$\Sigma y1$	-7.82	5.10	8.13	-12.65	18.51	-32.23
					0.42	14.98	-12.65	18.51	-32.23
			$\Sigma x2$	-5.26	3.92	4.95	-10.01	10.97	-19.30
					0.22	9.01	-10.01	10.97	-19.30
			$\Sigma y2$	7.10	-5.71	7.33	14.19	17.06	-29.46
					-0.46	13.65	14.19	17.06	-29.46
		G		-12.13	38.80	2.21	-14.20	-1.97	-3.47
					7.96	-2.07	-14.20	-1.97	-3.47
		Q		-20.06	57.79	2.84	-20.87	-2.81	-5.47
					12.45	-3.27	-20.87	-2.81	-5.47
549 A	2-110		$\Sigma x1$	-1.74	23.56	-3.87	-10.44	1.99	0.95
					0.88	0.46	-10.44	1.99	0.95
			$\Sigma y1$	9.36	14.17	-27.12	-5.42	13.86	6.07
					2.40	3.00	-5.42	13.86	6.07
			$\Sigma x2$	-10.13	107.88	-4.27	-48.90	2.39	1.95
					1.65	0.93	-48.90	2.39	1.95
			$\Sigma y2$	11.56	-65.02	-15.43	30.24	7.69	2.54
					0.68	1.27	30.24	7.69	2.54
		G		-14.84	4.69	-17.56	0.71	-14.25	-2.80
					4.97	-23.11	0.71	-14.25	-2.80
		Q		-22.86	7.41	-27.73	1.24	-20.92	-4.68
					7.90	-35.88	1.24	-20.92	-4.68
			$\Sigma x1$	-1.64	-0.15	-2.09	3.66	-10.59	-0.67
					1.28	-6.22	3.66	-10.59	-0.67
			$\Sigma y1$	10.02	-3.57	4.45	13.48	-3.48	-4.03
					1.69	3.09	13.48	-3.48	-4.03
550 A	2-110		$\Sigma x2$	-10.00	0.43	-9.25	10.10	-48.51	-0.32
					4.37	-28.17	10.10	-48.51	-0.32
			$\Sigma y2$	11.91	-2.35	7.99	2.05	30.87	-2.71
					-1.55	20.03	2.05	30.87	-2.71
		G		-1.51	29.84	-15.23	-77.43	42.32	-49.72
					0.11	1.02	-77.43	42.32	-49.72
		Q		-1.69	33.77	-19.38	-87.67	53.75	-56.80
551 A	2-138	G							
		Q							

				0.10	1.27	-87.67	53.75	-56.80
		$\Sigma x1$	-4.35	0.44	-11.18	2.85	27.95	-42.30
				1.53	-0.45	2.85	27.95	-42.30
		$\Sigma y1$	-2.57	40.61	133.31	-105.64	-380.31	768.62
				0.04	-12.75	-105.64	-380.31	768.62
		$\Sigma x2$	-7.93	-1.21	8.45	17.57	-27.63	70.62
				5.54	-2.16	17.57	-27.63	70.62
		$\Sigma y2$	-3.47	14.56	61.84	-33.18	-177.91	367.08
				1.82	-6.49	-33.18	-177.91	367.08
552 A	2-162	G	-10.42	1.49	6.02	1.43	-10.60	0.03
				4.04	-12.85	1.43	-10.60	0.03
		Q	-23.33	1.54	9.83	2.12	-17.11	0.04
				5.32	-20.63	2.12	-17.11	0.04
		$\Sigma x1$	-3.80	-4.79	90.97	1.91	-56.11	-0.06
				-1.39	-8.90	1.91	-56.11	-0.06
		$\Sigma y1$	-5.36	-66.93	51.38	27.76	-25.68	-0.95
				-17.50	5.67	27.76	-25.68	-0.95
		$\Sigma x2$	-4.83	-2.77	128.09	1.32	-74.97	-0.05
				-0.41	-5.36	1.32	-74.97	-0.05
		$\Sigma y2$	-0.43	-41.07	10.60	17.35	-7.30	-0.56
				-10.19	-2.39	17.35	-7.30	-0.56
553 A	2-163	G	17.50	-1.03	45.83	-4.90	-25.35	5.22
				-9.75	0.70	-4.90	-25.35	5.22
		Q	24.22	-1.82	69.17	-6.66	-38.27	8.05
				-13.67	1.06	-6.66	-38.27	8.05
		$\Sigma x1$	2.20	-0.96	92.09	0.21	-54.38	0.19
				-0.57	-4.71	0.21	-54.38	0.19
		$\Sigma y1$	4.87	-39.67	125.78	19.32	-71.96	-5.54
				-5.28	-2.31	19.32	-71.96	-5.54
		$\Sigma x2$	26.80	1.50	264.46	-1.34	-150.44	3.22
				-0.88	-3.33	-1.34	-150.44	3.22
		$\Sigma y2$	-18.21	-25.61	-78.06	12.97	42.15	-5.72
				-2.53	-3.03	12.97	42.15	-5.72
554 A	2-169	G	4.62	87.36	-2.12	-129.00	4.21	12.52
				22.30	0.00	-129.00	4.21	12.52
		Q	10.99	113.52	-3.92	-164.70	7.80	16.90
				30.46	0.01	-164.70	7.80	16.90
		$\Sigma x1$	-1.24	-15.69	-16.09	44.60	31.53	26.78
				6.80	-0.18	44.60	31.53	26.78
		$\Sigma y1$	1.23	10.06	2.13	-33.69	-4.15	-8.77
				-6.93	0.04	-33.69	-4.15	-8.77
		$\Sigma x2$	-1.83	-15.07	-11.31	37.94	22.17	18.79
				4.06	-0.13	37.94	22.17	18.79
		$\Sigma y2$	0.31	-10.79	-8.62	21.82	16.92	11.96
				0.21	-0.08	21.82	16.92	11.96
555 A	2-174	G	24.15	1.44	-2.86	0.05	2.08	-0.01
				1.61	4.37	0.05	2.08	-0.01
		Q	31.04	1.51	-4.53	-0.23	3.32	-0.02
				0.70	7.01	-0.23	3.32	-0.02
		$\Sigma x1$	33.33	-8.96	81.41	2.79	-21.62	-0.01
				0.76	6.17	2.79	-21.62	-0.01
		$\Sigma y1$	25.43	-51.60	45.54	7.04	-11.65	-0.38
				-27.08	5.00	7.04	-11.65	-0.38
		$\Sigma x2$	49.10	2.90	113.98	-2.46	-30.06	-0.05
				-5.66	9.37	-2.46	-30.06	-0.05
		$\Sigma y2$	5.64	-43.67	9.46	10.25	-2.44	-0.18
				-8.00	0.97	10.25	-2.44	-0.18
556 A	2-175	G	23.40	-1.34	2.43	2.01	-1.80	-0.04
				5.66	-3.84	2.01	-1.80	-0.04
		Q	32.77	-1.32	3.68	2.09	-2.80	-0.06
				5.94	-6.07	2.09	-2.80	-0.06
		$\Sigma x1$	21.45	8.98	-63.15	-2.74	17.65	0.06
				-0.56	-1.74	-2.74	17.65	0.06
		$\Sigma y1$	36.49	51.46	-104.85	-11.42	29.43	0.20
				11.73	-2.44	-11.42	29.43	0.20
		$\Sigma x2$	54.03	-2.92	-138.39	1.53	38.21	-0.05
				2.41	-5.40	1.53	38.21	-0.05
		$\Sigma y2$	-7.96	43.64	5.68	-11.62	-1.10	0.25
				3.21	1.86	-11.62	-1.10	0.25
557 A	2-177	G	-0.56	63.03	-2.44	-78.23	3.22	3.10
				10.11	-0.27	-78.23	3.22	3.10

			Q	3.66	83.49	-4.08	-101.83	5.45	4.63
					14.60	-0.40	-101.83	5.45	4.63
			$\Sigma x1$	8.95	8.79	-31.30	9.69	45.27	32.37
					15.34	-0.67	9.69	45.27	32.37
			$\Sigma y1$	-6.68	76.38	22.74	-103.45	-33.48	-23.07
					6.40	0.10	-103.45	-33.48	-23.07
			$\Sigma x2$	4.65	-44.42	-26.43	71.45	38.52	28.07
					3.91	-0.37	71.45	38.52	28.07
			$\Sigma y2$	23.98	215.53	-2.87	-240.95	2.57	7.02
					52.53	-1.13	-240.95	2.57	7.02
558 A	3	-14	G	-0.26	0.50	-12.34	-1.32	18.14	29.23
					0.03	-5.98	-1.32	18.14	29.23
			Q	-0.37	0.70	-15.95	-1.89	23.83	37.15
					0.04	-7.60	-1.89	23.83	37.15
			$\Sigma x1$	1.69	-2.69	1.90	8.09	-1.37	-6.93
					0.14	1.41	8.09	-1.37	-6.93
			$\Sigma y1$	-10.78	-0.36	1.88	1.12	-1.33	-6.94
					0.04	1.41	1.12	-1.33	-6.94
			$\Sigma x2$	1.43	-2.12	1.87	6.67	-1.36	-6.85
					0.22	1.40	6.67	-1.36	-6.85
			$\Sigma y2$	-10.45	-1.37	0.95	3.23	-0.67	-3.52
					-0.24	0.72	3.23	-0.67	-3.52
559 A	3	-23	G	0.01	0.22	-7.48	-0.42	16.41	29.69
					0.03	-0.00	-0.42	16.41	29.69
			Q	0.02	0.30	-9.10	-0.58	19.96	34.72
					0.04	-0.00	-0.58	19.96	34.72
			$\Sigma x1$	0.03	3.95	-0.79	-8.57	1.74	7.02
					0.04	0.00	-8.57	1.74	7.02
			$\Sigma y1$	7.78	1.64	-0.62	-2.72	1.39	5.20
					0.39	0.01	-2.72	1.39	5.20
			$\Sigma x2$	-0.10	4.19	-1.03	-9.77	2.26	9.01
					-0.26	-0.00	-9.77	2.26	9.01
			$\Sigma y2$	7.76	2.53	-0.43	-4.85	0.97	3.39
					0.32	0.01	-4.85	0.97	3.39
560 A	3	-46	G	-0.03	0.14	-6.29	-0.35	12.48	15.73
					-0.00	-1.46	-0.35	12.48	15.73
			Q	-0.05	0.18	-7.24	-0.47	14.33	18.19
					-0.00	-1.69	-0.47	14.33	18.19
			$\Sigma x1$	0.52	-2.42	2.21	6.04	-3.13	-10.66
					-0.08	1.00	6.04	-3.13	-10.66
			$\Sigma y1$	-6.51	-1.38	0.02	2.65	0.17	-0.97
					-0.35	0.09	2.65	0.17	-0.97
			$\Sigma x2$	0.42	-1.46	1.91	4.06	-2.65	-9.42
					0.11	0.88	4.06	-2.65	-9.42
			$\Sigma y2$	-6.50	-1.46	0.63	2.85	-0.85	-3.28
					-0.36	0.31	2.85	-0.85	-3.28
561 A	3	-87	G	0.35	-0.18	4.00	0.55	7.27	-14.42
					0.02	6.69	0.55	7.27	-14.42
			Q	0.17	-0.13	4.51	0.53	10.37	-18.04
					0.07	8.35	0.53	10.37	-18.04
			$\Sigma x1$	1.26	-0.90	9.92	1.57	24.75	-41.15
					-0.32	19.08	1.57	24.75	-41.15
			$\Sigma y1$	-3.67	0.71	16.02	3.03	45.60	-71.12
					1.83	32.89	3.03	45.60	-71.12
			$\Sigma x2$	5.02	-2.58	9.64	6.32	20.61	-37.02
					-0.24	17.26	6.32	20.61	-37.02
			$\Sigma y2$	-9.15	3.38	15.06	-7.44	47.30	-70.74
					0.62	32.56	-7.44	47.30	-70.74
562 X	2	107	G	5.77	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	5.13	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-107.99	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-18.57	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	82.54	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-51.85	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
563 X	2	90	G	3.97	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00

					0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	5.61		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-62.91		0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	38.47		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-43.27		-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-33.00		0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
564	X	2	6	G	61.35	0.00	-0.00	-0.01	0.00
						-0.00	0.00	-0.01	0.00
				Q	70.00	0.01	-0.00	-0.01	0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00
				$\Sigma x1$	-16.36	0.01	0.00	-0.01	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00
				$\Sigma y1$	89.73	0.01	0.00	-0.01	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	-0.00
				$\Sigma x2$	-100.61	0.02	0.00	-0.03	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.03	-0.00
				$\Sigma y2$	2.80	0.01	0.00	-0.02	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.02	-0.00
565	X	2	5	G	2.94	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	1.83	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-27.14	-0.01	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-46.27	0.01	0.00	-0.01	0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00
				$\Sigma x2$	-16.61	0.01	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	13.96	-0.01	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00
566	X	2	6	G	5.76	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	6.80	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-54.26	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	109.12	0.01	0.00	-0.01	-0.00
						-0.02	0.00	-0.01	-0.00
				$\Sigma x2$	-35.92	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-20.87	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00
567	X	2	90	G	-8.96	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-11.67	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-74.60	0.01	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	46.55	0.01	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	118.33	-0.02	0.00	0.01	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00
				$\Sigma y2$	-4.21	0.01	0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
568	X	2	91	G	43.54	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	49.10	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-64.08	-0.01	-0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-126.52	-0.03	0.00	0.01	-0.00
						0.03	-0.00	0.01	-0.00
				$\Sigma x2$	-123.36	-0.02	-0.00	0.01	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00
				$\Sigma y2$	-86.66	-0.02	-0.00	0.01	0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00

569	X	2	6	G	-19.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	-23.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-10.63	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	27.91	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	66.94	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	3.71	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
570	X	2	7	G	14.99	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	16.78	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-26.54	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	51.50	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-82.65	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	34.04	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
571	X	2	92	G	125.82	-0.02	-0.00	0.02	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.02	-0.00	0.00
				Q	164.00	-0.03	-0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.03	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-19.33	0.03	-0.00	0.05	0.00	-0.00
						0.10	0.00	0.05	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-95.74	-0.02	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.03	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-16.83	0.03	-0.00	0.03	0.00	-0.00
						0.07	0.00	0.03	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-51.27	-0.01	-0.00	0.04	0.00	-0.00
						0.06	0.00	0.04	0.00	-0.00
572	X	2	91	G	46.58	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	54.62	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-80.17	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-74.94	0.02	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.03	0.00	-0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	98.20	-0.02	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-124.10	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
573	X	2	92	G	16.89	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	20.22	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-155.11	0.03	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-39.93	-0.03	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-163.47	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	28.03	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
574	X	2	7	G	-0.40	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-2.43	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-13.96	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	85.42	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	66.77	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	15.67	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00

						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
575	X	2	8	G	-6.53	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-8.19	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-30.67	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	40.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-106.10	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	36.19	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
576	X	2	93	G	92.52	0.03	-0.00	-0.03	0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.03	0.00	-0.00
				Q	116.16	0.06	-0.00	-0.06	0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.06	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	108.96	0.00	-0.00	0.07	0.00	-0.00
						0.12	-0.00	0.07	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	141.82	0.02	-0.00	-0.09	0.00	0.00
						-0.12	-0.00	-0.09	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	5.68	0.00	-0.00	0.08	0.00	-0.00
						0.12	-0.00	0.08	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	503.38	-0.00	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
577	X	2	92	G	33.00	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	37.62	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	19.33	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	185.45	-0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	59.82	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	12.92	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
578	X	2	93	G	-1.57	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	2.07	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-291.87	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-233.07	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-197.87	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-214.39	0.02	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
579	X	2	8	G	26.64	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	30.47	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	14.88	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	50.93	0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	71.64	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	7.27	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
580	X	2	9	G	-21.12	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	-26.42	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-34.83	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	144.47	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-119.18	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00

				Σy_2	104.21	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
581	X	2	2	G	23.69	-0.03	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.03	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	2.88	-0.06	-0.00	0.02	0.00	0.00
						-0.01	0.00	0.02	0.00	0.00
				Σx_1	-30.10	-1.44	0.00	0.24	-0.00	-0.00
						-0.95	-0.00	0.24	-0.00	-0.00
				Σy_1	54.09	2.62	0.00	-1.84	-0.00	-0.00
						-1.09	-0.00	-1.84	-0.00	-0.00
				Σx_2	-27.86	-0.94	0.00	0.15	-0.00	-0.00
						-0.64	-0.00	0.15	-0.00	-0.00
				Σy_2	5.01	-1.47	-0.00	0.98	0.00	0.00
						0.51	0.00	0.98	0.00	0.00
582	X	2	3	G	0.65	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	0.51	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	5.20	0.15	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.16	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	482.25	0.83	-0.01	-0.74	0.01	-0.00
						-1.13	0.01	-0.74	0.01	-0.00
				Σx_2	1.39	0.06	-0.00	0.03	0.00	0.00
						0.13	0.00	0.03	0.00	0.00
				Σy_2	-483.22	-0.53	0.02	0.50	-0.01	0.00
						0.79	-0.02	0.50	-0.01	0.00
583	X	2	2	G	-0.97	-0.02	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	1.04	-0.02	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	25.79	-0.67	0.00	0.13	-0.00	0.00
						0.41	-0.00	0.13	-0.00	0.00
				Σy_1	-46.58	0.83	-0.00	-0.17	0.00	-0.00
						-0.63	0.00	-0.17	0.00	-0.00
				Σx_2	22.73	-0.45	0.00	0.09	-0.00	0.00
						0.28	-0.00	0.09	-0.00	0.00
				Σy_2	3.34	-0.52	0.00	0.11	-0.00	0.00
						0.42	-0.00	0.11	-0.00	0.00
584	X	2	3	G	6.42	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	6.05	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σx_1	-166.11	0.29	-0.00	-0.07	0.00	0.00
						-0.47	0.00	-0.07	0.00	0.00
				Σy_1	245.20	0.07	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				Σx_2	-168.17	0.18	-0.00	-0.05	0.00	0.00
						-0.30	0.00	-0.05	0.00	0.00
				Σy_2	-307.33	-0.02	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.02	0.00	0.00	0.00	0.00
585	X	2	53	G	-6.53	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-3.11	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
				Σx_1	80.78	-0.28	0.00	0.04	-0.00	0.00
						0.07	-0.00	0.04	-0.00	0.00
				Σy_1	-733.18	0.36	-0.00	-0.05	0.00	-0.00
						-0.17	0.00	-0.05	0.00	-0.00
				Σx_2	132.68	-0.20	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.06	-0.00	0.03	-0.00	0.00
				Σy_2	530.24	-0.17	0.00	0.02	-0.00	0.00
						0.04	-0.00	0.02	-0.00	0.00
586	X	2	2	G	2.68	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	1.27	-0.02	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	39.52	-0.49	0.00	0.07	-0.00	0.00
						0.18	-0.00	0.07	-0.00	0.00
				Σy_1	-56.76	0.62	-0.00	-0.10	0.00	-0.00
						-0.38	0.00	-0.10	0.00	-0.00
				Σx_2	24.44	-0.33	0.00	0.05	-0.00	0.00

						0.13	-0.00	0.05	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	54.91	-0.37	0.00	0.06	-0.00	0.00
						0.22	-0.00	0.06	-0.00	0.00
587	X	2	53	G	-3.51	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-2.81	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	126.35	-0.44	0.00	0.09	-0.00	0.00
						0.28	-0.00	0.09	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-560.34	0.53	0.00	-0.11	-0.00	-0.00
						-0.40	0.00	-0.11	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	176.73	-0.31	0.00	0.06	-0.00	0.00
						0.20	-0.00	0.06	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	320.49	-0.29	0.00	0.06	-0.00	0.00
						0.22	-0.00	0.06	-0.00	0.00
588	X	2	54	G	-3.08	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-5.81	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-53.74	0.33	0.00	-0.06	-0.00	0.00
						-0.24	-0.00	-0.06	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	62.88	-0.03	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-69.66	0.20	0.00	-0.03	-0.00	0.00
						-0.14	-0.00	-0.03	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	265.40	0.07	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.08	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
589	X	2	54	G	1.01	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-6.16	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-33.46	0.30	0.00	-0.05	-0.00	0.00
						-0.09	-0.00	-0.05	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	366.72	0.06	0.00	-0.03	-0.00	-0.00
						-0.17	-0.00	-0.03	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-65.49	0.18	0.00	-0.03	-0.00	0.00
						-0.04	-0.00	-0.03	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	51.22	-0.00	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.07	-0.00	0.01	-0.00	0.00
590	X	2	10	G	3.45	0.02	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	7.11	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-226.23	0.48	0.00	-0.08	-0.00	0.00
						-0.17	-0.00	-0.08	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	281.47	0.10	-0.00	-0.05	0.00	-0.00
						-0.27	-0.00	-0.05	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-216.29	0.31	0.00	-0.05	-0.00	0.00
						-0.10	-0.00	-0.05	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-398.28	-0.06	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.19	-0.00	0.03	-0.00	0.00
591	X	2	54	G	-24.19	0.06	0.00	-0.06	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.06	-0.00	-0.00
				Q	-19.19	0.07	0.00	-0.07	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.07	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	107.54	1.34	-0.00	-1.57	0.00	0.00
						-0.92	0.00	-1.57	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	337.14	-0.51	-0.00	0.41	0.00	-0.00
						0.09	0.00	0.41	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-71.23	0.94	-0.00	-1.09	0.00	0.00
						-0.62	0.00	-1.09	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	406.99	0.36	-0.00	-0.49	-0.00	0.00
						-0.35	-0.00	-0.49	-0.00	0.00
592	X	2	93	G	6.22	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	8.57	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	95.91	0.02	-0.00	-0.02	0.00	0.00
						-0.03	0.00	-0.02	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-5.39	-0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00

				$\Sigma x2$	144.62	0.03	-0.00	-0.02	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.02	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-114.51	0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.03	0.00	-0.01	0.00	0.00
593	X	2	54	G	15.50	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Q	15.63	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-142.30	0.66	-0.00	-0.30	0.00	-0.00
						-0.33	0.00	-0.30	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	129.06	-0.27	-0.00	0.12	-0.00	-0.00
						0.14	-0.00	0.12	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-215.27	0.44	-0.00	-0.20	0.00	0.00
						-0.22	0.00	-0.20	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	327.88	0.23	-0.00	-0.09	0.00	-0.00
						-0.08	-0.00	-0.09	0.00	-0.00
594	X	2	93	G	0.84	0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
				Q	6.57	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-293.03	0.52	0.00	-0.47	-0.00	-0.00
						-0.98	-0.00	-0.47	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-31.17	-0.15	-0.00	0.16	0.00	-0.00
						0.35	0.00	0.16	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-174.31	0.37	0.00	-0.33	-0.00	-0.00
						-0.69	-0.00	-0.33	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-683.03	0.14	0.00	-0.11	-0.00	-0.00
						-0.21	-0.00	-0.11	-0.00	-0.00
595	X	2	9	G	6.40	0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Q	4.74	0.02	0.00	-0.02	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-197.90	0.61	0.00	-0.58	-0.00	0.00
						-1.13	-0.00	-0.58	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	573.03	-0.11	-0.00	0.14	0.00	-0.00
						0.31	0.00	0.14	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-277.36	0.40	0.00	-0.39	-0.00	0.00
						-0.78	-0.00	-0.39	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-61.52	0.22	0.00	-0.19	-0.00	-0.00
						-0.34	-0.00	-0.19	-0.00	-0.00
596	X	2	35	G	-8.68	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-7.83	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-1.39	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	148.98	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-18.60	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	89.65	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
597	X	2	35	G	4.32	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	6.67	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	63.83	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	23.90	-0.03	0.00	0.02	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.02	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-7.00	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	101.80	-0.03	0.00	0.02	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.02	-0.00	-0.00
598	X	2	11	G	0.04	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-0.14	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	13.23	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	5.08	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	5.89		0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	12.01		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
599 X	2	9	G	3.84	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	3.51		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	29.47		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-14.93		-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	49.41		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-16.15		-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
600 X	2	9	G	2.05	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	2.31		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	53.37		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-11.99		-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	61.04		0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	8.52		-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
601 X	2	106	G	0.94	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	2.41		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	11.85		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	29.14		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-2.78		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	13.12		0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
602 X	2	106	G	2.78	0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00
		Q	3.03		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-10.97		-0.01	-0.00	0.05	0.00	0.00
					0.02	-0.00	0.05	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-1.75		0.02	-0.00	-0.09	0.01	0.00
					-0.03	-0.00	-0.09	0.01	0.00
		$\Sigma x2$	12.73		0.01	-0.00	-0.06	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.06	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	3.02		-0.02	-0.00	0.10	0.01	0.00
					0.03	0.00	0.10	0.01	0.00
603 X	2	105	G	0.99	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	0.70		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-5.54		0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-1.81		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-1.38		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-5.31		-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
604 X	2	95	G	4.47	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		Q	6.05		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	6.90		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00

605 X	2	22	G	$\Sigma y1$	3.39	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	9.62	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	19.94	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-3.64	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-1.68	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	20.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
606 X	2	81	G	$\Sigma y1$	7.72	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-29.61	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	28.71	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q		-2.70	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-2.18	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-2.18	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-8.13	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-28.41	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	22.13	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
607 X	2	80	G			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					8.61	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		11.53	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	11.91	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	48.67	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	36.12	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	40.76	-0.02	-0.00	0.02	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.02	0.00	0.00
608 X	2	81	G			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-4.68	0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q		-5.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-5.82	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-0.84	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-13.64	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-2.90	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
609 X	2	81	G			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					1.28	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q		5.27	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	23.99	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	3.23	0.01	0.00	-0.02	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-64.52	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	100.77	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
610 X	2	80	G			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					3.83	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		2.90	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	2.72	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-11.53	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	34.41	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-28.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
611	X	2	21	G	-1.87	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-2.17	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-0.19	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-14.66	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-11.59	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	4.28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
612	X	2	80	G	2.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	1.29	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.97	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-29.60	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	13.82	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-21.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
613	X	2	21	G	-1.79	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-2.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-1.09	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	5.67	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	11.86	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-13.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
614	X	2	94	G	3.21	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	3.28	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	1.23	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	12.95	-0.00	0.00	0.01	0.01	-0.00	-0.00	0.00
				0.01	0.00	0.01	0.01	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	26.38	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-5.77	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
615	X	2	39	G	-2.07	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	-1.16	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.44	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-11.43	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-26.60	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	25.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
616	X	2	79	G	2.04	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	3.32	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00

			$\Sigma x1$	12.31	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	35.30	-0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-7.05	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	34.47	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
617	X	2	40	G	-1.22	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	-2.02	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-5.98	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-30.10	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	8.89	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-25.38	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
618	X	2	89	G	2.16	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	3.07	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	44.25	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	5.69	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	14.61	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	35.30	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
619	X	2	41	G	-0.19	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	-1.22	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.53	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-31.34	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	12.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-27.66	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
620	X	2	120	G	1.71	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	1.94	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	133.57	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-69.83	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-187.78	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	6.63	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
621	X	2	52	G	5.30	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	5.54	-0.00	0.01	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-19.70	-0.03	0.00	0.02	-0.00	-0.00
					0.03	-0.00	0.02	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-295.53	0.08	0.00	-0.05	-0.00	0.00
					-0.08	-0.00	-0.05	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$	25.41	0.04	0.00	-0.03	-0.00	0.00
					-0.04	-0.00	-0.03	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	112.61	-0.04	-0.00	0.02	-0.00	0.00
					0.03	-0.00	0.02	-0.00	0.00
622	X	2	120	G	-2.59	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	-2.92	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00

					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	10.44		-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	32.59		0.02	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-30.53		0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-16.40		-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
623 X	2	52	G	-0.79	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-1.12		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	62.88		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-75.60		0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-39.50		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	54.95		-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
624 X	2	25	G	-2.21	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-2.74		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	71.67		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-87.15		0.02	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-76.64		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	52.53		-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
625 X	2	103	G	36.20	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	43.28		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-23.04		0.02	0.00	-0.02	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.02	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	59.65		-0.00	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	4.39		-0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-29.89		-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
626 X	2	104	G	-6.11	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	-7.34		0.00	-0.01	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-26.88		0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	19.08		-0.02	-0.00	0.02	0.00	-0.00
					0.03	-0.00	0.02	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	70.02		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	1.41		0.02	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
					-0.03	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
627 X	2	103	G	10.99	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	12.88		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	18.21		0.03	-0.00	-0.02	0.00	0.00
					-0.02	0.00	-0.02	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-34.32		-0.02	-0.00	0.02	0.00	0.00
					0.03	-0.00	0.02	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	8.34		-0.04	-0.00	0.02	0.00	0.00
					0.02	0.00	0.02	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	41.08		0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
628 X	2	104	G	9.78	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00

629 X 2 120	G	Q	11.72	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-13.41	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-0.91	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-8.53	0.02	-0.00	-0.01	0.00	-0.00	
			-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00	
		$\Sigma y2$	-1.07	0.00	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	
		G	1.76	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
630 X 2 120	G	Q	1.74	-0.00	-0.01	0.00	0.01	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.01	-0.00
		$\Sigma x1$	112.12	0.03	-0.00	-0.04	0.00	0.00
				-0.03	0.00	-0.04	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-131.86	-0.04	-0.00	0.05	0.00	0.00
				0.05	-0.00	0.05	0.00	0.00
	$\Sigma x2$	-127.95	-0.04	-0.00	0.05	0.00	0.00	
			0.04	0.00	0.05	0.00	0.00	
		$\Sigma y2$	76.34	0.02	-0.00	-0.03	-0.00	0.00
			-0.03	-0.00	-0.03	-0.00	0.00	
		G	-3.52	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
631 X 2 43	G	Q	-4.19	0.00	-0.00	-0.01	0.00	0.00
				-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	62.75	-0.01	0.00	0.02	-0.00	0.00
				0.02	-0.00	0.02	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-31.59	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-101.84	0.00	0.00	-0.02	-0.00	-0.00	
			-0.02	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00	
		$\Sigma y2$	-1.22	0.00	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			-0.00	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	
		G	-9.17	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
632 X 2 56	G	Q	-11.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-84.88	-0.03	0.00	0.02	-0.00	0.00
				0.03	0.00	0.02	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-61.64	0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
				-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	107.41	0.02	0.00	-0.02	0.00	0.00	
			-0.03	0.00	-0.02	0.00	0.00	
		$\Sigma y2$	19.22	-0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
			0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	
		G	-5.45	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
633 X 2 43	G	Q	-5.67	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-118.70	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	67.93	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	73.25	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00	
			0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00	
		$\Sigma y2$	-34.40	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	
		G	-6.99	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
634 X 2 43	G	Q	-8.26	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

641 X 2 14	Q	6.36	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
	$\Sigma x1$	-44.88	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma y1$	70.84	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-11.16	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma y2$	-16.94	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	G	1.22	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
642 X 2 14	Q	1.29	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
	$\Sigma x1$	-13.65	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y1$	-6.76	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-22.09	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y2$	11.55	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	G	-0.59	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
643 X 2 102	Q	-0.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
	$\Sigma x1$	37.11	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
			0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
	$\Sigma y1$	-73.37	0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-55.09	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y2$	58.10	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	G	3.35	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
644 X 2 46	Q	3.85	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma x1$	-35.77	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y1$	60.70	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-2.17	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y2$	-44.14	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	G	-1.78	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
645 X 2 100	Q	-2.11	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	$\Sigma x1$	34.76	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
	$\Sigma y1$	-88.45	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma x2$	-21.14	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y2$	58.33	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
	G	1.74	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
645 X 2 100	Q	2.03	-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	$\Sigma x1$	-33.73	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y1$	89.42	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
	$\Sigma x2$	-8.84	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	$\Sigma y2$	-65.75	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
			0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00

646	X	2	47	G	-0.76	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	28.99	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-87.12	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-15.12	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	65.33	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
647	X	2	98	G	-1.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-2.20	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-33.27	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	86.65	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-0.84	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-74.67	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
648	X	2	48	G	3.09	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	3.96	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	24.15	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-90.15	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-28.27	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	79.76	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
649	X	2	96	G	-2.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-3.52	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-25.66	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	84.39	0.02	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-24.93	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-67.31	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
650	X	2	49	G	6.71	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	8.13	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	23.15	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-84.55	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-6.65	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	82.93	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
651	X	2	74	G	1.51	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	2.66	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-29.11	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	132.98	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-67.86	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-79.21	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

652	X	2	23	G	4.31	0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	5.76	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-7.20	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	39.63	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-44.59	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	3.71	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
653	X	2	23	G	3.11	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	3.41	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	11.67	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-87.47	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	57.33	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	54.46	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
654	X	2	72	G	2.42	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	3.70	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-13.26	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	124.42	0.02	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-93.64	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-55.99	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
655	X	2	50	G	3.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	3.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	3.53	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-116.90	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	79.46	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	73.34	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
656	X	2	121	G	-1.36	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.27	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-8.76	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	95.11	0.02	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-42.64	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-52.48	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
657	X	2	51	G	0.58	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	0.34	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	11.17	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-94.91	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	43.39	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00

658 X	2	103		$\Sigma y2$	65.11	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			G		-1.21	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		-1.13	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-18.41	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	105.32	0.02	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-1.37	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
659 X	2	59		$\Sigma y2$	-45.33	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
			G		-22.05	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	0.00	0.00
			Q		-26.38	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-299.15	0.42	0.00	-0.35	-0.00	-0.00
						-0.71	-0.00	-0.35	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	104.45	-0.23	-0.00	0.19	0.00	-0.00
						0.37	0.00	0.19	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-171.68	0.28	0.00	-0.24	-0.00	-0.00
						-0.49	-0.00	-0.24	-0.00	-0.00
660 X	2	53		$\Sigma y2$	50.01	0.17	-0.00	-0.12	0.00	-0.00
						-0.24	0.00	-0.12	0.00	-0.00
			G		-11.38	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.01	-0.00	0.00
			Q		-14.46	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-235.62	-0.68	0.00	0.31	-0.00	-0.00
						0.31	-0.00	0.31	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-233.52	0.53	-0.00	-0.24	-0.00	-0.00
						-0.24	-0.00	-0.24	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-59.44	-0.42	0.00	0.19	-0.00	-0.00
						0.19	-0.00	0.19	-0.00	-0.00
661 X	2	55		$\Sigma y2$	209.38	-0.38	-0.00	0.18	-0.00	-0.00
						0.21	-0.00	0.18	-0.00	-0.00
			G		5.64	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q		5.71	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-148.22	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-4.98	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	120.61	-0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
662 X	2	56		$\Sigma y2$	-63.76	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G		-4.74	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q		-3.68	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-12.45	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	103.34	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-33.80	-0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
663 X	2	56		$\Sigma y2$	-2.40	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
			G		-17.42	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q		-25.14	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-210.46	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	182.96	-0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	193.14	-0.03	-0.00	0.01	0.00	0.00

						0.02	0.00	0.01	0.00	0.00
		Σy_2	5.87			-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.00	0.00	0.00
664	X	2	57	G	21.67	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	25.53			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Σx_1	-149.77			0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Σy_1	-25.81			-0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
		Σx_2	-38.94			-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00	0.00
		Σy_2	-105.10			-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
665	X	2	57	G	5.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	10.49			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Σx_1	-181.34			0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.03	0.00	-0.01	0.00	-0.00
		Σy_1	18.13			0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Σx_2	53.20			0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		Σy_2	-126.10			0.03	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.03	0.00	-0.01	0.00	0.00
666	X	2	58	G	-20.35	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	-26.99			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Σx_1	-205.84			-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		Σy_1	132.03			0.02	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
		Σx_2	-38.36			-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		Σy_2	20.07			-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
667	X	2	58	G	-0.46	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-0.63			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Σx_1	-210.70			-0.02	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Σy_1	90.10			-0.03	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.03	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		Σx_2	2.97			-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Σy_2	-168.55			-0.02	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
668	X	2	59	G	-21.56	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Q	-23.42			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Σx_1	-293.75			0.06	-0.00	-0.02	0.00	0.00
						-0.05	0.00	-0.02	0.00	0.00
		Σy_1	-132.82			-0.05	-0.00	0.02	0.00	-0.00
						0.05	-0.00	0.02	0.00	-0.00
		Σx_2	-130.56			0.03	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.03	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		Σy_2	8.02			0.07	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
						-0.04	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
669	X	2	15	G	37.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	42.37			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Σx_1	-9.62			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		Σy_1	21.62			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00

			$\Sigma x2$	-49.63	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	20.43	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
670	X	2	15	G	22.89	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	25.84	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-5.69	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-11.55	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	10.15	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-3.61	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
671	X	2	116	G	11.36	0.01	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	12.96	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	9.94	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	1.70	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-23.28	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	16.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
672	X	2	101	G	22.36	-0.02	-0.00	0.01	0.00
					0.00	0.00	0.01	0.00	-0.00
			Q	24.87	-0.03	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	0.01	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-9.57	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-3.31	-0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	1.19	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	1.39	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
673	X	2	101	G	-10.86	0.07	-0.00	-0.09	0.00
					-0.04	0.00	-0.09	0.00	0.00
			Q	-11.44	0.11	-0.00	-0.15	0.00	0.00
					-0.06	0.00	-0.15	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-41.87	0.02	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.02	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-12.36	0.04	-0.00	-0.04	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.04	0.00	0.00
			$\Sigma x2$	-17.04	0.03	-0.00	-0.05	0.00	0.00
					-0.03	0.00	-0.05	0.00	0.00
			$\Sigma y2$	-40.05	0.03	-0.00	-0.03	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.03	0.00	0.00
674	X	2	99	G	3.26	-0.06	-0.00	0.04	0.00
					0.02	0.00	0.04	0.00	-0.00
			Q	2.25	-0.09	-0.00	0.06	0.00	-0.00
					0.02	0.00	0.06	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	-21.01	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-6.40	-0.03	-0.00	0.02	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.02	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	5.10	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.01	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-1.50	-0.02	-0.00	0.02	0.00	-0.00
					0.02	0.00	0.02	0.00	-0.00
675	X	2	99	G	-9.72	0.06	-0.00	-0.05	0.00
					-0.04	0.00	-0.05	0.00	0.00
			Q	-11.95	0.10	-0.00	-0.09	0.00	0.00
					-0.06	0.00	-0.09	0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-9.74	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	22.42	0.02	-0.00	-0.02	0.00	0.00

					-0.01	0.00	-0.02	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-16.82		0.02	-0.00	-0.02	0.00	0.00
					-0.02	0.00	-0.02	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	3.70		0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.01	0.00	0.00
676 X	2	97	G	-9.90	-0.09	-0.00	0.10	0.00	-0.00
					0.03	0.00	0.10	0.00	-0.00
		Q	-11.42		-0.14	-0.00	0.16	0.01	-0.00
					0.05	0.00	0.16	0.01	-0.00
		$\Sigma x1$	-30.83		-0.02	-0.00	0.03	0.00	0.00
					0.02	0.00	0.03	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	24.74		0.01	-0.00	-0.02	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.02	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-30.92		-0.02	-0.00	0.03	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.03	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-9.22		-0.02	-0.00	0.03	0.00	-0.00
					0.02	0.00	0.03	0.00	-0.00
677 X	2	97	G	5.36	0.03	-0.00	-0.02	0.00	0.00
					-0.02	0.00	-0.02	0.00	0.00
		Q	5.77		0.05	-0.00	-0.03	0.00	0.00
					-0.04	0.00	-0.03	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	6.27		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	13.61		0.02	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-18.37		0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	12.41		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
678 X	2	18	G	42.42	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	49.39		0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	3.32		-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
					0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-17.24		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-11.91		-0.04	0.00	0.02	-0.00	-0.00
					0.06	-0.00	0.02	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	24.72		0.03	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.04	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
679 X	2	18	G	6.57	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
		Q	5.13		-0.02	-0.00	0.02	0.00	-0.00
					0.05	0.00	0.02	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-5.51		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	7.83		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-20.42		-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	10.32		0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
680 X	2	60	G	27.06	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
		Q	26.98		0.03	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-7.40		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	33.57		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	48.92		-0.03	-0.00	0.02	0.00	-0.00
					0.05	0.00	0.02	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-8.32		0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.04	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
681 X	2	73	G	-1.81	-0.04	-0.00	0.03	0.00	-0.00
					0.05	0.00	0.03	0.00	-0.00
		Q	-1.14		-0.07	-0.00	0.05	0.00	-0.00
					0.09	0.00	0.05	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-4.60		0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00

682 X	2	73	G	$\Sigma y1$	-59.78	-0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
			Q	$\Sigma x2$	-85.22	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
			G	$\Sigma y2$	36.71	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		12.11	0.06	-0.00	-0.05	0.00	0.00
						-0.04	0.00	-0.05	0.00	0.00
			G		15.56	0.09	-0.00	-0.08	0.00	0.00
						-0.07	0.00	-0.08	0.00	0.00
			Q	$\Sigma x1$	-11.62	0.01	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
683 X	2	116	G	$\Sigma y1$	-59.74	-0.00	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x2$	-66.92	0.05	-0.00	-0.04	0.00	-0.00
						-0.04	0.00	-0.04	0.00	-0.00
			G	$\Sigma y2$	31.73	-0.03	0.00	0.02	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.02	-0.00	-0.00
			Q		-1.18	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
			G		-0.71	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
			Q	$\Sigma x1$	-0.72	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
684 X	2	117	G	$\Sigma y1$	-28.48	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x2$	56.13	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma y2$	-26.99	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
			Q		-2.41	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			G		-6.40	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x1$	7.64	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
685 X	2	60	G	$\Sigma y1$	4.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x2$	-33.38	0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
			G	$\Sigma y2$	24.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		-0.09	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
			G		-4.16	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.06	0.00	0.01	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x1$	-9.44	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
686 X	2	61	G	$\Sigma y1$	-15.86	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	$\Sigma x2$	-21.99	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
			G	$\Sigma y2$	-2.64	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q		-3.83	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.00	0.00	0.00
			G		-4.82	0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	0.00
			Q	$\Sigma x1$	3.20	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
687 X	2	117	G	$\Sigma y1$	37.97	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x2$	59.89	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			G	$\Sigma y2$	-14.14	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q		3.87	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
			G		9.02	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
			Q	$\Sigma x1$	-6.98	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-18.83		-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	26.53		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-26.59		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
688 X	2	118	G	-4.45	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		Q	-10.07		0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-0.13		0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	25.53		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-17.57		0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	15.67		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
689 X	2	61	G	-2.32	0.00	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
		Q	-6.99		0.00	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.05	0.00	0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-6.27		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-32.27		-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-19.25		-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-4.43		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
690 X	2	62	G	1.54	-0.00	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
		Q	7.46		-0.00	-0.00	0.01	0.00	0.00
					0.06	0.00	0.01	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	7.79		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	26.98		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	24.83		-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	3.54		0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
691 X	2	118	G	4.31	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
		Q	9.58		0.03	0.00	-0.02	-0.00	0.00
					-0.03	-0.00	-0.02	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-6.20		-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-35.73		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.03	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	11.06		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-25.09		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
692 X	2	119	G	6.62	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
		Q	11.55		0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-2.36		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	27.88		-0.03	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-15.97		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	19.35		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
693 X	2	62	G	10.23	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.02	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	15.46		0.00	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.04	0.00	0.01	0.00	-0.00

			$\Sigma x1$	-12.09	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-39.71	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-13.25	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-19.81	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
694	X	2	63	G	2.16	-0.01	-0.00	0.01	0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00
			Q	6.74	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.06	0.00	0.01	0.00
			$\Sigma x1$	6.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	37.70	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00
			$\Sigma x2$	13.27	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	14.98	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
695	X	2	16	G	-31.75	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	-51.62	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-6.54	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-8.50	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-8.27	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-4.53	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
696	X	2	119	G	-11.02	0.01	0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	-19.76	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00
			$\Sigma x1$	2.54	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-16.94	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	14.56	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-14.50	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
697	X	2	16	G	16.64	0.01	0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00
			Q	29.43	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00
			$\Sigma x1$	7.47	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	24.12	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	0.75	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	16.97	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
698	X	2	119	G	26.03	0.04	-0.00	-0.03	0.00
						-0.02	0.00	-0.03	0.00
			Q	36.13	0.06	-0.00	-0.05	0.00	-0.00
						-0.03	0.00	-0.05	0.00
			$\Sigma x1$	24.86	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-2.59	-0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	30.21	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	2.77	-0.00	0.00	-0.01	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
699	X	2	63	G	62.53	0.09	-0.00	-0.07	0.00
						-0.04	0.00	-0.07	0.00
			Q	100.84	0.16	-0.00	-0.13	0.00	-0.00

						-0.08	0.00	-0.13	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	19.72			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	6.37			-0.00	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	19.29			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	5.68			0.00	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
700	X	2	19	G	-25.86	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-41.98			-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-2.05			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	0.39			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-4.82			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	2.33			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
701	X	2	63	G	12.41	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	21.84			0.02	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-5.70			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-31.35			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-1.14			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-18.75			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
702	X	2	19	G	-7.42	-0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	0.00
		Q	-12.07			-0.03	-0.00	0.02	0.00	0.00
						0.07	0.00	0.02	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	12.46			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	33.43			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	15.87			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	15.72			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
703	X	2	111	G	34.02	-0.24	-0.00	0.20	0.00	0.00
						0.14	0.00	0.20	0.00	0.00
		Q	52.12			-0.45	-0.00	0.38	0.00	0.00
						0.26	0.00	0.38	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	20.04			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	31.39			-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	39.76			-0.00	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.10			-0.00	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
704	X	2	16	G	18.62	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		Q	28.66			0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.04	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.32			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-13.77			0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	9.70			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-12.70			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
705	X	2	68	G	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00

706 X	2	16	G	Q	-0.62	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$		8.43	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y1$		24.27	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		0.95	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			$\Sigma y2$		18.63	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G		46.29	-0.01	0.00	0.02	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.02	-0.00	0.00
707 X	2	19	G	Q	68.40	-0.02	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.05	-0.00	0.03	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$		25.85	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		19.07	-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$		23.48	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		19.03	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G		85.20	-0.02	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.05	-0.00	0.03	-0.00	0.00
708 X	2	19	G	Q	136.90	-0.03	0.00	0.05	-0.00	0.00
						0.07	-0.00	0.05	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$		18.58	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$		25.70	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.01	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$		36.06	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$		1.38	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			G		-3.77	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
709 X	2	64	G	Q	-8.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		-4.87	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$		-31.74	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		-1.93	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$		-18.12	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G		4.69	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
710 X	2	31	G	Q	7.55	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$		6.47	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$		29.86	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$		3.54	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$		17.49	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			G		51.01	0.04	0.00	-0.06	-0.00	-0.00
						-0.09	-0.00	-0.06	-0.00	-0.00
711 X	2	68	G	Q	79.82	0.06	0.00	-0.09	-0.00	-0.00
						-0.15	-0.00	-0.09	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$		6.02	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$		7.08	0.00	-0.00	-0.02	-0.00	0.00
						-0.03	-0.00	-0.02	-0.00	0.00
			$\Sigma x2$		13.27	0.00	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$		-1.90	0.00	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
			G		2.50	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00

712 X 2 69	Q	4.72	-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
	Σx1	-4.98	-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy1	-5.86	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	Σx2	2.05	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	Σy2	-8.69	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	G	-3.09	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
			-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
713 X 2 64	Q	-5.75	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
			-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
	Σx1	-1.63	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
	Σy1	3.97	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σx2	-12.75	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σy2	9.81	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
	G	4.33	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.02	0.00	0.00	0.00	-0.00
714 X 2 65	Q	5.93	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
			0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
	Σx1	-6.67	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy1	-20.21	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
	Σx2	-8.82	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
	Σy2	-9.20	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
	G	2.34	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
715 X 2 69	Q	4.87	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σx1	2.38	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
	Σy1	15.81	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	Σx2	0.31	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	Σy2	9.60	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
	G	4.11	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
716 X 2 70	Q	7.27	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
			-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
	Σx1	-0.87	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy1	-9.50	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σx2	9.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σy2	-13.59	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
	G	-3.04	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
717 X 2 71	Q	-5.68	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
			-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
	Σx1	-1.15	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σy1	6.64	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	Σx2	-9.53	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σy2	9.94	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00

717	X	2	65	G	-3.62	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.02	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-7.20	-0.00	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-6.54	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-21.44	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-7.39	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-11.48	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
718	X	2	66	G	4.55	-0.00	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00	0.00
				Q	8.96	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.04	0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	6.77	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	24.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	7.65	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	13.82	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
719	X	2	70	G	2.77	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Q	5.29	0.02	0.00	-0.02	-0.00	0.00
						-0.03	-0.00	-0.02	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-0.99	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-14.84	-0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	10.01	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-18.35	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.01	-0.00	0.00
720	X	2	71	G	2.99	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				Q	5.63	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	6.64	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	21.26	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-1.41	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	20.68	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
721	X	2	66	G	3.19	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
				Q	4.77	-0.02	-0.00	0.02	0.00	-0.00
						0.06	0.00	0.02	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-3.76	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-24.04	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	2.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-19.79	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
722	X	2	67	G	-1.11	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.02	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-0.62	0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.03	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	7.89	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	28.29	-0.02	0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	5.79	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	19.46	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00

723	X	2	17	G	-9.47	0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-15.98	0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	8.41	0.01	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	7.15	-0.09	0.00	0.05	-0.00	0.00
						0.09	-0.00	0.05	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	9.60	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	4.46	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
724	X	2	71	G	-7.63	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-14.04	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-10.13	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-14.10	-0.04	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-10.28	-0.03	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-9.60	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
725	X	2	17	G	12.24	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				Q	21.85	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-9.46	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	10.47	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-13.09	0.01	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	7.19	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
726	X	2	71	G	-3.21	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				Q	-6.83	0.04	0.00	-0.02	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-36.13	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-8.47	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-35.03	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-13.80	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
727	X	2	67	G	15.70	0.06	0.00	-0.03	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.03	-0.00	-0.00
				Q	26.79	0.11	0.00	-0.05	-0.00	-0.00
						-0.05	-0.00	-0.05	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-26.78	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-19.97	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-40.10	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-3.57	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
728	X	2	20	G	-10.90	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-18.17	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	4.96	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	4.18	-0.06	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.07	-0.00	0.03	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	8.05	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	0.29	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00

						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
729	X	2	67	G	11.64	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	20.42	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-7.48	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-20.48	-0.04	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-8.14	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-11.96	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
730	X	2	20	G	-5.33	-0.02	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.03	0.00	0.01	0.00	-0.00
				Q	-9.33	-0.03	-0.00	0.02	0.00	-0.00
						0.06	0.00	0.02	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-3.55	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	12.84	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-7.31	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	9.75	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
731	X	2	115	G	0.82	-0.16	0.00	0.07	-0.00	0.00
						0.08	-0.00	0.07	-0.00	0.00
				Q	0.18	-0.30	0.00	0.14	-0.00	0.00
						0.15	-0.00	0.14	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-21.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-35.46	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-53.50	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	8.38	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
732	X	2	74	G	4.52	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	6.56	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-0.53	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-67.05	0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-32.75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	25.15	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
733	X	2	18	G	13.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	17.28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-11.56	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	93.18	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-135.48	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	22.95	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
734	X	2	74	G	-3.11	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-3.99	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-4.55	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-0.26	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-36.93	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00

				Σy_2	-3.20	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
735	X	2	96	G	-8.97	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-11.51	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σx_1	2.62	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σy_1	-116.47	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Σx_2	-4.39	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σy_2	10.63	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
736	X	2	97	G	4.10	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	5.39	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	-14.26	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σy_1	110.05	0.03	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Σx_2	-49.47	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σy_2	-12.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
737	X	2	85	G	-24.77	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-29.19	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	7.12	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	12.52	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σx_2	0.40	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_2	9.60	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
738	X	2	86	G	5.98	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	5.47	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	22.77	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σy_1	74.70	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Σx_2	-152.40	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.04	0.00	0.01	-0.00	0.00
				Σy_2	63.29	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
739	X	2	86	G	-10.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-13.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σx_1	21.28	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	54.83	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	20.25	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σy_2	18.38	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
740	X	2	87	G	-13.12	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-15.74	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_1	7.73	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	24.74	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	-65.84	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00

						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	32.75			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
741	X	2	87	G	12.18	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	13.31			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	20.59			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-25.90			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	101.13			-0.02	0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-46.63			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
742	X	2	88	G	-24.50	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-29.08			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	12.25			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	72.90			0.02	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-35.63			-0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	46.16			0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
743	X	2	88	G	6.64	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	5.29			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	17.29			-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-19.24			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	50.66			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-33.37			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
744	X	2	89	G	-4.51	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	-5.09			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-16.04			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-6.64			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-7.06			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-27.28			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
745	X	2	79	G	-2.91	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	1.57			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	10.79			-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	84.71			0.05	0.00	-0.08	-0.00	0.00
						-0.05	0.00	-0.08	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-61.66			-0.03	-0.00	0.05	0.00	-0.00
						0.03	-0.00	0.05	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	111.58			0.04	0.00	-0.07	-0.00	0.00
						-0.05	0.00	-0.07	-0.00	0.00
746	X	2	78	G	7.04	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	7.49			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	20.62			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-0.97			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00

				$\Sigma x2$	59.86	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-8.09	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
747	X	2	79	G	-4.33	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-4.17	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-7.10	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-0.86	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-27.58	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	6.28	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
748	X	2	78	G	6.32	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	6.38	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	17.60	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-7.67	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	59.65	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-16.83	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
749	X	2	82	G	-0.40	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	-0.15	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-2.10	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	3.65	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-8.70	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	7.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
750	X	2	83	G	-6.50	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-5.78	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-9.22	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	18.37	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-51.62	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	28.45	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
751	X	2	83	G	0.60	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	4.87	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	18.11	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	70.96	-0.00	0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-31.50	0.02	0.00	-0.03	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.03	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	93.10	-0.01	0.00	0.03	0.00	0.00
						0.03	0.00	0.03	0.00	0.00
752	X	2	94	G	-5.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-5.56	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-10.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	1.07	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00

						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-34.44			-0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	5.62			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
753	X	2	82	G	5.11	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	4.37			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	4.32			-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-14.42			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	38.82			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-24.21			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
754	X	2	84	G	2.64	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	1.88			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	3.21			0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-78.78			0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-29.39			-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	23.49			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
755	X	2	85	G	5.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	5.76			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	10.85			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	138.70			0.02	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-97.55			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	28.93			-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
756	X	2	21	G	3.52	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	3.61			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-9.78			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	20.78			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	20.51			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	0.76			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
757	X	2	95	G	-0.65	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		Q	-0.18			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-0.11			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	15.29			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	2.10			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	5.92			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
758	X	2	98	G	-10.26	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	-13.22			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	0.75			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00

759 X	2	99	G	$\Sigma y1$	-106.81	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	19.47	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	13.46	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
					6.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	7.76	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
760 X	2	100	G	$\Sigma x1$	-9.39	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	118.97	0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-46.03	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-13.24	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	-9.02	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
761 X	2	101	G	Q	-12.07	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-3.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-108.67	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	51.38	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	11.39	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
762 X	2	75	G		7.12	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	9.65	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-15.24	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	97.56	0.02	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-49.73	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
763 X	2	102	G	$\Sigma y2$	-30.86	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				G	51.12	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	57.77	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-11.17	-0.00	0.00	0.03	0.00	0.00
						0.03	0.00	0.03	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	55.53	0.00	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.03	-0.00	0.00
764 X	2	75	G	$\Sigma x2$	-44.21	0.03	0.00	-0.07	-0.00	0.00
						-0.04	-0.00	-0.07	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	14.32	-0.00	0.00	0.03	-0.00	0.00
						0.03	-0.00	0.03	-0.00	0.00
				G	-3.17	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-4.29	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-23.08	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
765 X	2	102	G	$\Sigma y1$	-116.52	0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	42.15	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-10.64	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				G	5.55	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	6.80	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
766 X	2	75	G	$\Sigma x1$	19.92	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00

					-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	113.82		0.03	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
					-0.02	0.00	-0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-108.52		-0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00
					0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	18.51		0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
765 X	2	102	G	3.77	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	4.47		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-22.44		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-76.63		0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-5.51		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-17.57		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
766 X	2	100	G	5.88	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	7.86		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-17.43		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	21.21		0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.03	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-36.91		-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
					0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-27.41		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
767 X	3	23	G	3.11	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	4.88		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	112.16		0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	91.68		0.02	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-22.14		0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	15.48		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
768 X	3	22	G	-1.34	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	-2.38		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-78.11		0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	74.09		-0.04	0.00	0.02	-0.00	0.00
					0.03	-0.00	0.02	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	33.84		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	19.70		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
769 X	3	23	G	2.37	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	3.57		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	49.27		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-31.37		0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-5.99		0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	20.97		-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
770 X	3	22	G	-7.80	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	-10.09		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00

				$\Sigma x1$	-2.30	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-57.44	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-44.85	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	16.46	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
771 X	3	15	G		-4.04	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q		-5.20	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	25.78	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-34.58	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-25.46	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	54.29	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
772 X	3	28	G		-8.61	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q		-11.05	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-41.20	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-28.96	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-28.81	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	28.71	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
773 X	3	29	G		9.50	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q		12.82	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	64.62	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-11.36	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	0.24	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-41.10	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
774 X	3	29	G		3.89	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q		6.57	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-34.15	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	7.26	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-44.60	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	17.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
775 X	3	30	G		-2.62	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		-4.43	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	87.94	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	21.82	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-6.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	15.75	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
776 X	3	23	G		-2.15	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
			Q		-0.12	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00

					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-6.78		0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-24.65		0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-74.28		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	35.96		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
777 X	3	24	G	-8.96	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-11.87		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	104.84		0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-8.20		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-25.60		0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	58.11		-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
778 X	3	30	G	12.34	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	13.97		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-41.20		0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	38.83		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-23.05		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	31.20		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
779 X	3	84	G	-15.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-17.02		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	72.15		0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-18.26		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-20.08		-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	5.49		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
780 X	3	24	G	9.88	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	11.81		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-22.83		0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	11.39		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-60.55		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	57.28		-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
781 X	3	25	G	-10.21	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-10.00		-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	104.01		0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-36.56		-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-36.76		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	50.85		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
782 X	3	84	G	-3.10	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00

				Q	-3.79	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-40.66	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-20.17	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-22.67	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-7.35	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
783	X	3	95	G	1.08	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	1.92	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	75.69	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	31.01	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-31.89	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	55.82	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
784	X	3	25	G	0.87	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	1.75	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-27.53	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-15.71	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-64.05	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	40.86	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
785	X	3	26	G	4.82	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	6.43	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	70.53	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	46.51	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-7.75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	57.93	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
786	X	3	95	G	-1.60	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-1.93	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-33.77	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-33.53	0.02	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-13.55	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-18.94	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
787	X	3	96	G	4.91	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	5.92	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	57.57	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	100.93	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-19.88	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	72.95	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
788	X	3	26	G	-1.70	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00

789 X 3 27	Q	-1.52	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σx1	-44.07	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σy1	-86.65	0.02	0.00	-0.01	-0.00	0.00
			-0.02	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
	Σx2	-37.64	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σy2	-24.60	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
	G	3.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Q	4.11	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Σx1	66.99	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
Σy1	61.13	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	
		-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
Σx2	-0.63	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	
		-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
Σy2	75.45	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
		-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
790 X 3 31	G	-7.65	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Q	-9.89	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σx1	-27.71	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Σy1	-5.95	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
	Σx2	-27.40	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
	Σy2	43.49	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
			0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
	G	9.36	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	Q	12.13	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
Σx1	32.09	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
		-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
Σy1	15.94	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	
		0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
Σx2	16.15	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
		-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
Σy2	-43.65	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00	
		0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
792 X 3 32	G	3.52	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
	Q	5.06	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
	Σx1	-39.54	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
	Σy1	11.13	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
	Σx2	-29.91	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
	Σy2	23.85	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
			0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
	G	-2.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
	Q	-4.28	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.0

794	X	3	13	G	-12.61	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-16.88	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-20.34	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-7.71	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-30.59	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	50.49	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
795	X	3	37	G	6.74	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	8.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	20.37	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	3.19	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	19.29	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-50.96	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
796	X	3	13	G	-3.09	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-4.70	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	2.56	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-5.32	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-0.51	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-7.11	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
797	X	3	37	G	1.86	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	2.92	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-31.13	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	27.39	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-24.25	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	26.29	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
798	X	3	38	G	-6.73	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-9.71	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	31.31	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-17.96	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-5.93	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-20.37	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
799	X	3	38	G	10.61	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	11.79	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-38.02	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	39.23	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-1.59	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	24.80	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00

800	X	3	39	G	-12.90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-15.16	0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σx1	42.35	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy1	-18.34	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σx2	-33.09	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σy2	-12.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
801	X	3	33	G	11.47	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	12.96	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx1	-38.66	0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σy1	33.19	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σx2	-14.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	25.11	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
802	X	3	34	G	-10.52	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-12.16	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σx1	60.90	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy1	-10.49	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σx2	-29.22	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy2	2.43	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
803	X	3	39	G	-0.70	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.45	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σx1	-39.35	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy1	-3.72	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx2	7.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	-18.51	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
804	X	3	40	G	-0.51	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-0.46	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σx1	44.47	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σy1	31.08	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σx2	-45.43	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy2	35.67	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
805	X	3	34	G	0.44	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-0.07	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx1	-38.45	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σy1	-6.12	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx2	-6.56	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00

				Σy_2	-8.52	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
806	X	3	35	G	0.22	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	0.51	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	55.43	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σy_1	35.69	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	-33.02	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_2	38.29	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
807	X	3	40	G	-5.24	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-6.97	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	-31.06	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σy_1	-68.45	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σx_2	3.30	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Σy_2	-46.22	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
808	X	3	41	G	3.36	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	4.07	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	29.72	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Σy_1	75.88	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σx_2	-37.66	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σy_2	50.58	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
809	X	3	35	G	-3.33	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	-4.36	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σx_1	-30.55	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σy_1	-30.30	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				Σx_2	-4.14	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_2	-31.72	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
810	X	3	36	G	2.95	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	3.55	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σx_1	48.27	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy_1	50.11	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σx_2	-44.71	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σy_2	66.21	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
811	X	3	42	G	-5.14	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-6.25	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σx_1	-14.59	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Σy_1	7.93	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	-26.80	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00

						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00		
						Σy_2	49.11	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
								0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
812	X	3	43	G		0.39	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
							-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
						Q	-0.56	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
								-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						Σx_1	8.48	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
								-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						Σy_1	1.44	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
								0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						Σx_2	20.96	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
								-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						Σy_2	-65.26	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
								0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
813	X	3	43	G		4.04	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
							-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
						Q	5.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
								0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						Σx_1	-19.04	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
								-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						Σy_1	35.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
								0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						Σx_2	-13.91	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
								-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						Σy_2	28.64	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
								0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
814	X	3	44	G		-6.27	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	
								0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Q	-9.12	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
								0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σx_1	11.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
								-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						Σy_1	-17.18	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
								-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						Σx_2	-5.83	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
								-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						Σy_2	-37.10	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
								0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
815	X	3	44	G		10.54	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	
								0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						Q	11.81	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
								0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						Σx_1	-30.89	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
								-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						Σy_1	41.08	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
								0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σx_2	9.44	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
								0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						Σy_2	18.94	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
								0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
816	X	3	45	G		-12.48	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	
								0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						Q	-15.03	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
								0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						Σx_1	26.23	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
								-				

				$\Sigma x2$	13.68	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-23.88	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
818 X	3	46	G		-1.28	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-1.54	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	28.08	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	29.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-51.11	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	23.34	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
819 X	3	46	G		-6.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	-8.60	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-35.30	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-48.61	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	31.54	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-72.08	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
820 X	3	11	G		4.38	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	5.57	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	22.81	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	87.41	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-62.33	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	65.68	0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
821 X	3	46	G		0.83	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	0.90	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-4.31	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	23.75	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-32.81	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	7.28	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
822 X	3	47	G		-2.62	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-2.99	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-6.61	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	18.31	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-21.26	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	47.39	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
823 X	3	48	G		4.29	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	5.03	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	2.20	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-15.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00

				$\Sigma x2$	15.44	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-59.97	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
824	X	3	48	G	6.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	7.78	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-8.84	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	40.36	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-5.44	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	31.60	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
825	X	3	49	G	-5.95	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-8.36	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	0.88	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-24.55	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-9.30	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-43.81	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
826	X	3	49	G	10.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	11.38	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-22.41	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	40.73	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	19.21	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	14.41	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
827	X	3	50	G	-10.49	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-12.73	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	13.92	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-21.26	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-40.77	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-23.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
828	X	3	50	G	-0.36	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-0.84	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-30.69	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-1.03	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	20.67	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-31.27	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
829	X	3	51	G	-0.99	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-1.31	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	18.52	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	24.89	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00

						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-50.73			-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	19.91			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
830	X	3	51	G	-5.61	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	-7.12			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-30.88			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-36.06			0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	7.01			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-61.83			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
831	X	3	52	G	4.79	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	6.03			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	14.63			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	61.02			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-51.41			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	57.82			0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
832	X	3	53	G	-2.22	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Q	-2.61			0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	0.19			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	28.61			-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-16.91			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	46.36			-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
833	X	3	54	G	2.80	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	3.20			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-4.50			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-25.64			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	12.91			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-60.50			-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
834	X	3	54	G	5.85	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	7.38			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	2.49			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	44.77			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	2.92			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	35.40			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
835	X	3	55	G	-4.91	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-6.53			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-9.23			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00

836 X	3	55	G	$\Sigma y1$	-28.60	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	$\Sigma x2$	-13.75	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma y2$	-47.67	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		9.26	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			G	$\Sigma x1$	10.67	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma y1$	-13.58	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			G	$\Sigma y1$	39.21	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
837 X	3	56	G	$\Sigma x2$	29.36	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	$\Sigma y2$	12.91	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
			G		-9.54	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		-11.56	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma x1$	5.37	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	$\Sigma y1$	-21.36	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma x2$	-44.67	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
838 X	3	56	G	$\Sigma y2$	-23.98	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q		-0.39	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			G		-0.58	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x1$	-22.16	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			G	$\Sigma y1$	-1.64	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q	$\Sigma x2$	33.26	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma y2$	-33.18	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
839 X	3	57	G		-0.65	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q		-0.99	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma x1$	10.53	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	$\Sigma y1$	20.10	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma x2$	-51.40	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
			Q	$\Sigma y2$	19.67	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
840 X	3	57	G		-7.76	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q		-9.21	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			G	$\Sigma x1$	-27.56	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	$\Sigma y1$	-48.67	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			G	$\Sigma x2$	30.57	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			Q	$\Sigma y2$	-69.88	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
841 X	3	58	G		4.96	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			Q		6.04	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			G	$\Sigma x1$	10.03	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00

						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	59.94			0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-44.54			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	50.81			0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
842	X	3	61	G	-1.43	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Q	-1.61			0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	10.38			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	42.13			-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-11.18			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	49.15			-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
843	X	3	62	G	1.92	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	2.17			-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-13.10			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-35.82			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	8.98			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-60.50			-0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
844	X	3	62	G	4.87	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	5.93			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	12.61			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	46.35			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	13.10			-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	37.48			-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
845	X	3	63	G	-4.87	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-6.19			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-15.89			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-36.22			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-21.08			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-46.77			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
846	X	3	63	G	8.20	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	9.55			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-5.63			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	40.71			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	44.33			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	9.80			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
847	X	3	64	G	-8.82	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	-10.63			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00

				$\Sigma x1$	-2.15	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-24.77	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-50.71	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-22.49	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
848	X	3	64	G	-1.08	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.14	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-13.04	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-5.87	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	48.04	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-36.54	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
849	X	3	65	G	-0.48	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-0.90	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	2.85	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	19.24	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-54.33	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	20.47	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
850	X	3	65	G	-9.24	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-10.46	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-15.58	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-49.47	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	53.94	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-75.45	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
851	X	3	66	G	6.57	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	7.60	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	4.73	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	63.75	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-55.00	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	52.56	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
852	X	3	66	G	-1.45	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	0.73	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-1.09	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-7.70	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	26.36	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-0.57	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
853	X	3	67	G	0.85	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-0.14	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00

					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-7.96		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	42.45		0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-32.82		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-30.13		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
854	X	3	58	G	-5.37	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-9.70		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	2.60		-0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-66.98		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	18.55		-0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-50.78		-0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
855	X	3	59	G	2.99	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	2.01		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	16.28		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	27.60		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-19.42		-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-27.25		-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
856	X	3	58	G	-2.21	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-4.39		-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	2.86		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	13.57		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	47.77		-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-60.10		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
857	X	3	59	G	2.22	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	1.86		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	5.61		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	39.60		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-14.59		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-19.23		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
858	X	3	59	G	-3.19	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-8.39		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	23.09		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-13.74		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	22.14		-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-124.27		0.00	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00
859	X	3	58	G	-3.55	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00

				Q	-3.11	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-14.76	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-35.81	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-7.40	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	23.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
860	X	3	52	G	-0.26	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	0.09	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-3.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	3.52	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-6.20	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	3.57	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
861	X	3	58	G	-0.90	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	0.46	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-6.89	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-11.46	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	0.77	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	17.62	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
862	X	3	52	G	-2.66	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-2.96	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-13.14	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-17.77	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-16.57	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	15.85	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
863	X	3	52	G	0.66	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	0.66	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-2.82	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	30.13	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-10.80	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-23.34	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
864	X	3	11	G	1.73	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	1.90	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	4.94	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	19.36	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-12.34	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	9.95	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
865	X	3	11	G	-0.18	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00

					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	-0.45		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-4.37		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	3.46		0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-24.16		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	27.40		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
866 X	3	67	G	-0.59	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	-0.77		0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	4.49		-0.00	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-8.55		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	11.70		-0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	13.00		0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00
867 X	3	68	G	2.46	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	2.09		-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	5.81		0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	72.49		-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-17.70		0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-98.75		-0.00	-0.00	0.01	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
868 X	3	10	G	-1.75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Q	-2.06		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	20.27		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	44.29		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-5.19		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	50.63		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
869 X	3	69	G	-0.19	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Q	-0.56		-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-17.39		-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-52.71		-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	0.61		-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-53.60		-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
870 X	3	10	G	-1.23	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	-1.62		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-3.34		-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-16.90		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	1.96		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-14.15		-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
					0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00

871	X	3	69	G	4.36	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	5.21	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	21.50	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	45.06	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	25.96	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	39.85	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
872	X	3	70	G	-4.94	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-6.02	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-26.65	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-39.52	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-26.43	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-51.57	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
873	X	3	70	G	7.05	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	8.32	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	4.48	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	32.75	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	56.97	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	11.55	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
874	X	3	71	G	-8.55	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-10.24	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-10.30	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-25.96	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-56.54	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-21.16	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
875	X	3	71	G	-2.28	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-2.34	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-3.34	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-5.97	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	65.46	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-41.41	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
876	X	3	72	G	-0.57	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.04	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-5.79	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	15.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-63.53	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	24.84	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00

877	X	3	72	G	-9.10	-0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-9.60	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-2.89	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-40.54	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	63.04	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-72.07	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
878	X	3	73	G	6.97	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	7.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-4.23	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	61.01	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-62.95	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	55.94	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
879	X	3	73	G	-0.30	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	1.79	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	10.53	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	2.68	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	34.86	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-9.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
880	X	3	74	G	-0.68	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-2.34	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-17.19	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	30.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-39.31	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-15.92	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
881	X	3	74	G	-1.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.29	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	7.05	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-22.94	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	15.21	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	38.61	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
882	X	3	75	G	0.97	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	1.76	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-13.14	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	59.44	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-21.47	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

				$\Sigma y2$	-62.98	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
883	X	3	76	G	3.61	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	5.15	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	24.67	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	59.81	-0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.02	0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	5.31	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	47.20	-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
884	X	3	77	G	-5.76	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-7.76	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-38.74	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-55.67	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-6.14	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-69.73	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
885	X	3	77	G	3.77	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	4.51	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	31.53	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	50.79	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	40.59	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	45.34	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
886	X	3	78	G	-3.40	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-3.82	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-30.75	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-50.82	-0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-38.19	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-48.02	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
887	X	3	78	G	5.94	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	7.10	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	9.22	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	32.40	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	67.51	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	9.54	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
888	X	3	79	G	-7.10	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	-8.50	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-15.50	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-34.57	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-67.99	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00

						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_2	-11.35	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
889	X	3	79	G	-1.64	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.38	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_1	6.33	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	-1.10	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	78.67	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy_2	-37.73	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
890	X	3	80	G	0.31	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-0.02	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_1	-15.15	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	12.17	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_2	-68.84	-0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00	-0.00
				Σy_2	31.06	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
891	X	3	80	G	-8.91	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-9.06	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σx_1	6.86	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy_1	-29.79	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σx_2	73.62	-0.02	0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy_2	-70.83	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	-0.00
892	X	3	81	G	6.62	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	6.80	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_1	-16.64	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_1	50.53	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	-63.69	-0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00	-0.00
						0.02	-0.00	0.01	0.00	0.00	-0.00
				Σy_2	54.52	0.02	-0.00	-0.01	0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00	-0.00
893	X	3	81	G	-0.27	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	2.06	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_1	18.87	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σy_1	-1.65	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Σx_2	44.03	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Σy_2	-3.71	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
894	X	3	82	G	-1.92	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-3.56	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx_1	-25.54	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σy_1	24.52	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00

				$\Sigma x2$	-40.93	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-7.21	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
895	X	3	82	G	-0.19	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-0.71	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	15.37	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-25.32	0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	21.60	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	39.41	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
896	X	3	83	G	0.18	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				Q	1.20	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-20.27	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	47.23	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-23.77	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-54.88	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
897	X	3	2	G	2.81	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	4.51	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	49.51	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	64.08	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	8.89	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	77.28	-0.02	0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
898	X	3	3	G	-6.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-8.42	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-42.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-82.22	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-25.84	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-53.84	-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
899	X	3	3	G	-0.16	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-0.30	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	33.74	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	49.25	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	47.04	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	49.09	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
900	X	3	4	G	-7.02	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-8.09	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-45.95	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-48.53	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-57.44			0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-51.08			-0.01	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	0.00
901 X	3	4	G	4.74		-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		Q	6.06			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	14.93			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	40.55			-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	96.63			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	13.78			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
902 X	3	5	G	-9.88		-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-11.49			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-24.79			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-19.06			-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-63.33			-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-18.08			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
903 X	3	5	G	-3.57		0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		Q	-3.59			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	14.96			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-30.08			0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	77.87			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-22.87			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
904 X	3	6	G	-1.00		-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-1.47			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-25.90			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	2.01			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	-75.15			-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y2$	40.37			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
905 X	3	6	G	-11.05		0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	-11.39			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	21.31			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-46.64			0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	87.02			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-67.41			0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
906 X	3	7	G	6.76		0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	6.68			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-23.24			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

907 X	3	7	G	$\Sigma y1$	16.94	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-79.34	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	82.03	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
					0.33	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	3.02	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	38.05	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
908 X	3	8	G	$\Sigma y1$	-8.84	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	60.77	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-1.00	-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-3.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-6.06	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-34.32	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
909 X	3	8	G	$\Sigma y1$	12.91	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-33.89	-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-14.52	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.79	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-1.66	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	23.70	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
910 X	3	9	G	$\Sigma y1$	-33.85	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	19.51	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	51.75	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-2.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				Q	-0.49	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-18.72	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
911 X	3	85	G	$\Sigma y1$	43.84	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-17.38	0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-45.87	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
					6.36	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	8.75	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-22.74	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
912 X	3	86	G	$\Sigma y1$	66.63	-0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-31.67	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	17.45	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
					-7.52	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-10.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-3.18	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00

913 X	3	1	G	$\Sigma y1$	-48.67	0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	51.19	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-63.54	-0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
					4.95	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	8.81	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
914 X	3	88	G	$\Sigma x1$	8.03	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	42.69	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	-19.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	59.61	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00
					-5.93	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
915 X	3	88	G			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				Q	-8.20	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	14.02	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	-64.12	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	23.27	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-21.43	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
916 X	3	89	G			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-4.81	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-5.08	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	-46.29	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	11.23	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	63.04	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
917 X	3	86	G			0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
					-11.02	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.86	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-0.35	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	28.65	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
918 X	3	87	G	$\Sigma y1$	-49.84	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-5.39	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-20.06	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
					-1.39	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	-1.78	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
919 X	3	87	G	$\Sigma x1$	-34.38	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	13.73	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-6.43	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	24.37	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
					-1.13	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
918 X	3	87	G			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-0.29	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	23.40	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00

						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-81.01			-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	3.46			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-18.74			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
919	X	3	105	G	6.41	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	8.03			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-81.97			0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	3.46			0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	50.93			0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	14.87			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
920	X	3	89	G	-3.99	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		Q	-3.23			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	6.98			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-27.33			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x2$	28.13			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	0.03			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
921	X	3	105	G	-5.51	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		Q	-6.86			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-111.34			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-8.88			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	136.63			-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-17.44			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
922	X	3	89	G	-4.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	-4.14			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-57.03			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-53.55			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	86.85			-0.01	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-21.42			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
923	X	3	90	G	-9.45	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-9.97			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-0.54			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-45.95			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x2$	14.96			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y2$	-27.57			-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
924	X	3	90	G	-9.32	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	-9.81			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00

925 X 3 91	G	$\Sigma x1$	-33.36	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-52.38	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	39.37	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	-39.50	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-5.17	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			-4.93	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
926 X 3 91	G	$\Sigma x1$	3.97	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-53.11	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	17.20	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	22.46	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
			-10.29	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-10.65	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
927 X 3 92	G	$\Sigma x1$	-20.91	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-61.75	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	19.74	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	-24.60	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			4.30	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
			5.24	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
928 X 3 92	G	$\Sigma x1$	15.29	0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-38.51	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-1.28	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	90.60	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
			1.18	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			2.56	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
929 X 3 93	G	$\Sigma x1$	-4.56	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-32.47	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
				0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-8.56	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	56.71	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
			-1.69	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			-3.24	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
930 X 3 93	G	$\Sigma x1$	10.76	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-73.90	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	6.19	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
	Q	$\Sigma y2$	81.22	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			-0.78	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
				-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			-1.99	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00

						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	-5.38			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-19.63			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-8.23			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	40.54			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
931	X	3	94	G	0.40	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		Q	0.88			0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	9.18			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-83.08			-0.02	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	14.57			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	86.46			0.02	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
932	X	3	87	G	4.06	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Q	5.19			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-41.67			0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-10.48			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	44.03			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-1.00			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
933	X	3	97	G	-7.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
		Q	-7.49			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	33.94			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-41.84			-0.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-5.84			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	1.87			-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
934	X	3	97	G	-5.81	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		Q	-6.24			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma x1$	-51.58			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y1$	-32.97			0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	36.36			-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	-53.74			0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
935	X	3	98	G	1.21	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		Q	1.70			0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
		$\Sigma x1$	26.25			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
		$\Sigma y1$	-18.51			0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma x2$	-9.00			-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
		$\Sigma y2$	55.86			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
936	X	3	98	G	-14.13	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00

			Q	-15.15	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-51.19	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-29.75	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	22.79	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-91.98	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
937	X	3	99	G	10.87	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	11.97	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	33.24	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	13.44	0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	5.95	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	103.77	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
938	X	3	99	G	0.88	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			Q	3.36	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-24.05	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	21.11	-0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	5.02	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-22.45	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
939	X	3	100	G	-4.29	-0.00	-0.00	0.00	0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			Q	-6.75	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	18.23	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	-44.38	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	25.78	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	29.80	0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00
					0.01	0.00	0.00	0.00	-0.00
940	X	3	100	G	-4.61	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			Q	-6.20	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma x1$	-22.85	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y1$	-34.50	0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	-37.48	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	36.98	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
941	X	3	101	G	0.74	0.00	0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			Q	2.43	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
					-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x1$	26.69	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y1$	21.25	-0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
					0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
			$\Sigma x2$	20.28	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
			$\Sigma y2$	-25.12	0.01	-0.00	-0.00	0.00	-0.00
					-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00
942	X	3	11	G	-0.70	0.00	-0.00	-0.00	0.00

943 X 3 11	Q	0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
			0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	
	Σx1	12.95	-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	
	Σy1	9.49	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	
	Σx2	16.61	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00	
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	
	Σy2	35.30	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
	G	-1.31	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00	
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00	
	Q	-1.27	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σx1	11.68	-0.01	0.00	0.00	-0.00	0.00	
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	
	Σy1	20.82	0.01	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
Σx2	40.42	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00		
		-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00		
Σy2	7.06	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00		
		0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00		
944 X 3 102	G	-0.07	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00	
			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00	
	Q	-0.16	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
	Σx1	-1.48	0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00	
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	
	Σy1	26.32	-0.01	-0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σx2	3.88	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
	Σy2	-11.39	0.01	-0.00	-0.00	0.00	0.00	
			-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00	
	G	-3.73	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	
	Q	-5.09	-0.00	-0.00	0.00	0.00	-0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	-0.00	
	Σx1	-21.35	-0.01	0.00	0.01	-0.00	-0.00	
			0.01	-0.00	0.01	-0.00	-0.00	
Σy1	23.05	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00		
		-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00		
Σx2	0.03	0.00	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00		
		-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00		
Σy2	-30.02	-0.02	0.00	0.03	-0.00	0.00		
		0.02	-0.00	0.03	-0.00	0.00		
946 X 3 41	G	-0.38	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Q	-0.82	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00	
			0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
	Σx1	-8.59	0.00	-0.00	-0.00	0.00	-0.00	
			-0.00	0.00	-0.00	0.00	-0.00	
	Σy1	30.63	0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	
			0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	
	Σx2	-28.81	0.01	-0.00	-0.01	0.00	-0.00	
			-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00	
	Σy2	-5.12	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	
			-0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	
	947 X 3 102	G	0.16	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
		Q	-1.44	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
				-0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
		Σx1	13.84	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
				0.00	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
Σy1		-34.71	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
			-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	
Σx2		45.00	0.01	0.00	-0.01	-0.00	-0.00	
			-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	-0.00	
Σy2		-56.38	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00	
			0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	

948	X	3	12	G	6.51	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	4.06	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	37.25	-0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	23.01	0.01	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-26.99	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-30.67	-0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	0.00
949	X	3	103	G	-3.47	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
				Q	-4.72	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	15.37	0.00	-0.00	0.01	0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.01	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	-89.16	0.00	-0.00	-0.05	0.00	0.00
						-0.02	0.00	-0.05	0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-14.27	-0.02	-0.00	0.05	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.05	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	17.69	0.04	-0.00	-0.10	0.01	0.00
						-0.02	0.00	-0.10	0.01	0.00
950	X	3	103	G	0.63	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	-0.25	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	14.74	-0.00	-0.00	0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y1$	61.75	0.00	-0.00	-0.01	0.00	-0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	33.60	0.01	-0.00	-0.01	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.01	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-34.45	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
951	X	3	36	G	-2.06	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-2.01	0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-7.40	-0.01	-0.00	0.01	0.00	-0.00
						0.01	0.00	0.01	0.00	-0.00
				$\Sigma y1$	6.81	0.01	0.00	-0.02	-0.00	-0.00
						-0.02	-0.00	-0.02	-0.00	-0.00
				$\Sigma x2$	24.92	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.01	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma y2$	-16.22	-0.00	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
952	X	3	36	G	-4.82	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Q	-5.37	0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma x1$	-40.25	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	117.67	0.00	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	1.72	-0.00	0.00	-0.00	-0.00	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				$\Sigma y2$	-22.18	0.00	-0.00	0.01	-0.00	0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00	0.00
953	X	3	96	G	-1.13	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				Q	-0.42	0.00	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00	0.00
				$\Sigma x1$	11.17	0.00	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	0.00	-0.00	0.00
				$\Sigma y1$	49.93	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma x2$	-39.42	0.01	0.00	-0.01	-0.00	0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00	0.00
				$\Sigma y2$	59.55	-0.01	0.00	0.01	-0.00	0.00

					0.02	-0.00	0.01	-0.00	0.00
954	X	3	96	G	2.59	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Q	1.62	-0.00	-0.00	0.00	0.00
						0.00	0.00	0.00	0.00
				Σx1	3.30	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy1	58.74	0.00	0.00	0.00	-0.00
						0.01	-0.00	0.00	-0.00
				Σx2	4.74	0.01	0.00	-0.01	-0.00
						-0.01	-0.00	-0.01	-0.00
				Σy2	-25.32	-0.01	0.00	0.01	-0.00
						0.01	-0.00	0.01	-0.00
955	X	3	105	G	-1.13	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Q	-3.57	0.00	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	0.00
				Σx1	41.75	0.01	-0.00	-0.00	0.00
						-0.00	0.00	-0.00	0.00
				Σy1	57.63	0.00	0.00	-0.00	-0.00
						0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σx2	-33.56	-0.00	0.00	-0.00	-0.00
						-0.00	-0.00	-0.00	-0.00
				Σy2	-22.26	0.00	0.00	-0.00	0.00
						0.00	-0.00	-0.00	0.00

ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΤΑΘΜΩΝ

ΤΥΠΟΣ ΦΟΡΕΑ:

ΚΤΙΡΙΟ ΑΠΟ ΧΑΛΥΒΑ ΚΑΙ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ

ΤΥΠΟΣ ΣΤΑΤΙΚΟΥ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ:

- Στη διεύθυνση X-X: α. Σύμμεικτο πλαίσιο παραλαβής ροπών
 - Στη διεύθυνση Y-Y: β1. Σύμμεικτο πλαίσιο με διαγώνιους συνδέσμους χωρίς εκκεν
- ΚΑΝΟΝΙΚΟΤΗΤΑ ΣΕ ΟΥΗ: Κανονικό και προς τις δυο διευθύνσεις
- ΚΑΝΟΝΙΚΟΤΗΤΑ ΣΕ ΚΑΤΟΨΗ: Μή Κανονικό και προς τις δυο διευθύνσεις

Χαρακτηριστικά φάσματος σχεδιασμού:

Χώρα: ΕΛΛΑΔΑ

Ζώνη: II

aRg = 0.24g

γI = 1.00

Κατηγορία εδάφους: B => S = 1.20, Tb = 0.15sec, Tc = 0.50sec, Td = 2.50sec.

Κατηγορία Πλαστιμότητα Μέση (ΚΠΜ)

Συντελεστές συμπεριφοράς: qhx = 1.80 qhy = 1.80

Μέγιστες τιμές φάσματος: Sdx_max = 3.92 m/sec, Sdy_max = 3.92 m/sec

Περίοδος 1ης ιδιομορφής: T1x = 0.18 sec, T1y = 0.29 sec

Σεισμική επιτάχυνση σχεδιασμού: Sdx(T1x) = 3.92 m/sec², Sdy(T1y) = 3.92 m/sec²

Μέθοδος ανάλυσης: Οριζόντιας φόρτισης [EK8 4.3.3.2] (Ισοδύναμη Στατική)

Στάθμη 2

h=4.00m Lx=42.30m Ly=16.53m

Φορτίο: W_μον = 3890.55 KN, W_κιν = 2859.36 KN

Μάζα: M = 506.2 Mg, Jm = 74510.2 Mg.m², Is = 12.13 m

Σεισμική δύναμη: Hx = 1506 KN, Hy = 1506 KN

Τέμνουσα: Vx = 3457 KN, Vy = 3457 KN

Έλεγχος Λυγηρότητας Κτιρίου

Διαστάσεις: Lmax = 42.30 m, Lmin = 16.53 m

λ = Lmax/Lmin = 2.56 <= 4.20 OK

Παραμόρφωση ορόφου

dx_min = 0.83 mm, dx_max = 5.16 mm

dy_min = -11.62 mm, dy_max = 16.92 mm

Σχετική παραμόρφωση ορόφου

Δx/h*ν = 5.158/4.00*0.50 = 0.64 < 5.00

Δy/h*ν = 16.921/4.00*0.50 = 2.12 < 5.00

Απόσταση Κέντρου Μάζας (ΚΜ) από Κέντρο Δυσκαμψίας (ΚΔ)

KM = (22.42, 3.42) ΚΔ = (35.18, 3.98)

eo_x = 12.76 m, eo_y = 0.56 m

rx = 17.67 m, ry = 13.31 m

Έλεγχοι κατά X-X:

- r² > 1s² + eo² => 17.67² > 12.13² + 12.76² => 312.26 >= 310.12 OK

- (4.1a): eo <= 0.30*r => 12.76 > 0.30*17.67 *****

- (4.1b): $r \geq l_s \Rightarrow 17.67 \geq 12.13$ OK
 Έλεγχοι κατά Y-Y:
 - $r^2 > l_s^2 + e_o^2 \Rightarrow 13.31^2 > 12.13^2 + 0.56^2 \Rightarrow 177.24 \geq 147.51$ OK
 - (4.1a): $e_o \leq 0.30 \cdot r \Rightarrow 0.56 \leq 0.30 \cdot 13.31$ OK
 - (4.1b): $r \geq l_s \Rightarrow 13.31 \geq 12.13$ OK
 Εύρεση συντελεστών (5.2) και (5.3):
 X-X: $a_{ox} = 2.581 \Rightarrow k_{wx} = 1.000$
 Y-Y: Δεν υπάρχουν τοιχώματα. $\Rightarrow k_w = 1.00$

Στάθμη 3

$h=7.00\text{m}$ $L_x=42.07\text{m}$ $L_y=16.54\text{m}$
 Φορτίο: $W_{\mu\text{ον}} = 2799.15 \text{ KN}$, $W_{\kappa\text{ιν}} = 2490.81 \text{ KN}$
 Μάζα: $M = 374.8 \text{ Mg}$, $J_m = 43525.9 \text{ Mg}\cdot\text{m}^2$, $I_s = 10.78 \text{ m}$
 Σεισμική δύναμη: $H_x = 1951 \text{ KN}$, $H_y = 1951 \text{ KN}$
 Τέμνουσα: $V_x = 2035 \text{ KN}$, $V_y = 2035 \text{ KN}$

Έλεγχος Λυγηρότητας Κτιρίου

Διαστάσεις: $L_{\max} = 42.07 \text{ m}$, $L_{\min} = 16.54 \text{ m}$

$\lambda = L_{\max}/L_{\min} = 2.54 \leq 4.20$ OK

Παραμόρφωση ορόφου

$dx_{\min} = 3.86 \text{ mm}$, $dx_{\max} = 7.82 \text{ mm}$

$dy_{\min} = 1.81 \text{ mm}$, $dy_{\max} = 26.01 \text{ mm}$

Σχετική παραμόρφωση ορόφου

$\Delta x/h \cdot v = 2.662/3.00 \cdot 0.50 = 0.44 < 5.00$

$\Delta y/h \cdot v = 9.089/3.00 \cdot 0.50 = 1.51 < 5.00$

Απόσταση Κέντρου Μάζας (KM) από Κέντρο Δυσκαμψίας (ΚΔ)

$KM = (20.37, 4.56)$ $KD = (14.74, 11.88)$

$e_{ox} = 5.62 \text{ m}$, $e_{oy} = 7.31 \text{ m}$

$r_x = 18.03 \text{ m}$, $r_y = 13.64 \text{ m}$

Έλεγχοι κατά X-X:

- $r^2 > l_s^2 + e_o^2 \Rightarrow 18.03^2 > 10.78^2 + 5.62^2 \Rightarrow 325.23 \geq 147.76$ OK

- (4.1a): $e_o \leq 0.30 \cdot r \Rightarrow 5.62 > 0.30 \cdot 18.03$ ****

- (4.1b): $r \geq l_s \Rightarrow 18.03 \geq 10.78$ OK

Έλεγχοι κατά Y-Y:

- $r^2 > l_s^2 + e_o^2 \Rightarrow 13.64^2 > 10.78^2 + 7.31^2 \Rightarrow 186.12 \geq 169.58$ OK

- (4.1a): $e_o \leq 0.30 \cdot r \Rightarrow 7.31 > 0.30 \cdot 13.64$ ****

- (4.1b): $r \geq l_s \Rightarrow 13.64 \geq 10.78$ OK

Εύρεση συντελεστών (5.2) και (5.3):

X-X: $a_{ox} = 1.935 \Rightarrow k_{wx} = 0.978$

Y-Y: Δεν υπάρχουν τοιχώματα. $\Rightarrow k_w = 1.00$

Έλεγχος Κανονικότητας σε Όψη

ΣΤ		h	L	Δ1	Δ2	Δ/L	Δ/Lb	OK
2	X-X	4.00	42.30					
	Y-Y		16.53					
3	X-X	7.00	42.07	0.00	0.23	0.01	0.01	!
	Y-Y		16.54	-0.01	0.00	-0.00	-0.00	!

Επεξηγήσεις:

h ύψος στάθμης από δάπεδο στάθμης βάσης

Δ1-Δ2 πλάτος εσοχών αριστερά-δεξιά

Δ συνολικό πλάτος εσοχών στάθμης $\Delta = \Delta_1 + \Delta_2$

Δ/L ποσοστό εσοχών ως προς το πλάτος L της από κάτω στάθμης

Δ/Lb ποσοστό εσοχών ως προς το πλάτος Lb της βάσης του κτιρίου

ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ X-X: ΤΟ ΚΤΙΡΙΟ ΔΕΝ ΠΛΗΡΕΙ ΤΙΣ ΑΠΑΙΤΗΣΕΙΣ ΚΑΝΟΝΙΚΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΩΨΗ

ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ Y-Y: ΤΟ ΚΤΙΡΙΟ ΔΕΝ ΠΛΗΡΕΙ ΤΙΣ ΑΠΑΙΤΗΣΕΙΣ ΚΑΝΟΝΙΚΟΤΗΤΑΣ ΣΕ ΚΑΤΩΨΗ

ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ X-X: ΤΟ ΚΤΙΡΙΟ ΕΙΝΑΙ ΚΑΝΟΝΙΚΟ ΣΕ ΟΨΗ

ΔΙΕΥΘΥΝΣΗ Y-Y: ΤΟ ΚΤΙΡΙΟ ΕΙΝΑΙ ΚΑΝΟΝΙΚΟ ΣΕ ΟΨΗ

Το κτίριο είναι: ΣΤΡΕΠΤΙΚΑ ΔΥΣΚΑΜΠΤΟ !!!

Αντισεισμικός Αρμός από ανάλυση οριζόντιας φόρτισης:

$\Delta x = 1.41\text{cm}$, $\Delta y = 4.68\text{cm}$

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΠΡΟΣΑΥΞΗΣΗΣ ΣΕΙΣΜΙΚΗΣ ΕΝΤΑΣΗΣ ΛΟΓΩ ΔΙΑΚΟΠΗΣ ΤΟΙΧΟΠΛΗΡΩΣΕΩΝ

ΣΤ	Ax	Ay	dAx	dAy	ΔVRwx	ΔVRwy	Vedx	Vedy	nx	ny
	m2	m2	m2	m2	KN	KN	KN	KN		

2	0.00	0.00	0.00	0.00	0.0	0.0	3457.1	3457.1	1.00	1.00
3	0.00	0.00	0.00	0.00	0.0	0.0	2035.1	2035.1	1.00	1.00

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΩΝ ΣΥΜΠΕΡΙΦΟΡΑΣ qhx, qhy

Διεύθυνση X-X:

ΚΤΙΡΙΟ ΑΠΟ ΧΑΛΥΒΑ ΚΑΙ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ, α. Σύμμεικτο πλαίσιο παραλαβής ροπών

Κατηγορία Πλαστιμότητας Μέση (ΚΠΜ)

Φορέας κανονικός σε όψη => qo = α1/αυ*4.00

Πολυώροφο πολύστιλο πλασιωτό κτίριο, μή κανονικό σε κάτοψη => α1/αυ = 1.15

Μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή qo = 1.20*4.00 = 4.80

Επιλέγεται qo = 1.80

q = kw*qo = 1.00*1.80 = 1.80

T1=0.2 μφ = 1+2*(qo-1)*Tc/T1 = 1+2*(1.80-1)*0.50/0.18 = 5.44

T1=0.2 μφ* = 1+2*(2/3*qo-1)*Tc/T1 = 1+2*(1.20-1)*0.50/0.18 = 2.11

Διεύθυνση Y-Y:

ΚΤΙΡΙΟ ΑΠΟ ΧΑΛΥΒΑ ΚΑΙ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ, β1. Σύμμεικτο πλαίσιο με διαγώνιους συνδέσμους χωρίς εκκεντρότητα

Κατηγορία Πλαστιμότητας Μέση (ΚΠΜ)

Φορέας κανονικός σε όψη => qo = α1/αυ*4.00

Πολυώροφο πολύστιλο πλασιωτό κτίριο, μή κανονικό σε κάτοψη => α1/αυ = 1.15

Μέγιστη επιτρεπόμενη τιμή qo = 1.20*4.00 = 4.80

Επιλέγεται qo = 1.80

q = kw*qo = 1.00*1.80 = 1.80

T1=0.3 μφ = 1+2*(qo-1)*Tc/T1 = 1+2*(1.80-1)*0.50/0.29 = 3.76

T1=0.3 μφ* = 1+2*(2/3*qo-1)*Tc/T1 = 1+2*(1.20-1)*0.50/0.29 = 1.69

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΑΤΡΟΠΗΣ

Έλεγχος : ΣMe / (ΣMa * q) > 1 όπου

ΣMe είναι η συνολική ροπή επαναφοράς

ΣMa είναι η συνολική ροπή ανατροπής

q είναι ο συντελεστής συμπεριφοράς

Δx = 43.46 - 1.17 = 42.30

Δy = 12.40 - -2.45 = 14.85

ΣΤ	Hx Hy	h	Max May	W	KM	Lx1 Ly1	Lx2 Ly2	Mex1 Mey1	Mex2 Mey2
1	0.0 0.0	0.00	0.0 0.0	11893.3	21.01	19.84 7.89	22.46 6.96	235983.4 93861.2	267103.7 82804.8
2	1456.8 1459.9	4.00	5827.3 5839.8	2560.4	19.70	18.53 6.20	23.77 8.65	47451.6 15880.5	60851.1 22151.5
3	2018.7 1848.6	7.00	14130.6 12939.9	2256.3	20.17	19.01 7.06	23.29 7.80	42888.2 15921.7	52552.0 17593.4
	3475.5 3308.5		19957.9 18779.6	16710.0				326323.3 125663.4	380506.9 122549.7

Έλεγχος: Me / (Ma*q) > 1

ΣΑ-X: 326323.3 / (19957.9 * 1.80) = 9.08

ΣΑ-Y: 122549.7 / (18779.6 * 1.80) = 3.63

Επεξήγηση συμβόλων

ΣΤ Στάθμη

Hx, Hy Οριζόντιες σεισμικές δυνάμεις σε διεύθυνση σεισμού X και Y αντίστοιχα

h Ύψος στάθμης από επίπεδο θεμελίωσης

Max, May Ροπές ανατροπής (Ma=H*h) σε διεύθυνση σεισμού X και Y αντίστοιχα

W Βάρος στάθμης (G+φ*ψ2*Q)

KM Κέντρο Μάζας στάθμης (Κέντρο Βάρους)

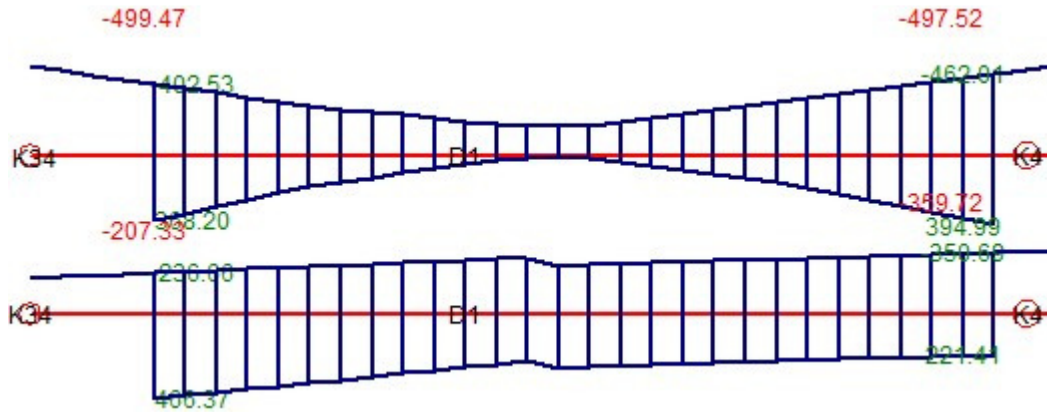
Lx, Ly Μοχλοβραχίονες ροπών επαναφοράς (απόσταση Κέντρου Βάρους στάθμης από άκρο θεμελίωσης)

Mex, Mey Ροπές επαναφοράς (M=W*L)

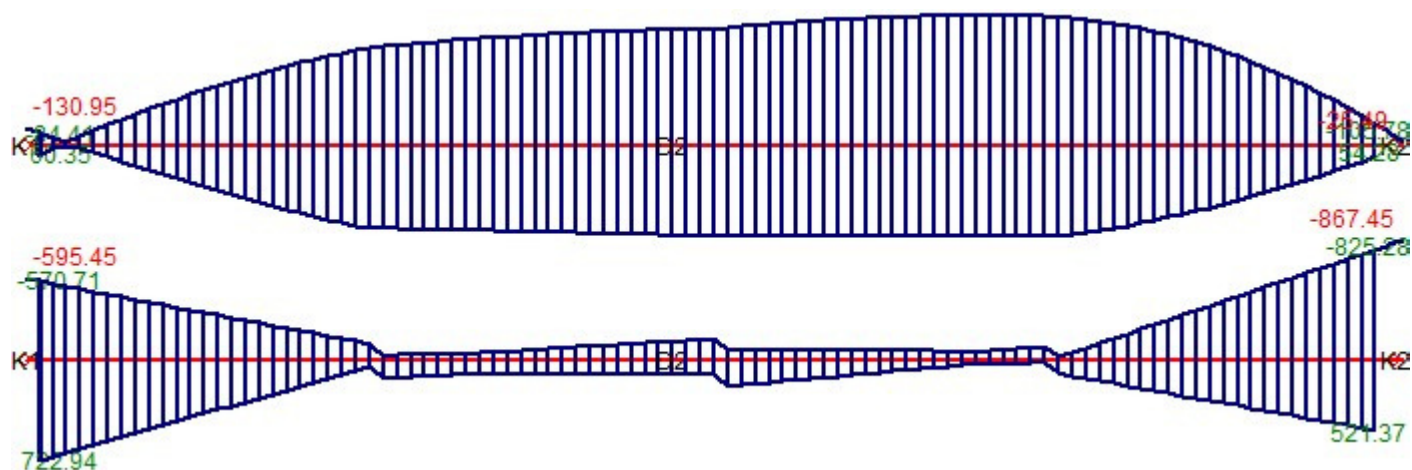
ΕΝΤΑΤΙΚΑ ΜΕΓΕΘΗ ΔΟΚΩΝ

ΣΤΑΘΜΗ 1

ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	1-1	1.64	G	-12.56	68.39	68.4	138.58	-31.10	4.03	48.18	35.31
			Q	-14.09	3.46	3.5	38.95	-17.09	1.32	14.06	13.38
			Σx1	205.47	57.24		-94.66	-87.13	-1.91	-1.98	-0.46
			Σy1	308.01	-27.41		-236.93	-180.36	3.88	-19.26	-7.15
			Σx2	166.19	25.30		-93.80	-80.63	0.86	-4.69	-0.86
1	1-69	1.63	Σy2	204.37	-23.19		-169.38	-116.08	-2.34	-18.48	-6.80
			G	64.80	28.51	64.8	14.14	-55.72	0.09	63.59	49.59
			Q	3.14	-42.47	3.1	-13.07	-42.52	-0.07	24.09	22.41
			Σx1	57.24	-87.29		-87.13	-92.04	-0.33	-0.82	8.22
			Σy1	-27.41	-315.88		-180.36	-176.44	-0.04	-12.87	1.35
			Σx2	25.30	-108.22		-80.63	-84.98	-0.14	-1.54	7.23
			Σy2	-23.19	-207.03		-116.08	-112.64	-0.38	-12.24	3.21

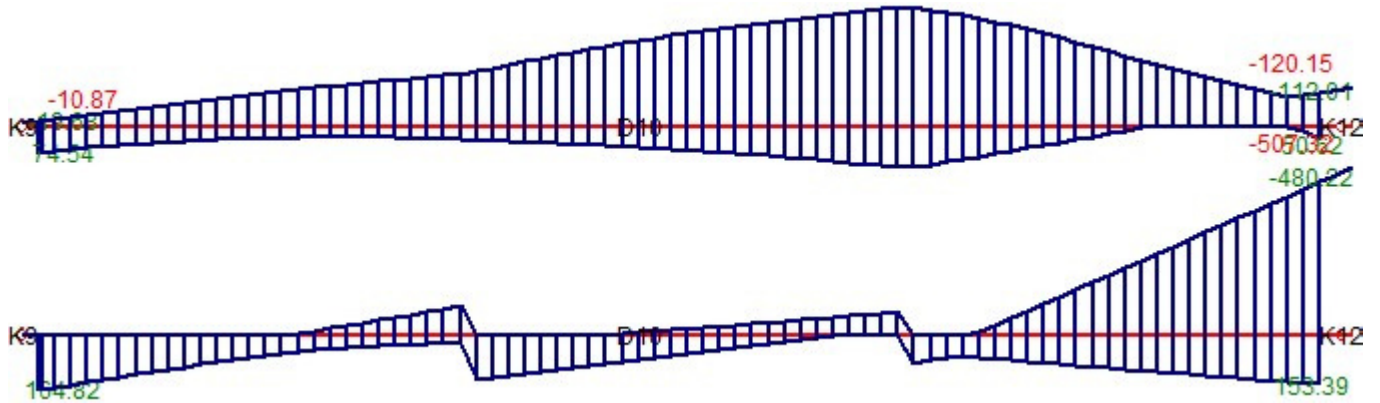


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	2-2	2.50	G	5.56	44.23	53.0	71.54	-30.76	1.01	28.34	16.03
			Q	-0.33	9.53	9.5	10.75	-1.10	-0.35	3.69	1.50
			Σx1	20.72	-72.42		-125.31	28.32	-6.08	-47.18	-19.11
			Σy1	13.09	-20.98		-68.79	30.11	-5.80	-28.30	-14.01
			Σx2	0.30	15.74		-10.83	21.94	-0.06	-7.67	-6.08
1	2-42	2.50	Σy2	89.15	-463.24		-480.59	-53.82	-23.90	-151.32	-36.17
			G	44.11	75.92	86.7	46.65	-19.75	0.10	16.16	14.38
			Q	9.52	16.94	17.0	5.78	0.39	-0.03	1.51	1.22
			Σx1	-72.42	73.02		28.32	73.51	-0.61	-19.26	-0.32
			Σy1	-20.98	114.22		30.11	68.00	-0.59	-14.12	-0.93
1	2-43	2.50	Σx2	15.74	100.30		21.94	41.61	-0.01	-6.13	-0.69
			Σy2	-463.24	-506.92		-53.82	-13.36	-2.33	-36.46	4.67
			G	75.79	116.10	124.1	57.05	-36.23	0.02	14.49	29.43
			Q	16.92	24.05	24.1	7.22	-3.82	0.00	1.23	4.24
			Σx1	73.02	209.81		73.51	11.41	-0.10	-0.32	31.87
1	2-44	2.50	Σy1	114.22	240.79		68.00	7.46	-0.27	-0.94	32.89
			Σx2	100.30	175.71		41.61	0.79	-0.04	-0.70	22.79
			Σy2	-506.92	-517.25		-13.36	43.27	0.08	4.70	-44.92
			G	112.88	8.39	112.9	32.54	-140.05	0.12	36.89	85.30
			Q	23.77	-0.06	23.8	2.29	-26.06	0.07	5.32	14.84
			Σx1	209.81	-0.30		11.41	-222.36	-0.40	39.95	126.62
			Σy1	240.79	6.43		7.46	-242.53	-2.07	41.22	137.45
			Σx2	175.71	-0.00		0.79	-175.43	-0.36	28.56	97.42
			Σy2	-517.25	-11.62		43.27	451.36	3.00	-56.30	-238.30



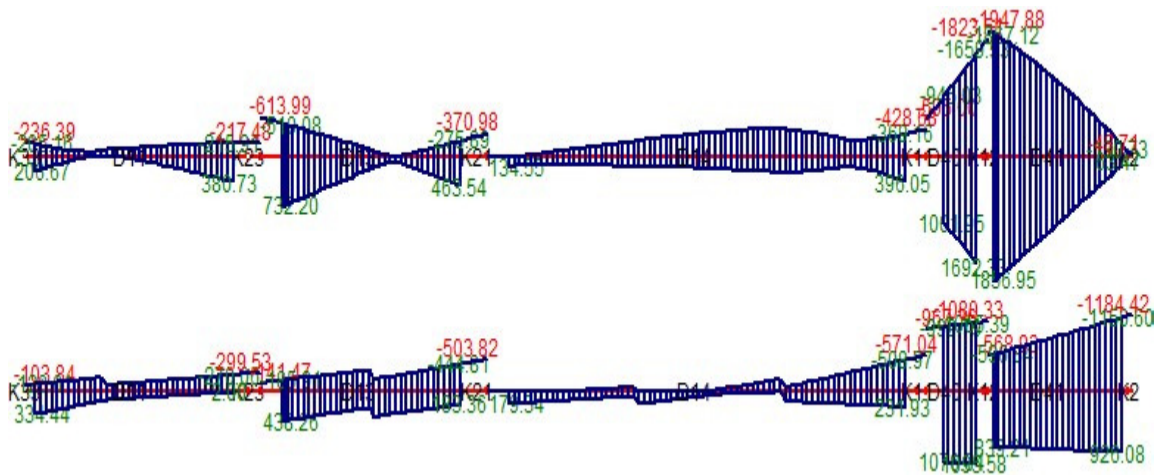
ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	3-3	1.64	G	4.03	80.44	88.6	219.80	-123.99	27.53	9.40	8.98
			Q	-1.19	34.44	34.4	80.50	-40.16	2.23	2.98	3.48
			Σx1	93.40	52.39		-40.17	-17.15	2.03	-1.16	0.01
			Σy1	184.27	67.76		-97.50	-48.85	-33.63	-1.57	-0.89
			Σx2	120.10	29.98		-78.94	-39.86	-6.33	-1.71	-0.29
			Σy2	92.61	54.55		-40.20	-10.32	-23.17	-1.09	-0.43
1	3-45	1.64	G	79.28	-105.20	79.3	48.56	-274.13	-0.09	9.43	9.54
			Q	34.34	-114.90	34.3	-24.82	-160.93	-0.23	3.65	4.31
			Σx1	52.39	9.97		-17.15	-43.53	-0.02	0.01	1.58
			Σy1	67.76	3.20		-48.85	-36.67	-0.92	-0.94	0.26
			Σx2	29.98	-42.67		-39.86	-58.39	-0.23	-0.31	1.39
			Σy2	54.55	41.07		-10.32	-12.19	-0.42	-0.45	0.62
1	4-4	2.26	G	-80.10	3.64	18.5	199.66	-126.70	13.00	13.17	13.48
			Q	-144.10	5.30	5.3	140.94	-9.05	7.65	5.96	6.08
			Σx1	101.54	-264.00		-120.66	-216.18	1.39	2.18	5.33
			Σy1	-245.97	37.90		135.12	114.07	14.55	0.36	0.94
			Σx2	-11.34	-191.89		-44.27	-125.67	4.61	1.92	4.35
			Σy2	-50.79	-105.21		-5.42	-49.27	3.70	0.85	2.43
1	4-46	2.26	G	3.63	-285.46	3.6	41.19	-299.09	-0.02	13.48	13.89
			Q	5.30	-149.79	5.3	5.87	-142.06	-0.01	6.08	5.77
			Σx1	-264.00	-894.50		-216.18	-326.06	0.03	5.33	1.30
			Σy1	37.90	265.28		114.07	81.66	-0.71	0.94	2.35
			Σx2	-191.89	-591.26		-125.67	-216.60	-0.04	4.35	1.50
			Σy2	-105.21	-282.07		-49.27	-102.06	-0.31	2.43	1.11
1	5-5	2.72	G	-186.50	51.06	52.4	283.37	-99.63	14.53	13.89	12.15
			Q	-67.99	75.48	75.5	130.75	-19.19	8.58	5.77	4.60
			Σx1	732.50	186.72		-227.05	-149.76	-0.69	1.30	-3.88
			Σy1	-342.90	-37.92		157.95	63.59	62.78	2.35	3.02
			Σx2	464.45	127.97		-133.43	-95.74	7.01	1.50	-2.33
			Σy2	216.92	69.56		-52.99	-46.87	24.62	1.11	-0.67
1	5-47	2.72	G	51.06	-160.14	54.8	102.60	-260.51	0.02	12.15	12.60
			Q	75.48	-120.53	75.5	-1.22	-146.83	0.01	4.60	5.32
			Σx1	186.72	-93.45		-149.76	-68.97	0.01	-3.88	-1.42
			Σy1	-37.92	34.06		63.59	-3.49	0.32	3.02	1.60
			Σx2	127.97	-52.99		-95.74	-44.23	0.05	-2.33	-1.00
			Σy2	69.56	-40.86		-46.87	-38.89	0.12	-0.67	0.21
1	6-6	2.50	G	-166.21	21.03	23.2	245.10	-93.74	11.62	12.60	12.38
			Q	-118.81	38.45	38.4	134.39	-6.85	7.33	5.32	5.04
			Σx1	47.22	-68.72		-56.09	-46.33	-2.22	-1.42	0.64
			Σy1	6.52	49.13		35.47	0.87	10.97	1.60	1.13
			Σx2	40.40	-49.29		-43.65	-34.15	-1.44	-1.00	0.27
			Σy2	16.87	8.17		3.16	-14.57	5.04	0.21	1.18
1	6-48	2.50	G	21.03	-176.21	22.3	91.70	-252.96	-0.03	12.38	13.01
			Q	38.45	-111.10	38.4	9.63	-130.78	-0.00	5.04	5.28
			Σx1	-68.72	-215.76		-46.33	-71.16	-0.05	0.64	0.50
			Σy1	49.13	6.99		0.87	-38.44	-0.07	1.13	1.95
			Σx2	-49.29	-148.77		-34.15	-44.55	-0.02	0.27	0.01
			Σy2	8.17	-81.83		-14.57	-62.33	-0.11	1.18	2.20

1	10-53	2.74	G	49.58	100.41	115.4	73.68	-42.19	0.05	13.62	18.00
			Q	24.00	35.50	35.5	12.53	-5.01	-0.03	2.26	2.95
			Σx1	17.42	79.05		17.66	16.31	-0.51	-3.53	4.98
			Σy1	-61.32	-132.38		-30.39	-6.30	-0.51	1.63	-10.05
			Σx2	13.51	55.72		12.37	11.05	-0.05	-2.29	3.42
			Σy2	67.51	158.27		36.75	8.61	-1.62	-3.11	12.94
1	10-54	2.74	G	100.24	18.95	106.8	62.35	-148.45	0.13	18.12	38.43
			Q	35.48	-0.25	35.5	4.29	-37.57	0.07	2.97	8.39
			Σx1	79.05	14.45		16.31	-87.42	-0.55	5.01	23.22
			Σy1	-132.38	44.85		-6.30	172.09	-1.69	-10.12	-37.58
			Σx2	55.72	10.93		11.05	-60.27	-0.39	3.44	16.00
			Σy2	158.27	-67.71		8.61	-219.60	2.35	13.03	47.74



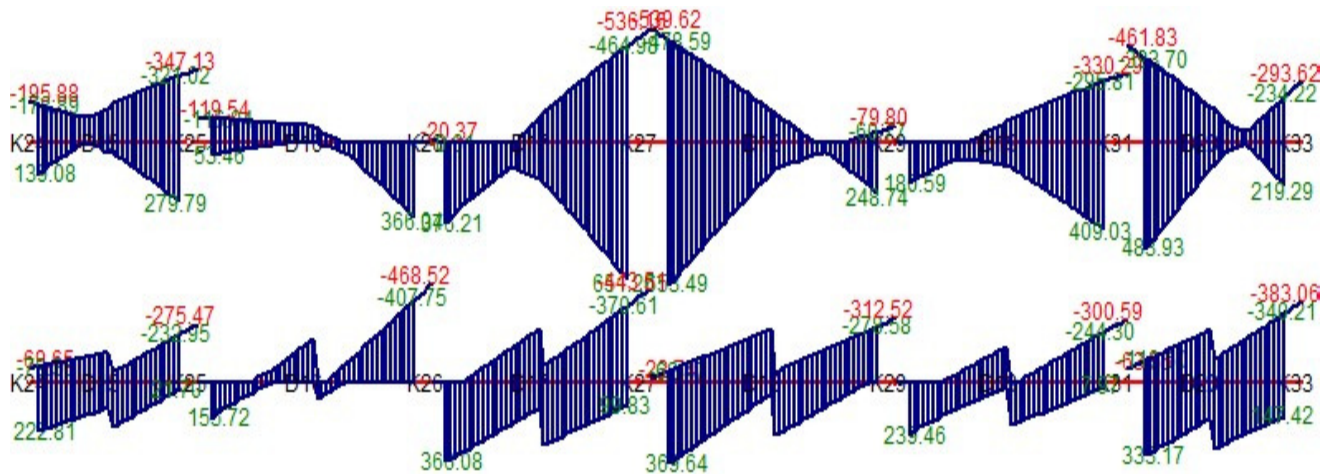
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	11-11	1.44	G	-9.16	37.86	40.1	111.02	-44.24	-6.69	11.57	10.94
			Q	-2.81	27.11	27.1	32.93	8.60	0.31	1.76	1.78
			Σx1	-11.30	15.07		28.54	8.03	-2.75	1.47	1.50
			Σy1	-128.50	0.25		106.07	73.88	-3.97	2.50	2.04
			Σx2	20.42	-18.83		-28.15	-29.97	5.86	-0.65	0.91
			Σy2	-170.53	25.75		160.01	117.35	-10.53	4.03	2.01
1	11-12	2.87	G	62.92	-106.70	62.9	13.35	-134.62	-0.93	23.26	25.87
			Q	27.77	-30.52	27.8	-7.03	-35.88	0.17	3.78	5.89
			Σx1	34.27	-78.91		-28.45	-51.26	-3.62	3.19	3.74
			Σy1	14.80	39.01		19.93	-2.99	-5.04	4.33	4.31
			Σx2	17.70	-181.49		-57.67	-83.79	-3.94	1.94	4.07
			Σy2	18.91	191.27		66.27	55.64	-4.16	4.26	2.91
1	12-13	2.08	G	-118.33	-20.12	-18.4	149.46	-54.10	-3.97	14.44	14.04
			Q	-43.55	-1.77	-1.8	44.49	-5.11	-3.21	3.29	3.62
			Σx1	75.53	-8.45		-27.22	-52.57	74.69	2.09	1.70
			Σy1	-159.45	-23.10		83.59	48.20	117.73	2.41	2.10
			Σx2	249.92	24.30		-96.66	-118.67	70.18	2.27	1.62
			Σy2	-465.89	-84.46		199.02	168.81	112.28	1.62	1.11
1	12-55	2.08	G	-16.14	-92.61	-6.8	79.83	-151.28	-0.05	11.83	11.22
			Q	-1.42	-51.98	-1.4	6.80	-55.67	-0.09	3.05	3.13
			Σx1	-8.45	-146.63		-52.57	-78.24	3.59	1.43	0.84
			Σy1	-23.10	48.71		48.20	24.44	5.76	1.77	0.68
			Σx2	24.30	-256.84		-118.67	-152.01	3.41	1.37	1.53
			Σy2	-84.46	271.83		168.81	183.48	5.33	0.94	-2.04
1	13-14	2.69	G	-89.15	35.44	35.4	105.73	-8.57	-1.16	25.62	20.60
			Q	-49.23	23.78	23.8	43.14	13.42	-0.53	7.15	4.67
			Σx1	4.47	24.52		8.36	9.90	0.92	1.93	-2.06
			Σy1	19.01	-113.42		-47.53	-47.40	0.62	1.55	-3.23
			Σx2	12.20	35.39		13.85	5.79	0.55	3.48	0.66
			Σy2	21.94	125.51		25.73	50.10	1.86	-4.66	-2.85
1	13-56	2.69	G	51.01	90.37	123.6	108.33	-83.51	-0.16	11.17	12.80
			Q	25.16	35.42	36.3	23.81	-16.54	-0.07	2.53	2.67
			Σx1	24.52	81.81		9.90	32.90	0.12	-1.12	-1.13
			Σy1	-113.42	-136.35		-47.40	60.87	0.08	-1.75	-12.64
			Σx2	35.39	37.53		5.79	-7.88	0.08	0.36	1.67
			Σy2	125.51	233.73		50.10	-0.29	0.25	-1.54	9.47
1	13-57	2.69	G	77.32	-31.30	77.9	38.99	-136.10	0.13	20.76	35.74
			Q	34.26	-27.96	34.3	-5.65	-45.12	0.01	4.33	8.36
			Σx1	81.81	166.39		32.90	17.61	-0.41	-1.84	10.03

			$\Sigma y1$	-136.35	286.87		60.87	286.00	-0.87	-20.50	-49.34
			$\Sigma x2$	37.53	-22.38		-7.88	-43.40	0.13	2.71	8.83
			$\Sigma y2$	233.73	-6.31		-0.29	-226.46	-0.08	15.37	59.85
1	39-40	1.13	G	-43.31	-18.41	-18.4	38.83	4.22	0.28	109.00	128.36
			Q	-29.70	-5.91	-5.9	24.89	17.01	0.14	25.49	28.04
			$\Sigma x1$	125.12	114.44		-3.11	-18.02	0.21	30.59	77.54
			$\Sigma y1$	197.43	763.06		477.57	520.67	-0.98	-150.50	-125.53
			$\Sigma x2$	130.61	148.62		20.64	9.89	-0.31	26.94	53.43
			$\Sigma y2$	-426.20	-1273.66		-720.62	-775.66	2.76	182.55	159.46
1	40-41	2.66	G	-9.86	18.15	28.4	117.51	-109.87	-1.60	58.39	83.13
			Q	-7.34	2.41	2.4	25.22	-18.78	-0.63	12.76	14.46
			$\Sigma x1$	130.93	-1.06		51.02	-199.05	1.88	35.28	123.39
			$\Sigma y1$	815.07	-11.72		-319.22	-410.45	9.55	-57.11	133.95
			$\Sigma x2$	160.99	-1.15		12.09	-173.33	1.47	24.31	94.94
			$\Sigma y2$	-1352.37	19.68		500.49	703.66	-14.07	72.55	-232.23



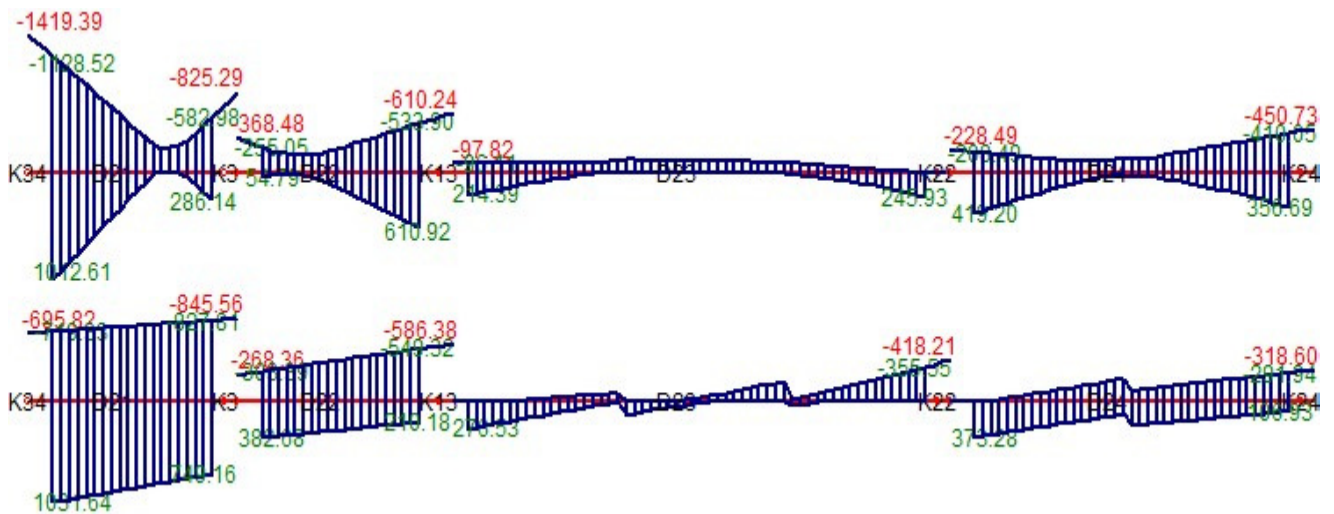
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$	s1	s2
1	14-15	1.81	G	5.35	43.29	43.4	66.68	-21.39	-0.58	40.08	31.98
			Q	-0.88	42.57	42.6	37.35	12.64	0.24	12.62	7.90
			$\Sigma x1$	11.36	-60.68		-51.01	-32.11	0.31	-12.16	-3.72
			$\Sigma y1$	132.49	-23.00		-89.55	-83.07	1.35	-2.91	-1.19
			$\Sigma x2$	91.26	-75.85		-101.44	-86.42	0.72	-9.77	-2.27
			$\Sigma y2$	-16.01	26.04		29.00	18.82	-0.52	5.81	2.57
1	14-58	1.84	G	55.16	-7.05	61.1	64.71	-128.50	-0.24	12.39	10.94
			Q	43.62	38.18	44.2	20.29	-24.60	0.07	3.06	2.48
			$\Sigma x1$	-60.68	-107.63		-32.11	-23.46	0.25	-1.44	0.13
			$\Sigma y1$	-23.00	-174.08		-83.07	-83.50	-0.72	-0.46	0.19
			$\Sigma x2$	-75.85	-230.53		-86.42	-85.43	0.04	-0.88	0.26
			$\Sigma y2$	26.04	49.27		18.82	8.14	-0.33	1.00	0.41
1	15-16	2.53	G	11.13	24.86	73.9	131.02	-119.38	-0.21	10.64	10.46
			Q	42.28	31.10	43.2	25.96	-37.85	0.48	2.41	3.16
			$\Sigma x1$	-56.20	-11.36		21.11	13.81	-13.15	0.12	0.29
			$\Sigma y1$	37.94	19.00		-6.92	-7.51	158.47	0.18	0.03
			$\Sigma x2$	44.85	15.95		-10.33	-11.81	34.90	0.25	0.05
			$\Sigma y2$	-11.11	7.86		11.30	4.86	15.30	0.40	0.13
1	15-59	2.53	G	24.91	-166.63	26.0	56.91	-214.62	0.10	10.46	11.88
			Q	31.10	-139.42	31.1	-22.18	-119.19	0.07	3.16	4.66
			$\Sigma x1$	-11.36	17.73		13.81	10.40	-0.15	0.29	0.01
			$\Sigma y1$	19.00	-5.33		-7.51	-13.85	1.79	0.03	0.54
			$\Sigma x2$	15.95	-18.98		-11.81	-17.32	0.40	0.05	0.40
			$\Sigma y2$	7.86	17.50		4.86	2.86	0.17	0.13	0.11
1	16-17	2.35	G	-162.35	-18.08	-15.1	194.94	-70.29	-9.01	11.88	11.51
			Q	-130.72	8.95	9.0	110.96	10.61	-5.65	4.66	4.06
			$\Sigma x1$	63.05	-26.71		-37.26	-40.90	-0.39	0.01	0.41
			$\Sigma y1$	142.76	-77.60		-82.87	-111.67	3.47	0.54	2.21
			$\Sigma x2$	165.08	-103.31		-105.74	-128.97	0.00	0.40	1.84
			$\Sigma y2$	-16.79	21.11		18.00	13.73	0.92	0.11	0.28
1	16-60	2.35	G	-18.06	-98.59	-1.8	93.40	-160.23	0.02	11.51	10.99
			Q	8.95	-32.62	9.0	25.16	-58.04	-0.01	4.06	3.36
			$\Sigma x1$	-26.71	-134.36		-40.90	-49.27	-0.01	0.41	-0.06

			$\Sigma y1$	-77.60	-404.33		-111.67	-163.68	0.05	2.21	1.24
			$\Sigma x2$	-103.31	-455.05		-128.97	-164.12	0.00	1.84	-0.10
			$\Sigma y2$	21.11	41.26		13.73	0.57	0.03	0.28	1.06
1	17-18	2.65	G	-96.16	0.94	23.2	171.21	-93.12	-10.02	10.99	9.92
			Q	-29.92	29.56	29.6	61.48	-13.42	-5.12	3.36	2.65
			$\Sigma x1$	124.52	23.07		-44.19	-30.56	0.04	-0.06	-0.56
			$\Sigma y1$	255.26	65.60		-72.35	-61.48	0.27	1.24	-1.08
			$\Sigma x2$	427.00	91.87		-146.63	-98.88	-0.08	-0.10	-2.06
			$\Sigma y2$	-134.68	-22.76		57.71	28.10	-1.03	1.06	0.81
1	17-61	2.65	G	0.97	-87.43	26.0	91.74	-158.53	-0.05	9.92	9.88
			Q	29.56	-52.44	29.6	3.01	-65.67	-0.04	2.65	2.79
			$\Sigma x1$	23.07	-46.18		-30.56	-24.07	-0.01	-0.56	-0.04
			$\Sigma y1$	65.60	-66.06		-61.48	-40.09	-0.04	-1.08	-0.64
			$\Sigma x2$	91.87	-125.02		-98.88	-73.93	-0.01	-2.06	-0.04
			$\Sigma y2$	-22.76	39.70		28.10	24.70	-0.04	0.81	-0.49
1	18-19	2.48	G	-89.12	-3.12	16.2	151.05	-80.40	-5.21	9.88	9.58
			Q	-49.29	11.16	11.2	56.45	-6.32	-0.41	2.79	2.46
			$\Sigma x1$	22.88	-17.59		-16.11	-17.39	0.75	-0.04	0.16
			$\Sigma y1$	67.41	-31.00		-45.98	-35.42	4.47	-0.64	-0.16
			$\Sigma x2$	58.75	-69.64		-47.70	-60.60	1.32	-0.04	1.11
			$\Sigma y2$	6.75	35.84		2.80	23.30	2.77	-0.49	-1.14
1	18-62	2.48	G	-3.07	-58.46	26.6	92.84	-139.24	0.02	9.58	10.01
			Q	11.17	-37.47	11.2	9.08	-47.76	0.01	2.46	2.31
			$\Sigma x1$	-17.59	-64.81		-17.39	-19.06	0.00	0.16	-0.26
			$\Sigma y1$	-31.00	-114.85		-35.42	-30.09	-0.00	-0.16	-0.71
			$\Sigma x2$	-69.64	-252.02		-60.60	-81.08	0.01	1.11	-0.28
			$\Sigma y2$	35.84	126.20		23.30	46.65	-0.01	-1.14	-0.39
1	19-20	1.89	G	-59.45	25.76	28.9	137.04	-48.14	-6.39	10.01	10.42
			Q	-28.18	8.11	8.1	39.23	0.17	-1.10	2.31	1.98
			$\Sigma x1$	172.22	52.50		-66.26	-61.43	0.71	-0.26	0.09
			$\Sigma y1$	330.96	76.22		-141.59	-130.49	4.81	-0.71	0.15
			$\Sigma x2$	337.12	81.65		-143.86	-123.29	0.94	-0.28	-1.31
			$\Sigma y2$	49.73	12.13		-17.42	-28.83	3.71	-0.39	1.75
1	19-63	1.89	G	25.78	0.04	45.5	83.89	-114.59	0.02	10.42	11.57
			Q	8.11	-1.89	8.1	11.91	-21.84	-0.05	1.98	1.76
			$\Sigma x1$	52.50	-73.41		-61.43	-75.89	0.10	0.09	1.47
			$\Sigma y1$	76.22	-188.10		-130.49	-156.14	0.27	0.15	2.50
			$\Sigma x2$	81.65	-133.67		-123.29	-106.39	-0.22	-1.31	-0.65
			$\Sigma y2$	12.13	-86.39		-28.83	-82.27	0.50	1.75	4.03



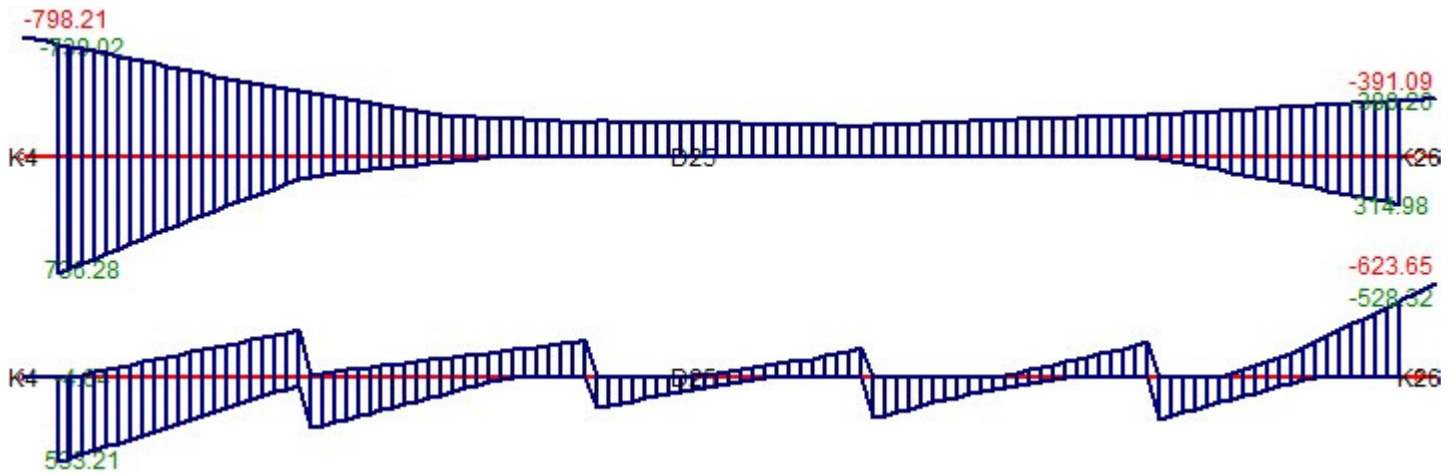
ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi$	s1	s2
1	20-21	2.53	G	16.28	121.02	121.1	164.94	-61.81	-2.53	49.45	29.26
			Q	-1.12	50.34	50.3	56.95	-11.04	0.17	14.43	9.27
			$\Sigma x1$	-249.61	105.38		135.65	147.19	-1.48	-2.03	-3.61
			$\Sigma y1$	926.42	-452.01		-598.12	-508.89	2.85	-19.77	-4.90
			$\Sigma x2$	105.48	-20.88		-66.22	-33.39	0.22	-4.82	-5.33
			$\Sigma y2$	111.64	-169.82		-151.14	-87.42	1.49	-18.97	-3.38
1	21-22	2.59	G	91.33	-45.59	92.7	64.33	-161.62	-3.50	20.31	16.18
			Q	43.36	-56.00	43.4	1.36	-77.75	0.43	6.43	6.17
			$\Sigma x1$	38.83	80.22		-2.42	35.08	1.95	-2.50	-2.79

			Σy1	170.49	-459.64		-241.80	-264.68	4.27	-3.40	5.32
			Σx2	102.65	-50.88		-79.53	-43.46	3.43	-3.70	-1.77
			Σy2	-20.92	-145.57		-50.92	-54.73	2.89	-2.35	1.95
1	22-23	2.01	G	-59.49	41.55	42.5	143.50	-39.06	2.41	13.27	11.79
			Q	-63.78	45.73	45.7	90.19	20.53	3.57	5.06	4.48
			Σx1	18.15	-22.87		-33.90	-10.22	-9.71	-2.29	-0.98
			Σy1	-124.84	-12.93		86.87	26.77	-26.94	4.37	3.56
			Σx2	-2.39	-23.86		-18.19	-6.09	-19.01	-1.45	-0.28
			Σy2	-86.63	-17.71		45.99	23.80	-6.61	1.60	1.19
1	22-64	2.01	G	44.55	32.89	74.1	91.90	-103.59	0.12	10.28	10.29
			Q	45.99	34.72	46.0	32.17	-44.60	0.17	3.90	4.27
			Σx1	-22.87	-32.20		-10.22	-1.23	-0.48	-0.85	-0.19
			Σy1	-12.93	-11.28		26.77	-21.07	-1.30	3.11	1.85
			Σx2	-23.86	-35.49		-6.09	-7.05	-0.92	-0.24	0.23
			Σy2	-17.71	15.57		23.80	12.24	-0.33	1.04	0.16
1	22-65	2.01	G	32.87	-99.46	33.0	36.33	-171.80	-0.13	10.29	11.34
			Q	34.72	-118.92	34.7	-32.16	-124.19	-0.20	4.27	5.19
			Σx1	-32.20	-32.02		-1.23	1.52	0.03	-0.19	-0.22
			Σy1	-11.28	-80.04		-21.07	-42.32	1.27	1.85	0.21
			Σx2	-35.49	-53.56		-7.05	-9.94	0.68	0.23	-0.10
			Σy2	15.57	41.45		12.24	15.35	0.06	0.16	-0.38
1	23-24	2.19	G	-93.66	55.14	55.7	189.47	-56.33	4.64	11.34	12.16
			Q	-114.23	18.21	18.2	114.34	8.21	7.08	5.19	4.78
			Σx1	-85.47	-51.35		9.96	26.21	-1.62	-0.22	-1.64
			Σy1	235.64	-26.01		-118.80	-121.48	-45.38	0.21	0.51
			Σx2	-8.21	-52.25		-23.30	-14.06	-24.65	-0.10	-0.92
			Σy2	70.38	39.46		-17.23	-13.23	-2.47	-0.38	0.24
1	23-66	2.19	G	42.99	13.65	54.2	63.23	-95.88	0.29	21.57	26.81
			Q	17.13	-2.70	17.1	18.84	-36.92	0.30	8.47	8.44
			Σx1	-51.35	39.47		26.21	62.57	-0.29	-2.91	-8.13
			Σy1	-26.01	-299.97		-121.48	-125.56	-0.02	0.91	-1.95
			Σx2	-52.25	-62.24		-14.06	10.40	-0.28	-1.64	-6.53
			Σy2	39.46	0.07		-13.23	-26.61	0.01	0.43	3.88

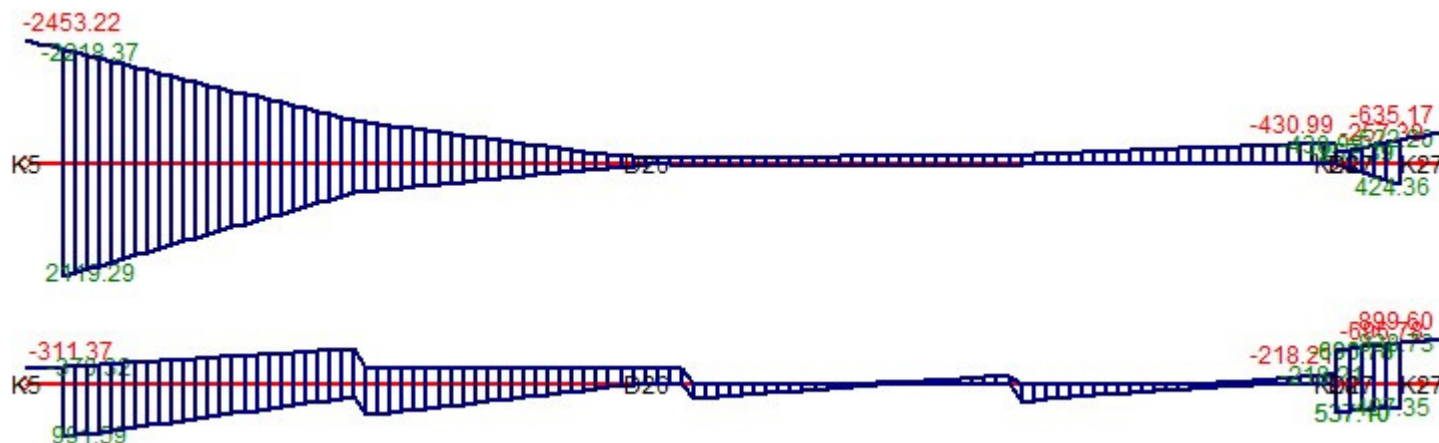


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	24-25	2.35	G	-1.34	108.65	140.2	264.25	-140.34	0.06	8.83	5.65
			Q	-96.83	98.32	98.3	174.01	14.13	4.53	3.99	1.69
			Σx1	-92.43	23.42		84.69	20.99	17.01	1.46	0.73
			Σy1	564.22	192.54		-179.07	-120.50	11.92	0.24	-1.56
			Σx2	54.20	64.71		29.28	-10.38	16.49	1.29	0.24
			Σy2	93.74	51.99		-9.94	-19.35	12.28	0.57	-0.09
1	24-70	2.35	G	113.55	55.97	171.2	132.88	-167.12	0.00	5.16	3.86
			Q	98.76	104.31	109.3	38.41	-20.21	0.01	1.54	0.36
			Σx1	23.42	35.51		20.99	-4.74	0.03	0.67	0.14
			Σy1	192.54	13.09		-120.50	-39.50	0.02	-1.42	-0.80
			Σx2	64.71	34.07		-10.38	-12.31	0.03	0.22	-0.08
			Σy2	51.99	16.38		-19.35	-10.56	0.02	-0.08	-0.12
1	24-71	2.35	G	61.08	42.77	143.8	131.62	-145.71	0.00	3.54	3.42
			Q	104.76	98.52	110.1	6.34	-10.15	0.00	0.33	0.22
			Σx1	35.51	19.32		-4.74	-6.59	0.00	0.13	-0.05

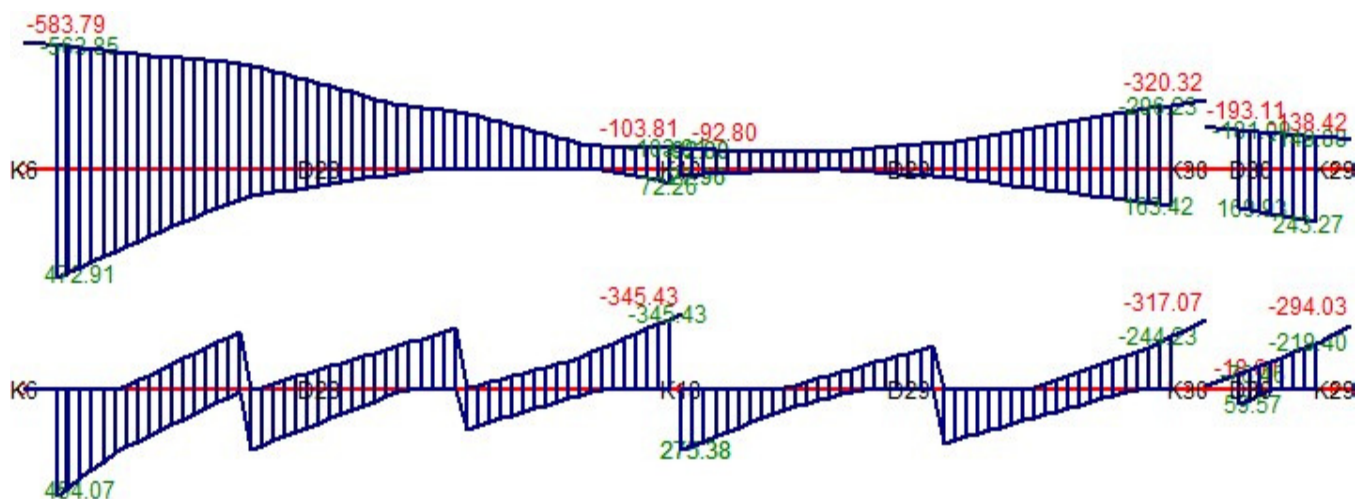
			Σy1	13.09	-36.00		-39.50	-13.17	0.00	-0.73	0.06
			Σx2	34.07	12.41		-12.31	-6.68	0.00	-0.07	-0.03
			Σy2	16.38	-1.51		-10.56	-6.42	0.00	-0.11	0.02
1	24-72	2.35	G	47.89	94.41	171.9	179.13	-151.60	-0.00	3.16	3.92
			Q	98.98	101.46	109.1	18.72	-27.68	-0.00	0.20	0.90
			Σx1	19.32	10.31		-6.59	-0.85	0.00	-0.04	-0.06
			Σy1	-36.00	-94.73		-13.17	-44.23	-0.00	0.06	0.52
			Σx2	12.41	-4.52		-6.68	-9.89	-0.00	-0.03	0.10
			Σy2	-1.51	-23.13		-6.42	-13.69	-0.00	0.02	0.12
1	24-73	2.35	G	99.26	29.99	174.1	198.65	-289.37	-0.00	3.65	5.38
			Q	101.89	-48.94	101.9	3.46	-155.33	-0.00	0.84	2.11
			Σx1	10.31	13.60		-0.85	2.54	0.00	-0.06	0.01
			Σy1	-94.73	-262.20		-44.23	-94.04	-0.00	0.48	0.24
			Σx2	-4.52	-45.39		-9.89	-26.49	-0.00	0.10	0.18
			Σy2	-23.13	-70.26		-13.69	-25.29	-0.00	0.11	0.05



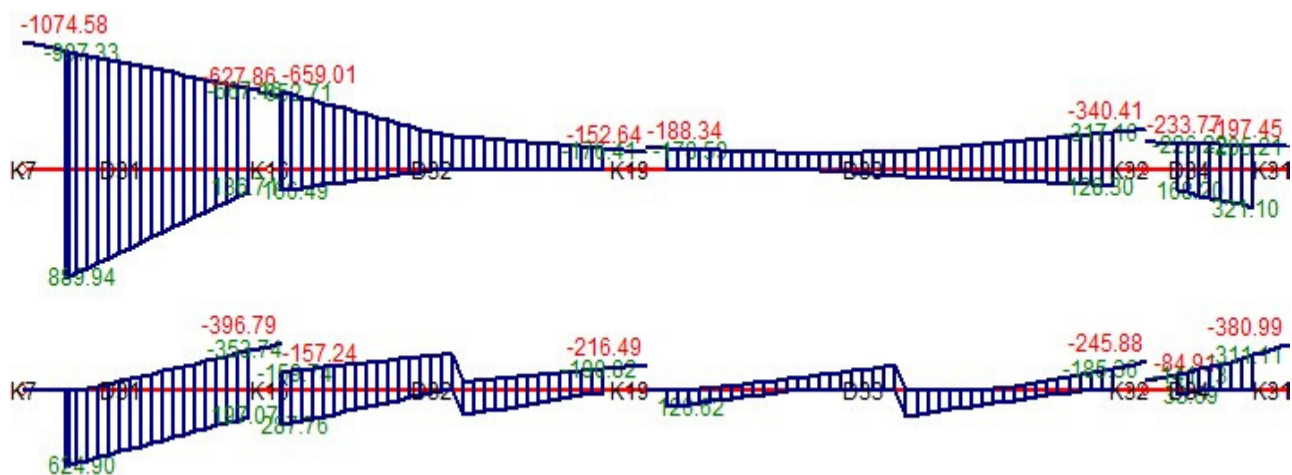
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	25-26	2.71	G	30.04	112.69	195.5	326.23	-214.63	-11.06	7.71	4.43
			Q	-21.73	118.90	118.9	158.55	-21.34	-10.54	3.12	0.97
			Σx1	12.56	-29.82		-38.65	-0.24	-91.77	-0.68	-0.19
			Σy1	1729.58	496.55		-501.11	-334.41	24.31	1.74	-3.33
			Σx2	200.27	38.95		-75.14	-39.00	-62.82	-0.11	-0.46
			Σy2	712.75	178.27		-234.83	-135.29	-31.32	0.16	-1.52
1	25-74	2.71	G	112.73	11.28	188.0	141.35	-197.78	-0.00	4.43	3.21
			Q	118.90	74.94	118.9	10.30	-29.56	-0.00	0.97	0.10
			Σx1	-29.82	-17.81		-0.24	6.15	-0.02	-0.19	0.00
			Σy1	496.55	-28.92		-334.41	-75.86	0.00	-3.33	-1.96
			Σx2	38.95	-17.02		-39.00	-5.59	-0.01	-0.46	-0.26
			Σy2	178.27	-21.07		-135.29	-23.27	-0.01	-1.52	-0.81
1	25-75	2.71	G	11.32	52.41	153.4	158.39	-127.66	-0.00	3.21	3.19
			Q	74.94	71.80	84.2	2.10	-6.35	-0.00	0.10	0.23
			Σx1	-17.81	-2.45		6.15	5.36	-0.00	0.00	-0.01
			Σy1	-28.92	-60.38		-75.86	29.41	-0.00	-1.96	-0.46
			Σx2	-17.02	-4.80		-5.59	13.53	-0.00	-0.26	-0.19
			Σy2	-21.07	-13.41		-23.27	18.75	-0.00	-0.81	-0.15
1	25-76	2.71	G	52.45	231.15	279.1	228.71	-121.73	-0.01	3.18	4.83
			Q	71.80	79.30	86.6	25.33	-35.92	-0.00	0.23	1.27
			Σx1	-2.45	14.82		5.36	7.98	0.00	-0.01	-0.04
			Σy1	-60.38	35.90		29.41	27.63	-0.01	-0.46	0.47
			Σx2	-4.80	54.85		13.53	29.71	0.01	-0.19	-0.12
			Σy2	-13.41	34.87		18.75	8.60	-0.01	-0.15	0.40
1	26-27	0.83	G	113.94	4.48	113.9	-57.86	-209.51	29.74	4.83	5.83
			Q	68.08	6.02	68.1	-53.97	-97.36	9.46	1.27	1.78
			Σx1	10.08	2.36		-9.82	-8.75	-17.15	-0.04	-0.03
			Σy1	-76.71	-448.18		-437.73	-454.48	49.53	0.47	0.66
			Σx2	22.40	-48.14		-86.04	-83.57	-24.21	-0.12	-0.05
			Σy2	-17.83	-189.07		-198.89	-212.77	39.83	0.40	0.56



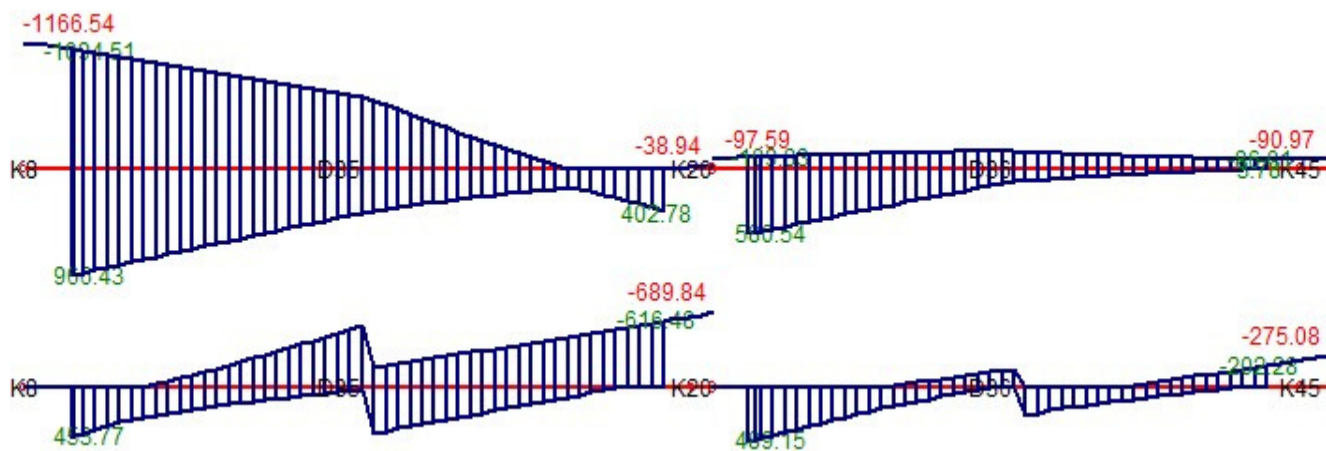
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	27-28	1.94	G	12.96	128.53	145.9	269.69	-127.49	0.84	7.12	5.05
			Q	-13.57	132.58	132.6	158.51	7.36	1.28	3.01	1.66
			Σx1	32.60	-21.26		-49.26	-11.44	13.79	-0.80	-0.35
			Σy1	399.94	212.37		-86.01	-93.90	-7.26	0.90	-0.37
			Σx2	36.13	-6.11		-37.02	-10.33	8.08	-0.57	-0.23
			Σy2	232.12	102.91		-71.13	-56.85	4.43	0.12	-0.39
1	27-77	1.94	G	128.60	80.95	168.8	127.20	-163.75	0.00	5.04	3.89
			Q	132.59	102.11	132.6	30.00	-54.51	0.00	1.66	1.02
			Σx1	-21.26	-29.72		-11.44	-1.22	0.03	-0.34	0.01
			Σy1	212.37	58.28		-93.90	-65.28	-0.02	-0.36	-0.37
			Σx2	-6.11	-18.38		-10.33	-5.80	0.02	-0.23	0.08
			Σy2	102.91	17.03		-56.85	-33.22	0.01	-0.39	-0.27
1	27-78	1.94	G	81.02	20.42	116.3	91.41	-149.13	0.00	3.89	3.44
			Q	102.12	-22.27	102.1	-31.83	-96.07	0.00	1.02	0.96
			Σx1	-29.72	-37.57		-1.22	-8.90	0.09	0.01	0.19
			Σy1	58.28	-51.61		-65.28	-52.21	0.05	-0.37	-0.02
			Σx2	-18.38	-40.02		-5.80	-18.80	0.13	0.08	0.28
			Σy2	17.03	-35.18		-33.22	-23.33	0.01	-0.27	-0.04
1	28-29	2.31	G	35.48	32.03	122.0	134.05	-138.38	-0.53	3.43	3.54
			Q	-22.03	34.22	34.2	62.95	-15.20	-0.83	0.96	1.04
			Σx1	-35.47	-10.15		19.07	2.88	-42.32	0.19	0.19
			Σy1	15.83	-53.33		-25.82	-38.69	-25.10	-0.02	0.32
			Σx2	-41.09	-14.99		23.46	-1.09	-59.74	0.28	0.30
			Σy2	6.81	-32.72		-15.80	-20.98	-5.37	-0.04	0.15
1	28-79	2.31	G	32.15	73.15	142.2	167.30	-143.50	0.00	3.53	4.41
			Q	34.23	-42.00	34.2	11.98	-82.23	0.00	1.03	1.35
			Σx1	-10.15	-18.54		2.88	-8.73	-0.01	0.19	0.08
			Σy1	-53.33	-174.76		-38.69	-64.82	0.02	0.32	0.19
			Σx2	-14.99	-42.62		-1.09	-21.01	0.01	0.30	0.16
			Σy2	-32.72	-95.90		-20.98	-32.50	-0.01	0.15	0.05
1	29-30	1.28	G	36.45	-43.65	38.2	40.51	-171.98	-1.33	4.40	5.20
			Q	-45.88	-57.97	-45.9	21.39	-41.24	-2.12	1.34	1.46
			Σx1	-16.79	-5.02		10.37	8.87	-32.61	0.08	-0.02
			Σy1	-114.09	-144.09		-22.66	-20.53	-56.56	0.19	-0.34
			Σx2	-46.37	-7.63		32.72	29.40	-73.02	0.16	-0.02
			Σy2	-55.82	-105.76		-39.88	-36.14	3.31	0.05	-0.26



ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	30-31	2.37	G	7.71	228.90	242.9	339.49	-111.51	-0.96	7.44	4.34
			Q	-32.26	121.14	121.1	158.56	-5.89	-2.37	3.02	1.28
			Σx1	109.46	41.64		-25.06	-26.90	-17.68	0.29	-0.13
			Σy1	735.58	230.17		-212.68	-186.48	7.05	1.12	-1.07
			Σx2	28.51	14.80		-7.16	-3.52	-13.43	0.00	-0.07
			Σy2	623.18	210.20		-164.61	-157.78	1.26	1.26	-0.82
1	31-32	1.69	G	191.42	101.65	203.5	56.85	-154.07	6.10	4.35	3.34
			Q	113.59	95.44	113.6	17.76	-33.20	9.63	1.28	0.63
			Σx1	48.14	14.40		-24.03	-15.93	-31.78	-0.13	-0.14
			Σy1	281.54	74.04		-153.58	-94.16	0.16	-1.08	-0.93
			Σx2	10.07	2.22		-6.33	-3.23	-32.75	-0.07	-0.04
			Σy2	252.19	75.08		-129.24	-81.40	-5.60	-0.82	-0.78
1	31-80	1.69	G	101.58	60.37	129.2	63.97	-109.34	-0.00	3.35	2.97
			Q	95.44	47.43	95.4	-13.82	-41.15	-0.01	0.63	0.41
			Σx1	14.40	-6.79		-15.93	-9.80	-0.02	-0.14	-0.08
			Σy1	74.04	-49.20		-94.16	-56.97	0.08	-0.93	-0.41
			Σx2	2.22	-1.90		-3.23	-2.00	0.03	-0.04	-0.00
			Σy2	75.08	-31.74		-81.40	-49.23	-0.01	-0.78	-0.37
1	32-33	2.31	G	85.31	35.47	148.2	91.48	-138.08	6.86	2.97	3.24
			Q	48.78	35.99	51.4	10.37	-23.11	10.95	0.41	0.54
			Σx1	0.74	-12.00		-7.56	-4.28	-27.01	-0.08	-0.02
			Σy1	5.46	-69.09		-39.45	-32.59	-15.30	-0.41	0.18
			Σx2	-6.81	-9.70		-0.98	-1.73	-37.35	-0.00	0.01
			Σy2	14.49	-53.48		-36.22	-29.34	-3.54	-0.37	0.16
1	32-81	2.31	G	35.31	94.78	153.4	159.37	-122.31	-0.00	3.25	4.41
			Q	35.98	-15.59	36.0	3.33	-53.84	-0.00	0.54	1.01
			Σx1	-12.00	-20.37		-4.28	-2.50	-0.00	-0.02	-0.05
			Σy1	-69.09	-165.91		-32.59	-50.96	0.02	0.18	0.15
			Σx2	-9.70	-13.44		-1.73	-0.64	0.01	0.01	-0.06
			Σy2	-53.48	-141.78		-29.34	-47.78	-0.00	0.16	0.20
1	33-34	1.30	G	62.17	-59.18	62.2	9.40	-204.06	7.20	4.29	5.29
			Q	-17.62	-75.57	-17.6	-20.88	-70.34	11.50	0.98	1.22
			Σx1	-13.23	-14.50		-2.71	1.37	-21.73	-0.05	-0.14
			Σy1	-117.93	-199.38		-62.75	-59.10	-37.16	0.14	-0.37
			Σx2	-19.54	-15.26		1.45	5.83	-45.76	-0.06	-0.15
			Σy2	-99.44	-180.64		-60.63	-61.71	-0.52	0.19	-0.21

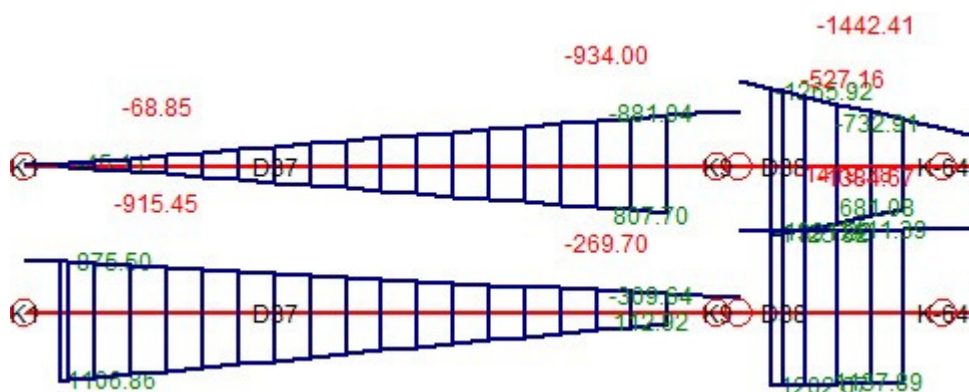


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	34-35	2.85	G	49.23	94.20	204.3	298.09	-237.51	-11.39	6.79	4.97
			Q	-20.27	90.25	90.2	132.28	-41.98	-6.39	2.31	1.54
			Σx1	137.84	45.67		-28.37	-21.46	-23.48	0.51	-0.46
			Σy1	578.20	213.34		-67.24	-141.36	15.73	2.78	-0.33
			Σx2	-33.33	-37.52		-30.12	24.05	-21.76	-0.72	-0.53
1	34-82	2.85	G	92.86	-194.63	118.6	129.57	-335.51	-0.00	5.04	5.23
			Q	90.13	-143.76	90.1	-9.35	-157.94	-0.00	1.56	1.70
			Σx1	45.67	61.98		-21.46	36.82	0.02	-0.47	-0.72
			Σy1	213.34	-127.42		-141.36	-94.96	0.01	-0.33	-0.61
			Σx2	-37.52	108.87		24.05	81.36	0.02	-0.53	-0.67
1	35-36	2.54	G	-217.29	28.38	41.2	298.23	-103.24	5.55	5.57	5.52
			Q	-142.47	15.45	15.4	123.85	6.50	6.68	1.81	1.36
			Σx1	127.38	37.47		-59.08	-18.78	-108.80	-0.76	-0.21
			Σy1	191.46	72.20		-69.99	-29.53	-48.44	-0.65	-0.22
			Σx2	95.09	13.57		-53.30	-17.52	-125.68	-0.71	-0.19
1	35-83	2.54	G	13.87	35.66	100.1	167.53	-158.00	-0.02	7.12	8.18
			Q	14.16	4.92	17.0	30.57	-34.80	0.00	1.76	1.33
			Σx1	37.47	-19.63		-18.78	-36.48	-0.08	-0.27	1.12
			Σy1	72.20	-16.68		-29.53	-53.94	-0.03	-0.29	1.52
			Σx2	13.57	-35.11		-17.52	-27.70	-0.12	-0.24	0.68
			Σy2	91.76	2.66		-34.38	-51.08	0.02	-0.56	1.50

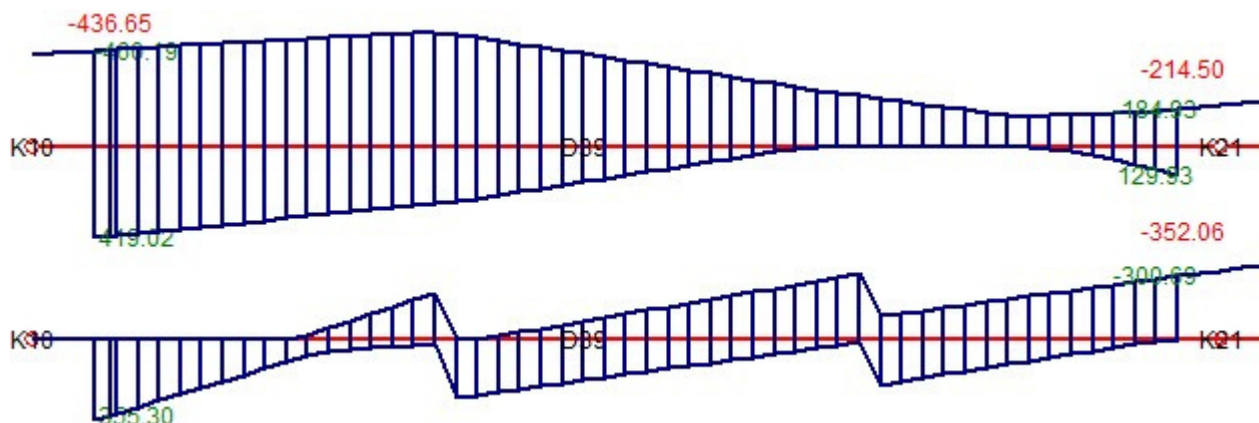


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη	s1	s2
1	36-37	2.02	G	21.59	33.61	61.7	114.82	-96.45	-10.62	13.26	11.06
			Q	2.32	-4.22	3.0	14.95	-24.58	-1.74	1.73	2.80
			Σx1	6.72	-34.63		-163.67	72.86	21.77	-22.08	-5.07
			Σy1	9.44	-173.25		-158.60	-68.99	10.99	-13.25	2.64
			Σx2	-0.97	75.87		7.13	67.95	1.06	-3.59	-3.22

1	37-38	0.65	$\Sigma y2$	31.43	-618.88		-745.18	-91.20	90.69	-70.83	-5.32
			G	70.32	9.33	70.3	-62.56	-124.17	-6.07	11.06	10.68
			Q	23.10	-8.05	23.1	-39.47	-56.43	-2.48	2.80	3.18
			$\Sigma x1$	-124.30	-104.73		20.50	34.69	3.44	-5.07	0.02
			$\Sigma y1$	-295.38	-87.57		330.45	302.96	0.37	2.64	6.97
			$\Sigma x2$	86.74	-7.92		-154.03	-136.69	1.67	-3.22	-2.87
			$\Sigma y2$	-944.07	-368.55		885.23	863.18	7.13	-5.32	12.81



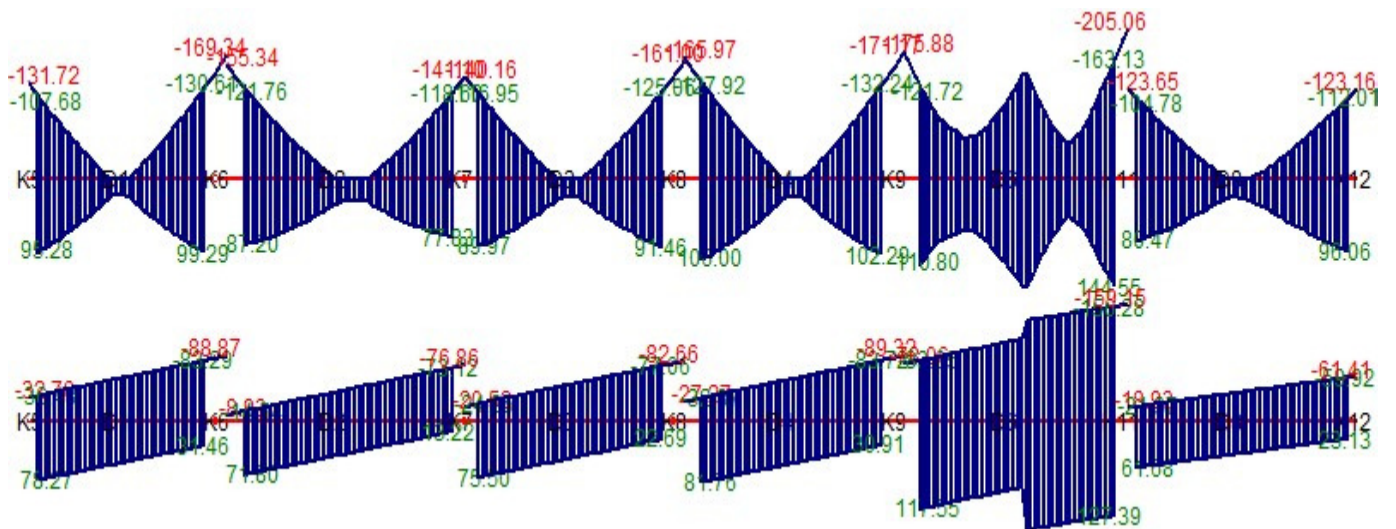
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$	s1	s2
1	38-39	1.97	G	1.42	112.09	131.6	225.08	-104.30	1.91	5.54	4.76
			Q	-41.88	72.25	72.3	109.45	11.91	0.79	1.78	1.27
			$\Sigma x1$	54.83	40.44		2.78	-16.24	2.59	0.37	0.27
			$\Sigma y1$	129.88	130.98		46.72	-33.33	-34.54	1.88	0.74
			$\Sigma x2$	-52.15	-41.17		-11.35	13.72	9.69	-0.82	-0.01
			$\Sigma y2$	304.11	273.80		91.98	-88.00	-26.53	4.56	1.34
1	38-67	1.96	G	105.40	107.26	158.9	129.93	-129.65	0.00	5.63	5.84
			Q	71.66	71.26	76.1	32.74	-32.75	0.00	1.50	1.45
			$\Sigma x1$	40.44	-7.61		-16.24	-34.06	0.01	0.32	0.49
			$\Sigma y1$	130.98	34.04		-33.33	-62.75	-0.06	0.88	0.52
			$\Sigma x2$	-41.17	-24.40		13.72	-1.50	0.02	-0.01	0.62
			$\Sigma y2$	273.80	61.51		-88.00	-115.06	-0.04	1.58	-0.16
1	38-68	1.89	G	98.90	2.29	105.2	62.25	-172.67	-0.13	7.11	8.73
			Q	70.52	-14.50	70.5	-15.69	-77.68	-0.07	1.77	2.44
			$\Sigma x1$	-7.61	-90.59		-34.06	-54.14	0.20	0.59	0.66
			$\Sigma y1$	34.04	-102.31		-62.75	-81.10	0.12	0.63	0.53
			$\Sigma x2$	-24.40	-53.76		-1.50	-31.73	0.15	0.76	1.19
			$\Sigma y2$	61.51	-138.39		-115.06	-89.64	0.31	-0.19	-1.59



ΣΤΑΘΜΗ 2

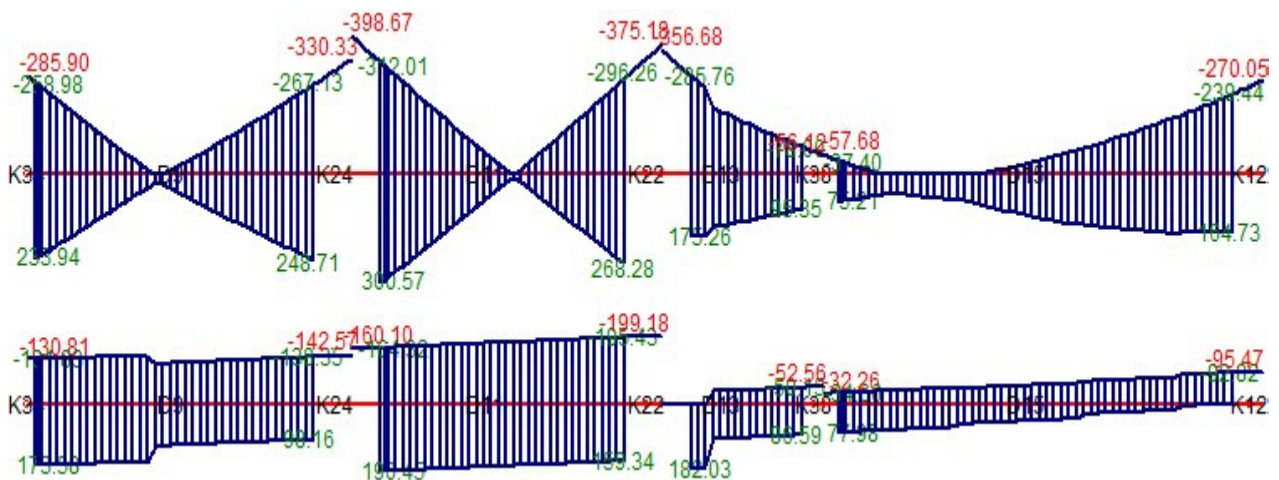
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$
2	1-1	4.52	G	-10.17	-21.01	8.6	18.70	-23.49	-0.38
			Q	-6.14	-18.21	6.6	13.50	-18.84	-0.66
			$\Sigma x1$	113.58	-135.67		-55.12	-55.12	0.34

			$\Sigma y1$	-17.04	16.99		7.52	7.52	0.03
			$\Sigma x2$	90.22	-107.98		-43.83	-43.83	-0.05
			$\Sigma y2$	40.54	-49.65		-19.94	-19.94	0.63
2	2-2	5.45	G	-23.56	-22.33	11.6	25.63	-25.18	-0.03
			Q	-18.38	-17.90	9.2	20.17	-19.99	-0.06
			$\Sigma x1$	118.89	-106.48		-41.39	-41.39	0.21
			$\Sigma y1$	-16.72	15.61		5.94	5.94	-0.09
			$\Sigma x2$	94.62	-85.21		-33.03	-33.03	-0.18
			$\Sigma y2$	42.11	-37.10		-14.55	-14.55	0.67
2	3-3	4.99	G	-16.62	-22.40	9.7	22.14	-24.46	0.09
			Q	-11.53	-18.84	7.6	16.67	-19.60	0.12
			$\Sigma x1$	113.46	-125.10		-47.76	-47.76	0.15
			$\Sigma y1$	-16.56	18.71		7.06	7.06	-0.70
			$\Sigma x2$	91.11	-100.19		-38.30	-38.30	-0.24
			$\Sigma y2$	39.72	-43.74		-16.71	-16.71	0.30
2	4-4	4.99	G	-17.63	-20.87	9.8	22.61	-23.91	0.13
			Q	-12.78	-17.20	7.6	17.23	-19.00	0.16
			$\Sigma x1$	137.21	-138.41		-55.27	-55.27	0.13
			$\Sigma y1$	-18.48	15.50		6.81	6.81	-1.06
			$\Sigma x2$	109.00	-108.89		-43.69	-43.69	-0.21
			$\Sigma y2$	49.35	-52.65		-20.45	-20.45	-0.21
2	6-6	2.79	G	-11.05	0.32	4.6	17.08	-8.92	0.33
			Q	-7.31	-0.41	3.6	12.53	-7.58	0.45
			$\Sigma x1$	71.49	51.06		-7.33	-7.33	0.26
			$\Sigma y1$	-140.08	134.08		98.40	98.40	-0.61
			$\Sigma x2$	106.14	-12.68		-42.65	-42.65	-0.28
			$\Sigma y2$	-89.73	144.67		84.13	84.13	0.63
2	6-7	2.34	G	0.33	-11.10	1.4	4.09	-13.86	0.33
			Q	-0.39	-6.16	0.1	1.99	-6.93	0.45
			$\Sigma x1$	51.60	-160.18		-90.43	-90.43	0.21
			$\Sigma y1$	134.03	-99.18		-99.57	-99.57	-0.61
			$\Sigma x2$	-12.31	-82.88		-30.13	-30.13	-0.32
			$\Sigma y2$	144.88	-166.13		-132.79	-132.79	0.62
2	7-8	5.22	G	-15.35	-8.92	10.3	18.30	-15.84	-0.20
			Q	-5.62	-5.62	5.1	8.22	-8.22	-0.44
			$\Sigma x1$	94.75	-105.50		-38.36	-38.36	0.40
			$\Sigma y1$	-34.43	20.57		10.54	10.54	-1.08
			$\Sigma x2$	81.95	-81.55		-31.32	-31.32	-0.18
			$\Sigma y2$	20.64	-45.60		-12.69	-12.69	0.38



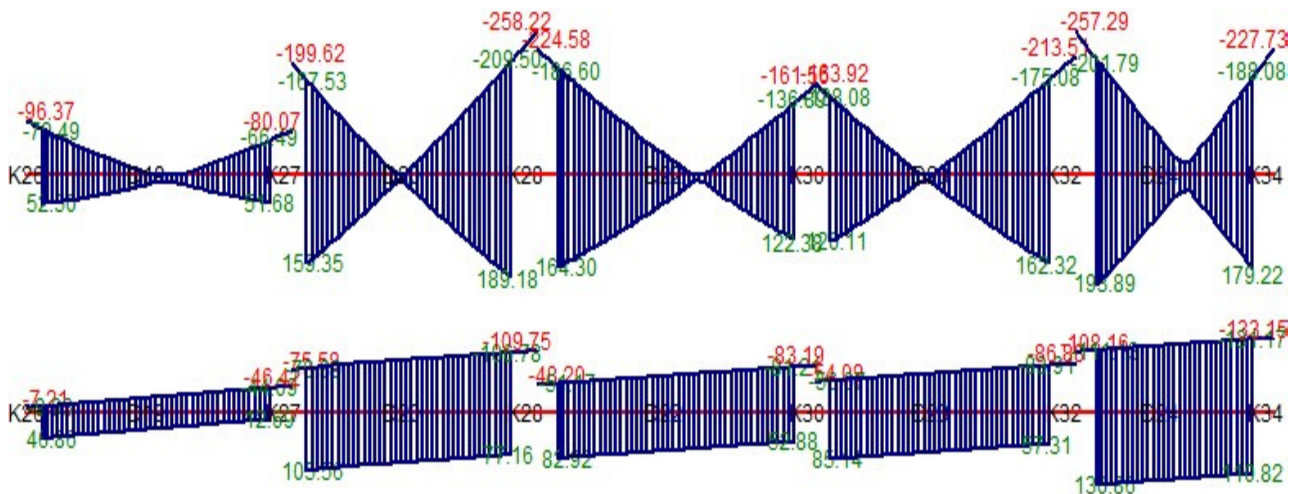
ΣT	ΔOK	Len	$T\Phi$	$M y1$	$M y2$	M_{max}	$V y1$	$V y2$	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$
2	8-9	1.70	G	-11.73	9.46	9.5	17.57	7.38	-0.12
			Q	-9.73	4.80	-2.5	8.55	8.55	-0.44
			$\Sigma x1$	11.34	-6.70		-10.62	-10.62	-2.78
			$\Sigma y1$	-131.75	-17.63		67.19	67.19	-7.40
			$\Sigma x2$	87.65	-7.96		-56.29	-56.29	-2.84
			$\Sigma y2$	-243.78	-13.09		135.82	135.82	-6.10

2	8-10	2.65	G	9.69	-16.08	9.7	0.42	-19.88	0.12
			Q	5.48	-5.06	5.5	0.19	-8.15	0.24
			Σx1	-1.66	-41.99		-15.23	-15.23	2.44
			Σy1	-6.20	103.98		41.61	41.61	4.52
			Σx2	-3.13	-146.16		-54.02	-54.02	2.07
2	9-11	4.17	Σy2	-2.93	267.28		102.05	102.05	4.65
			G	-9.48	-18.29	3.1	13.86	-18.09	-0.08
			Q	-7.10	-6.13	0.2	6.80	-6.33	-0.13
			Σx1	48.17	-37.74		-20.61	-20.61	-0.25
			Σy1	-123.31	116.03		57.42	57.42	-0.90
2	11-13	0.61	Σx2	180.08	-157.06		-80.89	-80.89	-0.62
			Σy2	-332.09	306.11		153.12	153.12	-0.06
			G	-67.76	-29.11	-29.1	65.84	61.18	-7.99
			Q	-56.22	-16.56	-16.6	66.12	64.20	-14.46
			Σx1	4.44	5.96		2.50	2.50	-8.95
2	11-14	1.57	Σy1	-90.56	-71.93		30.61	30.61	-17.86
			Σx2	92.25	76.39		-26.05	-26.05	1.92
			Σy2	-237.60	-189.46		79.09	79.09	-35.55
			G	-20.80	10.58	10.6	25.98	13.92	0.47
			Q	-1.90	4.65	4.7	6.64	1.69	0.53
2	12-15	1.76	Σx1	14.49	10.97		-2.24	-2.24	-0.29
			Σy1	-54.52	-20.06		21.90	21.90	-0.39
			Σx2	74.14	34.62		-25.12	-25.12	-0.18
			Σy2	-154.49	-58.77		60.84	60.84	-0.54
			G	10.62	32.20	32.2	18.99	5.47	0.43
2	12-16	1.65	Q	4.55	18.27	18.3	10.56	5.00	0.64
			Σx1	10.87	4.01		-3.89	-3.89	-0.19
			Σy1	-20.61	8.15		16.30	16.30	0.14
			Σx2	35.06	-5.62		-23.06	-23.06	-0.59
			Σy2	-60.21	26.92		49.40	49.40	0.87
2	12-17	1.33	G	32.25	27.56	33.0	3.50	-9.17	0.61
			Q	17.64	16.45	18.2	1.88	-3.32	1.37
			Σx1	3.35	-5.35		-5.27	-5.27	0.48
			Σy1	7.20	29.98		13.79	13.79	1.12
			Σx2	-5.34	-42.82		-22.68	-22.68	-0.89
2	12-18	1.14	Σy2	24.34	97.06		44.01	44.01	3.56
			G	27.23	-0.68	27.2	-15.53	-26.35	0.92
			Q	16.45	4.14	16.5	-8.64	-9.84	1.34
			Σx1	-7.06	-16.05		-6.75	-6.75	2.13
			Σy1	28.65	44.22		11.68	11.68	2.40
2	12-18	1.14	Σx2	-43.30	-73.78		-22.87	-22.87	-0.42
			Σy2	93.54	146.55		39.78	39.78	6.96
			G	-1.48	-42.33	-1.5	-32.22	-39.65	1.69
			Q	1.69	-22.68	1.7	-19.65	-23.23	3.71
			Σx1	-19.39	-28.78		-8.26	-8.26	5.38
2	12-18	1.14	Σy1	43.84	56.62		11.24	11.24	2.77
			Σx2	-75.56	-102.38		-23.60	-23.60	1.30
			Σy2	142.99	185.96		37.80	37.80	10.44



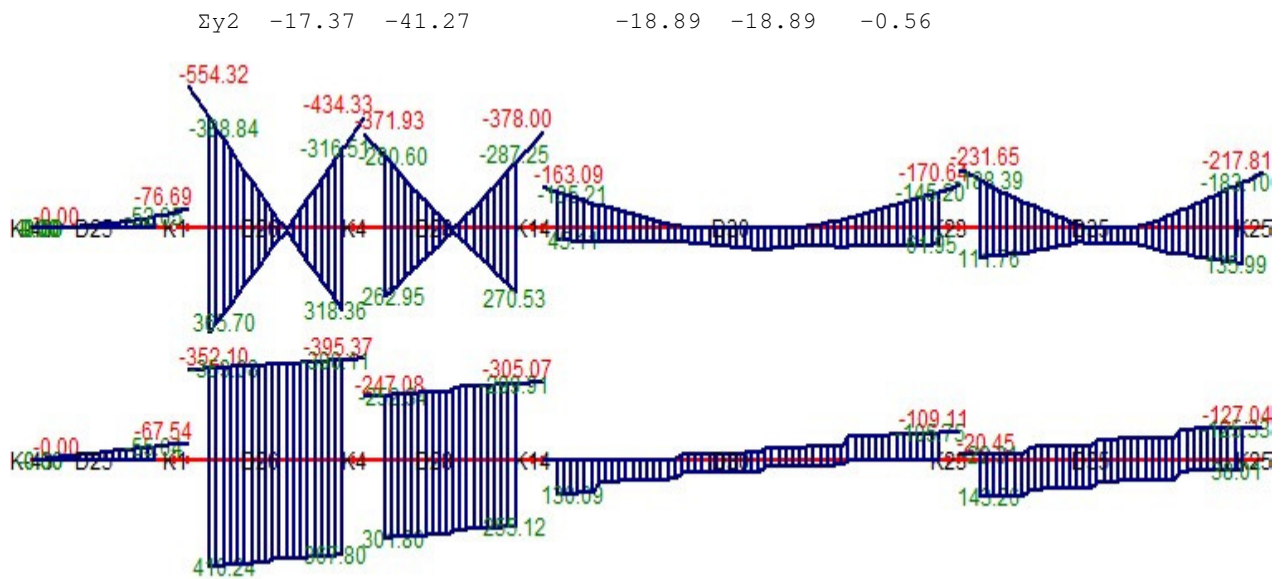
ΣT ΔOK Len TΦ My1 My2 Mmax Vy1 Vy2 Στρέψη

2	13-19	5.06	G	-15.60	-10.53	6.7	16.59	-14.58	-0.41
			Q	-10.92	-2.93	3.8	9.78	-6.62	-0.79
			Σx1	44.57	-40.38		-16.80	-16.80	0.17
			Σy1	45.28	-42.58		-17.38	-17.38	-1.33
			Σx2	72.76	-65.05		-27.26	-27.26	-0.32
			Σy2	-10.60	8.51		3.78	3.78	-0.07
2	14-20	1.15	G	-8.41	3.16	3.2	14.45	5.60	1.12
			Q	2.22	2.07	2.7	1.69	-1.95	1.85
			Σx1	109.17	49.77		-51.46	-51.46	0.16
			Σy1	125.97	56.46		-60.22	-60.22	-1.10
			Σx2	183.80	81.82		-88.37	-88.37	-0.26
			Σy2	-24.12	-10.23		12.03	12.03	-0.11
2	14-21	3.54	G	3.16	-14.60	5.8	5.61	-15.64	1.12
			Q	2.07	-4.79	-1.4	-1.94	-1.94	1.84
			Σx1	49.77	-132.43		-51.46	-51.46	0.16
			Σy1	56.46	-156.75		-60.22	-60.22	-1.10
			Σx2	81.82	-231.03		-88.37	-88.37	-0.26
			Σy2	-10.23	32.35		12.03	12.03	-0.11
2	15-22	5.30	G	-16.68	-11.26	7.2	16.92	-14.88	0.31
			Q	-2.03	1.96	-0.0	0.75	0.75	0.39
			Σx1	112.85	-85.22		-37.37	-37.37	0.19
			Σy1	141.27	-103.21		-46.12	-46.12	1.83
			Σx2	198.52	-144.86		-64.78	-64.78	0.08
			Σy2	-23.68	16.31		7.54	7.54	1.66
2	16-23	4.97	G	-12.50	-11.82	6.4	15.04	-14.77	-0.17
			Q	0.36	-0.10	0.1	-0.09	-0.09	-0.18
			Σx1	87.25	-112.65		-40.24	-40.24	0.23
			Σy1	100.70	-134.60		-47.37	-47.37	-0.85
			Σx2	145.00	-193.01		-68.04	-68.04	-0.29
			Σy2	-17.60	24.90		8.55	8.55	0.31
2	17-24	3.79	G	-8.53	-6.43	3.3	11.91	-10.80	-0.57
			Q	1.08	-2.36	-0.6	-0.91	-0.91	-0.61
			Σx1	145.33	-119.11		-69.85	-69.85	0.21
			Σy1	194.55	-184.22		-100.04	-100.04	-2.31
			Σx2	246.16	-187.25		-114.47	-114.47	0.36
			Σy2	-6.93	-38.07		-8.22	-8.22	-2.07

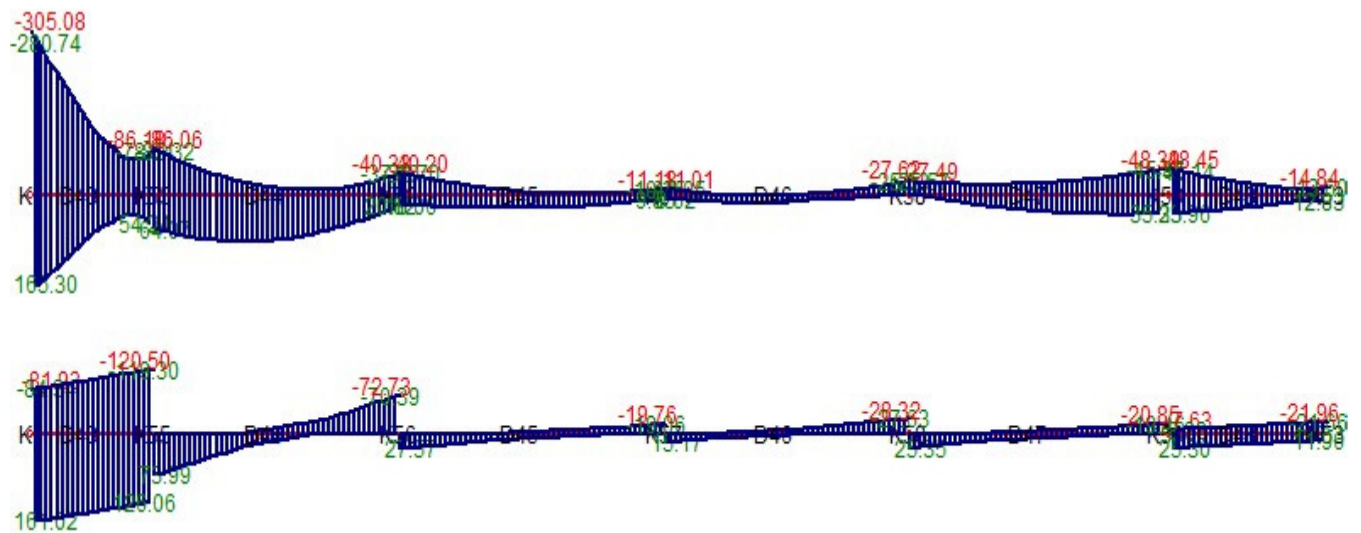


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	18-25	2.27	G	0.00	-33.75	0	-0.00	-29.73	0.00
			Q	0.00	-20.75	0	-0.00	-18.27	0.00
			Σx1	0.00	0.00		0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	-0.00		-0.00	-0.00	-0.00
			Σx2	-0.00	-0.00		0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	-0.00		0.00	0.00	-0.00
2	19-26	1.21	G	-17.68	2.16	2.2	24.44	8.31	-0.14
			Q	-12.47	3.57	3.6	18.89	7.59	-0.27
			Σx1	-84.98	-14.47		58.19	58.19	1.01
			Σy1	505.63	60.64		-367.20	-367.20	5.02
			Σx2	58.64	3.73		-45.32	-45.32	1.90
			Σy2	134.57	13.92		-99.56	-99.56	2.42

2	19-27	1.32	G	1.99	-1.93	3.3	5.89	-11.82	0.22
			Q	3.31	-3.63	3.4	0.85	-11.37	0.28
			$\Sigma x1$	-13.94	62.50		57.89	57.89	-0.16
			$\Sigma y1$	65.08	-412.37		-361.58	-361.58	-4.46
			$\Sigma x2$	5.20	-52.98		-44.06	-44.06	-1.27
			$\Sigma y2$	15.78	-113.38		-97.81	-97.81	-1.55
2	20-28	1.28	G	-12.80	5.08	5.1	22.55	5.35	-1.19
			Q	-9.84	4.74	4.7	17.30	5.44	-1.94
			$\Sigma x1$	-57.47	2.78		47.00	47.00	0.67
			$\Sigma y1$	337.66	0.55		-262.97	-262.97	1.22
			$\Sigma x2$	37.28	2.22		-27.34	-27.34	0.90
			$\Sigma y2$	92.15	1.79		-70.49	-70.49	0.65
2	20-29	1.31	G	4.10	-10.59	4.1	-2.58	-19.89	0.93
			Q	3.18	-14.00	3.2	-7.31	-18.95	1.45
			$\Sigma x1$	3.53	65.70		47.51	47.51	-0.95
			$\Sigma y1$	2.04	-342.44		-263.26	-263.26	-1.94
			$\Sigma x2$	3.33	-31.83		-26.87	-26.87	-1.48
			$\Sigma y2$	2.43	-89.92		-70.58	-70.58	-0.71
2	21-30	0.80	G	-41.61	-11.33	-11.3	39.73	35.89	-3.69
			Q	-56.30	-14.70	-14.7	53.21	50.69	-6.09
			$\Sigma x1$	-19.16	-14.15		6.26	6.26	1.36
			$\Sigma y1$	94.67	68.78		-32.33	-32.33	1.65
			$\Sigma x2$	8.04	5.53		-3.13	-3.13	1.80
			$\Sigma y2$	24.49	17.86		-8.27	-8.27	0.71
2	21-31	1.19	G	-12.61	14.92	14.9	25.98	20.27	-0.92
			Q	-16.76	21.06	21.1	33.64	29.88	-1.64
			$\Sigma x1$	-13.54	-5.65		6.62	6.62	0.05
			$\Sigma y1$	69.02	29.13		-33.49	-33.49	1.13
			$\Sigma x2$	6.21	2.63		-3.00	-3.00	0.34
			$\Sigma y2$	18.01	7.65		-8.70	-8.70	0.38
2	21-32	1.19	G	14.67	23.35	23.3	10.14	4.43	-0.39
			Q	20.67	32.99	33.0	12.22	8.47	-0.81
			$\Sigma x1$	-5.65	2.28		6.66	6.66	0.03
			$\Sigma y1$	29.55	-11.11		-34.14	-34.14	0.24
			$\Sigma x2$	2.76	-0.91		-3.09	-3.09	0.05
			$\Sigma y2$	7.76	-2.92		-8.97	-8.97	0.14
2	21-33	1.19	G	23.25	12.10	23.3	-6.52	-12.22	-0.19
			Q	32.84	17.79	32.8	-10.76	-14.51	-0.50
			$\Sigma x1$	2.30	10.28		6.70	6.70	-0.02
			$\Sigma y1$	-10.77	-51.92		-34.56	-34.56	-0.51
			$\Sigma x2$	-0.78	-4.52		-3.14	-3.14	-0.23
			$\Sigma y2$	-2.84	-13.69		-9.11	-9.11	-0.04
2	21-34	1.64	G	10.72	-37.02	10.7	-25.10	-32.97	2.77
			Q	15.31	-51.24	15.3	-37.88	-43.06	4.82
			$\Sigma x1$	10.52	21.57		6.72	6.72	-0.55
			$\Sigma y1$	-51.28	-108.07		-34.53	-34.53	-1.90
			$\Sigma x2$	-4.06	-9.23		-3.15	-3.15	-1.23
			$\Sigma y2$	-13.55	-28.50		-9.09	-9.09	-0.34
2	22-35	0.98	G	-36.97	0.71	0.7	40.78	36.09	-6.63
			Q	-53.57	2.03	2.0	58.26	55.17	-11.28
			$\Sigma x1$	-29.69	-16.88		13.06	13.06	0.74
			$\Sigma y1$	166.00	88.69		-78.87	-78.87	4.22
			$\Sigma x2$	18.94	8.79		-10.36	-10.36	2.16
			$\Sigma y2$	41.27	22.50		-19.14	-19.14	0.90
2	22-36	0.95	G	-1.57	16.39	16.4	21.21	16.67	-1.77
			Q	-1.89	24.32	24.3	29.14	26.15	-2.92
			$\Sigma x1$	-16.58	-4.12		13.15	13.15	0.08
			$\Sigma y1$	90.16	15.95		-78.28	-78.28	1.05
			$\Sigma x2$	9.60	0.04		-10.08	-10.08	0.42
			$\Sigma y2$	22.81	4.80		-19.00	-19.00	0.23
2	22-37	1.19	G	15.60	13.98	15.8	1.50	-4.21	-0.10
			Q	23.49	22.61	23.7	1.13	-2.62	-1.19
			$\Sigma x1$	-4.15	11.49		13.13	13.13	0.15
			$\Sigma y1$	16.88	-75.97		-77.96	-77.96	-0.94
			$\Sigma x2$	0.29	-11.62		-10.00	-10.00	-0.12
			$\Sigma y2$	5.02	-17.52		-18.93	-18.93	-0.23
2	22-38	1.27	G	10.72	-22.78	10.7	-23.45	-29.51	6.89
			Q	16.10	-35.81	16.1	-39.04	-43.02	12.76
			$\Sigma x1$	11.49	28.16		13.17	13.17	0.15
			$\Sigma y1$	-75.23	-173.56		-77.72	-77.72	-2.52
			$\Sigma x2$	-11.38	-23.88		-9.88	-9.88	-0.62

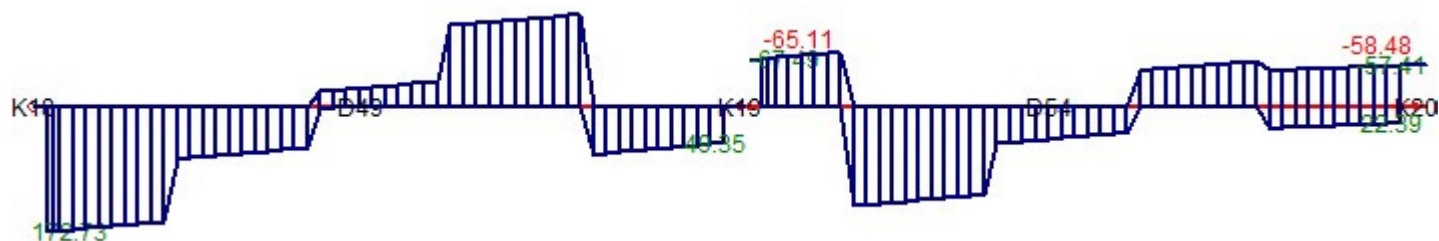
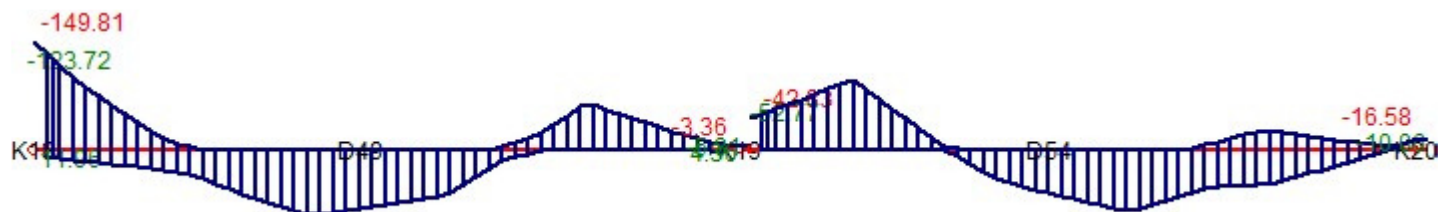


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	27-43	2.41	G	-48.89	-7.49	-7.5	31.63	2.77	-0.06
			Q	-32.91	-12.53	-12.1	19.84	-2.90	-0.05
			$\Sigma x1$	111.40	33.88		-32.21	-32.21	-0.05
			$\Sigma y1$	208.00	-64.03		-113.02	-113.02	-0.38
			$\Sigma x2$	121.08	4.38		-48.48	-48.48	-0.14
			$\Sigma y2$	148.21	-1.81		-62.33	-62.33	-0.15
2	28-44	4.78	G	-7.54	-8.82	27.4	29.48	-30.02	-0.04
			Q	-12.54	-5.66	18.4	24.35	-21.47	-0.04
			$\Sigma x1$	33.90	-11.43		-9.48	-9.48	0.05
			$\Sigma y1$	-63.84	-25.50		8.02	8.02	0.14
			$\Sigma x2$	4.41	-10.29		-3.07	-3.07	0.04
			$\Sigma y2$	-1.72	-15.70		-2.92	-2.92	0.10
2	29-45	5.17	G	-8.79	-1.59	6.4	10.12	-7.34	0.01
			Q	-5.64	2.55	9.4	9.73	-6.57	-0.00
			$\Sigma x1$	-11.37	-8.48		0.56	0.56	0.03
			$\Sigma y1$	-25.43	5.71		6.02	6.02	-0.01
			$\Sigma x2$	-10.26	-1.89		1.62	1.62	0.00
			$\Sigma y2$	-15.62	0.81		3.18	3.18	0.04
2	30-46	4.76	G	-1.49	-9.56	4.5	6.34	-9.73	0.02
			Q	2.69	-9.81	6.5	4.87	-10.12	0.02
			$\Sigma x1$	-8.51	9.46		3.78	3.78	-0.02
			$\Sigma y1$	5.57	-7.98		-2.84	-2.84	-0.02
			$\Sigma x2$	-1.52	1.41		0.62	0.62	-0.02
			$\Sigma y2$	0.84	-10.09		-2.30	-2.30	0.01
2	31-47	5.05	G	-9.53	-4.82	3.7	9.46	-7.60	0.02
			Q	-9.76	-5.24	2.7	8.85	-7.06	0.03
			$\Sigma x1$	9.47	-15.96		-5.03	-5.03	0.01
			$\Sigma y1$	-8.01	-36.29		-5.60	-5.60	-0.08
			$\Sigma x2$	1.41	2.83		0.28	0.28	-0.00
			$\Sigma y2$	-10.11	-40.66		-6.05	-6.05	-0.06
2	32-48	3.08	G	-4.84	-0.50	1.6	6.60	-3.78	0.02
			Q	-5.29	-0.50	1.2	6.40	-3.28	0.03
			$\Sigma x1$	-15.98	-5.97		3.25	3.25	-0.03
			$\Sigma y1$	-36.36	12.35		15.84	15.84	-0.10
			$\Sigma x2$	2.82	-4.77		-2.47	-2.47	-0.01
			$\Sigma y2$	-40.69	-2.37		12.46	12.46	-0.07

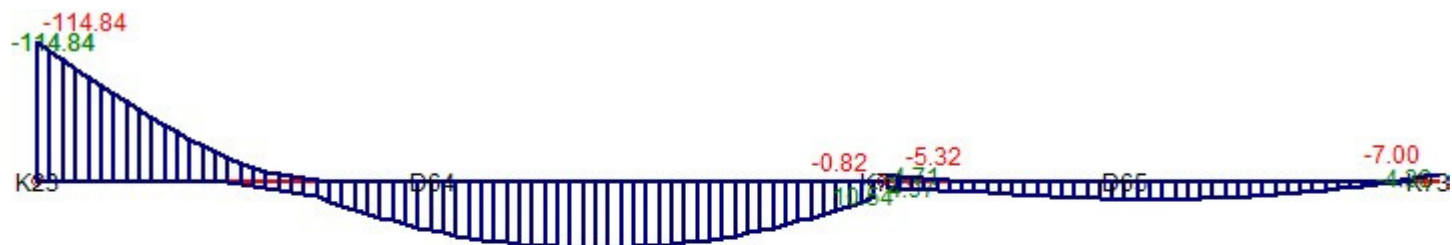


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	33-49	1.03	G	-39.51	6.06	6.1	46.57	41.67	0.05
			Q	-64.31	9.61	9.6	74.82	68.32	0.10
			Σx1	44.25	18.40		-25.03	-25.03	0.00
			Σy1	25.22	7.97		-16.70	-16.70	-0.04
			Σx2	71.24	16.41		-53.09	-53.09	0.00
			Σy2	0.85	5.72		4.71	4.71	-0.02
2	33-50	1.06	G	6.07	24.37	24.4	19.78	14.75	0.01
			Q	9.62	39.33	39.3	31.36	24.68	0.00
			Σx1	18.40	4.93		-12.71	-12.71	-0.00
			Σy1	7.97	4.00		-3.75	-3.75	0.00
			Σx2	16.42	4.27		-11.46	-11.46	0.00
			Σy2	5.72	2.52		-3.02	-3.02	-0.00
2	33-51	1.06	G	24.37	16.44	24.4	-4.96	-9.99	-0.00
			Q	39.32	26.82	39.3	-8.46	-15.14	-0.00
			Σx1	4.93	-5.22		-9.58	-9.58	0.00
			Σy1	4.00	-0.07		-3.84	-3.84	-0.00
			Σx2	4.27	-4.88		-8.63	-8.63	0.00
			Σy2	2.52	-0.56		-2.91	-2.91	0.00
2	33-52	1.06	G	16.44	-17.66	16.4	-29.65	-34.69	-0.01
			Q	26.82	-27.85	26.8	-48.23	-54.91	-0.00
			Σx1	-5.22	-13.08		-7.42	-7.42	0.00
			Σy1	-0.07	-4.78		-4.44	-4.44	-0.01
			Σx2	-4.88	-12.58		-7.27	-7.27	0.00
			Σy2	-0.56	-3.53		-2.80	-2.80	-0.00
2	33-53	1.25	G	-17.65	1.45	1.5	18.26	12.33	-0.04
			Q	-27.84	2.33	2.3	28.09	20.22	-0.07
			Σx1	-13.08	3.65		13.39	13.39	0.00
			Σy1	-4.78	-4.57		0.17	0.17	0.02
			Σx2	-12.58	-0.44		9.72	9.72	0.00
			Σy2	-3.52	1.63		4.13	4.13	0.01
2	34-54	0.78	G	-11.39	-26.05	-11.4	-16.95	-20.66	0.04
			Q	-18.30	-42.15	-18.3	-28.15	-33.06	0.06
			Σx1	-5.26	-7.46		-2.83	-2.83	-0.00
			Σy1	1.10	-6.77		-10.10	-10.10	0.01
			Σx2	-5.81	-12.02		-7.98	-7.98	0.01
			Σy2	-0.76	-1.22		-0.59	-0.59	-0.01
2	34-55	1.06	G	-26.07	10.30	10.3	36.83	31.79	0.01
			Q	-42.18	16.62	16.6	58.81	52.13	0.03
			Σx1	-7.46	5.54		12.27	12.27	-0.00
			Σy1	-6.78	3.54		9.74	9.74	-0.00
			Σx2	-12.03	8.89		19.74	19.74	0.00
			Σy2	-1.22	0.13		1.28	1.28	-0.01
2	34-56	1.06	G	10.30	22.50	22.5	14.03	8.99	0.00
			Q	16.61	36.41	36.4	22.01	15.33	0.01
			Σx1	5.55	13.14		7.16	7.16	-0.00
			Σy1	3.54	8.56		4.73	4.73	0.00
			Σx2	8.89	19.08		9.62	9.62	0.00
			Σy2	0.13	1.88		1.65	1.65	-0.00

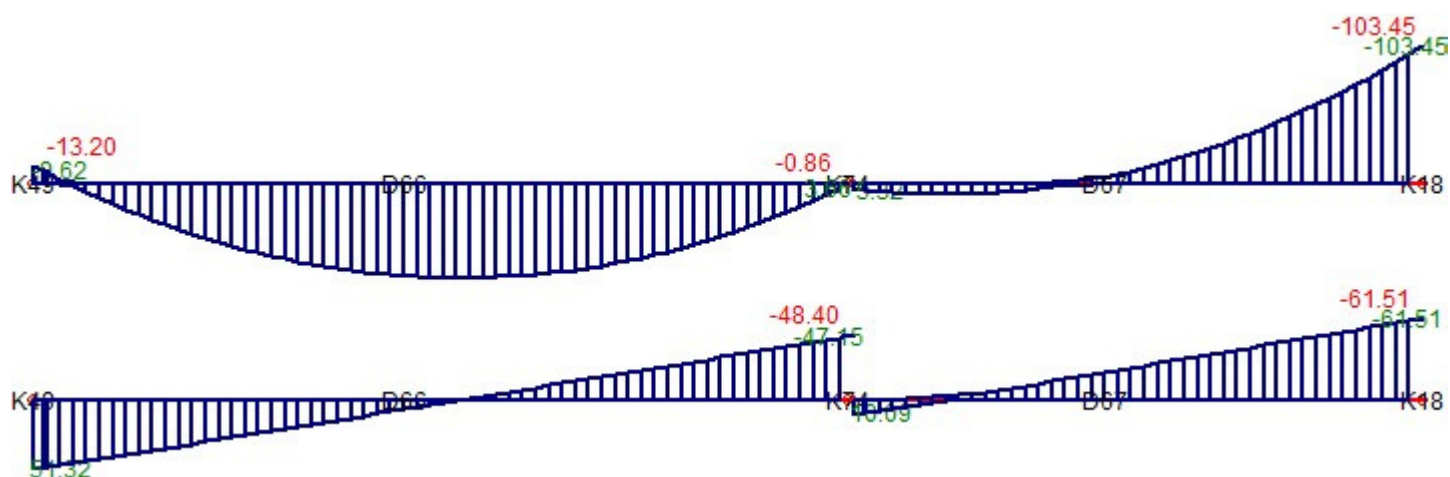
2	34-57	1.06	G	22.50	6.51	22.5	-12.56	-17.60	0.00
				Q	36.41	10.62	36.4	-20.99	-27.67
				$\Sigma x1$	13.14	26.14		12.27	12.27
				$\Sigma y1$	8.56	16.59		7.58	7.58
				$\Sigma x2$	19.08	37.53		17.40	17.40
				$\Sigma y2$	1.88	3.63		1.66	1.66
2	34-58	1.21	G	6.51	-4.37	6.5	-6.13	-11.87	-0.04
				Q	10.62	-7.01	10.6	-10.77	-18.39
				$\Sigma x1$	26.13	-6.17		-26.70	-26.70
				$\Sigma y1$	16.59	-5.00		-17.85	-17.85
				$\Sigma x2$	37.51	-9.37		-38.76	-38.76
				$\Sigma y2$	3.63	-0.97		-3.80	-3.80



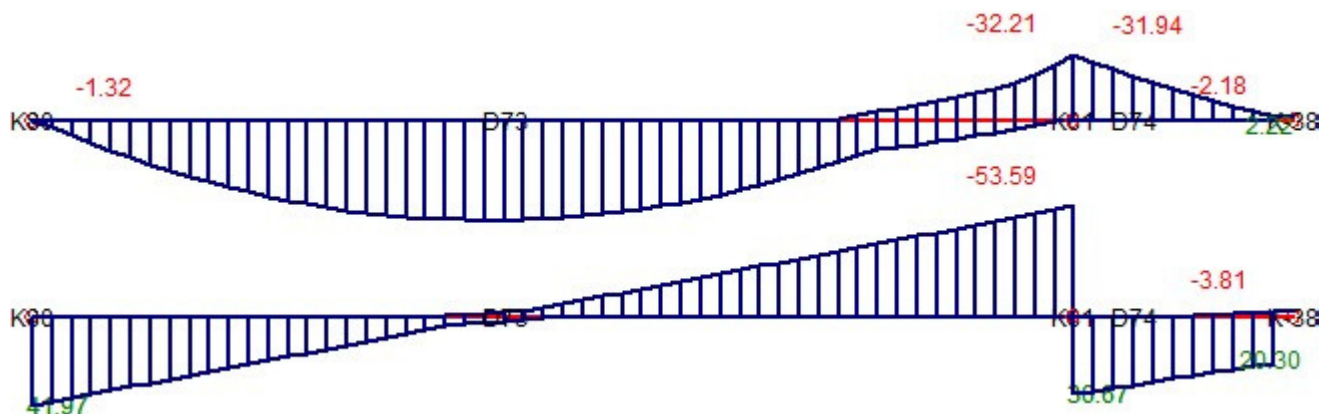
ΣT	ΔOK	Len	$T\Phi$	$My1$	$My2$	M_{max}	$Vy1$	$Vy2$	$\Sigma \tau \rho \psi$
2	36-64	6.72	G	-28.51	2.70	13.0	18.50	-9.21	-0.00
				Q	-50.91	23.9	34.16	-18.24	-0.01
				$\Sigma x1$	6.84		-1.33	-1.33	0.00
				$\Sigma y1$	8.31		-1.82	-1.82	-0.02
				$\Sigma x2$	10.30		-2.02	-2.02	-0.00
				$\Sigma y2$	1.23		-0.35	-0.35	-0.01
2	37-65	4.36	G	0.09	-1.93	4.5	4.48	-5.40	0.01
				Q	-1.62	5.2	6.56	-7.16	0.01
				$\Sigma x1$	-1.87		0.35	0.35	-0.00
				$\Sigma y1$	-4.37		1.03	1.03	0.01
				$\Sigma x2$	-3.15		0.61	0.61	0.00
				$\Sigma y2$	-1.34		0.35	0.35	0.00



ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	38-66	6.20	G	-3.26	0.97	17.8	12.88	-11.51	-0.00
			Q	-5.86	-1.33	31.5	23.37	-21.91	-0.01
			Σx1	0.58	0.45		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy1	1.53	1.40		-0.02	-0.02	-0.01
			Σx2	1.10	1.14		0.01	0.01	-0.00
			Σy2	0.32	0.17		-0.03	-0.03	-0.00
2	39-67	4.31	G	2.39	-26.91	2.8	1.91	-15.51	0.00
			Q	0.85	-44.75	3.1	5.88	-27.05	0.00
			Σx1	0.56	-4.90		-1.27	-1.27	-0.00
			Σy1	1.24	-3.17		-1.02	-1.02	0.01
			Σx2	1.24	-7.02		-1.92	-1.92	0.00
			Σy2	0.12	-0.49		-0.14	-0.14	0.00

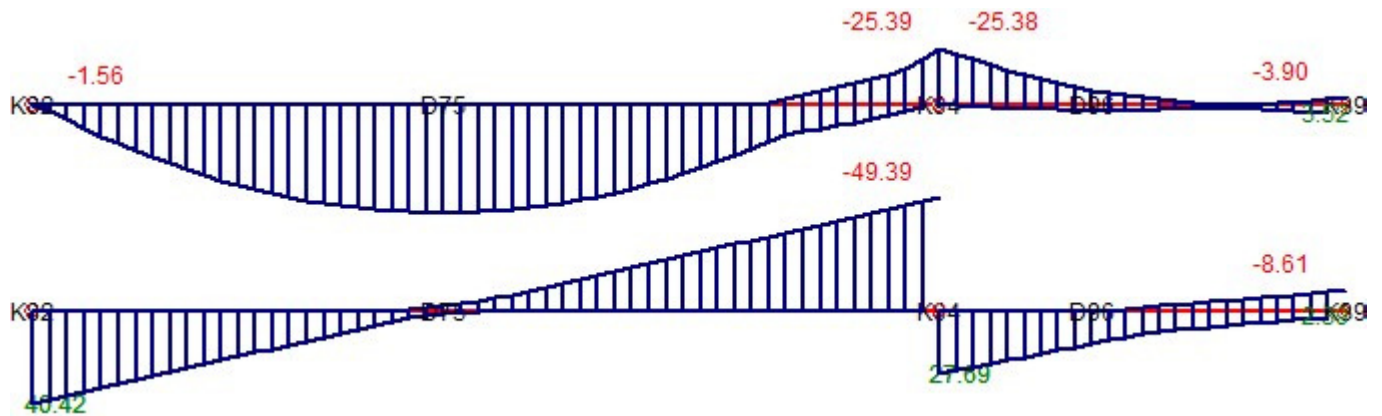


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	45-73	5.32	G	-0.31	-8.14	11.2	9.94	-12.89	-0.00
			Q	-0.60	-14.15	21.7	19.03	-24.13	-0.01
			Σx1	0.18	1.69		0.29	0.29	-0.00
			Σy1	-0.06	5.56		1.06	1.06	-0.00
			Σx2	0.27	-1.77		-0.38	-0.38	0.00
			Σy2	-0.19	10.93		2.09	2.09	-0.01
2	46-74	1.12	G	-8.08	0.06	0.1	9.47	5.07	0.00
			Q	-14.02	-0.15	-0.1	15.92	8.87	0.00
			Σx1	1.71	-0.14		-1.65	-1.65	0.00
			Σy1	5.50	-0.76		-5.60	-5.60	-0.00
			Σx2	-1.70	0.60		2.06	2.06	0.01
			Σy2	10.78	-2.02		-11.44	-11.44	-0.01



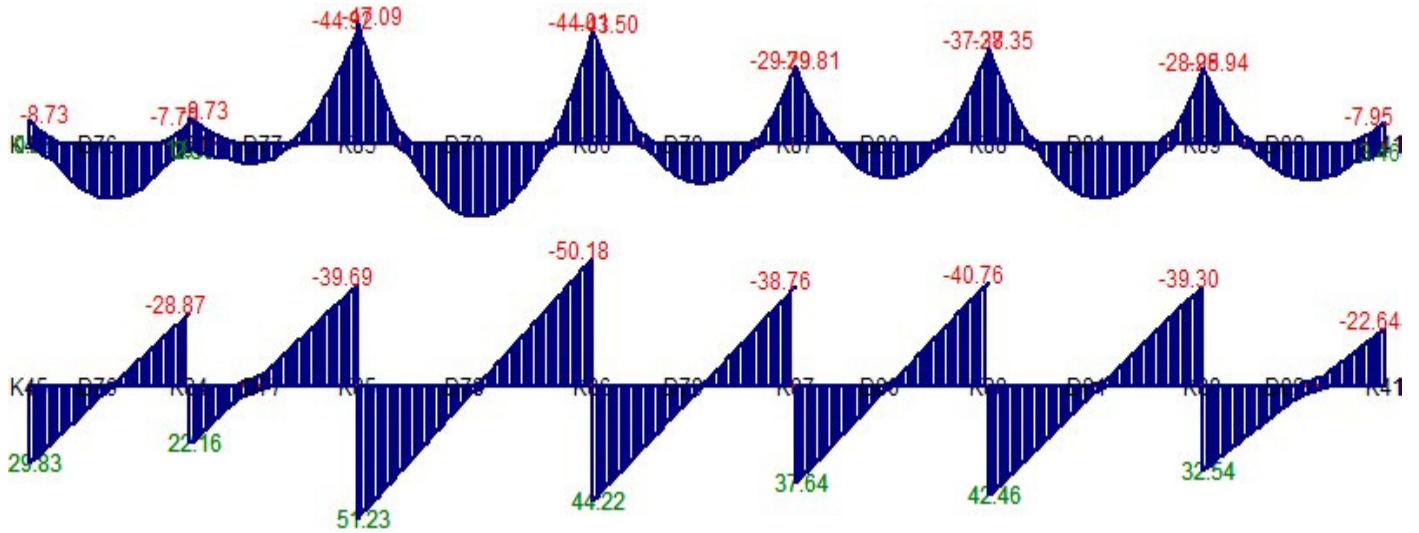
ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	47-75	4.87	G	-0.39	-1.49	11.0	9.61	-10.06	-0.00

2	47-87	0.44	Q	-0.68	-2.13	21.3	18.30	-18.89	-0.00
			Σx1	-0.08	2.13		0.45	0.45	-0.00
			Σy1	-0.28	4.26		0.93	0.93	0.00
			Σx2	0.01	-0.52		-0.11	-0.11	0.00
			Σy2	-0.41	8.48		1.82	1.82	-0.00
			G	-1.49	-6.34	-1.5	-10.06	-11.85	-0.00
			Q	-2.13	-11.23	-2.1	-18.89	-22.26	-0.01
			Σx1	2.13	2.33		0.45	0.45	-0.00
			Σy1	4.26	4.67		0.93	0.93	-0.00
			Σx2	-0.52	-0.56		-0.11	-0.11	0.00
2	66-96	2.37	Σy2	8.48	9.29		1.82	1.82	-0.00
			G	-6.33	0.06	0.6	7.36	-1.98	0.00
			Q	-11.22	-0.87	-0.1	11.84	-3.12	-0.00
			Σx1	2.34	-0.92		-1.38	-1.38	0.00
			Σy1	4.64	-1.33		-2.51	-2.51	-0.00
			Σx2	-0.52	0.37		0.37	0.37	0.00
			Σy2	9.19	-3.60		-5.39	-5.39	-0.00

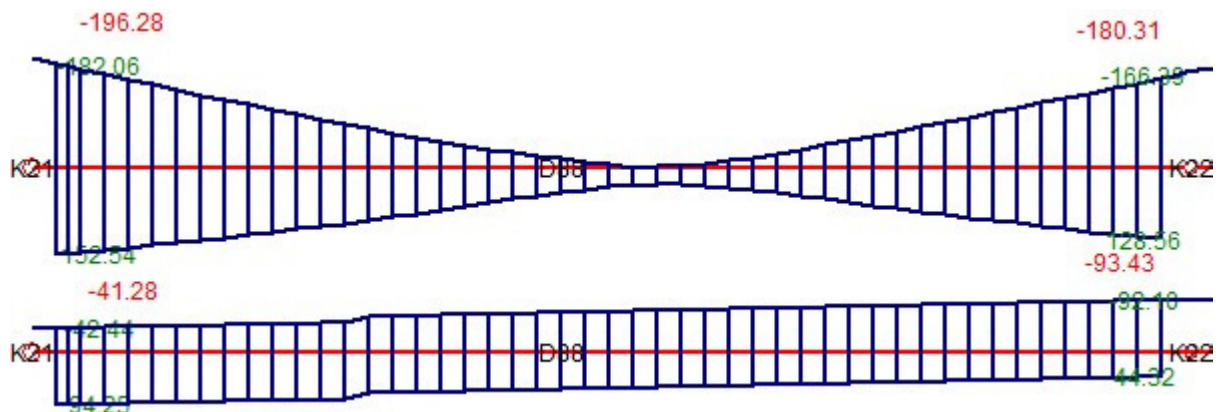


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	48-76	3.98	G	-2.33	-1.91	5.7	7.93	-7.71	0.01
			Q	-3.73	-2.84	9.2	12.75	-12.30	0.01
			Σx1	1.79	-0.23		-0.51	-0.51	-0.00
			Σy1	3.49	4.68		0.30	0.30	0.02
			Σx2	2.62	0.75		-0.47	-0.47	0.00
			Σy2	1.50	1.84		0.09	0.09	0.00
2	49-77	4.16	G	-2.39	-11.76	2.1	5.92	-10.43	-0.01
			Q	-3.53	-19.37	3.5	9.45	-17.08	-0.01
			Σx1	0.20	-1.41		-0.39	-0.39	0.00
			Σy1	5.98	-5.11		-2.67	-2.67	-0.01
			Σx2	1.41	-1.92		-0.80	-0.80	-0.00
			Σy2	2.52	-3.13		-1.36	-1.36	-0.00
2	50-78	5.84	G	-12.20	-10.87	7.3	13.15	-12.70	0.00
			Q	-20.41	-19.56	12.4	22.32	-22.02	0.00
			Σx1	-0.18	0.22		0.07	0.07	0.00
			Σy1	-4.48	2.86		1.26	1.26	0.01
			Σx2	-0.80	0.60		0.24	0.24	0.00
			Σy2	-2.32	1.38		0.63	0.63	0.01
2	51-79	5.02	G	-10.73	-7.00	3.7	10.66	-9.17	-0.00
			Q	-19.34	-13.56	7.2	19.89	-17.59	-0.00
			Σx1	0.45	0.07		-0.07	-0.07	0.00
			Σy1	2.84	0.72		-0.42	-0.42	-0.00
			Σx2	0.79	-0.32		-0.22	-0.22	-0.00
			Σy2	1.47	1.45		-0.00	-0.00	0.00
2	52-80	4.79	G	-7.00	-9.27	3.2	8.94	-9.89	0.00
			Q	-13.57	-16.51	6.1	17.05	-18.27	0.00
			Σx1	0.44	-1.02		-0.31	-0.31	-0.00
			Σy1	0.62	-2.01		-0.55	-0.55	-0.01
			Σx2	-0.03	-0.24		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy2	1.53	-3.18		-0.98	-0.98	-0.01
2	53-81	5.32	G	-9.31	-7.79	5.4	10.74	-10.17	0.00
			Q	-16.52	-12.29	9.4	18.64	-17.05	0.00
			Σx1	-0.70	1.88		0.49	0.49	0.00
			Σy1	-2.15	1.55		0.70	0.70	0.00

			$\Sigma x2$	0.04	0.52		0.09	0.09	-0.00
			$\Sigma y2$	-3.20	3.89		1.33	1.33	0.01
2	54-82	4.51	G	-7.77	-1.11	4.2	8.82	-5.87	-0.00
			Q	-12.30	-3.40	5.8	13.75	-9.81	-0.01
			$\Sigma x1$	2.17	-4.66		-1.52	-1.52	-0.00
			$\Sigma y1$	1.45	-0.52		-0.44	-0.44	-0.01
			$\Sigma x2$	0.80	-2.48		-0.73	-0.73	0.00
			$\Sigma y2$	3.94	-4.96		-1.97	-1.97	-0.01

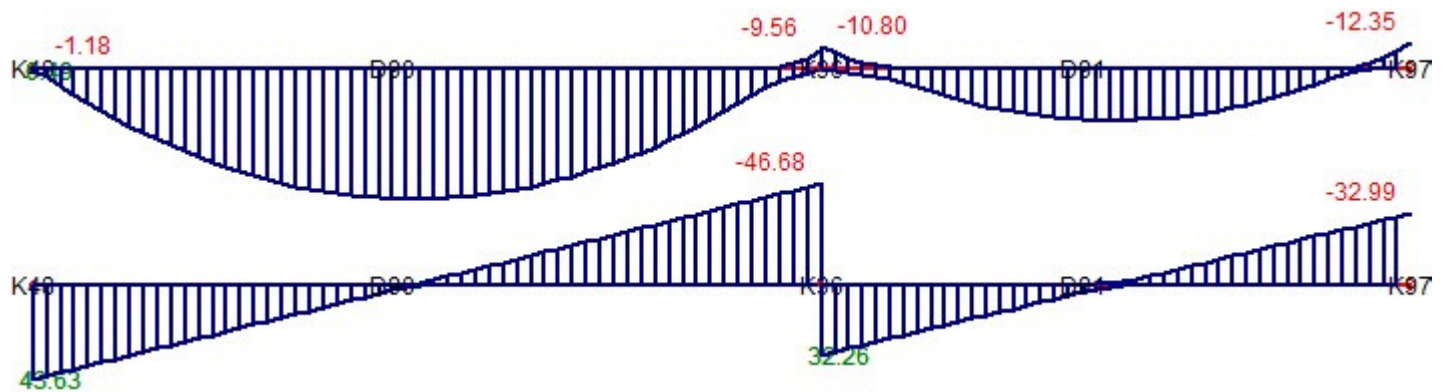


ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \epsilon \psi \eta$
2	59-88	1.36	G	-11.53	6.85	6.9	16.91	10.03	0.06
			Q	-20.16	11.59	11.6	28.22	18.29	0.10
			$\Sigma x1$	146.62	69.30		-56.65	-56.65	-0.15
			$\Sigma y1$	68.31	29.18		-28.66	-28.66	-0.40
			$\Sigma x2$	165.99	80.95		-62.30	-62.30	-0.06
			$\Sigma y2$	38.55	11.05		-20.15	-20.15	-0.50
2	59-89	3.55	G	6.85	-14.94	8.2	3.88	-16.16	-0.03
			Q	11.58	-20.56	14.1	6.68	-24.80	-0.04
			$\Sigma x1$	69.30	-131.30		-56.54	-56.54	0.07
			$\Sigma y1$	29.18	-71.69		-28.43	-28.43	0.12
			$\Sigma x2$	80.96	-139.91		-62.26	-62.26	0.02
			$\Sigma y2$	11.04	-59.34		-19.84	-19.84	0.20

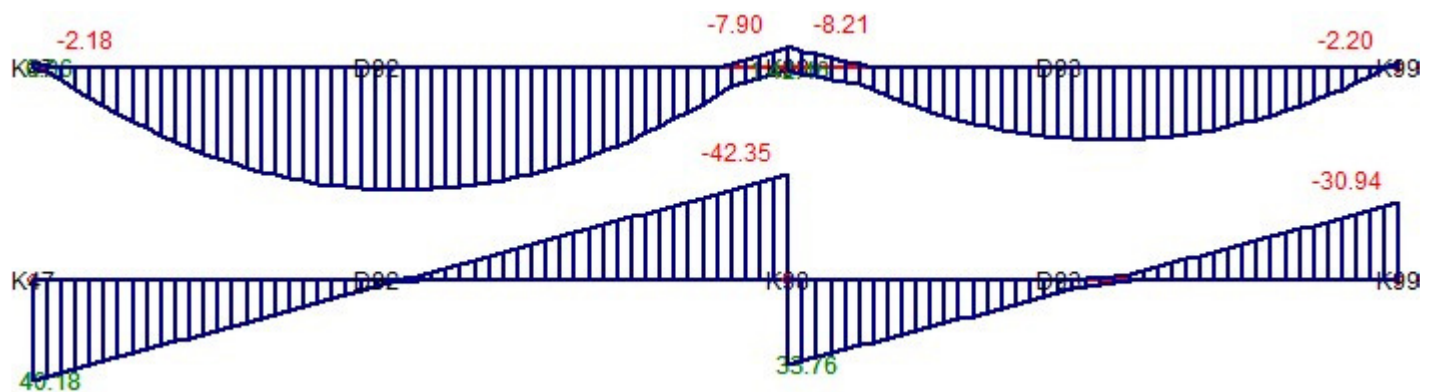


ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \epsilon \psi \eta$
2	60-90	5.73	G	-0.22	-2.07	15.0	10.95	-11.60	-0.00
			Q	-0.35	-4.52	26.2	19.23	-20.68	-0.01
			$\Sigma x1$	0.05	-0.19		-0.04	-0.04	-0.00
			$\Sigma y1$	0.82	3.18		0.41	0.41	-0.00
			$\Sigma x2$	0.32	0.62		0.05	0.05	-0.00

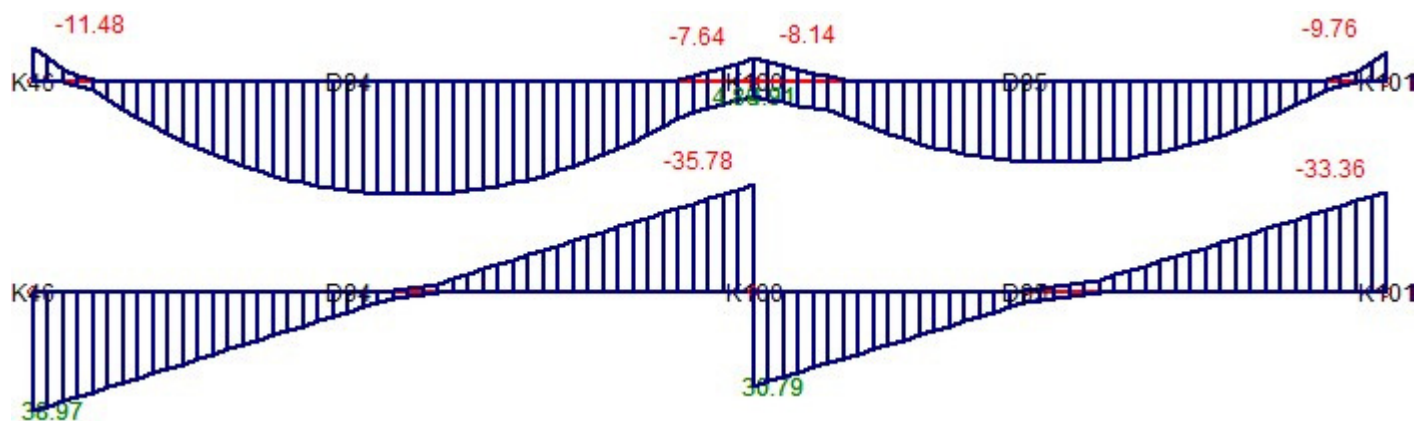
			$\Sigma y2$	0.20	1.02		0.14	0.14	-0.00
2	61-91	4.29	G	-2.39	-3.27	6.2	8.22	-8.63	-0.00
			Q	-5.05	-5.29	10.0	14.11	-14.22	-0.01
			$\Sigma x1$	-0.30	-0.57		-0.06	-0.06	-0.00
			$\Sigma y1$	3.12	-0.77		-0.91	-0.91	0.01
			$\Sigma x2$	0.46	-0.90		-0.32	-0.32	0.00
			$\Sigma y2$	1.02	-0.22		-0.29	-0.29	0.00



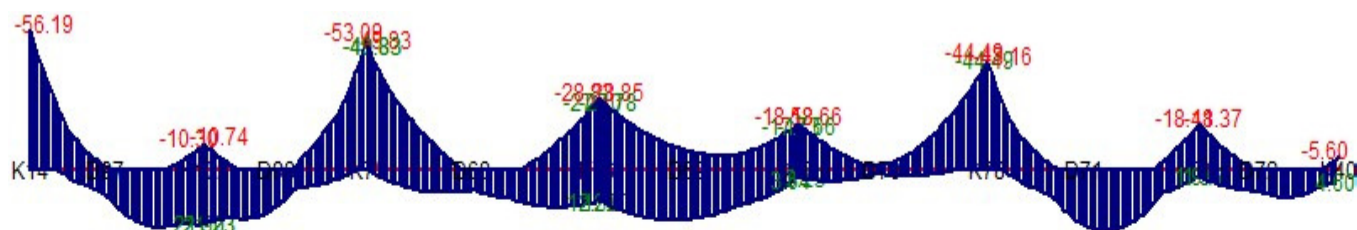
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	62-92	5.27	G	-0.60	-1.77	12.5	10.13	-10.58	-0.00
			Q	-0.92	-3.68	21.7	17.67	-18.71	-0.00
			$\Sigma x1$	0.02	-0.18		-0.04	-0.04	-0.00
			$\Sigma y1$	0.99	4.42		0.65	0.65	-0.00
			$\Sigma x2$	0.32	0.77		0.08	0.08	-0.00
			$\Sigma y2$	0.27	1.68		0.27	0.27	-0.00
2	63-93	4.25	G	-1.84	-0.58	7.7	8.66	-8.07	-0.01
			Q	-3.81	-0.95	12.6	14.71	-13.36	-0.01
			$\Sigma x1$	-0.27	-0.11		0.04	0.04	-0.00
			$\Sigma y1$	4.55	-0.35		-1.15	-1.15	0.01
			$\Sigma x2$	0.70	-0.19		-0.21	-0.21	0.00
			$\Sigma y2$	1.72	-0.15		-0.44	-0.44	0.00



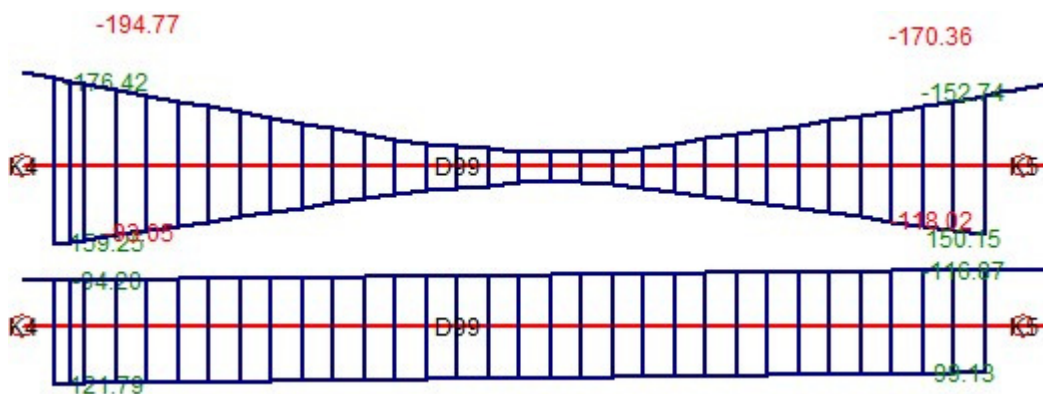
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	64-94	4.80	G	-3.05	-0.74	9.5	9.92	-8.95	0.00
			Q	-4.90	-1.88	16.3	17.05	-15.79	0.00
			$\Sigma x1$	1.44	-0.29		-0.36	-0.36	0.00
			$\Sigma y1$	0.58	6.18		1.17	1.17	-0.01
			$\Sigma x2$	1.60	1.01		-0.12	-0.12	-0.00
			$\Sigma y2$	0.36	2.42		0.43	0.43	-0.00
2	65-95	4.22	G	-0.90	-2.57	7.0	7.90	-8.69	-0.01
			Q	-2.08	-4.19	11.6	13.41	-14.41	-0.02
			$\Sigma x1$	-0.47	-0.81		-0.08	-0.08	0.00
			$\Sigma y1$	6.38	-1.82		-1.94	-1.94	-0.00
			$\Sigma x2$	0.92	-1.25		-0.51	-0.51	0.00
			$\Sigma y2$	2.39	-0.84		-0.77	-0.77	-0.00



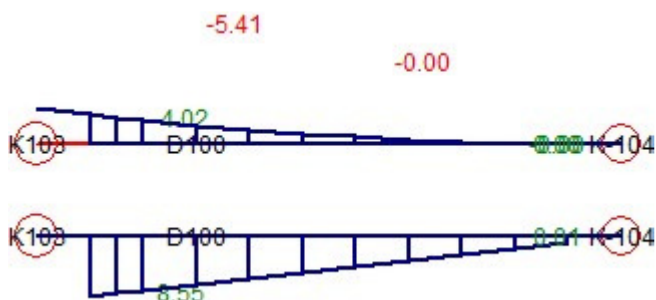
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	67-97	4.39	G	-15.05	3.72	6.1	12.91	-4.36	0.01
			Q	-23.92	5.68	9.7	20.57	-7.09	0.02
			Σx1	11.62	-3.53		-3.45	-3.45	0.00
			Σy1	-8.56	15.04		5.38	5.38	-0.02
			Σx2	9.33	-0.31		-2.20	-2.20	-0.00
			Σy2	-1.20	5.48		1.52	1.52	-0.00
2	68-98	4.14	G	3.40	-15.20	5.1	3.64	-12.64	-0.01
			Q	5.02	-21.71	8.5	6.58	-19.50	-0.02
			Σx1	-3.05	0.08		0.76	0.76	0.00
			Σy1	15.07	-19.31		-8.31	-8.31	-0.01
			Σx2	0.06	-2.55		-0.63	-0.63	-0.00
			Σy2	5.71	-9.97		-3.79	-3.79	-0.00
2	40-68	5.84	G	-14.69	-6.49	5.4	12.17	-9.36	0.02
			Q	-20.00	-4.01	2.6	11.94	-6.46	0.02
			Σx1	1.09	0.15		-0.16	-0.16	0.00
			Σy1	-21.33	20.44		7.15	7.15	0.29
			Σx2	-1.45	2.86		0.74	0.74	0.02
			Σy2	-11.32	9.93		3.64	3.64	0.19
2	41-69	5.02	G	-6.56	-5.89	4.0	8.25	-7.99	-0.01
			Q	-4.13	-4.62	5.5	7.81	-8.00	-0.00
			Σx1	0.16	1.92		0.35	0.35	0.01
			Σy1	20.35	4.93		-3.07	-3.07	-0.03
			Σx2	2.87	-1.04		-0.78	-0.78	-0.01
			Σy2	9.85	10.40		0.11	0.11	0.02
2	42-70	4.79	G	-5.88	-11.60	0.8	6.55	-8.94	-0.01
			Q	-4.58	-19.22	-1.4	4.49	-10.60	-0.00
			Σx1	1.93	-2.57		-0.94	-0.94	-0.04
			Σy1	5.09	-9.54		-3.05	-3.05	-0.28
			Σx2	-1.02	0.19		0.25	0.25	-0.01
			Σy2	10.51	-13.13		-4.93	-4.93	-0.27
2	43-71	5.32	G	-11.25	-5.54	5.7	11.53	-9.38	0.00
			Q	-18.65	-7.15	11.0	19.87	-15.54	0.01
			Σx1	-2.47	2.90		1.01	1.01	0.00
			Σy1	-9.10	5.66		2.78	2.78	0.01
			Σx2	0.19	0.00		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy2	-12.57	10.18		4.28	4.28	0.01
2	44-72	3.56	G	-5.54	-0.46	4.2	9.22	-6.37	-0.01
			Q	-7.06	0.02	3.5	9.30	-5.32	-0.02
			Σx1	2.88	-2.38		-1.48	-1.48	-0.00
			Σy1	5.65	-1.85		-2.11	-2.11	-0.01
			Σx2	-0.01	-0.67		-0.19	-0.19	0.00
			Σy2	10.16	-4.90		-4.24	-4.24	-0.02



ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2	69-99	3.26	G	-7.22	-2.21	2.2	9.75	-6.67	0.01
			Q	-9.33	-0.93	4.7	14.09	-8.93	0.03
			Σx1	162.19	-164.18		-100.22	-100.22	-0.02
			Σy1	72.81	-11.58		-25.92	-25.92	0.06
			Σx2	155.16	-141.05		-90.96	-90.96	-0.01
			Σy2	87.91	-69.10		-48.22	-48.22	0.03

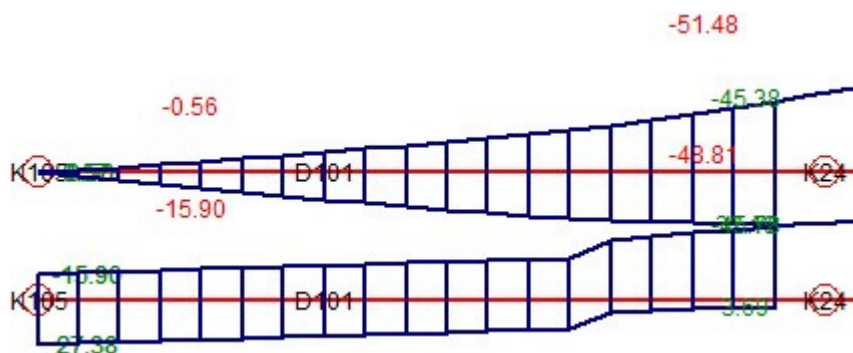


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
270-100	1.09		G	-1.92	0.00	0	3.53	0.00	0.00
			Q	-1.88	-0.00	0	3.44	0.00	0.01
			Σx1	-0.00	0.00		0.00	0.00	0.00
			Σy1	-0.00	0.00		0.00	0.00	0.00
			Σx2	-0.00	0.00		0.00	0.00	0.00
			Σy2	-0.00	0.00		0.00	0.00	0.00



ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
----	-----	-----	----	-----	-----	------	-----	-----	--------

271-101	1.36	G	0.01	0.38	1.2	3.27	-2.72	-0.01
		Q	-0.01	1.49	2.9	7.15	-4.94	-0.01
		$\Sigma x1$	0.23	-14.95		-11.21	-11.21	-0.00
		$\Sigma y1$	0.42	-24.36		-18.28	-18.28	0.00
		$\Sigma x2$	0.15	-14.67		-10.93	-10.93	-0.01
271-102	0.60	$\Sigma y2$	0.52	-22.17		-16.74	-16.74	0.00
		G	0.38	-5.79	0.4	-8.81	-11.61	0.01
		Q	1.49	-10.16	1.5	-16.47	-22.09	0.03
		$\Sigma x1$	-14.96	-21.79		-11.31	-11.31	0.04
		$\Sigma y1$	-24.35	-35.53		-18.51	-18.51	0.09
		$\Sigma x2$	-14.67	-21.30		-10.97	-10.97	0.02
		$\Sigma y2$	-22.16	-32.47		-17.06	-17.06	0.12

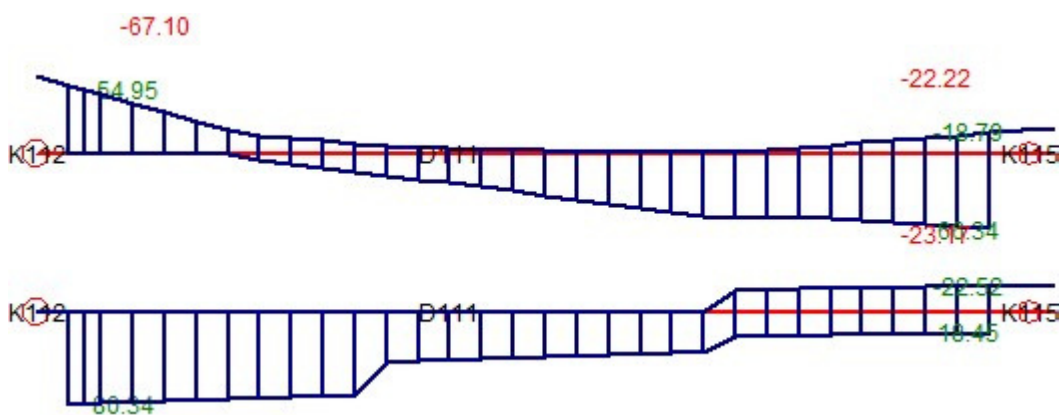


ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi$
272-103	2.92		G	-0.40	-5.28	0.6	2.42	-5.77	-0.00
			Q	-0.61	-10.99	2.6	6.74	-13.86	-0.00
			$\Sigma x1$	1.28	2.13		0.29	0.29	-0.01
			$\Sigma y1$	10.47	-5.91		-5.62	-5.62	0.03
			$\Sigma x2$	3.49	-0.17		-1.26	-1.26	-0.00
273-104	4.79		$\Sigma y2$	4.38	-0.71		-1.75	-1.75	0.01
			G	-5.29	-8.39	4.5	8.77	-10.06	-0.00
			Q	-11.06	-15.87	7.6	16.50	-18.51	-0.00
			$\Sigma x1$	2.28	-1.00		-0.69	-0.69	0.00
			$\Sigma y1$	-5.89	-0.37		1.15	1.15	0.01
2 55-83	5.17		$\Sigma x2$	-0.03	-0.70		-0.14	-0.14	0.00
			$\Sigma y2$	-0.65	-0.64		0.00	0.00	0.01
			G	-8.43	-8.04	4.9	10.25	-10.10	0.00
			Q	-15.94	-14.96	9.3	19.31	-18.93	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.73	0.24		0.19	0.19	0.00
2 56-84	4.76		$\Sigma y1$	-0.48	0.27		0.15	0.15	-0.00
			$\Sigma x2$	-0.50	0.65		0.22	0.22	-0.00
			$\Sigma y2$	-0.57	0.15		0.14	0.14	0.00
			G	-7.26	-8.39	3.3	9.12	-9.60	0.00
			Q	-13.66	-15.29	6.0	16.83	-17.51	0.00
2 57-85	5.06		$\Sigma x1$	-0.34	-0.06		0.06	0.06	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.24	0.25		0.10	0.10	-0.00
			$\Sigma x2$	-0.39	-0.36		0.01	0.01	-0.00
			$\Sigma y2$	0.03	0.03		-0.00	-0.00	0.00
			G	-8.43	-7.00	4.9	10.22	-9.66	0.00
2 58-86	3.07		Q	-15.36	-12.74	9.1	18.80	-17.76	0.00
			$\Sigma x1$	0.13	-0.11		-0.05	-0.05	0.00
			$\Sigma y1$	0.24	-3.77		-0.79	-0.79	-0.01
			$\Sigma x2$	-0.22	1.13		0.27	0.27	-0.00
			$\Sigma y2$	0.13	-4.80		-0.97	-0.97	-0.00
2 59-87			G	-6.94	-0.33	1.6	8.19	-3.89	0.00
			Q	-12.60	-0.47	2.8	14.62	-6.72	0.00
			$\Sigma x1$	0.12	-5.39		-1.79	-1.79	-0.00
			$\Sigma y1$	-3.83	2.21		1.97	1.97	-0.01
			$\Sigma x2$	1.32	-3.89		-1.69	-1.69	-0.00
			$\Sigma y2$	-4.80	0.05		1.58	1.58	-0.01

ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
275-110		0.76	G	-7.78	-23.59	-7.8	-19.64	-21.99	-0.08
			Q	-12.17	-36.65	-12.2	-31.04	-33.43	-0.13
			Σx1	-0.92	-6.34		-7.13	-7.13	-0.01
			Σy1	-2.69	2.81		7.24	7.24	-0.05
			Σx2	-1.74	-28.51		-35.24	-35.24	-0.02
			Σy2	-0.80	20.04		27.44	27.44	-0.01



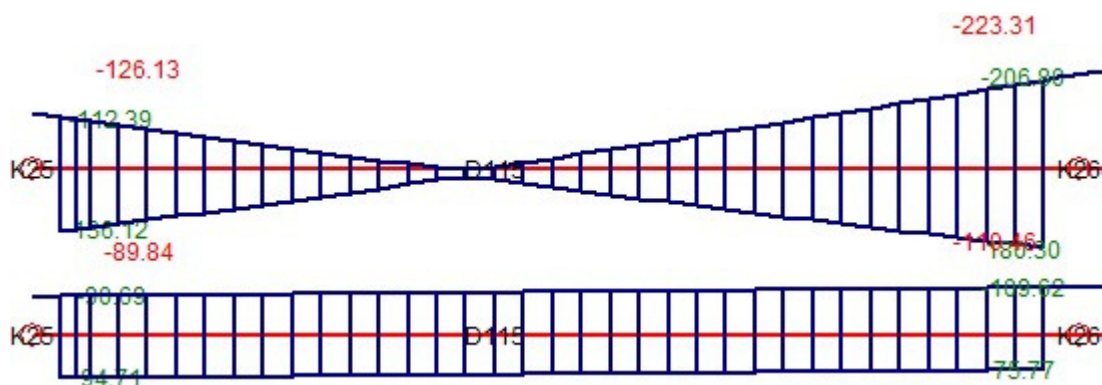
ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
276-111		1.06	G	-18.04	4.14	4.1	22.56	19.29	-0.05
			Q	-28.49	5.93	5.9	34.14	30.80	-0.09
			Σx1	-2.04	4.92		6.57	6.57	0.00
			Σy1	4.92	11.81		6.50	6.50	0.02
			Σx2	-9.22	11.87		19.90	19.90	0.02
			Σy2	8.25	0.08		-7.71	-7.71	-0.00
276-112		1.06	G	4.14	15.18	15.2	12.05	8.78	-0.01
			Q	5.93	23.76	23.8	18.49	15.15	-0.01
			Σx1	4.92	9.32		4.15	4.15	-0.00
			Σy1	11.81	15.33		3.32	3.32	-0.00
			Σx2	11.87	22.92		10.42	10.42	0.00
			Σy2	0.08	-3.34		-3.22	-3.22	-0.01
276-113		1.06	G	15.18	14.67	15.4	1.15	-2.12	-0.01
			Q	23.76	24.27	24.5	2.15	-1.19	-0.03
			Σx1	9.32	17.22		7.45	7.45	0.00
			Σy1	15.33	22.84		7.08	7.08	-0.00
			Σx2	22.92	42.86		18.81	18.81	-0.00
			Σy2	-3.34	-9.26		-5.59	-5.59	0.00



ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
277-114		1.24	G	14.68	-3.84	14.7	-12.98	-16.81	0.11
			Q	24.28	-6.07	24.3	-22.46	-26.38	0.22
			Σx1	17.21	-1.74		-15.25	-15.25	0.00
			Σy1	22.85	-2.45		-20.35	-20.35	0.00
			Σx2	42.85	-5.41		-38.82	-38.82	-0.00
			Σy2	-9.26	1.86		8.95	8.95	0.00

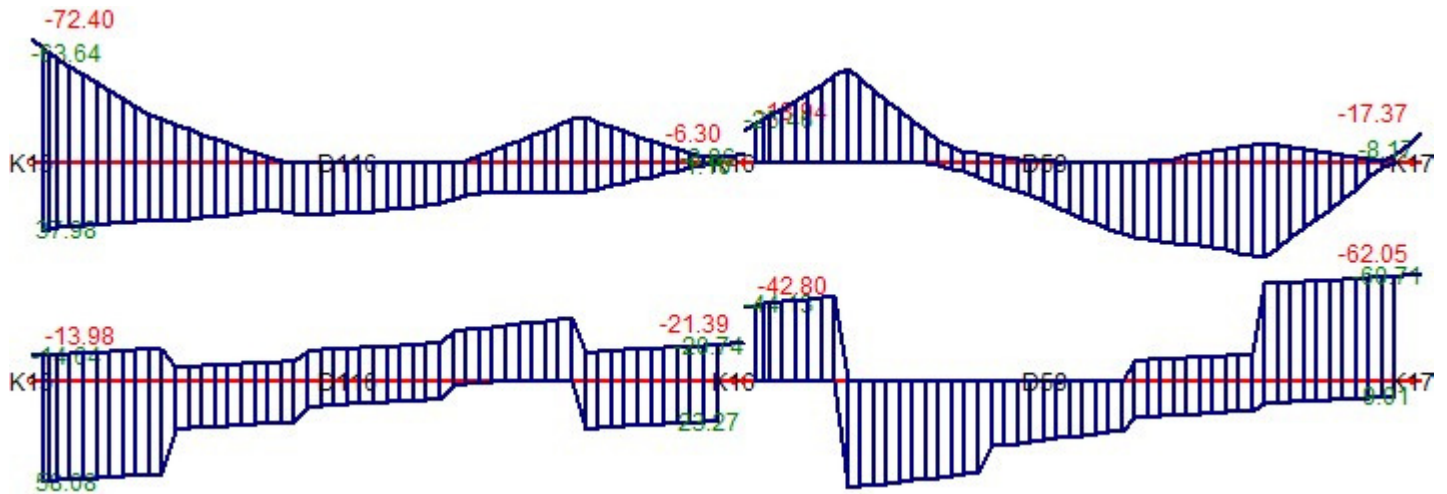


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
278-115		3.67	G	6.75	-11.23	7.7	2.85	-12.65	0.03
			Q	13.60	-11.67	13.6	-0.93	-12.84	0.05
			Σx1	72.36	-114.03		-50.79	-50.79	0.05
			Σy1	115.92	-155.32		-73.92	-73.92	0.18
			Σx2	129.90	-201.21		-90.23	-90.23	0.07
			Σy2	-9.33	20.82		8.22	8.22	0.07

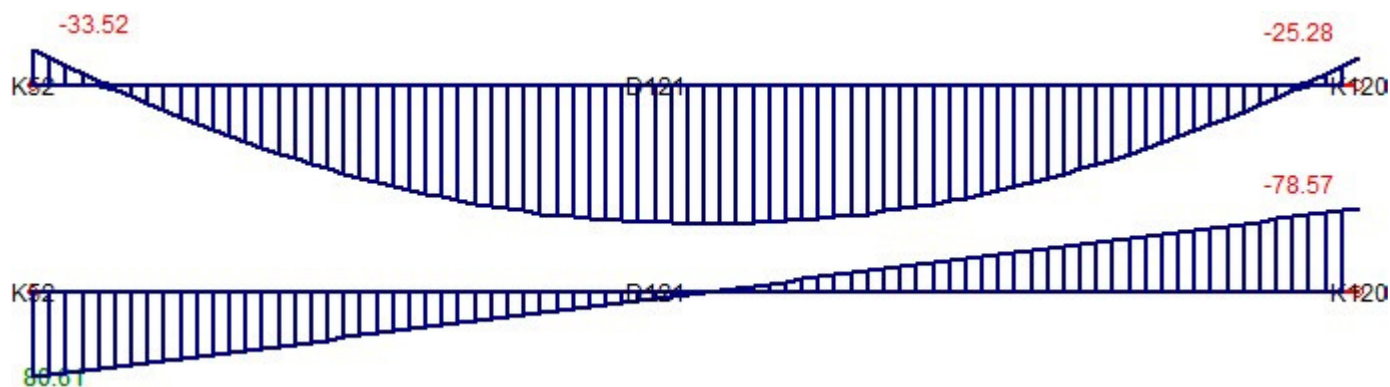


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
279-116		1.01	G	-10.54	2.94	2.9	14.86	11.73	0.03
			Q	-15.13	3.62	3.6	20.09	16.90	0.04
			Σx1	53.19	21.24		-31.53	-31.53	-0.03
			Σy1	10.24	-6.09		-16.11	-16.11	0.10
			Σx2	48.14	28.70		-19.18	-19.18	-0.02
			Σy2	19.53	-2.28		-21.51	-21.51	0.04
279-117		1.06	G	2.95	8.82	8.8	7.17	3.90	0.01
			Q	3.63	12.03	12.0	9.59	6.25	0.02
			Σx1	21.24	8.07		-12.43	-12.43	0.00
			Σy1	-6.08	-1.56		4.26	4.26	0.00
			Σx2	28.70	10.54		-17.13	-17.13	0.00
			Σy2	-2.27	-0.08		2.07	2.07	0.00
279-118		1.06	G	8.82	6.55	8.8	-0.50	-3.77	-0.01
			Q	12.03	9.47	12.0	-0.74	-4.08	-0.01
			Σx1	8.07	-3.53		-10.94	-10.94	0.00
			Σy1	-1.56	3.02		4.32	4.32	0.00
			Σx2	10.54	-5.84		-15.46	-15.46	0.01
			Σy2	-0.08	2.04		2.00	2.00	-0.00
279-119		1.06	G	6.55	-3.80	6.6	-8.13	-11.40	-0.01
			Q	9.47	-3.96	9.5	-11.00	-14.34	-0.02
			Σx1	-3.53	-14.65		-10.49	-10.49	0.00
			Σy1	3.02	6.89		3.65	3.65	-0.01
			Σx2	-5.84	-21.30		-14.59	-14.59	0.01
			Σy2	2.04	3.30		1.18	1.18	-0.00
279-120		1.24	G	-3.79	-0.76	-0.8	4.36	0.52	-0.02
			Q	-3.95	-1.34	-1.3	4.06	0.14	-0.03
			Σx1	-14.65	1.61		13.08	13.08	0.00
			Σy1	6.88	-3.51		-8.37	-8.37	0.03
			Σx2	-21.30	4.19		20.51	20.51	0.00
			Σy2	3.29	-2.89		-4.98	-4.98	0.01
2 35-59		0.79	G	-5.39	-15.32	-5.4	-11.42	-13.85	0.03
			Q	-7.77	-23.09	-7.8	-18.25	-20.73	0.04
			Σx1	-5.97	-9.43		-4.40	-4.40	-0.00
			Σy1	-3.78	-13.09		-11.85	-11.85	-0.01

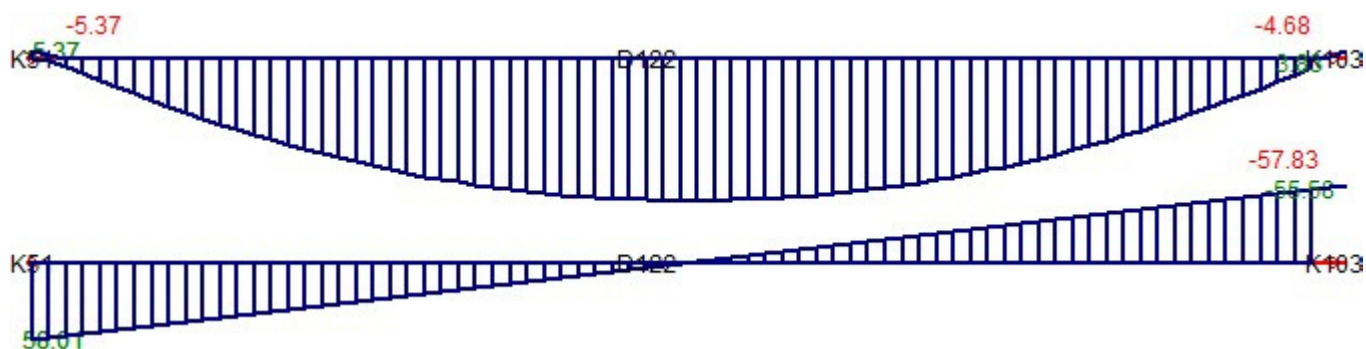
			$\Sigma x2$	-4.44	-7.39		-3.75	-3.75	-0.00
			$\Sigma y2$	-4.93	-10.48		-7.06	-7.06	-0.01
2	35-60	1.06	G	-15.33	1.85	1.8	17.84	14.57	0.00
			Q	-23.10	2.14	2.1	25.48	22.14	0.01
			$\Sigma x1$	-9.43	6.86		15.37	15.37	-0.00
			$\Sigma y1$	-13.09	-2.53		9.96	9.96	0.01
			$\Sigma x2$	-7.39	6.59		13.19	13.19	0.01
			$\Sigma y2$	-10.48	0.98		10.81	10.81	-0.00
2	35-61	1.06	G	1.85	11.50	11.5	10.74	7.47	0.00
			Q	2.14	17.27	17.3	15.93	12.60	0.00
			$\Sigma x1$	6.86	15.16		7.83	7.83	-0.00
			$\Sigma y1$	-2.53	2.67		4.91	4.91	-0.00
			$\Sigma x2$	6.59	15.29		8.20	8.20	0.00
			$\Sigma y2$	0.98	5.13		3.92	3.92	-0.01
2	35-62	1.06	G	11.50	13.28	13.3	3.31	0.04	-0.01
			Q	17.26	21.94	21.9	6.08	2.74	-0.01
			$\Sigma x1$	15.16	30.11		14.10	14.10	-0.00
			$\Sigma y1$	2.67	10.90		7.76	7.76	-0.01
			$\Sigma x2$	15.29	29.61		13.51	13.51	-0.00
			$\Sigma y2$	5.13	13.33		7.74	7.74	-0.00
2	35-63	1.20	G	13.27	-4.70	13.3	-13.09	-16.80	-0.02
			Q	21.93	-7.35	21.9	-22.45	-26.24	-0.03
			$\Sigma x1$	30.10	-7.22		-31.03	-31.03	0.00
			$\Sigma y1$	10.87	-3.02		-11.55	-11.55	0.01
			$\Sigma x2$	29.60	-7.15		-30.55	-30.55	-0.00
			$\Sigma y2$	13.32	-3.39		-13.89	-13.89	0.01



ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$
280-121	8.07		G	-7.71	-5.86	31.6	19.24	-18.78	-0.01
			Q	-15.40	-11.59	59.1	36.42	-35.48	-0.02
			$\Sigma x1$	0.01	-0.30		-0.04	-0.04	-0.00
			$\Sigma y1$	1.75	-0.22		-0.24	-0.24	0.01
			$\Sigma x2$	0.55	-0.43		-0.12	-0.12	0.00
			$\Sigma y2$	0.36	0.05		-0.04	-0.04	0.00



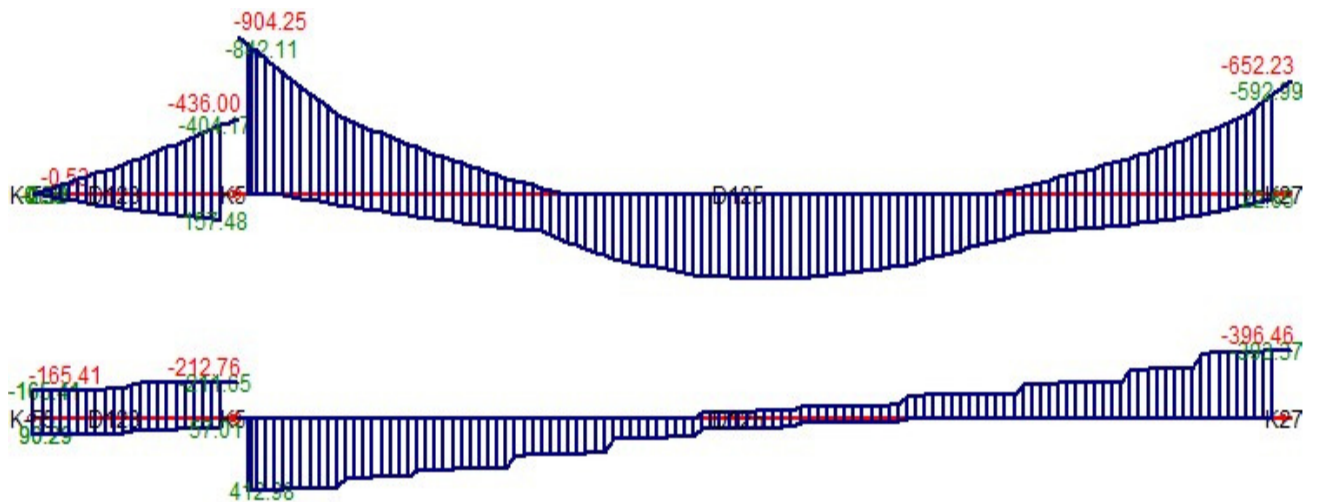
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
281-122		7.73	G	-1.85	-2.08	27.4	15.17	-15.23	-0.02
			Q	-1.92	-1.25	46.6	25.02	-24.84	-0.03
			Σx1	-0.08	0.04		0.01	0.01	-0.00
			Σy1	2.19	-0.28		-0.32	-0.32	0.01
			Σx2	0.60	-0.04		-0.08	-0.08	0.00
			Σy2	0.52	-0.08		-0.08	-0.08	0.00



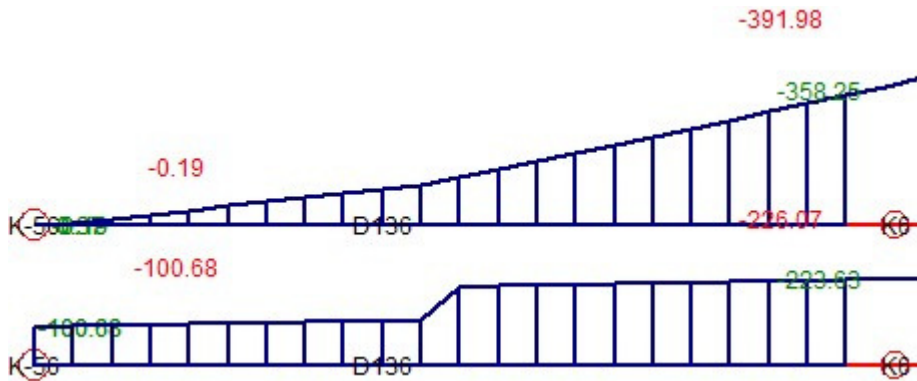
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
282-123		1.04	G	0.02	-29.76	0.0	-26.71	-30.77	0.05
			Q	0.01	-31.61	0.0	-27.25	-33.78	0.01
			Σx1	0.10	-23.44		-22.73	-22.73	-0.01
			Σy1	0.53	-124.88		-121.03	-121.03	-0.18
			Σx2	0.18	-46.86		-45.41	-45.41	-0.03
			Σy2	0.26	-61.29		-59.40	-59.40	-0.10

282-124	1.26	G	-29.75	-90.76	-29.8	-45.30	-51.65	0.07
		Q	-31.61	-117.31	-31.6	-64.14	-72.07	0.08
		Σx1	-23.43	-50.80		-21.75	-21.75	-0.16
		Σy1	-124.90	-285.74		-127.81	-127.81	-0.22
		Σx2	-46.86	-105.40		-46.52	-46.52	-0.17
		Σy2	-61.29	-138.24		-61.15	-61.15	-0.16
283-125	1.10	G	-247.04	-124.84	-124.8	114.13	107.63	0.20
		Q	-380.50	-192.18	-192.2	174.35	167.40	0.29
		Σx1	-25.96	-17.92		7.30	7.30	0.78
		Σy1	330.72	254.20		-69.44	-69.44	-0.16
		Σx2	48.82	40.08		-7.93	-7.93	0.63
		Σy2	123.22	94.07		-26.45	-26.45	0.25
283-126	0.83	G	-124.87	-48.56	-48.6	94.00	89.10	-0.15
		Q	-192.22	-73.01	-73.0	145.65	140.40	-0.30
		Σx1	-17.91	-11.93		7.18	7.18	0.24
		Σy1	254.21	198.80		-66.47	-66.47	0.23
		Σx2	40.09	33.76		-7.60	-7.60	0.23
		Σy2	94.08	73.24		-25.00	-25.00	0.20
283-127	1.08	G	-48.59	35.60	35.6	81.09	74.73	0.17
		Q	-73.06	60.20	60.2	126.73	119.92	0.37
		Σx1	-11.91	-8.71		2.97	2.97	-0.24
		Σy1	198.81	141.78		-52.78	-52.78	0.18

		$\Sigma x2$	33.78	23.88		-9.16	-9.16	-0.14
		$\Sigma y2$	73.25	51.97		-19.69	-19.69	-0.04
283-128	1.08	G	35.58	94.68	94.7	57.87	51.51	0.34
		Q	60.17	154.52	154.5	90.72	83.91	0.57
		$\Sigma x1$	-8.71	-5.81		2.69	2.69	-0.05
		$\Sigma y1$	141.79	88.12		-49.67	-49.67	-0.01
		$\Sigma x2$	23.88	14.40		-8.77	-8.77	-0.05
		$\Sigma y2$	51.97	31.98		-18.50	-18.50	-0.01
283-129	1.08	G	94.67	126.10	126.1	32.27	25.91	0.41
		Q	154.50	205.38	205.4	50.49	43.68	0.70
		$\Sigma x1$	-5.81	-2.99		2.61	2.61	0.04
		$\Sigma y1$	88.13	36.41		-47.87	-47.87	-0.14
		$\Sigma x2$	14.40	5.24		-8.48	-8.48	0.01
		$\Sigma y2$	31.99	12.76		-17.79	-17.79	-0.05
283-130	1.08	G	126.09	129.23	129.2	6.09	-0.28	0.73
		Q	205.36	211.29	211.3	8.89	2.08	1.22
		$\Sigma x1$	-2.99	-0.15		2.63	2.63	0.15
		$\Sigma y1$	36.41	-13.88		-46.55	-46.55	-0.08
		$\Sigma x2$	5.23	-3.52		-8.11	-8.11	0.17
		$\Sigma y2$	12.76	-5.99		-17.36	-17.36	-0.05
283-131	1.18	G	129.28	109.03	129.3	-13.69	-20.64	-0.68
		Q	211.37	176.68	211.4	-25.70	-33.13	-0.93
		$\Sigma x1$	-0.15	4.43		3.88	3.88	0.04
		$\Sigma y1$	-13.87	-67.58		-45.54	-45.54	0.07
		$\Sigma x2$	-3.52	-10.81		-6.18	-6.18	0.07
		$\Sigma y2$	-5.99	-26.33		-17.24	-17.24	-0.01
283-132	1.30	G	108.96	60.72	109.0	-34.33	-39.83	1.85
		Q	176.56	98.53	176.6	-57.93	-62.03	3.15
		$\Sigma x1$	4.43	7.29		2.20	2.20	-0.17
		$\Sigma y1$	-67.57	-130.53		-48.40	-48.40	0.53
		$\Sigma x2$	-10.80	-22.26		-8.81	-8.81	-0.06
		$\Sigma y2$	-26.32	-49.67		-17.94	-17.94	0.20
283-133	1.15	G	60.76	-3.17	60.8	-53.40	-58.23	1.21
		Q	98.59	-1.77	98.6	-85.82	-89.43	2.03
		$\Sigma x1$	7.29	9.71		2.11	2.11	-0.05
		$\Sigma y1$	-130.51	-186.61		-48.98	-48.98	-0.20
		$\Sigma x2$	-22.26	-32.67		-9.09	-9.09	-0.13
		$\Sigma y2$	-49.66	-70.37		-18.08	-18.08	-0.04
283-134	0.80	G	-3.15	-66.46	-3.1	-77.00	-81.70	1.06
		Q	-1.75	-97.99	-1.8	-117.71	-123.53	2.66
		$\Sigma x1$	9.71	11.41		2.13	2.13	-0.02
		$\Sigma y1$	-186.61	-225.95		-49.30	-49.30	-0.49
		$\Sigma x2$	-32.67	-39.98		-9.17	-9.17	-0.17
		$\Sigma y2$	-70.36	-84.85		-18.15	-18.15	-0.12
283-135	1.18	G	-66.26	-189.12	-66.3	-100.48	-107.73	-4.79
		Q	-97.61	-291.00	-97.6	-159.02	-168.72	-8.90
		$\Sigma x1$	11.42	13.88		2.09	2.09	-0.32
		$\Sigma y1$	-225.95	-284.42		-49.55	-49.55	-0.70
		$\Sigma x2$	-39.97	-50.93		-9.29	-9.29	-0.59
		$\Sigma y2$	-84.85	-106.33		-18.19	-18.19	-0.07



ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
284-136	1.01		G	0.07	-42.91	0.1	-39.86	-44.97	-0.03
			Q	0.05	-34.84	0.1	-31.24	-37.63	-0.03
			Σx1	0.06	0.78		0.72	0.72	-0.06
			Σy1	-0.26	-1.68		-1.40	-1.40	-0.07
			Σx2	-0.14	-10.04		-9.77	-9.77	-0.04
			Σy2	-0.08	-1.12		-1.03	-1.03	-0.08
284-137	1.31		G	-42.89	-134.03	-42.9	-66.37	-72.96	0.02
			Q	-34.81	-140.69	-34.8	-76.81	-85.05	0.04
			Σx1	0.79	12.43		8.90	8.90	-0.33
			Σy1	-1.77	-2.30		-0.40	-0.40	0.05
			Σx2	-10.09	-21.22		-8.50	-8.50	-0.24
			Σy2	-1.17	4.70		4.49	4.49	-0.15

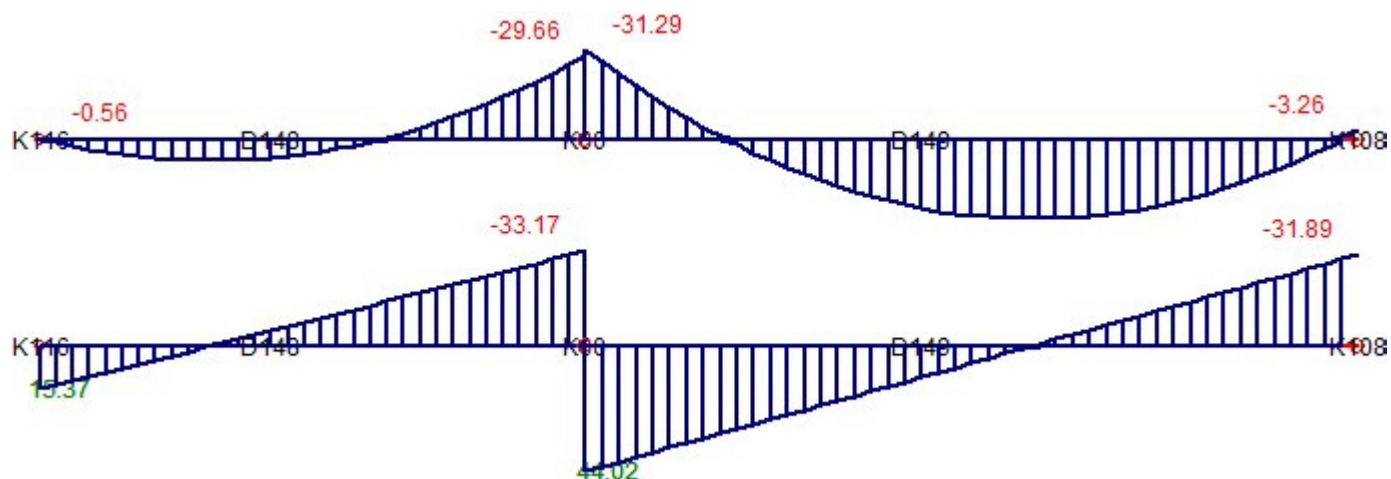


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
285-138	1.06		G	-49.73	-8.06	-8.1	42.32	36.05	-0.19
			Q	-56.82	-3.22	-3.2	53.75	47.05	-0.32
			Σx1	-42.29	-12.57		27.95	27.95	1.15
			Σy1	768.72	364.25		-380.31	-380.31	-0.07
			Σx2	70.65	41.27		-27.63	-27.63	0.98
			Σy2	367.14	177.93		-177.91	-177.91	0.36
285-139	0.93		G	-8.05	0.81	0.8	12.47	6.58	0.26
			Q	-3.21	1.19	1.2	7.65	1.80	0.72
			Σx1	-12.57	13.00		27.49	27.49	-0.08
			Σy1	364.27	6.89		-384.24	-384.24	-0.68
			Σx2	41.27	14.60		-28.67	-28.67	-0.13
			Σy2	177.94	10.61		-179.90	-179.90	-0.44
285-140	0.44		G	0.84	-7.54	0.8	-18.22	-20.07	-0.26
			Q	1.22	-12.05	1.2	-29.64	-31.02	-0.99
			Σx1	13.01	25.44		28.41	28.41	-1.09
			Σy1	7.19	-167.80		-399.69	-399.69	1.34
			Σx2	14.62	1.47		-30.04	-30.04	-1.24
			Σy2	10.81	-71.21		-187.33	-187.33	0.90
286-141	0.55		G	-9.54	1.18	1.2	21.27	18.06	3.08
			Q	-14.10	1.59	1.6	30.50	27.07	5.02
			Σx1	23.09	15.07		-14.71	-14.71	0.88
			Σy1	-69.34	-59.90		17.32	17.32	1.75
			Σx2	11.30	7.41		-7.15	-7.15	1.31
			Σy2	-28.37	-27.28		2.01	2.01	0.83
286-142	1.08		G	1.20	8.17	8.2	9.63	3.27	0.52
			Q	1.63	11.83	11.8	12.85	6.04	0.84
			Σx1	15.07	6.26		-8.16	-8.16	0.08
			Σy1	-59.89	-41.15		17.36	17.36	-0.07
			Σx2	7.41	1.72		-5.27	-5.27	0.07
			Σy2	-27.27	-19.76		6.96	6.96	-0.01
286-143	1.08		G	8.17	0.17	8.2	-4.23	-10.59	-0.05
			Q	11.84	1.18	11.8	-6.47	-13.28	-0.09
			Σx1	6.26	0.41		-5.42	-5.42	-0.03
			Σy1	-41.15	-25.17		14.80	14.80	-0.42
			Σx2	1.72	-3.08		-4.45	-4.45	-0.13
			Σy2	-19.76	-12.92		6.33	6.33	-0.16
286-144	0.66		G	0.16	-13.18	0.2	-18.11	-22.02	-3.31

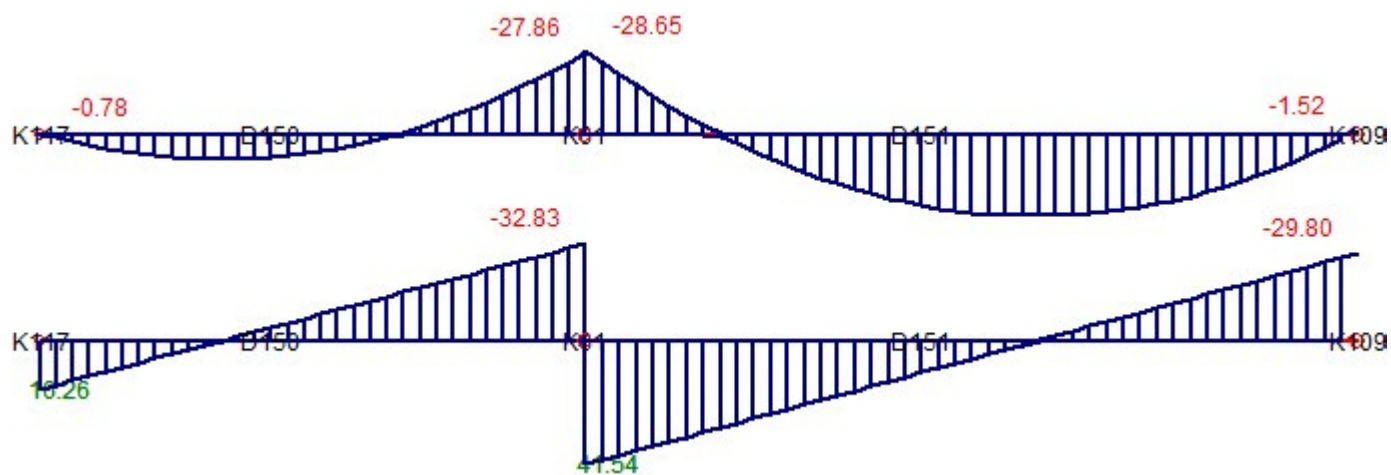
		Q	1.17	-17.63	1.2	-26.18	-30.37	-5.37
		Σx1	0.41	-0.50		-1.37	-1.37	-0.60
		Σy1	-25.18	-18.86		9.50	9.50	-1.17
		Σx2	-3.09	-2.56		0.80	0.80	-1.02
		Σy2	-12.93	-8.50		6.65	6.65	-0.37
287-145	1.59	G	-7.81	8.26	8.3	14.78	5.39	1.24
		Q	-7.05	9.99	10.0	15.71	5.67	1.88
		Σx1	-0.31	-1.84		-0.96	-0.96	0.24
		Σy1	64.51	12.59		-32.57	-32.57	-0.19
		Σx2	8.77	-7.29		-10.08	-10.08	0.26
		Σy2	26.89	12.22		-9.21	-9.21	-0.09
287-146	3.03	G	8.26	-13.97	8.3	-0.94	-13.74	-0.68
		Q	9.99	-12.79	10.0	-2.75	-12.29	-1.03
		Σx1	-1.84	0.09		0.63	0.63	-0.10
		Σy1	12.58	-57.59		-23.17	-23.17	-0.07
		Σx2	-7.29	-4.53		0.91	0.91	-0.24
		Σy2	12.21	-28.91		-13.58	-13.58	0.09
288-147	1.26	G	-14.17	-46.51	-14.2	-24.10	-27.32	0.14
		Q	-12.19	-59.84	-36.0	-37.88	-37.88	0.23
		Σx1	-1.64	7.92		7.60	7.60	-0.29
		Σy1	24.38	-585.08		-484.47	-484.47	-0.12
		Σx2	1.52	-79.49		-64.39	-64.39	-0.31
		Σy2	9.33	-300.02		-245.91	-245.91	0.12



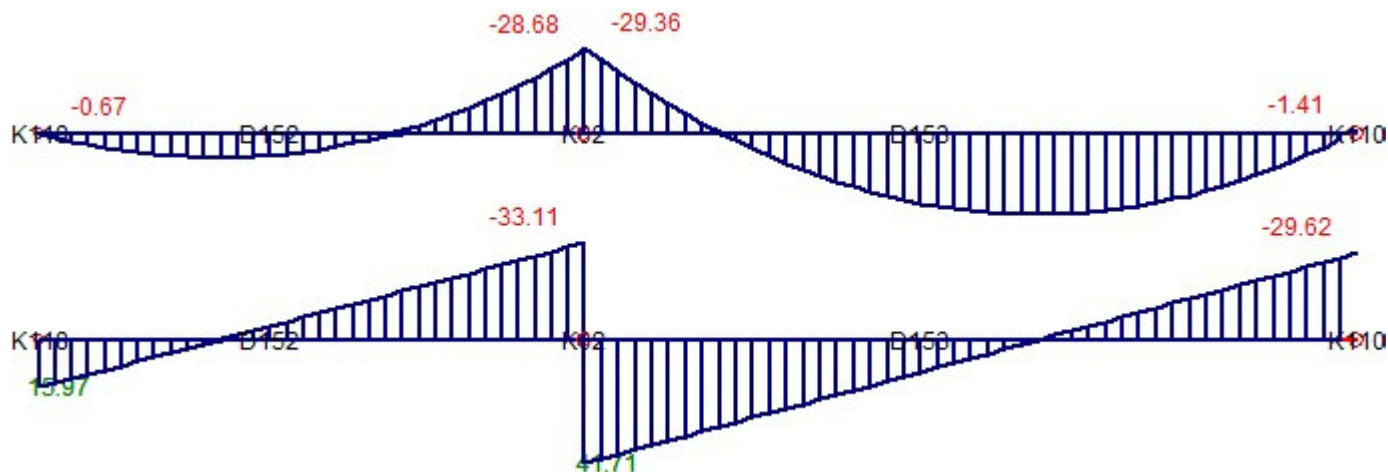
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
289-148	3.27		G	-0.15	-7.31	2.1	4.24	-8.62	-0.00
			Q	-0.23	-13.19	3.0	6.43	-14.36	-0.00
			Σx1	-0.16	0.01		0.05	0.05	0.00
			Σy1	0.01	-0.12		-0.04	-0.04	-0.00
			Σx2	-0.21	-0.29		-0.03	-0.03	0.00
			Σy2	-0.10	-0.05		0.01	0.01	-0.00
290-149	4.62		G	-7.67	-0.72	6.6	10.59	-7.59	0.00
			Q	-13.96	-1.53	12.5	19.81	-14.43	0.00
			Σx1	0.15	-0.20		-0.07	-0.07	0.00
			Σy1	-0.16	-0.41		-0.05	-0.05	-0.00
			Σx2	-0.30	-0.87		-0.12	-0.12	-0.00
			Σy2	0.12	0.51		0.08	0.08	0.00



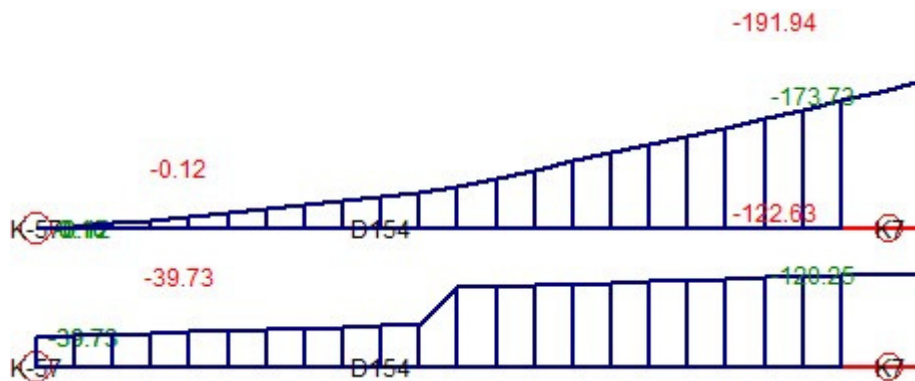
ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \epsilon \psi \eta$
291-150	3.27	G		-0.20	-7.16	2.1	4.30	-8.56	-0.00
			Q	-0.34	-12.13	3.4	6.97	-14.18	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.00	-0.07		-0.02	-0.02	0.00
			$\Sigma y1$	0.06	-0.22		-0.08	-0.08	-0.00
292-151	4.62	G	$\Sigma x2$	-0.07	-0.57		-0.15	-0.15	-0.00
			$\Sigma y2$	0.04	0.14		0.03	0.03	0.00
				-7.36	-0.39	6.9	10.60	-7.58	0.00
			Q	-12.47	-0.66	11.9	18.15	-13.04	0.00
			$\Sigma x1$	-0.04	-0.03		0.00	0.00	0.00
		G	$\Sigma y1$	-0.11	-0.09		0.01	0.01	0.00
			$\Sigma x2$	-0.56	-0.12		0.10	0.10	0.00
			$\Sigma y2$	0.21	0.03		-0.04	-0.04	-0.00



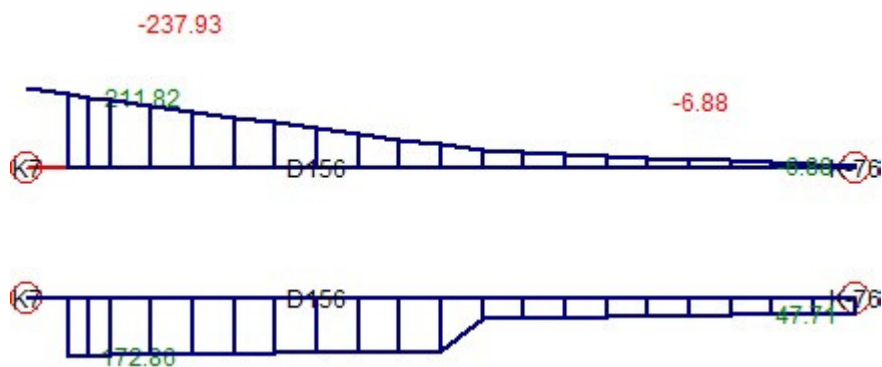
ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \epsilon \psi \eta$
293-152	3.27	G		-0.18	-7.37	2.1	4.23	-8.63	0.00
			Q	-0.29	-12.49	3.3	6.85	-14.31	0.00
			$\Sigma x1$	0.01	-0.05		-0.02	-0.02	-0.00
			$\Sigma y1$	-0.04	-0.06		-0.01	-0.01	0.00
			$\Sigma x2$	-0.04	-0.25		-0.07	-0.07	-0.00
294-153	4.62	G	$\Sigma y2$	0.01	0.09		0.02	0.02	0.00
				-7.54	-0.37	6.9	10.64	-7.54	-0.00
			Q	-12.78	-0.61	11.8	18.23	-12.96	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.04	-0.01		0.01	0.01	0.00
			$\Sigma y1$	-0.06	-0.00		0.01	0.01	0.00
		G	$\Sigma x2$	-0.26	-0.02		0.05	0.05	0.00
			$\Sigma y2$	0.08	0.00		-0.02	-0.02	-0.00



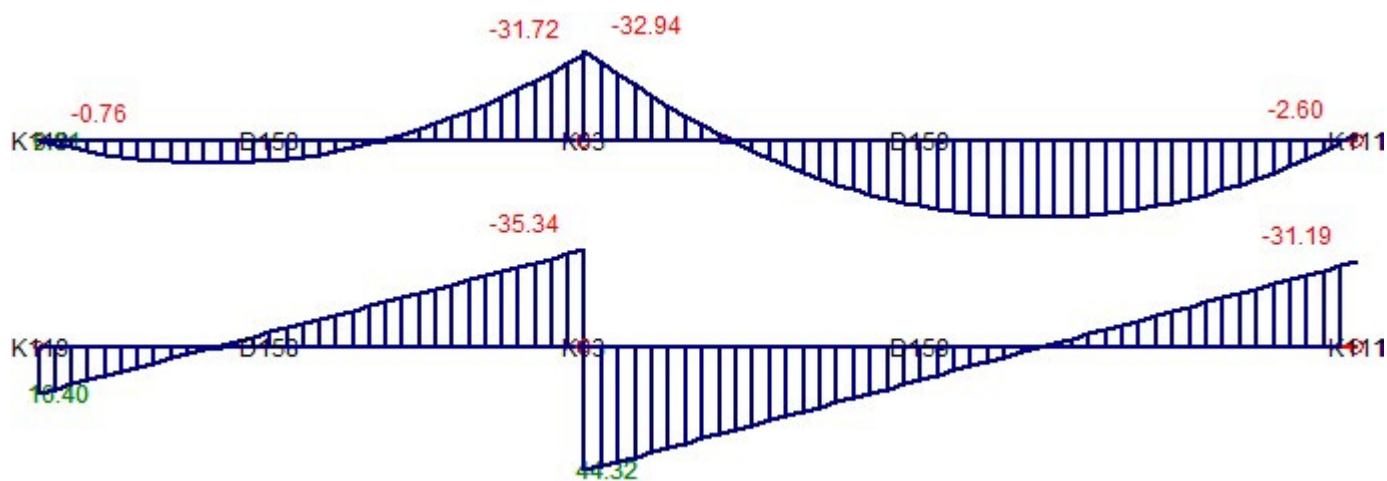
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
295-154	1.00	G		-0.01	-17.35	0	-14.96	-19.71	0.00
			Q	-0.00	-16.18	0	-13.02	-19.32	0.02
			Σx1	-0.04	9.83		9.87	9.87	0.02
			Σy1	-0.01	8.06		8.08	8.08	0.02
			Σx2	-0.10	1.08		1.18	1.18	0.03
			Σy2	-0.05	13.26		13.31	13.31	-0.01
295-155	1.28	G		-17.34	-58.18	-17.3	-28.78	-34.88	-0.02
			Q	-16.17	-75.60	-16.2	-42.28	-50.36	-0.03
			Σx1	9.83	21.05		8.75	8.75	-0.15
			Σy1	8.04	-19.86		-21.74	-21.74	0.03
			Σx2	1.03	1.12		0.07	0.07	-0.11
			Σy2	13.27	-7.83		-16.44	-16.44	-0.06



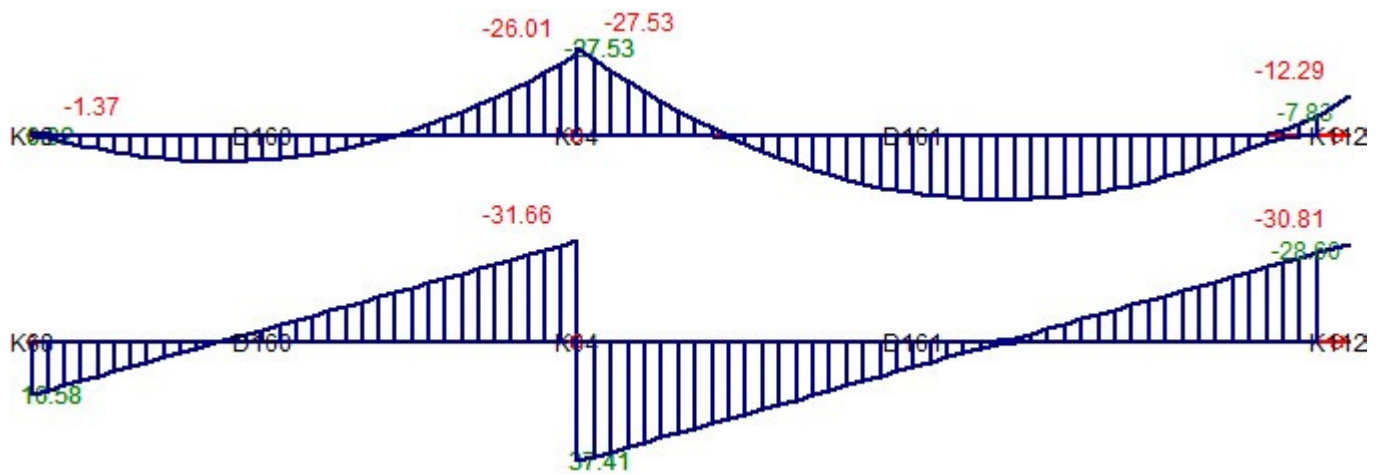
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
296-156	1.08	G		-75.62	-22.19	-22.2	52.32	46.89	0.07
			Q	-90.56	-19.06	-19.1	69.78	62.99	0.10
			Σx1	-0.96	-0.56		0.37	0.37	0.24
			Σy1	24.19	11.37		-11.90	-11.90	-0.11
			Σx2	3.81	1.67		-1.98	-1.98	0.20
			Σy2	8.47	3.98		-4.17	-4.17	0.01
296-157	1.08	G		-22.19	0.02	0.0	23.54	17.61	-0.06
			Q	-19.06	0.02	0.0	21.07	14.27	-0.12
			Σx1	-0.56	-0.00		0.51	0.51	0.00
			Σy1	11.36	0.32		-10.22	-10.22	-0.09
			Σx2	1.67	0.03		-1.52	-1.52	0.01
			Σy2	3.98	0.17		-3.53	-3.53	-0.08



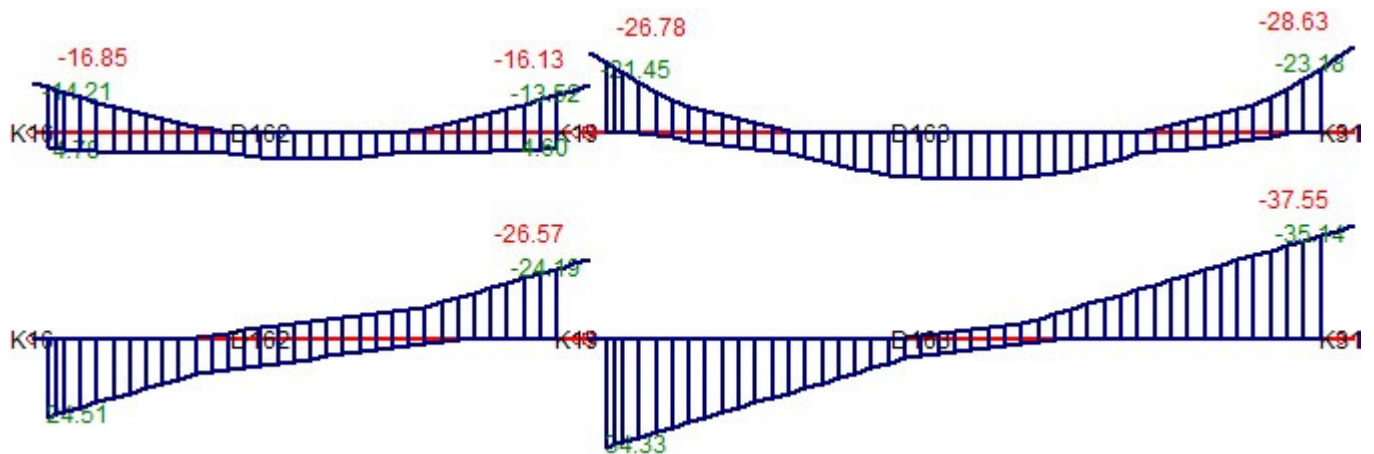
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
297-158	3.27		G	-0.19	-7.70	2.0	4.13	-8.73	0.00
			Q	-0.34	-14.21	3.4	7.21	-15.71	0.00
			Σx1	0.00	-0.01		-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.32	-0.36		-0.21	-0.21	-0.00
			Σx2	-0.02	0.04		0.02	0.02	-0.00
			Σy2	0.16	-0.20		-0.11	-0.11	-0.00
298-159	4.62		G	-7.99	-0.61	6.5	10.69	-7.49	-0.00
			Q	-14.77	-1.18	12.2	19.93	-14.05	-0.00
			Σx1	0.04	-0.02		-0.01	-0.01	0.00
			Σy1	0.24	-0.19		-0.09	-0.09	-0.00
			Σx2	0.06	-0.04		-0.02	-0.02	0.00
			Σy2	0.11	-0.08		-0.04	-0.04	-0.00



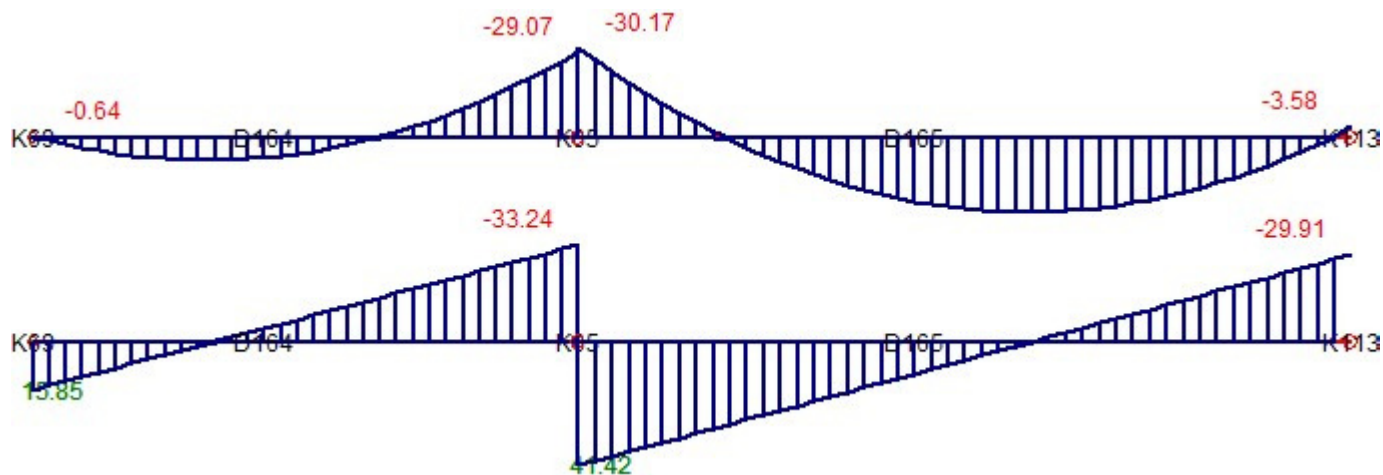
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
299-160	3.27		G	-0.36	-6.94	2.1	4.41	-8.44	-0.00
			Q	-0.59	-11.10	3.4	7.08	-13.51	-0.00
			Σx1	-0.07	0.00		0.02	0.02	0.00
			Σy1	-0.57	0.19		0.23	0.23	-0.00
			Σx2	-0.05	-0.19		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy2	-0.37	0.32		0.21	0.21	0.00
2100-161	4.62		G	-7.34	-3.27	5.3	9.97	-8.21	0.00
			Q	-11.75	-5.25	8.5	15.97	-13.15	0.00
			Σx1	-0.08	0.21		0.06	0.06	0.00
			Σy1	-0.58	1.39		0.43	0.43	-0.00
			Σx2	-0.23	0.76		0.21	0.21	-0.00
			Σy2	-0.18	0.22		0.09	0.09	0.00



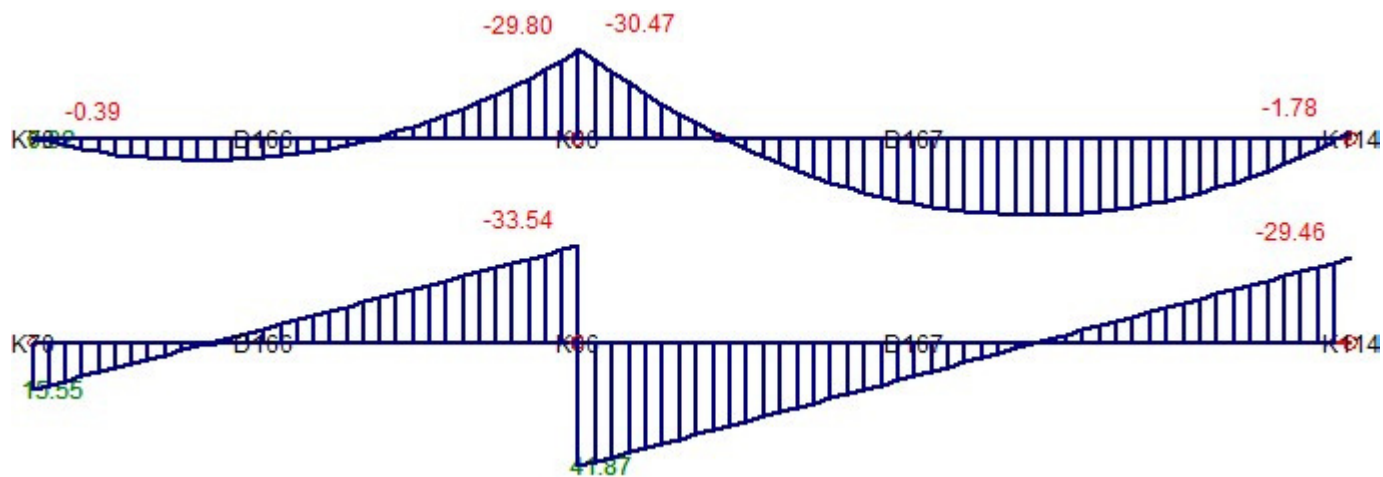
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2101-162	3.37	G		-4.33	-4.12	2.5	8.07	-7.94	0.00
			Q	-5.61	-5.45	3.4	10.66	-10.57	0.00
			Σx1	0.63	-0.63		-0.37	-0.37	0.00
			Σy1	10.21	-9.78		-5.93	-5.93	-0.01
			Σx2	0.55	-0.28		-0.25	-0.25	-0.00
			Σy2	5.34	-5.37		-3.18	-3.18	-0.00
2102-163	4.62	G		-8.03	-8.39	4.5	10.90	-11.05	-0.00
			Q	-10.63	-11.54	6.1	14.69	-15.09	-0.00
			Σx1	0.64	-0.60		-0.27	-0.27	-0.00
			Σy1	7.44	-7.58		-3.25	-3.25	-0.01
			Σx2	0.26	-0.18		-0.10	-0.10	-0.00
			Σy2	4.27	-4.38		-1.87	-1.87	-0.00



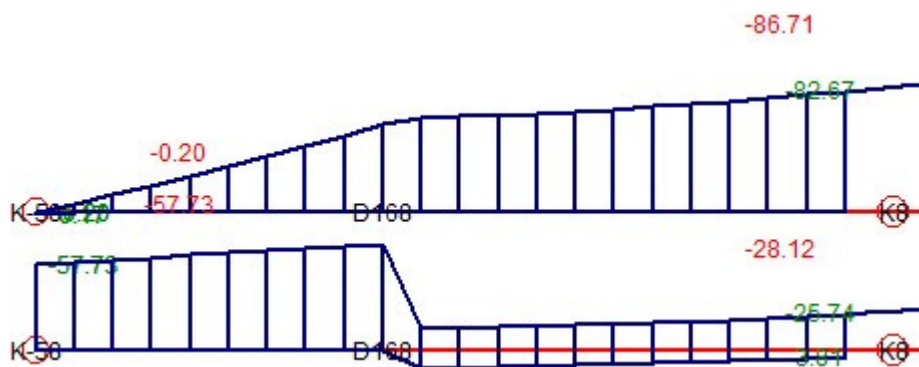
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2103-164	3.27	G		-0.17	-7.47	2.1	4.20	-8.66	-0.00
			Q	-0.27	-12.66	3.3	6.79	-14.37	-0.00
			Σx1	0.04	-0.01		-0.01	-0.01	0.00
			Σy1	0.13	-0.07		-0.06	-0.06	-0.00
			Σx2	0.04	-0.01		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy2	0.08	-0.04		-0.03	-0.03	0.00
2104-165	4.62	G		-7.74	-0.91	6.5	10.57	-7.61	0.00
			Q	-13.15	-1.57	11.1	18.10	-13.09	0.00
			Σx1	-0.00	-0.01		-0.00	-0.00	0.00
			Σy1	0.12	-0.13		-0.06	-0.06	-0.00
			Σx2	-0.01	0.02		0.00	0.00	-0.00
			Σy2	0.07	-0.10		-0.04	-0.04	0.00



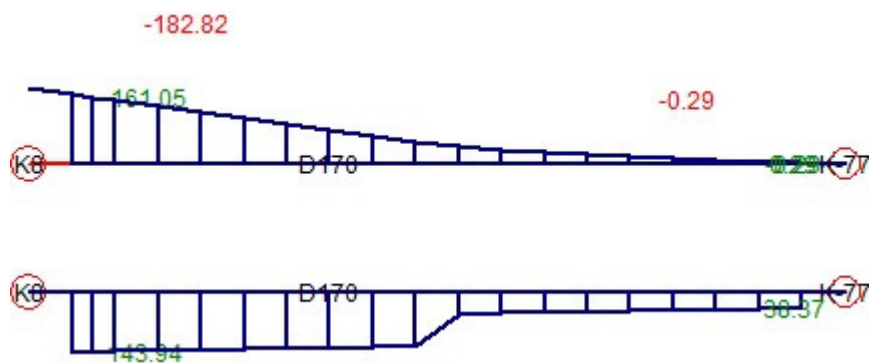
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2105-166	3.27		G	-0.11	-7.66	2.0	4.12	-8.74	0.00
			Q	-0.17	-12.98	3.3	6.66	-14.50	0.00
			Σx1	-0.02	0.05		0.02	0.02	0.00
			Σy1	-0.16	0.15		0.09	0.09	0.00
			Σx2	0.06	-0.00		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy2	-0.17	0.15		0.10	0.10	0.00
2106-167	4.62		G	-7.82	-0.46	6.7	10.68	-7.50	-0.00
			Q	-13.28	-0.77	11.5	18.30	-12.89	-0.00
			Σx1	-0.03	0.05		0.02	0.02	0.00
			Σy1	-0.06	0.13		0.04	0.04	0.00
			Σx2	0.03	0.00		-0.01	-0.01	-0.00
			Σy2	-0.10	0.14		0.05	0.05	0.00



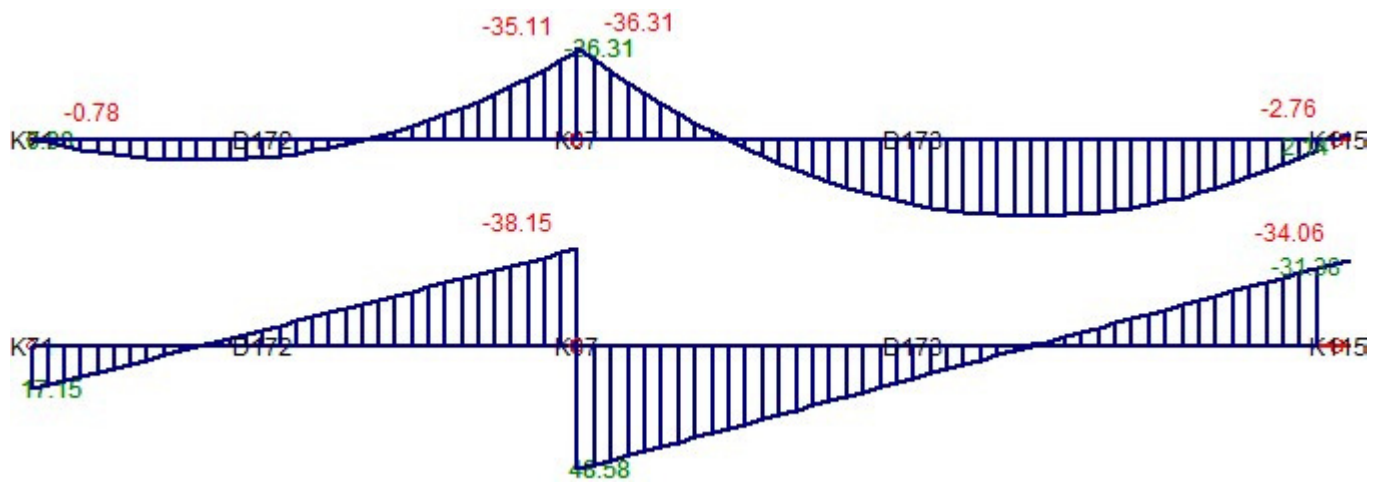
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2107-168	0.97		G	-0.01	-21.74	-0.0	-20.19	-24.78	-0.03
			Q	-0.01	-22.58	-0.0	-20.31	-26.40	-0.06
			Σx1	-0.03	-0.56		-0.55	-0.55	-0.00
			Σy1	-0.18	9.11		9.62	9.62	0.03
			Σx2	-0.06	-0.87		-0.84	-0.84	-0.00
			Σy2	-0.03	4.99		5.20	5.20	0.02
2107-169	1.35		G	-21.74	-25.55	-21.7	0.37	-6.03	0.00
			Q	-22.58	-34.81	-22.6	-4.85	-13.32	0.01
			Σx1	-0.48	-18.16		-13.13	-13.13	-0.18
			Σy1	9.10	10.15		0.78	0.78	0.04
			Σx2	-0.83	-12.11		-8.38	-8.38	-0.13
			Σy2	5.07	-5.59		-7.92	-7.92	-0.08



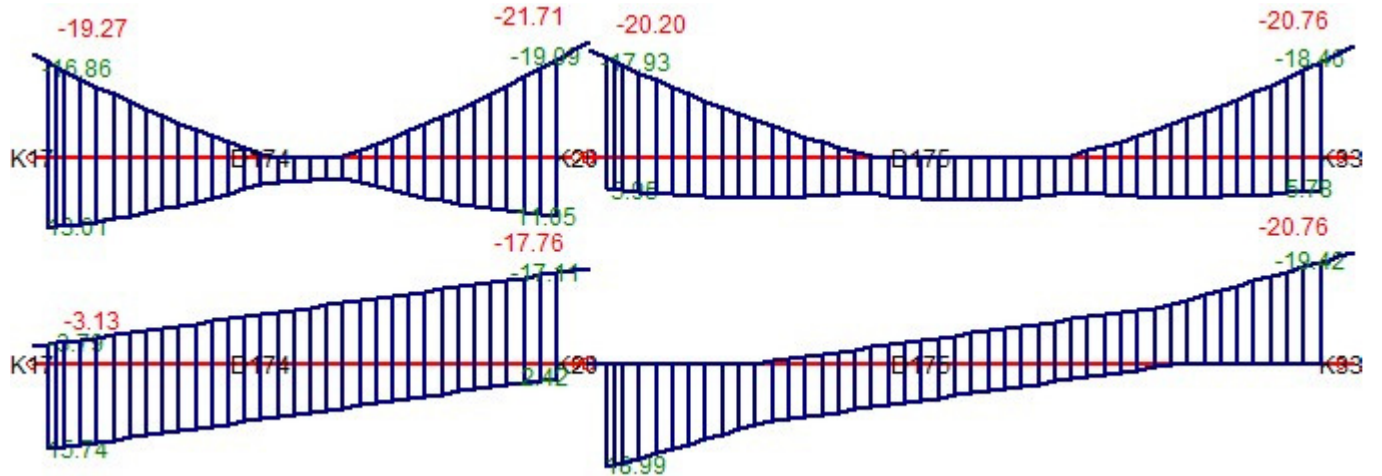
ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2108-170		1.01	G	-56.17	-15.70	-15.7	42.45	37.34	0.01
			Q	-71.33	-14.34	-14.3	59.38	52.99	0.02
			Σx1	2.79	1.25		-1.52	-1.52	0.37
			Σy1	0.35	0.24		-0.11	-0.11	0.06
			Σx2	-2.19	-0.96		1.21	1.21	0.31
			Σy2	11.10	4.99		-6.02	-6.02	0.20
2108-171		0.93	G	-15.70	0.00	0	19.23	14.54	0.02
			Q	-14.34	0.00	0	18.35	12.49	0.03
			Σx1	1.25	0.04		-1.29	-1.29	0.01
			Σy1	0.23	0.25		0.02	0.02	0.16
			Σx2	-0.96	-0.00		1.03	1.03	0.01
			Σy2	4.98	0.29		-5.04	-5.04	0.12



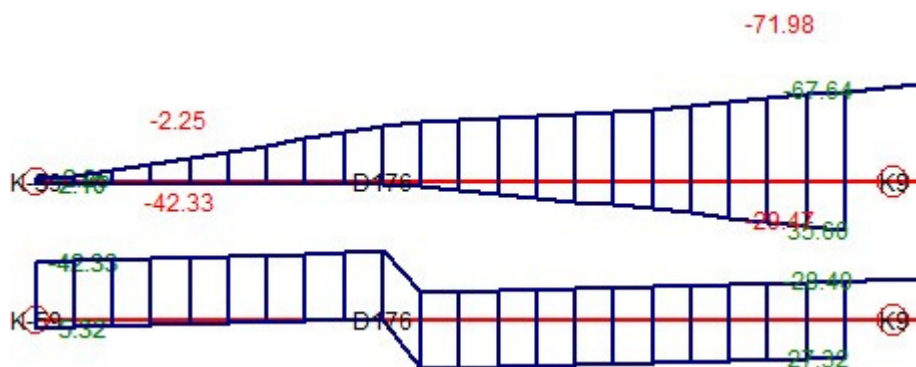
ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2109-172		3.27	G	-0.19	-8.38	1.9	4.10	-9.11	0.00
			Q	-0.35	-15.86	3.6	7.74	-17.23	0.00
			Σx1	0.09	-0.04		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy1	0.35	-0.24		-0.18	-0.18	0.00
			Σx2	-0.06	0.07		0.04	0.04	0.00
			Σy2	0.37	-0.25		-0.19	-0.19	-0.00
2110-173		4.62	G	-8.68	-0.65	7.1	11.61	-8.13	-0.00
			Q	-16.40	-1.26	13.4	21.94	-15.39	-0.00
			Σx1	0.12	-0.20		-0.07	-0.07	-0.00
			Σy1	0.37	-0.59		-0.21	-0.21	0.00
			Σx2	-0.03	0.08		0.02	0.02	0.00
			Σy2	0.39	-0.65		-0.23	-0.23	-0.00



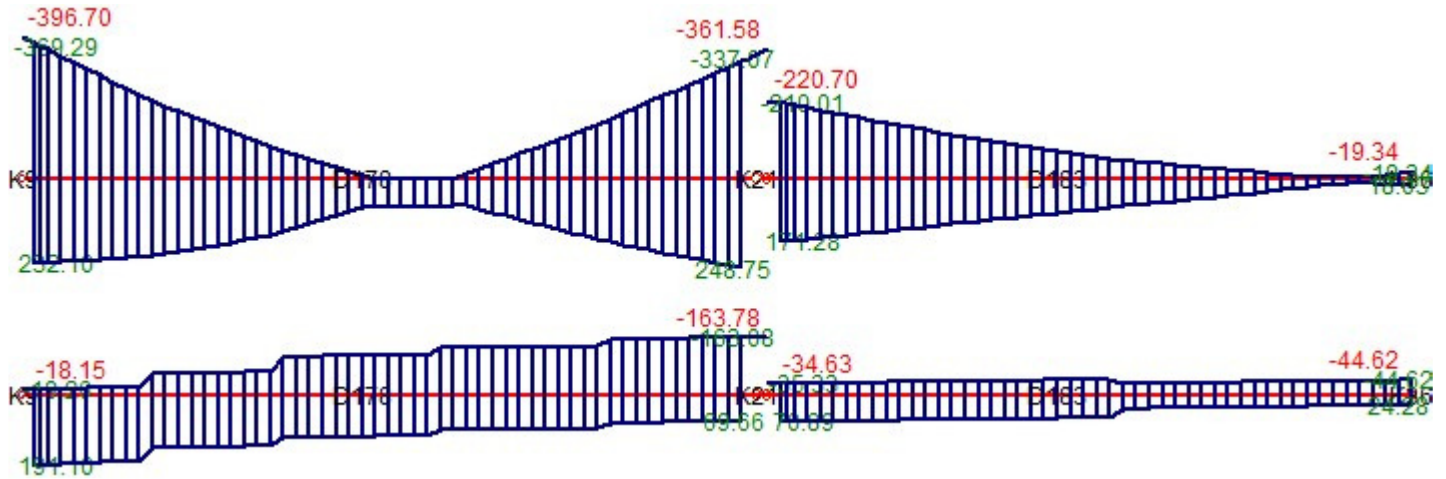
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2111-174	3.37	G	-2.20	-3.53	1.5	4.81	-5.59	0.00	
			Q	-1.50	-4.30	1.7	4.48	-6.14	0.00
			Σx1	-0.05	-0.05		-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	16.38	-16.52		-9.76	-9.76	0.01
			Σx2	3.07	-3.13		-1.84	-1.84	0.01
			Σy2	5.74	-5.88		-3.45	-3.45	-0.01
2112-175	4.62	G	-5.32	-5.53	2.8	7.08	-7.17	0.00	
			Q	-5.26	-5.75	2.9	7.17	-7.38	0.00
			Σx1	-0.14	0.10		0.05	0.05	-0.00
			Σy1	12.73	-12.92		-5.55	-5.55	0.01
			Σx2	2.05	-2.13		-0.91	-0.91	0.01
			Σy2	4.68	-4.74		-2.04	-2.04	-0.01



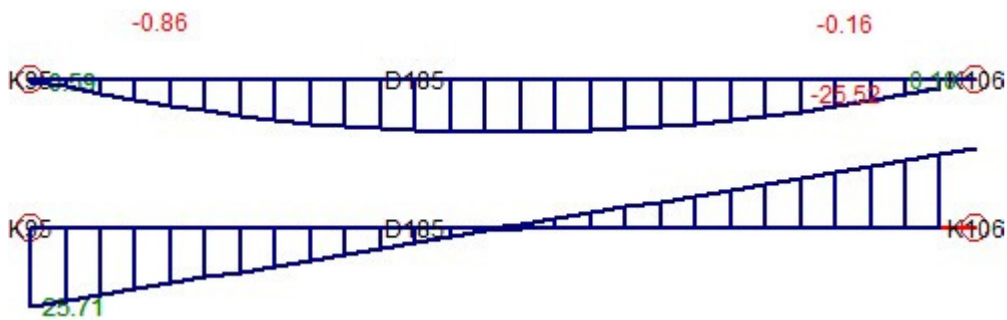
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2113-176	0.94	G	-0.05	-14.78	-0.0	-13.40	-17.88	0.02	
			Q	-0.06	-14.67	-0.1	-12.54	-18.47	0.05
			Σx1	-1.79	2.88		4.95	4.95	0.02
			Σy1	1.29	-19.75		-22.34	-22.34	0.06
			Σx2	-1.20	7.36		9.09	9.09	0.02
			Σy2	-0.58	-20.15		-20.78	-20.78	0.03
2113-177	1.37	G	-14.76	-10.55	-10.5	6.33	-0.16	-0.03	
			Q	-14.65	-15.27	-13.5	3.85	-4.76	-0.06
			Σx1	3.43	-22.08		-18.67	-18.67	-0.18
			Σy1	-20.13	-1.18		13.86	13.86	0.12
			Σx2	7.76	-9.98		-12.98	-12.98	-0.15
			Σy2	-20.05	-52.80		-23.96	-23.96	0.03



ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2114-178	0.99	G		-52.30	-2.27	-2.3	52.86	47.85	-0.06
			Q	-77.89	-0.07	-0.1	81.45	75.19	-0.08
			Σx1	56.79	39.43		-17.48	-17.48	0.36
			Σy1	245.47	167.30		-78.68	-78.68	0.01
			Σx2	-5.86	-3.68		2.19	2.19	0.30
			Σy2	314.05	214.62		-100.07	-100.07	0.14
2114-179	0.93	G		-2.27	20.87	20.9	27.22	22.53	-0.01
			Q	-0.06	32.81	32.8	38.28	32.42	-0.07
			Σx1	39.43	22.44		-18.27	-18.27	0.03
			Σy1	167.32	92.98		-79.92	-79.92	0.16
			Σx2	-3.68	-1.77		2.05	2.05	0.01
			Σy2	214.63	119.40		-102.39	-102.39	0.16
2114-180	1.25	G		20.88	20.81	21.5	2.06	-2.16	-0.36
			Q	32.82	32.79	33.4	1.94	-1.99	-0.64
			Σx1	22.48	-2.79		-20.22	-20.22	-0.07
			Σy1	93.26	-13.93		-85.75	-85.75	-0.29
			Σx2	-1.76	1.16		2.34	2.34	0.01
			Σy2	119.68	-19.82		-111.60	-111.60	-0.39
2114-181	1.24	G		20.81	3.61	20.8	-11.77	-15.96	0.03
			Q	32.79	5.21	32.8	-20.29	-24.20	0.04
			Σx1	-2.79	-28.43		-20.67	-20.67	0.01
			Σy1	-13.93	-121.42		-86.68	-86.68	-0.01
			Σx2	1.17	4.20		2.45	2.45	-0.00
			Σy2	-19.83	-160.48		-113.43	-113.43	0.02
2114-182	1.37	G		3.61	-35.17	3.6	-25.90	-30.54	0.34
			Q	5.20	-57.17	5.2	-43.23	-47.55	0.64
			Σx1	-28.43	-57.22		-20.96	-20.96	-0.17
			Σy1	-121.42	-241.98		-87.74	-87.74	0.04
			Σx2	4.21	8.10		2.83	2.83	-0.28
			Σy2	-160.48	-319.22		-115.52	-115.52	0.21
2115-183	2.64	G		-15.51	6.78	6.8	12.90	4.00	0.01
			Q	-16.75	9.93	9.9	14.27	5.97	0.00
			Σx1	44.99	3.28		-15.82	-15.82	0.18
			Σy1	157.43	41.83		-43.86	-43.86	0.23
			Σx2	10.76	-12.06		-8.66	-8.66	0.16
			Σy2	195.39	62.23		-50.51	-50.51	0.24
2115-184	2.28	G		6.77	-0.33	6.9	0.74	-6.97	0.00
			Q	9.92	-0.97	9.9	-1.18	-8.36	0.01
			Σx1	3.28	-7.25		-4.61	-4.61	-0.05
			Σy1	41.83	-16.51		-25.58	-25.58	-0.19
			Σx2	-12.07	-6.88		2.27	2.27	0.01
			Σy2	62.23	-14.79		-33.77	-33.77	-0.28

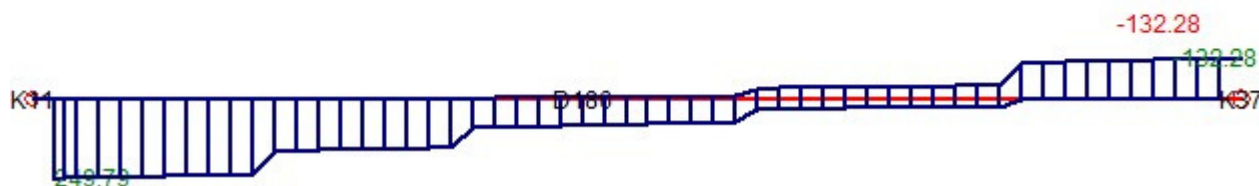
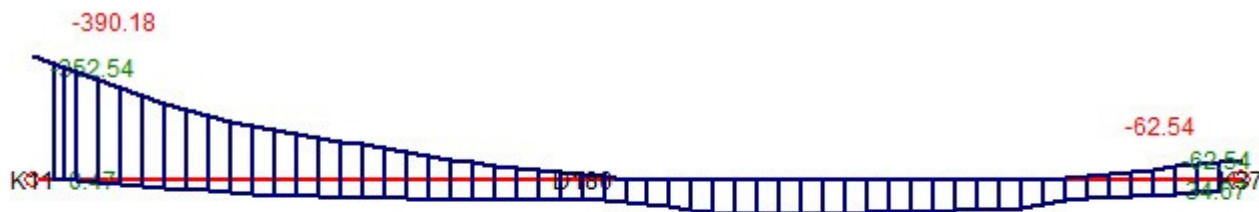


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2116-185		2.67	G	-0.08	-0.02	4.0	6.14	-6.10	0.00
			Q	-0.15	-0.04	7.6	11.61	-11.53	0.00
			Σx1	0.22	-0.05		-0.10	-0.10	-0.00
			Σy1	0.52	-0.09		-0.23	-0.23	0.00
			Σx2	0.08	-0.02		-0.04	-0.04	-0.01
			Σy2	0.70	-0.12		-0.31	-0.31	0.01

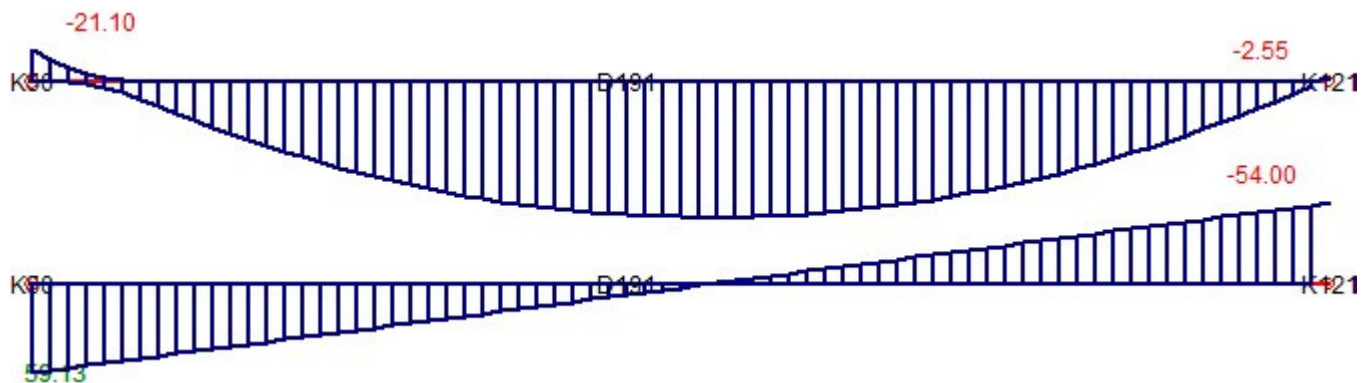


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
2117-186		1.03	G	-107.65	-37.88	-37.9	69.84	65.82	0.04
			Q	-163.23	-58.42	-58.4	105.14	98.66	0.09
			Σx1	35.58	22.21		-12.99	-12.99	0.28
			Σy1	75.11	49.57		-24.82	-24.82	-0.12
			Σx2	-13.43	-10.45		2.90	2.90	0.26
			Σy2	155.39	103.11		-50.82	-50.82	0.02
2117-187		0.93	G	-37.89	3.29	3.3	46.82	41.71	0.01
			Q	-58.43	2.93	2.9	67.86	64.09	0.10
			Σx1	22.21	11.98		-10.99	-10.99	-0.02
			Σy1	49.56	27.53		-23.69	-23.69	-0.02
			Σx2	-10.45	-6.99		3.71	3.71	-0.01
			Σy2	103.10	58.90		-47.52	-47.52	-0.03
2117-188		1.25	G	3.28	29.09	29.1	23.11	18.20	0.01
			Q	2.91	47.04	47.0	39.24	31.37	0.02
			Σx1	11.98	1.35		-8.50	-8.50	0.00
			Σy1	27.51	4.01		-18.81	-18.81	0.01
			Σx2	-6.99	-2.16		3.86	3.86	-0.00
			Σy2	58.87	10.12		-39.00	-39.00	0.01
2117-189		1.24	G	29.10	23.97	29.1	-1.01	-7.26	0.01
			Q	47.05	38.81	47.0	-2.74	-10.55	0.02
			Σx1	1.35	-6.92		-6.67	-6.67	-0.01
			Σy1	4.01	-15.04		-15.36	-15.36	0.04
			Σx2	-2.16	2.03		3.38	3.38	-0.05
			Σy2	10.12	-29.30		-31.79	-31.79	0.11
2117-190		1.11	G	23.97	-11.86	24.0	-29.62	-35.20	-0.05
			Q	38.82	-20.97	38.8	-50.59	-57.56	-0.12
			Σx1	-6.92	-12.15		-4.73	-4.73	-0.02

$\Sigma y1$	-15.04	-24.67	-8.70	-8.70	0.10
$\Sigma x2$	2.04	3.07	0.94	0.94	-0.12
$\Sigma y2$	-29.30	-49.48	-18.25	-18.25	0.26



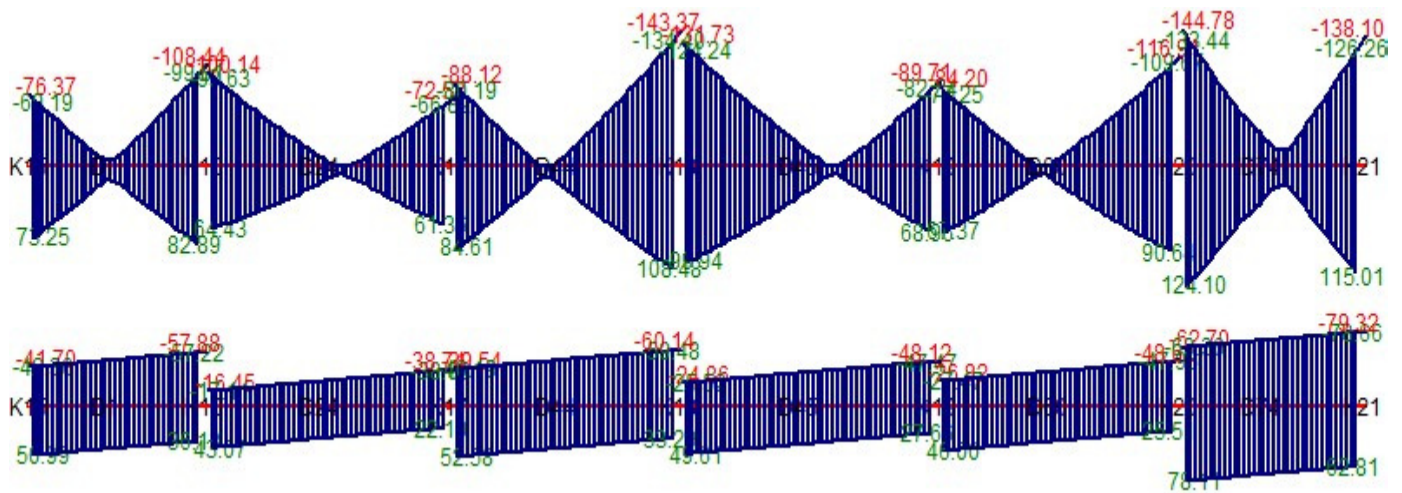
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	$My1$	$My2$	Mmax	$Vy1$	$Vy2$	Στρέψη
2118-191	7.23		G	-5.37	-0.64	22.8	14.87	-13.57	-0.02
			Q	-9.24	-1.12	40.0	26.03	-23.79	-0.03
			$\Sigma x1$	0.72	0.11		-0.08	-0.08	-0.00
			$\Sigma y1$	3.50	-0.73		-0.59	-0.59	-0.00
			$\Sigma x2$	1.92	-0.06		-0.27	-0.27	-0.00
			$\Sigma y2$	0.73	-0.24		-0.13	-0.13	-0.00



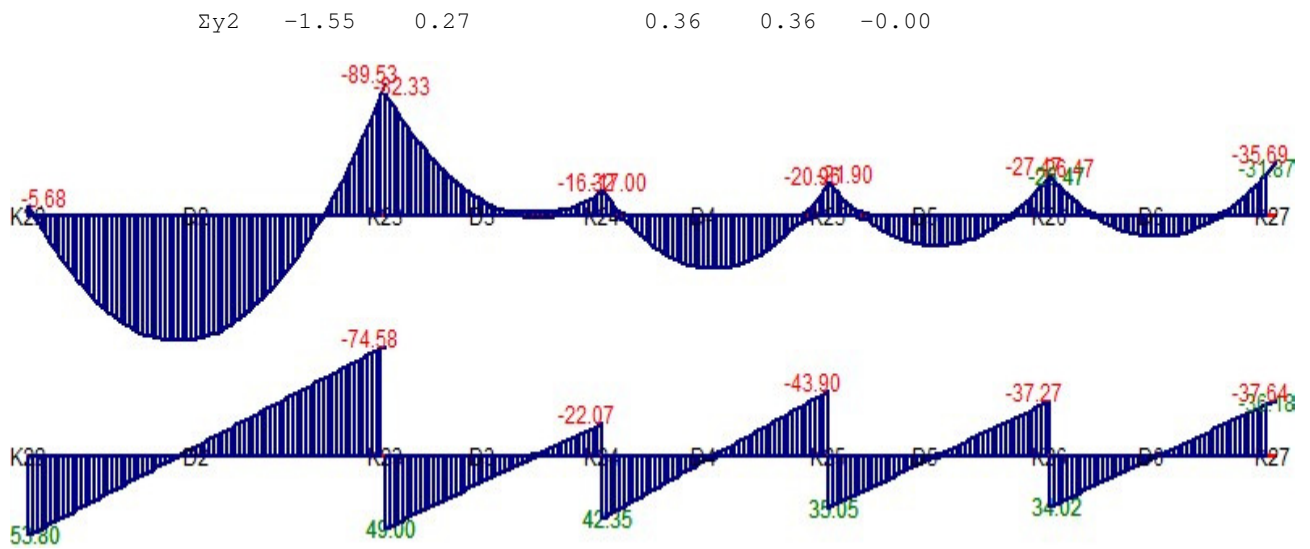
ΣΤΑΘΜΗ 3

ΣT	ΔOK	Len	TΦ	$My1$	$My2$	Mmax	$Vy1$	$Vy2$	Στρέψη
3	1-1	3.67	G	0.73	-7.33	3.1	4.00	-8.39	0.00
			Q	1.78	-6.75	2.6	1.93	-6.58	0.00
			$\Sigma x1$	54.52	-81.39		-37.04	-37.04	-0.01
			$\Sigma y1$	61.35	-56.53		-32.12	-32.12	0.17
			$\Sigma x2$	57.90	-70.84		-35.08	-35.08	0.04
			$\Sigma y2$	15.14	-9.38		-6.68	-6.68	0.08
3	24-24	5.06	G	-12.07	-3.53	3.4	10.22	-6.85	-0.12
			Q	-11.06	-0.33	2.7	7.99	-3.74	-0.13
			$\Sigma x1$	74.50	-59.31		-26.47	-26.47	0.01
			$\Sigma y1$	30.14	-30.97		-12.09	-12.09	-0.09
			$\Sigma x2$	62.06	-54.07		-22.97	-22.97	-0.02
			$\Sigma y2$	-3.45	1.20		0.92	0.92	-0.04
3	44-44	4.69	G	0.00	-10.83	4.7	5.62	-10.23	0.04
			Q	4.11	-10.21	5.2	2.23	-8.33	0.04
			$\Sigma x1$	75.37	-108.84		-39.24	-39.24	0.00
			$\Sigma y1$	46.62	-65.19		-23.82	-23.82	0.04
			$\Sigma x2$	75.67	-109.37		-39.42	-39.42	0.01
			$\Sigma y2$	-1.46	3.81		1.12	1.12	0.03

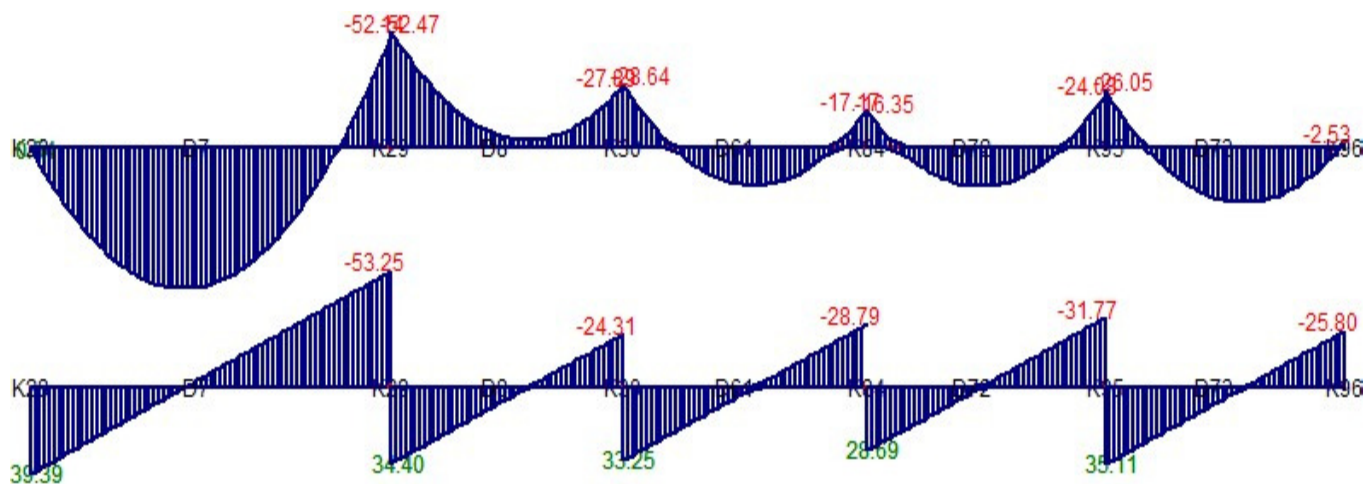
3	45-45	5.30	G	-10.55	-6.45	3.4	9.72	-8.17	-0.08
			Q	-8.02	-4.12	2.0	6.70	-5.23	-0.10
			Σx1	97.13	-65.65		-30.71	-30.71	0.00
			Σy1	68.66	-52.44		-22.85	-22.85	-0.09
			Σx2	103.13	-75.18		-33.64	-33.64	-0.02
			Σy2	-1.21	1.35		0.48	0.48	-0.06
3	60-60	4.97	G	-5.03	-8.56	3.7	7.68	-9.10	0.05
			Q	-2.80	-6.10	2.6	4.93	-6.25	0.06
			Σx1	60.41	-83.50		-28.97	-28.97	0.01
			Σy1	54.21	-73.89		-25.79	-25.79	0.01
			Σx2	76.71	-103.45		-36.27	-36.27	-0.00
			Σy2	-3.71	4.08		1.57	1.57	0.02
3	74-74	3.79	G	-4.62	-4.88	1.3	6.32	-6.46	0.15
			Q	-2.49	-4.98	0.4	3.60	-4.92	0.17
			Σx1	107.67	-86.58		-51.31	-51.31	0.03
			Σy1	104.28	-105.27		-55.35	-55.35	0.03
			Σx2	127.69	-94.80		-58.76	-58.76	0.01
			Σy2	10.01	-40.14		-13.24	-13.24	0.05



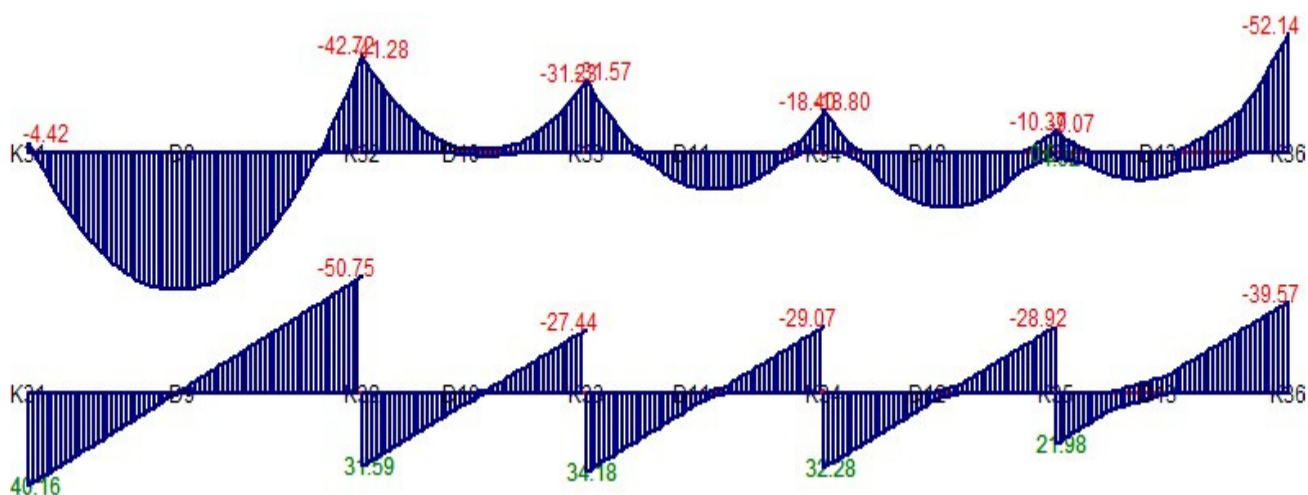
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	2-2	8.07	G	-1.61	-26.25	25.4	15.96	-22.07	-0.02
			Q	-2.33	-36.06	34.0	21.50	-29.86	-0.02
			Σx1	0.04	-0.04		-0.01	-0.01	-0.00
			Σy1	0.16	0.16		-0.00	-0.00	0.00
			Σx2	0.08	-0.07		-0.02	-0.02	0.00
3	3-3	4.90	Σy2	0.05	0.37		0.04	0.04	0.00
			G	-24.16	-5.46	-0.2	14.34	-6.71	0.00
			Q	-33.15	-5.96	0.5	19.76	-8.67	0.00
			Σx1	0.17	-0.07		-0.05	-0.05	0.00
			Σy1	0.42	-2.68		-0.63	-0.63	0.00
3	4-4	5.12	Σx2	0.16	-0.50		-0.13	-0.13	0.00
			Σy2	0.46	-2.09		-0.52	-0.52	0.00
			G	-5.72	-6.14	13.9	15.44	-15.60	-0.18
			Q	-6.18	-8.44	11.6	14.34	-15.22	-0.21
			Σx1	0.67	0.22		-0.09	-0.09	0.01
3	5-5	5.02	Σy1	-2.43	3.05		1.07	1.07	-0.18
			Σx2	0.21	0.33		0.03	0.03	-0.03
			Σy2	-2.24	2.67		0.96	0.96	-0.12
			G	-6.41	-7.99	6.3	10.40	-11.03	0.00
			Q	-8.83	-11.12	8.2	14.01	-14.92	0.00
3	6-6	5.10	Σx1	0.43	-0.70		-0.23	-0.23	0.00
			Σy1	3.01	-2.05		-1.01	-1.01	0.00
			Σx2	0.58	-0.58		-0.23	-0.23	-0.00
			Σy2	2.47	-1.58		-0.81	-0.81	0.00
			G	-7.67	-10.84	4.3	9.99	-11.24	0.01
3	6-6	5.10	Q	-10.74	-14.04	5.9	13.69	-14.98	0.01
			Σx1	-0.20	0.61		0.16	0.16	-0.00
			Σy1	-1.63	1.78		0.67	0.67	-0.00
			Σx2	0.00	1.08		0.21	0.21	0.00



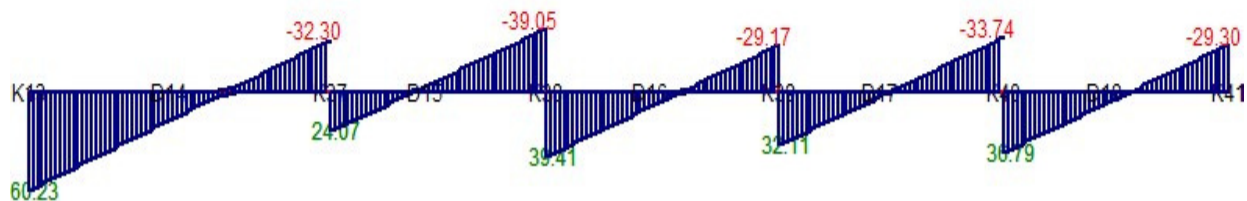
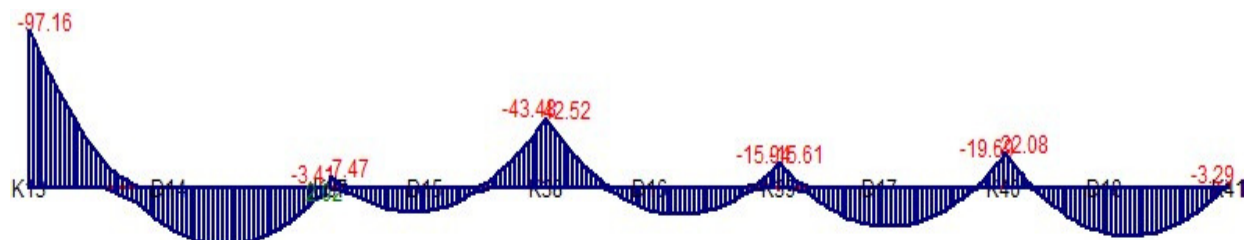
ΣT	ΔOK	Len	$T\Phi$	$My1$	$My2$	M_{max}	$Vy1$	$Vy2$	$\Sigma \tau \psi$
3	7-7	7.61	G	0.04	-16.84	20.7	12.73	-17.18	-0.02
			Q	0.32	-19.60	24.2	14.80	-20.04	-0.02
			$\Sigma x1$	0.00	0.12		0.02	0.02	-0.00
			$\Sigma y1$	0.12	0.06		-0.01	-0.01	0.00
			$\Sigma x2$	0.03	0.02		-0.00	-0.00	0.00
			$\Sigma y2$	0.06	0.31		0.03	0.03	0.00
3	8-8	4.87	G	-16.80	-9.11	-1.0	11.15	-7.99	0.00
			Q	-19.86	-10.39	-1.4	12.90	-9.01	0.00
			$\Sigma x1$	0.11	-0.08		-0.04	-0.04	0.00
			$\Sigma y1$	0.12	-2.71		-0.58	-0.58	0.00
			$\Sigma x2$	0.02	-0.45		-0.10	-0.10	0.00
			$\Sigma y2$	0.35	-2.16		-0.52	-0.52	-0.00
3	61-61	5.14	G	-9.35	-5.57	5.6	10.85	-9.38	-0.00
			Q	-10.68	-6.43	6.4	12.40	-10.75	-0.00
			$\Sigma x1$	-0.07	0.20		0.05	0.05	-0.00
			$\Sigma y1$	-2.53	2.65		1.01	1.01	-0.00
			$\Sigma x2$	-0.41	0.36		0.15	0.15	-0.00
			$\Sigma y2$	-2.02	2.31		0.84	0.84	-0.00
3	72-72	5.01	G	-5.32	-7.86	5.8	9.35	-10.37	0.00
			Q	-6.12	-8.98	6.6	10.71	-11.85	0.00
			$\Sigma x1$	0.20	-0.40		-0.12	-0.12	0.00
			$\Sigma y1$	2.63	-1.68		-0.86	-0.86	0.00
			$\Sigma x2$	0.35	0.08		-0.05	-0.05	0.00
			$\Sigma y2$	2.31	-1.98		-0.85	-0.85	-0.00
3	73-73	5.05	G	-8.50	-0.83	8.2	11.45	-8.41	0.01
			Q	-9.71	-0.94	9.4	13.10	-9.63	0.01
			$\Sigma x1$	-0.29	0.11		0.08	0.08	-0.00
			$\Sigma y1$	-1.41	0.42		0.36	0.36	0.00
			$\Sigma x2$	0.12	0.01		-0.02	-0.02	0.00
			$\Sigma y2$	-1.66	0.50		0.43	0.43	0.00



ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	9-9	7.23	G	-1.37	-13.25	18.7	12.58	-15.86	-0.02
			Q	-1.71	-16.55	23.0	15.45	-19.56	-0.02
			Σx1	0.30	0.12		-0.03	-0.03	0.00
			Σy1	0.48	-0.12		-0.08	-0.08	-0.00
			Σx2	0.34	-0.03		-0.05	-0.05	-0.00
			Σy2	0.24	0.18		-0.01	-0.01	-0.00
3	10-10	4.84	G	-12.83	-10.11	0.1	10.09	-8.96	0.00
			Q	-15.97	-11.72	-0.3	11.98	-10.23	0.00
			Σx1	-0.00	-0.14		-0.03	-0.03	0.00
			Σy1	-0.15	-2.71		-0.53	-0.53	-0.00
			Σx2	-0.14	-0.43		-0.06	-0.06	0.00
			Σy2	0.18	-2.28		-0.51	-0.51	-0.00
3	11-11	5.16	G	-10.21	-5.86	5.2	11.00	-9.31	-0.00
			Q	-11.85	-6.99	6.1	12.89	-11.00	-0.00
			Σx1	-0.11	0.37		0.09	0.09	-0.00
			Σy1	-2.74	3.26		1.16	1.16	-0.00
			Σx2	-0.40	0.38		0.15	0.15	0.00
			Σy2	-2.31	3.09		1.05	1.05	-0.00
3	12-12	5.01	G	-5.99	-3.23	7.8	10.40	-9.30	0.00
			Q	-7.14	-4.01	8.9	12.16	-10.91	0.00
			Σx1	0.40	-1.02		-0.28	-0.28	-0.00
			Σy1	3.33	-3.72		-1.41	-1.41	0.00
			Σx2	0.36	0.19		-0.03	-0.03	0.00
			Σy2	3.23	-4.77		-1.60	-1.60	-0.00
3	13-13	5.04	G	-2.42	-17.06	3.8	6.99	-12.81	0.01
			Q	-3.06	-19.41	4.5	8.36	-14.85	0.01
			Σx1	-1.16	2.78		0.78	0.78	-0.00
			Σy1	-4.21	10.00		2.82	2.82	0.00
			Σx2	0.22	-0.52		-0.15	-0.15	-0.00
			Σy2	-5.43	13.46		3.75	3.75	0.00

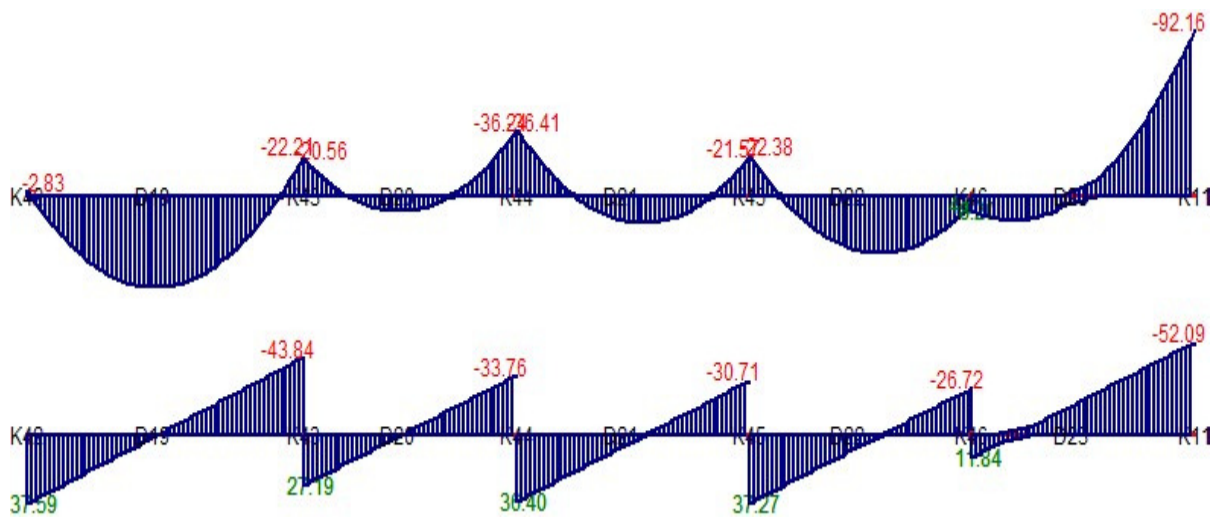


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	14-14	6.72	G	-29.83	-0.04	10.5	18.14	-9.27	-0.00
			Q	-37.92	-2.17	13.6	23.83	-13.19	-0.01
			Σx1	7.07	-2.16		-1.37	-1.37	-0.00
			Σy1	7.08	-1.86		-1.33	-1.33	-0.01
			Σx2	6.99	-2.14		-1.36	-1.36	-0.00
			Σy2	3.59	-0.90		-0.67	-0.67	-0.00
3	15-15	4.81	G	-1.37	-13.36	4.8	6.96	-11.95	-0.00
			Q	-3.74	-16.96	5.4	9.78	-15.28	-0.00
			Σx1	-1.85	0.37		0.46	0.46	0.00
			Σy1	-1.50	-1.70		-0.04	-0.04	-0.00
			Σx2	-1.83	0.12		0.41	0.41	-0.00
			Σy2	-0.71	-1.57		-0.18	-0.18	-0.00
3	16-16	5.19	G	-13.05	-4.43	4.9	11.87	-8.55	0.00
			Q	-16.60	-6.64	6.5	15.59	-11.75	0.00
			Σx1	0.30	0.11		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy1	-1.79	2.23		0.77	0.77	0.00
			Σx2	0.04	0.28		0.05	0.05	0.00
			Σy2	-1.61	2.00		0.70	0.70	0.00
3	17-17	5.00	G	-4.33	-5.48	7.4	9.60	-10.06	0.00
			Q	-6.51	-8.19	9.0	12.77	-13.44	0.00
			Σx1	0.15	-0.32		-0.09	-0.09	-0.00
			Σy1	2.22	-0.85		-0.61	-0.61	0.00
			Σx2	0.34	0.05		-0.06	-0.06	0.00
			Σy2	1.98	-1.01		-0.60	-0.60	-0.00
3	18-18	5.02	G	-6.23	-1.05	8.9	10.90	-8.83	0.01
			Q	-9.11	-1.25	11.5	14.72	-11.59	0.01
			Σx1	-0.42	-0.05		0.07	0.07	-0.00
			Σy1	-0.81	0.17		0.20	0.20	0.00
			Σx2	-0.13	-0.18		-0.01	-0.01	-0.00
			Σy2	-0.87	0.30		0.23	0.23	0.00

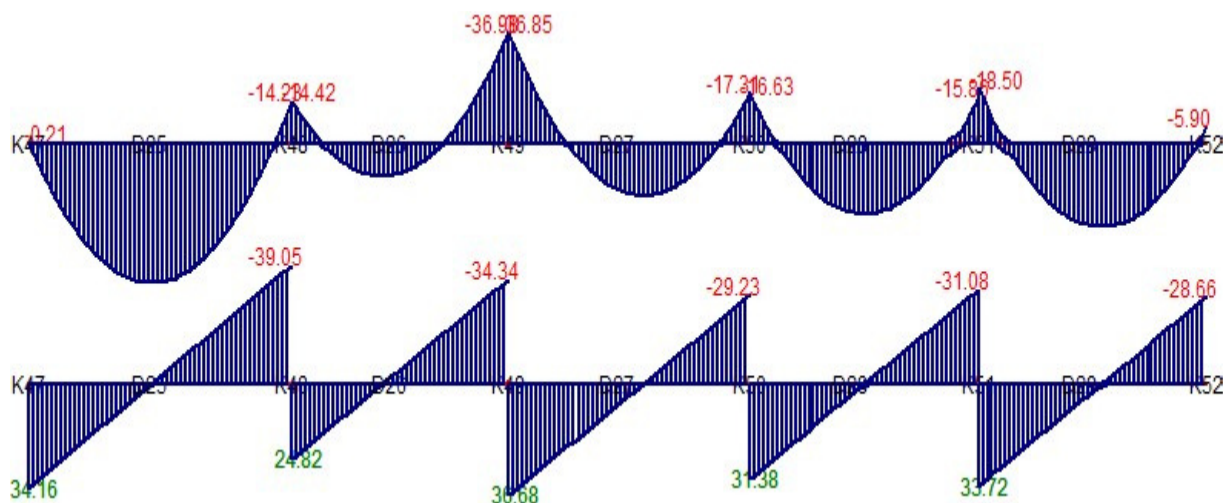


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	19-19	6.20	G	-0.86	-6.14	15.5	11.34	-13.04	-0.01
			Q	-1.11	-9.29	20.0	14.85	-17.49	-0.01
			Σx1	0.20	-0.01		-0.03	-0.03	0.00
			Σy1	0.25	0.62		0.06	0.06	-0.00
			Σx2	0.21	0.09		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy2	0.12	0.20		0.01	0.01	-0.00
3	20-20	4.77	G	-5.65	-11.30	2.9	8.19	-10.57	-0.00
			Q	-8.62	-13.99	3.0	10.75	-13.00	-0.00
			Σx1	-0.15	-0.06		0.02	0.02	-0.00
			Σy1	0.48	-1.35		-0.38	-0.38	-0.00
			Σx2	-0.05	-0.14		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy2	0.13	-1.20		-0.28	-0.28	-0.00

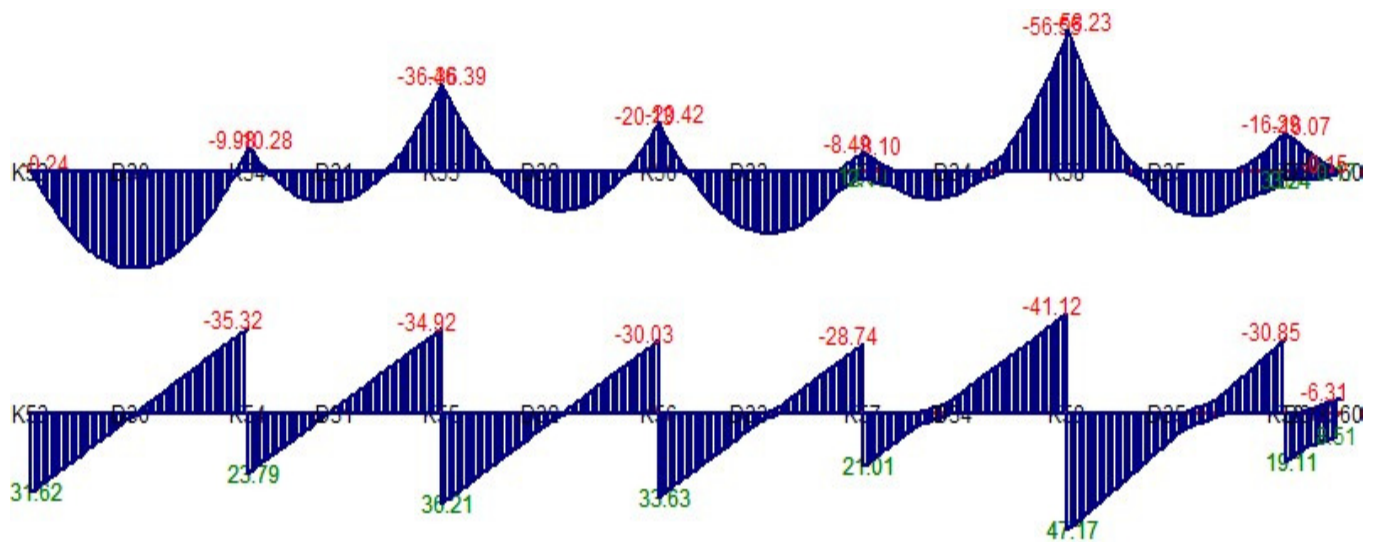
3	21-21	5.22	G	-11.35	-6.49	4.6	11.19	-9.33	0.00
			Q	-14.06	-8.54	5.9	14.19	-12.08	0.00
			Σx1	-0.01	-0.18		-0.03	-0.03	-0.00
			Σy1	-1.31	1.28		0.50	0.50	0.00
			Σx2	-0.09	-0.08		0.00	0.00	0.00
			Σy2	-1.19	1.14		0.45	0.45	0.00
3	22-22	4.99	G	-6.75	1.85	10.2	11.54	-8.09	-0.00
			Q	-8.84	0.97	12.0	14.46	-10.53	0.00
			Σx1	-0.25	1.39		0.33	0.33	-0.00
			Σy1	1.22	1.54		0.06	0.06	0.00
			Σx2	-0.17	1.87		0.41	0.41	0.00
			Σy2	1.10	1.34		0.05	0.05	-0.00
3	23-23	4.99	G	3.22	-29.69	4.5	3.21	-16.41	-0.00
			Q	2.57	-34.72	5.1	5.01	-19.96	-0.00
			Σx1	1.68	-7.02		-1.74	-1.74	0.00
			Σy1	1.72	-5.20		-1.39	-1.39	0.01
			Σx2	2.26	-9.01		-2.26	-2.26	-0.00
			Σy2	1.44	-3.39		-0.97	-0.97	0.01



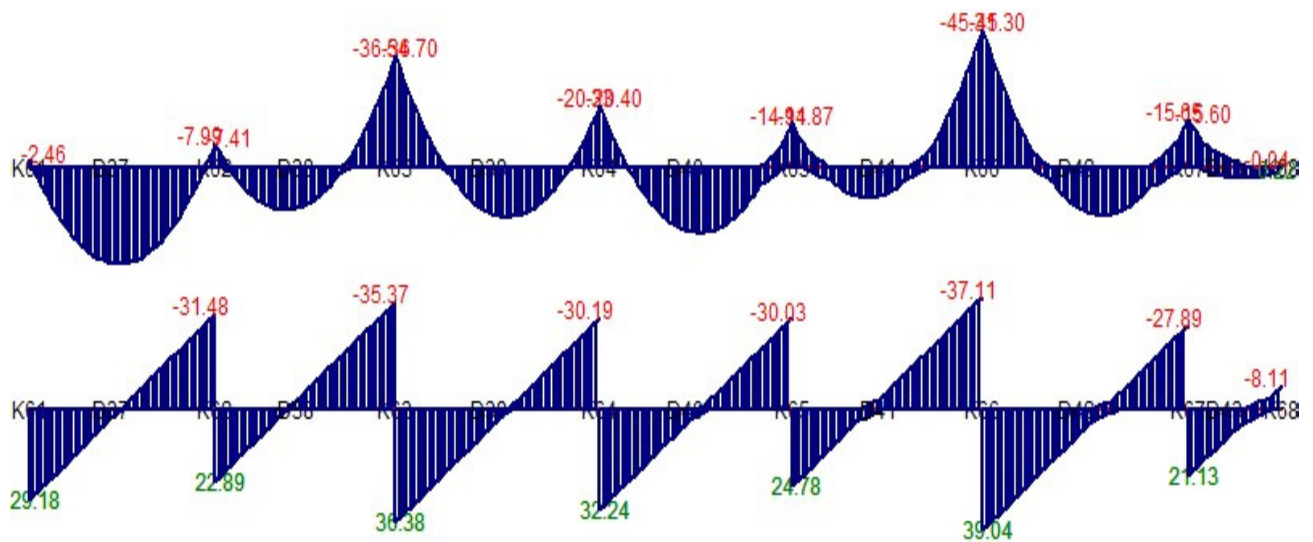
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	25-25	5.73	G	-0.08	-4.05	14.2	10.58	-11.97	-0.00
			Q	-0.07	-5.84	17.6	13.25	-15.26	-0.00
			Σx1	0.00	-0.01		-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.05	0.60		0.10	0.10	-0.00
			Σx2	0.01	0.14		0.02	0.02	-0.00
			Σy2	0.02	0.04		0.00	0.00	-0.00
3	26-26	4.74	G	-4.10	-11.68	3.5	7.72	-10.92	-0.00
			Q	-5.93	-14.14	3.7	9.60	-13.07	-0.00
			Σx1	-0.02	-0.14		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy1	0.56	-0.37		-0.20	-0.20	-0.00
			Σx2	0.12	-0.08		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy2	0.02	-0.49		-0.11	-0.11	-0.00
3	27-27	5.24	G	-11.64	-5.33	5.2	11.51	-9.10	0.00
			Q	-14.09	-6.74	6.4	14.10	-11.29	0.00
			Σx1	-0.14	0.07		0.04	0.04	-0.00
			Σy1	-0.35	0.47		0.16	0.16	0.00
			Σx2	-0.08	0.28		0.07	0.07	0.00
			Σy2	-0.48	0.33		0.16	0.16	0.00
3	28-28	4.98	G	-5.11	-4.78	7.3	9.87	-9.74	-0.00
			Q	-6.49	-6.27	8.6	12.04	-11.95	-0.00
			Σx1	0.10	0.19		0.02	0.02	-0.00
			Σy1	0.50	2.07		0.31	0.31	0.00
			Σx2	0.33	-0.18		-0.10	-0.10	0.00
			Σy2	0.34	2.67		0.47	0.47	-0.00
3	29-29	4.98	G	-5.63	-1.89	8.5	10.54	-9.04	-0.01
			Q	-7.27	-2.23	10.3	12.99	-10.97	-0.01
			Σx1	0.05	-0.39		-0.09	-0.09	0.00
			Σy1	1.98	-0.57		-0.51	-0.51	0.01
			Σx2	-0.36	-0.41		-0.01	-0.01	-0.00
			Σy2	2.61	-0.57		-0.64	-0.64	0.01



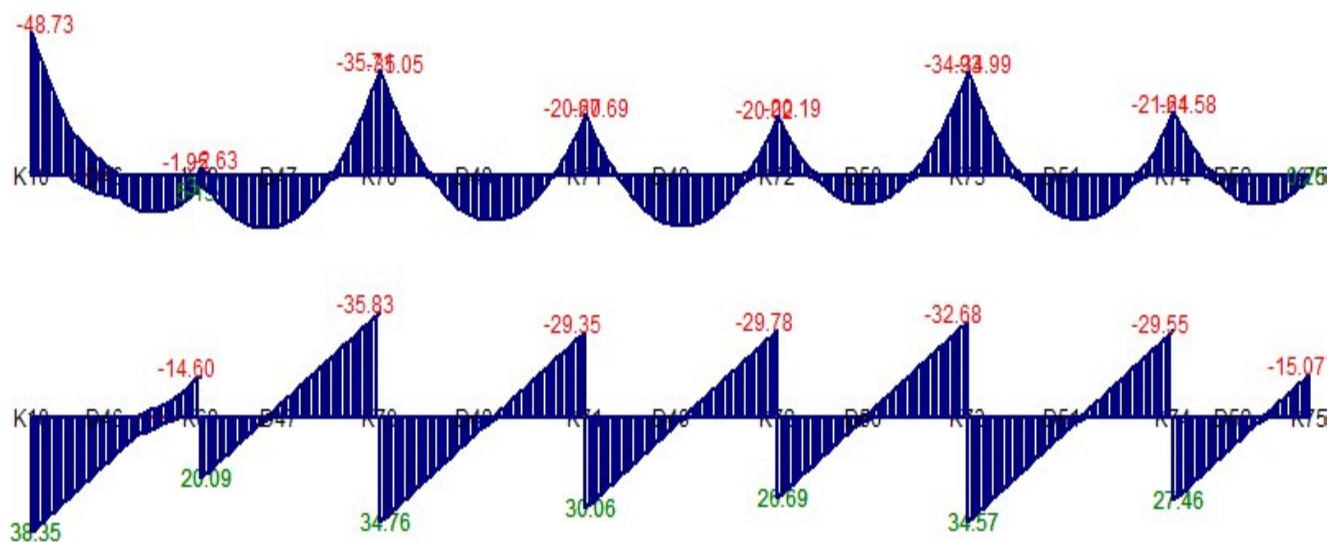
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	30-30	5.27	G	-0.08	-2.77	12.2	9.84	-10.87	0.00
			Q	-0.09	-4.16	15.0	12.22	-13.77	0.00
			Σx1	0.00	-0.02		-0.00	-0.00	-0.00
			Σy1	0.06	0.54		0.09	0.09	-0.00
			Σx2	0.01	0.18		0.03	0.03	-0.00
			Σy2	0.03	-0.10		-0.02	-0.02	-0.00
3	31-31	4.70	G	-2.86	-11.52	4.1	7.41	-11.09	-0.00
			Q	-4.27	-13.93	4.6	9.19	-13.30	-0.00
			Σx1	-0.04	-0.11		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy1	0.51	0.59		0.02	0.02	-0.00
			Σx2	0.15	0.08		-0.02	-0.02	-0.00
			Σy2	-0.13	0.23		0.08	0.08	-0.00
3	32-32	5.27	G	-11.50	-6.20	4.9	11.36	-9.35	0.00
			Q	-13.91	-7.84	6.1	13.91	-11.61	0.00
			Σx1	-0.11	-0.00		0.02	0.02	-0.00
			Σy1	0.60	-0.53		-0.21	-0.21	0.00
			Σx2	0.09	0.22		0.02	0.02	0.00
			Σy2	0.24	-0.61		-0.16	-0.16	0.00
3	33-33	4.98	G	-6.29	-2.48	7.9	10.55	-9.02	-0.00
			Q	-7.95	-3.26	9.4	12.92	-11.04	-0.00
			Σx1	-0.02	0.40		0.08	0.08	-0.00
			Σy1	-0.55	3.66		0.85	0.85	-0.00
			Σx2	0.24	-0.37		-0.12	-0.12	0.00
			Σy2	-0.68	4.68		1.08	1.08	-0.00
3	34-34	4.96	G	-2.00	-17.66	3.5	6.60	-12.91	-0.01
			Q	-2.66	-21.81	4.1	8.07	-15.79	-0.01
			Σx1	0.42	-1.03		-0.29	-0.29	-0.00
			Σy1	3.90	-5.53		-1.90	-1.90	-0.00
			Σx2	-0.40	0.17		0.11	0.11	0.00
			Σy2	4.98	-7.15		-2.45	-2.45	-0.00
3	35-35	5.32	G	-18.18	-4.22	5.0	14.18	-8.93	0.00
			Q	-22.46	-6.09	7.3	18.68	-12.53	0.00
			Σx1	-1.05	1.88		0.55	0.55	-0.00
			Σy1	-5.65	6.15		2.22	2.22	0.00
			Σx2	0.19	-0.69		-0.16	-0.16	0.00
			Σy2	-7.32	9.61		3.18	3.18	-0.00
3	36-36	1.32	G	-4.19	0.01	0	5.77	0.57	-0.00
			Q	-6.03	0.01	0.0	7.54	1.58	-0.00
			Σx1	1.88	-0.01		-1.43	-1.43	-0.00
			Σy1	6.08	-0.07		-4.64	-4.64	-0.01
			Σx2	-0.64	0.03		0.51	0.51	0.00
			Σy2	9.46	-0.15		-7.26	-7.26	-0.02



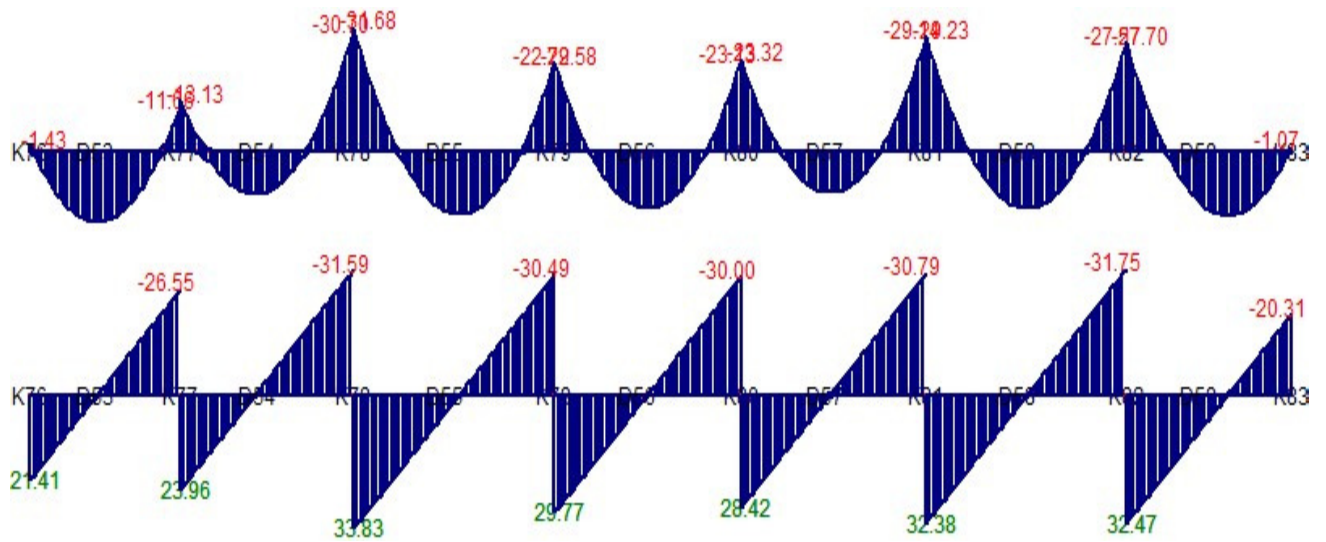
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	37-37	4.80	G	-0.79	-2.20	9.8	9.14	-9.73	0.01
			Q	-0.93	-3.34	12.0	11.23	-12.23	0.01
			Σx1	0.42	-0.08		-0.10	-0.10	0.00
			Σy1	0.13	0.82		0.14	0.14	-0.00
			Σx2	0.39	0.21		-0.04	-0.04	-0.00
			Σy2	0.17	-0.04		-0.04	-0.04	-0.00
3	38-38	4.67	G	-2.02	-11.58	4.5	7.14	-11.23	-0.00
			Q	-3.12	-13.94	5.1	8.84	-13.47	-0.00
			Σx1	-0.27	-0.04		0.05	0.05	-0.00
			Σy1	0.81	1.00		0.04	0.04	0.00
			Σx2	0.04	0.22		0.04	0.04	-0.00
			Σy2	-0.11	0.57		0.15	0.15	0.00
3	39-39	5.29	G	-11.62	-6.27	4.9	11.42	-9.39	0.00
			Q	-14.01	-7.91	6.1	13.98	-11.67	0.00
			Σx1	0.00	-0.05		-0.01	-0.01	0.00
			Σy1	0.99	-0.82		-0.34	-0.34	0.00
			Σx2	0.26	0.07		-0.04	-0.04	0.00
			Σy2	0.56	-0.76		-0.25	-0.25	0.00
3	40-40	4.97	G	-6.30	-4.58	6.7	10.12	-9.43	-0.00
			Q	-7.93	-5.82	8.0	12.38	-11.53	-0.00
			Σx1	-0.08	0.33		0.08	0.08	-0.00
			Σy1	-0.80	2.96		0.76	0.76	-0.00
			Σx2	0.08	-0.24		-0.06	-0.06	-0.00
			Σy2	-0.78	3.63		0.89	0.89	-0.00
3	41-41	4.94	G	-4.56	-14.35	3.0	7.74	-11.70	-0.01
			Q	-5.81	-17.30	3.7	9.56	-14.21	-0.01
			Σx1	0.33	-0.81		-0.23	-0.23	-0.00
			Σy1	3.01	-4.01		-1.42	-1.42	-0.00
			Σx2	-0.23	-0.03		0.04	0.04	0.00
			Σy2	3.68	-5.01		-1.76	-1.76	-0.01
3	42-42	5.32	G	-14.35	-5.00	4.6	12.21	-8.70	0.00
			Q	-17.29	-5.93	6.0	15.03	-10.76	0.00
			Σx1	-0.82	1.48		0.43	0.43	0.00
			Σy1	-3.99	3.53		1.41	1.41	0.00
			Σx2	-0.04	0.13		0.03	0.03	0.00
			Σy2	-5.00	5.18		1.91	1.91	0.00
3	43-43	2.43	G	-4.98	0.07	1.0	6.85	-2.69	-0.00
			Q	-5.92	0.06	1.1	7.92	-2.99	-0.00
			Σx1	1.47	-0.02		-0.61	-0.61	-0.00
			Σy1	3.50	-0.06		-1.47	-1.47	-0.00
			Σx2	0.15	0.02		-0.05	-0.05	0.00
			Σy2	5.10	-0.13		-2.16	-2.16	-0.01



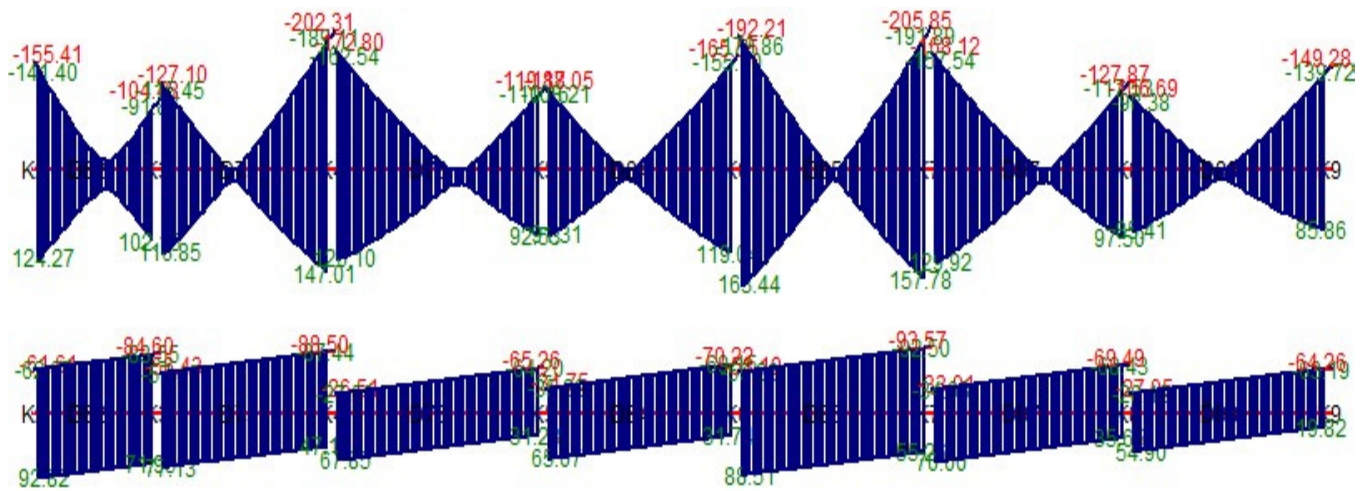
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	46-46	4.39	G	-15.80	1.10	4.0	12.48	-4.79	0.01
			Q	-18.27	1.27	4.5	14.33	-5.43	0.02
			Σx1	10.71	-3.03		-3.13	-3.13	-0.00
			Σy1	0.97	1.71		0.17	0.17	-0.00
			Σx2	9.46	-2.15		-2.65	-2.65	-0.00
			Σy2	3.30	-0.43		-0.85	-0.85	-0.00
3	47-47	4.64	G	0.27	-11.62	5.7	6.55	-11.68	-0.00
			Q	0.29	-13.35	6.5	7.49	-13.37	-0.00
			Σx1	-2.55	0.61		0.68	0.68	0.00
			Σy1	1.55	0.91		-0.14	-0.14	0.00
			Σx2	-1.77	0.76		0.54	0.54	0.00
			Σy2	-0.38	0.76		0.25	0.25	0.00
3	48-48	5.32	G	-11.42	-6.76	4.9	11.33	-9.58	0.00
			Q	-13.10	-7.69	5.6	12.98	-10.95	0.00
			Σx1	0.55	-0.21		-0.14	-0.14	0.00
			Σy1	0.79	-0.69		-0.28	-0.28	0.00
			Σx2	0.69	-0.15		-0.16	-0.16	-0.00
			Σy2	0.66	-0.61		-0.24	-0.24	0.00
3	49-49	4.96	G	-6.77	-6.52	5.5	9.81	-9.71	-0.00
			Q	-7.71	-7.48	6.3	11.21	-11.12	-0.00
			Σx1	-0.19	0.16		0.07	0.07	0.00
			Σy1	-0.64	1.63		0.46	0.46	-0.00
			Σx2	-0.11	-0.10		0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.59	1.89		0.50	0.50	0.00
3	50-50	4.92	G	-6.57	-11.38	3.1	8.71	-10.66	-0.01
			Q	-7.54	-13.05	3.5	9.96	-12.20	-0.01
			Σx1	0.19	-0.44		-0.13	-0.13	-0.00
			Σy1	1.63	-1.94		-0.72	-0.72	-0.01
			Σx2	-0.05	-0.13		-0.02	-0.02	0.00
			Σy2	1.86	-2.33		-0.85	-0.85	-0.01
3	51-51	5.32	G	-11.40	-7.13	4.7	11.26	-9.65	-0.00
			Q	-13.06	-8.01	5.5	12.91	-11.01	0.00
			Σx1	-0.44	0.94		0.26	0.26	0.00
			Σy1	-1.93	1.46		0.64	0.64	0.00
			Σx2	-0.13	0.36		0.09	0.09	0.00
			Σy2	-2.32	2.10		0.83	0.83	0.00
3	52-52	3.53	G	-7.10	0.09	3.1	8.98	-4.89	-0.00
			Q	-7.99	0.09	3.6	10.23	-5.64	-0.00
			Σx1	0.94	-0.03		-0.27	-0.27	-0.00
			Σy1	1.45	-0.04		-0.42	-0.42	-0.00
			Σx2	0.37	0.00		-0.11	-0.11	0.00
			Σy2	2.06	-0.10		-0.61	-0.61	-0.01



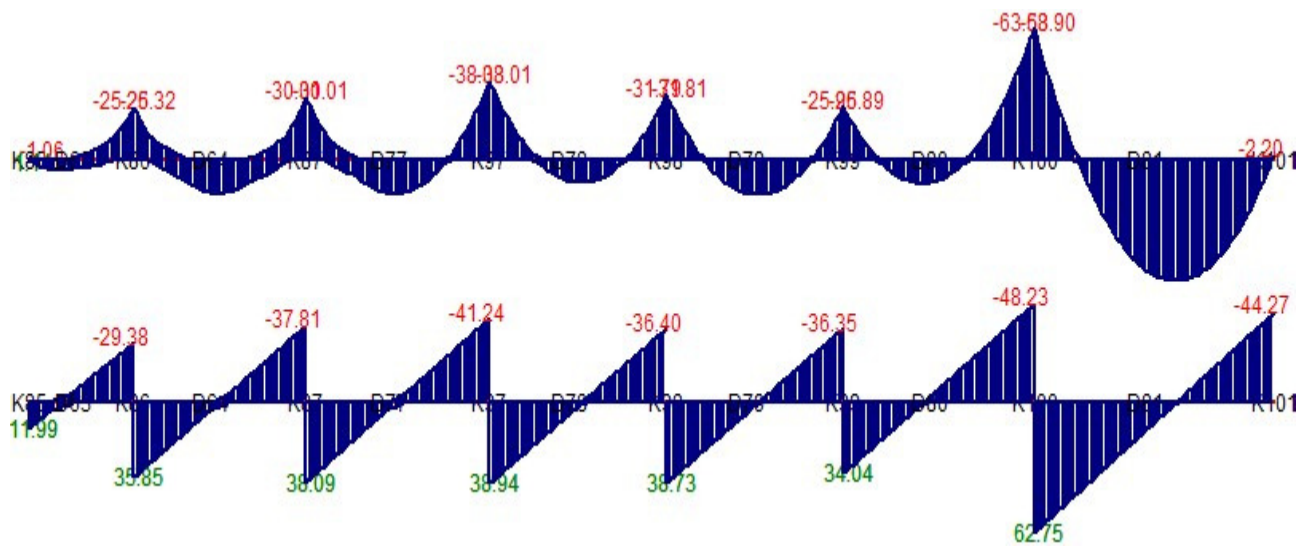
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	53-53	3.98	G	-0.47	-3.79	5.7	6.99	-8.66	0.01
			Q	-0.54	-4.36	6.6	7.99	-9.91	0.01
			Σx1	0.40	-0.03		-0.11	-0.11	-0.00
			Σy1	0.29	1.07		0.20	0.20	0.01
			Σx2	0.41	0.27		-0.04	-0.04	0.00
			Σy2	0.24	0.23		-0.00	-0.00	0.00
3	54-54	4.61	G	-4.27	-10.01	3.5	7.81	-10.30	-0.00
			Q	-4.91	-11.46	4.0	8.94	-11.78	-0.00
			Σx1	0.00	-0.57		-0.12	-0.12	0.00
			Σy1	1.84	0.21		-0.35	-0.35	0.00
			Σx2	0.49	-0.44		-0.20	-0.20	0.00
			Σy2	0.65	-0.03		-0.15	-0.15	0.00
3	55-55	5.33	G	-10.33	-7.44	5.1	11.03	-9.94	0.00
			Q	-11.82	-8.50	5.9	12.62	-11.38	0.00
			Σx1	0.58	-0.28		-0.16	-0.16	0.00
			Σy1	0.35	-0.31		-0.13	-0.13	-0.00
			Σx2	0.63	-0.23		-0.16	-0.16	-0.00
			Σy2	0.47	-0.33		-0.15	-0.15	0.00
3	56-56	4.96	G	-7.37	-7.54	4.6	9.71	-9.78	-0.00
			Q	-8.42	-8.64	5.3	11.11	-11.20	-0.00
			Σx1	0.13	-0.44		-0.12	-0.12	0.00
			Σy1	-0.31	0.67		0.20	0.20	-0.00
			Σx2	0.14	-0.46		-0.12	-0.12	-0.00
			Σy2	-0.17	0.51		0.14	0.14	0.00
3	57-57	4.91	G	-7.60	-9.50	3.3	9.27	-10.04	-0.01
			Q	-8.71	-10.88	3.8	10.60	-11.49	-0.01
			Σx1	0.53	-0.45		-0.20	-0.20	0.00
			Σy1	0.54	-0.59		-0.23	-0.23	-0.00
			Σx2	0.42	-0.37		-0.16	-0.16	-0.00
			Σy2	0.74	-0.78		-0.31	-0.31	-0.00
3	58-58	5.32	G	-9.53	-9.01	4.6	10.55	-10.36	-0.00
			Q	-10.91	-10.27	5.3	12.09	-11.84	-0.00
			Σx1	-0.12	0.51		0.12	0.12	0.00
			Σy1	-0.65	0.48		0.21	0.21	-0.00
			Σx2	-0.06	0.26		0.06	0.06	-0.00
			Σy2	-0.70	0.75		0.27	0.27	0.00
3	59-59	4.38	G	-9.05	-0.35	5.2	10.60	-6.62	-0.00
			Q	-10.32	-0.40	6.0	12.11	-7.58	-0.00
			Σx1	0.66	-0.43		-0.25	-0.25	-0.00
			Σy1	0.49	-0.02		-0.12	-0.12	-0.00
			Σx2	0.39	-0.31		-0.16	-0.16	-0.00
			Σy2	0.82	-0.34		-0.27	-0.27	-0.00



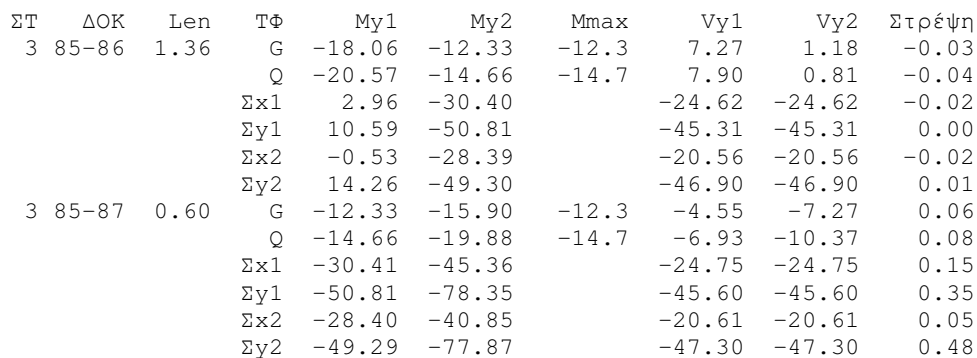
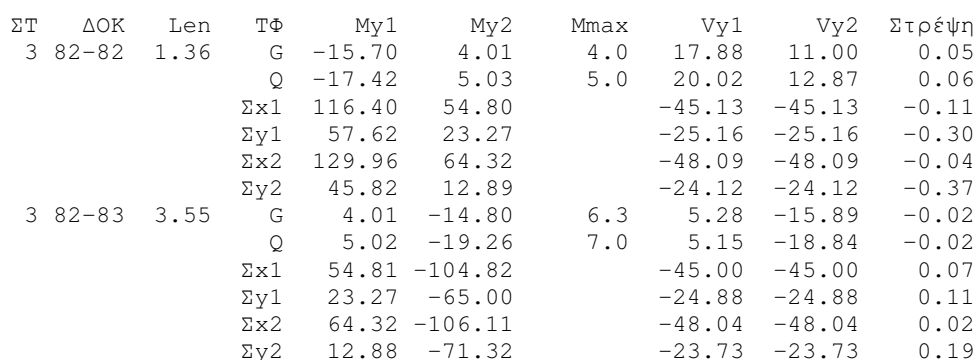
ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi$
3	62-62	3.26	G	-7.66	2.69	5.2	11.39	-5.03	0.05
			Q	-8.25	4.11	6.0	12.02	-4.42	0.06
			$\Sigma x1$	117.57	-99.92		-66.79	-66.79	-0.04
			$\Sigma y1$	69.96	-19.79		-27.56	-27.56	0.10
			$\Sigma x2$	121.61	-94.56		-66.39	-66.39	-0.01
			$\Sigma y2$	76.29	-47.02		-37.87	-37.87	0.05
3	75-75	4.52	G	-1.10	-16.68	5.2	7.95	-14.85	-0.01
			Q	1.18	-19.32	6.1	7.12	-16.19	-0.01
			$\Sigma x1$	122.97	-175.16		-65.92	-65.92	0.01
			$\Sigma y1$	-10.92	10.00		4.63	4.63	0.05
			$\Sigma x2$	107.50	-154.07		-57.84	-57.84	0.01
			$\Sigma y2$	42.14	-62.38		-23.11	-23.11	0.05
3	76-76	5.45	G	-15.18	-8.04	7.3	15.05	-12.42	0.03
			Q	-15.41	-8.40	7.6	15.51	-12.94	0.04
			$\Sigma x1$	148.20	-106.14		-46.68	-46.68	0.01
			$\Sigma y1$	-10.91	7.89		3.45	3.45	-0.03
			$\Sigma x2$	129.87	-92.92		-40.89	-40.89	-0.01
			$\Sigma y2$	51.54	-36.95		-16.24	-16.24	0.01
3	83-84	4.99	G	-7.74	-14.66	4.7	11.20	-13.98	-0.03
			Q	-7.38	-15.96	4.8	11.23	-14.66	-0.03
			$\Sigma x1$	104.91	-140.98		-49.23	-49.23	0.01
			$\Sigma y1$	-8.05	12.20		4.05	4.05	-0.01
			$\Sigma x2$	91.64	-123.17		-43.01	-43.01	-0.01
			$\Sigma y2$	36.75	-48.40		-17.05	-17.05	0.02
3	84-85	4.98	G	-7.30	-13.93	5.2	11.23	-13.89	-0.03
			Q	-6.49	-15.34	5.5	11.13	-14.68	-0.03
			$\Sigma x1$	175.69	-177.65		-70.91	-70.91	0.01
			$\Sigma y1$	-21.80	27.54		9.90	9.90	-0.02
			$\Sigma x2$	155.79	-159.29		-63.23	-63.23	-0.01
			$\Sigma y2$	54.54	-51.47		-21.27	-21.27	0.02
3	90-97	5.13	G	-11.98	-8.64	6.3	13.58	-12.27	-0.01
			Q	-11.34	-10.17	6.4	13.64	-13.18	-0.01
			$\Sigma x1$	144.75	-111.76		-50.02	-50.02	0.01
			$\Sigma y1$	-22.63	11.87		6.73	6.73	-0.04
			$\Sigma x2$	128.87	-97.20		-44.08	-44.08	-0.00
			$\Sigma y2$	43.84	-37.63		-15.89	-15.89	-0.01
3	91-98	5.23	G	-6.11	-21.82	4.2	10.18	-16.19	-0.00
			Q	-6.16	-20.88	5.1	10.85	-16.48	-0.00
			$\Sigma x1$	97.12	-117.08		-40.95	-40.95	0.02
			$\Sigma y1$	-3.34	6.46		1.87	1.87	-0.03
			$\Sigma x2$	79.08	-93.80		-33.05	-33.05	0.01
			$\Sigma y2$	46.42	-63.79		-21.07	-21.07	0.03

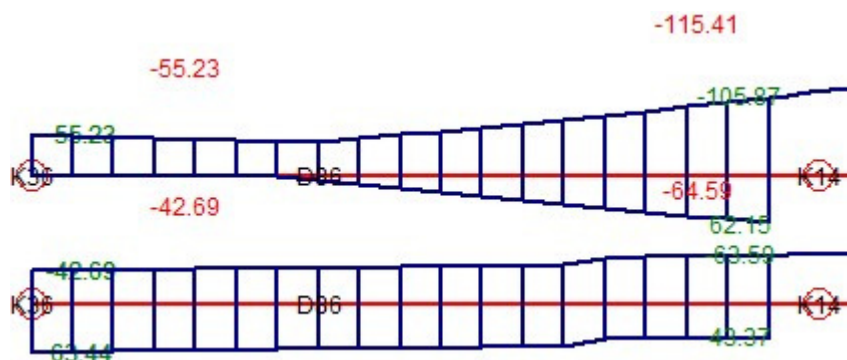


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	63-63	2.92	G	0.02	-8.71	1.8	4.15	-10.14	0.00
			Q	0.04	-9.00	1.8	4.26	-10.46	0.01
			Σx1	0.22	5.19		1.71	1.71	-0.09
			Σy1	1.04	-3.56		-1.58	-1.58	0.23
			Σx2	0.43	3.70		1.12	1.12	-0.04
			Σy2	0.59	1.71		0.39	0.39	0.08
3	64-64	4.79	G	-8.73	-9.89	5.4	12.03	-12.51	-0.01
			Q	-9.03	-11.11	6.1	13.07	-13.94	0.00
			Σx1	5.26	-1.41		-1.39	-1.39	0.02
			Σy1	-3.61	-6.30		-0.56	-0.56	0.15
			Σx2	3.75	-2.87		-1.38	-1.38	0.05
			Σy2	1.71	-4.02		-1.20	-1.20	0.11
3	77-77	5.09	G	-9.89	-12.55	5.6	12.67	-13.72	0.01
			Q	-11.11	-14.06	6.0	13.99	-15.14	0.02
			Σx1	-1.12	0.07		0.23	0.23	0.02
			Σy1	-6.35	2.28		1.69	1.69	-0.01
			Σx2	-2.62	0.15		0.54	0.54	0.00
			Σy2	-3.93	1.58		1.08	1.08	0.04
3	78-78	4.91	G	-12.54	-10.58	3.9	12.95	-12.16	-0.03
			Q	-14.05	-11.67	4.1	14.30	-13.33	-0.03
			Σx1	0.14	0.05		-0.02	-0.02	0.01
			Σy1	2.27	-0.86		-0.64	-0.64	-0.04
			Σx2	0.21	-0.06		-0.05	-0.05	-0.02
			Σy2	1.60	-0.65		-0.46	-0.46	0.02
3	79-79	4.91	G	-10.59	-8.79	5.7	12.88	-12.15	-0.04
			Q	-11.68	-9.39	6.4	14.23	-13.30	-0.05
			Σx1	0.21	-0.19		-0.08	-0.08	0.02
			Σy1	-0.87	-0.91		-0.01	-0.01	-0.03
			Σx2	0.08	0.38		0.06	0.06	-0.01
			Σy2	-0.58	-1.22		-0.13	-0.13	0.02
3	80-80	5.31	G	-8.77	-21.10	3.8	11.37	-16.02	-0.04
			Q	-9.37	-23.40	4.3	12.46	-17.74	-0.04
			Σx1	-0.03	-1.08		-0.20	-0.20	0.01
			Σy1	-0.95	1.00		0.37	0.37	-0.04
			Σx2	0.53	-1.15		-0.32	-0.32	-0.01
			Σy2	-1.18	1.14		0.44	0.44	0.00
3	81-81	6.68	G	-21.20	-0.72	19.6	20.81	-14.68	-0.05
			Q	-23.52	-0.82	21.7	23.10	-16.30	-0.06
			Σx1	-1.00	-0.24		0.11	0.11	-0.01
			Σy1	0.99	-0.02		-0.15	-0.15	-0.04
			Σx2	-1.08	-0.18		0.13	0.13	-0.02
			Σy2	1.17	-0.18		-0.20	-0.20	-0.01



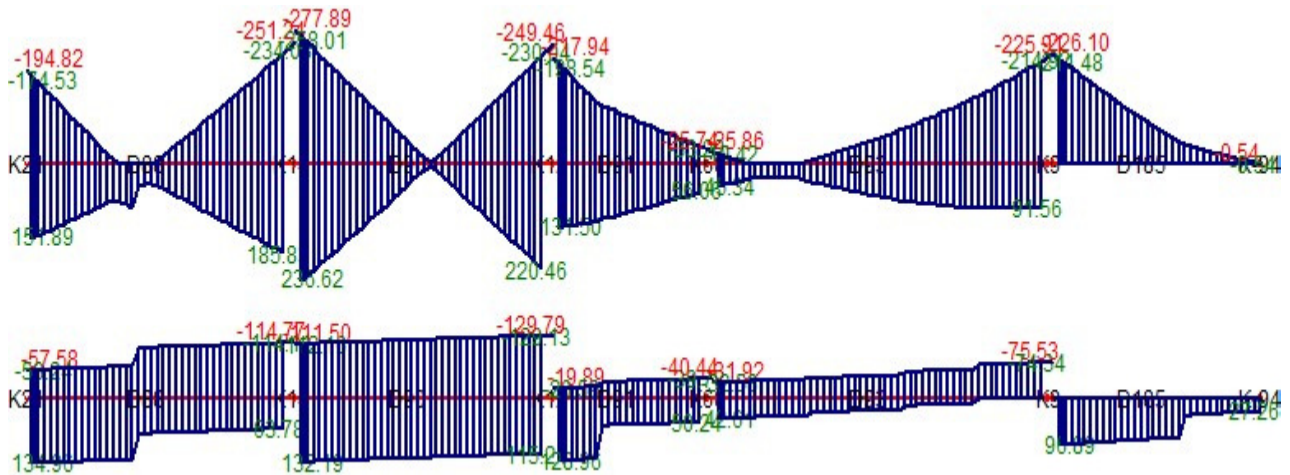
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	65-65	2.41	G	5.48	-11.96	5.5	-0.91	-13.58	-0.01
			Q	12.70	-11.15	12.7	-4.49	-15.32	-0.00
			Σx1	88.21	22.65		-27.24	-27.24	-0.08
			Σy1	166.55	-23.36		-78.90	-78.90	-0.17
			Σx2	121.37	14.30		-44.48	-44.48	-0.11
			Σy2	130.29	3.80		-52.55	-52.55	-0.11
3	66-66	4.78	G	-11.95	-4.02	7.3	14.25	-10.93	-0.00
			Q	-11.13	-1.53	7.0	12.77	-8.75	0.01
			Σx1	22.66	-5.73		-5.94	-5.94	0.02
			Σy1	-23.18	-35.45		-2.57	-2.57	0.12
			Σx2	14.34	-14.64		-6.06	-6.06	0.04
			Σy2	3.90	-20.78		-5.16	-5.16	0.09
3	67-67	5.17	G	-4.01	-15.63	2.2	6.49	-10.98	-0.00
			Q	-1.51	-15.96	0.5	3.03	-8.61	0.01
			Σx1	-5.71	-0.34		1.04	1.04	0.02
			Σy1	-35.39	6.48		8.09	8.09	-0.00
			Σx2	-14.61	-0.76		2.68	2.68	0.00
			Σy2	-20.72	4.21		4.82	4.82	0.03
3	68-68	4.91	G	-15.64	-7.67	-1.1	9.91	-6.67	-0.02
			Q	-15.97	-5.58	-3.0	7.64	-3.41	-0.02
			Σx1	-0.33	1.07		0.29	0.29	0.01
			Σy1	6.46	-1.16		-1.55	-1.55	-0.03
			Σx2	-0.77	1.36		0.43	0.43	-0.02
			Σy2	4.22	-1.28		-1.12	-1.12	0.01
3	69-69	4.90	G	-7.69	-6.70	2.9	8.47	-8.07	-0.03
			Q	-5.59	-3.24	2.4	5.99	-5.03	-0.03
			Σx1	1.08	-1.12		-0.45	-0.45	0.01
			Σy1	-1.18	-4.30		-0.64	-0.64	-0.03
			Σx2	1.36	1.28		-0.02	-0.02	-0.01
			Σy2	-1.27	-5.33		-0.83	-0.83	0.01
3	70-70	5.32	G	-6.73	-9.99	3.6	8.36	-9.59	-0.03
			Q	-3.28	-4.26	4.2	5.80	-6.17	-0.03
			Σx1	-1.12	-4.83		-0.70	-0.70	0.01
			Σy1	-4.32	4.27		1.62	1.62	-0.03
			Σx2	1.28	-3.97		-0.99	-0.99	-0.01
			Σy2	-5.33	3.03		1.57	1.57	0.00
3	71-71	7.56	G	-9.96	0.23	19.5	14.11	-11.41	-0.01
			Q	-4.20	0.33	14.2	9.10	-7.90	-0.00
			Σx1	-4.83	0.01		0.64	0.64	-0.01
			Σy1	4.26	0.00		-0.56	-0.56	-0.02
			Σx2	-3.98	0.01		0.53	0.53	-0.01
			Σy2	3.02	-0.00		-0.40	-0.40	-0.01



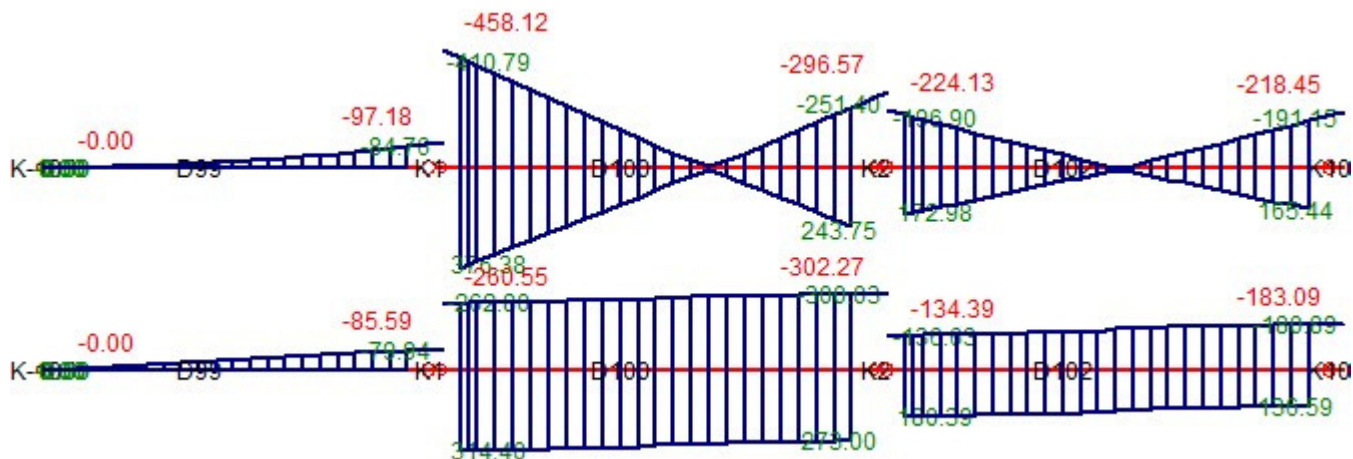


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	86-88	1.82	G	-11.67	32.32	32.3	27.27	21.14	-0.07
			Q	-14.28	36.62	36.6	30.05	25.97	-0.08
			Σx1	-0.95	-12.04		-6.10	-6.10	-0.11
			Σy1	-85.09	-13.07		39.63	39.63	-0.24
			Σx2	57.60	-12.73		-38.70	-38.70	-0.07
			Σy2	-160.42	-5.97		84.99	84.99	-0.22
3	86-89	2.53	G	16.73	-20.83	16.7	-10.57	-19.11	0.06
			Q	16.52	-16.77	16.5	-10.30	-16.00	0.08
			Σx1	-10.94	-11.83		-0.35	-0.35	0.10
			Σy1	-10.08	90.51		39.74	39.74	0.20
			Σx2	-11.04	-85.74		-29.51	-29.51	0.08
			Σy2	-5.17	197.57		80.09	80.09	0.22
3	87-90	4.17	G	-8.16	-5.38	0.6	7.70	-6.37	-0.00
			Q	-10.91	0.12	1.0	7.33	-2.04	0.00
			Σx1	18.45	-10.70		-6.99	-6.99	-0.00
			Σy1	-100.25	93.13		46.40	46.40	-0.03
			Σx2	105.89	-90.36		-47.08	-47.08	-0.02
			Σy2	-233.88	216.47		108.05	108.05	0.01
3	88-91	0.71	G	-29.63	-3.08	-3.1	38.79	36.37	-0.15
			Q	-30.36	-2.31	-2.3	40.70	38.71	-0.24
			Σx1	-7.37	-0.94		9.11	9.11	-0.47
			Σy1	-63.38	-42.87		29.03	29.03	-0.89
			Σx2	49.52	39.19		-14.62	-14.62	0.02
			Σy2	-161.38	-111.66		70.38	70.38	-1.68
3	88-92	1.85	G	-2.94	9.28	9.3	9.72	3.46	0.02
			Q	-2.10	6.48	6.5	6.71	2.54	0.03
			Σx1	-0.46	3.18		1.96	1.96	-0.00
			Σy1	-41.83	-12.38		15.89	15.89	-0.00
			Σx2	39.05	16.02		-12.42	-12.42	-0.01
			Σy2	-109.62	-33.09		41.28	41.28	0.01
3	89-93	1.54	G	9.28	11.48	11.7	4.03	-1.18	0.02
			Q	6.49	10.18	10.2	4.13	0.66	0.02
			Σx1	3.16	3.98		0.53	0.53	0.01
			Σy1	-12.43	4.93		11.25	11.25	0.04
			Σx2	16.05	-2.33		-11.91	-11.91	-0.03
			Σy2	-33.20	19.28		34.02	34.02	0.10
3	89-94	1.54	G	11.53	1.55	11.5	-3.87	-9.07	-0.03
			Q	10.22	3.95	10.2	-2.33	-5.80	-0.03
			Σx1	3.97	3.84		-0.08	-0.08	0.02
			Σy1	4.88	19.97		9.78	9.78	0.07
			Σx2	-2.32	-20.78		-11.97	-11.97	-0.04
			Σy2	19.18	68.34		31.87	31.87	0.18
3	89-95	1.19	G	1.61	-17.40	1.6	-13.97	-17.99	-0.10
			Q	4.01	-11.21	4.0	-11.45	-14.12	-0.09
			Σx1	3.82	3.39		-0.36	-0.36	0.04
			Σy1	19.94	31.08		9.36	9.36	0.10
			Σx2	-20.78	-35.14		-12.07	-12.07	-0.05
			Σy2	68.26	105.45		31.25	31.25	0.25
3	89-96	1.23	G	-17.65	-50.46	-17.7	-24.60	-28.75	0.14
			Q	-11.50	-39.89	-11.5	-21.71	-24.47	0.18
			Σx1	3.09	2.34		-0.61	-0.61	0.34
			Σy1	31.07	42.43		9.24	9.24	0.11
			Σx2	-35.36	-50.40		-12.23	-12.23	0.17
			Σy2	105.21	143.32		30.99	30.99	0.48

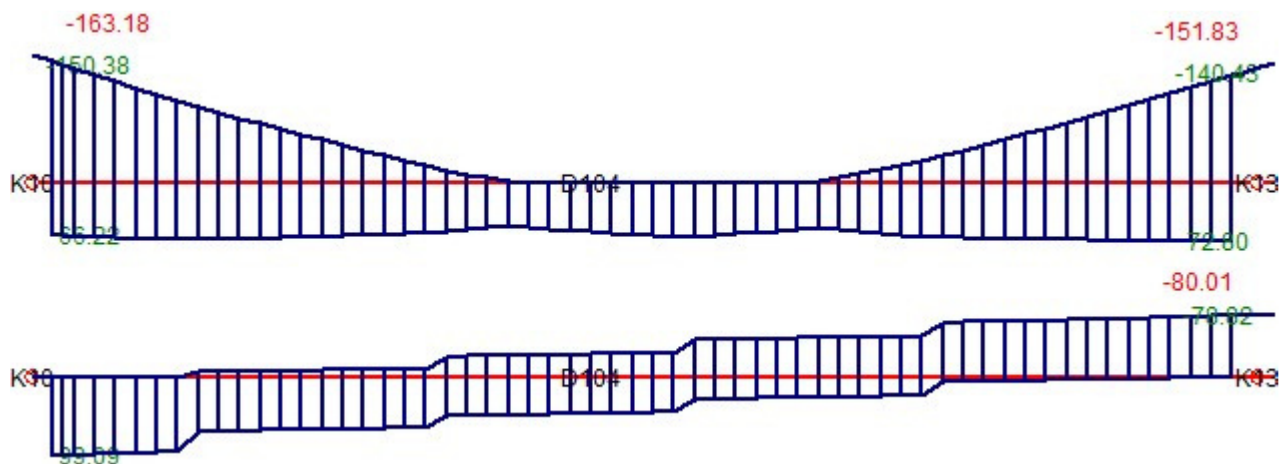
3111-185	2.07	G	-87.08	-16.99	-17.0	37.39	30.42	-0.31
		Q	-72.37	-11.58	-11.6	31.73	27.08	-0.31
		Σx1	2.55	0.99		-0.75	-0.75	-0.15
		Σy1	-2.14	-0.67		0.71	0.71	0.03
		Σx2	2.19	0.82		-0.66	-0.66	-0.11
		Σy2	-1.62	-0.38		0.60	0.60	-0.12
3111-186	1.28	G	-17.53	-0.15	-0.2	15.73	11.41	0.18
		Q	-12.18	-0.22	-0.2	10.78	7.90	0.24
		Σx1	0.82	-0.00		-0.64	-0.64	0.01
		Σy1	-0.71	0.01		0.56	0.56	0.02
		Σx2	0.68	0.00		-0.53	-0.53	0.01
		Σy2	-0.51	0.00		0.40	0.40	0.00



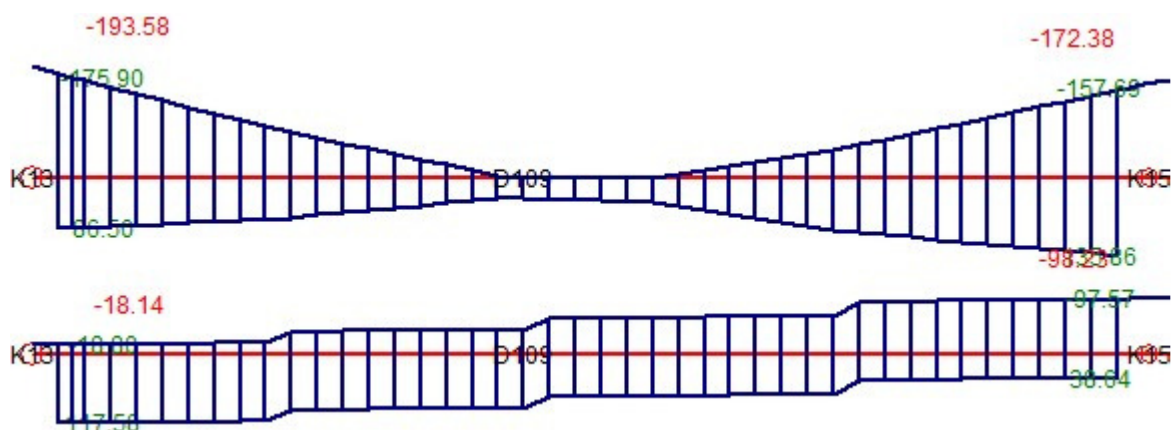
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3	92-99	2.27	G	-0.00	-40.18	0	0.00	-35.39	-0.00
			Q	-0.00	-28.62	0	0.00	-25.21	-0.00
			Σx1	-0.00	0.00		0.00	0.00	-0.00
			Σy1	-0.00	-0.00		0.00	0.00	-0.00
			Σx2	-0.00	0.00		0.00	0.00	-0.00
			Σy2	-0.00	0.00		0.00	0.00	-0.00
393-100	1.21		G	-17.22	1.13	1.1	22.31	7.96	0.00
			Q	-7.68	1.60	1.6	11.70	3.62	0.01
			Σx1	-69.77	-18.57		42.25	42.25	0.16
			Σy1	415.94	81.58		-275.93	-275.93	0.44
			Σx2	26.53	0.20		-21.73	-21.73	0.25
			Σy2	160.66	32.11		-106.08	-106.08	0.29
393-101	1.32		G	1.14	-4.12	1.8	3.81	-11.77	-0.02
			Q	1.63	-4.97	1.6	-0.63	-9.36	-0.02
			Σx1	-18.56	34.97		40.54	40.54	-0.07
			Σy1	82.22	-280.06		-274.35	-274.35	-0.41
			Σx2	0.35	-29.83		-22.85	-22.85	-0.16
			Σy2	32.43	-108.16		-106.47	-106.47	-0.21
394-102	1.28		G	-11.79	2.69	2.7	18.86	3.73	-0.24
			Q	-8.15	0.86	0.9	11.26	2.80	-0.27
			Σx1	-35.03	1.72		28.67	28.67	0.14
			Σy1	198.21	6.03		-149.91	-149.91	0.09
			Σx2	12.83	3.47		-7.30	-7.30	0.14
			Σy2	68.95	3.05		-51.41	-51.41	0.09
394-103	1.31		G	2.50	-11.70	2.5	-3.26	-18.45	0.19
			Q	0.65	-11.58	0.6	-5.19	-13.51	0.22
			Σx1	1.88	39.53		28.77	28.77	-0.22
			Σy1	6.16	-190.25		-150.10	-150.10	-0.17
			Σx2	3.65	-5.86		-7.26	-7.26	-0.23
			Σy2	3.15	-64.11		-51.40	-51.40	-0.13



ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
395-104	0.80		G	-34.77	-8.57	-8.6	34.06	31.36	-0.93
			Q	-36.77	-8.50	-8.5	36.20	34.40	-1.10
			Σx1	-22.04	-15.94		7.62	7.62	0.38
			Σy1	107.29	79.22		-35.04	-35.04	0.22
			Σx2	3.84	3.12		-0.90	-0.90	0.37
			Σy2	39.73	28.78		-13.67	-13.67	0.20
395-105	1.19		G	-8.90	15.16	15.2	22.21	18.19	-0.21
			Q	-8.88	17.11	17.1	23.17	20.49	-0.25
			Σx1	-15.76	-6.57		7.72	7.72	0.00
			Σy1	79.27	37.37		-35.18	-35.18	0.09
			Σx2	3.28	2.25		-0.86	-0.86	0.02
			Σy2	28.85	12.63		-13.62	-13.62	0.04
395-106	1.19		G	15.13	22.68	22.7	8.35	4.33	-0.14
			Q	17.08	25.33	25.3	8.27	5.59	-0.17
			Σx1	-6.57	2.62		7.72	7.72	0.00
			Σy1	37.39	-4.61		-35.28	-35.28	0.04
			Σx2	2.26	1.19		-0.89	-0.89	0.01
			Σy2	12.64	-3.56		-13.60	-13.60	0.02
395-107	1.19		G	22.64	12.80	22.6	-6.25	-10.27	-0.06
			Q	25.30	14.59	25.3	-7.65	-10.33	-0.11
			Σx1	2.62	11.82		7.72	7.72	-0.00
			Σy1	-4.60	-46.72		-35.37	-35.37	-0.00
			Σx2	1.20	0.11		-0.92	-0.92	0.00
			Σy2	-3.55	-19.75		-13.61	-13.61	-0.00
395-108	1.64		G	12.43	-27.68	12.4	-21.62	-27.17	0.72
			Q	14.12	-30.34	14.1	-25.19	-28.89	0.89
			Σx1	11.91	24.66		7.76	7.76	-0.18
			Σy1	-46.62	-104.88		-35.43	-35.43	-0.23
			Σx2	0.19	-1.28		-0.90	-0.90	-0.19
			Σy2	-19.70	-42.09		-13.62	-13.62	-0.11

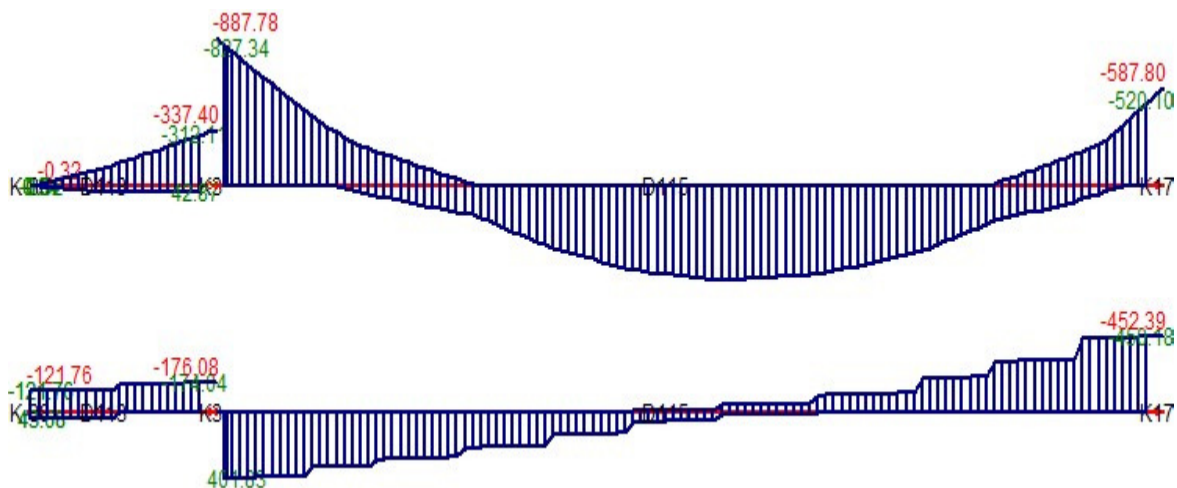


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
396-109	0.98		G	-36.85	-3.84	-3.8	35.32	32.01	-1.32
			Q	-38.75	-3.24	-3.2	37.32	35.12	-1.60
			Σx1	-27.93	-15.62		12.56	12.56	0.29
			Σy1	133.05	69.89		-64.43	-64.43	0.49
			Σx2	5.57	1.97		-3.67	-3.67	0.32
396-110	0.95		Σy2	67.73	33.29		-35.13	-35.13	0.24
			G	-4.44	12.46	12.5	19.43	16.23	-0.08
			Q	-3.98	13.65	13.6	19.66	17.53	-0.06
			Σx1	-15.49	-3.57		12.58	12.58	0.01
			Σy1	70.09	9.09		-64.34	-64.34	0.05
396-111	1.19		Σx2	2.11	-1.31		-3.62	-3.62	0.02
			Σy2	33.39	0.09		-35.12	-35.12	0.02
			G	12.47	14.23	14.3	3.49	-0.53	-0.13
			Q	13.77	15.42	15.4	2.73	0.05	-0.36
			Σx1	-3.57	11.40		12.57	12.57	0.01
396-112	1.27		Σy1	9.15	-67.47		-64.33	-64.33	-0.06
			Σx2	-1.30	-5.61		-3.62	-3.62	-0.01
			Σy2	0.12	-41.75		-35.16	-35.16	-0.04
			G	13.54	-10.03	13.5	-16.49	-20.76	1.32
			Q	14.42	-14.52	14.4	-21.45	-24.30	1.74
			Σx1	11.41	27.32		12.57	12.57	-0.03
			Σy1	-67.40	-148.80		-64.33	-64.33	-0.21
			Σx2	-5.58	-10.13		-3.60	-3.60	-0.08
			Σy2	-41.72	-86.25		-35.19	-35.19	-0.09

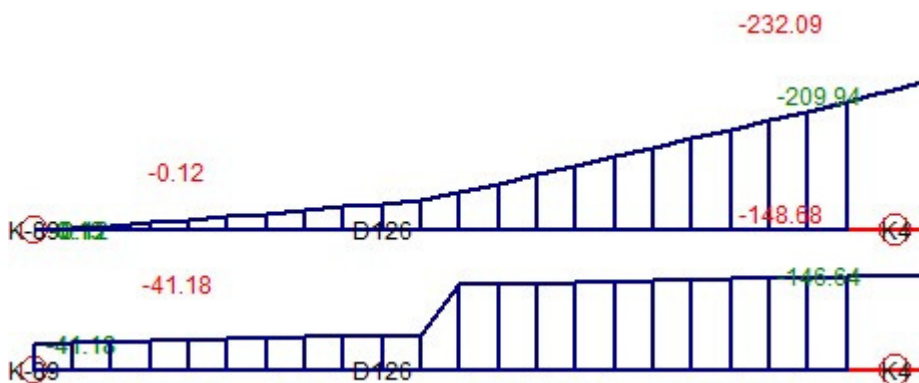


ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
397-113	1.04		G	0.00	-31.65	0	-27.83	-33.07	-0.00
			Q	0.01	-31.62	0	-28.09	-32.77	-0.02
			Σx1	0.10	-22.04		-21.30	-21.30	-0.00
			Σy1	0.30	-79.04		-76.33	-76.33	-0.18
			Σx2	0.16	-39.78		-38.42	-38.42	-0.04
397-114	1.26		Σy2	0.20	-49.05		-47.39	-47.39	-0.10
			G	-31.66	-105.16	-31.7	-55.24	-61.58	0.01
			Q	-31.63	-106.04	-31.6	-56.30	-61.96	0.00
			Σx1	-21.92	-44.83		-18.20	-18.20	-0.07
			Σy1	-79.12	-176.46		-77.35	-77.35	-0.14
398-115	1.10		Σx2	-39.69	-84.90		-35.92	-35.92	-0.09
			Σy2	-49.02	-106.67		-45.81	-45.81	-0.11
			G	-292.83	-147.91	-147.9	134.74	128.25	-0.08
			Q	-328.30	-167.83	-167.8	148.09	143.13	-0.09
			Σx1	-22.07	-15.03		6.38	6.38	0.41
398-116	0.83		Σy1	193.83	158.36		-32.18	-32.18	-0.36
			Σx2	24.55	22.56		-1.81	-1.81	0.29
			Σy2	89.89	74.39		-14.06	-14.06	-0.05
			G	-147.93	-56.80	-56.8	111.78	106.87	-0.58
			Q	-167.85	-65.83	-65.8	124.28	120.52	-0.66
398-117	1.08		Σx1	-15.03	-9.69		6.40	6.40	0.27
			Σy1	158.38	132.02		-31.63	-31.63	-0.08
			Σx2	22.56	21.19		-1.64	-1.64	0.22
			Σy2	74.40	62.80		-13.92	-13.92	0.02
			G	-56.84	42.95	42.9	95.54	89.17	0.25

		Q	-65.88	47.77	47.8	107.61	102.74	0.33
		$\Sigma x1$	-9.68	-6.88		2.59	2.59	-0.21
		$\Sigma y1$	132.02	98.17		-31.32	-31.32	0.07
		$\Sigma x2$	21.21	15.98		-4.84	-4.84	-0.16
		$\Sigma y2$	62.81	46.59		-15.01	-15.01	-0.03
398-118	1.08	G	42.95	117.64	117.6	72.30	65.94	0.07
		Q	47.77	133.39	133.4	81.67	76.81	0.12
		$\Sigma x1$	-6.89	-4.25		2.44	2.44	-0.02
		$\Sigma y1$	98.17	64.44		-31.22	-31.22	0.08
		$\Sigma x2$	15.98	10.67		-4.91	-4.91	0.00
		$\Sigma y2$	46.59	30.16		-15.20	-15.20	0.04
398-119	1.08	G	117.63	165.70	165.7	47.66	41.30	0.16
		Q	133.39	188.95	189.0	53.86	48.99	0.22
		$\Sigma x1$	-4.25	-1.61		2.45	2.45	0.01
		$\Sigma y1$	64.44	30.78		-31.15	-31.15	0.11
		$\Sigma x2$	10.67	5.42		-4.86	-4.86	0.03
		$\Sigma y2$	30.16	13.62		-15.30	-15.30	0.07
398-120	1.08	G	165.70	185.62	185.6	21.62	15.25	0.20
		Q	188.95	212.40	212.4	24.13	19.27	0.29
		$\Sigma x1$	-1.61	1.06		2.47	2.47	0.02
		$\Sigma y1$	30.78	-2.56		-30.86	-30.86	0.14
		$\Sigma x2$	5.42	0.23		-4.80	-4.80	0.04
		$\Sigma y2$	13.62	-2.79		-15.19	-15.19	0.09
398-121	1.18	G	185.64	174.48	185.6	-5.98	-12.93	-0.27
		Q	212.43	198.72	212.4	-8.97	-14.28	-0.35
		$\Sigma x1$	1.06	3.91		2.42	2.42	0.16
		$\Sigma y1$	-2.56	-38.43		-30.41	-30.41	0.28
		$\Sigma x2$	0.23	-5.43		-4.80	-4.80	0.18
		$\Sigma y2$	-2.79	-20.36		-14.90	-14.90	0.16
398-122	1.30	G	174.45	131.52	174.4	-29.16	-36.82	0.93
		Q	198.68	146.41	198.7	-37.25	-43.10	1.08
		$\Sigma x1$	3.92	4.68		0.58	0.58	-0.15
		$\Sigma y1$	-38.41	-79.65		-31.70	-31.70	-0.05
		$\Sigma x2$	-5.42	-13.96		-6.56	-6.56	-0.13
		$\Sigma y2$	-20.36	-40.38		-15.39	-15.39	-0.01
398-123	0.86	G	131.55	75.38	131.6	-62.77	-67.84	0.52
		Q	146.45	80.58	146.4	-74.64	-78.51	0.51
		$\Sigma x1$	4.68	5.18		0.59	0.59	-0.03
		$\Sigma y1$	-79.65	-106.54		-31.26	-31.26	-0.03
		$\Sigma x2$	-13.97	-19.60		-6.56	-6.56	-0.03
		$\Sigma y2$	-40.38	-53.18		-14.89	-14.89	-0.01
398-124	1.08	G	75.40	-32.03	75.4	-96.17	-102.53	0.47
		Q	80.60	-42.55	80.6	-111.45	-116.32	0.76
		$\Sigma x1$	5.18	5.87		0.64	0.64	-0.02
		$\Sigma y1$	-106.54	-139.71		-30.68	-30.68	-0.09
		$\Sigma x2$	-19.60	-26.59		-6.46	-6.46	-0.03
		$\Sigma y2$	-53.18	-68.69		-14.34	-14.34	-0.05
398-125	1.18	G	-31.94	-200.28	-31.9	-138.94	-145.90	-1.62
		Q	-42.43	-241.71	-42.4	-165.94	-171.26	-2.15
		$\Sigma x1$	5.88	6.68		0.68	0.68	-0.22
		$\Sigma y1$	-139.71	-175.22		-30.05	-30.05	-0.36
		$\Sigma x2$	-26.58	-34.09		-6.35	-6.35	-0.26
		$\Sigma y2$	-68.69	-84.98		-13.78	-13.78	-0.15

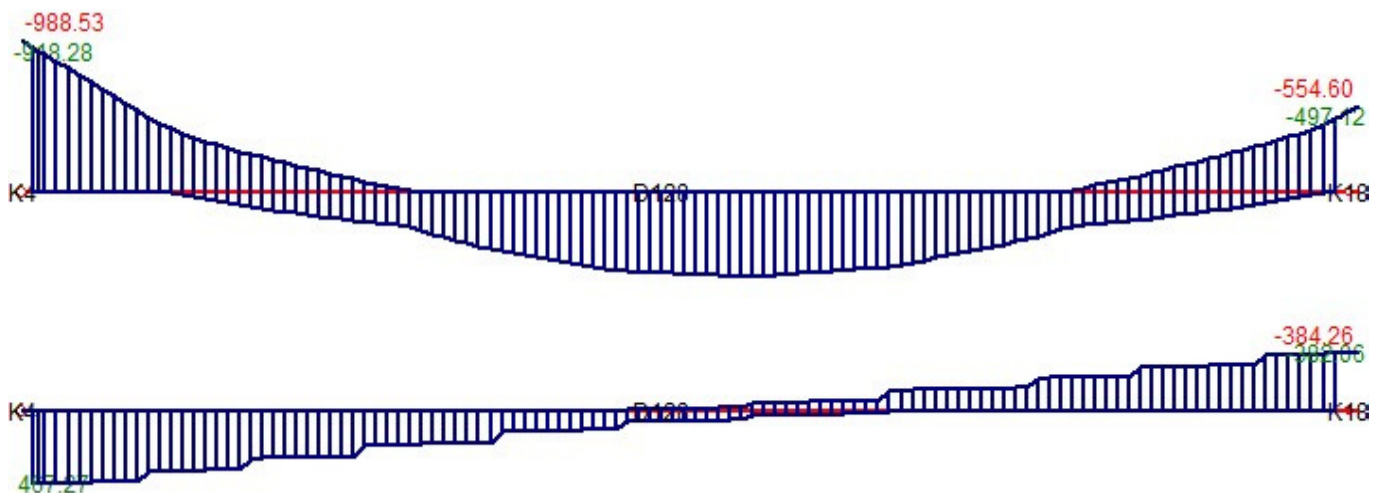


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
399-126	1.02		G	0.00	-20.46	0	-17.42	-22.58	-0.01
			Q	0.00	-14.40	0	-11.78	-16.38	-0.02
			Σx1	-0.00	-7.14		-6.98	-6.98	-0.03
			Σy1	-0.12	-11.03		-10.66	-10.66	-0.06
			Σx2	-0.04	-8.98		-8.74	-8.74	-0.03
			Σy2	-0.06	-10.27		-9.98	-9.98	-0.06
399-127	1.31		G	-20.44	-87.24	-20.4	-47.76	-54.36	-0.01
			Q	-14.39	-76.21	-14.4	-44.31	-50.20	-0.02
			Σx1	-7.14	-18.40		-8.60	-8.60	-0.31
			Σy1	-11.19	-28.09		-12.92	-12.92	-0.00
			Σx2	-9.03	-22.98		-10.66	-10.66	-0.27
			Σy2	-10.35	-26.39		-12.26	-12.26	-0.15



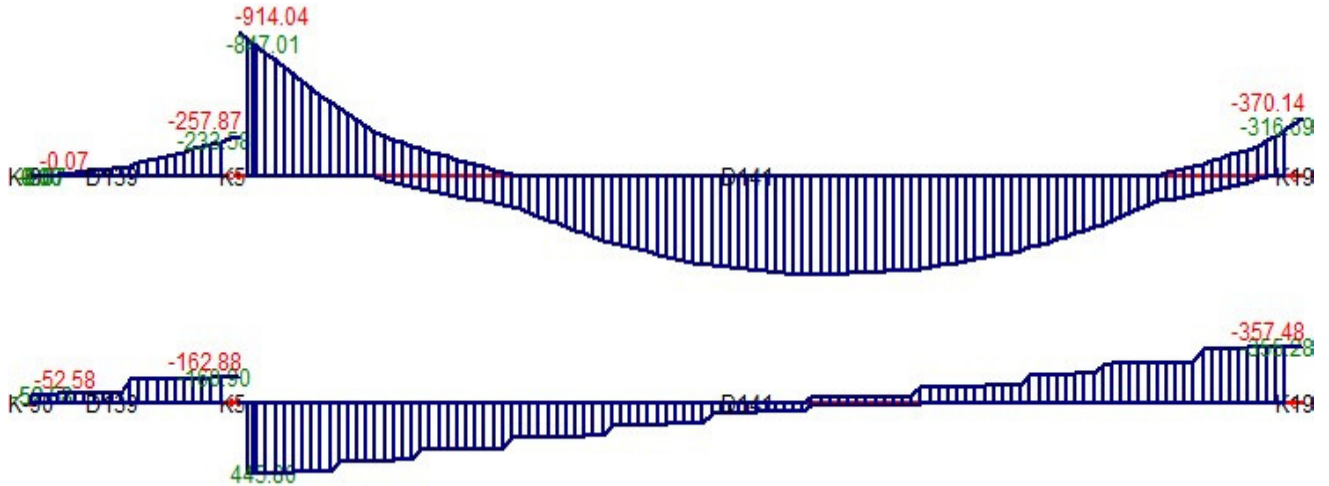
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3100-128	1.06		G	-331.30	-168.24	-168.2	157.56	151.35	-0.10
			Q	-360.86	-182.66	-182.7	171.17	166.42	-0.12
			Σx1	-5.13	-5.14		-0.01	-0.01	1.15
			Σy1	249.92	207.94		-39.76	-39.76	-0.05
3100-129	0.88		Σx2	43.61	35.58		-7.61	-7.61	1.03
			Σy2	148.30	122.97		-23.99	-23.99	0.35
			G	-168.24	-55.72	-55.7	130.01	124.81	0.08
			Q	-182.65	-58.99	-59.0	142.02	138.04	0.09
3100-129	0.88		Σx1	-5.14	-5.11		0.03	0.03	-0.01
			Σy1	207.93	172.61		-39.99	-39.99	-0.01
			Σx2	35.57	28.82		-7.65	-7.65	-0.00
			Σy2	122.97	101.79		-23.99	-23.99	-0.04
3100-130	1.03		G	-55.72	46.30	46.3	101.80	95.72	-0.08
			Q	-58.99	53.99	54.0	111.69	107.04	-0.11
			Σx1	-5.11	-4.23		0.85	0.85	0.06
			Σy1	172.61	131.44		-39.85	-39.85	-0.06
3100-130	1.03		Σx2	28.82	21.64		-6.95	-6.95	0.04
			Σy2	101.79	77.50		-23.51	-23.51	-0.03

3100-131	1.13	G	46.30	125.11	125.1	73.07	66.41	-0.03
		Q	53.99	141.06	141.1	79.59	74.51	-0.04
		$\Sigma x1$	-4.23	-3.20		0.91	0.91	0.01
		$\Sigma y1$	131.44	86.84		-39.47	-39.47	-0.04
		$\Sigma x2$	21.64	13.86		-6.88	-6.88	-0.00
		$\Sigma y2$	77.50	51.39		-23.11	-23.11	-0.02
3100-132	1.13	G	125.11	171.03	171.0	43.96	37.30	-0.05
		Q	141.06	191.63	191.6	47.30	42.21	-0.07
		$\Sigma x1$	-3.20	-2.20		0.88	0.88	0.01
		$\Sigma y1$	86.85	42.51		-39.24	-39.24	-0.04
		$\Sigma x2$	13.87	6.05		-6.92	-6.92	-0.01
		$\Sigma y2$	51.39	25.55		-22.87	-22.87	-0.02
3100-133	1.13	G	171.03	184.08	184.1	14.88	8.22	0.01
		Q	191.63	205.76	205.8	15.05	9.96	-0.00
		$\Sigma x1$	-2.20	-1.29		0.81	0.81	0.01
		$\Sigma y1$	42.51	-2.24		-39.59	-39.59	-0.04
		$\Sigma x2$	6.05	-1.90		-7.03	-7.03	-0.00
		$\Sigma y2$	25.55	-0.59		-23.13	-23.13	-0.01
3100-134	1.18	G	184.08	164.03	184.1	-13.54	-20.48	0.06
		Q	205.77	182.33	205.8	-17.23	-22.53	0.08
		$\Sigma x1$	-1.29	-0.27		0.86	0.86	-0.04
		$\Sigma y1$	-2.23	-49.94		-40.47	-40.47	-0.08
		$\Sigma x2$	-1.90	-10.21		-7.05	-7.05	-0.05
		$\Sigma y2$	-0.59	-28.71		-23.86	-23.86	-0.02
3100-135	1.25	G	164.03	103.99	164.0	-44.30	-51.67	-0.21
		Q	182.33	111.97	182.3	-53.41	-59.04	-0.23
		$\Sigma x1$	-0.27	1.44		1.36	1.36	0.04
		$\Sigma y1$	-49.94	-101.60		-41.29	-41.29	0.01
		$\Sigma x2$	-10.21	-18.58		-6.69	-6.69	0.03
		$\Sigma y2$	-28.71	-59.66		-24.73	-24.73	0.02
3100-136	0.91	G	103.99	36.39	104.0	-71.62	-76.98	-0.10
		Q	111.97	35.37	112.0	-82.16	-86.25	-0.09
		$\Sigma x1$	1.44	2.57		1.24	1.24	0.01
		$\Sigma y1$	-101.60	-140.70		-42.98	-42.98	0.04
		$\Sigma x2$	-18.58	-24.86		-6.90	-6.90	0.00
		$\Sigma y2$	-59.66	-83.57		-26.29	-26.29	0.05
3100-137	1.13	G	36.39	-75.79	36.4	-95.83	-102.49	0.10
		Q	35.36	-89.31	35.4	-107.66	-112.75	0.16
		$\Sigma x1$	2.57	3.87		1.15	1.15	-0.00
		$\Sigma y1$	-140.70	-191.12		-44.56	-44.56	-0.01
		$\Sigma x2$	-24.86	-32.95		-7.15	-7.15	-0.01
		$\Sigma y2$	-83.57	-114.85		-27.64	-27.64	-0.00
3100-138	1.14	G	-75.97	-222.36	-76.0	-124.64	-131.38	0.36
		Q	-89.53	-247.73	-89.5	-135.76	-140.91	0.38
		$\Sigma x1$	3.88	5.24		1.19	1.19	-0.75
		$\Sigma y1$	-191.30	-244.21		-46.27	-46.27	-0.26
		$\Sigma x2$	-32.98	-41.34		-7.31	-7.31	-0.71
		$\Sigma y2$	-114.97	-148.28		-29.12	-29.12	0.15



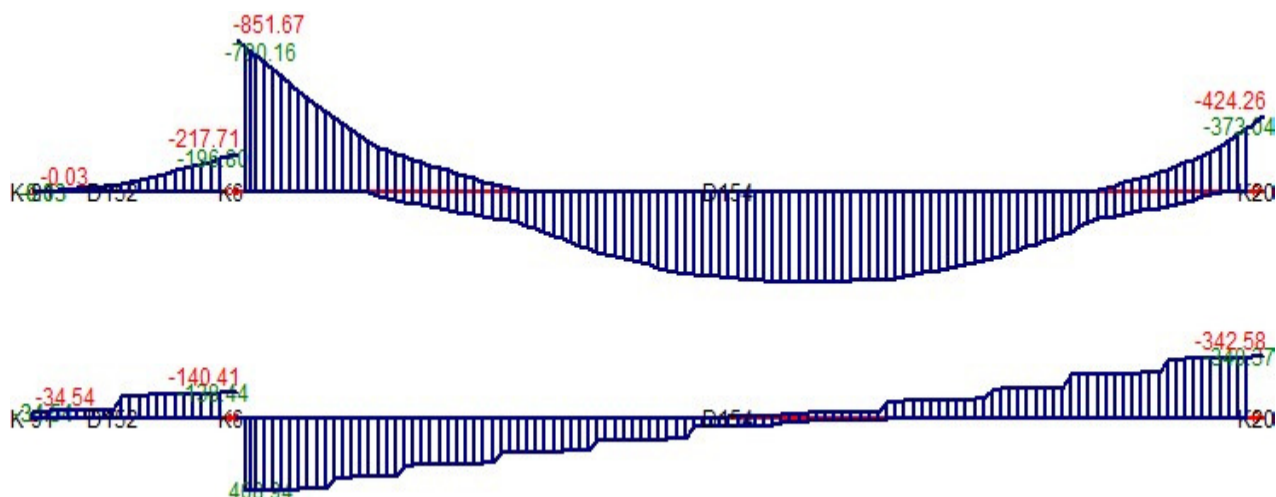
ΣΤ	ΔΟΚ	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3101-139	1.01		G	-0.02	-23.42	-0.0	-20.89	-25.67	0.01
			Q	-0.03	-18.64	-0.0	-16.25	-20.78	0.01
			Σx1	-0.01	0.75		0.75	0.75	-0.01
			Σy1	-0.03	9.67		9.65	9.65	0.02
			Σx2	-0.02	2.24		2.24	2.24	0.01
			Σy2	-0.02	5.95		5.94	5.94	-0.01
3101-140	1.28		G	-23.46	-94.53	-23.5	-52.34	-58.44	0.00
			Q	-18.69	-86.83	-18.7	-50.22	-55.99	-0.00
			Σx1	0.74	2.03		1.00	1.00	-0.08
			Σy1	9.64	25.01		11.98	11.98	0.03
			Σx2	2.22	5.86		2.84	2.84	-0.05
			Σy2	5.93	15.53		7.48	7.48	-0.03
3102-141	1.08		G	-306.20	-147.84	-147.8	150.16	143.81	0.00
			Q	-333.79	-160.21	-160.2	163.53	158.68	0.00
			Σx1	2.38	2.16		-0.21	-0.21	0.41
			Σy1	172.84	147.21		-23.78	-23.78	0.03
			Σx2	21.28	17.83		-3.21	-3.21	0.41
			Σy2	126.73	109.24		-16.23	-16.23	0.12
3102-142	0.83		G	-147.85	-46.43	-46.4	124.15	119.25	-0.06
			Q	-160.22	-48.28	-48.3	136.20	132.45	-0.07
			Σx1	2.17	1.95		-0.26	-0.26	-0.00
			Σy1	147.21	127.12		-24.11	-24.11	0.02
			Σx2	17.84	15.13		-3.25	-3.25	0.03
			Σy2	109.24	95.48		-16.52	-16.52	-0.05
3102-143	1.08		G	-46.44	58.00	58.0	99.86	93.50	-0.05
			Q	-48.29	68.23	68.2	110.29	105.43	-0.05
			Σx1	1.95	1.45		-0.47	-0.47	-0.02
			Σy1	127.12	100.29		-24.84	-24.84	-0.03
			Σx2	15.13	11.45		-3.41	-3.41	-0.00
			Σy2	95.48	76.83		-17.26	-17.26	-0.06
3102-144	1.08		G	58.00	134.49	134.5	73.99	67.62	-0.02
			Q	68.23	153.50	153.5	81.37	76.51	-0.04
			Σx1	1.45	0.84		-0.56	-0.56	0.00
			Σy1	100.29	72.26		-25.94	-25.94	-0.05
			Σx2	11.45	7.80		-3.38	-3.38	-0.01
			Σy2	76.83	56.96		-18.40	-18.40	-0.05
3102-145	1.08		G	134.48	182.60	182.6	47.72	41.36	0.07
			Q	153.50	207.03	207.0	51.98	47.12	0.08
			Σx1	0.84	0.17		-0.62	-0.62	0.01
			Σy1	72.26	43.09		-27.00	-27.00	-0.03
			Σx2	7.80	4.31		-3.23	-3.23	-0.02
			Σy2	56.95	35.74		-19.64	-19.64	0.02
3102-146	1.08		G	182.61	203.36	203.4	22.39	16.03	-0.15
			Q	207.03	230.10	230.1	23.78	18.92	-0.18
			Σx1	0.17	-0.48		-0.60	-0.60	-0.01
			Σy1	43.08	13.74		-27.16	-27.16	-0.06
			Σx2	4.31	1.01		-3.06	-3.06	-0.07
			Σy2	35.74	14.19		-19.95	-19.95	0.01
3102-147	1.18		G	203.35	193.55	203.4	-4.84	-11.78	0.12
			Q	230.09	217.98	230.1	-7.62	-12.92	0.14
			Σx1	-0.48	-1.61		-0.96	-0.96	0.06
			Σy1	13.74	-17.78		-26.73	-26.73	0.00
			Σx2	1.01	-3.08		-3.47	-3.47	0.03
			Σy2	14.19	-8.87		-19.55	-19.55	0.05
3102-148	1.20		G	193.56	153.33	193.6	-29.93	-37.01	-0.00
			Q	217.98	169.73	218.0	-37.45	-42.85	-0.01
			Σx1	-1.61	-2.70		-0.90	-0.90	0.02
			Σy1	-17.79	-48.24		-25.34	-25.34	0.01
			Σx2	-3.08	-7.12		-3.36	-3.36	-0.03
			Σy2	-8.87	-30.81		-18.26	-18.26	0.08
3102-149	0.86		G	153.33	102.38	153.3	-56.72	-61.78	0.14
			Q	169.73	111.30	169.7	-66.02	-69.89	0.15
			Σx1	-2.69	-3.15		-0.52	-0.52	-0.02
			Σy1	-48.24	-67.82		-22.77	-22.77	-0.06
			Σx2	-7.12	-9.85		-3.18	-3.18	-0.00
			Σy2	-30.81	-44.23		-15.61	-15.61	-0.06
3102-150	1.08		G	102.39	11.82	102.4	-80.52	-86.89	-0.12
			Q	111.31	9.84	111.3	-91.34	-96.21	-0.17
			Σx1	-3.15	-3.53		-0.35	-0.35	-0.02
			Σy1	-67.82	-90.44		-20.91	-20.91	-0.04
			Σx2	-9.85	-13.07		-2.97	-2.97	0.00

3102-151	1.15	$\Sigma y2$	-44.23	-59.29		-13.92	-13.92	-0.06
		G	12.00	-121.73	12.0	-112.89	-119.67	0.16
		Q	10.05	-137.20	10.0	-125.45	-130.62	0.22
		$\Sigma x1$	-3.53	-3.77		-0.22	-0.22	-0.23
		$\Sigma y1$	-90.27	-111.92		-18.83	-18.83	-0.01
		$\Sigma x2$	-13.03	-16.16		-2.72	-2.72	-0.25
		$\Sigma y2$	-59.17	-73.14		-12.15	-12.15	0.14



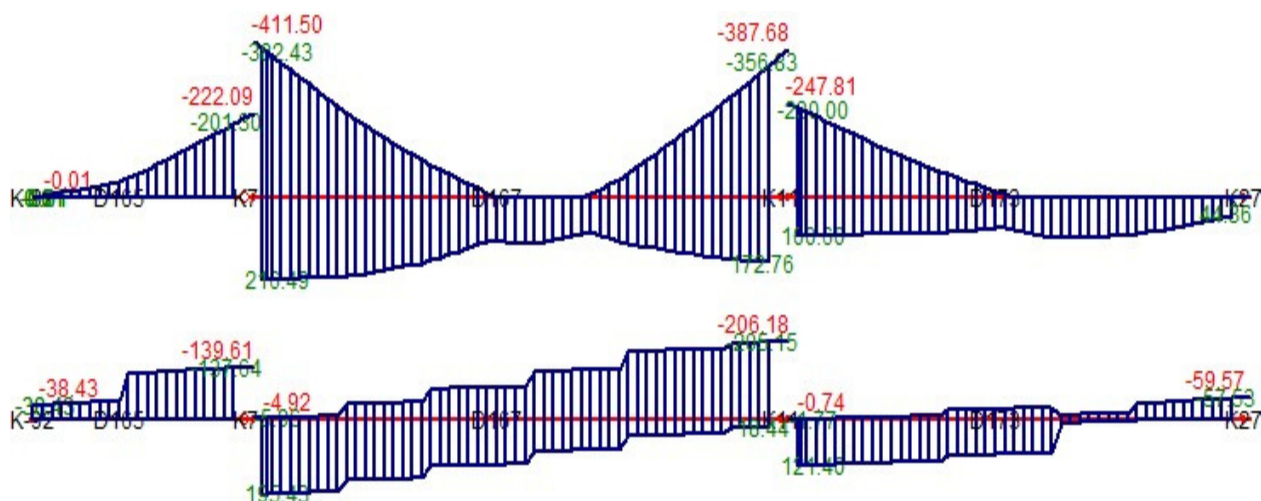
ΣT	ΔOK	Len	T Φ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$
3103-152	0.99		G	-0.01	-17.30	-0.0	-15.14	-19.84	0.01
			Q	-0.01	-11.51	-0.0	-9.40	-13.85	0.02
			$\Sigma x1$	0.00	0.73		0.74	0.74	-0.01
			$\Sigma y1$	0.01	-0.90		-0.92	-0.92	0.02
			$\Sigma x2$	0.01	0.45		0.45	0.45	0.01
			$\Sigma y2$	0.00	-0.29		-0.29	-0.29	-0.01
3103-153	1.35		G	-17.31	-82.01	-17.3	-44.87	-51.27	0.02
			Q	-11.52	-71.33	-11.5	-41.41	-47.47	0.02
			$\Sigma x1$	0.73	1.81		0.80	0.80	-0.17
			$\Sigma y1$	-0.89	-2.98		-1.55	-1.55	0.02
			$\Sigma x2$	0.46	0.91		0.33	0.33	-0.13
			$\Sigma y2$	-0.29	-1.12		-0.62	-0.62	-0.07
3104-154	1.01		G	-285.01	-148.04	-148.0	138.01	132.03	0.26
			Q	-311.27	-161.54	-161.5	149.89	145.32	0.30
			$\Sigma x1$	21.75	16.98		-4.70	-4.70	1.02
			$\Sigma y1$	179.34	148.19		-30.71	-30.71	0.02
			$\Sigma x2$	10.64	8.40		-2.20	-2.20	0.94
			$\Sigma y2$	176.76	145.62		-30.69	-30.69	0.39
3104-155	0.83		G	-148.04	-55.95	-55.9	112.98	108.08	0.32
			Q	-161.54	-60.18	-60.2	123.52	119.77	0.36
			$\Sigma x1$	16.99	13.14		-4.62	-4.62	0.06
			$\Sigma y1$	148.18	122.95		-30.28	-30.28	0.15
			$\Sigma x2$	8.42	6.62		-2.16	-2.16	0.06
			$\Sigma y2$	145.62	120.42		-30.25	-30.25	0.16
3104-156	1.08		G	-55.96	37.46	37.5	89.66	83.30	0.37
			Q	-60.19	43.79	43.8	98.69	93.83	0.42
			$\Sigma x1$	13.14	8.37		-4.42	-4.42	0.03
			$\Sigma y1$	122.94	91.51		-29.10	-29.10	0.17
			$\Sigma x2$	6.62	4.30		-2.15	-2.15	0.01
			$\Sigma y2$	120.41	89.20		-28.89	-28.89	0.20
3104-157	1.08		G	37.45	105.45	105.5	66.14	59.78	0.34
			Q	43.78	119.72	119.7	72.74	67.88	0.41
			$\Sigma x1$	8.37	3.93		-4.11	-4.11	0.02
			$\Sigma y1$	91.50	62.42		-26.92	-26.92	0.11
			$\Sigma x2$	4.30	1.87		-2.25	-2.25	-0.00
			$\Sigma y2$	89.20	60.85		-26.25	-26.25	0.15
3104-158	1.08		G	105.45	149.72	149.7	44.16	37.80	-0.13
			Q	119.72	169.77	169.8	48.77	43.91	-0.18
			$\Sigma x1$	3.93	-0.10		-3.73	-3.73	-0.00
			$\Sigma y1$	62.42	36.31		-24.18	-24.18	-0.12
			$\Sigma x2$	1.87	-0.82		-2.49	-2.49	0.02

			$\Sigma y2$	60.85	36.30		-22.72	-22.72	-0.15
3104-159	1.08	G	149.70	165.19	165.2	17.53	11.16	0.71	
		Q	169.75	187.60	187.6	18.96	14.10	0.81	
		$\Sigma x1$	-0.10	-4.02		-3.63	-3.63	0.13	
		$\Sigma y1$	36.31	11.09		-23.35	-23.35	-0.03	
		$\Sigma x2$	-0.82	-3.61		-2.58	-2.58	0.20	
		$\Sigma y2$	36.31	12.96		-21.62	-21.62	-0.08	
3104-160	1.18	G	165.21	160.97	165.2	-0.13	-7.08	-0.66	
		Q	187.63	182.81	187.6	-1.44	-6.74	-0.79	
		$\Sigma x1$	-4.01	-5.85		-1.56	-1.56	-0.15	
		$\Sigma y1$	11.11	-14.71		-21.90	-21.90	-0.22	
		$\Sigma x2$	-3.60	-3.49		0.09	0.09	-0.18	
		$\Sigma y2$	12.97	-11.31		-20.60	-20.60	-0.18	
3104-161	1.20	G	160.96	123.02	161.0	-28.03	-35.11	0.09	
		Q	182.80	137.61	182.8	-34.90	-40.31	0.13	
		$\Sigma x1$	-5.85	-7.92		-1.72	-1.72	-0.06	
		$\Sigma y1$	-14.71	-41.99		-22.71	-22.71	-0.26	
		$\Sigma x2$	-3.50	-3.44		0.04	0.04	-0.00	
		$\Sigma y2$	-11.31	-37.06		-21.43	-21.43	-0.31	
3104-162	0.86	G	123.04	76.67	123.0	-51.40	-56.46	-0.72	
		Q	137.63	84.74	137.6	-59.58	-63.45	-0.81	
		$\Sigma x1$	-7.92	-10.32		-2.79	-2.79	0.08	
		$\Sigma y1$	-42.00	-65.16		-26.93	-26.93	0.23	
		$\Sigma x2$	-3.45	-3.31		0.16	0.16	-0.03	
		$\Sigma y2$	-37.07	-60.10		-26.78	-26.78	0.35	
3104-163	1.08	G	76.67	-11.47	76.7	-78.28	-84.65	-0.09	
		Q	84.73	-13.54	84.7	-88.41	-93.27	-0.09	
		$\Sigma x1$	-10.32	-13.55		-2.99	-2.99	-0.03	
		$\Sigma y1$	-65.15	-95.61		-28.16	-28.16	-0.03	
		$\Sigma x2$	-3.31	-3.17		0.13	0.13	-0.07	
		$\Sigma y2$	-60.09	-90.45		-28.06	-28.06	0.04	
3104-164	1.16	G	-11.45	-138.34	-11.5	-105.67	-112.52	-0.41	
		Q	-13.52	-158.33	-13.5	-121.88	-127.12	-0.46	
		$\Sigma x1$	-13.54	-17.47		-3.37	-3.37	-0.54	
		$\Sigma y1$	-95.61	-130.31		-29.83	-29.83	-0.46	
		$\Sigma x2$	-3.16	-3.53		-0.32	-0.32	-0.66	
		$\Sigma y2$	-90.46	-124.45		-29.23	-29.23	0.00	

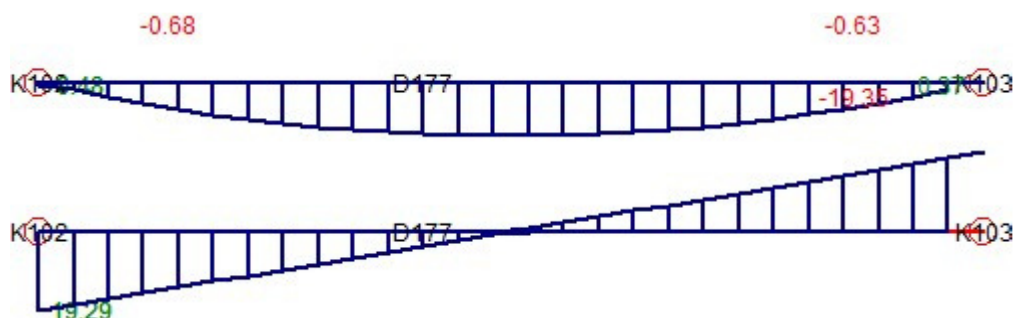


ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	$\Sigma \tau \rho \psi \eta$
3105-165	0.97	G	-0.00	-18.22	0	-16.43	-21.05	0.03	
		Q	0.00	-12.65	0	-10.83	-15.20	0.03	
		$\Sigma x1$	-0.01	0.23		0.25	0.25	-0.01	
		$\Sigma y1$	-0.01	-2.19		-2.25	-2.25	0.02	
		$\Sigma x2$	-0.00	0.94		0.97	0.97	0.00	
		$\Sigma y2$	-0.01	-2.34		-2.40	-2.40	-0.01	
3105-166	1.37	G	-18.22	-83.59	-18.2	-44.58	-51.07	0.01	
		Q	-12.64	-72.83	-12.6	-40.96	-47.11	0.01	
		$\Sigma x1$	0.22	0.72		0.37	0.37	-0.17	
		$\Sigma y1$	-2.20	-5.79		-2.63	-2.63	0.05	

		$\Sigma x2$	0.94	2.79		1.35	1.35	-0.14
		$\Sigma y2$	-2.36	-6.42		-2.97	-2.97	-0.05
3106-167	0.99	G	-69.10	-5.52	-5.5	66.49	61.48	0.02
		Q	-70.29	-1.18	-1.2	71.80	67.33	0.02
		$\Sigma x1$	53.91	37.36		-16.65	-16.65	0.32
		$\Sigma y1$	233.48	160.45		-73.51	-73.51	-0.03
		$\Sigma x2$	-8.94	-5.27		3.69	3.69	0.30
		$\Sigma y2$	311.72	213.85		-98.49	-98.49	0.09
3106-168	0.83	G	-5.52	26.80	26.8	40.89	36.69	0.05
		Q	-1.17	33.72	33.7	43.75	40.00	0.05
		$\Sigma x1$	37.36	23.22		-16.97	-16.97	-0.00
		$\Sigma y1$	160.45	98.85		-73.95	-73.95	0.02
		$\Sigma x2$	-5.27	-2.38		3.47	3.47	0.00
		$\Sigma y2$	213.86	131.32		-99.08	-99.08	0.02
3106-169	1.08	G	26.81	39.82	39.8	14.77	9.32	0.07
		Q	33.73	47.19	47.2	14.89	10.03	0.07
		$\Sigma x1$	23.23	4.48		-17.36	-17.36	-0.00
		$\Sigma y1$	98.85	17.52		-75.31	-75.31	0.01
		$\Sigma x2$	-2.38	1.25		3.36	3.36	-0.00
		$\Sigma y2$	131.33	22.51		-100.76	-100.76	0.01
3106-170	1.08	G	39.83	21.13	39.8	-14.59	-20.03	0.07
		Q	47.21	23.83	47.2	-19.21	-24.07	0.06
		$\Sigma x1$	4.48	-14.99		-18.02	-18.02	0.00
		$\Sigma y1$	17.53	-66.87		-78.14	-78.14	-0.00
		$\Sigma x2$	1.25	4.89		3.37	3.37	0.00
		$\Sigma y2$	22.52	-90.27		-104.43	-104.43	-0.00
3106-171	1.08	G	21.14	-32.69	21.1	-47.13	-52.57	0.58
		Q	23.85	-42.01	23.8	-58.55	-63.41	0.71
		$\Sigma x1$	-14.99	-35.36		-18.87	-18.87	0.01
		$\Sigma y1$	-66.87	-155.72		-82.27	-82.27	0.12
		$\Sigma x2$	4.89	8.83		3.65	3.65	-0.02
		$\Sigma y2$	-90.27	-209.14		-110.06	-110.06	0.17
3106-172	0.62	G	-32.68	-72.12	-32.7	-61.61	-64.76	-1.31
		Q	-42.00	-89.30	-42.0	-74.38	-77.19	-1.52
		$\Sigma x1$	-35.36	-47.19		-18.96	-18.96	-0.37
		$\Sigma y1$	-155.72	-207.38		-82.78	-82.78	-0.45
		$\Sigma x2$	8.83	11.10		3.64	3.64	-0.43
		$\Sigma y2$	-209.14	-278.23		-110.70	-110.70	-0.40
3107-173	1.63	G	-51.90	9.44	9.4	41.65	33.41	0.51
		Q	-54.74	12.50	12.5	44.81	37.45	0.61
		$\Sigma x1$	44.07	11.43		-19.96	-19.96	0.13
		$\Sigma y1$	138.55	58.04		-49.26	-49.26	0.05
		$\Sigma x2$	12.36	-6.27		-11.40	-11.40	0.18
		$\Sigma y2$	170.59	78.11		-56.57	-56.57	0.01
3107-174	1.20	G	9.44	35.33	35.3	24.58	18.52	-0.53
		Q	12.49	40.31	40.3	25.86	20.45	-0.64
		$\Sigma x1$	11.43	-12.47		-19.89	-19.89	0.08
		$\Sigma y1$	58.03	-0.91		-49.06	-49.06	0.22
		$\Sigma x2$	-6.27	-19.98		-11.41	-11.41	0.00
		$\Sigma y2$	78.10	10.42		-56.34	-56.34	0.31
3107-175	0.86	G	35.29	32.08	35.3	-1.57	-5.90	0.45
		Q	40.26	36.62	40.3	-2.30	-6.17	0.50
		$\Sigma x1$	-12.48	-7.74		5.51	5.51	-0.09
		$\Sigma y1$	-0.91	-1.71		-0.93	-0.93	-0.37
		$\Sigma x2$	-20.00	-12.26		9.01	9.01	0.02
		$\Sigma y2$	10.43	5.54		-5.69	-5.69	-0.49
3107-176	1.22	G	32.06	10.83	32.1	-14.31	-20.47	-0.38
		Q	36.61	13.97	36.6	-15.80	-21.29	-0.43
		$\Sigma x1$	-7.74	-0.92		5.59	5.59	0.02
		$\Sigma y1$	-1.71	-2.41		-0.57	-0.57	0.05
		$\Sigma x2$	-12.26	-1.29		8.99	8.99	0.03
		$\Sigma y2$	5.54	-0.88		-5.26	-5.26	0.01



ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3108-177	2.67	G	-0.07	-0.09	3.7	5.72	-5.73	0.00	
		Q	-0.08	-0.12	5.0	7.72	-7.74	0.00	
		Σx1	0.18	-0.17		-0.13	-0.13	-0.00	
		Σy1	0.41	-0.35		-0.28	-0.28	0.00	
		Σx2	0.06	-0.08		-0.05	-0.05	-0.00	
		Σy2	0.57	-0.47		-0.39	-0.39	0.00	



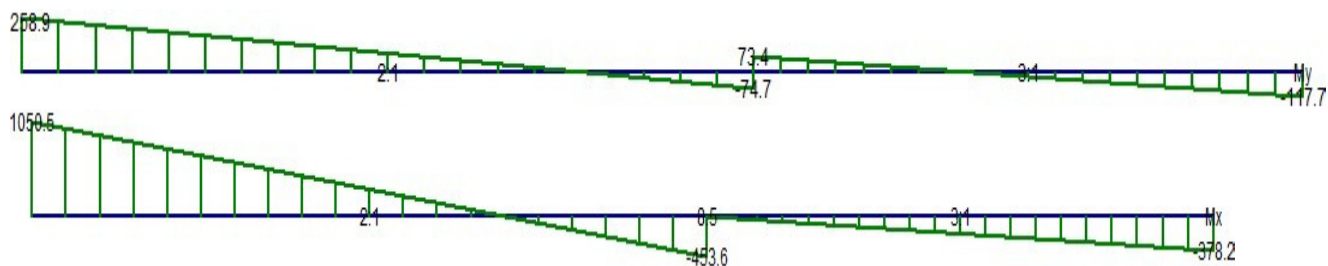
ΣT	ΔOK	Len	TΦ	My1	My2	Mmax	Vy1	Vy2	Στρέψη
3109-178	0.95	G	0.03	-24.74	0.0	-23.70	-28.23	-0.04	
		Q	0.02	-16.59	0.0	-15.27	-19.56	-0.06	
		Σx1	-0.01	-1.29		-1.34	-1.34	0.00	
		Σy1	0.01	2.09		2.18	2.18	0.02	
		Σx2	-0.00	-1.45		-1.52	-1.52	0.01	
		Σy2	-0.01	1.87		1.97	1.97	0.00	
3109-179	1.33	G	-24.75	-115.59	-24.7	-65.06	-71.39	0.07	
		Q	-16.60	-101.02	-16.6	-60.40	-66.39	0.07	
		Σx1	-1.31	-3.51		-1.65	-1.65	-0.07	
		Σy1	2.10	5.69		2.70	2.70	0.02	
		Σx2	-1.46	-4.07		-1.97	-1.97	-0.05	
		Σy2	1.87	5.34		2.61	2.61	-0.03	
3110-180	1.03	G	-90.90	-21.55	-21.6	70.01	64.82	0.01	
		Q	-93.64	-17.96	-18.0	75.89	71.26	0.01	
		Σx1	49.78	38.38		-11.08	-11.08	0.16	
		Σy1	106.94	81.97		-24.27	-24.27	0.02	
		Σx2	-13.45	-11.01		2.37	2.37	0.14	
		Σy2	209.44	162.53		-45.60	-45.60	0.06	
3110-181	0.83	G	-21.56	13.24	13.2	43.87	39.67	0.05	
		Q	-17.96	19.89	19.9	47.31	43.56	0.06	
		Σx1	38.38	29.46		-10.71	-10.71	0.00	
		Σy1	81.97	62.02		-23.94	-23.94	0.00	
		Σx2	-11.01	-8.85		2.59	2.59	0.00	
		Σy2	162.53	124.98		-45.06	-45.06	-0.00	
3110-182	1.08	G	13.24	33.02	33.0	21.04	15.59	0.02	
		Q	19.88	41.36	41.4	22.31	17.45	0.04	

			$\Sigma x1$	29.46	18.47		-10.17	-10.17	0.01
			$\Sigma y1$	62.02	37.31		-22.88	-22.88	0.01
			$\Sigma x2$	-8.85	-5.84		2.79	2.79	-0.01
			$\Sigma y2$	124.98	77.87		-43.62	-43.62	0.03
3110-183	1.08	G		33.01	30.12	33.0	0.04	-5.40	0.01
		Q		41.36	37.40	41.4	-1.23	-6.09	0.03
			$\Sigma x1$	18.47	8.61		-9.13	-9.13	0.01
			$\Sigma y1$	37.30	15.70		-20.00	-20.00	0.05
			$\Sigma x2$	-5.84	-2.74		2.87	2.87	-0.03
			$\Sigma y2$	77.85	35.14		-39.55	-39.55	0.11
3110-184	1.30	G		30.12	-0.22	30.1	-20.11	-26.65	-0.02
		Q		37.40	-0.34	37.4	-26.16	-32.00	-0.03
			$\Sigma x1$	8.61	-0.66		-7.15	-7.15	0.01
			$\Sigma y1$	15.69	-1.36		-13.14	-13.14	0.12
			$\Sigma x2$	-2.73	0.12		2.20	2.20	-0.08
			$\Sigma y2$	35.13	-2.64		-29.10	-29.10	0.27

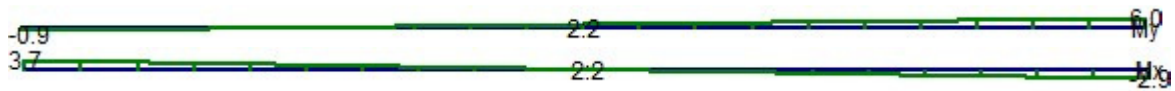


ΕΝΤΑΤΙΚΑ ΜΕΓΕΘΗ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	1	G	-205.4	-5.3	11.3	32.0	-15.0	4.2	-11.7	0.1
		Q	-89.4	-11.0	11.2	25.1	-11.1	5.5	-9.1	0.1
			$\Sigma x1$	-41.0	-64.4	95.6	-74.7	258.9	40.0	83.4
			$\Sigma y1$	835.0	453.6	-1050.5	73.4	-144.1	-376.0	-54.4
			$\Sigma x2$	160.0	85.2	-205.4	38.5	82.9	-72.6	11.1
			$\Sigma y2$	320.5	35.2	-232.9	-37.8	110.3	-67.0	37.0
3	1	G	-75.6	20.9	-19.6	4.2	-23.8	-13.5	-9.3	-0.3
		Q	-32.4	19.0	-18.2	-3.9	-11.6	-12.4	-2.6	-0.3
			$\Sigma x1$	-15.0	-62.8	11.6	-117.7	73.4	24.8	63.7
			$\Sigma y1$	354.8	378.2	-8.5	8.3	73.0	-128.9	21.6
			$\Sigma x2$	66.2	24.7	30.5	-110.4	136.6	1.9	82.3
			$\Sigma y2$	158.6	146.4	-88.8	-62.9	55.9	-78.4	39.6



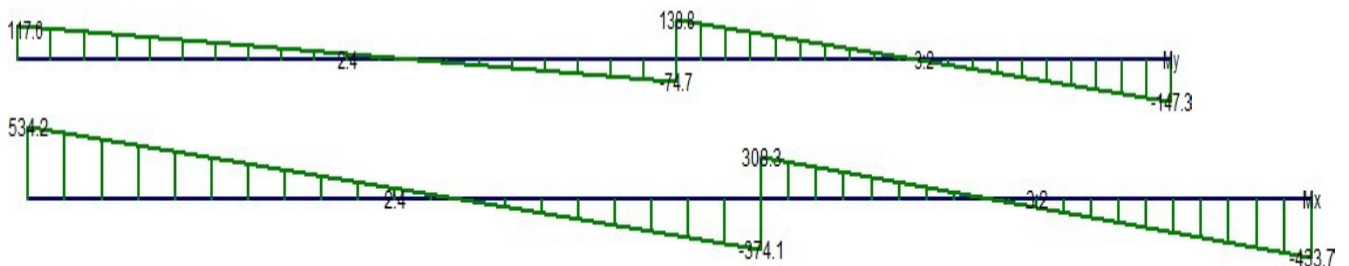
$\Sigma x2$	-3.7	-1.0	1.0	4.3	-0.7	0.5	-1.3	0.4
$\Sigma y2$	286.8	7.6	-8.3	5.6	-1.2	-4.0	-1.7	0.4



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	3	G	-47.8	-0.2	0.1	0.1	-0.0	0.1	-0.0	-0.0
		Q	-8.3	-0.2	0.0	0.2	-0.0	0.1	-0.1	-0.0
		$\Sigma x1$	-74.9	-4.0	0.8	6.8	-1.3	1.2	-2.0	-0.1
		$\Sigma y1$	-491.7	26.6	-4.1	-10.0	2.5	-7.7	3.1	0.1
		$\Sigma x2$	-78.1	-2.1	0.5	4.8	-0.9	0.7	-1.4	-0.1
		$\Sigma y2$	685.2	-25.0	2.6	6.4	-1.6	6.9	-2.0	-0.1



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	4	G	-131.1	-6.1	6.4	1.6	-0.2	3.1	-0.4	0.0
		Q	-75.4	-6.0	5.2	3.4	-0.8	2.8	-1.1	0.0
		$\Sigma x1$	189.8	-60.0	60.1	-74.7	117.6	30.0	48.1	-0.8
		$\Sigma y1$	-169.6	374.1	-534.2	102.3	-70.9	-227.1	-43.3	2.0
		$\Sigma x2$	125.1	64.5	-104.9	-22.0	66.2	-42.3	22.1	1.2
		$\Sigma y2$	3.7	57.1	-111.6	-2.1	29.2	-42.2	7.8	-0.8
3	2	G	-55.5	-7.1	4.4	4.6	-2.3	3.8	-2.3	-0.1
		Q	-32.6	-3.0	0.5	7.1	-5.3	1.2	-4.1	-0.2
		$\Sigma x1$	78.7	-63.5	48.7	-147.3	138.8	37.4	95.4	-0.1
		$\Sigma y1$	-96.9	433.7	-308.3	131.1	-135.7	-247.4	-88.9	0.8
		$\Sigma x2$	50.8	38.6	-18.1	-103.9	97.1	-18.9	67.0	0.1
		$\Sigma y2$	-17.2	160.6	-130.1	-1.9	1.2	-96.9	1.0	-0.8



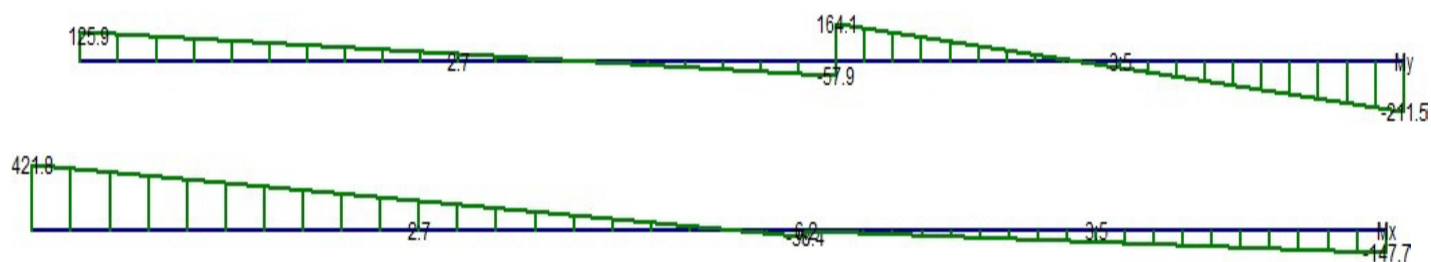
ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	5	G	-456.7	-43.9	29.6	3.2	-0.9	18.4	-1.0	0.0
		Q	-490.4	-91.8	51.0	1.5	0.4	35.7	-0.3	0.0
		$\Sigma x1$	-99.6	-5.6	34.0	-88.2	143.2	9.9	57.8	-0.8
		$\Sigma y1$	-169.2	422.0	-812.9	18.7	-27.1	-308.7	-11.5	3.0
		$\Sigma x2$	-128.4	75.6	-136.3	-53.2	97.2	-53.0	37.6	1.0
		$\Sigma y2$	-109.5	95.3	-238.4	-34.1	53.6	-83.4	21.9	-0.9
3	3	G	-226.2	-187.5	111.9	0.4	-1.7	99.8	-0.2	-0.2
		Q	-221.6	-222.1	170.6	-0.7	0.7	130.9	0.5	-0.2
		$\Sigma x1$	-25.4	18.8	-25.1	-224.0	191.2	-14.6	138.4	-0.7
		$\Sigma y1$	-77.4	370.1	-194.5	-9.2	14.1	-188.2	7.8	1.4
		$\Sigma x2$	-42.7	105.9	-74.5	-203.2	179.7	-60.1	127.6	1.2
		$\Sigma y2$	-46.5	195.0	-163.6	-89.8	76.6	-119.5	55.4	-1.7



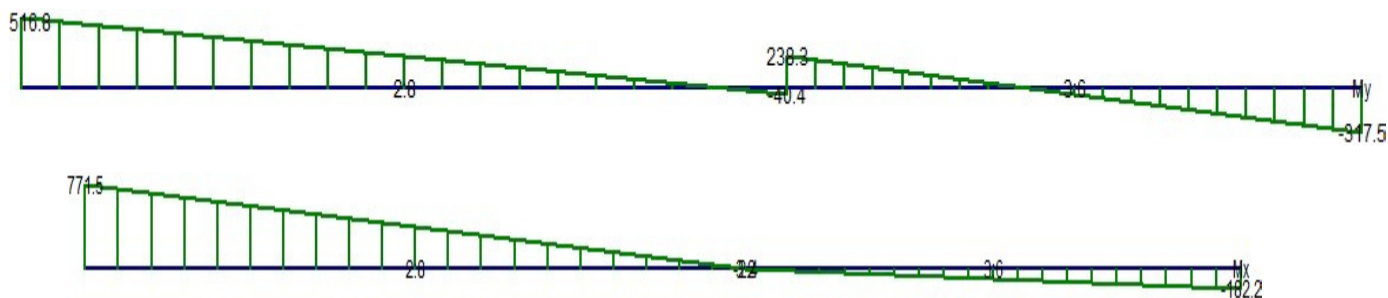
ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	6	G	-561.2	51.7	4.7	5.5	10.4	-11.7	1.2	0.1
		Q	-430.9	47.9	2.4	4.7	18.3	-11.4	3.4	0.2
		Σx1	-60.6	-11.4	13.2	2.0	1736.7	6.1	433.7	-4.6
		Σy1	409.5	693.2	-1926.6	285.9	-438.5	-654.9	-181.1	18.7
		Σx2	-11.7	32.4	-206.1	240.0	1148.7	-59.6	227.2	6.1
3	4	G	-288.3	-244.1	-32.3	2.8	20.5	70.6	5.9	-0.6
		Q	-253.1	-284.7	-35.3	1.1	26.3	83.1	8.4	-0.7
		Σx1	-27.8	8.0	47.4	-325.0	267.8	13.1	197.6	-3.4
		Σy1	28.0	278.4	-78.4	16.1	118.9	-118.9	34.3	7.8
		Σx2	-20.0	62.0	-56.3	-286.4	434.8	-39.4	240.4	6.1
		Σy2	4.9	172.9	-199.8	-117.4	72.7	-124.2	63.4	-8.3



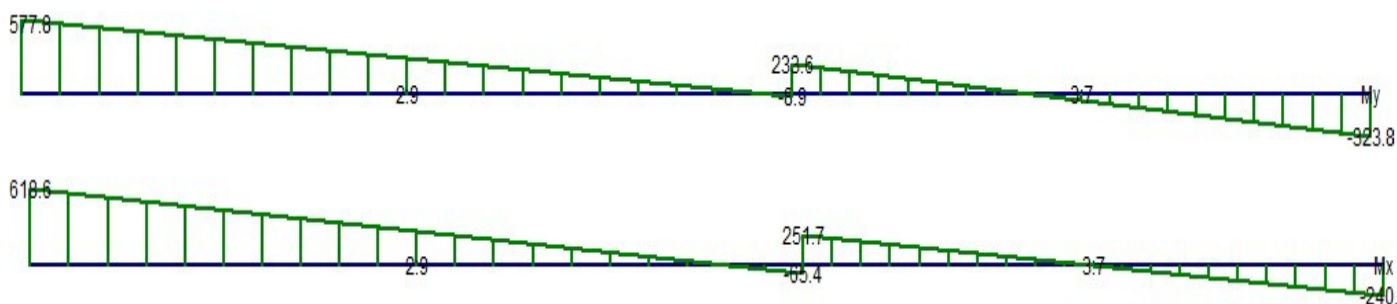
ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	7	G	-431.7	16.3	4.9	-0.7	1.2	-2.9	0.5	-0.0
		Q	-411.2	19.9	2.6	-0.6	1.6	-4.3	0.5	-0.0
		Σx1	36.4	4.3	-28.0	-57.9	125.9	-8.1	45.9	-0.6
		Σy1	47.0	38.4	-421.8	22.9	-33.2	-115.1	-14.0	2.7
		Σx2	36.4	-5.1	-33.2	-29.4	84.2	-7.0	28.4	0.8
3	5	G	-249.1	-211.5	33.9	-7.5	5.1	81.8	4.2	-0.1
		Q	-243.7	-246.8	35.0	-8.9	5.8	93.9	4.9	-0.1
		Σx1	3.8	0.8	25.8	-211.5	164.1	8.3	125.2	-0.8
		Σy1	35.2	147.7	-6.2	20.0	-9.3	-51.3	-9.8	1.7
		Σx2	8.2	15.8	-8.2	-184.5	149.3	-8.0	111.3	1.1
		Σy2	24.5	111.3	-41.9	-70.9	55.0	-51.1	41.9	-1.5



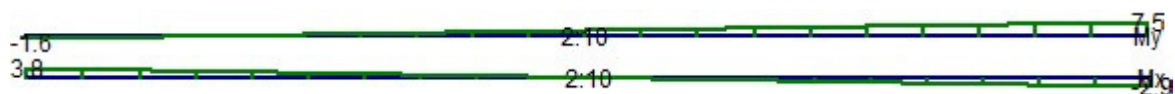
ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	8	G	-455.5	7.2	22.7	3.2	2.2	3.9	-0.3	-0.3
		Q	-384.3	5.8	22.1	3.3	3.9	4.1	0.2	-0.3
		Σx1	67.2	25.9	-117.6	-40.4	516.8	-35.9	139.3	-1.8
		Σy1	84.9	2.4	-771.5	49.4	-124.9	-193.5	-43.6	9.3
		Σx2	49.7	-6.3	-31.2	37.3	343.8	-6.2	76.6	3.0
3	6	G	-246.4	-202.9	-20.2	-12.3	10.3	60.9	7.6	0.2
		Q	-223.1	-239.9	-31.7	-14.9	13.6	69.4	9.5	0.2
		Σx1	27.2	20.8	24.3	-317.5	238.3	1.2	185.3	-2.7
		Σy1	23.3	182.2	-3.2	37.0	10.1	-61.8	-9.0	6.9
		Σx2	22.8	10.5	0.3	-279.8	258.2	-3.4	179.3	3.7
		Σy2	34.3	178.2	-67.3	-100.5	68.0	-81.8	56.1	-4.6



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	9	G	-397.3	-18.8	17.9	-3.0	7.1	9.2	2.5	-0.5
		Q	-322.3	-30.5	20.2	-1.5	8.4	12.7	2.5	-0.5
		Σx1	-65.4	19.8	-141.6	-8.9	577.8	-40.3	146.7	-1.7
		Σy1	-34.6	65.4	-618.6	74.0	-110.2	-171.0	-46.1	9.7
		Σx2	9.8	-23.6	40.8	60.1	379.6	16.1	79.9	3.5
3	7	G	-178.5	14.5	-28.4	-2.6	8.3	-14.3	3.6	0.4
		Q	-147.2	2.5	-34.7	-4.4	11.0	-12.4	5.1	0.4
		Σx1	-3.9	48.1	-49.2	-323.8	233.6	-32.4	185.8	-3.3
		Σy1	74.1	240.0	-251.7	46.0	-100.0	-163.9	-48.7	8.3
		Σx2	-21.5	-16.3	22.8	-288.4	301.8	13.0	196.7	3.4
		Σy2	90.1	316.6	-375.8	-101.0	-20.5	-230.8	26.8	-5.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	10	G	-63.3	-0.1	0.1	0.2	-0.1	0.0	-0.1	-0.0
		Q	-14.6	-0.1	0.0	0.2	-0.0	0.0	-0.0	-0.0
		Σx1	58.7	0.7	-0.8	7.5	-1.6	-0.4	-2.3	-0.6
		Σy1	-173.6	2.9	-3.8	-0.6	-0.2	-1.7	0.1	0.3
		Σx2	85.7	-0.9	1.0	4.9	-1.0	0.5	-1.5	-0.4
		Σy2	-146.4	7.7	-8.3	2.2	-0.3	-4.0	-0.6	-0.1



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	11	G	-322.1	-58.3	26.1	3.8	-0.8	21.1	-1.1	-0.1
		Q	-286.6	-86.4	38.2	2.4	0.3	31.1	-0.5	-0.1
		Σx1	-38.7	-15.4	-56.4	-74.0	133.6	-10.3	51.9	-0.4
		Σy1	-53.5	-1.1	-157.2	-35.3	3.2	-39.0	9.6	2.4
		Σx2	-17.1	-32.9	68.1	-23.0	80.3	25.2	25.8	1.0
3	8	G	-180.7	24.6	48.8	-2.9	-2.3	8.0	0.2	0.1
		Q	-166.3	7.3	75.9	-4.1	0.2	22.9	1.4	0.1
		Σx1	0.4	49.7	-46.4	-210.0	181.8	-32.0	130.6	-1.0
		Σy1	31.8	101.5	-75.6	13.4	30.6	-59.0	5.7	2.7
		Σx2	-15.4	-12.4	-16.5	-176.3	141.8	-1.4	106.0	1.0
		Σy2	53.4	202.6	-122.6	-87.7	109.6	-108.4	65.8	-1.6

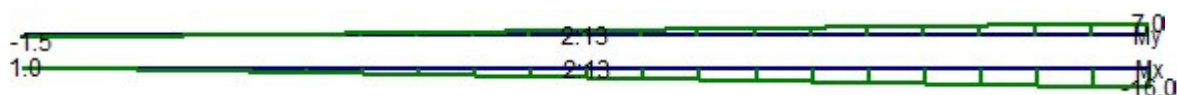




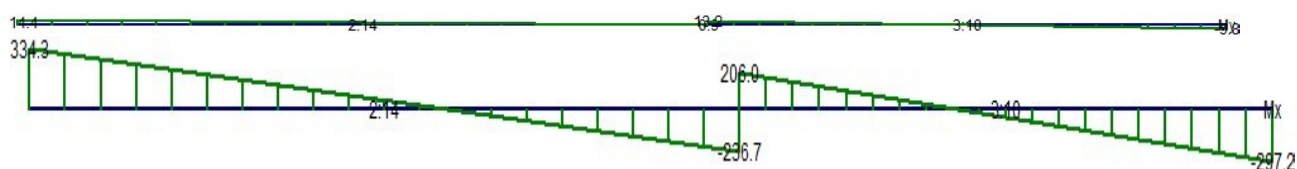
ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	12	G	-190.6	-15.3	2.8	-20.7	11.4	4.5	8.0	-0.2
		Q	-104.1	-9.6	-1.4	-12.1	7.5	2.1	4.9	-0.2
		Σx1	-87.4	-31.8	-40.6	-35.7	124.8	-2.2	40.1	-0.6
		Σy1	32.2	16.2	-70.8	21.8	-27.7	-21.8	-12.4	2.0
		Σx2	-99.5	-77.5	110.7	-31.8	94.6	47.1	31.6	1.0
3	9	G	-98.2	28.1	13.2	1.8	19.7	-5.0	6.0	0.2
		Q	-72.7	24.9	4.0	0.1	12.3	-7.0	4.1	0.2
		Σx1	-40.8	0.2	-16.0	-117.5	94.2	-5.4	70.6	-0.7
		Σy1	10.4	31.3	-24.2	38.2	-37.4	-18.5	-25.2	3.0
		Σx2	-44.6	-36.6	-6.8	-131.5	124.0	9.9	85.2	0.8
		Σy2	9.3	102.0	-76.0	39.2	-54.4	-59.3	-31.2	-1.1



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	13	G	-22.1	-0.2	0.1	0.2	-0.1	0.1	-0.1	0.0
		Q	-4.4	-0.2	0.0	0.2	-0.0	0.1	-0.1	0.0
		Σx1	67.6	-3.9	0.9	7.0	-1.5	1.2	-2.1	0.1
		Σy1	455.0	16.0	-1.0	0.4	-0.5	-4.3	-0.2	-0.1
		Σx2	62.7	-1.5	0.5	4.4	-0.9	0.5	-1.3	0.1
		Σy2	-626.5	-18.5	0.4	0.5	0.3	4.7	-0.0	0.1



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	14	G	-167.5	-8.4	6.4	5.1	-2.7	3.7	-1.9	0.0
		Q	-156.8	-11.2	7.1	9.6	-4.7	4.6	-3.6	0.0
		Σx1	69.0	-42.8	62.2	0.9	14.4	26.2	3.4	-0.3
		Σy1	-351.5	236.7	-334.3	-16.9	54.9	-142.8	17.9	0.8
		Σx2	-25.3	39.6	-48.2	-8.3	32.8	-22.0	10.3	0.5
3	10	G	-74.0	-11.9	11.5	13.9	-11.6	7.8	-8.5	-0.0
		Q	-64.0	-12.3	13.5	16.1	-17.0	8.6	-11.0	-0.0
		Σx1	24.3	-67.2	48.3	-9.8	13.2	38.5	7.7	-0.1
		Σy1	-115.2	297.2	-206.0	-1.7	-19.7	-167.7	-6.0	0.4
		Σx2	-3.7	4.7	4.5	-8.9	3.2	-0.1	4.0	-0.4
		Σy2	-36.9	102.1	-81.8	-3.4	1.9	-61.3	1.7	-0.3



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	15	G	-62.3	-1.9	1.5	7.2	-2.7	0.9	-2.5	-0.0
		Q	-85.4	-1.9	1.4	9.1	-3.2	0.8	-3.1	-0.0
		Σx1	82.9	-2.8	1.5	-55.2	87.0	1.1	35.5	-0.0
		Σy1	-383.0	97.5	-91.6	-10.7	8.2	-47.3	4.7	0.0
		Σx2	-10.2	10.4	-10.5	-50.7	83.3	-5.2	33.5	0.0
		Σy2	-152.7	42.0	-39.5	-19.5	24.7	-20.4	11.0	-0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	16	G	-78.1	-1.5	1.4	-4.1	0.8	0.7	1.2	-0.0
		Q	-109.4	-1.6	1.3	-6.2	1.0	0.7	1.8	-0.0
		Σx1	-40.6	4.8	-4.9	-106.3	112.4	-2.4	54.7	-0.0
		Σy1	-3.8	66.7	-67.7	-10.0	3.2	-33.6	3.3	0.0
		Σx2	-42.0	2.7	-2.8	-107.6	115.0	-1.4	55.7	0.0
		Σy2	-11.5	41.1	-41.5	-27.1	24.4	-20.6	12.9	-0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	17	G	-29.1	-1.4	1.3	3.0	-13.9	0.7	-4.2	-0.0
		Q	-37.7	-1.5	1.3	5.0	-22.0	0.7	-6.8	-0.0
		Σx1	0.9	8.9	-8.9	-95.1	72.4	-4.5	41.9	-0.0
		Σy1	-1.6	51.4	-52.8	-2.5	-1.8	-26.1	0.2	0.0
		Σx2	4.7	-2.9	2.7	-97.8	74.9	1.4	43.2	0.0
		Σy2	-4.7	43.6	-44.1	-19.5	11.6	-21.9	7.8	0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	18	G	-101.5	-1.2	1.1	8.1	-3.3	0.6	-2.8	0.0
		Q	-147.2	-0.9	0.8	12.3	-4.9	0.4	-4.3	0.0
		Σx1	21.5	-0.2	0.3	-50.0	75.0	0.1	31.2	-0.0
		Σy1	65.8	83.2	-84.6	-29.3	44.7	-41.9	18.5	0.0
		Σx2	86.0	11.0	-10.7	-79.5	113.5	-5.4	48.3	0.0
		Σy2	4.7	35.3	-36.2	-1.6	5.7	-17.9	1.8	-0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	19	G	-111.0	-1.4	1.4	-6.0	1.3	0.7	1.8	-0.0
		Q	-165.2	-1.5	1.4	-9.8	2.0	0.7	2.9	-0.0
		Σx1	-34.1	4.8	-4.8	-91.0	96.8	-2.4	46.9	-0.0
		Σy1	-25.7	67.0	-67.8	-51.4	55.3	-33.7	26.7	0.0
		Σx2	-51.4	2.8	-2.8	-128.1	136.7	-1.4	66.2	0.0
		Σy2	-6.3	41.1	-41.5	-10.6	11.0	-20.6	5.4	-0.0

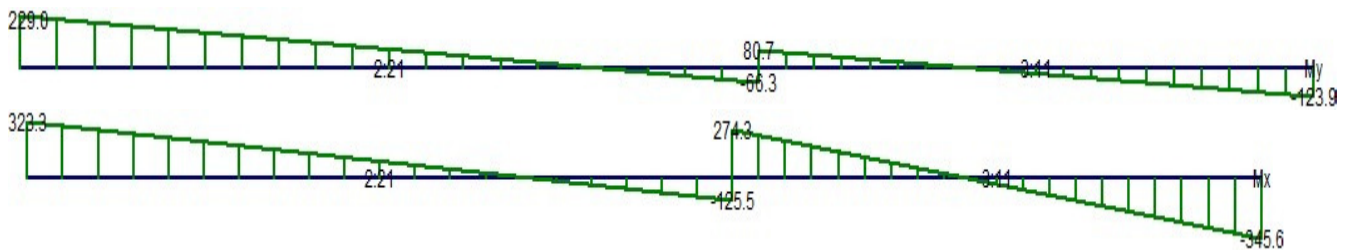


ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
----	-----	----	---	-----	-----	-----	-----	----	----	--------

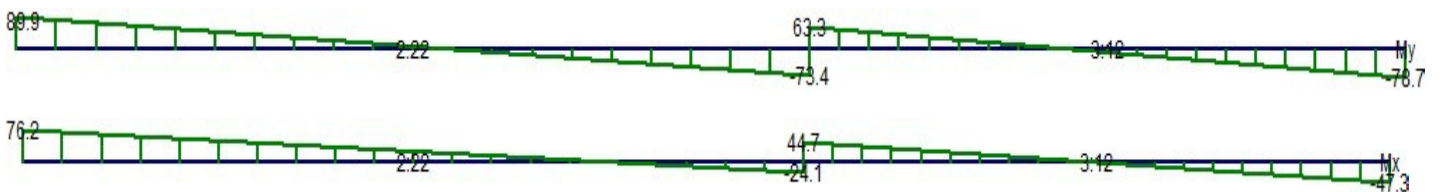
2	20	G	-33.9	-1.4	1.4	2.9	-15.8	0.7	-4.7	-0.0
		Q	-41.6	-1.5	1.4	4.6	-25.3	0.7	-7.5	-0.0
		$\Sigma x1$	0.3	9.0	-9.0	-81.4	62.2	-4.5	35.9	-0.0
		$\Sigma y1$	-4.7	51.6	-52.9	-45.5	33.9	-26.1	19.9	0.0
		$\Sigma x2$	-0.9	-2.9	2.7	-114.0	86.5	1.4	50.1	0.0
		$\Sigma y2$	-1.4	43.7	-44.1	-9.5	7.0	-21.9	4.1	0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	21	G	-271.0	1.5	1.3	17.5	-11.8	-0.1	-7.3	-0.1
		Q	-252.0	5.2	-2.6	23.7	-14.4	-2.0	-9.5	-0.1
		$\Sigma x1$	95.9	30.9	-76.1	-66.3	229.0	-26.8	73.8	-0.6
		$\Sigma y1$	-25.0	125.5	-323.3	-24.4	88.6	-112.2	28.2	3.3
		$\Sigma x2$	134.7	7.5	1.3	-75.4	268.7	-1.5	86.0	2.2
		$\Sigma y2$	-75.8	158.2	-421.9	14.1	2.6	-145.0	-2.9	-2.1
3	11	G	-161.7	12.7	-18.1	-15.8	5.7	-10.3	7.2	0.0
		Q	-162.0	25.4	-35.1	-19.4	2.9	-20.2	7.4	0.0
		$\Sigma x1$	44.4	90.6	-71.4	-123.9	80.7	-54.0	68.2	-1.7
		$\Sigma y1$	-9.7	345.6	-274.3	-63.3	44.1	-206.7	35.8	4.0
		$\Sigma x2$	60.9	0.3	4.8	-139.6	91.0	1.5	76.9	0.7
		$\Sigma y2$	-31.0	448.8	-356.9	-49.6	52.7	-268.6	34.1	-1.4

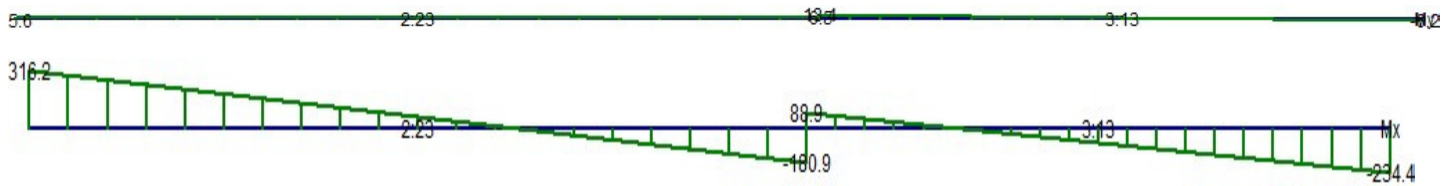


ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	22	G	-211.1	5.3	-2.4	20.4	-12.8	-1.9	-8.3	-0.1
		Q	-158.8	8.4	-4.5	15.9	-11.8	-3.2	-6.9	-0.1
		$\Sigma x1$	-140.7	31.7	-73.0	-73.4	89.9	-26.2	40.8	-0.2
		$\Sigma y1$	-9.1	24.1	-76.2	47.7	-102.7	-25.1	-37.6	1.6
		$\Sigma x2$	-197.6	24.4	-43.3	-162.1	233.8	-16.9	99.0	1.1
		$\Sigma y2$	68.1	29.4	-118.2	199.8	-343.2	-36.9	-135.7	-0.9
3	12	G	-76.0	10.6	-13.6	13.6	-18.3	-8.1	-10.6	0.0
		Q	-61.6	13.8	-20.8	16.6	-19.2	-11.5	-12.0	0.0
		$\Sigma x1$	-61.1	73.3	-67.9	-78.7	63.3	-47.1	47.3	-0.9
		$\Sigma y1$	-7.5	47.3	-44.7	109.8	-107.2	-30.7	-72.3	1.9
		$\Sigma x2$	-80.5	72.6	-68.0	-216.2	187.8	-46.9	134.7	0.1
		$\Sigma y2$	13.9	54.3	-52.4	326.7	-300.9	-35.5	-209.2	-0.9



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	23	G	-202.9	6.5	-1.2	9.8	-5.0	-1.9	-3.7	0.0
		Q	-225.5	11.1	-4.2	20.7	-10.1	-3.8	-7.7	0.0
		$\Sigma x1$	-8.4	-25.5	53.4	6.5	5.6	19.7	-0.2	-0.3
		$\Sigma y1$	76.5	180.9	-316.2	-38.0	85.8	-124.3	30.9	0.9
		$\Sigma x2$	13.4	35.1	-45.7	-20.6	50.0	-20.2	17.7	0.5
		$\Sigma y2$	32.6	-6.8	-28.9	5.8	2.8	-5.5	-0.8	-0.4
3	13	G	-89.6	9.9	-12.2	27.5	-23.8	-7.4	-17.1	-0.0
		Q	-90.0	16.1	-20.2	34.8	-38.5	-12.1	-24.4	-0.0
		$\Sigma x1$	-3.4	-56.1	29.2	-6.2	13.4	28.4	6.5	-0.2

$\Sigma y1$	30.3	234.4	-88.9	-9.4	-21.7	-107.8	-4.1	0.4
$\Sigma x2$	4.1	3.4	12.1	-6.8	-7.8	2.9	-0.3	-0.1
$\Sigma y2$	22.2	108.0	-75.9	-4.6	8.9	-61.3	4.5	-0.3



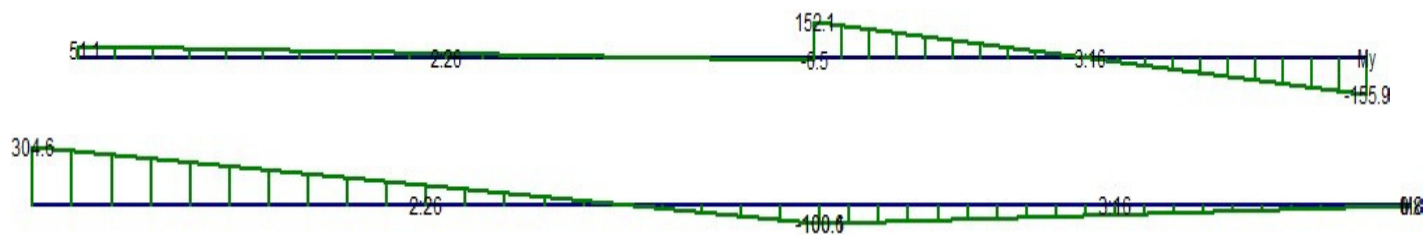
ΣT	KOL	TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	24	G	-148.2	-5.3	4.9	9.3	-10.4	2.5	-4.9	-0.1
		Q	-70.7	-5.6	4.0	9.0	-12.9	2.4	-5.5	-0.1
		$\Sigma x1$	-24.0	10.7	-94.6	-86.5	155.1	-26.3	60.4	-0.4
		$\Sigma y1$	-86.6	9.4	-151.9	57.8	-197.4	-40.3	-63.8	2.8
		$\Sigma x2$	12.9	17.1	-87.0	-204.9	432.0	-26.0	159.2	1.9
		$\Sigma y2$	-143.4	-3.6	-148.0	267.0	-656.2	-36.1	-230.8	-1.6
3	14	G	-54.7	12.0	-11.0	-21.6	16.0	-7.7	12.5	0.0
		Q	-33.7	15.3	-16.0	-16.5	6.6	-10.4	7.7	0.0
		$\Sigma x1$	-18.1	34.8	-8.0	-54.2	15.4	-14.2	23.2	-1.7
		$\Sigma y1$	-52.3	62.4	-25.0	150.4	-150.4	-29.1	-100.2	3.3
		$\Sigma x2$	-3.0	29.8	0.7	-213.8	132.8	-9.7	115.6	-0.2
		$\Sigma y2$	-75.2	64.2	-37.7	392.1	-314.9	-34.0	-235.7	-0.5



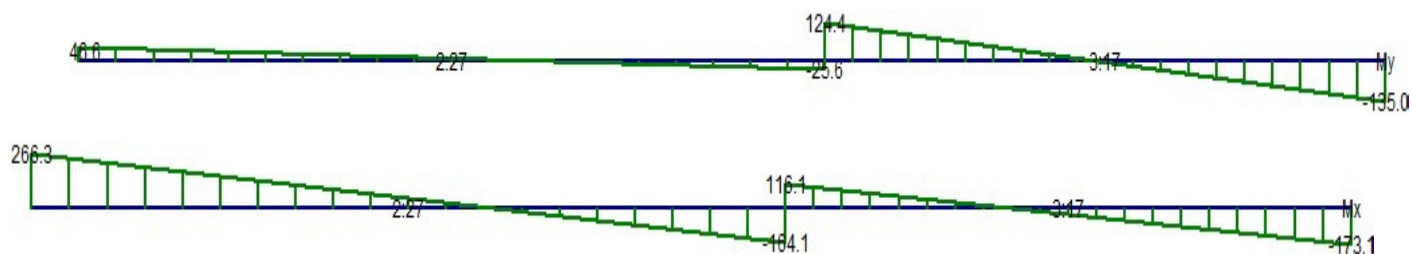
ΣT	KOL	TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	25	G	-84.6	7.7	-2.4	-0.3	-0.2	-2.5	0.0	0.0
		Q	-68.3	11.7	-5.0	-0.6	0.3	-4.2	0.2	0.0
		$\Sigma x1$	113.6	-25.8	44.2	-10.8	9.0	17.5	5.0	-0.3
		$\Sigma y1$	-36.0	123.6	-243.1	-82.5	117.9	-91.7	50.1	0.8
		$\Sigma x2$	111.8	4.8	-22.8	-71.6	81.0	-6.9	38.1	0.4
		$\Sigma y2$	-55.6	-21.1	-6.5	21.2	-14.3	3.7	-8.9	-0.4
3	15	G	-33.0	9.7	-12.3	0.5	-0.6	-7.3	-0.4	-0.0
		Q	-26.2	13.8	-18.4	-0.1	-0.4	-10.7	-0.1	-0.0
		$\Sigma x1$	49.6	-50.8	33.6	-48.7	53.8	28.1	34.2	-0.1
		$\Sigma y1$	-32.2	122.2	0.2	-58.3	27.8	-40.6	28.7	0.2
		$\Sigma x2$	31.5	-14.8	36.9	-52.5	46.7	17.3	33.1	-0.1
		$\Sigma y2$	-28.5	79.6	-66.3	-15.3	14.1	-48.7	9.8	-0.5



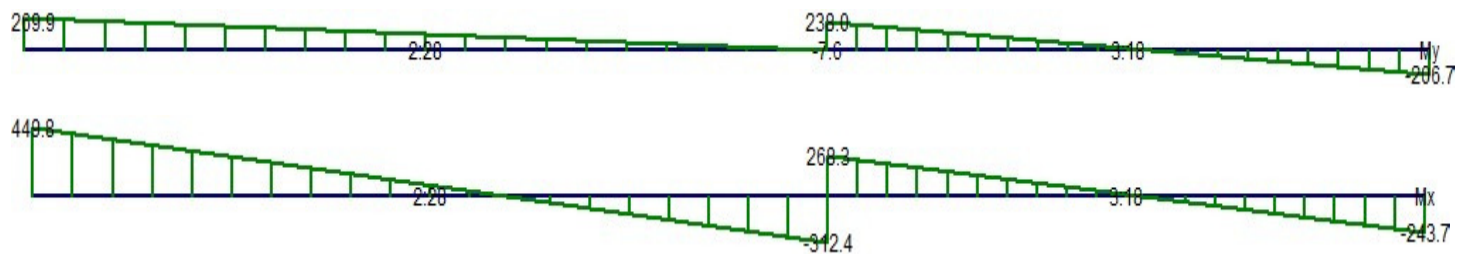
ΣT	KOL	TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	26	G	-91.6	1.8	0.4	-0.1	0.1	-0.4	0.0	-0.0
		Q	-37.2	2.2	-0.9	-3.4	2.5	-0.8	1.5	-0.0
		$\Sigma x1$	-44.6	-9.2	26.2	-6.5	51.1	8.9	14.4	-0.5
		$\Sigma y1$	-76.6	100.1	-304.6	-160.7	216.4	-101.2	94.3	1.9
		$\Sigma x2$	-75.1	22.2	-63.8	-199.0	276.3	-21.5	118.8	0.8
		$\Sigma y2$	-3.2	-19.5	-30.6	50.8	-59.9	-2.8	-27.7	-1.2
3	16	G	-31.7	0.4	1.1	4.7	-4.4	0.2	-3.0	0.0
		Q	-14.6	0.4	1.2	4.3	-2.6	0.3	-2.3	0.1
		$\Sigma x1$	-10.6	-2.4	-7.3	-155.9	152.1	-1.6	102.7	-0.4
		$\Sigma y1$	-20.0	-0.8	100.6	-86.7	39.9	33.8	42.2	0.6
		$\Sigma x2$	-12.1	-1.9	24.8	-132.9	74.9	8.9	69.3	0.2
		$\Sigma y2$	-7.6	0.2	-20.0	-5.9	19.4	-6.7	8.5	-0.4



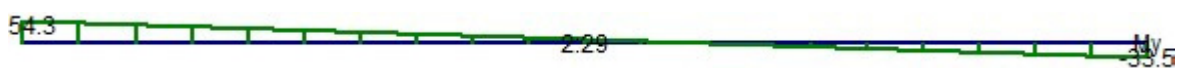
ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	27	G	-332.6	47.4	-22.8	-2.4	1.3	-17.6	0.9	-0.0
		Q	-354.3	88.0	-43.7	-5.7	3.3	-32.9	2.3	-0.0
		Σx1	50.2	-10.3	15.2	-25.6	46.6	6.4	18.0	-0.4
		Σy1	-25.0	164.1	-266.3	-111.1	139.1	-107.6	62.6	1.4
		Σx2	61.9	23.7	-42.0	-146.6	181.1	-16.4	81.9	0.6
		Σy2	-40.4	33.8	-72.7	35.4	-37.4	-26.6	-18.2	-0.9
3	17	G	-169.6	200.0	-140.1	-2.4	1.9	-113.4	1.4	-0.0
		Q	-177.2	241.4	-200.3	-3.3	4.4	-147.3	2.6	-0.0
		Σx1	13.5	-10.1	7.2	-135.0	124.4	5.8	86.5	-0.4
		Σy1	-18.3	173.1	-116.1	-75.6	54.2	-96.4	43.3	0.8
		Σx2	10.1	30.8	-21.2	-129.5	102.1	-17.3	77.2	0.1
		Σy2	-14.0	85.0	-73.4	3.7	1.4	-52.8	-0.7	-0.2

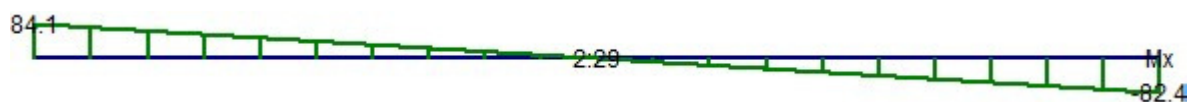


ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	28	G	-283.1	-29.2	16.6	-4.3	2.1	11.5	1.6	-1.4
		Q	-196.5	-29.3	15.4	-9.9	7.8	11.2	4.4	-1.7
		Σx1	-13.8	-1.4	2.0	-7.6	269.9	0.9	69.4	-0.2
		Σy1	-545.8	312.4	-449.8	-357.8	685.6	-190.6	260.9	3.5
		Σx2	-101.1	27.7	-49.3	-455.1	924.6	-19.2	344.9	4.0
		Σy2	-269.9	118.0	-186.8	125.7	-187.0	-76.2	-78.2	-3.6
3	18	G	-172.9	222.5	-76.6	0.1	-6.5	-99.7	-2.2	1.5
		Q	-155.9	247.9	-90.6	-1.8	-7.3	-112.8	-1.8	1.8
		Σx1	-7.3	-6.2	7.7	-206.7	238.0	4.6	148.2	-2.3
		Σy1	-47.2	243.7	-268.3	-134.1	-59.7	-170.7	24.8	1.9
		Σx2	-13.1	40.4	-49.4	-213.2	-25.3	-29.9	62.6	-2.5
		Σy2	-28.5	148.4	-180.6	5.2	69.6	-109.7	21.5	0.8



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	29	G	-11.8	-0.6	0.7	11.6	-2.9	0.3	-3.6	-0.0
		Q	-4.6	0.2	0.2	18.5	-4.7	0.0	-5.8	-0.0
		Σx1	8.8	-0.6	0.5	-33.5	54.3	0.3	22.0	-0.0
		Σy1	474.8	82.4	-84.1	-50.3	90.9	-41.6	35.3	0.0
		Σx2	105.0	9.1	-9.7	-74.5	124.2	-4.7	49.7	0.0
		Σy2	217.0	36.1	-36.7	7.8	-9.5	-18.2	-4.3	-0.0

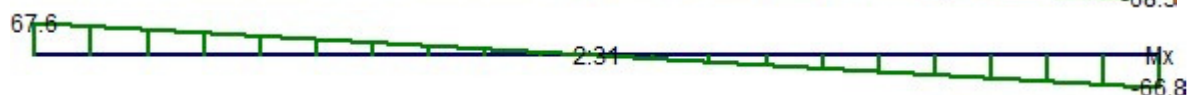
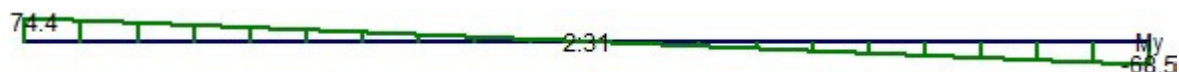




ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	30	G	-202.9	35.1	-51.2	-2.0	2.1	-21.6	1.0	-0.9
		Q	-139.9	39.5	-58.7	-2.6	2.9	-24.5	1.4	-1.0
		Σx1	0.9	-0.2	-5.3	-51.9	67.7	-1.3	29.9	-0.4
		Σy1	-14.6	23.5	-150.6	-110.2	130.6	-43.5	60.2	0.8
		Σx2	3.2	-6.8	-6.8	-150.6	175.7	-0.0	81.6	0.1
		Σy2	-14.2	25.8	-112.0	27.8	-28.2	-34.4	-14.0	-0.9
3	19	G	-146.8	121.5	34.6	-0.5	-3.3	-29.0	-0.9	1.0
		Q	-140.8	137.0	38.9	-0.3	-4.2	-32.7	-1.3	1.2
		Σx1	-2.0	1.2	3.4	-126.2	120.5	0.7	82.3	-0.3
		Σy1	-15.9	109.6	25.0	-106.0	93.7	-28.2	66.6	1.3
		Σx2	-0.1	13.0	-1.2	-152.0	139.2	-4.7	97.1	0.6
		Σy2	-13.2	73.2	23.8	5.7	-6.1	-16.5	-3.9	-0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	31	G	-86.5	-1.3	1.4	-7.2	3.1	0.7	2.6	0.0
		Q	-126.2	-1.3	1.4	-11.7	4.9	0.7	4.2	0.0
		Σx1	-21.8	4.8	-4.9	-68.5	74.4	-2.4	35.7	-0.0
		Σy1	-48.2	66.8	-67.6	-111.3	127.3	-33.6	59.6	0.0
		Σx2	-59.0	2.8	-2.8	-156.6	166.7	-1.4	80.8	0.0
		Σy2	5.7	41.1	-41.5	13.2	-8.6	-20.6	-5.5	-0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	32	G	-217.1	45.7	-64.6	-10.5	8.9	-27.6	4.8	2.7
		Q	-136.2	51.5	-74.8	-12.1	12.1	-31.6	6.0	3.1
		Σx1	48.6	-7.8	-11.7	-84.2	244.5	-1.0	82.2	0.3
		Σy1	52.4	30.2	-201.1	-250.4	456.6	-57.8	176.8	3.0
		Σx2	68.6	-1.3	-6.9	-339.8	617.7	-1.4	239.4	0.1
		Σy2	2.4	30.7	-189.2	67.5	-93.1	-55.0	-40.1	0.7
3	20	G	-146.7	138.1	45.4	-4.5	-7.2	-30.9	-0.9	-3.5
		Q	-137.0	158.1	51.1	-4.2	-10.9	-35.7	-2.2	-3.9
		Σx1	19.0	14.4	-3.7	-191.7	173.7	-6.1	121.8	-2.2
		Σy1	-0.3	127.5	33.9	-178.7	78.7	-31.2	85.8	1.8
		Σx2	22.2	-0.1	6.3	-231.8	99.3	2.1	110.4	1.6
		Σy2	-14.4	124.4	27.8	-6.0	35.7	-32.2	13.9	-3.1

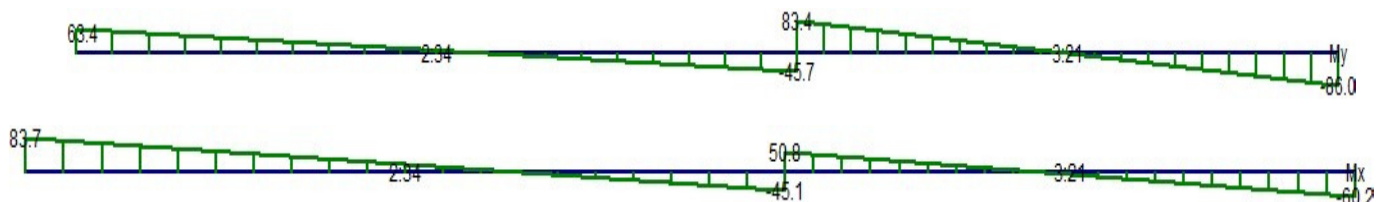


ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	33	G	-33.5	-1.4	1.4	2.4	-16.3	0.7	-4.7	0.0
		Q	-43.9	-1.5	1.4	3.7	-25.7	0.7	-7.3	0.0
		Σx1	1.9	9.0	-9.0	-63.2	48.8	-4.5	28.0	-0.0

Σy1	7.2	51.5	-52.8	-104.9	82.3	-26.1	46.8	0.0
Σx2	-0.3	-2.9	2.7	-138.4	103.8	1.4	60.6	0.0
Σy2	6.6	43.6	-44.1	5.7	-0.7	-21.9	-1.6	0.0



ΣΤ	ΚΟΛ	ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
2	34	G	-95.9	3.9	-3.1	-1.1	0.9	-1.7	0.5	0.7
		Q	-44.4	2.6	-3.1	-0.8	1.2	-1.4	0.5	0.8
		Σx1	-104.4	-8.7	-3.5	-45.7	63.4	1.3	27.3	-0.9
		Σy1	-262.2	45.1	-83.7	-60.6	93.5	-32.2	38.5	1.9
		Σx2	-78.2	-13.2	3.6	-128.1	152.4	4.2	70.1	0.6
		Σy2	-242.3	64.4	-101.1	58.6	-42.8	-41.4	-25.3	0.3
3	21	G	-43.9	8.4	-3.9	3.4	-3.0	-4.1	-2.1	-0.9
		Q	-35.0	10.3	-4.0	5.2	-5.1	-4.7	-3.4	-1.0
		Σx1	-45.2	1.1	-3.4	-86.0	83.4	-1.5	56.5	0.5
		Σy1	-95.0	60.2	-50.8	-44.7	34.7	-37.0	26.5	-0.5
		Σx2	-20.1	-39.9	45.0	-136.0	123.7	28.3	86.6	-0.2
		Σy2	-98.2	112.7	-108.7	74.3	-73.2	-73.8	-49.1	-1.2



ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΛΑΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 1 (z=0.00m)

Υπάρχων όροφος

ΥΛΙΚΑ: C16/20 S220 συνδ.S220

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω c = 20mm, κάτω c = 40mm

Πλάκα 1: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 1 Τετραέρειστη

Διαστάσεις:

lx=2.57m, ly=1.93m

πάχος h=90cm

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=27.60 τοίχων=0.00 κινητό=16.64

Μόνιμα=27.60, Κινητά=16.64

qsd = 1.35*27.60+1.50*16.64 = 62.22 KN/m2

Ροπές πλευρών:

1. Mg=0.00 Mq=0.00 Msd=0.00 KNm/m

2. Mg=0.00 Mq=0.00 Msd=0.00 KNm/m

3. Mg=10.73 Mq=6.47 Msd=24.20 KNm/m

4. Mg=0.00 Mq=0.00 Msd=0.00 KNm/m

Ροπές στο μέσο:

κατά X: Msd=6.97 As1=13.50 Φ14/11=13.99 κάτω:Φ10/11=7.14

κατά Y: Msd=15.07 As1=13.50 Φ14/11=13.99 κάτω:Φ10/11=7.14

Έλεγχος σε Διάτμηση:

Vsd = 1.35*2.50 + 1.50*1.51 = 5.64 KN

Vrd3 = Vrd1=396.63 + Vw1=0.00 = 396.63 > 5.64

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

wel = 0.00 cm < 193/200 = 0.96 cm.

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= Φ14/11 = 13.99cm²

y-y: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= Φ14/11 = 13.99cm²

Πλάκα 2: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 2 Αμφιέρειστη

Διαστάσεις:

lx=9.17m, ly=1.98m
πάχος h=90cm

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=13.97 τοίχων=0.00 κινητό=2.82
Μόνιμα=13.97, Κινητά=2.82
 $q_{sd} = 1.35 \cdot 13.97 + 1.50 \cdot 2.82 = 23.09 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$
2. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$
3. $M_g=6.87$ $M_q=1.39$ $M_{sd}=11.35 \text{ KNm/m}$
4. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=0.00$ $A_{s1}=2.80$ $\Phi 10/25=3.14$ κάτω: $\Phi 10/25=3.14$
κατά Y: $M_{sd}=7.82$ $A_{s1}=13.50$ $\Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 3.35 + 1.50 \cdot 0.68 = 5.53 \text{ KN}$
 $V_{rd3} = V_{rd1}=369.98 + V_{wl}=0.00 = 369.98 > 5.53$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 198/200 = 0.99 \text{ cm}.$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 10/25 = 3.14 \text{ cm}^2$
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

Πλάκα 3: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 3 Τετραέρειστη

Διαστάσεις:

lx=6.34m, ly=11.86m
πάχος h=90cm

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=5.07 τοίχων=0.00 κινητό=3.63
Μόνιμα=5.07, Κινητά=3.63
 $q_{sd} = 1.35 \cdot 5.07 + 1.50 \cdot 3.63 = 12.28 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=16.79$ $M_q=12.01$ $M_{sd}=40.68 \text{ KNm/m}$
2. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$
3. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$
4. $M_g=23.42$ $M_q=16.76$ $M_{sd}=56.75 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=43.07$ $A_{s1}=13.50$ $\Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$
κατά Y: $M_{sd}=12.31$ $A_{s1}=13.50$ $\Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 13.30 + 1.50 \cdot 9.52 = 32.24 \text{ KN}$
 $V_{rd3} = V_{rd1}=396.63 + V_{wl}=0.00 = 396.63 > 32.24$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.01 \text{ cm} < 634/200 = 3.17 \text{ cm}.$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

Πλάκα 4: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 4 Αμφιέρειστη

Διαστάσεις:

lx=4.93m, ly=11.85m
πάχος h=90cm

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=4.22 τοίχων=0.00 κινητό=2.36
Μόνιμα=4.22, Κινητά=2.36
 $q_{sd} = 1.35 \cdot 4.22 + 1.50 \cdot 2.36 = 9.23 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$
2. $M_g=8.53$ $M_q=4.77$ $M_{sd}=18.66 \text{ KNm/m}$
3. $M_g=0.00$ $M_q=0.00$ $M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$
4. $M_g=8.53$ $M_q=4.77$ $M_{sd}=18.66 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=16.48$ $A_{s1}=13.50$ $\Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$
κατά Y: $M_{sd}=0.00$ $A_{s1}=2.80$ $\Phi 10/25=3.14$ κάτω: $\Phi 10/25=3.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$$V_{sd} = 1.35 \cdot 5.01 + 1.50 \cdot 2.80 = 10.96 \text{ KN}$$

$$V_{rd3} = V_{rd1} = 369.98 + V_{wl} = 0.00 = 369.98 > 10.96$$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 493/200 = 2.46 \text{ cm.}$$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

$$x-x: A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$$

$$y-y: A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 10/25 = 3.14 \text{ cm}^2$$

Πλάκα 5: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 5 Αμφιέριστη

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.16 \text{ m}, l_y = 11.84 \text{ m}$$

$$\text{πάχος } h = 90 \text{ cm}$$

Φορτία:

$$\text{ίδιον βάρος} = 0.00 \text{ μόνιμο} = 5.15 \text{ τοίχων} = 0.00 \text{ κινητό} = 3.42$$

$$\text{Μόνιμο} = 5.15, \text{ Κινητό} = 3.42$$

$$q_{sd} = 1.35 \cdot 5.15 + 1.50 \cdot 3.42 = 12.08 \text{ KN/m}^2$$

Ροπές πλευρών:

$$1. M_g = 0.00 M_q = 0.00 M_{sd} = 0.00 \text{ KNm/m}$$

$$2. M_g = 11.43 M_q = 7.59 M_{sd} = 26.82 \text{ KNm/m}$$

$$3. M_g = 0.00 M_q = 0.00 M_{sd} = 0.00 \text{ KNm/m}$$

$$4. M_g = 11.43 M_q = 7.59 M_{sd} = 26.82 \text{ KNm/m}$$

Ροπές στο μέσο:

$$\text{κατά } X: M_{sd} = 25.67 A_{s1} = 13.50 \Phi 14/11 = 13.99 \text{ κάτω: } \Phi 10/11 = 7.14$$

$$\text{κατά } Y: M_{sd} = 0.00 A_{s1} = 2.80 \Phi 10/25 = 3.14 \text{ κάτω: } \Phi 10/25 = 3.14$$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$$V_{sd} = 1.35 \cdot 6.72 + 1.50 \cdot 4.46 = 15.78 \text{ KN}$$

$$V_{rd3} = V_{rd1} = 369.98 + V_{wl} = 0.00 = 369.98 > 15.78$$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 516/200 = 2.58 \text{ cm.}$$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

$$x-x: A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$$

$$y-y: A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 10/25 = 3.14 \text{ cm}^2$$

Πλάκα 6: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 6 Αμφιέριστη

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.98 \text{ m}, l_y = 11.83 \text{ m}$$

$$\text{πάχος } h = 90 \text{ cm}$$

Φορτία:

$$\text{ίδιον βάρος} = 0.00 \text{ μόνιμο} = 5.34 \text{ τοίχων} = 0.00 \text{ κινητό} = 3.99$$

$$\text{Μόνιμο} = 5.34, \text{ Κινητό} = 3.99$$

$$q_{sd} = 1.35 \cdot 5.34 + 1.50 \cdot 3.99 = 13.19 \text{ KN/m}^2$$

Ροπές πλευρών:

$$1. M_g = 0.00 M_q = 0.00 M_{sd} = 0.00 \text{ KNm/m}$$

$$2. M_g = 11.01 M_q = 8.24 M_{sd} = 27.22 \text{ KNm/m}$$

$$3. M_g = 0.00 M_q = 0.00 M_{sd} = 0.00 \text{ KNm/m}$$

$$4. M_g = 11.01 M_q = 8.24 M_{sd} = 27.22 \text{ KNm/m}$$

Ροπές στο μέσο:

$$\text{κατά } X: M_{sd} = 25.97 A_{s1} = 13.50 \Phi 14/11 = 13.99 \text{ κάτω: } \Phi 10/11 = 7.14$$

$$\text{κατά } Y: M_{sd} = 0.00 A_{s1} = 2.80 \Phi 10/25 = 3.14 \text{ κάτω: } \Phi 10/25 = 3.14$$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$$V_{sd} = 1.35 \cdot 6.47 + 1.50 \cdot 4.84 = 16.00 \text{ KN}$$

$$V_{rd3} = V_{rd1} = 369.98 + V_{wl} = 0.00 = 369.98 > 16.00$$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 498/200 = 2.49 \text{ cm.}$$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

$$x-x: A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$$

$$y-y: A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 10/25 = 3.14 \text{ cm}^2$$

Πλάκα 7: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 7 Αμφιέριστη

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.91 \text{ m}, l_y = 11.81 \text{ m}$$

$$\text{πάχος } h = 90 \text{ cm}$$

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=6.33 τοίχων=0.00 κινητό=3.79

Μόνιμα=6.33, Κινητά=3.79

$q_{sd} = 1.35 \cdot 6.33 + 1.50 \cdot 3.79 = 14.23 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

2. $M_g=12.69 \quad M_q=7.60 \quad M_{sd}=28.54 \text{ KNm/m}$

3. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

4. $M_g=12.69 \quad M_q=7.60 \quad M_{sd}=28.54 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=26.12 \quad A_{s1}=13.50 \quad \Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$

κατά Y: $M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=2.80 \quad \Phi 10/25=3.14$ κάτω: $\Phi 10/25=3.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 7.46 + 1.50 \cdot 4.46 = 16.76 \text{ KN}$

$V_{rd3} = V_{rd1}=369.98 + V_{wl}=0.00 = 369.98 > 16.76$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 491/200 = 2.45 \text{ cm.}$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 10/25 = 3.14 \text{ cm}^2$

Πλάκα 8: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 8 Τετραέρειστη

Διαστάσεις:

$l_x=4.87\text{m}, \quad l_y=8.39\text{m}$

πάχος $h=90\text{cm}$

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=9.31 τοίχων=0.00 κινητό=5.62

Μόνιμα=9.31, Κινητά=5.62

$q_{sd} = 1.35 \cdot 9.31 + 1.50 \cdot 5.62 = 21.00 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

2. $M_g=18.43 \quad M_q=11.12 \quad M_{sd}=41.56 \text{ KNm/m}$

3. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

4. $M_g=18.43 \quad M_q=11.12 \quad M_{sd}=41.56 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=32.01 \quad A_{s1}=13.50 \quad \Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$

κατά Y: $M_{sd}=9.16 \quad A_{s1}=13.50 \quad \Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 10.78 + 1.50 \cdot 6.51 = 24.32 \text{ KN}$

$V_{rd3} = V_{rd1}=396.63 + V_{wl}=0.00 = 396.63 > 24.32$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 487/200 = 2.43 \text{ cm.}$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

Πλάκα 9: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 9 Αμφιέρειστη

Διαστάσεις:

$l_x=7.86\text{m}, \quad l_y=0.67\text{m}$

πάχος $h=90\text{cm}$

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00

Μόνιμα=1.20, Κινητά=2.00

$q_{sd} = 1.35 \cdot 1.20 + 1.50 \cdot 2.00 = 4.62 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.04 \quad M_q=0.07 \quad M_{sd}=0.17 \text{ KNm/m}$

2. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

3. $M_g=0.04 \quad M_q=0.07 \quad M_{sd}=0.17 \text{ KNm/m}$

4. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=2.80 \quad \Phi 10/25=3.14$ κάτω: $\Phi 10/25=3.14$

κατά Y: $M_{sd}=0.20 \quad A_{s1}=13.50 \quad \Phi 14/11=13.99$ κάτω: $\Phi 10/11=7.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot -1.01 + 1.50 \cdot -1.68 = -3.88 \text{ KN}$

$V_{rd3} = V_{rd1} = 369.98 + V_{wl} = 0.00 = 369.98 > -3.88$
Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):
 $w_{el} = -0.00 \text{ cm} < 67/200 = 0.33 \text{ cm}.$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 10/25 = 3.14 \text{ cm}^2$
y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

Πλάκα 10: υπάρχουσα

Πλάκα θεμελίωσης 10 Τετραέρειστη

Διαστάσεις:

$l_x = 5.64 \text{ m}, l_y = 3.69 \text{ m}$

πάχος $h = 90 \text{ cm}$

Φορτία:

ίδιον βάρος=0.00 μόνιμο=9.44 τοίχων=0.00 κινητό=5.72

Μόνιμα=9.44, Κινητά=5.72

$q_{sd} = 1.35 \cdot 9.44 + 1.50 \cdot 5.72 = 21.32 \text{ KN/m}^2$

Ροπές πλευρών:

1. $M_g = 12.39 \text{ M}_q = 7.50 \text{ M}_{sd} = 27.98 \text{ KNm/m}$

2. $M_g = 10.19 \text{ M}_q = 6.17 \text{ M}_{sd} = 23.01 \text{ KNm/m}$

3. $M_g = 0.00 \text{ M}_q = 0.00 \text{ M}_{sd} = 0.00 \text{ KNm/m}$

4. $M_g = 10.19 \text{ M}_q = 6.17 \text{ M}_{sd} = 23.01 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd} = 7.02 \text{ A}_{s1} = 13.50 \text{ } \Phi 14/11 = 13.99 \text{ κάτω: } \Phi 10/11 = 7.14$

κατά Y: $M_{sd} = 17.86 \text{ A}_{s1} = 13.50 \text{ } \Phi 14/11 = 13.99 \text{ κάτω: } \Phi 10/11 = 7.14$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 9.69 + 1.50 \cdot 5.86 = 21.87 \text{ KN}$

$V_{rd3} = V_{rd1} = 396.63 + V_{wl} = 0.00 = 396.63 > 21.87$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.00 \text{ cm} < 369/200 = 1.85 \text{ cm}.$

**** Έλεγχος υπάρχουσας πλάκας:

x-x: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

y-y: $A_{s_υπαρχ.} = \Phi 0/0 = 0.00 \text{ cm}^2 < A_{s_απαιτ.} = \Phi 14/11 = 13.99 \text{ cm}^2$

Οπλισμοί Πλακών στις στηρίξεις

Π 1 $M_e = 24.20 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 1.58 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
Π 3 $M_e = 40.68 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 12.24 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
 $M_{sd} = 37.50 \text{ A}_{s1} = 13.50 - 7.14 - 7.14 = -0.78$
 $A_{s2} = 27.99 - 13.99 - 13.99 = 0.00$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Δοκός 9: ενισχυμένη

Π 9 $M_e = 0.17 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 0.67 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
Π 10 $M_e = 23.01 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 4.77 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
 $M_{sd} = 20.94 \text{ A}_{s1} = 13.50 - 7.14 - 7.14 = -0.78$
 $A_{s2} = 27.99 - 13.99 - 13.99 = 0.00$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 2 $M_e = 11.35 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 2.26 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
Π 9 $M_e = 0.17 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 0.67 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
 $M_{sd} = 10.09 \text{ A}_{s1} = 13.50 - 7.14 - 7.14 = -0.78$
 $A_{s2} = 27.99 - 13.99 - 13.99 = 0.00$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Δοκός 25: ενισχυμένη

Π 3 $M_e = 56.75 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 3.31 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
Π 4 $M_e = 18.66 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 4.94 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
 $M_{sd} = 44.46 \text{ A}_{s1} = 13.50 - 7.14 - 7.14 = -0.78$
 $A_{s2} = 27.99 - 13.99 - 13.99 = 0.00$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Δοκός 26: ενισχυμένη

Π 4 $M_e = 18.66 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 4.94 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
Π 5 $M_e = 26.82 \text{ A}_{s1} = 7.14 \text{ A}_{s2} = 13.99 \text{ l} = 5.13 \text{ m h} = 90 \text{ cm}$
 $M_{sd} = 23.64 \text{ A}_{s1} = 13.50 - 7.14 - 7.14 = -0.78$
 $A_{s2} = 27.99 - 13.99 - 13.99 = 0.00$
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Δοκός 27: ενισχυμένη

Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.90m h=90cm
Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.20m h=90cm
Msd=23.64 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 28: ενισχυμένη

Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.12m h=90cm
Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.95m h=90cm
Msd=26.98 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 29: ενισχυμένη

Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.17m h=90cm
Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.98m h=90cm
Msd=26.98 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 30: ενισχυμένη

Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.19m h=90cm
Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=5.00m h=90cm
Msd=26.98 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 31: ενισχυμένη

Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.95m h=90cm
Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.98m h=90cm
Msd=28.01 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 32: ενισχυμένη

Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.96m h=90cm
Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.95m h=90cm
Msd=28.01 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 33: ενισχυμένη

Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.98m h=90cm
Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.88m h=90cm
Msd=28.01 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 34: ενισχυμένη

Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=5.00m h=90cm
Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=5.14m h=90cm
Msd=28.01 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 35: ενισχυμένη

Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.98m h=90cm
Π 8 Me=41.56 As1=7.14 As2=13.99 l=4.97m h=90cm
Msd=36.09 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 36: ενισχυμένη

Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.88m h=90cm
Π 8 Me=41.56 As1=7.14 As2=13.99 l=4.22m h=90cm
Msd=36.09 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 39: ενισχυμένη

Π 8 Me=41.56 As1=7.14 As2=13.99 l=5.01m h=90cm
Π10 Me=23.01 As1=7.14 As2=13.99 l=4.86m h=90cm
Msd=37.04 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π 1 Me=24.20 As1=7.14 As2=13.99 l=1.12m h=90cm
Π 3 Me=40.68 As1=7.14 As2=13.99 l=12.24m h=90cm
Msd=37.50 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 51: ενισχυμένη

Π 8 Me=0.00 As1=7.14 As2=13.99 l=7.14m h=90cm
Π 9 Me=0.17 As1=7.14 As2=13.99 l=0.67m h=90cm
Msd=0.05 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 52: ενισχυμένη

Π 9 Me=0.17 As1=7.14 As2=13.99 l=0.67m h=90cm
Π10 Me=23.01 As1=7.14 As2=13.99 l=2.20m h=90cm
Msd=20.94 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π 2 Me=11.35 As1=7.14 As2=13.99 l=2.24m h=90cm
Π 9 Me=0.17 As1=7.14 As2=13.99 l=0.67m h=90cm
Msd=10.09 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π 2 Me=11.35 As1=7.14 As2=13.99 l=2.21m h=90cm
Π 9 Me=0.17 As1=7.14 As2=13.99 l=0.67m h=90cm
Msd=10.09 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 67: ενισχυμένη

Π 8 Me=41.56 As1=7.14 As2=13.99 l=4.92m h=90cm
Π10 Me=23.01 As1=7.14 As2=13.99 l=3.18m h=90cm
Msd=37.04 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 68: ενισχυμένη

Π 8 Me=41.56 As1=7.14 As2=13.99 l=4.84m h=90cm
Π10 Me=23.01 As1=7.14 As2=13.99 l=1.53m h=90cm
Msd=37.04 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 70: ενισχυμένη

Π 3 Me=56.75 As1=7.14 As2=13.99 l=4.26m h=90cm
Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.93m h=90cm
Msd=44.46 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 71: ενισχυμένη

Π 3 Me=56.75 As1=7.14 As2=13.99 l=5.26m h=90cm

Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.92m h=90cm
Msd=44.46 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 72: ενισχυμένη

Π 3 Me=56.75 As1=7.14 As2=13.99 l=6.25m h=90cm
Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.91m h=90cm
Msd=44.46 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78

As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 73: ενισχυμένη

Π 3 Me=56.75 As1=7.14 As2=13.99 l=7.35m h=90cm
Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.90m h=90cm
Msd=44.46 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 74: ενισχυμένη

Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.93m h=90cm
Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.15m h=90cm
Msd=23.64 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 75: ενισχυμένη

Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.92m h=90cm
Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.17m h=90cm
Msd=23.64 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 76: ενισχυμένη

Π 4 Me=18.66 As1=7.14 As2=13.99 l=4.91m h=90cm
Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.18m h=90cm
Msd=23.64 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 77: ενισχυμένη

Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.14m h=90cm
Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.96m h=90cm
Msd=26.98 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 78: ενισχυμένη

Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.15m h=90cm
Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.97m h=90cm
Msd=26.98 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 79: ενισχυμένη

Π 5 Me=26.82 As1=7.14 As2=13.99 l=5.18m h=90cm
Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.99m h=90cm
Msd=26.98 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 80: ενισχυμένη

Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.97m h=90cm
Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.92m h=90cm
Msd=28.01 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 81: ενισχυμένη

Π 6 Me=27.22 As1=7.14 As2=13.99 l=4.99m h=90cm
Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.84m h=90cm
Msd=28.01 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 82: ενισχυμένη

Π 7 Me=28.54 As1=7.14 As2=13.99 l=4.93m h=90cm
Π 8 Me=41.56 As1=7.14 As2=13.99 l=4.85m h=90cm
Msd=36.09 As1=13.50-7.14-7.14=-0.78
As2=27.99-13.99-13.99=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Δοκός 83: ενισχυμένη

Π 7 $M_e=28.54$ $A_{s1}=7.14$ $A_{s2}=13.99$ $l=4.84m$ $h=90cm$

Π 8 $M_e=41.56$ $A_{s1}=7.14$ $A_{s2}=13.99$ $l=1.85m$ $h=90cm$

$M_{sd}=36.09$ $A_{s1}=13.50-7.14-7.14=-0.78$

$A_{s2}=27.99-13.99-13.99=0.00$

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΛΑΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 2 (z=4.00m)

ΥΛΙΚΑ: C16/20 S220 συνδ.S220

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: πάνω $c = 20mm$, κάτω $c = 20mm$

Πλάκα 1

Διαστάσεις:

$l_x = 4.79m$, $l_y = 1.09m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 2

Διαστάσεις:

$l_x = 4.14m$, $l_y = 1.27m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 3

Διαστάσεις:

$l_x = 5.17m$, $l_y = 1.12m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 4

Διαστάσεις:

$l_x = 5.84m$, $l_y = 1.24m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 5

Διαστάσεις:

$l_x = 4.76m$, $l_y = 1.11m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 6

Διαστάσεις:

$l_x = 5.02m$, $l_y = 1.25m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 7

Διαστάσεις:

$l_x = 5.06m$, $l_y = 1.13m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 8

Διαστάσεις:

$l_x = 4.79m$, $l_y = 1.23m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m^2

Πλάκα 9 Αμφιέριστη

Διαστάσεις:

$$l_x=9.22\text{m}, l_y=1.98\text{m}$$

$$\text{πάχος } h=14\text{cm}$$

Έλεγχος περιορισμού παραμορφώσεων [EN 1992-1-1, 7.4]

$$\rho_{\text{υπ}}=2.19 \quad \rho_{\text{απ}}=1.47 \leq \rho_0=5.00 \Rightarrow 7.16\alpha \text{ με } \rho_{\text{υπ}}/\rho, \alpha=1.48 \Rightarrow l/d, \max=141.85$$

$$d_{\min} = 1.98 / 141.85 = 0.014\text{m}$$

$$d = 0.140 - 0.025 = 0.115\text{m} > 0.014 \text{ OK}$$

Φορτία:

$$\text{ίδιον βάρος}=3.50 \text{ πλακόστρωσης}=1.20 \text{ τοίχων}=0.00 \text{ κινητό}=7.00$$

$$\text{Μόνιμο}=4.70, \text{ Κινητό}=7.00$$

$$q_{sd} = 1.35 \cdot 4.70 + 1.50 \cdot 7.00 = 16.85 \text{ KN/m}^2$$

Ροπές πλευρών:

$$1. M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$$

$$2. M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$$

$$3. M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$$

$$4. M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$$

Ροπές στο μέσο:

$$\text{κατά X: } M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=0.50 \quad \Phi 8/25=2.01$$

$$\text{κατά Y: } M_{sd}=8.28 \quad A_{s1}=2.10 \quad \Phi 8/20=2.51$$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$$V_{sd} = 1.35 \cdot 3.53 + 1.50 \cdot 5.26 = 12.66 \text{ KN}$$

$$V_{rd3} = V_{rd1}=102.47 + V_{wl}=2.99 = 105.45 > 12.66$$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$$w_{el} = 0.03 \text{ cm} < 198/200 = 0.99 \text{ cm.}$$

Πλάκα 10

Διαστάσεις:

$$l_x = 3.07\text{m}, l_y = 1.15\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 (\text{ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 11

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.32\text{m}, l_y = 1.21\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 (\text{ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 12 κενό

Πλάκα 13

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.14\text{m}, l_y = 1.20\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 1.20 \text{ KN/m}^2 (\text{ίδιον βάρος}=0.00 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 14 κενό

Πλάκα 15

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.53\text{m}, l_y = 1.56\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 (\text{ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 16

Διαστάσεις:

$$l_x = 2.57\text{m}, l_y = 2.36\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 (\text{ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 17

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.31\text{m}, l_y = 1.34\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 (\text{ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 18

Διαστάσεις:

$$l_x = 0.75\text{m}, l_y = 0.74\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 19

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.82\text{m}, l_y = 1.24\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 20

Διαστάσεις:

$$l_x = 3.00\text{m}, l_y = 1.15\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 21 Αμφιέρριστη

Διαστάσεις:

$$l_x=4.05\text{m}, l_y=0.93\text{m}$$

$$\text{πάχος } h=14\text{cm}$$

Έλεγχος περιορισμού παραμορφώσεων [EN 1992-1-1, 7.4]

$$\rho_{\text{υπ}}=2.19 \quad \rho_{\text{απ}}=0.70 \leq \rho_0=5.00 \Rightarrow 7.16\alpha \text{ με } \rho_{\text{υπ}}/\rho, \alpha=3.12 \Rightarrow 1/d, \text{max}=1443.20$$

$$d_{\text{min}} = 0.93 / 1443.20 = 0.001\text{m}$$

$$d = 0.140 - 0.025 = 0.115\text{m} > 0.001 \text{ OK}$$

Φορτία:

$$\text{ίδιον βάρος}=3.50 \text{ πλακόστρωσης}=1.20 \text{ τοίχων}=0.00 \text{ κινητό}=2.00$$

$$\text{Μόνιμα}=4.70, \text{ Κινητά}=2.00$$

$$q_{\text{sd}} = 1.35 \cdot 4.70 + 1.50 \cdot 2.00 = 9.35 \text{ KN/m}^2$$

Ροπές πλευρών:

$$1. \quad M_g=0.34 \quad M_q=0.14 \quad M_{\text{sd}}=0.67 \text{ KNm/m}$$

$$2. \quad M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{\text{sd}}=0.00 \text{ KNm/m}$$

$$3. \quad M_g=0.34 \quad M_q=0.14 \quad M_{\text{sd}}=0.67 \text{ KNm/m}$$

$$4. \quad M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{\text{sd}}=0.00 \text{ KNm/m}$$

Ροπές στο μέσο:

$$\text{κατά } X: M_{\text{sd}}=0.00 \quad A_{\text{s1}}=0.50 \quad \Phi 8/25=2.01$$

$$\text{κατά } Y: M_{\text{sd}}=0.63 \quad A_{\text{s1}}=2.10 \quad \Phi 8/20=2.51$$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$$V_{\text{sd}} = 1.35 \cdot 1.08 + 1.50 \cdot 0.46 = 2.15 \text{ KN}$$

$$V_{\text{rd3}} = V_{\text{rd1}}=102.47 + V_{\text{wl}}=2.99 = 105.45 > 2.15$$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$$w_{\text{el}} = 0.00 \text{ cm} < 93/200 = 0.47 \text{ cm.}$$

Πλάκα 22

Διαστάσεις:

$$l_x = 8.36\text{m}, l_y = 1.32\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 23

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.12\text{m}, l_y = 2.09\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 24 κενό

Πλάκα 25 κενό

Πλάκα 26 Πρόβολος

Διαστάσεις:

$$l_x=4.58\text{m}, l_y=1.37\text{m}$$

$$\text{πάχος } h=14\text{cm}$$

Έλεγχος περιορισμού παραμορφώσεων [EN 1992-1-1, 7.4]

$$\rho_{\text{υπ}}=7.02 \quad \rho_{\text{απ}}=4.57 \leq \rho_0=5.00 \Rightarrow 7.16\alpha \text{ με } \rho_{\text{υπ}}/\rho, \alpha=1.54 \Rightarrow 1/d, \text{max}=12.09$$

$d_{min} = 1.37 / 12.09 = 0.114m$
 $d = 0.140 - 0.025 = 0.115m > 0.114 OK$
Φορτία:
ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=7.00
Μόνιμο=4.70, Κινητό=7.00
 $q_{sd} = 1.35 \cdot 4.70 + 1.50 \cdot 7.00 = 16.85 \text{ KN/m}^2$
γραμμικό φορτίο ελεύθερου άκρου=5.00 KN/m

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

2. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

3. $M_g=11.30 \quad M_q=6.60 \quad M_{sd}=25.15 \text{ KNm/m}$

4. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=0.00 \quad \Phi 8/25=2.01$

κατά Y: $M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=0.00 \quad \Phi 0/0=0.00$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 5.91 + 1.50 \cdot 8.81 = 21.19 \text{ KN}$

$V_{rd3} = V_{rd1}=102.47 + V_{wl}=2.99 = 105.45 > 21.19$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.13 \text{ cm} < 137/200 = 0.69 \text{ cm}.$

Έλεγχος ταλάντωσης (συνδυασμός G+0.30*Q):

$w = 0.10 \text{ cm}$

$f = 18/\sqrt{w} = 18/\sqrt{0.10} = 55.95 \text{ Hz} > 8 OK$

Πλάκα 27 Πρόβολος

Διαστάσεις:

$l_x=1.02m, \quad l_y=7.64m$

πάχος $h=14cm$

Έλεγχος περιορισμού παραμορφώσεων [EN 1992-1-1, 7.4]

$\rho_{up}=7.02 \quad \rho_{ap}=2.81 \leq \rho_0=5.00 \Rightarrow 7.16a \text{ με } \rho_{up}/\rho_{ap}=2.50 \Rightarrow 1/d_{max}=35.22$

$d_{min} = 1.02 / 35.22 = 0.029m$

$d = 0.140 - 0.025 = 0.115m > 0.029 OK$

Φορτία:

ίδιον βάρος=3.50 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=7.00

Μόνιμο=4.70, Κινητό=7.00

$q_{sd} = 1.35 \cdot 4.70 + 1.50 \cdot 7.00 = 16.85 \text{ KN/m}^2$

γραμμικό φορτίο ελεύθερου άκρου=5.00 KN/m

Ροπές πλευρών:

1. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

2. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

3. $M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{sd}=0.00 \text{ KNm/m}$

4. $M_g=7.56 \quad M_q=3.65 \quad M_{sd}=15.69 \text{ KNm/m}$

Ροπές στο μέσο:

κατά X: $M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=0.00 \quad \Phi 0/0=0.00$

κατά Y: $M_{sd}=0.00 \quad A_{s1}=0.44 \quad \Phi 8/25=2.01$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$V_{sd} = 1.35 \cdot 4.26 + 1.50 \cdot 6.35 = 15.27 \text{ KN}$

$V_{rd3} = V_{rd1}=102.47 + V_{wl}=2.99 = 105.45 > 15.27$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$w_{el} = 0.05 \text{ cm} < 102/200 = 0.51 \text{ cm}.$

Έλεγχος ταλάντωσης (συνδυασμός G+0.30*Q):

$w = 0.04 \text{ cm}$

$f = 18/\sqrt{w} = 18/\sqrt{0.04} = 92.18 \text{ Hz} > 8 OK$

Πλάκα 28

Διαστάσεις:

$l_x = 2.68m, \quad l_y = 1.04m$

Φορτία:

Μόνιμο = 1.20 KN/m² (ίδιον βάρος=0.00 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 29

Διαστάσεις:

$l_x = 3.19m, \quad l_y = 1.18m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 30

Διαστάσεις:

$l_x = 3.72m, \quad l_y = 1.18m$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 31

Διαστάσεις:

$l_x = 4.15\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 32

Διαστάσεις:

$l_x = 4.57\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 33

Διαστάσεις:

$l_x = 5.04\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 34

Διαστάσεις:

$l_x = 5.50\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 35

Διαστάσεις:

$l_x = 5.97\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 36

Διαστάσεις:

$l_x = 6.46\text{m}$, $l_y = 1.18\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 37

Διαστάσεις:

$l_x = 6.98\text{m}$, $l_y = 1.20\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 38

Διαστάσεις:

$l_x = 7.42\text{m}$, $l_y = 0.86\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 39

Διαστάσεις:

$l_x = 7.84\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 40

Διαστάσεις:

$l_x = 3.07\text{m}$, $l_y = 0.93\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 41

Διαστάσεις:

$l_x = 4.78\text{m}$, $l_y = 1.02\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 42

Διαστάσεις:

$l_x = 5.17\text{m}$, $l_y = 1.00\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 43

Διαστάσεις:

$l_x = 4.76\text{m}$, $l_y = 0.98\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 44

Διαστάσεις:

$l_x = 5.05\text{m}$, $l_y = 0.95\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 45

Διαστάσεις:

$l_x = 1.02\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 46

Διαστάσεις:

$l_x = 1.02\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 47

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 48

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 49

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 50

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 51

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 52

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 53

Διαστάσεις:

$l_x = 1.27\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 54

Διαστάσεις:

$l_x = 1.27\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 55

Διαστάσεις:

$l_x = 0.75\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 56

Διαστάσεις:

$l_x = 0.75\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 57

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 58

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 59

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 3.27\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 60

Διαστάσεις:

$l_x = 1.06\text{m}$, $l_y = 4.62\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 7.00 KN/m²

Πλάκα 61

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.06\text{m}, l_y = 3.27\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 62

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.06\text{m}, l_y = 4.62\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 63

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.22\text{m}, l_y = 3.27\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 64

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.22\text{m}, l_y = 4.62\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 65 κενό

Πλάκα 66

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.34\text{m}, l_y = 1.18\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 67

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.30\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 68 Αμφιέρεστη

Διαστάσεις:

$$l_x=5.84\text{m}, l_y=0.93\text{m}$$

$$\text{πάχος } h=14\text{cm}$$

Έλεγχος περιορισμού παραμορφώσεων [EN 1992-1-1, 7.4]

$$\rho_{\text{υπ}}=2.19 \quad \rho_{\text{απ}}=0.70 \leq \rho_0=5.00 \Rightarrow 7.16\text{a με } \rho_{\text{υπ}}/\rho, \alpha_{\text{π}}=3.12 \Rightarrow l/d, \max=1250.77$$

$$d_{\text{min}} = 0.93 / 1250.77 = 0.001\text{m}$$

$$d = 0.140 - 0.025 = 0.115\text{m} > 0.001 \text{ OK}$$

Φορτία:

$$\text{ίδιον βάρος}=3.50 \text{ πλακόστρωσης}=1.20 \text{ τοίχων}=0.00 \text{ κινητό}=7.00$$

$$\text{Μόνιμα}=4.70, \text{ Κινητά}=7.00$$

$$q_{\text{sd}} = 1.35 \cdot 4.70 + 1.50 \cdot 7.00 = 16.85 \text{ KN/m}^2$$

Ροπές πλευρών:

$$1. \quad M_g=0.51 \quad M_q=0.76 \quad M_{\text{sd}}=1.82 \text{ KNm/m}$$

$$2. \quad M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{\text{sd}}=0.00 \text{ KNm/m}$$

$$3. \quad M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{\text{sd}}=0.00 \text{ KNm/m}$$

$$4. \quad M_g=0.00 \quad M_q=0.00 \quad M_{\text{sd}}=0.00 \text{ KNm/m}$$

Ροπές στο μέσο:

$$\text{κατά X: } M_{\text{sd}}=0.00 \quad A_{\text{s1}}=0.50 \quad \Phi 8/25=2.01$$

$$\text{κατά Y: } M_{\text{sd}}=1.54 \quad A_{\text{s1}}=2.10 \quad \Phi 8/20=2.51$$

Έλεγχος σε Διάτμηση:

$$V_{\text{sd}} = 1.35 \cdot 1.63 + 1.50 \cdot 2.42 = 5.83 \text{ KN}$$

$$V_{\text{rd3}} = V_{\text{rd1}}=102.47 + V_{\text{wl}}=2.99 = 105.45 > 5.83$$

Ελαστικό Βέλος Κάμψης (συνδυασμός G+Q):

$$w_{\text{el}} = 0.00 \text{ cm} < 93/200 = 0.47 \text{ cm.}$$

Πλάκα 69

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.02\text{m}, l_y = 0.93\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 70

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.79\text{m}, l_y = 0.93\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 71

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.32\text{m}, l_y = 0.93\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 72

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.32\text{m}, l_y = 1.15\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 73

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.32\text{m}, l_y = 1.24\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 74

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.17\text{m}, l_y = 0.83\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 75

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.36\text{m}, l_y = 2.67\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 76

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.27\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 77

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.24\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 78

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.20\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιχών}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 7.00 \text{ KN/m}^2$$

Δοκός 1: ενισχυμένη

Οπλισμοί Πλακών στις στηρίξεις

Δοκός 1: ενισχυμένη

Π 1 Me=1.54 As1=0.63 As2=0.00 l=0.77m h=10cm
Π 2 Me=2.08 As1=0.63 As2=0.00 l=1.35m h=10cm
Msd=1.88 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 2: ενισχυμένη

Π 3 Me=1.62 As1=0.63 As2=0.00 l=0.80m h=10cm
Π 4 Me=1.99 As1=0.63 As2=0.00 l=1.32m h=10cm
Msd=1.85 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 3: ενισχυμένη

Π 5 Me=1.60 As1=0.63 As2=0.00 l=0.79m h=10cm
Π 6 Me=2.01 As1=0.63 As2=0.00 l=1.33m h=10cm
Msd=1.85 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 4: ενισχυμένη

Π 7 Me=1.64 As1=0.63 As2=0.00 l=0.81m h=10cm
Π 8 Me=1.96 As1=0.63 As2=0.00 l=1.31m h=10cm
Msd=1.84 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Δοκός 6: ενισχυμένη

Π10 Me=1.72 As1=0.63 As2=0.00 l=0.83m h=10cm
Π11 Me=1.88 As1=0.63 As2=0.00 l=1.29m h=10cm
Msd=1.82 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π26 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=2.36m h=14cm
Π27 Me=15.69 As1=0.00 As2=0.00 l=1.23m h=14cm
Msd=0.00 As1=2.10-0.00-0.00=2.10
απαιτούμενος οπλισμός= Φ12/14 =8.08

Π27 Me=15.69 As1=0.00 As2=0.00 l=1.08m h=14cm

Π28 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=1.71m h=0cm
Msd=15.69 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π27 Me=15.69 As1=0.00 As2=0.00 l=0.97m h=14cm
Π29 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=1.15m h=10cm
Msd=15.69 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π27 Me=15.69 As1=0.00 As2=0.00 l=0.85m h=14cm
Π30 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=1.22m h=10cm
Msd=15.69 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π27 Me=15.69 As1=0.00 As2=0.00 l=0.74m h=14cm
Π31 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=0.41m h=10cm
Msd=15.69 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π 9 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=9.56m h=14cm
Π40 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=2.80m h=10cm
Msd=0.00 As1=1.63-0.00-0.00=1.63
απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/20 =2.51

Π 9 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=8.86m h=14cm
Π10 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=2.79m h=10cm
Msd=0.00 As1=1.63-0.00-0.00=1.63
απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/20 =2.51

Π26 Me=25.15 As1=0.00 As2=0.00 l=1.88m h=14cm
Π28 Me=0.00 As1=0.63 As2=0.00 l=1.31m h=0cm
Msd=25.15 As1=0.63-0.00-0.63=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 10/13 = 6.04$

Π26 Me=25.15 As1=0.00 As2=0.00 l=0.63m h=14cm
Π41 Me=0.00 As1=0.63 As2=0.00 l=1.29m h=10cm
Msd=25.15 As1=0.63-0.00-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 10/13 = 6.04$

Π45 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π46 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π47 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π48 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π49 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π50 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π51 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π52 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π53 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π54 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π55 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π56 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π57 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π58 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π59 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π60 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π61 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π62 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π63 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.27m h=10cm
Π64 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.62m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π36 Me=1.79 As1=0.63 As2=0.00 l=1.18m h=10cm
Π37 Me=1.86 As1=0.63 As2=0.00 l=1.20m h=10cm
Msd=1.84 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π35 Me=1.51 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π36 Me=1.79 As1=0.63 As2=0.00 l=1.18m h=10cm
Msd=1.69 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π66 Me=2.69 As1=0.63 As2=0.00 l=1.18m h=10cm
Π67 Me=1.51 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=2.30 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π71	Me=1.12	As1=0.63	As2=0.00	l=0.93m	h=10cm
Π72	Me=1.72	As1=0.63	As2=0.00	l=1.15m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π20	Me=1.72	As1=0.63	As2=0.00	l=1.15m	h=10cm
Π21	Me=0.67	As1=1.26	As2=0.00	l=0.93m	h=14cm
	Msd=1.57	As1=1.88-0.63-1.26=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π17	Me=2.34	As1=0.63	As2=0.00	l=1.61m	h=10cm
Π73	Me=1.99	As1=0.63	As2=0.00	l=1.24m	h=10cm
	Msd=2.20	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π18	Me=0.60	As1=0.00	As2=0.00	l=0.88m	h=10cm
Π19	Me=1.91	As1=0.00	As2=0.00	l=1.24m	h=10cm
	Msd=1.62	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π72	Me=1.72	As1=0.63	As2=0.00	l=1.15m	h=10cm
Π73	Me=1.99	As1=0.63	As2=0.00	l=1.24m	h=10cm
	Msd=1.88	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π30	Me=1.80	As1=0.63	As2=0.00	l=1.21m	h=10cm
Π31	Me=0.90	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
	Msd=1.50	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 2	Me=2.08	As1=0.63	As2=0.00	l=1.35m	h=10cm
Π74	Me=0.90	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
	Msd=1.72	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 4	Me=1.99	As1=0.63	As2=0.00	l=1.32m	h=10cm
Π68	Me=1.82	As1=1.26	As2=0.00	l=0.93m	h=14cm
	Msd=1.93	As1=1.88-0.63-1.26=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 6	Me=2.01	As1=0.63	As2=0.00	l=1.33m	h=10cm
Π69	Me=1.68	As1=0.63	As2=0.00	l=0.93m	h=10cm
	Msd=1.88	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 8	Me=1.96	As1=0.63	As2=0.00	l=1.31m	h=10cm
Π70	Me=1.68	As1=0.63	As2=0.00	l=0.93m	h=10cm
	Msd=1.85	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π11	Me=1.88	As1=0.63	As2=0.00	l=1.29m	h=10cm
Π71	Me=1.12	As1=0.63	As2=0.00	l=0.93m	h=10cm
	Msd=1.62	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π13	Me=2.19	As1=0.63	As2=0.00	l=1.28m	h=0cm
Π21	Me=0.67	As1=1.26	As2=0.00	l=0.93m	h=14cm
	Msd=2.04	As1=1.88-0.63-1.26=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 3	Me=1.62	As1=0.63	As2=0.00	l=0.80m	h=10cm
Π42	Me=1.94	As1=0.63	As2=0.00	l=1.27m	h=10cm
	Msd=1.82	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 5	Me=1.60	As1=0.63	As2=0.00	l=0.79m	h=10cm
Π43	Me=1.85	As1=0.63	As2=0.00	l=1.25m	h=10cm
	Msd=1.76	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				

Π 7	Me=1.64	As1=0.63	As2=0.00	l=0.81m	h=10cm
Π44	Me=1.76	As1=0.63	As2=0.00	l=1.22m	h=10cm
	Msd=1.72	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π10	Me=1.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π40	Me=1.69	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
	Msd=1.71	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π72	Me=1.72	As1=0.63	As2=0.00	l=1.15m	h=10cm
Π73	Me=1.99	As1=0.63	As2=0.00	l=1.24m	h=10cm
	Msd=1.88	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π17	Me=2.34	As1=0.63	As2=0.00	l=1.61m	h=10cm
Π75	Me=2.32	As1=0.00	As2=0.00	l=2.64m	h=10cm
	Msd=2.33	As1=0.63-0.63-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π16	Me=5.77	As1=0.00	As2=0.00	l=1.94m	h=10cm
Π17	Me=2.34	As1=0.63	As2=0.00	l=1.61m	h=10cm
	Msd=4.47	As1=0.63-0.00-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π34	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π35	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π67	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π76	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π33	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π34	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π76	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π77	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π32	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π33	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π77	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π78	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.51	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π19	Me=1.91	As1=0.00	As2=0.00	l=1.39m	h=10cm
Π20	Me=1.72	As1=0.63	As2=0.00	l=1.15m	h=10cm
	Msd=1.82	As1=0.63-0.00-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π31	Me=0.90	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π32	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.30	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π74	Me=0.90	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π78	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.30	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π29	Me=1.80	As1=0.63	As2=0.00	l=0.91m	h=10cm

Π30	Me=1.80	As1=0.63	As2=0.00	l=1.21m	h=10cm
	Msd=1.80 As1=1.26-0.63-0.63=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π15	Me=2.57	As1=0.00	As2=0.00	l=1.71m	h=10cm
Π75	Me=2.32	As1=0.00	As2=0.00	l=2.64m	h=10cm
	Msd=2.48 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π15	Me=2.57	As1=0.00	As2=0.00	l=0.75m	h=10cm
Π16	Me=5.77	As1=0.00	As2=0.00	l=2.64m	h=10cm
	Msd=4.86 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π28	Me=1.65	As1=0.63	As2=0.00	l=1.31m	h=0cm
Π29	Me=1.80	As1=0.63	As2=0.00	l=0.91m	h=10cm
	Msd=1.66 As1=1.26-0.63-0.63=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 1	Me=1.54	As1=0.63	As2=0.00	l=0.77m	h=10cm
Π41	Me=2.03	As1=0.63	As2=0.00	l=1.29m	h=10cm
	Msd=1.86 As1=1.26-0.63-0.63=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π22	Me=3.39	As1=0.63	As2=0.00	l=1.59m	h=10cm
Π39	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=2.85 As1=1.26-0.63-0.63=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π38	Me=0.95	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
Π39	Me=1.51	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.32 As1=1.26-0.63-0.63=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π28	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=2.66m	h=0cm
Π41	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.78m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 1	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.79m	h=10cm
Π29	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=3.18m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 2	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.45m	h=10cm
Π30	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=3.68m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π31	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.07m	h=10cm
Π74	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.48m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π32	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.48m	h=10cm
Π78	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.51m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π33	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.94m	h=10cm
Π77	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.55m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π34	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.41m	h=10cm
Π76	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.58m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π35	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.87m	h=10cm
Π67	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.60m	h=10cm

Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π36 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=6.35m h=10cm
Π66 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.65m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π23 Me=6.94 As1=0.00 As2=0.00 l=1.26m h=10cm
Π39 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=7.78m h=10cm
Msd=5.75 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π22 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=8.20m h=10cm
Π23 Me=6.94 As1=0.00 As2=0.00 l=1.29m h=10cm
Msd=5.35 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π41 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.78m h=10cm
Π42 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 1 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.79m h=10cm
Π 3 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 2 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.45m h=10cm
Π 4 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.54m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π68 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.54m h=14cm
Π74 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.48m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=1.34 As1=0.63 As2=0.00 l=0.98m h=10cm
Π78 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.52m h=10cm
Msd=0.97 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=1.34 As1=0.63 As2=0.00 l=0.98m h=10cm
Π77 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.54m h=10cm
Msd=0.97 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=1.34 As1=0.63 As2=0.00 l=0.99m h=10cm
Π76 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.58m h=10cm
Msd=0.97 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=1.34 As1=0.63 As2=0.00 l=0.99m h=10cm
Π67 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.60m h=10cm
Msd=0.97 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π46 Me=0.00 As1=0.63 As2=0.00 l=0.99m h=10cm
Π66 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.64m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=1.34 As1=0.63 As2=0.00 l=0.98m h=10cm

Π47 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.41 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π46 Me=2.02 As1=0.63 As2=0.00 l=0.99m h=10cm
Π48 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.82 As1=1.26-0.63-0.63=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π47 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Π49 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.45 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π48 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Π50 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.45 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π49 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Π51 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.45 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π50 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Π52 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.45 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π42 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Π43 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.76m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 3 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Π 5 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.76m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 4 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.54m h=10cm
Π 6 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.02m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π68 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.54m h=14cm
Π69 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.02m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π51 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Π53 Me=2.10 As1=0.63 As2=0.00 l=1.00m h=10cm
Msd=1.86 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π52 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Π54 Me=2.10 As1=0.63 As2=0.00 l=1.00m h=10cm
Msd=1.87 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π55 Me=0.73 As1=0.63 As2=0.00 l=1.02m h=10cm
Π57 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.22 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π56 Me=0.73 As1=0.63 As2=0.00 l=1.02m h=10cm
Π58 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
Msd=1.22 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π53 Me=2.10 As1=0.63 As2=0.00 l=1.00m h=10cm
Π55 Me=0.73 As1=0.63 As2=0.00 l=1.02m h=10cm
Msd=1.70 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π54 Me=2.10 As1=0.63 As2=0.00 l=1.00m h=10cm
Π56 Me=0.73 As1=0.63 As2=0.00 l=1.02m h=10cm

Msd=1.72 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π57	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
Π59	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
	Msd=1.45	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π58	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
Π60	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
	Msd=1.45	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π59	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
Π61	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
	Msd=1.45	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π60	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
Π62	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
	Msd=1.45	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π43	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.76m	h=10cm
Π44	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.35m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 5	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.76m	h=10cm
Π 7	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.36m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 6	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.02m	h=10cm
Π 8	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.79m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π69	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.02m	h=10cm
Π70	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.79m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π61	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
Π63	Me=2.89	As1=0.63	As2=0.00	l=0.95m	h=10cm
	Msd=2.41	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π62	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
Π64	Me=2.89	As1=0.63	As2=0.00	l=0.95m	h=10cm
	Msd=2.44	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π40	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=2.80m	h=10cm
Π44	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.35m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 7	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.36m	h=10cm
Π10	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=2.79m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 8	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.79m	h=10cm
Π11	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π70	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.79m	h=10cm
Π71	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π16	Me=4.84	As1=0.00	As2=0.00	l=2.42m	h=10cm

Π75 Me=3.21 As1=0.00 As2=0.00 l=1.63m h=10cm
Msd=4.19 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π11 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm
Π13 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.40m h=0cm

Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π21 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.40m h=14cm
Π71 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm

Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π20 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.35m h=10cm

Π72 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.35m h=10cm

Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π19 Me=1.36 As1=0.00 As2=0.00 l=2.11m h=10cm

Π73 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm

Msd=0.82 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π17 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.31m h=10cm

Π18 Me=0.59 As1=0.00 As2=0.00 l=0.92m h=10cm

Msd=0.28 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π37 Me=1.86 As1=0.63 As2=0.00 l=1.20m h=10cm

Π38 Me=0.95 As1=0.63 As2=0.00 l=0.86m h=10cm

Msd=1.57 As1=1.26-0.63-0.63=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΛΑΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 3 (z=7.00m)

Πλάκα 1

Διαστάσεις:

lx = 8.36m, ly = 1.32m

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 2

Διαστάσεις:

lx = 7.84m, ly = 1.08m

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 3

Διαστάσεις:

lx = 4.89m, ly = 1.08m

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 4

Διαστάσεις:

lx = 4.92m, ly = 1.28m

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 5

Διαστάσεις:

lx = 5.13m, ly = 1.08m

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 6

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.10\text{m}, l_y = 1.26\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 7

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.02\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 8

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.03\text{m}, l_y = 1.26\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 9

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.06\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 10

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.49\text{m}, l_y = 1.28\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 11

Διαστάσεις:

$$l_x = 7.42\text{m}, l_y = 0.86\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 12

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.86\text{m}, l_y = 0.86\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 13

Διαστάσεις:

$$l_x = 6.98\text{m}, l_y = 1.20\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 14

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.82\text{m}, l_y = 1.20\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 15

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.18\text{m}, l_y = 1.20\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 16

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.15\text{m}, l_y = 0.86\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 17

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.00\text{m}, l_y = 1.20\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 18

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.01\text{m}, l_y = 0.86\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 19

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.03\text{m}, l_y = 1.20\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 20

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.04\text{m}, l_y = 0.86\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 21

Διαστάσεις:

$$l_x = 6.46\text{m}, l_y = 1.18\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 22

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.79\text{m}, l_y = 1.18\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 23

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.20\text{m}, l_y = 1.18\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 24

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.00\text{m}, l_y = 1.18\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 25

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.01\text{m}, l_y = 1.18\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 26

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.97\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 27

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.75\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 28

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.23\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 29

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.99\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 30

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.99\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 31

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.50\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 32

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.72\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 33

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.25\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 34

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.98\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 35

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.97\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 36

Διαστάσεις:

$l_x = 5.04\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 37

Διαστάσεις:

$l_x = 4.69\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 38

Διαστάσεις:

$l_x = 5.28\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 39

Διαστάσεις:

$l_x = 4.97\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 40

Διαστάσεις:

$l_x = 4.95\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 41

Διαστάσεις:

$l_x = 5.32\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 42

Διαστάσεις:

$l_x = 5.32\text{m}, l_y = 1.67\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 43

Διαστάσεις:

$l_x = 1.93\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 44

Διαστάσεις:

$l_x = 0.88\text{m}, l_y = 0.87\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 45

Διαστάσεις:

$l_x = 4.57\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m^2 (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m^2

Πλάκα 46

Διαστάσεις:

$l_x = 4.65\text{m}, l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 47

Διαστάσεις:

$l_x = 5.30\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 48

Διαστάσεις:

$l_x = 4.97\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 49

Διαστάσεις:

$l_x = 4.93\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 50

Διαστάσεις:

$l_x = 5.32\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 51

Διαστάσεις:

$l_x = 3.01\text{m}$, $l_y = 1.08\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 52

Διαστάσεις:

$l_x = 4.15\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 53

Διαστάσεις:

$l_x = 4.62\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 54

Διαστάσεις:

$l_x = 5.33\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 55

Διαστάσεις:

$l_x = 4.96\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 56

Διαστάσεις:

$l_x = 4.92\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 57

Διαστάσεις:

$l_x = 5.32\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 58

Διαστάσεις:

$l_x = 3.97\text{m}$, $l_y = 0.83\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 59

Διαστάσεις:

$l_x = 3.72\text{m}$, $l_y = 1.18\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 60

Διαστάσεις:

$l_x = 4.59\text{m}$, $l_y = 1.05\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 61

Διαστάσεις:

$l_x = 5.35\text{m}$, $l_y = 1.03\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 62

Διαστάσεις:

$l_x = 4.95\text{m}$, $l_y = 1.03\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 63

Διαστάσεις:

$l_x = 4.90\text{m}$, $l_y = 1.02\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 64

Διαστάσεις:

$l_x = 5.32\text{m}$, $l_y = 0.99\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 65

Διαστάσεις:

$l_x = 4.90\text{m}$, $l_y = 0.99\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)
Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 66

Διαστάσεις:

$l_x = 3.19\text{m}$, $l_y = 1.18\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 67

Διαστάσεις:

$l_x = 2.68\text{m}$, $l_y = 1.04\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 68

Διαστάσεις:

$l_x = 4.78\text{m}$, $l_y = 1.03\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 69

Διαστάσεις:

$l_x = 4.79\text{m}$, $l_y = 1.31\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 70

Διαστάσεις:

$l_x = 4.54\text{m}$, $l_y = 1.37\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 4.20 KN/m² (ίδιον βάρος=3.00 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 71

Διαστάσεις:

$l_x = 5.17\text{m}$, $l_y = 1.01\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 72

Διαστάσεις:

$l_x = 4.91\text{m}$, $l_y = 1.00\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 73

Διαστάσεις:

$l_x = 4.90\text{m}$, $l_y = 0.98\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 74

Διαστάσεις:

$l_x = 5.31\text{m}$, $l_y = 0.96\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 75

Διαστάσεις:

$l_x = 7.13\text{m}$, $l_y = 0.94\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 76

Διαστάσεις:

$l_x = 5.17\text{m}$, $l_y = 1.34\text{m}$

Φορτία:

Μόνιμο = 3.70 KN/m² (ίδιον βάρος=2.50 + επίστρωσης=1.20 + τοίχων=0.00)

Κινητό = 5.00 KN/m²

Πλάκα 77

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.91\text{m}, l_y = 1.33\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 78

Διαστάσεις:

$$l_x = 4.91\text{m}, l_y = 1.34\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 79

Διαστάσεις:

$$l_x = 5.31\text{m}, l_y = 1.37\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 80

Διαστάσεις:

$$l_x = 6.05\text{m}, l_y = 1.37\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 81

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.36\text{m}, l_y = 2.67\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 82

Διαστάσεις:

$$l_x = 2.48\text{m}, l_y = 2.29\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 83

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.46\text{m}, l_y = 1.47\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 3.70 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=2.50 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Πλάκα 84

Διαστάσεις:

$$l_x = 1.00\text{m}, l_y = 7.64\text{m}$$

Φορτία:

$$\text{Μόνιμο} = 4.20 \text{ KN/m}^2 \text{ (ίδιον βάρος}=3.00 + \text{επίστρωσης}=1.20 + \text{τοιίχων}=0.00)$$

$$\text{Κινητό} = 5.00 \text{ KN/m}^2$$

Οπλισμοί Πλακών στις στηρίξεις

$$\Pi 1 \quad M_e=2.73 \quad A_{s1}=0.63 \quad A_{s2}=0.00 \quad l=1.59\text{m} \quad h=10\text{cm}$$

$$\Pi 2 \quad M_e=1.21 \quad A_{s1}=0.63 \quad A_{s2}=0.00 \quad l=1.08\text{m} \quad h=10\text{cm}$$

$$M_{sd}=2.30 \quad A_{s1}=1.26-0.63-0.63=0.00$$

$$\text{απαιτούμενος οπλισμός} = \Phi 0/0 = 0.00$$

$$\Pi 3 \quad M_e=1.22 \quad A_{s1}=0.63 \quad A_{s2}=0.00 \quad l=1.08\text{m} \quad h=10\text{cm}$$

$$\Pi 4 \quad M_e=2.56 \quad A_{s1}=0.63 \quad A_{s2}=0.00 \quad l=1.55\text{m} \quad h=10\text{cm}$$

$$M_{sd}=2.15 \quad A_{s1}=1.26-0.63-0.63=0.00$$

$$\text{απαιτούμενος οπλισμός} = \Phi 0/0 = 0.00$$

$$\Pi 5 \quad M_e=1.22 \quad A_{s1}=0.63 \quad A_{s2}=0.00 \quad l=1.05\text{m} \quad h=10\text{cm}$$

Π 6	Me=2.46	As1=0.63	As2=0.00	l=1.56m	h=10cm
	Msd=2.08	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 7	Me=1.22	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π 8	Me=2.46	As1=0.63	As2=0.00	l=1.53m	h=10cm
	Msd=2.08	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 9	Me=1.22	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π10	Me=2.54	As1=0.63	As2=0.00	l=1.55m	h=10cm
	Msd=2.13	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 2	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π11	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
	Msd=1.06	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 3	Me=1.22	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π12	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
	Msd=1.06	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π11	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
Π13	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
	Msd=1.27	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π12	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
Π14	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
	Msd=1.27	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π15	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π16	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
	Msd=1.27	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π17	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π18	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
	Msd=1.27	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π19	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π20	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
	Msd=1.27	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π13	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π21	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
	Msd=1.48	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π14	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π22	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
	Msd=1.48	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π15	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π23	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
	Msd=1.48	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π17	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π24	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
	Msd=1.48	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π19	Me=1.50	As1=0.63	As2=0.00	l=1.20m	h=10cm
Π25	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm

Π21	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
Π26	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.36	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π22	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
Π27	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.36	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π23	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
Π28	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.36	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π24	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
Π29	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.36	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π25	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.18m	h=10cm
Π30	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.36	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π26	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π31	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π27	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π32	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π28	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π33	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π29	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π34	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π30	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π35	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π31	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π36	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π32	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π37	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π33	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π38	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π34	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π39	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π35 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π40 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π41 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π42 Me=2.92 As1=0.63 As2=0.00 l=1.94m h=10cm
Msd=2.41 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π43 Me=1.22 As1=0.00 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π44 Me=0.59 As1=0.00 As2=0.00 l=0.98m h=10cm
Msd=1.07 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π36 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π45 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π37 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π46 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π38 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π47 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π39 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π48 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π40 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π49 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π41 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π50 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.21 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π43 Me=1.22 As1=0.00 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π51 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Msd=1.22 As1=0.63-0.00-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π52 Me=0.72 As1=0.63 As2=0.00 l=0.83m h=10cm
Msd=1.05 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π46 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π53 Me=0.72 As1=0.63 As2=0.00 l=0.83m h=10cm
Msd=1.05 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π47 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π54 Me=0.72 As1=0.63 As2=0.00 l=0.83m h=10cm
Msd=1.05 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π48 Me=1.21 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
Π55 Me=0.72 As1=0.63 As2=0.00 l=0.83m h=10cm
Msd=1.05 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π49	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π56	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
	Msd=1.05	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π50	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π57	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
	Msd=1.05	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π51	Me=1.21	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
Π58	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
	Msd=1.04	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π52	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π59	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.21m	h=10cm
	Msd=1.21	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π53	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π60	Me=1.16	As1=0.63	As2=0.00	l=1.08m	h=10cm
	Msd=1.01	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π54	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π61	Me=1.09	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
	Msd=0.96	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π55	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π62	Me=1.11	As1=0.63	As2=0.00	l=1.06m	h=10cm
	Msd=0.97	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π56	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π63	Me=1.08	As1=0.63	As2=0.00	l=1.05m	h=10cm
	Msd=0.95	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π57	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π64	Me=1.02	As1=0.63	As2=0.00	l=1.02m	h=10cm
	Msd=0.91	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π58	Me=0.72	As1=0.63	As2=0.00	l=0.83m	h=10cm
Π65	Me=1.02	As1=0.63	As2=0.00	l=1.02m	h=10cm
	Msd=0.91	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π 5	Me=1.22	As1=0.63	As2=0.00	l=1.05m	h=10cm
Π16	Me=0.77	As1=0.63	As2=0.00	l=0.86m	h=10cm
	Msd=1.06	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π59	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=1.21m	h=10cm
Π66	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=0.91m	h=10cm
	Msd=1.45	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π66	Me=1.45	As1=0.63	As2=0.00	l=0.91m	h=10cm
Π67	Me=1.70	As1=0.63	As2=0.00	l=1.32m	h=10cm
	Msd=1.60	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				
Π68	Me=1.66	As1=0.63	As2=0.00	l=1.31m	h=10cm
Π69	Me=1.78	As1=0.63	As2=0.00	l=1.03m	h=10cm
	Msd=1.73	As1=1.26-0.63-0.63=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$				

Π67 Me=0.00 As1=0.63 As2=0.00 l=1.32m h=10cm
 Π70 Me=21.68 As1=0.00 As2=0.00 l=1.87m h=12cm
 Msd=21.68 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π68 Me=0.00 As1=0.63 As2=0.00 l=1.31m h=10cm
 Π70 Me=21.68 As1=0.00 As2=0.00 l=0.63m h=12cm
 Msd=21.68 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π 7 Me=1.22 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
 Π18 Me=0.77 As1=0.63 As2=0.00 l=0.86m h=10cm
 Msd=1.06 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π 9 Me=1.22 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
 Π20 Me=0.77 As1=0.63 As2=0.00 l=0.86m h=10cm
 Msd=1.06 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π60 Me=1.16 As1=0.63 As2=0.00 l=1.08m h=10cm
 Π69 Me=1.78 As1=0.63 As2=0.00 l=1.03m h=10cm
 Msd=1.56 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π61 Me=1.09 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
 Π76 Me=1.86 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
 Msd=1.60 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π71 Me=1.61 As1=0.63 As2=0.00 l=1.29m h=10cm
 Π76 Me=1.86 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
 Msd=1.76 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π72 Me=1.55 As1=0.63 As2=0.00 l=1.27m h=10cm
 Π77 Me=1.84 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
 Msd=1.73 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π73 Me=1.50 As1=0.63 As2=0.00 l=1.25m h=10cm
 Π78 Me=1.88 As1=0.63 As2=0.00 l=1.07m h=10cm
 Msd=1.73 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π74 Me=1.45 As1=0.63 As2=0.00 l=1.24m h=10cm
 Π79 Me=1.95 As1=0.63 As2=0.00 l=1.10m h=10cm
 Msd=1.76 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π75 Me=1.39 As1=0.63 As2=0.00 l=1.22m h=10cm
 Π80 Me=1.96 As1=0.63 As2=0.00 l=1.10m h=10cm
 Msd=1.74 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π42 Me=2.92 As1=0.63 As2=0.00 l=1.94m h=10cm
 Π81 Me=1.31 As1=0.00 As2=0.00 l=2.67m h=10cm
 Msd=2.58 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π42 Me=2.92 As1=0.63 As2=0.00 l=1.94m h=10cm
 Π82 Me=4.36 As1=0.00 As2=0.00 l=1.83m h=10cm
 Msd=3.74 As1=0.63-0.63-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π62 Me=1.11 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm

Π77 Me=1.84 As1=0.63 As2=0.00 l=1.06m h=10cm
 Msd=1.59 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π63 Me=1.08 As1=0.63 As2=0.00 l=1.05m h=10cm

Π78 Me=1.88 As1=0.63 As2=0.00 l=1.07m h=10cm
 Msd=1.61 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π81 Me=1.31 As1=0.00 As2=0.00 l=2.67m h=10cm
 Π83 Me=1.66 As1=0.00 As2=0.00 l=1.57m h=10cm
 Msd=1.53 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π82 Me=4.36 As1=0.00 As2=0.00 l=2.67m h=10cm
 Π83 Me=1.66 As1=0.00 As2=0.00 l=0.61m h=10cm
 Msd=3.65 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π64 Me=1.02 As1=0.63 As2=0.00 l=1.02m h=10cm
 Π79 Me=1.95 As1=0.63 As2=0.00 l=1.10m h=10cm
 Msd=1.65 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π65 Me=1.02 As1=0.63 As2=0.00 l=1.02m h=10cm
 Π80 Me=1.96 As1=0.63 As2=0.00 l=1.10m h=10cm
 Msd=1.66 As1=1.26-0.63-0.63=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π70 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=2.38m h=12cm
 Π84 Me=13.27 As1=0.00 As2=0.00 l=1.20m h=12cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π67 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=1.75m h=10cm
 Π84 Me=13.27 As1=0.00 As2=0.00 l=1.05m h=12cm
 Msd=13.27 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π66 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=1.18m h=10cm
 Π84 Me=13.27 As1=0.00 As2=0.00 l=0.94m h=12cm
 Msd=13.27 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π59 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=1.24m h=10cm
 Π84 Me=13.27 As1=0.00 As2=0.00 l=0.83m h=12cm
 Msd=13.27 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π52 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=0.43m h=10cm
 Π84 Me=13.27 As1=0.00 As2=0.00 l=0.71m h=12cm
 Msd=13.27 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π67 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=2.69m h=10cm
 Π68 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.78m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π66 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.21m h=10cm
 Π69 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.79m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π59 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.70m h=10cm
 Π60 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.90m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π52 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.10m h=10cm
 Π53 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.93m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π45 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.51m h=10cm
 Π46 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.96m h=10cm

Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π36 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.97m h=10cm
Π37 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.00m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π31 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.43m h=10cm
Π32 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.03m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π26 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.89m h=10cm
Π27 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.06m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π21 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=6.38m h=10cm
Π22 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.10m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π13 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=6.86m h=10cm
Π14 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.13m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π11 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=7.33m h=10cm
Π12 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π 2 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=7.74m h=10cm
Π 3 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.19m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π 1 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=8.23m h=10cm
Π 4 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.23m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π68 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.78m h=10cm
Π71 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π69 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.79m h=10cm
Π76 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π60 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.90m h=10cm
Π61 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.35m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π53 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.93m h=10cm
Π54 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.33m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π46 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.96m h=10cm
Π47 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.30m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π37 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.99m h=10cm
Π38 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.28m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0$ =0.00

Π32 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.03m h=10cm
 Π33 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.25m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00

απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π27 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.06m h=10cm
 Π28 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.23m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π22 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.10m h=10cm
 Π23 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.20m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π14 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.13m h=10cm
 Π15 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.18m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π12 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.16m h=10cm
 Π16 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.15m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 3 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.19m h=10cm
 Π 5 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.13m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 4 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.23m h=10cm
 Π 6 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.11m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π71 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
 Π72 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.91m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π76 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.17m h=10cm
 Π77 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.91m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π61 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.35m h=10cm
 Π62 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.95m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π54 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.33m h=10cm
 Π55 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.96m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π47 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.31m h=10cm
 Π48 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.97m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π38 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.28m h=10cm
 Π39 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.97m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π33 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.26m h=10cm
 Π34 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.98m h=10cm
 Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
 απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π28	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.23m	h=10cm
Π29	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.99m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π23	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.21m	h=10cm
Π24	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.00m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π15	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.18m	h=10cm
Π17	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.00m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π16	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.16m	h=10cm
Π18	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.01m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 5	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.13m	h=10cm
Π 7	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.02m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 6	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.11m	h=10cm
Π 8	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.02m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π72	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.91m	h=10cm
Π73	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.20m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π77	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.91m	h=10cm
Π78	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.21m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π62	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.95m	h=10cm
Π63	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.60m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π55	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.96m	h=10cm
Π56	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.61m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π48	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.96m	h=10cm
Π49	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.63m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π39	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.97m	h=10cm
Π40	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.65m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π34	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.98m	h=10cm
Π35	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.67m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π29	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.99m	h=10cm
Π30	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.68m	h=10cm
	Msd=0.00	As1=0.00-0.00-0.00=0.00			
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π24	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.99m	h=10cm

Π25	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.70m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π17	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.00m	h=10cm
Π19	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.72m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π18	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.01m	h=10cm
Π20	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.74m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 7	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.02m	h=10cm
Π 9	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.76m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π 8	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.02m	h=10cm
Π10	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.50m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π73	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.20m	h=10cm
Π74	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.01m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π78	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.21m	h=10cm
Π79	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.01m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π63	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.60m	h=10cm
Π64	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π56	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.61m	h=10cm
Π57	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π49	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.63m	h=10cm
Π50	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π40	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.65m	h=10cm
Π41	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π35	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.67m	h=10cm
Π42	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.32m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π30	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.68m	h=10cm
Π42	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=5.54m	h=10cm
	Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π25	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.70m	h=10cm
Π81	Me=1.91	As1=0.00	As2=0.00	l=1.63m	h=10cm
	Msd=1.41 As1=0.00-0.00-0.00=0.00				
	απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00				
Π19	Me=0.00	As1=0.00	As2=0.00	l=4.72m	h=10cm
Π81	Me=1.91	As1=0.00	As2=0.00	l=1.63m	h=10cm

Msd=1.40 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π20 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.74m h=10cm
Π83 Me=1.66 As1=0.00 As2=0.00 l=1.94m h=10cm
Msd=1.24 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π 9 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.76m h=10cm
Π83 Me=1.66 As1=0.00 As2=0.00 l=0.87m h=10cm
Msd=1.15 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π81 Me=1.91 As1=0.00 As2=0.00 l=1.63m h=10cm
Π82 Me=3.68 As1=0.00 As2=0.00 l=2.31m h=10cm
Msd=3.01 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π74 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.01m h=10cm

Π75 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=7.49m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π79 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.01m h=10cm
Π80 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=6.40m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π64 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm
Π65 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.27m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π57 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm
Π58 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=4.32m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π50 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm
Π51 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=3.34m h=10cm
Msd=0.00 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π41 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm
Π43 Me=0.83 As1=0.00 As2=0.00 l=2.24m h=10cm
Msd=0.50 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

Π42 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=5.32m h=10cm
Π44 Me=0.59 As1=0.00 As2=0.00 l=1.03m h=10cm
Msd=0.27 As1=0.00-0.00-0.00=0.00
απαιτούμενος οπλισμός= $\Phi 0/0 = 0.00$

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΟΚΩΝ ΥΠΑΡΧΟΝΤΟΣ

- Μέθοδος Ελέγχου Υπάρχοντος: Συνολική Αντοχή (NKΩΣ)
- Μέθοδος Διαστασιολόγησης Ενισχύσεων: Συνολική Αντοχή (NKΩΣ)
Συνδυασμοί δράσεων: $1.35 \cdot G + 1.50 \cdot Q$ και $G + \psi_2 \cdot Q \pm 1.75 \cdot E$

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΔΟΚΩΝ:

- Συνδεδεμένες δοκών πλάτους $b_0 \geq 0.40$ 4τμητοι, $b_0 \geq 0.70$ 6τμητοι
- Θλιβόμενος οπλισμός ανοίγματος (montaz) αγκυρώνεται.
 - Εφελκυσόμενος οπλισμός ανοίγματος: αγκυρώνεται.
 - Οι μισές κάτω ράβδοι ανοίγματος δοκών σπάνε.
 - Εγινε ανακατανομή των ροπών στήριξης με $\delta > 0.70$
- Υπολογισμός του $\rho_{\max} = \rho' + \Delta\rho$, όπου $\Delta\rho = 0.0018 \cdot f_{cd} / (\mu\phi \cdot \epsilon_{sy,d} \cdot f_{yd})$
 $\epsilon_{sy,d} = f_{yd} / E_s = 435 / 200000 = 0.00217$, $\mu\phi_X = 5.40$, $\mu\phi_Y = 3.72$
 $\Delta\rho_X = 5.88 \chi\lambda.$, $\Delta\rho_Y = 8.53 \chi\lambda.$

ΣΤΑΘΜΗ 1 (z=0.00m)

Δοκ.	Διαστ. cm	q _m /k kN/m	Msd kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	Mrd kNm	Vsd kN	Υπ.Συνδ.	VrdMax kN	Vrds kN
K34			-499.47 535.56	0Φ0+0Φ0 0Φ0	31.33 15.27	-1090.7 542.5	429.5	Φ10/13	1474.9 850.9
D 1 NEO	40/90	27.6	-331.65	6Φ18	15.27	-550.4			
	327	2.5	257.66	6Φ18+0Φ0	15.27	541.9			
K 4			-369.12 249.57	0Φ0+0Φ0 0Φ0	15.27 15.27	-541.9 541.9	304.7	Φ10/13	1474.9 850.9

Δοκ.	Διαστ. cm	q _m /k kN/m	Msd kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	Mrd kNm	Vsd kN	Υπ.Συνδ.	VrdMax kN	Vrds kN
K 1			-687.46 582.00	0Φ0+0Φ0 0Φ0	54.41 26.14	-1752.3 923.4	565.8	Φ12/12	921.8 663.1
D 2 NEO	25/90	29.2	-938.57	13Φ16	26.14	-937.7			
	1000	2.6	932.87	13Φ16+0Φ0	26.14	921.3			
K 2			-936.43 664.84	4Φ16+0Φ0 4Φ16	34.18 34.18	-1204.0 1204.0	518.0	Φ12/12	921.8 663.1

Δοκ.	Διαστ. cm	q _m /k kN/m	Msd kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	Mrd kNm	Vsd kN	Υπ.Συνδ.	VrdMax kN	Vrds kN	
K 3			-301.29 293.13	0Φ0+0Φ0 0Φ0	47.40 15.27	-1555.1 542.3	375.5	Φ12/10	1474.9	1556.0
D 3 NEO	40/90	105.2	-269.84	6Φ18	15.27	-561.1				
	328	9.3	215.68	6Φ18+0Φ0	15.27	541.9				
K 4			-141.55 122.99	0Φ0+0Φ0 0Φ0	15.27 15.27	-541.9 541.9	258.0	Φ12/10	1474.9	1556.0
K 4			-255.66 518.35	0Φ0+0Φ0 0Φ0	15.27 15.27	-546.3 546.3	512.3	Φ0/0	2539.4	71.8*
D 4	60/90	74.2	-541.91	0Φ0	0.00	-0.0*				
	452	6.6	686.77	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K 5			-797.69 1240.26	0Φ0+0Φ0 0Φ0	32.13 0.00	-1096.1* 0.0	392.5	Φ0/0	2539.4	71.8

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 44Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 20Φ14

πάνω: 20Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη Mrd > Msd

Mrd: A: -1153.2 970.3 M: -1183.4 730.5 B: -2170.5 1467.2

Msd: -255.7 518.3 -541.9 686.8 -797.7 1240.3

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: VrdMax > Vsd και Vrds > Vsd

Vrds,tot = Vrds_ενισχ. + Vrds_υφιστ. = 561.4 + 71.8 = 633.1 KN

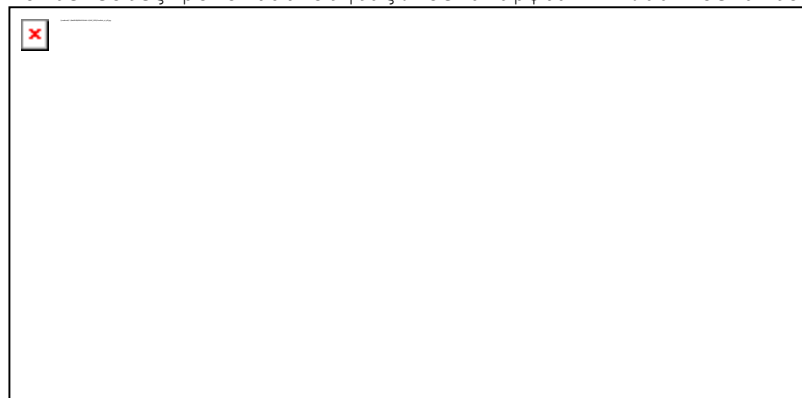
Vik = 1.00*(Mrd1+Mrd2)/l = 694.5 KN

Vrdc = 272.9 VrdMax = 2613.6 Vrds = 633.1 > Vsd = 694.5

K 5			-943.98 1395.07	0Φ0+0Φ0 0Φ0	32.13 0.00	-1096.1* 0.0	625.4	Φ0/0	2539.4	73.0*
D 5	60/90	74.3	-703.07	0Φ0	0.00	-0.0*				

	545	6.6	862.82	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K 6			-155.77	0Φ0+0Φ0	32.13	-1096.1*	389.8	Φ0/0	2539.4	73.0
			214.12	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 44Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 20Φ14

πάνω: 20Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -2170.5 1467.2 M: -1982.4 1233.7 B: -2170.5 1467.2

Msd: -944.0 1395.1 -703.1 862.8 -155.8 214.1

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

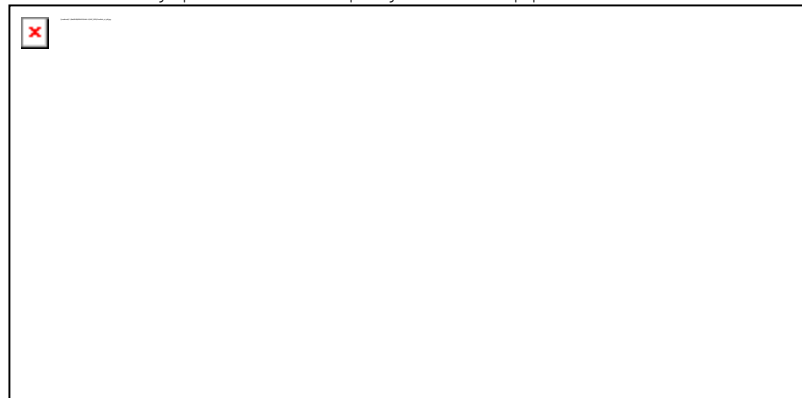
$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 561.4 + 73.0 = 634.4$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 667.8$ KN

$V_{rdc} = 272.9$ $V_{rdMax} = 2613.6$ $V_{rds} = 634.4 > V_{sd} = 667.8$

K 6			0.00	0Φ0+0Φ0	32.13	-1096.1*	443.7	Φ0/0	2539.4	71.8*
			402.59	0Φ0	0.00	0.0				
D 6	60/90	74.3	-151.37	0Φ0	0.00	-0.0*				
	499	6.6	192.27	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K 7			-140.84	0Φ0+0Φ0	32.13	-1096.1*	171.9	Φ0/0	2539.4	71.8
			384.68	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 7Φ14

πάνω: 7Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1461.4 736.3 M: -824.7 507.1 B: -1461.4 736.3

Msd: 0.0 402.6 -151.4 192.3 -140.8 384.7

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 561.4 + 71.8 = 633.1$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 440.0$ KN

$V_{rdc} = 272.9$ $V_{rdMax} = 2613.6$ $V_{rds} = 633.1 > V_{sd} = 443.7$

K 7			-211.54	0Φ0+0Φ0	32.13	-1096.1*	446.5	Φ0/0	2539.4	71.8*
			666.35	0Φ0	0.00	0.0				

D 7	60/90	74.3	-154.66	0Φ0	0.00	-0.0*				
	498	6.6	366.51	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K 8			-175.16	0Φ0+0Φ0	32.13	-1096.1*	252.4	Φ0/0	2539.4	71.8
			463.70	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 7Φ14

πάνω: 7Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1461.4 736.3 M: -824.7 507.1 B: -1461.4 736.3

Msd: -211.5 666.4 -154.7 366.5 -175.2 463.7

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 561.4 + 71.8 = 633.1$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 440.9$ KN

$V_{rdc} = 272.9$ $V_{rdMax} = 2613.6$ $V_{rds} = 633.1 > V_{sd} = 446.5$

K 8			-161.49	0Φ0+0Φ0	32.13	-1096.1*	640.0	Φ0/0	2539.4	73.0*
			578.89	0Φ0	0.00	0.0				
D 8	60/90	85.9	-863.54	0Φ0	0.00	-0.0*				
	513	7.6	882.43	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K10			-647.92	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	332.1	Φ0/0	2539.4	73.0
			424.83	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 40Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 20Φ14

πάνω: 20Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1402.9 679.3 M: -1789.9 1124.3 B: -1304.1 1124.3

Msd: -161.5 578.9 -863.5 882.4 -647.9 424.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 561.4 + 73.0 = 634.4$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 492.8$ KN

$V_{rdc} = 272.9$ $V_{rdMax} = 2613.6$ $V_{rds} = 634.4 > V_{sd} = 640.0$

K10			-538.72	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	383.3	Φ0/0	2539.4	71.8*
-----	--	--	---------	---------	------	-------	-------	------	--------	-------

			633.37	0Φ0	0.00	0.0				
D 9	60/90	60.2	-668.13	0Φ0	0.00	-0.0*				
	523	5.4	668.80	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K11			-373.42	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	207.8	Φ0/0	2539.4	71.8
			181.38	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 24Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 12Φ14

πάνω: 12Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -844.1 676.6 M: -1069.0 676.6 B: -844.1 676.6

Msd: -538.7 633.4 -668.1 668.8 -373.4 181.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 561.4 + 71.8 = 633.1$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 290.9$ KN

$V_{rdc} = 272.9$ $V_{rdMax} = 2613.6$ $V_{rds} = 633.1 > V_{sd} = 383.3$

Δοκ.	Διαστ.	q_m/k	Msd	Υπάρχων Οπλ.	Mrd	Vsd	Υπ.Συνδ.	VrdMax	Vrds
	cm	kN/m	kNm	cm ²	kNm	kN		kN	kN
K 9			-127.55	0Φ0+0Φ0	66.60	-1382.7	154.4	Φ12/10	921.8
			80.77	0Φ0	10.05	356.7			783.5
D10	25/90	38.3	-364.85	5Φ16	10.05	-367.6			
NEO									
	821	3.4	366.08	5Φ16+0Φ0	10.05	356.6			
K12			-323.68	0Φ0+0Φ0	10.05	-356.6	74.2	Φ12/10	921.8
			81.68	0Φ0	10.05	356.6			783.5

Δοκ.	Διαστ.	q_m/k	Msd	Υπάρχων Οπλ.	Mrd	Vsd	Υπ.Συνδ.	VrdMax	Vrds
	cm	kN/m	kNm	cm ²	kNm	kN		kN	kN
K33			-236.39	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	300.4	Φ0/0	1692.9
			258.23	0Φ0	0.00	0.0			48.1*
D11	40/90	44.8	-182.39	0Φ0	0.00	-0.0*			
	435	4.0	151.46	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K23			-212.79	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	214.5	Φ0/0	1692.9
			333.71	0Φ0	0.00	0.0			48.1

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14
πάνω: 5Φ14
πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -493.9 392.8 M: -631.8 392.8 B: -493.9 392.8

M_{sd} : -236.4 258.2 -182.4 151.5 -212.8 333.7

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5$ KN

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 203.9$ KN

$V_{rdc} = 181.9$ $V_{rdMax} = 1742.4$ $V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 300.4$

K23			-613.99	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	405.8	Φ0/0	1692.9	49.1*
			900.45	0Φ0	0.00	0.0				
D13	40/90	64.3	-419.95	0Φ0	0.00	-0.0*				
	417	5.7	593.05	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K21			-175.31	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	289.1	Φ0/0	1692.9	49.1
			312.03	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 30Φ16 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 13Φ16

πάνω: 13Φ16

πλευρά 2: 4Φ16

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -1196.7 1096.3 M: -1715.2 1096.3 B: -1196.7 1096.3

M_{sd} : -614.0 900.5 -419.9 593.1 -175.3 312.0

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 470.4 + 49.1 = 519.5$ KN

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 550.1$ KN

$V_{rdc} = 181.9$ $V_{rdMax} = 1742.4$ $V_{rds} = 519.5 > V_{sd} = 550.1$

K21			-152.24	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	181.1	Φ0/0	1692.9	48.1*
			194.20	0Φ0	0.00	0.0				
D14	40/90	40.6	-450.87	0Φ0	0.00	-0.0*				
	807	3.6	453.03	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K11			-426.43	0Φ0+0Φ0	32.17	-1136.1	57.2	Φ0/0	1692.9	48.1
			248.68	0Φ0	32.17	1136.1				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 7Φ14

πάνω: 7Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -493.9 392.8 M: -804.8 504.5 B: -1387.1 1171.2

M_{sd} : -152.2 194.2 -450.9 453.0 -426.4 248.7

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5$ KN

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 220.7$ KN

$V_{rdc} = 181.9$ $V_{rdMax} = 1742.4$ $V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 220.7$

K11			-756.28	0Φ0+0Φ0	32.17	-1133.3	828.8	Φ12/10	1290.5	800.7*
			839.81	0Φ0	32.17	1133.3				
D40	25/90	11.4	-1095.74	16Φ16	32.17	-1138.5				
NEO										
	113	1.0	1137.55	16Φ16+0Φ0	32.17	1133.3				
K12			-1289.58	0Φ0+0Φ0	78.41	-2760.5	788.4	Φ12/10	1290.5	800.7
			1319.88	0Φ0	78.41	2760.5				
K12			-1947.88	0Φ0+0Φ0	78.41	-2760.5	892.5	Φ12/10	1290.5	805.7*
			1973.98	0Φ0	78.41	2760.5				
D41	25/90	25.0	-1623.77	23Φ16	46.24	-1637.7				
NEO										
	266	2.2	1535.28	23Φ16+0Φ0	46.24	1628.3				
K 2			-788.91	0Φ0+0Φ0	46.24	-1628.3	882.2	Φ12/10	1290.5	805.7
			641.47	0Φ0	46.24	1628.3				

Δοκ.	Διαστ. cm	q_m/k kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων	Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K24			-195.88	0Φ0+0Φ0	31.33	-1090.7	194.7	Φ10/13	1474.9	850.9
			184.63	0Φ0	15.27	542.5				
D15	40/90	47.2	-234.35	6Φ18	15.27	-554.4				
NEO										
	365	4.2	190.89	6Φ18+0Φ0	15.27	541.9				
K25			-302.05	0Φ0+0Φ0	15.27	-541.9	129.9	Φ10/13	1474.9	850.9
			239.49	0Φ0	15.27	541.9				
K25			-119.54	0Φ0+0Φ0	15.27	-543.1	179.8	Φ0/0	1692.9	48.1*
			69.69	0Φ0	15.27	543.1				
D16	40/90	69.7	-103.46	0Φ0	0.00	-0.0*				
	505	6.2	80.28	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K26			0.00	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	181.6	Φ0/0	1692.9	48.1
			288.79	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -937.0 780.4 M: -642.3 392.8 B: -1255.8 538.6

M_{sd} : -119.5 69.7 -103.5 80.3 0.0 288.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5$ KN

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 402.8$ KN

$V_{rdc} = 181.9$ $V_{rdMax} = 1742.4$ $V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 402.8$

K26			-20.37	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	380.8	Φ0/0	1692.9	48.1*
			455.97	0Φ0	0.00	0.0				
D17	40/90	69.7	-243.40	0Φ0	0.00	-0.0*				

	469	6.2	314.55	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K27			-410.15	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	207.2	Φ0/0	1692.9 48.1
			562.41	0Φ0	0.00	0.0			

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 16Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 6Φ14

πάνω: 6Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1255.8 538.6 M: -643.3 392.8 B: -1306.9 594.8

Msd: -20.4 456.0 -243.4 314.5 -410.1 562.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 394.3$ KN

$V_{rdc} = 181.9$ $V_{rdMax} = 1742.4$ $V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 394.3$

K27			-539.62	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	370.7	Φ0/0	1692.9 48.1*
			769.13	0Φ0	0.00	0.0			
D18	40/90	69.8	-381.02	0Φ0	0.00	-0.0*			
	530	6.2	482.16	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K29			-27.38	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	270.4	Φ0/0	1692.9 48.1
			161.60	0Φ0	0.00	0.0			

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 24Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 10Φ14

πάνω: 10Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1523.9 819.7 M: -1096.0 672.2 B: -1523.9 819.7

Msd: -539.6 769.1 -381.0 482.2 -27.4 161.6

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 442.1$ KN

$V_{rdc} = 181.9$ $V_{rdMax} = 1742.4$ $V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 442.1$

K29			0.00	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	250.7	Φ0/0	1692.9 48.1*
			216.81	0Φ0	0.00	0.0			
D19	40/90	69.8	-177.97	0Φ0	0.00	-0.0*			
	497	6.2	204.85	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			

K31		-271.24	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	157.9	Φ0/0	1692.9	48.1
		361.47	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1255.8 538.6 M: -643.6 392.8 B: -1255.8 538.6

Msd: 0.0 216.8 -178.0 204.8 -271.2 361.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

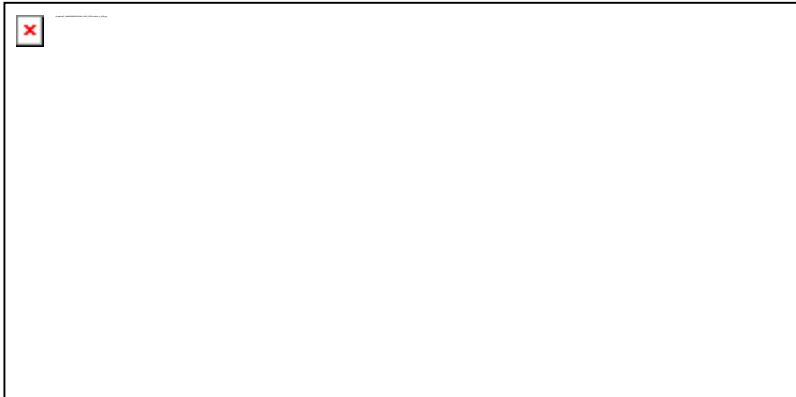
$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 361.2 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 181.9 \quad V_{rdMax} = 1742.4 \quad V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 361.2$

K31		-461.83	0Φ0+0Φ0	32.13	-1046.9*	324.0	Φ0/0	1692.9	48.1*
		609.53	0Φ0	0.00	0.0				
D20	40/90	69.8	-345.58	0Φ0	0.00	-0.0*			
	379	6.2	399.16	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K33		-141.42	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	214.4	Φ0/0	1692.9	48.1
		106.47	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 7Φ14

πάνω: 7Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -1358.4 651.0 M: -825.1 504.5 B: -608.6 504.5

Msd: -461.8 609.5 -345.6 399.2 -141.4 106.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 470.4 + 48.1 = 518.5 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 492.1 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 181.9 \quad V_{rdMax} = 1742.4 \quad V_{rds} = 518.5 > V_{sd} = 492.1$

Δοκ.	Διαστ. cm	$q_{m/k}$ kN/m	Msd kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	Mrd kNm	Vsd kN	Υπ.Συνδ.	VrdMax kN	Vrds kN	
K34			-1419.39 1384.25	4Φ20+0Φ0 4Φ20	76.11 43.98	-2566.4 1553.2	837.3	Φ12/10	1474.9	1561.8

D21	40/90	34.6	-1083.33	10Φ20	31.42	-1121.8				
NEO										
	253	3.1	956.32	10Φ20+0Φ0	31.42	1108.5				
K 3			-388.89	0Φ0+0Φ0	78.81	-2661.5	710.1	Φ12/10	1474.9	1561.8
			137.26	0Φ0	46.68	1648.2				
K 3			-368.48	0Φ0+0Φ0	78.81	-2661.5	346.4	Φ12/10	1474.9	1556.0
			141.52	0Φ0	46.68	1648.2				
D22	40/90	49.9	-309.62	6Φ18	15.27	-553.5				
NEO										
	259	4.4	247.95	6Φ18+0Φ0	15.27	541.9				
K13			-443.14	0Φ0+0Φ0	30.54	-1077.6	476.3	Φ12/10	1474.9	1556.0
			459.18	0Φ0	30.54	1077.6				
K13			-97.82	0Φ0+0Φ0	30.54	-1077.6	281.9	Φ10/13	1474.9	850.9
			266.96	0Φ0	30.54	1077.6				
D23	40/90	66.8	-129.49	6Φ18	15.27	-557.4				
NEO										
	602	5.9	129.13	6Φ18+0Φ0	15.27	541.9				
K22			-99.49	0Φ0+0Φ0	30.54	-1077.6	133.8	Φ10/13	1474.9	850.9
			180.16	0Φ0	30.54	1077.6				
K22			-228.49	0Φ0+0Φ0	30.54	-1077.6	372.1	Φ12/13	1474.9	1206.7
			503.08	0Φ0	30.54	1077.6				
D24	40/90	54.5	-218.84	6Φ18	15.27	-557.4				
NEO										
	438	4.8	241.12	6Φ18+0Φ0	15.27	541.9				
K24			-362.84	0Φ0+0Φ0	31.33	-1090.7	188.8	Φ12/13	1474.9	1206.7
			287.11	0Φ0	15.27	542.5				

Δοκ.	Διαστ. cm	q _m /k kN/m	Msd kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	Mrd kNm	Vsd kN	Υπ.Συνδ.	VrdMax kN	Vrds kN
K 4			-798.21	0Φ0+0Φ0	28.27	-993.4*	547.4	Φ0/0	3385.8
			859.25	0Φ0	0.00	0.0			96.5*
D25	80/90	132.5	-379.18	0Φ0	0.00	-0.0*			
	1176	11.8	433.92	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K26			-361.83	0Φ0+0Φ0	44.34	-1507.8*	354.6	Φ0/0	3385.8
			251.07	0Φ0	0.00	0.0			96.5

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 22Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 11Φ14

πάνω: 11Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Έλεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη Mrd > Msd

Mrd: A: -1569.3 898.7 M: -1004.0 622.1 B: -1972.7 1002.6

Msd: -798.2 859.2 -379.2 433.9 -361.8 251.1

Έλεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τένουσα: VrdMax > Vsd και Vrds > Vsd

Vrds,tot = Vrds_ενισχ. + Vrds_υφιστ. = 652.3 + 96.5 = 748.8 kN

Vik = 1.00*(Mrd1+Mrd2)/l = 244.1 kN

Vrds = 363.8 VrdMax = 3484.8 Vrds = 748.8 > Vsd = 547.4

Δοκ.	Διαστ. cm	q _m /k kN/m	Msd kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	Mrd kNm	Vsd kN	Υπ.Συνδ.	VrdMax kN	Vrds kN
K 5			-2453.22	0Φ0+0Φ0	56.55	-1873.7*	919.1	Φ0/0	3385.8
			2400.16	0Φ0	0.00	0.0			96.0*
D26	80/90	131.4	-926.33	0Φ0	0.00	-0.0*			
	1084	11.7	867.38	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			

K28			-395.83	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	755.2	Φ0/0	3385.8	96.0
			6.38	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 52Φ18 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 26Φ18

πάνω: 26Φ18

πλευρά 1: 0Φ18

πλευρά 2: 0Φ18

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -4008.8 2816.4 M: -3764.3 2412.6 B: -2641.1 2412.6

Msd: -2453.2 2400.2 -926.3 867.4 -395.8 6.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.0 = 748.3$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 592.3$ KN

$V_{rdc} = 363.8$ $V_{rdMax} = 3484.8$ $V_{rds} = 748.3 > V_{sd} = 919.1$

K28			-302.92	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	536.9	Φ0/0	3385.8	96.0*
			44.30	0Φ0	0.00	0.0				
D27	80/90	131.6	-437.29	0Φ0	0.00	-0.0*				
	83	11.7	276.73	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K27			-501.46	0Φ0+0Φ0	56.55	-1873.7*	716.8	Φ0/0	3385.8	96.0
			388.25	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14

πάνω: 9Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -692.7 509.9 M: -819.1 509.9 B: -2163.9 906.0

Msd: -302.9 44.3 -437.3 276.7 -501.5 388.3

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.0 = 748.3$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 3207.8$ KN

$V_{rdc} = 363.8$ $V_{rdMax} = 3484.8$ $V_{rds} = 748.3 > V_{sd} = 3207.8$

Δοκ.	Διαστ.	q_m/k	Msd	Υπάρχων Οπλ.	Mrd	Vsd	Υπ.Συνδ.	VrdMax	Vrds
	cm	kN/m	kNm	cm ²	kNm	kN		kN	kN

K 6			-583.79	0Φ0+0Φ0	56.55	-1873.7*	501.5	Φ0/0	3385.8	96.0*
			563.42	0Φ0	0.00	0.0				
D28	80/90	131.6	-511.07	0Φ0	0.00	-0.0*				
	581	11.7	487.49	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K18			-235.58	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	238.8	Φ0/0	3385.8	96.0
			25.25	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14

πάνω: 9Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -2163.9 906.0 M: -821.4 509.9 B: -692.7 509.9

M_{sd} : -583.8 563.4 -511.1 487.5 -235.6 25.2

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 652.3 + 96.0 = 748.3$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 460.2$ KN

$V_{rdc} = 363.8$ $V_{rdMax} = 3484.8$ $V_{rds} = 748.3 > V_{sd} = 501.5$

K18			-92.80	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	229.5	Φ0/0	3385.8	96.0*
			27.96	0Φ0	0.00	0.0				
D29	80/90	132.3	-205.26	0Φ0	0.00	-0.0*				
	462	11.8	124.56	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K30			-293.76	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	196.3	Φ0/0	3385.8	96.0
			161.29	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14

πάνω: 9Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -692.7 509.9 M: -819.2 509.9 B: -692.7 509.9

M_{sd} : -92.8 28.0 -205.3 124.6 -293.8 161.3

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 652.3 + 96.0 = 748.3$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 260.2$ KN

$V_{rdc} = 363.8$ $V_{rdMax} = 3484.8$ $V_{rds} = 748.3 > V_{sd} = 260.2$

K30			-193.11	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	100.7	Φ0/0	3385.8	96.5*
			155.12	0Φ0	0.00	0.0				
D30	80/90	132.6	-185.91	0Φ0	0.00	-0.0*				
	128	11.8	192.98	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K29			-170.93	0Φ0+0Φ0	56.55	-1873.7*	251.3	Φ0/0	3385.8	96.5
			209.39	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14
πάνω: 9Φ14
πλευρά 1: 0Φ14
πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -692.7 509.9 M: -819.9 509.9 B: -2163.9 906.0

M_{sd} : -193.1 155.1 -185.9 193.0 -170.9 209.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 652.3 + 96.5 = 748.8$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 2096.0$ KN

$V_{rdc} = 363.8$ $V_{rdMax} = 3484.8$ $V_{rds} = 748.8 > V_{sd} = 2096.0$

Δοκ.	Διαστ. cm	q_m/k kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K 7			-1074.58	0Φ0+0Φ0	56.55	-1873.7*	641.2	Φ0/0	3385.8
			1076.99	0Φ0	0.00	0.0			96.0*
D31	80/90	129.8	-995.41	0Φ0	0.00	-0.0*			
	237	11.5	885.35	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K16			-832.98	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	344.6	Φ0/0	3385.8
			506.12	0Φ0	0.00	0.0			96.0

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 32Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 16Φ14
πάνω: 16Φ14
πλευρά 1: 0Φ14
πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -2429.4 1187.1 M: -1439.1 902.1 B: -1108.7 902.1

M_{sd} : -1074.6 1077.0 -995.4 885.4 -833.0 506.1

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.0 = 748.3 \text{ KN}$
 $V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 1407.1 \text{ KN}$
 $V_{rdc} = 363.8 \quad V_{rdMax} = 3484.8 \quad V_{rds} = 748.3 > V_{sd} = 1407.1$

K16			-659.01	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	228.7	Φ0/0	3385.8	96.0*
			169.74	0Φ0	0.00	0.0				
D32	80/90	129.3	-475.60	0Φ0	0.00	-0.0*				
	337	11.5	280.39	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K19			-236.65	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	340.2	Φ0/0	3385.8	96.0
			0.00	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14

πάνω: 9Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -692.7 509.9 M: -818.7 509.9 B: -692.7 509.9

Msd: -659.0 169.7 -475.6 280.4 -236.6 0.0

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

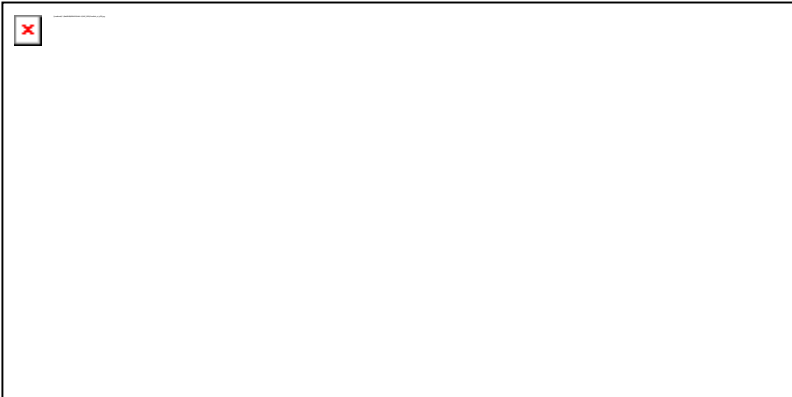
$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.0 = 748.3 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 356.7 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 363.8 \quad V_{rdMax} = 3484.8 \quad V_{rds} = 748.3 > V_{sd} = 356.7$

K19			-188.34	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	145.5	Φ0/0	3385.8	96.5*
			0.00	0Φ0	0.00	0.0				
D33	80/90	128.7	-210.62	0Φ0	0.00	-0.0*				
	462	11.4	151.58	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K32			-293.09	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	200.5	Φ0/0	3385.8	96.5
			115.53	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14

πάνω: 9Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -692.7 509.9 M: -819.4 509.9 B: -692.7 509.9

Msd: -188.3 0.0 -210.6 151.6 -293.1 115.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.5 = 748.8 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 260.2 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 363.8 \quad V_{rdMax} = 3484.8 \quad V_{rds} = 748.8 > V_{sd} = 260.2$

K32			-233.77	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	67.6	Φ0/0	3385.8	96.5
			137.81	0Φ0	0.00	0.0				
D34	80/90	132.0	-229.14	0Φ0	0.00	-0.0*				
	130	11.7	216.31	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K31			-219.27	0Φ0+0Φ0	56.55	-1873.7*	317.5	Φ0/0	3385.8	96.5
			251.74	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 9Φ14

πάνω: 9Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -692.7 509.9 M: -820.7 509.9 B: -2163.9 906.0

M_{sd} : -233.8 137.8 -229.1 216.3 -219.3 251.7

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.5 = 748.8 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 2062.5 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 363.8 \quad V_{rdMax} = 3484.8 \quad V_{rds} = 748.8 > V_{sd} = 2062.5$

Δοκ.	Διαστ.	q_m/k	M_{sd}	Υπάρχων Οπλ.	M_{rd}	V_{sd}	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax}	V_{rds}
	cm	kN/m	kNm	cm ²	kNm	kN		kN	kN
K 8			-1166.54	0Φ0+0Φ0	44.34	-1507.8*	579.5	Φ0/0	3385.8
			1070.39	0Φ0	0.00	0.0			96.5*
D35	80/90	129.0	-953.43	0Φ0	0.00	-0.0*			
	569	11.5	771.92	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K20			-302.97	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	485.8	Φ0/0	3385.8
			262.69	0Φ0	0.00	0.0			96.5

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 28Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 14Φ14

πάνω: 14Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -2142.3 1171.2 M: -1266.7 790.2 B: -991.5 790.2

Msd: -1166.5 1070.4 -953.4 771.9 -303.0 262.7

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$ $V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.5 = 748.8 \text{ KN}$ $V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 515.2 \text{ KN}$ $V_{rdc} = 363.8 \quad V_{rdMax} = 3484.8 \quad V_{rds} = 748.8 > V_{sd} = 579.5$

K20			-132.14	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	490.3	Φ0/0	3385.8	96.5*
			661.11	0Φ0	0.00	0.0				
D36	80/90	106.8	-169.70	0Φ0	0.00	-0.0*				
	507	9.5	417.86	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K45			-126.58	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	216.3	Φ0/0	3385.8	96.5
			65.14	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

**Οπλισμός μανδύα B500C 24Φ14 Συνδ.Φ8/12**

κάτω: 12Φ14

πάνω: 12Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -873.4 678.1 M: -1086.1 678.1 B: -873.4 678.1

Msd: -132.1 661.1 -169.7 417.9 -126.6 65.1

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$ $V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 652.3 + 96.5 = 748.8 \text{ KN}$ $V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 306.0 \text{ KN}$ $V_{rdc} = 363.8 \quad V_{rdMax} = 3484.8 \quad V_{rds} = 748.8 > V_{sd} = 490.3$

Δοκ.	Διαστ. cm	$q_{m/k}$ kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων	Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K 1			-185.45	0Φ0+0Φ0	34.16	-1163.7	878.1	Φ12/10	1290.5	795.6*
			122.99	0Φ0	18.10	640.2				
D37	25/90	66.4	-614.37	9Φ16	18.10	-662.4				
NEO										
	202	5.9	537.85	9Φ16+0Φ0	18.10	638.8				
K 9			-808.76	13Φ16+0Φ0	84.41	-2540.6	860.8	Φ12/10	1290.5	795.6
			733.50	12Φ16	44.48	1569.3				
K 9			-1442.41	13Φ16+0Φ0	84.41	-2540.6	1012.1	Φ12/9	1290.5	874.0*
			1273.85	12Φ16	44.48	1569.3				
D38	25/90	66.4	-1309.36	4Φ16	8.04	-295.8*				
NEO										
	65	5.9	1162.22	2Φ12+0Φ0	2.26	82.0				

Δοκ.	Διαστ. cm	$q_{m/k}$ kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων	Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K10			-509.87	0Φ0+0Φ0	64.26	-2093.9*	390.0	Φ0/0	3385.8	96.5*
			458.67	0Φ0	0.00	0.0				
D39	80/90	109.5	-545.38	0Φ0	0.00	-0.0*				
	583	9.7	545.58	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K21			-257.33	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	206.5	Φ0/0	3385.8	96.5
			42.13	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 25cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 20Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 10Φ14

πάνω: 10Φ14

πλευρά 1: 0Φ14

πλευρά 2: 0Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -2335.0 913.7 M: -907.5 566.1 B: -753.6 566.1

M_{sd} : -509.9 458.7 -545.4 545.6 -257.3 42.1

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 652.3 + 96.5 = 748.8$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 498.0$ KN

$V_{rdc} = 363.8$ $V_{rdMax} = 3484.8$ $V_{rds} = 748.8 > V_{sd} = 498.0$

ΣΤΑΘΜΗ 2 (z=4.00m)

Δοκ.	Διαστ. cm	q_m/k kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K 5			-100.52 103.78	0Φ0+0Φ0 0Φ0	0.00 0.00	-0.0* 0.0		1098.9	31.3*
D 1	40/60 452	9.3 7.2	-35.34 68.44	0Φ0 0Φ0+0Φ0	0.00 0.00	-0.0* 0.0			
K 6			-103.78 100.52	0Φ0+0Φ0 0Φ0	0.00 0.00	-0.0* 0.0	88.9	1098.9	31.3

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 1: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -317.6 317.6 M: -317.6 317.6 B: -317.6 317.6

M_{sd} : -100.5 103.8 -35.3 68.4 -103.8 100.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 312.4 + 31.3 = 343.7$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 140.5$ KN

$V_{rdc} = 122.3$ $V_{rdMax} = 1148.4$ $V_{rds} = 343.7 > V_{sd} = 140.5$

K 6			-100.52	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	77.4	Φ0/0	1098.9	31.3*
-----	--	--	---------	---------	------	-------	------	------	--------	-------

			103.78	0Φ0	0.00	0.0			
D 2	40/60	9.3	-26.11	0Φ0	0.00	-0.0*			
	545	7.4	77.68	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K 7			-103.78	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	76.9	Φ0/0	1098.9 31.3
			100.52	0Φ0	0.00	0.0			

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 1: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -317.6 317.6 M: -317.6 317.6 B: -317.6 317.6

Msd: -100.5 103.8 -26.1 77.7 -103.8 100.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 312.4 + 31.3 = 343.7 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 116.7 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 122.3 \quad V_{rdMax} = 1148.4 \quad V_{rds} = 343.7 > V_{sd} = 116.7$

K 7			-100.52	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	79.2	Φ0/0	1098.9 31.3*
			103.78	0Φ0	0.00	0.0			
D 3	40/60	9.3	-30.87	0Φ0	0.00	-0.0*			
	499	7.3	72.91	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K 8			-103.78	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	82.7	Φ0/0	1098.9 31.3
			100.52	0Φ0	0.00	0.0			

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από εκτοξευόμενο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 1: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -317.6 317.6 M: -317.6 317.6 B: -317.6 317.6

Msd: -100.5 103.8 -30.9 72.9 -103.8 100.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 312.4 + 31.3 = 343.7 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 127.2 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 122.3 \quad V_{rdMax} = 1148.4 \quad V_{rds} = 343.7 > V_{sd} = 127.2$

K 8			-100.52	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	87.4	Φ0/0	1098.9	31.3*
			103.78	0Φ0	0.00	0.0				
D 4	40/60	9.3	-32.41	0Φ0	0.00	-0.0*				
	499	7.3	71.37	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K 9			-103.78	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	89.3	Φ0/0	1098.9	31.3
			100.52	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από εκτοξευόμενο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 1: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -317.6 317.6 M: -317.6 317.6 B: -317.6 317.6

M_{sd} : -100.5 103.8 -32.4 71.4 -103.8 100.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 312.4 + 31.3 = 343.7$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 127.4$ KN

$V_{rdc} = 122.3$ $V_{rdMax} = 1148.4$ $V_{rds} = 343.7 > V_{sd} = 127.4$

K 9			-100.52	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	123.1	Φ0/0	1098.9	31.3*
			103.78	0Φ0	0.00	0.0				
D 6	40/60	8.6	-149.26	0Φ0	0.00	-0.0*				
	513	5.7	149.76	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K11			-114.19	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	112.7	Φ0/0	1098.9	31.3
			107.14	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από εκτοξευόμενο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 1: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -317.6 317.6 M: -317.6 317.6 B: -317.6 317.6

M_{sd} : -100.5 103.8 -149.3 149.8 -114.2 107.1

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέννωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 312.4 + 31.3 = 343.7$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 123.9$ KN

$V_{rdc} = 122.3$ $V_{rdMax} = 1148.4$ $V_{rds} = 343.7 > V_{sd} = 123.9$

K11			-100.52	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	64.1	Φ0/0	1098.9	31.3*
			103.78	0Φ0	0.00	0.0				
D 8	40/60	6.5	-34.78	0Φ0	0.00	-0.0*				
	522	3.2	69.00	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K12			-103.78	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	61.4	Φ0/0	1098.9	31.3
			100.52	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 18Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 5Φ14

πάνω: 5Φ14

πλευρά 1: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -317.6 317.6 M: -317.6 317.6 B: -317.6 317.6

M_{sd} : -100.5 103.8 -34.8 69.0 -103.8 100.5

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds,ενισχ.} + V_{rds,υφιστ.} = 312.4 + 31.3 = 343.7$ KN

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 121.7$ KN

$V_{rdc} = 122.3$ $V_{rdMax} = 1148.4$ $V_{rds} = 343.7 > V_{sd} = 121.7$

Δοκ.	Διαστ. cm	q_m/k kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K34			-268.39	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	174.6	Φ0/0	1121.2
			270.69	0Φ0	0.00	0.0			30.9*
D 9	30/80	7.0	-124.46	0Φ0	0.00	-0.0*			
	435	1.9	146.23	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K24			-270.69	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	163.4	Φ0/0	1121.2
			268.39	0Φ0	0.00	0.0			30.9

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4

M_{sd} : -268.4 270.7 -124.5 146.2 -270.7 268.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$
 $V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 156.2 \text{ KN}$
 $V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 174.6$

K24			-268.39	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	194.7	Φ0/0	1121.2	30.9*
			270.69	0Φ0	0.00	0.0				
D11	30/80	7.7	-125.67	0Φ0	0.00	-0.0*				
	417	3.2	145.02	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K22			-270.69	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	199.2	Φ0/0	1121.2	30.9
			268.39	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14
 πάνω: 4Φ14
 πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

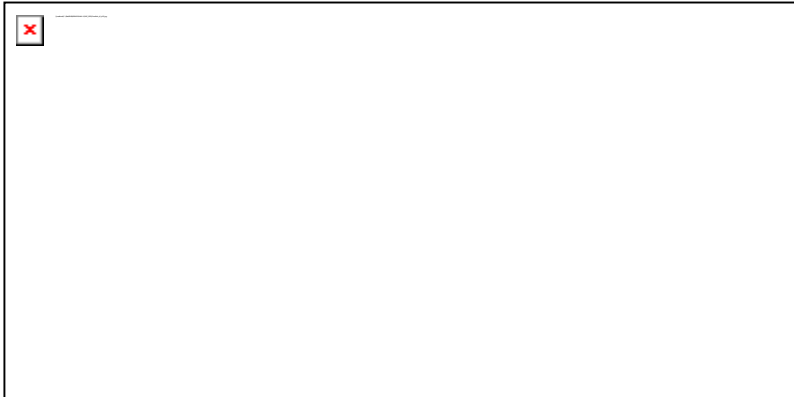
Mrd: A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4
 Msd: -268.4 270.7 -125.7 145.0 -270.7 268.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$
 $V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 162.9 \text{ KN}$
 $V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 199.2$

K22			-285.76	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	188.1	Φ0/0	1121.2	31.8*
			175.26	0Φ0	0.00	0.0				
D13	30/80	7.7	-249.37	0Φ0	0.00	-0.0*				
	218	3.2	175.39	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K38			-127.89	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	178.9	Φ0/0	1121.2	31.8
			117.37	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14
 πάνω: 4Φ14
 πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4
 Msd: -285.8 175.3 -249.4 175.4 -127.9 117.4

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 31.8 = 408.5 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 311.1 \text{ KN}$
 $V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 408.5 > V_{sd} = 311.1$

K38			-37.35	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	80.4	Φ0/0	1121.2	30.9*
			75.19	0Φ0	0.00	0.0				
D15	30/80	7.5	-168.19	0Φ0	0.00	-0.0*				
	589	2.6	169.18	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K12			-239.47	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	63.8	Φ0/0	1121.2	30.9
			164.73	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4
 M_{sd} : -37.4 75.2 -168.2 169.2 -239.5 164.7

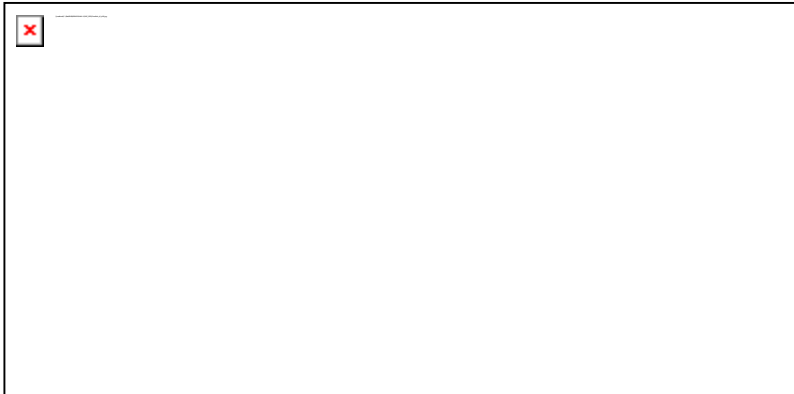
Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τένιωση: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$
 $V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 115.3 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 115.3$

Δοκ.	Διαστ. cm	$q_{m/k}$ kN/m	M_{sd} kNm	Υπάρχων Οπλ. cm ²	M_{rd} kNm	V_{sd} kN	Υπ.Συνδ.	V_{rdMax} kN	V_{rds} kN
K26			-140.79	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	49.6	Φ0/0	824.2
			139.57	0Φ0	0.00	0.0			23.7*
D19	30/60	6.2	-56.28	0Φ0	0.00	-0.0*			
	506	3.2	84.50	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0			
K27			-139.57	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	46.4	Φ0/0	824.2
			140.79	0Φ0	0.00	0.0			23.7

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 12Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 4Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -216.5 216.5 M: -216.5 216.5 B: -216.5 216.5
 M_{sd} : -140.8 139.6 -56.3 84.5 -139.6 140.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 281.9 + 23.7 = 305.6 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 85.7 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 91.7 \quad V_{rdMax} = 861.3 \quad V_{rds} = 305.6 > V_{sd} = 85.7$

K27			-140.79	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	108.4	Φ0/0	1121.2	30.9*
			139.57	0Φ0	0.00	0.0				
D20	30/80	6.4	-80.79	0Φ0	0.00	-0.0*				
	469	0.8	88.98	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K28			-139.57	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	97.5	Φ0/0	1121.2	30.9
			140.79	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4

M_{sd} : -140.8 139.6 -80.8 89.0 -139.6 140.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 \cdot (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 144.6 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 144.6$

K28			-140.79	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	85.9	Φ0/0	1121.2	30.9*
			139.57	0Φ0	0.00	0.0				
D22	30/80	6.0	-57.58	0Φ0	0.00	-0.0*				
	530	0.0	83.21	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K30			-139.57	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	83.2	Φ0/0	1121.2	30.9
			140.79	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

M_{rd} : A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4

M_{sd} : -140.8 139.6 -57.6 83.2 -139.6 140.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$
 $V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 128.1 \text{ KN}$
 $V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 128.1$

K30			-140.79	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	87.1	Φ0/0	1121.2	30.9*
			139.57	0Φ0	0.00	0.0				
D23	30/80	6.0	-59.39	0Φ0	0.00	-0.0*				
	497	0.0	81.40	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K32			-139.57	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	86.9	Φ0/0	1121.2	30.9
			140.79	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4

Msd: -140.8 139.6 -59.4 81.4 -139.6 140.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

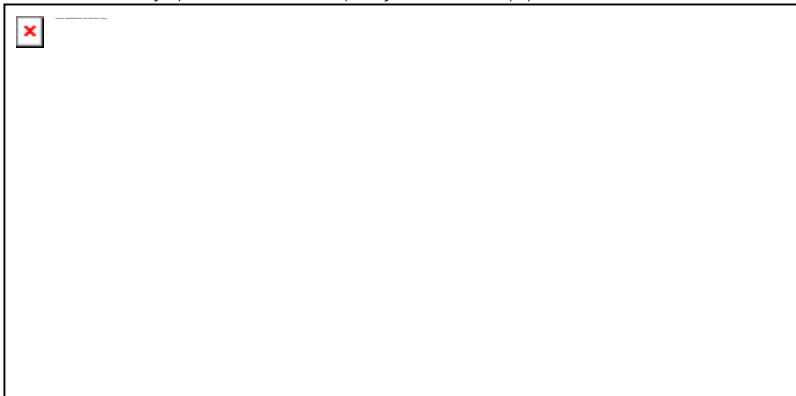
$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 136.6 \text{ KN}$

$V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 136.6$

K32			-140.79	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	133.8	Φ0/0	1121.2	30.9*
			139.57	0Φ0	0.00	0.0				
D24	30/80	6.0	-64.69	0Φ0	0.00	-0.0*				
	379	0.0	76.10	0Φ0+0Φ0	0.00	0.0				
K34			-139.57	0Φ0+0Φ0	0.00	-0.0*	133.2	Φ0/0	1121.2	30.9
			140.79	0Φ0	0.00	0.0				

Θα γίνει ενίσχυση με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 10cm
 Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00



Οπλισμός μανδύα B500C 14Φ14 Συνδ.Φ8/12

κάτω: 4Φ14

πάνω: 4Φ14

πλευρά 2: 6Φ14

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Κάμψη $M_{rd} > M_{sd}$

Mrd: A: -339.4 339.4 M: -339.4 339.4 B: -339.4 339.4

Msd: -140.8 139.6 -64.7 76.1 -139.6 140.8

Ελεγχος Ενισχυμένης Διατομής σε Τέμνουσα: $V_{rdMax} > V_{sd}$ και $V_{rds} > V_{sd}$

$V_{rds,tot} = V_{rds_ενισχ.} + V_{rds_υφιστ.} = 376.6 + 30.9 = 407.5 \text{ KN}$

$V_{ik} = 1.00 * (M_{rd1} + M_{rd2}) / l = 179.3 \text{ KN}$

$$V_{rdc} = 120.9 \quad V_{rdMax} = 1158.3 \quad V_{rds} = 407.5 > V_{sd} = 179.3$$

Δοκ.	Διάστ.	q _m /k	M _{sd}	Υπάρχων Οπλ.		M _{rd}	V _{sd}	Υπ.Συνδ.	V _{rdMax}	V _{rds}
	cm	kN/m	kNm		cm ²	kNm	kN		kN	kN
D25 NEO	25/50	13.1	-29.28	2Φ16	4.02	-78.3				
	227	8.0	0.00	2Φ12+0Φ0	2.26	43.2				
K 1			-52.05	4Φ20+0Φ0	31.10	-551.3	67.5	Φ8/9	490.5	213.9
			0.00	3Φ20	22.62	406.4				
K 1			-388.84	4Φ20+0Φ0	31.10	-529.8*	417.2	Φ12/12	652.3	466.2
			365.71	3Φ18	17.40	313.6				
D26 NEO	25/50	13.4	-206.54	3Φ20	9.42	-174.8*				
	253	9.3	200.66	2Φ18+2Φ18	10.18	184.6				
K 4			-316.51	0Φ0+0Φ0	26.48	-459.0*	396.1	Φ12/12	652.3	466.2
			318.36	3Φ16	15.14	273.3				
K 4			-280.60	0Φ0+0Φ0	26.48	-465.1	307.1	Φ10/12	490.5	250.4*
			262.95	3Φ18	16.74	301.8				
D28 NEO	25/50	13.3	-143.25	3Φ18	7.63	-143.4				
	259	9.1	139.20	2Φ16+2Φ16	8.04	146.7				
K14			-287.25	0Φ0+0Φ0	19.82	-354.5	284.6	Φ10/12	490.5	250.4
			270.53	4Φ16	15.14	273.2				
K14			-135.21	0Φ0+0Φ0	19.82	-354.5	133.5	Φ12/9	490.5	464.1
			45.11	4Φ16	15.14	273.2				
D30 NEO	25/50	4.8	-91.98	2Φ18	5.09	-95.3				
	602	3.1	111.20	2Φ14+2Φ14	6.16	113.2				
K23			-145.20	0Φ0+0Φ0	17.84	-308.2	124.5	Φ12/9	490.5	464.1
			61.95	1Φ12	7.29	133.3				
K23			-188.39	0Φ0+0Φ0	17.84	-308.2	145.1	Φ12/9	490.5	464.1
			111.76	1Φ12	7.29	133.3				
D35 NEO	25/50	4.8	-100.93	2Φ20	6.28	-115.4				
	438	3.2	101.58	2Φ14+2Φ14	6.16	113.2				
K25			-183.10	1Φ12+0Φ0	10.65	-192.6	139.0	Φ12/9	490.5	464.1
			135.99	3Φ14	7.70	140.6				
Δοκ.	Διάστ.	q _m /k	M _{sd}	Υπάρχων Οπλ.		M _{rd}	V _{sd}	Υπ.Συνδ.	V _{rdMax}	V _{rds}
	cm	kN/m	kNm		cm ²	kNm	kN		kN	kN
K 1			0.00	0Φ0+0Φ0	9.61	-152.0	163.4	Φ0/0	524.0	18.1*
			0.00	0Φ0	2.26	38.5				
D43 NEO	30/45	12.0	0.00	3Φ12	3.39	-57.0				
	241	9.4	12.12	2Φ12+3Φ12	5.65	92.7				
K55			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	124.9	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
K55			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	76.3	Φ0/0	524.0	18.1*
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
D44 NEO	30/45	12.4	0.00	3Φ12	3.39	-57.0				
	478	9.6	48.86	2Φ12+3Φ12	5.65	92.7				
K56			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	72.7	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
K56			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	28.3	Φ0/0	524.0	18.1*
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
D45 NEO	30/45	3.4	0.00	3Φ12	3.39	-57.0				
	517	3.2	17.73	2Φ12+3Φ12	5.65	92.7				
K57			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	19.8	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
K57			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	15.9	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
D46 NEO	30/45	3.4	0.00	3Φ12	3.39	-57.0				
	476	3.2	15.01	2Φ12+3Φ12	5.65	92.7				
K58			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	28.3	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				

K58			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	26.0	Φ0/0	524.0	18.1*
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
D47	30/45	3.4	0.00	3Φ12	3.39	-57.0				
NEO										
	505	3.2	16.90	2Φ12+3Φ12	5.65	92.7				
K59			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	20.8	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
K59			0.00	0Φ0+0Φ0	13.57	-212.8	26.0	Φ0/0	524.0	18.1*
			0.00	0Φ0	5.65	92.6				
D48	30/45	3.4	0.00	3Φ12	3.39	-57.0				
NEO										
	308	3.2	7.50	2Φ12+3Φ12	5.65	92.7				
K53			0.00	0Φ0+0Φ0	7.41	-119.6	22.0	Φ0/0	524.0	18.1
			0.00	0Φ0	2.26	38.5				
Δοκ.	Διαστ.	q _m /k	Msd	Υπάρχων	Οπλ.	Mrd	Vsd	Υπ.Συνδ.	VrdMax	Vrds
	cm	kN/m	kNm		cm ²	kNm	kN		kN	kN
K18			0.00	0Φ0+0Φ0	7.10	-87.1	175.1	Φ0/0	407.5	15.7*
			0.00	0Φ0	2.26	29.7				
D49	30/36	4.8	0.00	3Φ12	3.39	-43.8*				
NEO										
	546	6.3	162.58	2Φ12+3Φ12	5.65	70.6				
K19			0.00	0Φ0+0Φ0	14.20	-168.5	158.7	Φ0/0	407.5	15.7
			0.00	0Φ0	7.92	97.1				
K19			0.00	0Φ0+0Φ0	14.20	-168.5	65.1	Φ0/0	407.5	15.7*
			0.00	0Φ0	7.92	97.1				
D54	30/36	4.8	0.00	3Φ12	3.39	-43.8*				
NEO										
	517	6.3	152.24	2Φ12+3Φ12	5.65	70.6				
K20			0.00	0Φ0+0Φ0	7.10	-87.1	77.5	Φ0/0	407.5	15.7
			0.00	0Φ0	2.26	29.7				
Δοκ.	Διαστ.	q _m /k	Msd	Υπάρχων	Οπλ.	Mrd	Vsd	Υπ.Συνδ.	VrdMax	Vrds
	cm	kN/m	kNm		cm ²	kNm	kN		kN	kN
K23			0.00	0Φ0+0Φ0	5.78	-38.4	76.2	Φ0/0	191.5	9.1*
			0.00	0Φ0	3.39	23.9				
D64	24/23	4.1	0.00	2Φ12	2.26	-16.7*				
NEO										
	672	7.8	70.51	2Φ12+2Φ12	4.52	30.9				
K72			0.00	0Φ0+0Φ0	9.05	-57.9	39.8	Φ0/0	191.5	9.1
			0.00	0Φ0	6.79	44.6				
K72			0.00	0Φ0+0Φ0	9.05	-57.9	15.9	Φ0/0	191.5	9.1*
			0.00	0Φ0	6.79	44.6				
D65	24/23	2.3	0.00	2Φ12	2.26	-16.7				
NEO										
	436	3.2	13.05	2Φ12+2Φ12	4.52	30.9				
K73			0.00	0Φ0+0Φ0	4.68	-31.8	18.0	Φ0/0	191.5	9.1
			0.00	0Φ0	2.26	16.7				
Δοκ.	Διαστ.	q _m /k	Msd	Υπάρχων	Οπλ.	Mrd	Vsd	Υπ.Συνδ.	VrdMax	Vrds
	cm	kN/m	kNm		cm ²	kNm	kN		kN	kN
K49			0.00	0Φ0+0Φ0	5.78	-38.4	52.4	Φ0/0	191.5	9.1*
			0.00	0Φ0	3.39	23.9				
D66	24/23	3.9	0.00	2Φ12	2.26	-16.7*				
NEO										
	620	7.3	56.47	2Φ12+2Φ12	4.52	30.9				
K74			0.00	0Φ0+0Φ0	9.05	-57.9	48.4	Φ0/0	191.5	9.1
			0.00	0Φ0	6.79	44.6				
K74			0.00	0Φ0+0Φ0	9.05	-57.9	11.4	Φ0/0	191.5	9.1*
			0.00	0Φ0	6.79	44.6				
D67	24/23	4.0	0.00	2Φ12	2.26	-16.7				
NEO										
	431	7.6	28.40	2Φ12+2Φ12	4.52	30.9				
K18			0.00	0Φ0+0Φ0	4.84	-32.7	61.5	Φ0/0	191.5	9.1
			0.00	0Φ0	2.26	16.7				

Ελεγχος μεταλλικών διατομών στάθμης 2

A/A	Διατομή	q _m	q _k	len	ΣΦ	N	V _{ym}	M _{ym}	k _{max}
		KN/m	KN/m	cm		KN	KN	KNm	
43	HEB 450	11.99	9.45	241	8	-24	163.4	305.1	0.46

44	HEB	450	12.45	9.58	478	9	-61	50.3	87.1	0.15
45	HEB	450	3.38	3.15	517	2	-200	16.4	30.4	0.10
46	HEB	450	3.38	3.15	476	5	209	18.4	25.3	0.10
47	HEB	450	3.38	3.15	505	15	96	16.6	48.4	0.12
48	HEB	450	3.38	3.15	308	3	-245	7.7	12.0	0.68
49	HEB	360	4.75	6.30	103	1	1	175.1	149.8	0.45
50	HEB	360	4.75	6.30	106	1	64	73.7	91.9	0.27
51	HEB	360	4.75	6.30	106	1	40	36.2	91.9	0.21
52	HEB	360	4.75	6.30	106	1	2	129.2	65.6	0.27
53	HEB	360	4.75	6.30	125	1	-131	66.8	65.6	0.21
54	HEB	360	4.75	6.30	78	1	-143	77.5	98.4	0.29
55	HEB	360	4.75	6.30	106	1	75	137.9	98.5	0.35
56	HEB	360	4.75	6.30	106	1	50	52.0	85.0	0.22
57	HEB	360	4.75	6.30	106	1	31	65.3	85.0	0.23
58	HEB	360	4.75	6.30	121	11	-43	56.2	46.8	0.17
59	HEB	360	3.09	3.15	79	6	-94	34.6	39.7	0.18
60	HEB	360	3.09	3.15	106	1	33	62.3	55.3	0.17
61	HEB	360	3.09	3.15	106	1	8	38.4	41.4	0.11
62	HEB	360	3.09	3.15	106	2	-46	21.9	54.6	0.14
63	HEB	360	3.09	3.15	120	2	-41	60.8	54.5	0.17
64	HEA	240	4.12	7.80	672	1	5	76.2	114.8	0.88
65	HEA	240	2.27	3.15	436	1	11	18.0	13.9	0.14
66	HEA	240	3.93	7.30	620	1	-0	52.4	71.3	0.55
67	HEA	240	4.04	7.64	431	1	-4	61.5	103.4	0.78
68	HEM	240	3.68	3.15	584	1	-18	34.3	49.8	0.15
69	HEM	240	3.23	3.15	502	8	-42	14.4	28.8	0.09
70	HEM	240	3.23	3.15	479	1	-12	28.0	44.5	0.13
71	HEA	240	3.93	6.66	532	1	0	45.4	43.2	0.37
72	HEA	240	4.38	4.11	356	1	0	26.4	18.1	0.18
73	HEA	240	4.29	8.12	532	1	-2	53.6	47.7	0.42
74	HEA	240	3.93	6.30	112	1	-0	36.7	31.9	0.28
75	HEA	240	4.04	7.63	487	1	-0	41.9	46.8	0.38
76	HEA	240	3.93	6.30	398	1	2	29.8	21.4	0.21
77	HEA	240	3.93	6.38	416	1	-1	39.7	44.9	0.36
78	HEA	240	4.43	7.59	584	1	-8	51.2	47.1	0.41
79	HEA	240	3.95	7.46	502	1	-1	44.2	43.5	0.37
80	HEA	240	3.93	7.38	479	1	-8	40.8	37.3	0.33
81	HEA	240	3.93	6.71	532	1	-0	42.5	37.4	0.33
82	HEA	240	3.26	5.22	451	1	0	32.5	28.9	0.25
83	HEA	240	3.93	7.39	517	1	2	42.8	35.3	0.34
84	HEA	240	3.93	7.21	476	1	11	39.2	34.3	0.32
85	HEA	240	3.93	7.23	506	1	-4	42.0	34.4	0.31
86	HEA	240	3.93	6.95	307	3	-73	11.0	10.1	0.61
87	HEA	240	4.04	7.63	44	1	1	49.4	25.4	0.29
88	HEB	450	5.04	7.27	136	12	5	95.4	196.3	0.29
89	HEB	450	5.65	8.87	355	10	28	93.4	180.3	0.27
90	HEA	240	3.93	6.96	573	1	-3	46.7	59.6	0.47
91	HEA	240	3.93	6.61	429	1	-5	33.0	23.4	0.23
92	HEA	240	3.93	6.91	527	1	-3	42.3	49.3	0.40
93	HEA	240	3.93	6.60	425	1	-4	33.8	29.3	0.26
94	HEA	240	3.93	6.85	480	1	-1	39.0	37.3	0.32
95	HEA	240	3.93	6.59	422	1	-3	33.4	26.8	0.25
96	HEA	240	3.93	6.30	237	1	1	27.7	25.4	0.22
97	HEA	240	3.93	6.30	439	1	1	48.3	56.2	0.45
98	HEA	240	3.93	6.30	414	1	-0	46.3	53.1	0.43
99	HEB	450	5.04	7.07	326	4	31	122.9	194.8	0.32
100	HEM	240	3.23	3.15	109	10	85	4.9	2.7	0.06
101	HEA	240	4.42	8.92	136	8	4	27.4	29.7	0.25
102	HEA	240	4.62	9.31	60	6	14	41.3	51.5	0.42
103	HEA	240	2.81	7.06	292	1	-1	28.6	23.6	0.21
104	HEA	240	3.93	7.31	479	1	8	41.3	35.1	0.32
105	HEB	360	3.09	3.15	102	13	46	69.0	96.5	0.41
106	HEB	360	3.09	3.15	106	11	-114	11.4	45.6	0.19
107	HEB	360	3.09	3.15	106	11	-137	26.4	35.9	0.12
108	HEB	360	3.09	3.15	106	1	-40	57.0	35.5	0.16
109	HEB	360	3.09	3.15	127	11	-201	29.4	32.5	0.19
110	HEB	360	3.09	3.15	76	1	-22	79.8	86.8	0.32
111	HEB	360	3.09	3.15	106	1	34	81.7	67.1	0.29
112	HEB	360	3.09	3.15	106	1	12	44.0	56.1	0.21
113	HEB	360	3.09	3.15	106	1	1	4.8	57.5	0.19
114	HEB	360	3.09	3.15	124	11	-62	67.9	69.1	0.21

115	HEM	400	4.22	3.24	367	11	141	110.5	223.3	0.28
116	HEB	360	3.09	3.15	101	4	105	58.7	72.4	0.23
117	HEB	360	3.09	3.15	106	10	-58	10.3	32.4	0.09
118	HEB	360	3.09	3.15	106	10	-84	20.2	23.8	0.08
119	HEB	360	3.09	3.15	106	10	-102	31.1	25.7	0.10
120	HEB	360	3.09	3.15	124	10	-136	25.0	25.7	0.11
121	HEA	240	4.71	8.91	807	1	-2	80.6	131.3	1.06 *
122	HEA	240	3.93	6.45	773	1	-1	58.0	106.9	0.85
123	HEB	450	3.92	6.30	104	6	-94	171.8	174.1	0.35
124	HEB	450	5.04	6.30	126	6	-104	212.8	436.0	0.67
125	HEM	400	5.89	6.30	110	1	219	415.6	904.3	0.98
126	HEM	400	5.89	6.30	83	1	218	345.4	456.9	0.57
127	HEM	400	5.89	6.30	108	1	220	299.6	175.2	0.34
128	HEM	400	5.89	6.30	108	1	233	214.2	359.6	0.43
129	HEM	400	5.89	6.30	108	1	247	119.3	478.3	0.51
130	HEM	400	5.89	6.30	108	1	257	21.6	491.4	0.52
131	HEM	400	5.89	6.30	118	1	256	77.6	491.6	0.52
132	HEM	400	4.22	3.15	130	1	273	146.8	411.9	0.46
133	HEM	400	4.22	3.15	115	1	275	212.8	229.9	0.33
134	HEM	400	5.89	7.30	80	7	82	176.9	331.9	0.38
135	HEM	400	6.14	8.23	118	1	121	398.5	691.8	0.78
136	HEB	450	5.04	6.30	101	1	7	117.1	110.2	0.21
137	HEB	450	5.04	6.30	131	1	27	226.1	392.0	0.61
138	HEM	400	5.89	6.30	106	9	6	451.4	853.2	0.92
139	HEM	400	6.34	6.30	93	9	50	408.5	377.9	0.53
140	HEM	400	4.22	3.15	44	7	185	439.6	187.3	0.46
141	HEM	400	5.89	6.30	55	7	117	54.3	91.0	0.13
142	HEM	400	5.89	6.30	108	7	150	34.3	62.6	0.09
143	HEM	400	5.89	6.30	108	9	19	32.1	55.6	0.08
144	HEM	400	5.89	6.30	66	1	129	75.3	44.2	0.10
145	HEM	400	5.89	6.30	159	8	67	53.8	75.1	0.12
146	HEM	400	4.22	3.15	303	15	105	32.7	46.8	0.14
147	HEM	400	2.56	0.00	126	6	185	523.6	651.8	0.84
148	HEA	240	3.93	6.36	327	1	-3	33.2	29.7	0.28
149	HEA	240	3.93	7.41	462	1	-9	44.0	31.3	0.35
150	HEA	240	3.93	6.47	327	1	-6	32.8	27.9	0.29
151	HEA	240	3.93	6.75	462	1	2	41.5	28.6	0.34
152	HEA	240	3.93	6.47	327	1	3	33.1	28.7	0.29
153	HEA	240	3.93	6.75	462	1	-3	41.7	29.4	0.34
154	HEB	360	4.75	6.30	100	1	-7	55.6	47.7	0.17
155	HEB	360	4.75	6.30	128	1	-137	122.6	191.9	0.51
156	HEB	450	5.04	6.30	108	1	32	175.3	237.9	0.40
157	HEB	450	5.49	6.30	108	1	20	63.4	58.5	0.12
158	HEA	240	3.93	7.01	327	1	11	35.3	31.7	0.32
159	HEA	240	3.93	7.35	462	1	18	44.3	32.9	0.36
160	HEA	240	3.93	6.30	327	1	-5	31.7	26.0	0.27
161	HEA	240	3.93	6.30	462	1	-7	37.4	27.5	0.28
162	HEB	360	4.75	6.30	337	1	2	26.9	14.3	0.06
163	HEB	360	4.75	6.45	462	1	4	37.5	28.6	0.12
164	HEA	240	3.93	6.47	327	1	-2	33.2	29.1	0.28
165	HEA	240	3.93	6.75	462	1	11	41.4	30.2	0.33
166	HEA	240	3.93	6.47	327	1	0	33.5	29.8	0.28
167	HEA	240	3.93	6.75	462	1	-11	41.9	30.5	0.33
168	HEB	360	4.75	6.30	97	3	104	38.6	34.0	0.22
169	HEB	360	4.75	6.30	135	3	-137	24.0	59.8	0.32
170	HEB	450	5.04	6.30	101	1	35	146.4	182.8	0.33
171	HEB	450	5.04	6.30	93	1	21	53.5	42.7	0.10
172	HEA	240	4.04	7.64	327	1	6	38.2	35.1	0.35
173	HEA	240	4.27	8.08	462	1	13	48.6	36.3	0.40
174	HEB	360	3.09	3.15	337	8	1	16.4	19.2	0.08
175	HEB	360	3.09	3.15	462	8	8	15.5	20.1	0.07
176	HEB	360	4.75	6.30	94	5	-85	36.9	29.5	0.31
177	HEB	360	4.75	6.30	137	7	-221	27.6	41.8	0.36
178	HEB	450	5.04	6.30	99	17	-104	183.3	396.7	0.62
179	HEB	450	5.04	6.30	93	16	-180	143.2	216.0	0.38
180	HEB	450	3.38	3.15	125	14	248	113.9	152.0	0.30
181	HEB	450	3.38	3.15	124	14	241	137.5	153.7	0.31
182	HEB	450	3.38	3.15	137	15	177	164.2	377.5	0.58
183	HEB	450	3.38	3.15	264	16	-13	71.6	220.7	0.31
184	HEB	450	3.38	3.15	228	15	14	44.6	76.3	0.12
185	HEA	240	4.59	8.68	267	1	4	25.7	16.9	0.17

186	HEB 450	3.92	6.30	103	1	-12	252.0	390.2	0.61
187	HEB 450	5.49	4.05	93	17	-251	120.5	165.4	0.32
188	HEA 240	3.93	6.30	125	1	1	90.1	109.8	0.87
189	HEB 450	5.04	6.30	124	1	-0	25.6	109.8	0.15
190	HEB 450	5.04	6.30	111	1	5	133.9	90.6	0.21
191	HEA 240	3.93	6.89	723	1	-1	59.1	90.7	0.71

ΣΤΑΘΜΗ 3 (z=7.00m)

Έλεγχος μεταλλικών διατομών στάθμης 3

A/A	Διατομή	qm KN/m	qk KN/m	len cm	Σφ	N KN	Vym KN	Mym KNm	kmax
1	HEB 450	3.38	2.32	367	2	-42	57.9	108.4	0.18
2	HEA 240	4.71	6.36	807	1	1	74.6	89.5	0.72
3	HEA 240	4.30	5.80	490	1	5	49.0	82.3	0.62
4	HEM 400	6.06	5.77	512	1	2	43.9	36.2	0.06
5	HEA 240	4.27	5.76	502	1	0	37.3	27.5	0.26
6	HEA 240	4.16	5.62	510	1	4	37.6	35.7	0.31
7	HEA 240	3.93	4.58	761	1	3	53.2	64.2	0.52
8	HEA 240	3.93	4.50	487	1	4	34.4	52.5	0.40
9	HEA 240	3.93	4.84	723	1	1	50.8	59.7	0.48
10	HEA 240	3.93	4.59	484	1	2	31.6	41.3	0.32
11	HEA 240	3.93	4.63	516	1	2	34.2	31.6	0.28
12	HEA 240	3.93	4.61	501	1	1	32.3	23.8	0.23
13	HEA 240	3.93	4.61	504	1	0	39.6	52.1	0.41
14	HEA 240	4.08	5.51	672	1	-5	60.2	97.2	0.74
15	HEA 240	3.93	5.21	481	1	3	39.0	43.5	0.36
16	HEA 240	3.93	5.27	519	1	1	39.4	42.5	0.35
17	HEA 240	3.93	5.24	500	1	1	33.7	23.5	0.23
18	HEA 240	3.93	5.24	502	1	-1	36.8	29.3	0.27
19	HEA 240	3.93	5.22	620	1	3	43.8	51.0	0.41
20	HEA 240	3.93	4.98	477	1	3	33.8	36.2	0.30
21	HEA 240	3.93	5.03	522	1	2	36.4	36.4	0.31
22	HEA 240	3.93	5.01	499	1	1	37.3	31.8	0.28
23	HEA 240	3.93	5.01	499	1	-1	52.1	92.2	0.69
24	HEB 450	3.38	2.32	506	4	-61	43.7	100.1	0.16
25	HEA 240	3.93	4.97	573	1	2	39.0	45.5	0.37
26	HEA 240	3.93	4.78	474	1	4	34.3	37.0	0.31
27	HEA 240	3.93	4.84	524	1	2	36.7	36.8	0.31
28	HEA 240	3.93	4.81	498	1	1	31.4	22.7	0.22
29	HEA 240	3.93	4.81	498	1	-0	33.7	26.9	0.25
30	HEA 240	3.93	4.93	527	1	3	35.3	39.1	0.32
31	HEA 240	3.93	4.78	470	1	4	34.9	36.5	0.30
32	HEA 240	3.93	4.85	527	1	2	36.2	36.4	0.31
33	HEA 240	3.93	4.81	498	1	1	33.6	24.7	0.23
34	HEA 240	3.93	4.81	496	1	-0	41.1	56.6	0.44
35	HEA 240	4.35	5.87	532	1	1	47.2	58.2	0.46
36	HEA 240	3.93	4.50	132	16	17	15.7	15.7	0.15
37	HEA 240	3.93	4.89	480	1	3	31.5	31.2	0.27
38	HEA 240	3.93	4.78	467	1	3	35.4	36.5	0.31
39	HEA 240	3.93	4.85	529	1	2	36.4	36.7	0.31
40	HEA 240	3.93	4.81	497	1	1	32.2	21.1	0.21
41	HEA 240	3.93	4.81	494	1	0	37.1	45.3	0.36
42	HEA 240	3.93	4.85	532	1	0	39.0	45.3	0.36
43	HEA 240	3.93	4.50	243	1	1	21.1	15.6	0.15
44	HEB 450	3.38	2.25	469	2	20	60.1	143.4	0.21
45	HEB 450	3.38	2.25	530	4	-44	50.3	131.7	0.20
46	HEA 240	3.93	4.50	439	1	-1	38.3	48.7	0.38
47	HEA 240	3.93	4.50	464	1	3	35.8	35.7	0.30
48	HEA 240	3.93	4.50	532	1	1	34.8	35.1	0.30
49	HEA 240	3.93	4.50	496	1	0	30.1	20.7	0.20
50	HEA 240	3.93	4.50	492	1	0	32.7	34.9	0.29
51	HEA 240	3.93	4.50	532	1	0	34.6	35.0	0.29
52	HEA 240	3.93	4.50	353	1	-0	27.5	21.6	0.20
53	HEA 240	3.93	4.50	398	1	2	26.6	17.6	0.18
54	HEA 240	3.93	4.50	461	1	2	31.6	30.7	0.26
55	HEA 240	3.93	4.50	533	1	0	33.8	31.7	0.27
56	HEA 240	3.93	4.50	496	1	1	30.0	23.1	0.21
57	HEA 240	3.93	4.50	491	1	-1	30.8	29.1	0.25

58	HEA	240	3.93	4.50	532	1	-1	32.4	29.2	0.25
59	HEA	240	3.93	4.50	438	1	0	32.5	27.7	0.25
60	HEB	450	3.38	2.25	497	2	34	48.6	116.9	0.18
61	HEA	240	3.93	4.50	514	1	2	33.2	28.6	0.26
62	HEB	450	5.04	5.05	326	12	-2	93.9	155.4	0.24
63	HEM	240	4.90	5.05	292	1	-8	29.4	25.3	0.08
64	HEM	240	5.13	5.64	479	1	-7	37.8	30.0	0.10
65	HEB	450	5.27	4.50	241	6	39	106.6	202.8	0.31
66	HEB	450	5.27	4.50	478	7	-27	18.7	46.5	0.08
67	HEB	450	3.38	2.25	517	6	-78	16.5	42.0	0.08
68	HEB	450	3.38	2.25	491	1	-23	24.8	45.1	0.07
69	HEB	450	3.38	2.25	490	1	-7	20.4	18.8	0.04
70	HEB	450	3.38	2.25	532	17	-67	14.3	16.5	0.04
71	HEB	450	3.38	2.25	756	7	-102	17.5	28.4	0.08
72	HEA	240	3.93	4.50	501	1	1	31.8	24.1	0.22
73	HEA	240	3.93	4.50	505	1	0	35.1	26.0	0.25
74	HEB	450	3.38	2.25	379	8	-63	78.8	142.4	0.24
75	HEB	450	5.04	5.16	452	3	-19	88.5	202.3	0.30
76	HEB	450	5.04	5.22	545	5	-3	68.9	172.8	0.25
77	HEM	240	5.18	5.72	509	1	-8	41.2	38.0	0.12
78	HEM	240	5.11	5.63	491	1	-10	38.9	38.0	0.12
79	HEM	240	5.10	5.61	491	1	-5	38.7	31.8	0.11
80	HEM	240	5.16	5.69	531	1	-3	48.2	63.6	0.19
81	HEM	240	5.32	5.90	668	1	0	62.7	63.9	0.20
82	HEB	450	5.04	5.24	136	12	10	81.0	166.2	0.25
83	HEB	450	5.97	6.76	355	10	-3	78.3	149.6	0.22
84	HEB	450	5.04	5.18	499	3	-20	70.2	165.5	0.24
85	HEB	450	5.04	5.18	498	3	-7	93.6	205.8	0.30
86	HEB	300	4.50	5.23	136	6	-142	51.2	77.9	0.29
87	HEB	300	4.50	5.69	60	6	-2	64.1	115.4	0.37
88	HEB	450	3.38	2.25	182	15	-99	135.6	194.8	0.34
89	HEB	450	3.38	2.25	253	17	-56	114.8	251.2	0.39
90	HEB	450	3.38	2.25	417	15	-79	132.8	277.9	0.43
91	HEB	450	3.42	2.82	71	15	-181	129.6	217.9	0.37
92	HEB	450	3.38	2.25	185	15	-122	57.7	125.2	0.21
93	HEB	450	3.38	2.25	154	17	129	38.7	50.2	0.11
94	HEB	450	3.38	2.25	154	17	195	47.2	71.7	0.15
95	HEB	450	3.38	2.25	119	17	221	58.9	138.5	0.26
96	HEB	450	3.38	2.25	123	17	228	73.6	225.9	0.38
97	HEB	450	5.04	5.23	513	5	-11	71.1	168.1	0.25
98	HEB	450	5.04	5.22	523	3	-25	64.3	149.3	0.22
99	HEB	450	15.59	11.10	227	1	-6	85.6	97.2	0.17
100	HEB	450	11.84	6.66	121	9	12	316.7	458.1	0.74
101	HEB	450	11.80	6.61	132	7	-70	302.3	296.6	0.57
102	HEB	450	11.80	6.61	128	9	-154	182.6	224.1	0.41
103	HEB	450	11.61	6.36	131	7	86	183.1	218.5	0.40
104	HEB	450	3.38	2.25	80	9	-307	85.7	163.2	0.31
105	HEB	450	3.38	2.25	119	9	-275	68.9	96.5	0.21
106	HEB	450	3.38	2.25	119	7	190	31.2	61.1	0.13
107	HEB	450	3.38	2.25	119	9	-225	28.5	68.7	0.15
108	HEB	450	3.38	2.25	164	7	152	76.3	151.8	0.26
109	HEB	450	3.38	2.25	98	9	-292	118.2	193.6	0.35
110	HEB	450	3.38	2.25	95	9	-275	95.4	80.8	0.22
111	HEB	450	3.38	2.25	119	9	-255	72.8	91.2	0.21
112	HEB	450	3.38	2.25	127	7	174	98.2	172.4	0.30
113	HEB	450	5.04	4.50	104	6	1	128.9	130.0	0.24
114	HEB	450	5.04	4.50	126	6	17	169.1	337.4	0.51
115	HEM	400	5.89	4.50	110	1	-271	404.0	887.8	0.97
116	HEM	400	5.89	4.50	83	1	-270	337.3	451.5	0.56
117	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-271	290.4	175.6	0.33
118	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-280	220.1	358.9	0.44
119	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-291	145.1	507.1	0.55
120	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-303	65.4	569.2	0.60
121	HEM	400	5.89	4.50	118	1	-312	38.9	569.3	0.60
122	HEM	400	5.89	4.50	130	1	-325	114.4	533.5	0.58
123	HEM	400	5.89	4.50	86	1	-342	209.3	397.3	0.48
124	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-354	312.9	222.7	0.39
125	HEM	400	5.89	4.50	118	1	-363	453.9	632.9	0.78
126	HEB	450	5.04	4.50	102	1	-3	55.0	49.2	0.10
127	HEB	450	5.04	4.50	131	1	-14	148.7	232.1	0.37
128	HEM	400	5.89	4.50	106	1	-238	469.5	988.5	1.08 *

129	HEM	400	5.89	4.50	88	1	-245	388.5	501.1	0.63	
130	HEM	400	5.89	4.50	103	1	-248	305.0	163.7	0.34	
131	HEM	400	5.89	4.50	113	1	-251	218.0	380.5	0.45	
132	HEM	400	5.89	4.50	113	1	-256	130.3	518.3	0.55	
133	HEM	400	5.89	4.50	113	1	-259	42.7	557.2	0.58	
134	HEM	400	5.89	4.50	118	1	-263	61.4	557.2	0.58	
135	HEM	400	5.89	4.50	125	1	-270	158.3	494.9	0.54	
136	HEM	400	5.89	4.50	91	1	-282	233.3	308.3	0.40	
137	HEM	400	5.89	4.50	113	1	-291	307.5	236.3	0.39	
138	HEM	400	5.89	4.50	114	1	-297	388.7	671.8	0.79	
139	HEB	360	4.75	4.50	101	1	11	65.8	59.6	0.17	
140	HEB	360	4.75	4.50	128	1	15	162.9	257.9	0.59	
141	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-224	448.0	914.0	1.00	*
142	HEM	400	5.89	4.50	83	1	-217	371.9	439.9	0.57	
143	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-207	300.2	180.7	0.34	
144	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-197	221.9	411.8	0.47	
145	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-186	142.4	557.1	0.58	
146	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-174	65.9	619.7	0.63	
147	HEM	400	5.89	4.50	118	1	-159	35.3	619.7	0.63	
148	HEM	400	5.89	4.50	120	1	-143	114.2	588.3	0.60	
149	HEM	400	5.89	4.50	86	1	-130	188.2	461.6	0.50	
150	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-113	261.6	305.2	0.39	
151	HEM	400	5.89	4.50	115	1	-98	357.5	370.1	0.50	
152	HEB	360	4.75	4.50	99	1	9	47.6	40.6	0.12	
153	HEB	360	4.75	4.50	135	1	16	140.4	217.7	0.50	
154	HEM	400	5.89	4.50	101	1	-159	411.1	851.7	0.93	
155	HEM	400	5.89	4.50	83	1	-153	337.8	442.2	0.54	
156	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-144	269.1	165.8	0.30	
157	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-134	198.4	321.9	0.38	
158	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-125	132.8	456.8	0.48	
159	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-119	52.1	504.4	0.51	
160	HEM	400	5.89	4.50	118	1	-110	19.7	504.5	0.51	
161	HEM	400	5.89	4.50	120	1	-102	107.9	491.5	0.50	
162	HEM	400	5.89	4.50	86	1	-99	171.4	372.6	0.41	
163	HEM	400	5.89	4.50	108	1	-97	254.2	230.6	0.33	
164	HEM	400	5.89	4.50	116	1	-98	342.6	424.3	0.55	
165	HEB	360	4.75	4.50	97	1	-4	51.2	43.6	0.13	
166	HEB	360	4.75	4.50	137	1	-22	139.6	222.1	0.51	
167	HEB	450	5.04	4.50	99	17	-72	194.3	411.5	0.64	
168	HEB	450	5.04	4.50	83	17	-29	158.2	221.9	0.37	
169	HEB	450	5.04	4.50	108	15	-32	88.5	171.7	0.26	
170	HEB	450	5.04	4.50	108	15	-90	134.7	80.1	0.22	
171	HEB	450	5.04	4.50	108	15	-37	188.0	260.3	0.43	
172	HEB	450	5.04	4.50	62	15	-91	206.2	387.7	0.61	
173	HEB	450	5.04	4.50	163	16	-45	119.2	247.8	0.37	
174	HEB	450	5.04	4.50	120	1	-1	72.0	108.2	0.17	
175	HEB	450	5.04	4.50	86	1	-1	17.2	108.0	0.15	
176	HEB	450	5.04	4.50	122	1	-3	59.6	98.2	0.15	
177	HEA	240	4.30	5.80	267	1	-1	19.4	12.6	0.13	
178	HEB	360	4.75	4.50	95	1	2	67.5	58.3	0.17	
179	HEB	360	4.75	4.50	133	1	11	196.0	307.6	0.70	
180	HEB	450	5.04	4.50	103	17	1	146.1	341.6	0.49	
181	HEB	450	5.04	4.50	83	17	38	108.3	194.9	0.30	
182	HEB	450	5.04	4.50	108	15	-95	22.1	148.2	0.22	
183	HEB	450	5.04	4.50	108	15	-132	48.2	128.3	0.21	
184	HEB	450	5.04	4.50	130	1	-6	84.0	96.8	0.17	
185	HEB	450	3.38	2.25	207	1	-2	98.1	226.1	0.33	
186	HEB	450	3.38	2.25	128	7	273	21.3	23.9	0.13	

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΚΟΤΗΤΑΣ ΔΟΚΩΝ

ΣΤΑΘΜΗ 2

Δ	L	qD	qL	ΣΦ	w1	w2	wmax	w	L/250	k
	m	KN/m	KN/m		mm	mm	mm	mm	mm	
1	4.52	3.11	5.72	1	0.32	0.12	0.44	0.21	18.09	0.012
2	5.45	3.11	5.90	1	0.12	0.29	0.58	0.38	21.78	0.017
3	4.99	3.11	5.81	1	0.29	0.15	0.48	0.26	19.98	0.013

4	4.99	3.11	5.81	1	0.15	0.12	0.40	0.26	19.95	0.013
6-7	5.13	2.86	4.53	1	0.12	0.21	0.26	0.09	20.51	0.004
8	5.22	3.68	4.00	1	0.21	0.11	0.47	0.32	20.88	0.015
9-10	4.35	4.44	4.00	1	0.08	0.06	0.17	0.10	17.39	0.006
11	4.17	2.55	4.00	1	0.06	0.14	0.14	0.04	16.67	0.002
13-14	2.18	2.98	4.00	1	0.14	0.91	0.91	0.39	8.73	0.044
15-18	5.89	3.64	5.72	1	0.91	0.11	1.36	0.85	23.54	0.036
19	5.06	2.05	4.00	1	0.06	0.35	0.45	0.25	20.22	0.012
20-21	4.69	2.14	4.00	1	0.35	0.13	0.35	0.11	18.78	0.006
22	5.30	2.00	4.00	1	0.13	0.18	0.23	0.07	21.20	0.003
23	4.97	2.00	4.00	1	0.18	0.11	0.21	0.06	19.87	0.003
24	3.79	2.00	4.00	1	0.11	0.08	0.11	0.02	15.14	0.001
25	2.27	0.00	0.00	1	1.23	0.08	1.23	1.15	9.08	0.127
26-27	2.53	4.99	10.69	1	0.08	0.09	0.11	0.03	10.13	0.003
28-29	2.59	5.45	11.13	1	0.09	0.21	0.21	0.06	10.36	0.006
30-34	6.02	3.99	12.78	1	0.21	0.27	3.44	3.19	24.07	0.133
35-38	4.38	8.91	18.17	1	0.27	0.11	1.50	1.31	17.54	0.074
43	2.41	4.00	7.56	1	0.08	1.43	1.43	0.67	9.63	0.070
44	4.78	4.15	7.67	1	1.43	3.45	3.45	1.01	19.13	0.053
45	5.17	1.13	2.52	1	3.45	3.33	3.63	0.24	20.69	0.012
46	4.76	1.13	2.52	1	3.33	2.00	3.33	0.67	19.04	0.035
47	5.05	1.13	2.52	1	2.00	0.78	2.00	0.61	20.21	0.030
48	3.08	1.90	2.52	1	0.78	0.07	0.78	0.36	12.30	0.029
49-53	5.46	9.07	20.90	1	0.24	0.26	1.49	1.24	21.85	0.057
54-58	5.17	9.53	21.81	1	0.26	0.07	1.11	0.95	20.68	0.046
59-63	5.17	3.44	5.17	1	0.18	0.07	0.72	0.59	20.68	0.029
64	6.72	2.32	6.24	1	0.30	14.39	17.03	9.68	26.88	0.360
65	4.36	1.28	2.52	1	14.39	0.28	14.39	7.06	17.43	0.405
66	6.20	2.21	5.84	1	2.38	15.79	21.93	12.84	24.80	0.518
67	4.31	2.27	6.12	1	15.79	0.24	15.79	7.77	17.23	0.451
68	5.84	1.27	0.62	1	0.13	0.93	0.93	0.40	23.37	0.017
69	5.02	1.26	1.76	1	0.93	0.66	1.19	0.40	20.08	0.020
70	4.79	0.27	0.00	1	0.66	0.86	0.86	0.10	19.16	0.005
71	5.32	1.60	3.11	1	0.86	3.39	4.58	2.46	21.27	0.116
72	3.56	2.63	2.19	1	3.39	1.13	3.39	1.13	14.23	0.079
73	5.32	3.17	6.14	1	0.58	2.50	7.02	5.48	21.26	0.258
74	1.12	0.37	0.00	1	2.50	0.91	2.50	0.00	4.48	0.000
75-87	5.32	3.13	6.02	1	0.95	4.47	8.25	5.54	21.26	0.261
76	3.98	2.86	4.64	1	0.16	2.34	2.85	1.60	15.91	0.101
77	4.16	0.96	1.61	1	2.34	0.08	2.34	1.13	16.62	0.068
78	5.84	1.72	2.91	1	0.08	0.44	3.28	3.02	23.36	0.129
79	5.02	1.16	2.27	1	0.44	0.32	1.36	0.97	20.09	0.048
80	4.79	1.10	2.14	1	0.32	0.48	1.13	0.73	19.15	0.038
81	5.32	1.52	2.65	1	0.48	1.58	2.96	1.93	21.27	0.091
82	4.51	1.64	2.28	1	1.58	0.58	2.01	0.93	18.04	0.051
83	5.17	1.47	2.78	1	1.62	1.69	3.34	1.69	20.69	0.082
84	4.76	1.17	2.11	1	1.69	0.92	2.09	0.79	19.04	0.041
85	5.06	1.52	2.84	1	0.92	0.34	2.26	1.63	20.22	0.080
86	3.07	1.35	2.35	1	0.34	0.10	0.34	0.12	12.29	0.010
88-89	4.91	2.71	4.67	1	0.14	0.14	0.42	0.27	19.65	0.014
90	5.73	3.66	6.38	1	3.43	15.20	18.67	9.36	22.93	0.408
91	4.29	2.70	4.36	1	15.20	0.26	15.20	7.47	17.15	0.436
92	5.27	3.59	6.25	1	2.71	12.87	14.64	6.85	21.06	0.325
93	4.25	3.40	5.56	1	12.87	0.28	12.87	6.30	17.01	0.370
94	4.80	3.28	5.68	1	0.94	9.24	9.82	4.73	19.19	0.246
95	4.22	3.16	5.19	1	9.24	0.20	9.24	4.52	16.88	0.268
96	2.37	0.79	0.00	1	4.47	1.35	4.47	1.56	9.50	0.164
97	4.39	2.55	4.01	1	0.11	5.13	5.17	2.54	17.56	0.145
98	4.14	2.38	3.95	1	5.13	0.13	5.13	2.50	16.56	0.151
99	3.26	1.66	3.55	1	0.09	0.32	0.32	0.12	13.03	0.009
100	1.09	0.00	0.00	1	6.62	-5.10	6.62	0.00	4.36	0.000
101-102	1.96	2.53	5.95	1	0.33	0.05	0.33	0.14	7.84	0.018
103	2.92	0.60	2.45	1	0.10	0.65	0.65	0.27	11.66	0.024
104	4.79	1.56	2.64	1	0.65	1.62	2.35	1.21	19.15	0.063
105-109	5.47	3.56	5.56	1	0.02	0.20	0.91	0.80	21.87	0.037
110	0.76	0.00	0.00	1	0.21	0.16	0.21	0.00	3.04	0.000
111-113	3.18	12.01	18.80	1	0.16	0.79	0.94	0.46	12.72	0.036
114	1.24	76.00	125.74	1	0.79	0.09	0.79	0.70	4.97	0.141
115	3.67	4.51	6.76	1	0.11	0.06	0.17	0.09	14.68	0.006
116-120	5.44	2.39	3.26	1	0.14	0.18	0.66	0.50	21.74	0.023
121	8.07	3.88	7.25	1	1.16	3.66	38.69	36.28	32.29	1.123 *

122	7.73	3.67	6.24	1	1.44	6.62	31.81	27.79	30.93	0.898
123-124	2.29	0.00	0.00	1	1.43	0.32	1.43	1.10	9.18	0.120
125-135	11.76	7.47	12.22	1	0.32	0.35	15.82	15.48	47.05	0.329
136-137	2.32	0.00	0.00	1	3.45	0.12	3.45	3.33	9.29	0.358
138-140	2.43	1.10	1.61	1	0.11	0.14	0.14	0.01	9.73	0.001
141-144	3.37	5.75	8.33	1	0.14	0.24	0.28	0.09	13.48	0.007
145-146	4.62	3.09	3.74	1	0.24	0.02	0.28	0.16	18.49	0.009
147	1.26	0.00	0.00	1	0.02	0.13	0.13	0.06	5.03	0.011
148	3.27	1.59	2.26	1	0.42	0.90	0.90	0.24	13.08	0.018
149	4.62	2.47	4.69	1	0.90	0.52	2.95	2.24	18.49	0.121
150	3.27	1.61	2.55	1	0.64	1.46	1.46	0.41	13.08	0.031
151	4.62	2.59	4.47	1	1.46	0.88	3.41	2.24	18.49	0.121
152	3.27	1.57	2.49	1	0.61	1.27	1.27	0.33	13.08	0.025
153	4.62	2.57	4.43	1	1.27	0.83	3.26	2.21	18.49	0.119
154-155	2.28	0.00	0.00	1	3.33	0.29	3.33	3.05	9.13	0.334
156-157	2.01	0.05	0.04	1	0.29	0.93	0.93	0.64	8.03	0.079
158	3.27	1.48	2.53	1	0.38	0.60	0.62	0.13	13.08	0.010
159	4.62	2.44	4.59	1	0.60	0.49	2.72	2.18	18.49	0.118
160	3.27	1.59	2.54	1	0.13	0.22	0.38	0.20	13.08	0.016
161	4.62	1.98	3.18	1	0.22	0.16	1.72	1.53	18.49	0.083
162	3.37	1.78	2.41	1	0.18	0.26	0.29	0.07	13.48	0.005
163	4.62	1.67	2.29	1	0.26	0.20	0.42	0.19	18.48	0.010
164	3.27	1.55	2.46	1	0.43	0.80	0.80	0.18	13.08	0.014
165	4.62	2.42	4.17	1	0.80	0.59	2.74	2.05	18.49	0.111
166	3.27	1.53	2.44	1	0.70	1.11	1.11	0.21	13.08	0.016
167	4.62	2.50	4.32	1	1.11	0.92	3.15	2.13	18.49	0.115
168-169	2.31	0.00	0.00	1	2.00	0.15	2.00	1.85	9.25	0.200
170-171	1.94	0.00	0.00	1	0.15	0.66	0.66	0.51	7.78	0.066
172	3.27	1.42	2.68	1	0.61	0.77	0.81	0.12	13.08	0.009
173	4.62	2.66	5.02	1	0.77	0.79	3.16	2.38	18.49	0.129
174	3.37	1.08	1.19	1	0.07	0.07	0.10	0.03	13.48	0.002
175	4.62	1.05	1.09	1	0.07	0.09	0.18	0.10	18.48	0.005
176-177	2.31	0.00	0.00	1	0.78	0.12	0.78	0.66	9.24	0.072
178-182	5.69	5.31	8.26	1	0.12	0.14	0.97	0.84	22.76	0.037
183-184	4.92	2.24	3.29	1	0.14	0.17	0.33	0.18	19.67	0.009
185	2.67	4.53	8.58	1	0.35	0.19	0.82	0.55	10.66	0.052
186-190	5.46	7.82	12.64	1	0.21	0.31	4.62	4.36	21.83	0.200
191	7.23	3.48	6.11	1	0.78	10.80	26.64	20.84	28.93	0.720

ΣΤΑΘΜΗ 3

Δ	L	qD	qL	ΣΦ	w1	w2	wmax	w	L/250	k
	m	KN/m	KN/m		mm	mm	mm	mm	mm	
1	3.67	1.84	1.53	1	0.14	0.07	0.15	0.04	14.68	0.003
2	8.07	3.12	4.17	1	0.43	5.85	24.37	21.23	32.29	0.657
3	4.90	0.00	0.17	1	5.85	4.36	5.85	0.75	19.61	0.038
4	5.12	4.25	3.55	1	4.36	6.94	6.94	1.29	20.48	0.063
5	5.02	1.99	2.60	1	6.94	5.25	8.01	1.91	20.08	0.095
6	5.10	1.33	1.82	1	5.25	0.47	5.25	2.39	20.39	0.117
7	7.61	2.86	3.35	1	0.50	11.29	20.85	14.95	30.42	0.492
8	4.87	0.00	0.00	1	11.29	9.49	11.29	0.90	19.47	0.046
9	7.23	2.87	3.51	1	0.40	15.08	20.90	13.16	28.93	0.455
10	4.84	0.03	0.00	1	15.08	13.38	15.08	0.85	19.37	0.044
11	5.16	1.55	1.83	1	13.38	17.31	17.31	1.96	20.66	0.095
12	5.01	2.47	2.84	1	17.31	13.52	18.03	2.61	20.03	0.130
13	5.04	1.20	1.43	1	13.52	1.21	13.52	6.15	20.14	0.306
14	6.72	1.86	2.41	1	0.35	18.97	18.97	9.31	26.89	0.346
15	4.81	1.66	1.88	1	18.97	17.34	19.31	1.16	19.23	0.060
16	5.19	1.44	1.92	1	17.34	21.26	21.26	1.96	20.76	0.094
17	5.00	2.36	2.89	1	21.26	16.68	21.71	2.74	20.00	0.137
18	5.02	2.82	3.67	1	16.68	0.84	16.68	7.92	20.06	0.395
19	6.20	3.22	4.17	1	0.88	20.06	20.85	10.38	24.80	0.418
20	4.77	1.02	1.05	1	20.06	18.86	20.06	0.60	19.08	0.031
21	5.22	1.34	1.75	1	18.86	22.54	22.54	1.84	20.87	0.088
22	4.99	3.27	3.87	1	22.54	17.62	23.56	3.48	19.97	0.174
23	4.99	1.46	1.63	1	17.62	0.23	17.62	8.70	19.95	0.436
24	5.06	1.07	0.84	1	0.07	0.49	0.49	0.21	20.22	0.010
25	5.73	3.45	4.28	1	1.09	18.86	18.97	8.99	22.93	0.392
26	4.74	1.24	1.32	1	18.86	18.03	19.07	0.62	18.95	0.033
27	5.24	1.52	1.87	1	18.03	21.32	21.50	1.83	20.97	0.087
28	4.98	2.34	2.76	1	21.32	16.54	21.61	2.69	19.94	0.135

29	4.98	2.74	3.32	1	16.54	0.39	16.54	8.07	19.91	0.405
30	5.27	3.53	4.34	1	0.92	15.79	15.79	7.43	21.06	0.353
31	4.70	1.49	1.65	1	15.79	15.11	16.27	0.81	18.82	0.043
32	5.27	1.42	1.75	1	15.11	18.04	18.21	1.63	21.07	0.077
33	4.98	2.54	3.03	1	18.04	13.77	18.62	2.71	19.91	0.136
34	4.96	1.15	1.34	1	13.77	1.01	13.77	6.38	19.84	0.322
35	5.32	1.40	2.06	1	1.01	1.08	2.24	1.19	21.27	0.056
36	1.32	0.03	0.05	1	1.08	0.62	1.08	0.00	5.29	0.000
37	4.80	3.42	4.16	1	0.50	11.40	11.40	5.45	19.19	0.284
38	4.67	1.64	1.85	1	11.40	10.68	11.97	0.93	18.68	0.050
39	5.29	1.41	1.76	1	10.68	13.25	13.54	1.58	21.16	0.075
40	4.97	2.18	2.59	1	13.25	9.81	13.74	2.21	19.88	0.111
41	4.94	1.00	1.21	1	9.81	1.35	9.81	4.23	19.77	0.214
42	5.32	1.31	1.70	1	1.35	1.26	2.41	1.11	21.27	0.052
43	2.43	1.34	1.44	1	1.26	0.65	1.26	0.31	9.70	0.032
44	4.69	1.70	1.88	1	0.49	0.19	0.50	0.16	18.78	0.009
45	5.30	0.98	0.56	1	0.19	0.29	0.32	0.08	21.20	0.004
46	4.39	1.66	1.89	1	0.18	6.56	6.56	3.19	17.56	0.182
47	4.64	2.13	2.43	1	6.56	6.11	7.59	1.26	18.55	0.068
48	5.32	1.39	1.59	1	6.11	7.81	8.33	1.37	21.27	0.065
49	4.96	1.78	2.03	1	7.81	5.45	8.22	1.60	19.85	0.080
50	4.92	1.01	1.15	1	5.45	1.12	5.45	2.16	19.69	0.110
51	5.32	1.33	1.55	1	1.12	0.94	2.19	1.15	21.27	0.054
52	3.53	2.02	2.33	1	0.94	0.39	1.02	0.35	14.11	0.025
53	3.98	2.90	3.31	1	0.20	3.21	3.21	1.51	15.91	0.095
54	4.61	1.31	1.50	1	3.21	2.61	3.57	0.66	18.42	0.036
55	5.33	1.44	1.66	1	2.61	3.90	4.68	1.43	21.33	0.067
56	4.96	1.51	1.72	1	3.90	2.46	4.35	1.17	19.83	0.059
57	4.91	1.10	1.26	1	2.46	0.65	2.46	0.90	19.64	0.046
58	5.32	1.31	1.50	1	0.65	0.53	1.72	1.13	21.27	0.053
59	4.38	2.18	2.50	1	0.53	0.14	1.38	1.04	17.51	0.059
60	4.97	1.20	0.84	1	0.29	0.17	0.30	0.07	19.87	0.004
61	5.14	1.70	1.94	1	9.49	13.14	13.30	1.98	20.58	0.096
62	3.26	3.92	4.56	1	0.12	0.44	0.44	0.16	13.03	0.012
63	2.92	1.67	1.73	1	0.12	-0.10	0.12	0.11	11.66	0.009
64	4.79	1.88	2.14	1	-0.10	-0.18	0.24	0.38	19.15	0.020
65	2.41	5.49	12.68	1	0.10	-0.01	0.11	0.06	9.63	0.007
66	4.78	2.56	2.44	1	-0.01	-0.12	0.10	0.17	19.12	0.009
67	5.17	0.66	0.16	1	-0.12	-0.67	-0.12	0.27	20.69	0.013
68	4.91	0.00	0.00	1	-0.67	0.64	0.64	0.66	19.64	0.033
69	4.90	0.98	0.80	1	0.64	2.58	2.58	0.97	19.60	0.050
70	5.32	1.02	1.19	1	2.58	4.52	4.52	0.97	21.26	0.045
71	7.56	2.73	1.99	1	4.52	4.24	5.54	1.16	30.24	0.038
72	5.01	1.85	2.11	1	13.14	10.17	13.53	1.87	20.05	0.093
73	5.05	2.56	2.94	1	10.17	1.11	10.17	4.53	20.20	0.224
74	3.79	0.73	0.22	1	0.17	0.11	0.17	0.03	15.14	0.002
75	4.52	2.02	2.39	1	0.44	0.17	0.46	0.15	18.09	0.008
76	5.45	1.96	2.06	1	0.17	0.41	0.53	0.23	21.80	0.011
77	5.09	1.73	1.85	1	-0.18	-0.60	0.04	0.43	20.36	0.021
78	4.91	1.28	1.37	1	-0.60	0.14	0.14	0.37	19.64	0.019
79	4.91	1.89	2.12	1	0.14	1.24	1.24	0.55	19.62	0.028
80	5.31	1.07	1.21	1	1.24	2.31	2.31	0.54	21.25	0.025
81	6.68	3.51	3.89	1	2.31	2.30	5.55	3.24	26.71	0.121
82-83	4.91	2.10	2.32	1	0.21	0.18	0.33	0.14	19.65	0.007
84	4.99	1.51	1.53	1	0.41	0.22	0.44	0.13	19.98	0.006
85	4.98	1.68	1.76	1	0.22	0.17	0.31	0.12	19.93	0.006
86-87	1.96	0.00	0.00	1	1.21	0.06	1.21	0.58	7.84	0.074
88-89	4.35	7.08	6.99	1	0.11	0.08	0.48	0.39	17.39	0.022
90	4.17	0.29	0.47	1	0.08	0.18	0.18	0.05	16.67	0.003
91-92	2.56	11.32	7.91	1	0.18	0.62	0.62	0.22	10.24	0.021
93-96	5.51	3.04	2.70	1	0.62	0.15	0.67	0.28	22.02	0.013
97	5.13	1.92	1.96	1	0.17	0.30	0.40	0.16	20.51	0.008
98	5.23	1.22	1.49	1	0.30	0.15	0.32	0.10	20.92	0.005
99	2.27	0.00	0.00	1	0.79	0.10	0.79	0.69	9.08	0.076
100-101	2.53	2.19	2.04	1	0.10	0.12	0.12	0.01	10.13	0.001
102-103	2.59	2.98	0.77	1	0.12	0.27	0.27	0.08	10.36	0.008
104-108	6.02	5.01	5.60	1	0.27	0.36	1.09	0.78	24.07	0.032
109-112	4.38	5.19	5.68	1	0.36	0.14	0.51	0.26	17.54	0.015
113-114	2.30	0.00	0.00	1	-0.01	0.44	0.44	0.00	9.19	0.000
115-125	11.76	10.73	12.28	1	0.44	0.49	20.06	19.60	47.05	0.417
126-127	2.33	0.00	0.00	1	-0.12	0.17	0.17	0.00	9.33	0.003
128-138	11.67	10.81	12.08	1	0.17	0.19	18.88	18.69	46.69	0.400

ΕΠΕΞΗΓΗΣΗ ΣΥΜΒΟΛΩΝ

wMax : η μέγιστη κατακόρυφη μετακίνηση στο άνοιγμα

$$w = w_{\text{Max}} - (w_1 + w_2) / 2 : \text{Βέλος κάμψης}$$
$$k = w / (L/250) < 1$$
: Έλεγχος Οριακής Κατάστασης Λειτουργικότητας (ΟΚΛ)

Συνδυασμός φόρτισης 1: $G + Q$

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	
2 0.04	2	2	25	25	4.00	0.063	0.321	0.0	---	---	---	---	---	Eb 14	0.36	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	
2 0.04	3	3	25	25	4.00	0.078	0.736	0.0	---	---	---	---	---	Ne 15	0.64	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	
2 0.39	4	4	60	60	4.00	0.052	0.071	0.0	---	---	---	---	---	Eb -9	0.77	
3 0.44	2	2	60	60	3.00	0.024	0.032	0.0	---	---	---	---	---	Ka 9	0.73	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	
2 0.42	5	5	60	75	4.00	0.204	0.114	49.3	32Φ14	4Φ18	---	Φ10/10	---	Kb -9	0.97	
3 0.45	3	3	60	75	3.00	0.097	0.054	43.1	28Φ14	4Φ18	---	Φ10/10	---	Kb 8	0.88	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	
2 0.35	6	6	155	80	4.00	0.075	0.063	116.6	58Φ16	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb -6	0.93	
3 0.13	4	4	155	80	3.00	0.042	0.024	73.9	48Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb 1	0.49	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	
2 0.15	7	7	60	75	4.00	0.181	0.100	43.1	28Φ14	4Φ14	---	Φ8/16	---	Kb -6	0.55	
3 0.33	5	5	60	75	3.00	0.107	0.059	43.1	28Φ14	4Φ14	---	Φ8/16	---	Kb 1	0.52	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)	

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.16	21	21	80	70	4.00	0.093	0.067	46.2	30Φ14	---	---	---	---	Kb-17	0.62
3 0.32	11	11	80	70	3.00	0.058	0.038	46.2	30Φ14	---	---	---	---	Kb 14	0.65

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.28	22	22	80	50	4.00	0.098	0.093	36.9	24Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb-15	0.76
3 0.43	12	12	80	50	3.00	0.038	0.036	32.3	21Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb-15	0.82

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.29	23	23	40	60	4.00	0.157	0.096	42.9	12Φ18	8Φ14	---	Φ8/18	---	Kb -7	0.84
3 0.29	13	13	40	60	3.00	0.067	0.042	42.9	12Φ18	8Φ14	---	Φ8/18	---	Ka 7	0.78

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.29	24	24	100	55	4.00	0.045	0.047	58.3	29Φ16	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb-15	0.80
3 0.29	14	14	100	55	3.00	0.020	0.022	38.5	25Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Eb 17	0.59

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.24	25	25	40	55	4.00	0.063	0.069	12.3	4Φ14	4Φ14	---	Φ8/16	---	Kb -9	0.76
3 0.17	15	15	40	55	3.00	0.026	0.031	12.3	4Φ14	4Φ14	---	Φ8/16	---	Ka 7	0.53

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.23	26	26	70	50	4.00	0.040	0.040	30.8	20Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb -7	0.97
3 0.23	16	16	70	50	3.00	0.016	0.012	30.8	20Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb 4	0.37

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.26	27	27	60	50	4.00	0.224	0.126	29.2	19Φ14	4Φ20	---	Φ10/10	---	Kb -6	0.88
3 0.64	17	17	60	50	3.00	0.114	0.061	63.6	25Φ18	4Φ20	---	Φ10/10	---	Kb 1	0.80

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2 0.40	28	28	115	50	4.00	0.079	0.071	47.7	31Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Eb -8	0.76
3 0.34	18	18	115	50	3.00	0.055	0.032	63.1	41Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb 1	0.16

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)

ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	30	30	60	50	4.00	0.113	0.067	29.2	19Φ14	4Φ18	---	Φ10/10	---	Kb -6	0.77
0.18															
3	19	19	60	50	3.00	0.095	0.051	29.2	19Φ14	4Φ18	---	Φ10/10	---	Kb 1	0.56
0.22															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	32	32	100	50	4.00	0.075	0.053	35.4	23Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb -6	0.77
0.32															
3	20	20	100	50	3.00	0.061	0.035	35.4	23Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb 1	0.33
0.19															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	34	1	60	45	4.00	0.054	0.089	29.2	19Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Eb-13	0.41
0.17															
3	21	1	60	45	3.00	0.032	0.041	29.2	19Φ14	4Φ14	---	Φ10/10	---	Kb 15	0.54
0.24															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	1	0	80	80	4.00	0.083	0.210	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	Eb -7	3.48
0.00															
3	1	0	80	80	3.00	0.033	0.088	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	Ea 6	11.24
0.00															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	15	15	50	40	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
0.00															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	16	16	50	40	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
0.00															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	17	17	50	40	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
0.00															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	18	18	50	60	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
0.00															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
2	19	19	50	60	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
0.00															
ΣΤ λ (V)	ΥΠ	TA	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)

2	20	20	50	60	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
---	----	----	----	----	------	-------	-------	-----	-----	-----	-----	------	-----	----	------

0.00

ΣΤ	ΥΠ	ΤΑ	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
----	----	----	----	----	---	-----	-----	----	-------	-------	-------	-------	-------	-----	-------

λ (V)

2	29	29	50	60	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
---	----	----	----	----	------	-------	-------	-----	-----	-----	-----	------	-----	----	------

0.00

ΣΤ	ΥΠ	ΤΑ	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
----	----	----	----	----	---	-----	-----	----	-------	-------	-------	-------	-------	-----	-------

λ (V)

2	31	31	50	60	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
---	----	----	----	----	------	-------	-------	-----	-----	-----	-----	------	-----	----	------

0.00

ΣΤ	ΥΠ	ΤΑ	dx	dy	h	vds	vde	As	κ.οπλ	π.οπλ	ε.οπλ	συνδ.	2x#Tχ	ΔΣΦ	λ (M)
----	----	----	----	----	---	-----	-----	----	-------	-------	-------	-------	-------	-----	-------

λ (V)

2	33	33	50	60	4.00	0.000	0.000	0.0	0Φ0	---	---	Φ0/0	---	-2	0.00
---	----	----	----	----	------	-------	-------	-----	-----	-----	-----	------	-----	----	------

0.00

Συνδυασμοί φορτίσεων

```

1  1.35*G + 1.50*Q
2  1.10*G + ψ2*Q + nx*( + Σx1 + 0.30*Σy1)
3  1.10*G + ψ2*Q + nx*( + Σx1 - 0.30*Σy1)
4  1.10*G + ψ2*Q + nx*( - Σx1 - 0.30*Σy1)
5  1.10*G + ψ2*Q + nx*( - Σx1 + 0.30*Σy1)

6  1.10*G + ψ2*Q + ny*( + 0.30*Σx1 + Σy1)
7  1.10*G + ψ2*Q + ny*( - 0.30*Σx1 + Σy1)
8  1.10*G + ψ2*Q + ny*( - 0.30*Σx1 - Σy1)
9  1.10*G + ψ2*Q + ny*( + 0.30*Σx1 - Σy1)
10 1.10*G + ψ2*Q + nx*( + Σx2 + 0.30*Σy2)
11 1.10*G + ψ2*Q + nx*( + Σx2 - 0.30*Σy2)
12 1.10*G + ψ2*Q + nx*( - Σx2 - 0.30*Σy2)
13 1.10*G + ψ2*Q + nx*( - Σx2 + 0.30*Σy2)
14 1.10*G + ψ2*Q + ny*( + 0.30*Σx2 + Σy2)
15 1.10*G + ψ2*Q + ny*( - 0.30*Σx2 + Σy2)
16 1.10*G + ψ2*Q + ny*( - 0.30*Σx2 - Σy2)
17 1.10*G + ψ2*Q + ny*( + 0.30*Σx2 - Σy2)
18  G + Q
19 1.10*G + 0.30*Q

```

όπου ψ2, nx, ny ορίζονται ανά στάθμη, καθώς
κι ο συντελεστής μάζας μεταβλητών δράσεων φ:

Στ	φ	ψ2	nx	ny
1	0.800	0.300	1.00	1.000
2	0.800	0.300	1.00	1.000
3	0.800	0.300	1.00	1.000

Διάτμηση

Η τέμνουσα σχεδιασμού υπολογίζεται ανά διεύθυνση ως εξής:

Vmax= μέγιστη τέμνουσα από όλους τους συνδυασμούς

Vk = (M1d+M2d)/lc1

Vs = Vg + ψ2*Vq

lc1 = το καθαρό ύψος του υποστυλώματος

M1d = γRD*k1*Mrc

M2d = γRD*k2*Mrc

k1 = min(1, ΣMrb/ΣMrc) στην κεφαλή

k2 = min(1, ΣMrb/ΣMrc) στον πόδα

Ved = Vs + Vk

Vsd = max(Vmax,Vk)

ΑΝΤΟΧΗ ΒΛΗΤΡΩΝ

- Διαστάσεις και ποιότητες υλικών

Διάμετρος βλήτρων Φ14 => As=1.54cm²

Διάμετρος οπής Φ19

Μήκος έμπτυξης le=112mm

Χάλυβας fyk=500MPa, γs=1.15

Σκυρόδεμα fck=16MPa, γc=1.50

Κόλλα fbk=200MPa, γb=1.30
Ελάχιστες επικαλύψεις: d_μπρος=84mm, d_πίσω=70mm, d_πλάγια=42mm.

- Αντοχή σε εξόλκευση
 $N_{yd} = A_s \cdot f_{yk} / \gamma_s = 1.54 \cdot 500.0 / 1.15 = 66.93 \text{ kN}$ [6.11]
 $N_{bd} = f_{bk} \cdot l_e \cdot \pi \cdot d_b / \gamma_b = 200.0 \cdot 0.11 \cdot 3.14 \cdot 14 / 1.30 = 757.85 \text{ kN}$ [6.12]
 $\gamma_c = \gamma_c' \cdot \gamma_{inst} = 1.80 \cdot 1.00 = 1.80$
 $N_{cd} = 4.5 \cdot \pi \cdot l_e \cdot \sqrt{f_{ck} / \gamma_c \cdot \Phi} = 4.5 \cdot 3.14 \cdot 0.11 \cdot \sqrt{16.0 / 1.80 \cdot 19} = 20.58 \text{ kN}$ [6.13]
 $N_{ud} = \min[N_{yd}, N_{bd}, N_{cd}] = \min[66.93 \ 757.85 \ 20.58] = 20.58 \text{ kN}$

- Αντοχή σε διάτμηση
 $F_{ud1} = 0.65 \cdot d_b^2 \cdot \sqrt{f_{cd} \cdot f_{yd}} = 0.65 \cdot 14^2 \cdot \sqrt{10.67 \cdot 434.78} = 8.68 \text{ kN}$
 $F_{udMax} = A_s \cdot f_{yd} / \sqrt{3} = 1.54 \cdot 434.78 / 1.73 = 38.64 \text{ kN}$
 $F_{ud} = \min(F_{ud1}, F_{udMax}) = \min(8.68, 38.64) = 8.68 \text{ kN}$ [6.9]

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 2 (z=4.00m)

ΥΛΙΚΑ ΕΝΙΣΧΥΣΕΩΝ ΚΑΙ ΝΕΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ: C25/30 S500 συνδ. S500
ΥΛΙΚΑ ΥΦΙΣΤΑΜΕΝΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ: C16/20 S220 συνδ. S220
ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ ΓΙΑ ΥΦΙΣΤΑΜΕΝΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ: $\gamma_c=1.50$ $\gamma_s=1.15$
ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: c = 25mm
Δομικός Χάλυβας S_235

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 1

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-180	-231	-5.3	11.3	32.0	-15.0	4.2	-11.7	0.1
Q	-89	-89	-11.0	11.2	25.1	-11.1	5.5	-9.1	0.1
Σx1	-41	-41	-64.4	95.6	-74.7	258.9	40.0	83.4	-2.0
Σy1	835	835	453.6	-1050.5	73.4	-144.1	-376.0	-54.4	4.8
Σx2	160	160	85.2	-205.4	38.5	82.9	-72.6	11.1	2.9
Σy2	321	321	35.2	-232.9	-37.8	110.3	-67.0	37.0	-2.0

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.50 \cdot 10667 = 4557.4 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(9) = -1100.1 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.241$
 $N_s = -445.4$ $v_{ds} = 0.083 < 1.00$
x-x: $N_s = -280.4$ $N_{ex} = -63.9$ $Nox = -344.3$ $vd_{ex} = 0.064 < 0.65$
y-y: $N_s = -280.4$ $N_{ey} = 847.3$ $Noy = -1127.8$ $vd_{ey} = 0.210 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 37.4$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.76 \cdot 3.50 = 2.64$	0.01206	0.503	0.155	17.1 OK
y-y	$0.80 \cdot 3.55 = 2.84$	0.01206	0.503	0.155	18.3 OK

Ελεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-9: -1127.8	1095.0	201.9	314.4	58.0	3.48
Pmax	7: 622.2	463.8	138.5	0.0	0.048406	83
Mxmin	-7: 566.9	-1063.4	-241.6	-0.0	-0.0109049	39
Mxmax	-9: -1127.8	1095.0	201.9	314.4	58.0	3.48
Mymin	-5: 11.1	-394.9	-322.0	-49.5	-40.4	7.98
Mymax	-3: -571.9	426.6	282.3	186.8	123.7	2.28

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 115.3 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 394.3 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	15.6	99.7	1.10	0.00	1.00	169.38	3.55	52.5	68.2
X-:	15.6	99.7	1.10	0.00	1.00	134.53	3.55	41.7	57.4
Y+:	6.2	388.0	1.10	1.00	1.00	0.01	3.50	0.0	6.2
Y-:	6.2	388.0	1.10	0.83	1.00	318.42	3.50	183.0	189.2

KY1 80 h=4.00 75Φ20 Σ Φ8/8
N=567 M=1090 V=95 Nστ=445 (Eb-7) ρ=46.9 As=235.6 Mrd=2799
x-x: σκέλη συνδ.=5 ρw=3.93% Vrdc=247 VrdMax=1725 Vrds=983 Vsd=0
y-y: σκέλη συνδ.=5 ρw=3.93% Vrdc=131 VrdMax=1725 Vrds=983 Vsd=394

Ελεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

$\alpha = \alpha_n \cdot \alpha_s = 0.000 \cdot 0.000 = 0.000$
X-X: $q = 1.80$, $vd = 0.064 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.
Y-Y: $\alpha_{wd_min} = 30 \cdot \mu \cdot v_d \cdot e_{sy, d} \cdot b_c / b_o - 0.035 = 30 \cdot 3.7 \cdot 0.210 \cdot 0.00217 \cdot 0.80 / 0.75 - 0.035 = 0.019$

$$wd = \rho s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0034 \cdot 435 / 11 = 0.137 \Rightarrow \alpha \cdot wd = 0.122 \geq 0.019$$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 2

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-34	-40	-0.1	0.1	0.1	-0.0	0.0	-0.0	0.0
Q	-8	-8	-0.0	0.0	0.2	-0.0	0.0	-0.0	0.0
Σx1	69	69	0.6	-0.8	6.0	-0.9	-0.4	-1.7	0.7
Σy1	99	99	2.9	-3.7	-9.0	2.0	-1.7	2.8	-0.5
Σx2	-4	-4	-1.0	1.0	4.3	-0.7	0.5	-1.3	0.4
Σy2	287	287	7.6	-8.3	5.6	-1.2	-4.0	-1.7	0.4

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.06 \cdot 16667 = 885.4 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(17) = -330.6 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.373$$

$$N_s = -65.3 \quad v_{ds} = 0.063 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -46.1 \quad N_{ex} = 98.4 \quad N_{ox} = -144.6 \quad v_{d_ex} = 0.139 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -46.1 \quad N_{ey} = 287.9 \quad N_{oy} = -334.0 \quad v_{d_ey} = 0.321 < 0.65$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{d}} = 43.1$$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.66 \cdot 0.01 = 0.01$	0.00016	0.063	0.051	0.1 OK
y-y	$0.66 \cdot 0.01 = 0.01$	0.00016	0.063	0.051	0.1 OK

Ελεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -17:	-334.0	8.7	1.0	54.0	6.1	0.16
Pmax 15:	248.6	7.8	4.5	23.7	13.6	0.33
Mxmin -15:	241.7	-8.5	-1.0	-26.6	-3.3	0.32
Mxmax -17:	-334.0	8.7	1.0	54.0	6.1	0.16
Mymin 7:	38.6	2.6	-10.6	9.9	-39.7	0.27
Mymax 9:	-117.1	-2.9	11.0	-12.1	46.1	0.24
14:	246.4	7.2	7.1	20.1	19.7	0.36

Ελεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 3.3 \text{ KN}, \quad V_{maxY} = 4.2 \text{ KN}$$

Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
KN	KN				KN.m	m	KN	KN

$$Y2 \ O2 \ 25/25 \ H=4.00m \quad 4x1\Phi14 + 4\Phi14 \quad \Sigma \Phi8/15$$

$$A_{s_tot} = 12.3 \text{ cm}^2, \quad \rho = 19.70\%$$

$$x-x: \text{σκέλη συνδ.} = 2 \quad \rho_w = 2.68\% \quad V_{rdc} = 60 \quad V_{rdMax} = 253 \quad V_{rds} = 66 \quad V_{sd} = 3$$

$$y-y: \text{σκέλη συνδ.} = 2 \quad \rho_w = 2.68\% \quad V_{rdc} = 36 \quad V_{rdMax} = 253 \quad V_{rds} = 66 \quad V_{sd} = 4$$

Ελεγχος περίσφιγιξης 5.4.3.2.2(8)

$$\alpha = \alpha_n \cdot \alpha_s = 0.000 \cdot 0.000 = 0.000$$

$$X-X: q = 1.80, \quad v_d = 0.139 < 0.20 \Rightarrow \text{δεν απαιτείται έλεγχος.}$$

$$Y-Y: \alpha_{wd_min} = 30 \cdot \mu_f \cdot v_d \cdot e_{sy} \cdot d_{bc} / b_o - 0.035 = 30 \cdot 3.7 \cdot 0.321 \cdot 0.00217 \cdot 0.25 / 0.20 - 0.035 = 0.062$$

$$wd = \rho s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0126 \cdot 435 / 17 = 0.328 \Rightarrow \alpha \cdot wd = 0.070 \geq 0.062$$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 3

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-45	-51	-0.2	0.1	0.1	-0.0	0.1	-0.0	-0.0
Q	-8	-8	-0.2	0.0	0.2	-0.0	0.1	-0.1	-0.0
Σx1	-75	-75	-4.0	0.8	6.8	-1.3	1.2	-2.0	-0.1
Σy1	-492	-492	26.6	-4.1	-10.0	2.5	-7.7	3.1	0.1
Σx2	-78	-78	-2.1	0.5	4.8	-0.9	0.7	-1.4	-0.1
Σy2	685	685	-25.0	2.6	6.4	-1.6	6.9	-2.0	-0.1

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.06 \cdot 16667 = 885.4 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(17) = -763.7 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.863$$

$$N_s = -81.2 \quad v_{ds} = 0.078 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -58.5 \quad N_{ex} = -283.6 \quad N_{ox} = -342.2 \quad v_{d_ex} = 0.328 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -58.5 \quad N_{ey} = -708.6 \quad N_{oy} = -767.1 \quad v_{d_ey} = 0.736 < 0.65 *$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{d}} = 38.6$$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.66 \cdot 0.01 = 0.01$	0.00016	0.063	0.051	0.1 OK
y-y	$0.66 \cdot 0.01 = 0.01$	0.00016	0.063	0.051	0.1 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-17:	-767.1	-2.3	1.3	-52.4	30.7	0.04
Pmax	15:	656.9	-24.6	5.1	-38.2	8.0	0.64
Mxmin	9:	417.6	-28.1	12.2	-50.8	22.0	0.55
Mxmax	7:	-521.0	27.6	-11.8	63.6	-27.3	0.43
Mymin	7:	-521.0	27.6	-11.8	63.6	-27.3	0.43
Mymax	9:	417.6	-28.1	12.2	-50.8	22.0	0.55

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 3.8 KN, VmaxY = 8.1 KN

Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
KN	KN				KN.m	m	KN	KN

Y3 O3 25/25 H=4.00m 4x1Φ20 + 4Φ20 Σ Φ8/10

As_tot=25.1cm², ρ=40.21%

x-x: σκέλη συνδ.=2 ρw=4.02% Vrdc=60 VrdMax=253 Vrds=98 Vsd=4

y-y: σκέλη συνδ.=2 ρw=4.02% Vrdc=60 VrdMax=253 Vrds=98 Vsd=8

Ελεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

$\alpha = \alpha_n \alpha_s = 0.333 \cdot 0.681 = 0.227$

X-X: $\alpha w_{d_min} = 30 \cdot \mu \phi \cdot v_d \cdot \epsilon_{sy} \cdot d \cdot b_c / b_o - 0.035 = 30 \cdot 5.4 \cdot 0.328 \cdot 0.00217 \cdot 0.25 / 0.20 - 0.035 = 0.110$

$w_d = \rho_s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0224 \cdot 435 / 17 = 0.585 \Rightarrow \alpha \cdot w_d = 0.133 \geq 0.110$

Y-Y: $\alpha w_{d_min} = 30 \cdot \mu \phi \cdot v_d \cdot \epsilon_{sy} \cdot d \cdot b_c / b_o - 0.035 = 30 \cdot 3.7 \cdot 0.736 \cdot 0.00217 \cdot 0.25 / 0.20 - 0.035 = 0.188$

$w_d = \rho_s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0323 \cdot 435 / 17 = 0.843 \Rightarrow \alpha \cdot w_d = 0.191 \geq 0.188$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 4

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-113	-149	-6.1	6.4	1.6	-0.2	3.1	-0.4	0.0
Q	-75	-75	-6.0	5.2	3.4	-0.8	2.8	-1.1	0.0
Σx1	190	190	-60.0	60.1	-74.7	117.6	30.0	48.1	-0.8
Σy1	-170	-170	374.1	-534.2	102.3	-70.9	-227.1	-43.3	2.0
Σx2	125	125	64.5	-104.9	-22.0	66.2	-42.3	22.1	1.2
Σy2	4	4	57.1	-111.6	-2.1	29.2	-42.2	7.8	-0.8

Ελεγχος σε θλίψη

Nrd = 0.85 * Ac * fcd = 0.85 * 0.36 * 16667 = 5100.0 KN, Nsd_min(5) = -407.5 KN

=> Nsd/Nrd = 0.080

Ns = -314.4 vds = 0.052 < 1.00

x-x: Ns = -186.7 Nex = 240.7 Nox = -427.3 vd_ex = 0.071 < 0.65

y-y: Ns = -186.7 Ney = -33.8 Noy = -220.5 vd_ey = 0.037 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

λmax = 10.78 / (√v_d) = 47.1

άξονας β * l_{col} = l_o Ic Ac i λ

x-x 0.70 * 3.50 = 2.43 0.00540 0.360 0.122 19.9 OK

y-y 0.79 * 3.55 = 2.80 0.00540 0.360 0.122 22.9 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-5:	-427.3	-211.7	-139.3	-663.6	-436.7	0.32
Pmax	3:	93.6	-180.8	-102.6	-645.7	-366.5	0.28
Mxmin	-7:	-413.2	-543.6	-106.6	-757.6	-148.6	0.72
Mxmax	-9:	39.9	560.8	105.7	729.9	137.5	0.77
Mymin	-5:	-427.3	-211.7	-139.3	-663.6	-436.7	0.32
Mymax	-3:	54.0	228.9	138.3	641.0	387.3	0.36

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 61.8 KN, VmaxY = 240.4 KN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	0.8	61.0	1.10	0.00	1.00	760.10	3.55	235.8	236.6
X-:	0.8	61.0	1.10	0.00	1.00	808.40	3.55	250.7	251.5
Y+:	4.3	236.1	1.10	0.58	1.00	789.41	3.50	390.8	395.1
Y-:	4.3	236.1	1.10	0.65	1.00	782.26	3.50	405.4	409.7

Y4 O4 60/60 H=4.00m 4x4Φ20 + 8Φ20 Σ Φ8/11

As_tot=75.4cm², ρ=20.94%

x-x: σκέλη συνδ.=4 ρw=3.05% Vrdc=101 VrdMax=1458 Vrds=429 Vsd=252

y-y: σκέλη συνδ.=4 ρw=3.05% Vrdc=132 VrdMax=1458 Vrds=429 Vsd=410

Έλεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

X-X: $q = 1.80$, $vd = 0.071 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.

Y-Y: $q = 1.80$, $vd = 0.037 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.

Υποσύλωμα 5 Ορθογώνιο 5: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 5

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-434	-479	-43.9	29.6	3.2	-0.9	18.4	-1.0	0.0
Q	-490	-490	-91.8	51.0	1.5	0.4	35.7	-0.3	0.0
Σx1	-100	-100	-5.6	34.0	-88.2	143.2	9.9	57.8	-0.8
Σy1	-169	-169	422.0	-812.9	18.7	-27.1	-308.7	-11.5	3.0
Σx2	-128	-128	75.6	-136.3	-53.2	97.2	-53.0	37.6	1.0
Σy2	-109	-109	95.3	-238.4	-34.1	53.6	-83.4	21.9	-0.9

Έλεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.41 \cdot 16667 = 5763.0 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -1352.2 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.235$

$N_s = -1382.6$ $v_{ds} = 0.204 < 1.00$

x-x: $N_s = -674.2$ $N_{ex} = -95.5$ $Nox = -769.8$ $vd_{ex} = 0.114 < 0.65$

y-y: $N_s = -674.2$ $N_{ey} = -71.0$ $Noy = -745.2$ $vd_{ey} = 0.110 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_d} = 23.9$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.82 \cdot 3.57 = 2.94$	0.01055	0.407	0.161	18.3 OK
y-y	$0.80 \cdot 3.55 = 2.83$	0.00675	0.407	0.129	22.0 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-1382.6	116.4	-0.6	1009.1	-4.8	0.12
Pmax	8:	-425.7	-496.1	11.7	-865.7	20.4	0.57
Mxmin	-7:	-813.5	-775.2	-70.9	-920.2	-84.2	0.84
Mxmax	-9:	-535.0	870.9	69.2	893.6	71.1	0.97
Mymin	-5:	-625.4	-230.0	-152.1	-660.8	-437.1	0.35
Mymax	-3:	-723.1	325.7	150.5	771.2	356.3	0.42

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 62.5 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 342.6 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	1.2	61.3	1.10	0.00	1.00	756.19	3.55	234.5	235.7
X-:	1.2	61.3	1.10	0.00	1.00	732.35	3.55	227.2	228.3
Y+:	30.9	311.7	1.10	0.00	1.00	933.91	3.57	288.2	319.1
Y-:	30.9	311.7	1.10	0.00	1.00	898.32	3.57	277.2	308.1

Y5 O5 60/75 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ18 + 10Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 21.3\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 $V_{rdc} = 65 \text{ kN}$, $V_{wy} = 891 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1823 \text{ kN}$, $V_{rds} = 369 \text{ kN}$, $V_{sd} = 62 \text{ kN}$

y-y: 5xΦ10/10 $V_{rdc} = 60 \text{ kN}$, $V_{wx} = 897 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1823 \text{ kN}$, $V_{rds} = 369 \text{ kN}$, $V_{sd} = 343 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 32Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1843.6 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 493.0 \text{ kN}$

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1863.0 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 582.5 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -95.5)/2 + 69.2/0.50 = 90.87 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ } 0.08) = 0.08 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.08 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/191 + 5 \cdot 8.68 = 150.37 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 90.87 < 150.37 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -71.0)/2 + 870.9/0.63 = 1337.14 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ } 0.88) = 0.88 \text{ m}$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.88 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 1392.29 \text{ kN}$$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1337.14 < 1392.29$ OK

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.259 \cdot 0.119 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.114 \cdot 0.002174) = 10.66$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [10.66 + 2] / 3 = 4.22$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.259 \cdot 0.119 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.110 \cdot 0.002174) = 11.01$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [11.01 + 2] / 3 = 4.34$$

Υποσύλωμα 6 Ορθογώνιο 6: υπάρχουν

ΤΟΙΧΩΜΑ 6

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-499	-623	51.7	4.7	5.5	10.4	-11.7	1.2	0.1
Q	-431	-431	47.9	2.4	4.7	18.3	-11.4	3.4	0.2
Σx1	-61	-61	-11.4	13.2	2.0	1736.7	6.1	433.7	-4.6
Σy1	410	410	693.2	-1926.6	285.9	-438.5	-654.9	-181.1	18.7
Σx2	-12	-12	32.4	-206.1	240.0	1148.7	-59.6	227.2	6.1
Σy2	182	182	161.1	-779.1	42.7	624.1	-235.1	145.3	-5.9

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 1.19 \cdot 16667 = 16878.2 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(1) = -1404.0 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.083$$

$$N_s = -1487.7 \quad v_{ds} = 0.075 < 1.00$$

$$x-x: \quad N_s = -814.8 \quad N_{ex} = -66.2 \quad N_{ox} = -881.0 \quad v_{d_ex} = 0.044 < 0.40$$

$$y-y: \quad N_s = -814.8 \quad N_{ey} = 427.7 \quad N_{oy} = -1242.5 \quad v_{d_ey} = 0.063 < 0.40$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 39.4$$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.82 \cdot 3.57 = 2.92$	0.03307	1.191	0.167	17.6 OK
y-y	$0.82 \cdot 3.40 = 2.79$	0.12413	1.191	0.323	8.6 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd	ε
Pmin	-1:	-1487.7	9.9	41.4	945.8	3957.5	0.01	
Pmax	7:	-250.7	767.8	292.7	2104.6	802.4	0.36	
Mxmin	-7:	-387.1	-1924.6	-942.7	-2302.6	-1127.8	0.84	
Mxmax	-9:	-1242.5	1936.4	976.5	2355.3	1187.7	0.82	
Mymin	-5:	-631.3	-585.2	-1851.4	-1208.3	-3822.3	0.48	
Mymin	-3:	-998.3	597.0	1885.2	1143.9	3611.9	0.52	
Mymin	-6:	-423.5	-1916.7	99.4	-2052.7	106.4	0.93	
+x	:	-881.0		1342.0		3909.2	0.34	1.500
-x	:	-748.6		-1342.0		-4248.5	0.32	1.500

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 490.4 \text{ KN}, \quad V_{maxY} = 673.1 \text{ KN}$$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
Y+:	16.3	656.8	1.10	0.00	1.00	2081.97	3.57	642.5	658.8
Y-:	16.3	656.8	1.10	0.00	1.00	2295.45	3.57	708.4	724.7

Y6 O6 155/80 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1φ14 + 12φ14

ρ_υπάρχων=18.2%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xφ10/10 $V_{rdc}=285\text{kN}$, $V_{wy}=2351 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=5022 \text{ kN}$, $V_{rds}=802 \text{ kN}$, $V_{sd}=490 \text{ kN}$

y-y: 5xφ10/10 $V_{rdc}=285\text{kN}$, $V_{wx}=1199 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=5022 \text{ kN}$, $V_{rds}=745 \text{ kN}$, $V_{sd}=673 \text{ kN}$

H διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 110cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 58φ16

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C φ10/10 $V_{rd2}=5244.0 \text{ kN}$ $V_{rd3}=1328.3 \text{ kN}$

"

y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C φ10/10 $V_{rd2}=5147.0 \text{ kN}$ $V_{rd3}=860.0 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα φ14/35

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -66.2) / 2 + 99.4 / 1.35 = 40.24 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ } 0.00) = 0.00 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 0.00 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 1534 + 5 \cdot 8.68 = 85.63 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 40.24 < 85.63 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 427.7) / 2 + 1916.7 / 0.68 = 3034.66 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ } 2.00) = 1.70 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 1.70 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 2639.15 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 3034.66 < 2639.15 \text{ ***}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.224 \cdot 0.071 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.044 \cdot 0.002174) = 21.17$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [21.168 + 2] / 3 = 7.72$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.224 \cdot 0.071 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.063 \cdot 0.002174) = 15.01$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [15.010 + 2] / 3 = 5.67$$

Υποσύλλωμα 7 Ορθογώνιο 7: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΛΩΜΑ 7

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-409	-454	16.3	4.9	-0.7	1.2	-2.9	0.5	-0.0
Q	-411	-411	19.9	2.6	-0.6	1.6	-4.3	0.5	-0.0
Σx1	36	36	4.3	-28.0	-57.9	125.9	-8.1	45.9	-0.6
Σy1	47	47	38.4	-421.8	22.9	-33.2	-115.1	-14.0	2.7
Σx2	36	36	-5.1	-33.2	-29.4	84.2	-7.0	28.4	0.8
Σy2	29	29	-25.1	-242.1	-22.5	45.8	-54.2	17.1	-0.9

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.41 \cdot 16667 = 5763.0 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(1) = -1199.6 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.208$$

$$N_s = -1230.0 \quad v_{ds} = 0.181 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -623.0 \quad N_{ex} = 50.5 \quad N_{ox} = -673.5 \quad v_{d_ex} = 0.099 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -623.0 \quad N_{ey} = 58.0 \quad N_{oy} = -681.0 \quad v_{d_ey} = 0.100 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 25.3$$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.83 \cdot 4.00 = 3.32$	0.01055	0.407	0.161	20.6 OK
y-y	$0.74 \cdot 3.40 = 2.51$	0.00675	0.407	0.129	19.5 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-1230.0	10.5	4.1	768.7	302.7	0.01
Pmax	6:	-515.6	63.6	4.7	772.9	56.7	0.08
Mxmin	-6:	-565.1	-424.1	6.4	-777.5	11.7	0.55
Mxmax	-8:	-681.0	436.4	-2.7	806.3	-4.9	0.54
Mymin	-5:	-645.3	-92.4	-134.0	-367.8	-533.3	0.25
Mymax	-3:	-600.8	104.7	137.7	394.9	519.4	0.27

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 50.8 \text{ KN}, \quad V_{maxY} = 121.9 \text{ KN}$$

	Vs	Ve	γ_{RD}	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	0.7	50.1	1.10	0.40	1.00	646.41	3.40	293.8	294.5
X-:	0.7	50.1	1.10	0.40	1.00	661.43	3.40	299.2	299.9
Y+:	4.4	117.5	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	4.4
Y-:	4.4	117.5	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	4.4

Y7 O7 60/75 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ. Κάμψης:

$$4x1\Phi14 + 4\Phi14$$

$$\rho_{\text{υπάρχων}} = 10.3\%$$

Υπάρχων Οπλ. Διάτμησης:

$$x-x: 5x\Phi8/16 \quad V_{rdc} = 71 \text{ kN}, \quad V_{wy} = 285 \text{ kN}, \quad V_{rdMax} = 1823 \text{ kN}, \quad V_{rds} = 369 \text{ kN}, \quad V_{sd} = 51 \text{ kN}$$

$$y-y: 4x\Phi8/16 \quad V_{rdc} = 61 \text{ kN}, \quad V_{wx} = 449 \text{ kN}, \quad V_{rdMax} = 1823 \text{ kN}, \quad V_{rds} = 369 \text{ kN}, \quad V_{sd} = 122 \text{ kN}$$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 28Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1843.6 kN Vrd3=493.0 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1863.0 kN Vrd3=582.5 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 50.5) / 2 + 6.4 / 0.50 = 38.04 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.70 \text{ } 0.03) = 0.03 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.03 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 5 * 8.68 = 97.54 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 38.04 < 97.54 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 58.0) / 2 + 424.1 / 0.63 = 697.38 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.70 \text{ } 0.46) = 0.46 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.46 * 1.00 * 1900 * 0.20 + 10 * 2 * 153.9 / 262 + 5 * 8.68 = 752.53 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 697.38 < 752.53 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.259 * 0.119 + 0.0035) / (2.5 * 0.099 * 0.002174) = 12.18$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [12.18 + 2] / 3 = 4.73$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.259 * 0.119 + 0.0035) / (2.5 * 0.100 * 0.002174) = 12.05$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [12.05 + 2] / 3 = 4.68$$

Υποσιύλωμα 8 Ορθογώνιο 8: υπάρχουν

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 8

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-413	-498	7.2	22.7	3.2	2.2	3.9	-0.3	-0.3
Q	-384	-384	5.8	22.1	3.3	3.9	4.1	0.2	-0.3
Σx1	67	67	25.9	-117.6	-40.4	516.8	-35.9	139.3	-1.8
Σy1	85	85	2.4	-771.5	49.4	-124.9	-193.5	-43.6	9.3
Σx2	50	50	-6.3	-31.2	37.3	343.8	-6.2	76.6	3.0
Σy2	80	80	-59.6	-656.5	-33.9	197.3	-149.2	57.8	-3.2

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.72 * 16667 = 10256.7 \text{ KN}, N_{sd_min}(1) = -1191.3 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.116$$

$$N_s = -1248.7 \text{ vds} = 0.103 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -663.1 \text{ Nex} = 92.7 \text{ Nox} = -755.7 \text{ vd_ex} = 0.063 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -663.1 \text{ Ney} = 105.0 \text{ Noy} = -768.1 \text{ vd_ey} = 0.064 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 33.5$$

$$\text{άξονας } \beta * I_{col} = I_o \quad I_c \quad A_c \quad i \quad \lambda$$

$$x-x \quad 0.83 * 4.00 = 3.32 \quad 0.02559 \quad 0.724 \quad 0.188 \quad 17.7 \text{ OK}$$

$$y-y \quad 0.80 * 3.40 = 2.73 \quad 0.03542 \quad 0.724 \quad 0.221 \quad 12.4 \text{ OK}$$

Έλεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1: -1248.7	63.8	8.8	1453.8	200.2	0.04
Pmax	6: -464.5	19.9	41.7	616.3	1293.7	0.03
Mxmin	-6: -558.0	-775.2	33.7	-1285.1	55.8	0.60
Mxmax	-8: -768.1	838.3	-26.5	1370.7	-43.4	0.61
Mymin	-5: -704.8	-82.3	-550.7	-229.9	-1538.3	0.36
Mymax	-3: -621.3	145.4	557.9	381.1	1461.8	0.38

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 152.6 kN, VmaxY = 209.7 kN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	0.2	152.4	1.10	0.17	1.00	1544.05	3.40	586.9	587.2
X-:	0.2	152.4	1.10	0.17	1.00	1603.69	3.40	607.1	607.3
Y+:	5.5	204.2	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	5.5
Y-:	5.5	204.2	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	5.5

Y8 O8 100/85 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 14Φ14

ρ_{υπάρχων}=7.9%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 6xΦ10/10 V_{rdc}=175kN, V_{wy}=1506 kN, V_{rdMax}=3443 kN, V_{rds}=615 kN, V_{sd}=153 kN

y-y: 5xΦ10/10 V_{rdc}=183kN, V_{wx}=1531 kN, V_{rdMax}=3443 kN, V_{rds}=627 kN, V_{sd}=210 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 38Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 V_{rd2}=3555.7 kN V_{rd3}=863.4 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 V_{rd2}=3536.3 kN V_{rd3}=769.7 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 92.7) / 2 + 26.5 / 0.86 = 77.23 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμολόγησης } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.07 \text{ m}) = 0.07 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.07 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 5 \cdot 8.68 = 136.73 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 77.23 < 136.73 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 105.0) / 2 + 838.3 / 0.72 = 1209.64 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμολόγησης } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.80 \text{ m}) = 0.80 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.80 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 1264.78 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1209.64 < 1264.78 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.285 \cdot 0.082 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.063 \cdot 0.002174) = 17.18$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [17.18 + 2] / 3 = 6.39$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.285 \cdot 0.082 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.064 \cdot 0.002174) = 16.90$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [16.90 + 2] / 3 = 6.30$$

Υποστύλωμα 9 Ορθογώνιο 9: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 9

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-353	-442	-18.8	17.9	-3.0	7.1	9.2	2.5	-0.5
Q	-322	-322	-30.5	20.2	-1.5	8.4	12.7	2.5	-0.5
Σx1	-65	-65	19.8	-141.6	-8.9	577.8	-40.3	146.7	-1.7
Σy1	-35	-35	65.4	-618.6	74.0	-110.2	-171.0	-46.1	9.7
Σx2	10	10	-23.6	40.8	60.1	379.6	16.1	79.9	3.5
Σy2	-240	-240	149.9	-848.1	8.1	239.1	-249.5	57.8	-3.8

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.78 \cdot 16667 = 11113.8 \text{ kN}, N_{sd_min}(1) = -1019.7 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.092$$

$$N_s = -1079.9 \quad v_{ds} = 0.083 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -582.8 \quad N_{ex} = -81.9 \quad N_{ox} = -664.7 \quad v_{d_ex} = 0.051 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -582.8 \quad N_{ey} = -243.4 \quad N_{oy} = -826.2 \quad v_{d_ey} = 0.063 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 37.5$$

άξονας	β ₁ l _{col} = l _o	I _c	A _c	i	λ
x-x	0.83*3.55 = 2.93	0.02687	0.785	0.185	15.8 OK
y-y	0.81*3.40 = 2.75	0.04100	0.785	0.229	12.0 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	N _d	M _{dx}	M _{dy}	M _{rdx}	M _{rdy}	M _{sd} /M _{rd}
P _{min}	-1:	-1079.9	54.5	22.2	1379.5	561.3	0.04
P _{max}	17:	-241.2	-186.8	6.2	-1258.6	41.4	0.15
M _{xmin}	-15:	-826.2	-834.6	135.6	-1380.7	224.3	0.60
M _{xmax}	-17:	-339.3	886.1	-114.9	1295.1	-168.0	0.68
M _{ymin}	-5:	-527.8	-18.2	-600.6	-51.4	-1694.6	0.35
M _{ymax}	-3:	-637.7	69.7	621.2	183.7	1636.1	0.38
	-16:	-345.2	861.6	-342.7	1241.6	-493.8	0.69

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 164.0 KN, VmaxY = 268.2 KN

	Vs KN	Ve KN	γRD	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	3.5	160.5	1.10	0.18	1.00	1664.80	3.40	636.2	639.7
X-:	3.5	160.5	1.10	0.18	1.00	1687.78	3.40	642.9	646.4
Y+:	13.9	254.3	1.10	0.00	1.00	1448.37	3.55	449.2	463.1
Y-:	13.9	254.3	1.10	0.00	1.00	1288.02	3.55	399.5	413.4

Y9 O9 105/85 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 14Φ14

ρ_υπάρχων=9.2‰

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 6xΦ10/10 Vrdc=217kN, Vwy=1583 kN, VrdMax=3615 kN, Vrds=688 kN, Vsd=164 kN

y-y: 5xΦ10/10 Vrdc=207kN, Vwx=1531 kN, VrdMax=3615 kN, Vrds=669 kN, Vsd=268 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 30cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 40Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=3738.9 kN Vrd3=907.9 kN

" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=3713.1 kN Vrd3=783.0 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [KANEΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -81.9) / 2 + 342.7 / 0.90 = 337.94 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.15 \text{ m}) = 0.15 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.15 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.30 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 403 + 5 \cdot 8.68 = 388.96 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 337.94 < 388.96 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -243.4) / 2 + 861.6 / 0.72 = 1067.57 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.70 \text{ m}) = 0.70 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.70 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 1122.72 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1067.57 < 1122.72 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.279 \cdot 0.081 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.051 \cdot 0.002174) = 20.80$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [20.798 + 2] / 3 = 7.60$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.279 \cdot 0.081 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.063 \cdot 0.002174) = 16.73$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [16.732 + 2] / 3 = 6.24$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 10

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-60	-66	-0.1	0.1	0.2	-0.1	0.0	-0.1	-0.0
Q	-15	-15	-0.1	0.0	0.2	-0.0	0.0	-0.0	-0.0
Σx1	59	59	0.7	-0.8	7.5	-1.6	-0.4	-2.3	-0.6
Σy1	-174	-174	2.9	-3.8	-0.6	-0.2	-1.7	0.1	0.3
Σx2	86	86	-0.9	1.0	4.9	-1.0	0.5	-1.5	-0.4
Σy2	-146	-146	7.7	-8.3	2.2	-0.3	-4.0	-0.6	-0.1

Έλεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.06 \cdot 16667 = 885.4 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(7) = -265.2 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.299$

$N_s = -111.6$ $v_{ds} = 0.107 < 1.00$

x-x: $N_s = -77.4$ $N_{ex} = 129.6$ $Nox = -207.1$ $v_{d_ex} = 0.199 < 0.65$

y-y: $N_s = -77.4$ $N_{ey} = -172.1$ $Noy = -249.6$ $v_{d_ey} = 0.240 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 32.9$

άξονας $\beta \cdot l_{col} = l_o$ I_c A_c i λ

x-x $0.66 \cdot 0.01 = 0.01$ 0.00016 0.063 0.051 0.1 OK

y-y $0.66 \cdot 0.01 = 0.01$ 0.00016 0.063 0.051 0.1 OK

Έλεγχος σε κάμψη

$\Sigma\Phi$	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -7:	-268.6	-3.4	0.2	-54.6	3.1	0.06

Pmax	9:	120.6	-2.9	3.1	-23.7	25.9	0.12
Mxmin	-15:	-249.6	-8.5	-0.1	-54.6	-0.5	0.16
Mxmax	-17:	94.7	8.7	-0.1	38.5	-0.6	0.23
Mymin	5:	-181.3	0.1	-7.4	0.5	-52.4	0.14
Mymax	3:	40.2	-0.4	8.0	-2.0	42.6	0.19

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 2.4 KN, VmaxY = 4.2 KN

Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
KN	KN				KN.m	m	KN	KN

Y10 O10 25/25 H=4.00m 4x1Φ14 + 4Φ14 Σ Φ8/15

As_tot=12.3cm², ρ=19.70%

x-x: σκέλη συνδ.=2 ρw=2.68% Vrdc=43 VrdMax=253 Vrds=66 Vsd=2

y-y: σκέλη συνδ.=2 ρw=2.68% Vrdc=36 VrdMax=253 Vrds=66 Vsd=4

Ελεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

$\alpha = \alpha_n \cdot \alpha_s = 0.000 \cdot 0.000 = 0.000$

X-X: $q = 1.80$, $vd = 0.199 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.

Y-Y: $\alpha_{wd_min} = 30 \cdot \mu \phi \cdot vd \cdot \epsilon_{sy} \cdot d \cdot bc / bo - 0.035 = 30 \cdot 3.7 \cdot 0.240 \cdot 0.00217 \cdot 0.25 / 0.20 - 0.035 = 0.038$

$wd = \rho_s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0091 \cdot 435 / 17 = 0.238 \Rightarrow \alpha \cdot wd = 0.042 \geq 0.038$

Υποστύλωμα 11 Ορθογώνιο 11: υπάρχον

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 11

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-300	-345	-58.3	26.1	3.8	-0.8	21.1	-1.1	-0.1
Q	-287	-287	-86.4	38.2	2.4	0.3	31.1	-0.5	-0.1
Σx1	-39	-39	-15.4	-56.4	-74.0	133.6	-10.3	51.9	-0.4
Σy1	-53	-53	-1.1	-157.2	-35.3	3.2	-39.0	9.6	2.4
Σx2	-17	-17	-32.9	68.1	-23.0	80.3	25.2	25.8	1.0
Σy2	-16	-16	29.9	-365.9	-79.9	80.7	-98.9	40.1	-1.1

Ελεγχος σε θλίψη

Nrd = 0.85 * Ac * fcd = 0.85 * 0.41 * 16667 = 5763.0 KN, Nsd_min(1) = -864.7 KN

$\Rightarrow Nsd / Nrd = 0.150$

Ns = -895.1 vds = 0.132 < 1.00

x-x: Ns = -465.0 Nex = -12.3 Nox = -477.4 vd_ex = 0.070 < 0.65

y-y: Ns = -465.0 Ney = -10.8 Noy = -475.8 vd_ey = 0.070 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 29.7$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	Ic	Ac	i	λ
x-x	0.83 * 3.55 = 2.95	0.01055	0.407	0.161	18.3 OK
y-y	0.74 * 3.40 = 2.51	0.00675	0.407	0.129	19.5 OK

Ελεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-895.1	92.4	-0.6	873.0	-5.8 0.11
Pmax	8:	-350.5	-84.3	62.4	-548.6	406.1 0.15
Mxmin	-15:	-475.8	-346.1	55.8	-768.8	123.9 0.45
Mxmax	-17:	-454.3	426.4	-57.3	787.7	-105.9 0.54
Mymin	-4:	-410.3	143.7	-135.3	496.0	-467.0 0.29
Mymax	-2:	-519.8	-63.5	133.8	-275.1	580.1 0.23

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 56.2 KN, VmaxY = 139.0 KN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	1.4	54.8	1.10	0.46	1.00	652.09	3.40	307.8	309.2
X-:	1.4	54.8	1.10	0.46	1.00	649.01	3.40	305.8	307.2
Y+:	32.5	106.5	1.10	0.00	1.00	806.22	3.55	250.1	282.6
Y-:	32.5	106.5	1.10	0.00	1.00	785.81	3.55	243.7	276.3

Y11 O11 60/75 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 10Φ14

ρ_υπάρχων=18.0%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 Vrdc=88kN, Vwy=891 kN, VrdMax=1823 kN, Vrds=369 kN, Vsd=56 kN

y-y: 5xΦ10/10 Vrdc=79kN, Vwx=897 kN, VrdMax=1823 kN, Vrds=369 kN, Vsd=139 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 28Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1843.6 kN Vrd3=493.0 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1863.0 kN Vrd3=582.5 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-Διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -12.3) / 2 + 57.3 / 0.50 = 108.57 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} : 4 * f_{ctm} * t) = \min(1.70 \text{ } 0.10) = 0.10 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.10 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 5 * 8.68 = 168.07 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 108.57 < 168.07 \text{ OK}$$

-Διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -10.8) / 2 + 426.4 / 0.63 = 666.65 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} : 4 * f_{ctm} * t) = \min(1.70 \text{ } 0.44) = 0.44 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.44 * 1.00 * 1900 * 0.20 + 10 * 2 * 153.9 / 262 + 5 * 8.68 = 721.80 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 666.65 < 721.80 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-Διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.259 * 0.119 + 0.0035) / (2.5 * 0.070 * 0.002174) = 17.19$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [17.19 + 2] / 3 = 6.40$$

-Διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.259 * 0.119 + 0.0035) / (2.5 * 0.070 * 0.002174) = 17.25$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [17.25 + 2] / 3 = 6.42$$

Υποσύστημα 12 Ορθογώνιο 12: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 12

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-170	-212	-15.3	2.8	-20.7	11.4	4.5	8.0	-0.2
Q	-104	-104	-9.6	-1.4	-12.1	7.5	2.1	4.9	-0.2
Σx1	-87	-87	-31.8	-40.6	-35.7	124.8	-2.2	40.1	-0.6
Σy1	32	32	16.2	-70.8	21.8	-27.7	-21.8	-12.4	2.0
Σx2	-100	-100	-77.5	110.7	-31.8	94.6	47.1	31.6	1.0
Σy2	34	34	61.7	-318.4	25.9	27.2	-95.0	0.3	-1.6

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.33 * 16667 = 4710.4 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(1) = -413.6 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.088$$

$$N_s = -442.1 \quad v_{ds} = 0.080 < 1.00$$

$$x-x: \quad N_s = -264.2 \quad N_{ex} = -109.9 \quad N_{ox} = -374.1 \quad v_{d_ex} = 0.067 < 0.65$$

$$y-y: \quad N_s = -264.2 \quad N_{ey} = 64.3 \quad N_{oy} = -328.5 \quad v_{d_ey} = 0.059 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 38.2$$

άξονας	$\beta * l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.83 * 4.00 = 3.32$	0.00744	0.332	0.150	22.2 OK
y-y	$0.75 * 3.20 = 2.40$	0.00744	0.332	0.150	16.0 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-442.1	1.7	26.7	31.1	499.2	0.05
Pmax	13:	-107.8	76.2	13.1	444.3	76.6	0.17
Mxmin	-15:	-199.9	-348.9	13.6	-456.1	17.8	0.77
Mxmax	-17:	-328.5	354.3	15.9	473.2	21.3	0.75
Mymin	-5:	-167.1	22.0	-118.4	53.1	-285.3	0.41
Mymax	-3:	-361.3	-16.7	147.9	-55.6	493.5	0.30

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 54.1 kN, VmaxY = 114.7 kN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	10.3	43.8	1.10	0.18	1.00	495.85	3.20	201.7	212.0
X-:	10.3	43.8	1.10	0.59	1.00	287.95	3.20	157.0	167.3
Y+:	5.6	109.1	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	5.6
Y-:	5.6	109.1	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	5.6

Y12 O12 65/65 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1φ14 + 4φ14

ρ_υπάρχων=4.9%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xφ8/16 Vrdc=113kN, Vwy=310 kN, VrdMax=1711 kN, Vrds=320 kN, Vsd=54 kN

y-y: 4xφ8/16 Vrdc=120kN, Vwx=310 kN, VrdMax=1711 kN, Vrds=320 kN, Vsd=115 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 15cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 17φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C φ10/10 Vrd2=1737.9 kN Vrd3=511.7 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C φ10/10 Vrd2=1737.9 kN Vrd3=511.7 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα φ14/35 και αναρτήρες φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -109.9) / 2 + 13.6 / 0.54 = -29.90 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 - 0.03) = -0.03 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot -0.03 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 5 \cdot 8.68 = 29.60 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow -29.90 < 29.60 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 64.3) / 2 + 348.9 / 0.54 = 672.92 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 0.59) = 0.59 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.59 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 5 \cdot 8.68 = 732.43 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 672.92 < 732.43 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μδ

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.276 \cdot 0.122 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.067 \cdot 0.002174) = 18.73$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [18.73 + 2] / 3 = 6.91$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.276 \cdot 0.122 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.059 \cdot 0.002174) = 21.33$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [21.33 + 2] / 3 = 7.78$$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 13

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-19	-25	-0.2	0.1	0.2	-0.1	0.1	-0.1	0.0
Q	-4	-4	-0.2	0.0	0.2	-0.0	0.1	-0.1	0.0
Σx1	68	68	-3.9	0.9	7.0	-1.5	1.2	-2.1	0.1
Σy1	455	455	16.0	-1.0	0.4	-0.5	-4.3	-0.2	-0.1
Σx2	63	63	-1.5	0.5	4.4	-0.9	0.5	-1.3	0.1
Σy2	-626	-626	-18.5	0.4	0.5	0.3	4.7	-0.0	0.1

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.06 \cdot 16667 = 885.4 \text{ kN}, N_{sd_min}(15) = -670.9 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.758$$

$$N_s = -40.6 \quad v_{ds} = 0.039 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -29.0 \quad N_{ex} = 250.6 \quad N_{ox} = -279.7 \quad v_{d_ex} = 0.268 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -29.0 \quad N_{ey} = 645.3 \quad N_{oy} = -674.3 \quad v_{d_ey} = 0.647 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 54.6$$

$$\alpha \text{ξονας} \quad \beta \cdot l_{col} = l_o \quad I_c \quad A_c \quad i \quad \lambda$$

$$x-x \quad 0.66 \cdot 0.01 = 0.01 \quad 0.00016 \quad 0.063 \quad 0.051 \quad 0.1 \text{ OK}$$

$$y-y \quad 0.66 \cdot 0.01 = 0.01 \quad 0.00016 \quad 0.063 \quad 0.051 \quad 0.1 \text{ OK}$$

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-15:	-674.3	0.4	0.5	35.1	39.2	0.01
Pmax	17:	623.1	17.7	1.1	23.9	1.5	0.74
Mxmin	14:	-629.9	-19.2	2.1	-65.2	7.0	0.29
Mxmax	16:	585.5	18.7	-1.5	27.0	-2.2	0.69
Mymin	4:	-226.3	-1.2	-6.9	-12.0	-70.7	0.10
Mymax	2:	181.9	0.6	7.4	5.0	58.4	0.13

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 2.3 \text{ kN}, V_{maxY} = 5.0 \text{ kN}$$

	Vs KN	Ve KN	γRD	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
Y13 O13 25/25 H=4.00m 4x1Φ18 + 4Φ18 Σ Φ8/10									
As_tot=20.4cm², ρ=32.57%									
x-x: σκέλη συνδ.=2 ρw=4.02% Vrdc=60 VrdMax=253 Vrds=98 Vsd=2									
y-y: σκέλη συνδ.=2 ρw=4.02% Vrdc=60 VrdMax=253 Vrds=98 Vsd=5									

Έλεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

$$\alpha = \alpha_n \alpha_s = 0.333 \cdot 0.681 = 0.227$$

$$X-X: \alpha w d_{\min} = 30 \cdot \mu \phi \cdot v d \cdot \epsilon_{sy} \cdot d \cdot b_c / b_o - 0.035 = 30 \cdot 5.4 \cdot 0.268 \cdot 0.00217 \cdot 0.25 / 0.20 - 0.035 = 0.083$$

$$w d = \rho_s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0144 \cdot 435 / 17 = 0.375 \Rightarrow \alpha \cdot w d = 0.085 \geq 0.083$$

$$Y-Y: \alpha w d_{\min} = 30 \cdot \mu \phi \cdot v d \cdot \epsilon_{sy} \cdot d \cdot b_c / b_o - 0.035 = 30 \cdot 3.7 \cdot 0.647 \cdot 0.00217 \cdot 0.25 / 0.20 - 0.035 = 0.161$$

$$w d = \rho_s \cdot f_{yd} / f_{cd} = 0.0323 \cdot 435 / 17 = 0.843 \Rightarrow \alpha \cdot w d = 0.191 \geq 0.161$$

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 14

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-156	-180	-8.4	6.4	5.1	-2.7	3.7	-1.9	0.0
Q	-157	-157	-11.2	7.1	9.6	-4.7	4.6	-3.6	0.0
Σx1	69	69	-42.8	62.2	0.9	14.4	26.2	3.4	-0.3
Σy1	-352	-352	236.7	-334.3	-16.9	54.9	-142.8	17.9	0.8
Σx2	-25	-25	39.6	-48.2	-8.3	32.8	-22.0	10.3	0.5
Σy2	-101	-101	33.7	-58.8	1.2	14.2	-23.1	3.3	-0.4

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.24 \cdot 16667 = 3400.0 \text{ KN}, N_{sd_min}(7) = -603.5 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.178$$

$$N_s = -477.5 \quad v_{ds} = 0.119 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -244.5 \quad N_{ex} = 174.5 \quad N_{ox} = -419.0 \quad v_{d_ex} = 0.105 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -244.5 \quad N_{ey} = -93.1 \quad N_{oy} = -337.6 \quad v_{d_ey} = 0.084 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{\max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 31.2$$

άξονας	β*1col = lo	Ic	Ac	i	λ	ea	e2
x-x	0.72*3.50 = 2.53	0.00360	0.240	0.122	20.7 OK		
y-y	0.82*3.77 = 3.08	0.00160	0.240	0.082	37.7 =>	0.0077	0.0193

Έλεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -7:	-616.7	-343.8	46.1	-502.9	67.5	0.68
Pmax 9:	154.1	-262.2	25.6	-378.3	37.0	0.69
Mxmin -7:	-616.7	-343.8	46.1	-502.9	67.5	0.68
Mxmax -9:	127.7	362.0	-54.9	384.3	-58.3	0.94
Mymin -8:	86.3	324.7	-63.6	392.1	-76.8	0.83
Mymax -6:	-575.4	-306.5	54.8	-501.3	89.6	0.61

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{\max X} = 22.2 \text{ KN}, V_{\max Y} = 156.1 \text{ KN}$$

	Vs KN	Ve KN	γRD	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	3.2	18.9	1.10	0.00	1.00	300.61	3.77	87.8	91.0
X-:	3.2	18.9	1.10	0.00	1.00	320.95	3.77	93.7	96.9
Y+:	5.4	150.6	1.10	0.71	1.00	449.70	3.50	241.3	246.7
Y-:	5.4	150.6	1.10	0.73	1.00	424.36	3.50	231.0	236.4

Y14 O14 40/60 H=4.00m 4x2Φ20 + 6Φ20 Σ Φ8/14

$$A_{s_tot} = 44.0 \text{ cm}^2, \rho = 18.33\%$$

$$x-x: \sigma_{\text{σκέλη}} \text{ συνδ.}=4 \rho_w=2.39\% V_{rdc}=71 V_{rdMax}=972 V_{rds}=225 V_{sd}=97$$

$$y-y: \sigma_{\text{σκέλη}} \text{ συνδ.}=3 \rho_w=2.69\% V_{rdc}=73 V_{rdMax}=972 V_{rds}=253 V_{sd}=247$$

Έλεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

$$X-X: q = 1.80, v_d = 0.105 < 0.20 \Rightarrow \text{δεν απαιτείται έλεγχος.}$$

$$Y-Y: q = 1.80, v_d = 0.084 < 0.20 \Rightarrow \text{δεν απαιτείται έλεγχος.}$$

Υποστυλώμα 21 Ορθογώνιο 21: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 21

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-243	-299	1.5	1.3	17.5	-11.8	-0.1	-7.3	-0.1
Q	-252	-252	5.2	-2.6	23.7	-14.4	-2.0	-9.5	-0.1
Σx1	96	96	30.9	-76.1	-66.3	229.0	-26.8	73.8	-0.6
Σy1	-25	-25	125.5	-323.3	-24.4	88.6	-112.2	28.2	3.3

Σx2	135	135	7.5	1.3	-75.4	268.7	-1.5	86.0	2.2
Σy2	-76	-76	158.2	-421.9	14.1	2.6	-145.0	-2.9	-2.1

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.51 \cdot 16667 = 7168.3 \text{ KN}$, $N_{sd_min(1)} = -744.0 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.104$
 $N_s = -781.8$ $v_{ds} = 0.093 < 1.00$
 x-x: $N_s = -404.6$ $N_{ex} = 157.4$ $Nox = -562.0$ $vd_{ex} = 0.067 < 0.65$
 y-y: $N_s = -404.6$ $N_{ey} = -116.2$ $N_{oy} = -520.8$ $vd_{ey} = 0.062 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{d1}} = 35.4$
 άξονας $\beta \cdot l_{col} = l_0$ I_c A_c i λ
 x-x $0.80 \cdot 3.55 = 2.86$ 0.01143 0.506 0.150 19.0 OK
 y-y $0.82 \cdot 3.55 = 2.90$ 0.01493 0.506 0.172 16.9 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-781.8	-2.1	-37.5	-51.9	-910.2	0.04
Pmax	11:	-185.5	-36.7	-53.2	-409.7	-594.2	0.09
Mxmin	-15:	-520.8	-421.7	-95.3	-717.7	-162.2	0.59
Mxmax	-17:	-288.3	422.9	60.7	678.0	97.3	0.62
Mymin	-12:	-516.5	125.9	-286.8	324.5	-739.5	0.39
Mymax	-10:	-292.6	-124.6	252.2	-334.3	676.8	0.37

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 97.8 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 146.1 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	10.9	86.9	1.10	0.00	1.00	783.46	3.55	243.0	253.9
X-:	10.9	86.9	1.10	0.00	1.00	865.96	3.55	268.6	279.5
Y+:	0.7	145.5	1.10	0.00	1.00	754.12	3.55	233.9	234.6
Y-:	0.7	145.5	1.10	0.00	1.00	697.06	3.55	216.2	216.9

Y21 O21 80/70 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:
 4x0Φ0 $\rho_{\text{υπάρχων}}=0.0\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xΦ0/0 $V_{rdc}=137\text{kN}$, $V_{wy}=0 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=2268 \text{ kN}$, $V_{rds}=492 \text{ kN}$, $V_{sd}=98 \text{ kN}$
 y-y: 5xΦ0/0 $V_{rdc}=149\text{kN}$, $V_{wx}=0 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=2268 \text{ kN}$, $V_{rds}=430 \text{ kN}$, $V_{sd}=146 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 30Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδετήρες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=2324.4 \text{ kN}$ $V_{rd3}=647.9 \text{ kN}$

" y: Συνδετήρες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=2311.5 \text{ kN}$ $V_{rd3}=585.5 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 157.4) / 2 + 60.7 / 0.68 = 168.04 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_0 = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ } 0.15) = 0.15 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_0 \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.15 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 5 \cdot 8.68 = 227.55 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 168.04 < 227.55 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -116.2) / 2 + 422.9 / 0.59 = 659.32 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_0 = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ } 0.43) = 0.43 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_0 \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.43 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 714.47 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 659.32 < 714.47 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.278 \cdot 0.104 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.067 \cdot 0.002174) = 17.65$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [17.65 + 2] / 3 = 6.55$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.278 \cdot 0.104 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.062 \cdot 0.002174) = 19.05$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [19.05 + 2] / 3 = 7.02$

Υποστυλώμα 22 Ορθογώνιο 22: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 22

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στροφή
G	-191	-231	5.3	-2.4	20.4	-12.8	-1.9	-8.3	-0.1
Q	-159	-159	8.4	-4.5	15.9	-11.8	-3.2	-6.9	-0.1
Σx1	-141	-141	31.7	-73.0	-73.4	89.9	-26.2	40.8	-0.2
Σy1	-9	-9	24.1	-76.2	47.7	-102.7	-25.1	-37.6	1.6
Σx2	-198	-198	24.4	-43.3	-162.1	233.8	-16.9	99.0	1.1
Σy2	68	68	29.4	-118.2	199.8	-343.2	-36.9	-135.7	-0.9

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.34 \cdot 16667 = 4774.2 \text{ KN}$, $N_{sd_min(1)} = -523.3 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.110$

$N_s = -550.3$ $v_{ds} = 0.098 < 1.00$

x-x: $N_s = -301.9$ $N_{ex} = -218.0$ $Nox = -519.9$ $v_{d_ex} = 0.093 < 0.65$

y-y: $N_s = -301.9$ $N_{ey} = -127.4$ $Noy = -429.3$ $v_{d_ey} = 0.076 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_{d1}} = 34.4$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_0$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.83 \cdot 4.00 = 3.32$	0.00417	0.337	0.111	29.9 OK
y-y	$0.82 \cdot 3.55 = 2.90$	0.01067	0.337	0.178	16.3 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-550.3	-10.0	-35.0	-134.0	-468.1	0.07
Pmax	13:	-39.9	-7.3	249.2	-17.4	594.3	0.42
Mxmin	-14:	-293.1	-135.2	-290.6	-179.3	-385.4	0.75
Mxmax	-16:	-310.7	127.2	255.4	215.9	433.4	0.59
Mymin	-15:	-174.5	-109.2	-430.9	-111.9	-441.9	0.98
Mymax	-17:	-429.3	101.2	395.7	133.7	522.8	0.76

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 176.6 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 45.1 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	11.2	165.4	1.10	0.00	1.00	639.66	3.55	198.4	209.6
X-:	11.2	165.4	1.10	0.00	1.00	520.29	3.55	161.4	172.6
Y+:	3.1	42.0	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	3.1
Y-:	3.1	42.0	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	3.1

Y22 O22 80/50 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 10Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 12.3\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 $V_{rdc} = 102 \text{ kN}$, $V_{wy} = 1199 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1620 \text{ kN}$, $V_{rds} = 393 \text{ kN}$, $V_{sd} = 177 \text{ kN}$

y-y: 5xΦ10/10 $V_{rdc} = 133 \text{ kN}$, $V_{wx} = 590 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1620 \text{ kN}$, $V_{rds} = 307 \text{ kN}$, $V_{sd} = 45 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 15cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 24Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1660.3 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 598.0 \text{ kN}$

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1621.5 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 426.6 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -218.0)/2 + 430.9/0.68 = 525.17 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/4 \cdot f_{ctm} \cdot t) = \min(1.70 \text{ m}, 0.46 \text{ m}) = 0.46 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.46 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/191 + 5 \cdot 8.68 = 584.67 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 525.17 < 584.67 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -127.4)/2 + 109.2/0.41 = 202.91 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/4 \cdot f_{ctm} \cdot t) = \min(1.70 \text{ m}, 0.18 \text{ m}) = 0.18 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.18 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/191 + 5 \cdot 8.68 = 262.42 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 202.91 < 262.42 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega d + 0.0035) / (2.5 \cdot v d \cdot \epsilon s y d) = (0.1 \cdot 0.204 \cdot 0.131 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.093 \cdot 0.002174) = 12.29$
 $\mu d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [12.286 + 2] / 3 = 4.76$
 -διδεύθυνση γ:
 $\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega d + 0.0035) / (2.5 \cdot v d \cdot \epsilon s y d) = (0.1 \cdot 0.204 \cdot 0.131 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.076 \cdot 0.002174) = 14.88$
 $\mu d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [14.880 + 2] / 3 = 5.63$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 23

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-191	-215	6.5	-1.2	9.8	-5.0	-1.9	-3.7	0.0
Q	-226	-226	11.1	-4.2	20.7	-10.1	-3.8	-7.7	0.0
Σx1	-8	-8	-25.5	53.4	6.5	5.6	19.7	-0.2	-0.3
Σy1	76	76	180.9	-316.2	-38.0	85.8	-124.3	30.9	0.9
Σx2	13	13	35.1	-45.7	-20.6	50.0	-20.2	17.7	0.5
Σy2	33	33	-6.8	-28.9	5.8	2.8	-5.5	-0.8	-0.4

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.24 \cdot 16667 = 3400.0 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -612.2 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.180$
 $N_s = -628.4$ $v_{ds} = 0.157 < 1.00$
 x-x: $N_s = -304.0$ $N_{ex} = -3.6$ $N_{ox} = -307.6$ $v_{d_ex} = 0.077 < 0.65$
 y-y: $N_s = -304.0$ $N_{ey} = 79.0$ $N_{oy} = -383.0$ $v_{d_ey} = 0.096 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{nd}} = 27.2$
 άξονας $\beta \cdot l_{col} = l_o$ I_c A_c i λ ea $e2$
 x-x $0.75 \cdot 3.50 = 2.64$ 0.00360 0.240 0.122 21.6 OK
 y-y $0.82 \cdot 3.77 = 3.09$ 0.00160 0.240 0.082 $37.9 \Rightarrow 0.0077$ 0.0193

Ελεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -1:	-628.4	-8.0	-34.2	-69.0	-295.8	0.12
Pmax 7:	-198.6	199.0	-49.8	392.8	-98.2	0.51
Mxmin -7:	-225.0	-334.9	75.5	-396.7	89.5	0.84
Mxmax -9:	-383.0	329.6	-92.6	418.8	-117.7	0.79
Mymin -8:	-378.0	297.6	-96.0	416.6	-134.4	0.71
Mymax -6:	-230.1	-302.8	78.9	-397.3	103.5	0.76

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 37.4 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 133.5 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	6.4	31.0	1.10	0.00	1.00	290.13	3.77	84.7	91.1
X-:	6.4	31.0	1.10	0.00	1.00	289.49	3.77	84.6	90.9
Y+:	3.3	130.2	1.10	0.59	1.00	379.98	3.50	190.3	193.6
Y-:	3.3	130.2	1.10	0.57	1.00	398.08	3.50	196.7	200.0

Y23 O23 40/60 H=4.00m 4x2Φ18 + 6Φ18 Σ Φ8/17
 $A_{s_tot} = 35.6 \text{ cm}^2$, $\rho = 14.84\%$
 x-x: σκέλη συνδ.=4 $\rho_w = 1.97\%$ $V_{rdc} = 60$ $V_{rdMax} = 972$ $V_{rds} = 185$ $V_{sd} = 91$
 y-y: σκέλη συνδ.=3 $\rho_w = 2.22\%$ $V_{rdc} = 38$ $V_{rdMax} = 972$ $V_{rds} = 208$ $V_{sd} = 200$

Ελεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

X-X: $q = 1.80$, $v_d = 0.077 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.
 Y-Y: $q = 1.80$, $v_d = 0.096 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.

Υποετύλωμα 24 Ορθογώνιο 24: υπάρχουν

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 24

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-121	-176	-5.3	4.9	9.3	-10.4	2.5	-4.9	-0.1
Q	-71	-71	-5.6	4.0	9.0	-12.9	2.4	-5.5	-0.1
Σx1	-24	-24	10.7	-94.6	-86.5	155.1	-26.3	60.4	-0.4
Σy1	-87	-87	9.4	-151.9	57.8	-197.4	-40.3	-63.8	2.8
Σx2	13	13	17.1	-87.0	-204.9	432.0	-26.0	159.2	1.9
Σy2	-143	-143	-3.6	-148.0	267.0	-656.2	-36.1	-230.8	-1.6

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.46 \cdot 16667 = 6542.2 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(15) = -331.5 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.051$
 $N_s = -343.3$ $v_{ds} = 0.045 < 1.00$

x-x: Ns = -214.5 Nex = -55.9 Nox = -270.3 vd_ex = 0.035 < 0.65
y-y: Ns = -214.5 Ney = -147.2 Noy = -361.7 vd_ey = 0.047 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_d} = 51.0$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.83 \cdot 4.00 = 3.32$	0.00693	0.462	0.123	27.1 OK
y-y	$0.83 \cdot 3.77 = 3.13$	0.02292	0.462	0.223	14.0 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	$\Sigma \Phi$	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -15:	-361.7	-115.3	-801.1	-123.6	-859.0	0.93	
Pmax 17:	-6.7	1.2	-315.6	3.4	-909.3	0.35	
Mxmin -6:	-308.3	-173.7	-166.2	-452.5	-432.9	0.38	
Mxmax -8:	-120.7	186.9	135.7	608.9	442.0	0.31	
Mymin -15:	-361.7	-115.3	-801.1	-123.6	-859.0	0.93	
Mymax -17:	-67.2	128.4	770.5	160.2	961.0	0.80	

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 285.6 kN, VmaxY = 51.7 kN

	Vs	Ve	γ_{RD}	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	kN	kN				kN.m	m	kN	kN
X+:	7.0	278.6	1.10	0.00	1.00	1120.59	3.77	327.3	334.3
X-:	7.0	278.6	1.10	0.00	1.00	937.07	3.77	273.7	280.7
Y+:	3.5	48.2	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	3.5
Y-:	3.5	48.2	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	3.5

Y24 O24 100/55 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψη:

4x1Φ14 + 12Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}}=10.1\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 Vrdc=157kN, Vwy=1807 kN, VrdMax=2228 kN, Vrds=414 kN, Vsd=286 kN

y-y: 6xΦ10/10 Vrdc=171kN, Vwx=652 kN, VrdMax=2228 kN, Vrds=342 kN, Vsd=52 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 29Φ16

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2300.7 kN Vrd3=769.1 kN

" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2242.5 kN Vrd3=501.6 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -55.9)/2 + 801.1/0.86 = 904.06 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.79 \text{ m}) = 0.79 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.79 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/191 + 5 \cdot 8.68 = 963.57 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 904.06 < 963.57 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -147.2)/2 + 115.3/0.45 = 180.06 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.12 \text{ m}) = 0.12 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.12 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/262 + 5 \cdot 8.68 = 235.21 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 180.06 < 235.21 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.211 \cdot 0.112 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.035 \cdot 0.002174) = 30.66$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [30.66 + 2]/3 = 10.89$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.211 \cdot 0.112 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.047 \cdot 0.002174) = 22.92$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [22.92 + 2]/3 = 8.31$

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 25

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-74	-96	7.7	-2.4	-0.3	-0.2	-2.5	0.0	0.0
Q	-68	-68	11.7	-5.0	-0.6	0.3	-4.2	0.2	0.0
Σx1	114	114	-25.8	44.2	-10.8	9.0	17.5	5.0	-0.3
Σy1	-36	-36	123.6	-243.1	-82.5	117.9	-91.7	50.1	0.8

Σx2	112	112	4.8	-22.8	-71.6	81.0	-6.9	38.1	0.4
Σy2	-56	-56	-21.1	-6.5	21.2	-14.3	3.7	-8.9	-0.4

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.22 \cdot 16667 = 3116.7 \text{ KN}$, $N_{sd_min(13)} = -242.1 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.078$

$N_s = -231.6$ $v_{ds} = 0.063 < 1.00$

x-x: $N_s = -125.7$ $N_{ex} = 128.5$ $Nox = -254.2$ $vd_{ex} = 0.069 < 0.65$

y-y: $N_s = -125.7$ $N_{ey} = -89.2$ $N_{oy} = -214.8$ $vd_{ey} = 0.059 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{nd}} = 42.9$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x $0.77 \cdot 3.50 = 2.70$	0.00277	0.220	0.112	24.0 OK	
y-y $0.74 \cdot 3.57 = 2.64$	0.00147	0.220	0.082	32.4 OK	

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -13:	-254.2	16.7	-85.4	54.4	-277.8	0.31	
Pmax 11:	27.0	23.1	-78.4	77.3	-262.5	0.30	
Mxmin -7:	-195.8	-260.5	115.1	-342.5	151.3	0.76	
Mxmax -9:	-55.6	252.1	-115.2	323.5	-147.9	0.78	
Mymin -8:	-123.7	225.6	-120.6	321.1	-171.7	0.70	
Mymax -6:	-127.6	-234.0	120.5	-325.3	167.5	0.72	

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 51.7 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 101.0 \text{ KN}$

	Vs KN	Ve KN	γRD	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	0.1	51.6	1.10	0.00	1.00	253.65	3.57	78.3	78.4
X-:	0.1	51.6	1.10	0.00	1.00	272.95	3.57	84.2	84.3
Y+:	4.0	96.9	1.10	0.24	1.00	341.39	3.50	132.7	136.7
Y-:	4.0	96.9	1.10	0.34	1.00	320.83	3.50	135.5	139.5

Y25 O25 40/55 H=4.00m 4x2Φ18 + 6Φ18 Σ Φ8/20

$A_{s_tot} = 35.6 \text{ cm}^2$, $\rho = 16.19\%$

x-x: σκέλη συνδ.=4 $\rho_w = 1.83\%$ $V_{rdc} = 80$ $V_{rdMax} = 891$ $V_{rds} = 157$ $V_{sd} = 84$

y-y: σκέλη συνδ.=3 $\rho_w = 1.88\%$ $V_{rdc} = 78$ $V_{rdMax} = 891$ $V_{rds} = 162$ $V_{sd} = 139$

Ελεγχος περίσφιγξης 5.4.3.2.2(8)

X-X: $q = 1.80$, $vd = 0.069 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.

Y-Y: $q = 1.80$, $vd = 0.059 < 0.20 \Rightarrow$ δεν απαιτείται έλεγχος.

Υποστυλώμα 26 Ορθογώνιο 26: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 26

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-74	-109	1.8	0.4	-0.1	0.1	-0.4	0.0	-0.0
Q	-37	-37	2.2	-0.9	-3.4	2.5	-0.8	1.5	-0.0
Σx1	-45	-45	-9.2	26.2	-6.5	51.1	8.9	14.4	-0.5
Σy1	-77	-77	100.1	-304.6	-160.7	216.4	-101.2	94.3	1.9
Σx2	-75	-75	22.2	-63.8	-199.0	276.3	-21.5	118.8	0.8
Σy2	-3	-3	-19.5	-30.6	50.8	-59.9	-2.8	-27.7	-1.2

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.31 \cdot 16667 = 4346.3 \text{ KN}$, $N_{sd_min(6)} = -201.9 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.046$

$N_s = -203.1$ $v_{ds} = 0.040 < 1.00$

x-x: $N_s = -131.2$ $N_{ex} = -74.1$ $Nox = -205.3$ $vd_{ex} = 0.040 < 0.65$

y-y: $N_s = -131.2$ $N_{ey} = -19.4$ $N_{oy} = -150.5$ $vd_{ey} = 0.029 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{nd}} = 54.1$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x $0.83 \cdot 4.00 = 3.32$	0.00365	0.307	0.109	30.5 OK	
y-y $0.80 \cdot 3.57 = 2.87$	0.00715	0.307	0.153	18.8 OK	

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -6:	-221.1	-296.6	232.6	-316.6	248.3	0.94	
Pmax 8:	-2.7	-94.6	161.6	-223.2	381.2	0.42	
Mxmin -7:	-194.4	-312.3	201.9	-322.9	208.8	0.97	

Mxmax -9:	-68.0	312.6	-200.2	334.7	-214.3	0.93
Mymin -13:	-57.0	54.8	-293.4	93.4	-499.7	0.59
Mymax -11:	-205.3	-54.5	295.2	-95.9	519.3	0.57

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 127.6 kN, VmaxY = 104.5 kN

	Vs kN	Ve kN	γRD	k1	k2	Mrc kN.m	lcl m	Vk kN	Ved kN
X+:	0.5	127.1	1.10	0.00	1.00	545.73	3.57	168.4	168.9
X-:	0.5	127.1	1.10	0.00	1.00	518.64	3.57	160.1	160.5
Y+:	0.6	103.8	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	0.6
Y-:	0.6	103.8	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	0.6

Y26 O26 70/50 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 10Φ14

ρ_υπάρχων=18.0%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xΦ10/10 Vrdc=99kN, Vwy=836 kN, VrdMax=1418 kN, Vrds=344 kN, Vsd=128 kN

y-y: 4xΦ10/10 Vrdc=119kN, Vwx=738 kN, VrdMax=1418 kN, Vrds=307 kN, Vsd=104 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 20Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1444.7 kN Vrd3=520.4 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1418.8 kN Vrd3=409.3 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [KANEΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -74.1) / 2 + 201.9 / 0.59 = 305.49 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.27 \text{ m}) = 0.27 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.27 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 5 * 8.68 = 365.00 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 305.49 < 365.00 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -19.4) / 2 + 312.3 / 0.41 = 752.99 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.50 \text{ m}) = 0.50 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.50 * 1.00 * 1900 * 0.20 + 10 * 2 * 153.9 / 262 + 5 * 8.68 = 808.13 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 752.99 < 808.13 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μd

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.226 * 0.139 + 0.0035) / (2.5 * 0.040 * 0.002174) = 30.44$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [30.44 + 2] / 3 = 10.81$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.226 * 0.139 + 0.0035) / (2.5 * 0.029 * 0.002174) = 41.52$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [41.52 + 2] / 3 = 14.51$$

Υποστούλωμα 27 Ορθογώνιο 27: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 27

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-318	-348	47.4	-22.8	-2.4	1.3	-17.6	0.9	-0.0
Q	-354	-354	88.0	-43.7	-5.7	3.3	-32.9	2.3	-0.0
Σx1	50	50	-10.3	15.2	-25.6	46.6	6.4	18.0	-0.4
Σy1	-25	-25	164.1	-266.3	-111.1	139.1	-107.6	62.6	1.4
Σx2	62	62	23.7	-42.0	-146.6	181.1	-16.4	81.9	0.6
Σy2	-40	-40	33.8	-72.7	35.4	-37.4	-26.6	-18.2	-0.9

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.27 * 16667 = 3791.0 \text{ kN}, N_{sd_min}(1) = -980.4 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.259$$

$$N_s = -1000.7 \text{ kN}, v_{ds} = 0.224 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -488.7 \text{ kN}, N_{ex} = 74.0 \text{ kN}, N_{ox} = -562.7 \text{ kN}, v_{d_ex} = 0.126 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -488.7 \text{ kN}, N_{ey} = -59.0 \text{ kN}, N_{oy} = -547.7 \text{ kN}, v_{d_ey} = 0.123 < 0.65$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 22.8$$

$$\acute{\alpha}\xi\omicron\nu\alpha\varsigma \quad \beta * l_{col} = l_o$$

Ic

Ac

i

λ

ea

e2

x-x $0.81 \cdot 3.57 = 2.91$ 0.00312 0.268 0.108 26.9 => 0.007 0.003
y-y $0.70 \cdot 3.20 = 2.23$ 0.00450 0.268 0.130 17.2 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-1000.7	-96.3	6.7	-432.4	30.1	0.22
Pmax	11:	-381.6	92.1	-161.6	211.0	-370.0	0.44
Mxmin	-7:	-528.7	-309.0	127.6	-358.9	148.1	0.86
Mxmax	7:	-495.7	276.1	-107.8	357.0	-139.4	0.77
Mymin	-13:	-562.7	-31.4	-189.9	-79.2	-479.3	0.40
Mymax	-11:	-414.6	-58.4	194.7	-130.1	433.7	0.45
	-6:	-498.6	-299.9	155.5	-340.5	176.5	0.88

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 89.1 kN, VmaxY = 138.7 kN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	kN	kN				kN.m	m	kN	kN
X+:	1.7	87.4	1.10	0.48	1.00	477.34	3.20	242.6	244.3
X-:	1.7	87.4	1.10	0.41	1.00	494.10	3.20	240.1	241.8
Y+:	29.2	109.5	1.10	0.00	1.00	405.89	3.57	125.3	154.4
Y-:	29.2	109.5	1.10	0.00	1.00	409.68	3.57	126.4	155.6

Y27 O27 60/50 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ20 + 8Φ16

ρ_υπάρχων=31.8%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 Vrdc=40kN, Vwy=713 kN, VrdMax=1215 kN, VrdS=295 kN, Vsd=89 kN

y-y: 4xΦ10/10 Vrdc=47kN, Vwx=590 kN, VrdMax=1215 kN, VrdS=246 kN, Vsd=139 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 19Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1229.1 kN Vrd3=445.5 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1216.1 kN Vrd3=392.1 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 74.0) / 2 + 155.5 / 0.50 = 348.36 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.31 \text{ m}) = 0.31 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.31 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 5 \cdot 8.68 = 407.87 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 348.36 < 407.87 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -59.0) / 2 + 299.9 / 0.41 = 702.95 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.46 \text{ m}) = 0.46 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.46 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 758.10 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 702.95 < 758.10 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.150 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.126 \cdot 0.002174) = 10.61$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [10.61 + 2] / 3 = 4.20$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.150 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.123 \cdot 0.002174) = 10.90$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [10.90 + 2] / 3 = 4.30$

Υποσύλωμα 28 Ορθογώνιο 28: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΩΜΑ 28

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-254	-312	-29.2	16.6	-4.3	2.1	11.5	1.6	-1.4
Q	-197	-197	-29.3	15.4	-9.9	7.8	11.2	4.4	-1.7
Σx1	-14	-14	-1.4	2.0	-7.6	269.9	0.9	69.4	-0.2
Σy1	-546	-546	312.4	-449.8	-357.8	685.6	-190.6	260.9	3.5
Σx2	-101	-101	27.7	-49.3	-455.1	924.6	-19.2	344.9	4.0
Σy2	-270	-270	118.0	-186.8	125.7	-187.0	-76.2	-78.2	-3.6

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.54 \cdot 16667 = 7686.8 \text{ kN}$, $N_{sd_min}(6) = -920.3 \text{ kN}$

=> Nsd/Nrd = 0.120
Ns = -715.7 vds = 0.079 < 1.00

x-x: Ns = -402.0 Nex = -20.1 Nox = -422.1 vd_ex = 0.047 < 0.65
y-y: Ns = -402.0 Ney = -239.6 Noy = -641.6 vd_ey = 0.071 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_d} = 38.3$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.76 \cdot 3.57 = 2.71$	0.00599	0.543	0.105	25.8 OK
y-y	$0.78 \cdot 3.20 = 2.51$	0.03168	0.543	0.242	10.4 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	$\Sigma \Phi$	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -6:	-951.9	-426.4	771.2	-616.4	1114.9	0.69	
Pmax 8:	211.2	-353.0	352.4	-567.7	566.8	0.62	
Mxmin -7:	-943.6	-427.5	609.3	-687.6	979.9	0.62	
Mxmax -9:	139.7	473.2	-599.9	591.8	-750.3	0.80	
Mymin -13:	-381.9	16.1	-976.0	22.3	-1352.5	0.72	
Mymax -11:	-422.1	29.6	985.3	38.9	1294.1	0.76	
-8:	148.0	472.0	-761.9	531.7	-858.2	0.89	

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 371.5 kN, VmaxY = 206.8 kN

	Vs KN	Ve KN	γ_{RD}	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	3.1	368.4	1.10	0.24	1.00	1303.13	3.20	554.5	557.6
X-:	3.1	368.4	1.10	0.23	1.00	1361.92	3.20	577.3	580.4
Y+:	15.9	190.8	1.10	0.00	1.00	630.68	3.57	194.6	210.6
Y-:	15.9	190.8	1.10	0.00	1.00	539.23	3.57	166.4	182.4

Y28 O28 115/50 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 8Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 20.5\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 Vrdc=145kN, Vwy=1389 kN, VrdMax=2329 kN, Vrds=603 kN, Vsd=371 kN

y-y: 4xΦ10/10 Vrdc=152kN, Vwx=590 kN, VrdMax=2329 kN, Vrds=459 kN, Vsd=207 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 70cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 31Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδετήρες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2415.0 kN Vrd3=869.9 kN

" y: Συνδετήρες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2330.9 kN Vrd3=486.8 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -20.1)/2 + 761.9/0.99 = 756.03 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/4 \cdot f_{ctm} \cdot t) = \min(1.70 \text{ m}, 0.14 \text{ m}) = 0.14 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.14 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.70 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/969 + 5 \cdot 8.68 = 802.59 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 756.03 < 802.59 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -239.6)/2 + 472.0/0.41 = 1032.86 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/4 \cdot f_{ctm} \cdot t) = \min(1.70 \text{ m}, 0.68 \text{ m}) = 0.68 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.68 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/262 + 5 \cdot 8.68 = 1088.01 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1032.86 < 1088.01 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.209 \cdot 0.116 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.047 \cdot 0.002174) = 23.32$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [23.32 + 2]/3 = 8.44$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.209 \cdot 0.116 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.071 \cdot 0.002174) = 15.34$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [15.34 + 2]/3 = 5.78$

Υποσύλωμα 30 Ορθογώνιο 30: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 30

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
----	----	----	-----	-----	-----	-----	----	----	--------

G	-188	-218	35.1	-51.2	-2.0	2.1	-21.6	1.0	-0.9
Q	-140	-140	39.5	-58.7	-2.6	2.9	-24.5	1.4	-1.0
Σx1	1	1	-0.2	-5.3	-51.9	67.7	-1.3	29.9	-0.4
Σy1	-15	-15	23.5	-150.6	-110.2	130.6	-43.5	60.2	0.8
Σx2	3	3	-6.8	-6.8	-150.6	175.7	-0.0	81.6	0.1
Σy2	-14	-14	25.8	-112.0	27.8	-28.2	-34.4	-14.0	-0.9

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.27 \cdot 16667 = 3791.0 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -483.9 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.128$

$N_s = -504.1$ $v_{ds} = 0.113 < 1.00$

x-x: $N_s = -281.7$ $N_{ex} = 7.4$ $N_{ox} = -289.2$ $v_{d_ex} = 0.065 < 0.65$

y-y: $N_s = -281.7$ $N_{ey} = -15.2$ $N_{oy} = -296.9$ $v_{d_ey} = 0.067 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_d} = 32.1$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_0$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.83 \cdot 4.00 = 3.32$	0.00312	0.268	0.108	30.7 OK
y-y	$0.68 \cdot 3.20 = 2.18$	0.00450	0.268	0.130	16.8 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	$\Sigma \Phi$	N_d	M_{dx}	M_{dy}	M_{rdx}	M_{rdy}	M_{sd}/M_{rd}
Pmin	-1:	-504.1	-157.1	7.2	-394.5	18.2	0.40
Pmax	17:	-233.5	22.6	-76.0	120.6	-405.7	0.19
Mxmin	-6:	-296.1	-226.1	154.1	-293.6	200.1	0.77
Mxmax	1:	-463.6	106.6	-6.7	386.0	-24.2	0.28
Mymin	-13:	-289.2	-100.6	-181.0	-195.6	-351.9	0.51
Mymax	-11:	-274.3	-47.1	187.4	-104.0	413.5	0.45

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 87.3 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 75.0 \text{ KN}$

	V_s	V_e	γ_{RD}	k_1	k_2	M_{rc}	l_{cl}	V_k	V_{ed}
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	1.6	85.8	1.10	0.78	1.00	445.37	3.20	271.9	273.4
X-:	1.6	85.8	1.10	0.77	1.00	447.50	3.20	273.0	274.5
Y+:	31.1	43.9	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	31.1
Y-:	31.1	43.9	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	31.1

Y30 O30 60/50 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ18 + 8Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 25.0\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 $V_{rdc} = 64 \text{ kN}$, $V_{wy} = 713 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1215 \text{ kN}$, $V_{rds} = 295 \text{ kN}$, $V_{sd} = 87 \text{ kN}$

y-y: 4xΦ10/10 $V_{rdc} = 68 \text{ kN}$, $V_{wx} = 590 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1215 \text{ kN}$, $V_{rds} = 246 \text{ kN}$, $V_{sd} = 75 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 19Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1229.1 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 445.5 \text{ kN}$

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1216.1 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 392.1 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + 7.4)/2 + 154.1/0.50 = 312.20 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_0 = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.27 \text{ m}) = 0.27 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_0 \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.27 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/191 + 5 \cdot 8.68 = 371.70 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 312.20 < 371.70 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -15.2)/2 + 226.1/0.41 = 544.42 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_0 = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.70 \text{ m}, 0.36 \text{ m}) = 0.36 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_0 \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.36 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/262 + 5 \cdot 8.68 = 599.57 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 544.42 < 599.57 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.150 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.065 \cdot 0.002174) = 20.65$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [20.65 + 2]/3 = 7.55$

-διεύθυνση y:
 $\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega d + 0.0035) / (2.5 \cdot v d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.150 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.067 \cdot 0.002174) = 20.11$
 $\mu d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [20.11 + 2] / 3 = 7.37$

Υποστύλωμα 32 Ορθογώνιο 32: υπάρχουν
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 32

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-192	-242	45.7	-64.6	-10.5	8.9	-27.6	4.8	2.7
Q	-136	-136	51.5	-74.8	-12.1	12.1	-31.6	6.0	3.1
Σx1	49	49	-7.8	-11.7	-84.2	244.5	-1.0	82.2	0.3
Σy1	52	52	30.2	-201.1	-250.4	456.6	-57.8	176.8	3.0
Σx2	69	69	-1.3	-6.9	-339.8	617.7	-1.4	239.4	0.1
Σy2	2	2	30.7	-189.2	67.5	-93.1	-55.0	-40.1	0.7

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.42 \cdot 16667 = 6012.3 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -497.3 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.083$
 $N_s = -531.1$ $v_{ds} = 0.075 < 1.00$
x-x: $N_s = -307.2$ $N_{ex} = 69.3$ $Nox = -376.5$ $vd_{ex} = 0.053 < 0.65$
y-y: $N_s = -307.2$ $N_{ey} = 67.0$ $Noy = -374.1$ $vd_{ey} = 0.053 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 39.3$
άξονας $\beta \cdot l_{col} = l_o$ I_c A_c i λ
x-x $0.83 \cdot 4.00 = 3.32$ 0.00521 0.424 0.111 30.0 OK
y-y $0.76 \cdot 3.20 = 2.44$ 0.02083 0.424 0.222 11.0 OK

Ελεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -1:	-531.1	-199.5	30.1	-450.6	67.9	0.44
Pmax 10:	-182.9	73.7	-334.7	196.5	-892.5	0.38
Mxmin -6:	-240.2	-298.1	543.3	-387.9	706.9	0.77
Mxmax 1:	-463.6	139.0	-32.3	504.7	-117.3	0.28
Mymin -13:	-375.1	-143.4	-632.3	-210.5	-928.3	0.68
Mymax -11:	-239.3	-43.6	659.0	-61.7	932.4	0.71

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 258.6 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 97.9 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	7.1	251.4	1.10	0.37	1.00	942.19	3.20	442.5	449.7
X-:	7.1	251.4	1.10	0.35	1.00	988.71	3.20	460.1	467.2
Y+:	39.8	58.1	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	39.8
Y-:	39.8	58.1	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	39.8

Y32 O32 100/50 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 12Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 11.7\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 6xΦ10/10 $V_{rdc} = 116 \text{ kN}$, $V_{wy} = 1205 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 2025 \text{ kN}$, $V_{rds} = 492 \text{ kN}$, $V_{sd} = 259 \text{ kN}$

y-y: 4xΦ10/10 $V_{rdc} = 146 \text{ kN}$, $V_{wx} = 885 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 2025 \text{ kN}$, $V_{rds} = 369 \text{ kN}$, $V_{sd} = 98 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 23Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιτηρες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 2091.6 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 753.4 \text{ kN}$

" y: Συνδεδιτηρες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 2026.9 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 461.0 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 69.3) / 2 + 543.3 / 0.86 = 666.83 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} : 4 \cdot f_{ctm} \cdot t) = \min(1.70 \text{ } 0.58) = 0.58 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.58 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 5 \cdot 8.68 = 726.33 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 666.83 < 726.33 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 67.0) / 2 + 298.1 / 0.41 = 761.56 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} : 4 \cdot f_{ctm} \cdot t) = \min(1.70 \text{ } 0.50) = 0.50 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$
 $= 4 \cdot 0.50 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 5 \cdot 8.68 = 816.71 \text{ kN}$
 Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 761.56 < 816.71 \text{ OK}$
 Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d
 -διεύθυνση x:
 $\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.207 \cdot 0.121 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.053 \cdot 0.002174) = 20.76$
 $\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [20.76 + 2] / 3 = 7.59$
 -διεύθυνση y:
 $\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.207 \cdot 0.121 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.053 \cdot 0.002174) = 20.89$
 $\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [20.89 + 2] / 3 = 7.63$

Υποστυλώμα 34 Ορθογώνιο 1: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 34

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-82	-109	3.9	-3.1	-1.1	0.9	-1.7	0.5	0.7
Q	-44	-44	2.6	-3.1	-0.8	1.2	-1.4	0.5	0.8
Σx1	-104	-104	-8.7	-3.5	-45.7	63.4	1.3	27.3	-0.9
Σy1	-262	-262	45.1	-83.7	-60.6	93.5	-32.2	38.5	1.9
Σx2	-78	-78	-13.2	3.6	-128.1	152.4	4.2	70.1	0.6
Σy2	-242	-242	64.4	-101.1	58.6	-42.8	-41.4	-25.3	0.3

Έλεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.24 \cdot 16667 = 3366.0 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(6) = -412.3 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.122$
 $N_s = -214.3$ $v_{ds} = 0.054 < 1.00$
 x-x: $N_s = -133.6$ $N_{ex} = -5.6$ $Nox = -139.2$ $v_{d_ex} = 0.035 < 0.65$
 y-y: $N_s = -133.6$ $N_{ey} = -218.8$ $Noy = -352.4$ $v_{d_ey} = 0.089 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 46.3$
 άξονας $\beta \cdot l_{col} = l_o$ I_c A_c i λ
 x-x $0.83 \cdot 4.00 = 3.32$ 0.00228 0.238 0.098 33.9 OK
 y-y $0.70 \cdot 3.20 = 2.24$ 0.00405 0.238 0.131 17.1 OK

Έλεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -6:	-427.2	-89.1	113.9	-233.1	297.9	0.38
Pmax 8:	189.6	-37.5	72.9	-156.1	303.6	0.24
Mxmin -15:	-352.4	-106.5	-87.2	-262.5	-214.7	0.41
Mxmax -17:	85.2	97.9	90.0	239.0	219.7	0.41
Mymin -13:	-128.1	-38.3	-163.8	-93.2	-398.9	0.41
Mymax -11:	-139.2	29.6	166.6	73.4	413.1	0.40

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 78.4 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 45.0 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	0.7	77.7	1.10	0.17	1.00	431.08	3.20	173.5	174.2
X-:	0.7	77.7	1.10	0.29	1.00	429.50	3.20	191.2	191.9
Y+:	2.3	42.7	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	2.3
Y-:	2.3	42.7	1.10	1.00	1.00	0.00	4.00	0.0	2.3

Y34 O1 60/45 H=4.00m

Υπάρχων Οπλ. Κάμψης:

4x1Φ14 + 12Φ14

ρ_υπάρχων=27.4%

Υπάρχων Οπλ. Διάτμησης:

x-x: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=106 \text{ kN}$, $V_{wy}=891 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1094 \text{ kN}$, $V_{rds}=221 \text{ kN}$, $V_{sd}=78 \text{ kN}$

y-y: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=82 \text{ kN}$, $V_{wx}=661 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1094 \text{ kN}$, $V_{rds}=221 \text{ kN}$, $V_{sd}=45 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 15cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 19Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ. διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=1106.2 \text{ kN}$ $V_{rd3}=436.0 \text{ kN}$

" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=1086.7 \text{ kN}$ $V_{rd3}=354.5 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -5.6) / 2 + 163.8 / 0.50 = 325.18 \text{ kN}$
 μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} : 4 * f_{ctm} * t) = \min(1.70 \text{ } 0.29) = 0.29 \text{ m}$
 $V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$
 $= 4 * 0.29 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 5 * 8.68 = 384.69 \text{ kN}$
 Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 325.18 < 384.69 \text{ OK}$

-διεύθυνση y :

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -218.8) / 2 + 38.3 / 0.36 = -4.43 \text{ kN}$
 μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} : 4 * f_{ctm} * t) = \min(1.70 \text{ } -0.00) = -0.00 \text{ m}$
 $V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$
 $= 4 * -0.00 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 5 * 8.68 = 55.08 \text{ kN}$
 Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow -4.43 < 55.08 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x :

$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.227 * 0.162 + 0.0035) / (2.5 * 0.035 * 0.002174) = 37.56$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [37.56 + 2] / 3 = 13.19$

-διεύθυνση y :

$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.227 * 0.162 + 0.0035) / (2.5 * 0.089 * 0.002174) = 14.84$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [14.84 + 2] / 3 = 5.61$

ΕΛΕΓΧΟΣ ΜΕΤΑΛΛΙΚΩΝ ΔΙΑΤΟΜΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

Υπ.		ΣΦ	h	N	Mx	My	Vx	Vy	kM	kL	k
15	HEB 400 4	7	400	-502	95.7	21.8	46.4	9.6	0.56	0.53	0.78
16	HEB 400 4	6	400	-135	67.2	48.3	33.3	21.6	0.39	0.38	0.55
17	HEB 400 4	8	400	-42	57.3	41.8	28.4	19.4	0.31	0.31	0.45
18	HEB 400 4	8	400	-228	86.0	72.2	42.7	32.3	0.52	0.51	0.73
19	HEB 400 4	6	400	-208	67.2	88.2	33.4	43.6	0.46	0.46	0.63
20	HEB 400 4	8	400	-45	57.5	77.6	28.4	38.0	0.37	0.37	0.51
29	HEB 400 4	8	400	-492	84.8	111.8	41.9	47.6	0.64	0.62	0.85
31	HEB 400 4	6	400	-188	67.1	154.4	33.4	74.5	0.55	0.55	0.74
33	HEB 400 4	8	400	-58	57.4	127.6	28.4	62.5	0.44	0.44	0.60

Μεταλλικό υποστυλώμα 121 (29)

Χαρακτηριστικά διατομής HEB400.

Χάλυβας S235: $f_y = 23.50 \text{ kN/cm}^2$, $f_u = 36.00 \text{ kN/cm}^2$

$b = 30.0 \text{ cm}$ $h = 40.0 \text{ cm}$ $t_w = 1.35 \text{ cm}$ $t_f = 2.40 \text{ cm}$ $A = 198.0 \text{ cm}^2$

$I_x = 360.5 \text{ cm}^4$ $I_y = 57680.0 \text{ cm}^4$ $I_z = 10820.0 \text{ cm}^4$ $I_w = 3751200.0 \text{ cm}^6$

$W_{ely} = 2880.00 \text{ cm}^3$ $W_{elz} = 721.00 \text{ cm}^3$ $W_{ply} = 3232.00 \text{ cm}^3$ $W_{plz} = 1104.00 \text{ cm}^3$

$M_{ely} = 61527.3 \text{ kNcm}$ $M_{elz} = 15403.2 \text{ kNcm}$ $M_{ply} = 69047.3 \text{ kNcm}$ $M_{plz} = 23585.5 \text{ kNcm}$

Κατάταξη διατομής: $\epsilon = 1.000$ $d = 29.80 \text{ cm}$ $c = 12.97 \text{ cm}$

Κορμός: $d/t_w = 29.80 / 1.35 = 22.07$ (43.0 49.5 100.8) \Rightarrow κατηγορίας 1

Πέλιμα: $c/t_f = 12.97 / 2.40 = 5.41$ (9.0 10.0 14.0) \Rightarrow κατηγορίας 1

Άρα η διατομή είναι κατηγορίας 1

Έλεγχος σέ Κύρτωση

$d/t_w = 24.30 \leq 69 \epsilon = 69.00 \Rightarrow$ δέν απαιτείται έλεγχος σε κύρτωση.

Έλεγχος σέ Διάτμηση κάθετα στον άξονα $y-y$

$A_v = 54.00 \text{ cm}^2$ $V_{pl} = 666.05 \text{ kN}$

$V/V_{pl} = 47.60 / 666.05 = 0.071 \leq 1 \Rightarrow \rho = 0.000$

Έλεγχος σέ Διάτμηση κάθετα στον άξονα $z-z$

$A_v = 153.72 \text{ cm}^2$ $V_{pl} = 1896.03 \text{ kN}$

$V/V_{pl} = 41.89 / 1896.03 = 0.022 \leq 1 \Rightarrow \rho = 0.000$

Έλεγχος σε Αξονική Δύναμη (Θλιπτική).

$N_{pl} = 198.00 * 23.5 / 1.10 = 4230.00 \text{ kN} > 491.73 \text{ kN}$

$n = 491.73 / 4230.00 = 0.116$

Έλεγχος σε Κάμψη [6.2.9.1 (5)]

$a_w = A - 2 * b * t_f / A = \min[0.5 (198.00 - 2 * 30.00 * 2.40) / 198.00] = 0.27$

$a_f = A - 2 * b * t_w / A = \min[0.5 (198.00 - 2 * 40.00 * 1.35) / 198.00] = 0.45$

$M_y = M_{ry} * (1 - n) / (1 - 0.5 * a_w)$

$= 69047.3 * (1 - 0.116) / (1 - 0.5 * 0.27)$

$= 70655.6 \text{ kNcm}$

$M_z = M_{rz} * (1 - [(n - a_w) / (1 - a_w)]^2)$

$= 23585.5 * (1 - [(0.116 - 0.27) / (1 - 0.27)]^2)$
 $= 23585.5 \text{ KNcm}$
 $M_{ny} = \min(70655.6 \ 69047.3) = 69047.3 \text{ KNcm}$
 $M_{nz} = \min(23585.5 \ 23585.5) = 23585.5 \text{ KNcm}$
 $M_y/M_{ny} = 11176.4/69047.3 = 0.162 \leq 1$
 $M_z/M_{nz} = 8475.5/23585.5 = 0.359 \leq 1$

Ελαστικός έλεγχος σύνθετων τάσεων von Mises (6.1)

$\sigma_{x,Ed} = 491.7/198.0 + 11176.4/2880.0 + 8475.5/721.0 = 18.12 \text{ KN/cm}^2$
 $\tau_{x,Ed,yz} = V_y/A_{vy} = 47.60/54.00 = 0.88 \text{ KN/cm}^2$
 $\tau_{x,Ed,xy} = V_z/A_{vz} = 41.89/153.72 = 0.27 \text{ KN/cm}^2$
 $\sigma_{Eq} = \sqrt{18.12^2 + 3 * (0.88^2 + 0.27^2)} = 18.19 \text{ KN/cm}^2$
 $k = \sigma_{Eq} / f_{yd} = 18.19/21.36 = 0.851$

Έλεγχος σε Διαξονική Κάμψη (6.41)

$\alpha = 2.00 \quad b = 1.00$
 $(11176.4/69047.3)^{2.00} + (8475.5/23585.5)^{1.00} = 0.386 \leq 1$
 $k = N/N_{pl} + M_y/M_{ypl} + M_z/M_{zpl}$
 $= 491.7/4230.0 + 11176/69047 + 8475/23585$
 $= 0.637 \leq 1$

Έλεγχος σε Λυγισμό

$L_y = 400 \text{ cm} \quad k_y = 1.00 \quad i_y = 17.068 \text{ cm} \quad \lambda_y = 23.44 \quad \lambda_1 = 93.90$
 $\lambda_y^* = 0.25 \quad \text{καμπύλη} = a \Rightarrow x_y = 0.989$
 $L_z = 400 \text{ cm} \quad k_z = 1.00 \quad i_z = 7.392 \text{ cm} \quad \lambda_z = 54.11 \quad \lambda_1 = 93.90$
 $\lambda_z^* = 0.58 \quad \text{καμπύλη} = b \Rightarrow x_z = 0.849$
 $x_{min} = 0.849$
 $b_{my} = 2.275 \quad \mu_y = 0.259 \quad \kappa_y = 0.972$
 $b_{mz} = 2.484 \quad \mu_z = 0.900 \quad \kappa_z = 0.888$
 $k = 491.7 / (0.85 * 4230.0) + 0.97 * 11176 / 69047 + 0.89 * 8475 / 23585$
 $= 0.613 \leq 1$

Έλεγχος σε Πλευρικό Λυγισμό

$L_y = 400.0 \text{ cm} \quad L_z = 400.0 \text{ cm}$
 $i_{LT} = 7.895 \text{ cm} \quad k = 1.0 \quad C_1 = 2.864 \quad C_2 = 1.562 \quad C_3 = 0.442 \quad z_g = 0.00 \text{ cm} \quad z_j = 0.00 \text{ cm}$

$\lambda_{LT} = 26.64 \quad \lambda_{LT}^* = 0.28 \quad \text{καμπύλη} = a \Rightarrow x_{LT} = 1.000$
 $M_{cr} = 943556.03 \text{ kN.cm}$
 $M_{b,Rd} = x_{LT} * W_{ply} * f_y / \gamma_{M1} = 1.000 * 3232.0 * 23.50 / 1.10 = 69047.3 \text{ KNcm}$
 $k = M_y / M_{b,Rd} = 11176 / 69047 = 0.162 \leq 1$
 $b_{mLT} = 2.275 \quad \mu_{LT} = 0.259 \quad \kappa_{LT} = 1.000$
 $k = 491.7 / (0.85 * 4230.0) + 1.00 * 11176 / (1.00 * 69047) + 0.89 * 8475 / 23585$
 $= 0.618 \leq 1$

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 3 (z=7.00m)

ΥΛΙΚΑ ΕΝΙΣΧΥΣΕΩΝ ΚΑΙ ΝΕΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ: C25/30 S500 συνδ. S500
 ΥΛΙΚΑ ΥΦΙΣΤΑΜΕΝΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ: C16/20 S220 συνδ. S220
 ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ΥΛΙΚΩΝ ΓΙΑ ΥΦΙΣΤΑΜΕΝΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ: $\gamma_c = 1.50 \quad \gamma_s = 1.15$
 ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: $c = 25 \text{ mm}$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 1

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-57	-94	20.9	-19.6	4.2	-23.8	-13.5	-9.3	-0.3
Q	-32	-32	19.0	-18.2	-3.9	-11.6	-12.4	-2.6	-0.3
Σx1	-15	-15	-62.8	11.6	-117.7	73.4	24.8	63.7	-0.4
Σy1	355	355	378.2	-8.5	8.3	73.0	-128.9	21.6	1.3
Σx2	66	66	24.7	30.5	-110.4	136.6	1.9	82.3	0.3
Σy2	159	159	146.4	-88.8	-62.9	55.9	-78.4	39.6	-1.9

Έλεγχος σε Θλίψη

$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.50 * 10667 = 4557.4 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(9) = -452.3 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.099$
 $N_s = -176.2 \quad v_{ds} = 0.033 < 1.00$
 $x-x: \quad N_s = -113.7 \quad N_{ex} = -18.6 \quad N_{ox} = -132.3 \quad v_{d_ex} = 0.025 < 0.65$
 $y-y: \quad N_s = -113.7 \quad N_{ey} = 359.3 \quad N_{oy} = -473.0 \quad v_{d_ey} = 0.088 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{d}}$

άξονας	$\beta * l_{col} = l_0$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.91 * 2.55 = 2.33$	0.01206	0.503	0.155	15.0 OK
y-y	$0.95 * 2.55 = 2.43$	0.01206	0.503	0.155	15.7 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-9:	-473.0	-15.1	-80.6	-37.2	-198.3	0.41
Pmax	7:	287.1	425.7	47.1	37.9	4.2	11.24
Mxmin	9:	-431.5	-368.4	-40.2	-190.8	-20.8	1.93
Mxmax	7:	287.1	425.7	47.1	37.9	4.2	11.24
Mymin	-12:	-227.5	-31.0	-183.1	-23.0	-136.0	1.35
Mymax	12:	-186.0	-40.0	132.7	-36.3	120.5	1.10

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 105.3 KN, VmaxY = 154.9 KN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	11.0	94.2	1.10	0.00	0.00	109.70	2.55	0.1	11.1
X-:	11.0	94.2	1.10	0.00	0.00	98.20	2.55	0.1	11.1
Y+:	18.6	136.3	1.10	0.00	1.00	21.74	2.55	9.4	28.0
Y-:	18.6	136.3	1.10	0.00	1.00	201.00	2.55	86.8	105.4

KY1 80 h=3.00 26Φ20 Σ Φ8/20
N=278 M=389 V=9 Νοτ=176 (Ea6) ρ=16.2 As=81.7 Mrd=950
x-x: σκέλη συνδ.=5 ρw=1.57% Vrdc=201 VrdMax=1725 Vrds=393 Vsd=0
y-y: σκέλη συνδ.=5 ρw=1.57% Vrdc=150 VrdMax=1725 Vrds=393 Vsd=155

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 2

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-42	-69	-7.1	4.4	4.6	-2.3	3.8	-2.3	-0.1
Q	-33	-33	-3.0	0.5	7.1	-5.3	1.2	-4.1	-0.2
Σx1	79	79	-63.5	48.7	-147.3	138.8	37.4	95.4	-0.1
Σy1	-97	-97	433.7	-308.3	131.1	-135.7	-247.4	-88.9	0.8
Σx2	51	51	38.6	-18.1	-103.9	97.1	-18.9	67.0	0.1
Σy2	-17	-17	160.6	-130.1	-1.9	1.2	-96.9	1.0	-0.8

Ελεγχος σε θλίψη

Nrd = $0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.36 \cdot 16667 = 5100.0$ KN, Nsd_min(7) = -191.3 KN
=> Nsd/Nrd = 0.038
Ns = -142.1 vds = 0.024 < 1.00
x-x: Ns = -85.7 Nex = 107.7 Nox = -193.4 vd_ex = 0.032 < 0.65
y-y: Ns = -85.7 Ney = -32.4 Noy = -118.2 vd_ey = 0.020 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

λmax = $10.78 / \sqrt{v_d} = 70.0$

άξονας	β*lcol = lo	Ic	Ac	i	λ
x-x	$0.81 \cdot 2.55 = 2.07$	0.00540	0.360	0.122	16.9 OK
y-y	$0.93 \cdot 2.55 = 2.38$	0.00540	0.360	0.122	19.5 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-7:	-206.2	-318.0	-181.6	-578.1	-330.1	0.55
Pmax	9:	64.5	-461.5	-168.0	-593.8	-216.2	0.78
Mxmin	9:	64.5	-461.5	-168.0	-593.8	-216.2	0.78
Mxmax	7:	-176.5	444.1	182.5	605.2	248.7	0.73
Mymin	-5:	-193.4	-136.2	-183.7	-415.0	-559.8	0.33
Mymax	5:	-163.7	185.0	193.8	472.2	494.8	0.39

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 125.9 KN, VmaxY = 263.1 KN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	3.8	122.0	1.10	0.00	0.00	653.29	2.55	0.6	4.4
X-:	3.8	122.0	1.10	0.00	0.00	681.19	2.55	0.6	4.4
Y+:	4.6	258.6	1.10	0.00	1.00	671.62	2.55	290.0	294.6
Y-:	4.6	258.6	1.10	0.00	1.00	663.15	2.55	286.4	290.9

Y2 O2 60/60 H=3.00m 4x3Φ20 + 8Φ20 Σ Φ8/16
As_tot=62.8cm², ρ=17.45%
x-x: σκέλη συνδ.=4 ρw=2.09% Vrdc=116 VrdMax=1458 Vrds=295 Vsd=126
y-y: σκέλη συνδ.=4 ρw=2.09% Vrdc=128 VrdMax=1458 Vrds=295 Vsd=295

Υποστυλώμα 3 Ορθογώνιο 3: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 3

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-209	-243	-187.5	111.9	0.4	-1.7	99.8	-0.7	-0.2
Q	-222	-222	-222.1	170.6	-0.7	0.7	130.9	0.5	-0.2
Σx1	-25	-25	18.8	-25.1	-224.0	191.2	-14.6	138.4	-0.7
Σy1	-77	-77	370.1	-194.5	-9.2	14.1	-188.2	7.8	1.4
Σx2	-43	-43	105.9	-74.5	-203.2	179.7	-60.1	127.6	1.2
Σy2	-47	-47	195.0	-163.6	-89.8	76.6	-119.5	55.4	-1.7

Ελεγχος σε θλίψη

Nrd = $0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.41 \cdot 16667 = 5763.0$ KN, Nsd_min(1) = -637.7 KN

=> Nsd/Nrd = 0.111

Ns = -660.5 vds = 0.097 < 1.00

x-x: Ns = -333.8 Nex = -28.7 Nox = -362.5 vd_ex = 0.053 < 0.65

y-y: Ns = -333.8 Ney = -33.7 Noy = -367.5 vd_ey = 0.054 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

λmax = $10.78 / \sqrt{v_d} = 34.5$

άξονας	β*lcol = lo	Ic	Ac	i	λ
x-x	$1.00 \cdot 2.57 = 2.56$	0.01055	0.407	0.161	15.9 OK
y-y	$0.93 \cdot 2.55 = 2.37$	0.00675	0.407	0.129	18.4 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-660.5	406.9	-1.3	852.4	-2.7	0.48
Pmax	8:	-211.7	-648.7	76.7	-740.6	87.6	0.88
Mxmin	8:	-211.7	-648.7	76.7	-740.6	87.6	0.88
Mxmax	-1:	-660.5	406.9	-1.3	852.4	-2.7	0.48
Mymin	10:	-353.3	-108.5	-229.8	-269.0	-569.6	0.40
Mymax	12:	-240.1	-437.3	230.4	-620.4	326.9	0.70

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 144.9 KN, VmaxY = 341.7 KN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	0.7	144.3	1.10	0.00	0.00	646.24	2.55	0.6	1.2
X-:	0.7	144.3	1.10	0.00	0.00	638.50	2.55	0.6	1.2
Y+:	149.1	192.6	1.10	0.00	0.00	802.11	2.57	0.7	149.7
Y-:	149.1	192.6	1.10	0.00	0.00	769.49	2.57	0.7	149.7

Y3 O3 60/75 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ18 + 10Φ14

ρ_υπάρχων=21.3%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 Vrdc=111kN, Vwy=891 kN, VrdMax=1823 kN, Vrds=369 kN, Vsd=145 kN

y-y: 5xΦ10/10 Vrdc=101kN, Vwx=897 kN, VrdMax=1823 kN, Vrds=369 kN, Vsd=342 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 28Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδετήρες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1843.6 kN Vrd3=493.0 kN

" y: Συνδετήρες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1863.0 kN Vrd3=582.5 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -28.7) / 2 + 76.7 / 0.50 = 139.22$ kN

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.12) = 0.12$ m

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.12 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 181.37$ kN

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 139.22 < 181.37$ OK

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -33.7) / 2 + 648.7 / 0.63 = 1005.52$ kN

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.66) = 0.66$ m

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.66 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 1043.32$ kN

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1005.52 < 1043.32$ OK

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μδ

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.259 \cdot 0.119 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.053 \cdot 0.002174) = 22.63$

$\mu d = [\mu(1/r)+2]/3 = [22.634+2]/3 = 8.21$
 -διεύθυνση y:
 $\mu(1/r) = (0.1*\alpha*\omega d+0.0035) / (2.5*vd*\epsilon_{syd}) = (0.1*0.259*0.119+0.0035) / (2.5*0.054*0.002174) = 22.33$
 $\mu d = [\mu(1/r)+2]/3 = [22.327+2]/3 = 8.11$

Υποστυλώμα 4 Ορθογώνιο 4: υπάρχουν

ΤΟΙΧΩΜΑ 4

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-242	-335	-244.1	-32.3	2.8	20.5	70.6	5.9	-0.6
Q	-253	-253	-284.7	-35.3	1.1	26.3	83.1	8.4	-0.7
Σx1	-28	-28	8.0	47.4	-325.0	267.8	13.1	197.6	-3.4
Σy1	28	28	278.4	-78.4	16.1	118.9	-118.9	34.3	7.8
Σx2	-20	-20	62.0	-56.3	-286.4	434.8	-39.4	240.4	6.1
Σy2	5	5	172.9	-199.8	-117.4	72.7	-124.2	63.4	-8.3

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85*Ac*f_{cd} = 0.85*1.19*16667 = 16878.2 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -768.8 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.046$
 $N_s = -831.6$ $v_{ds} = 0.042 < 1.00$
 x-x: $N_s = -444.2$ $N_{ex} = -21.5$ $Nox = -465.7$ $vd_{ex} = 0.023 < 0.40$
 y-y: $N_s = -444.2$ $N_{ey} = 36.4$ $N_{oy} = -480.6$ $vd_{ey} = 0.024 < 0.40$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_{d1}} = 52.7$
 άξονας $\beta*1_{col} = 1.0$ I_c A_c i λ
 x-x $0.99*2.57 = 2.54$ 0.03307 1.191 0.167 15.3 OK
 y-y $0.99*2.55 = 2.53$ 0.12413 1.191 0.323 7.8 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-831.6	-96.6	67.1	-1639.9	1139.1	0.06
Pmax	7:	-305.5	-77.9	117.1	-1202.8	1806.9	0.06
Mxmin	1:	-706.1	-756.6	5.6	-1538.0	11.3	0.49
Mxmax	-16:	-443.1	170.5	-172.7	1650.0	-1670.7	0.10
Mymin	-12:	-425.7	70.1	-426.2	475.5	-2891.8	0.15
Mymax	-10:	-462.8	-162.3	487.0	-770.2	2310.3	0.21
+x	:	-465.7		676.9		2569.1	0.26
-x	:	-422.8		-676.9		-2978.5	0.23

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 268.4 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 238.6 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
Y+:	102.6	136.0	1.10	0.00	0.00	1460.82	2.57	1.3	103.8
Y-:	102.6	136.0	1.10	0.00	0.00	1467.95	2.57	1.3	103.8

Y4 O4 155/80 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψη:

4x1Φ14 + 12Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}}=18.2\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=282 \text{ kN}$, $V_{wy}=2351 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=5022 \text{ kN}$, $V_{rds}=953 \text{ kN}$, $V_{sd}=268 \text{ kN}$

y-y: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=334 \text{ kN}$, $V_{wx}=1199 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=5022 \text{ kN}$, $V_{rds}=885 \text{ kN}$, $V_{sd}=239 \text{ kN}$

Βλάβη κατηγορίας 1: Μικρή ρωγμή στο σκυρόδεμα

H διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 110cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 48Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδεμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=5244.0 \text{ kN}$ $V_{rd3}=1328.3 \text{ kN}$

" y: Συνδεδεμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=5147.0 \text{ kN}$ $V_{rd3}=860.0 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v+N_g)/2 + M_g/z = (0.0+-21.5)/2 + 5.6/1.35 = -6.62 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4*f_{ctm}*t)) = \min(1.20 -0.00) = -0.00 \text{ m}$

$V_{rid} = 4*u_o*\mu*f_{ctm}*t + 10*n_b*As_b/hs + nd*F_{ud}$

$= 4*-0.00*1.00*1900*1.10 + 10*2*153.9/1534 + 3*8.68 = 21.41 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow -6.62 < 21.41 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 36.4) / 2 + 756.6 / 0.68 = 1131.64 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 / 0.74) = 0.74 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 0.74 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 1169.43 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1131.64 < 1169.43 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.224 \cdot 0.071 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.023 \cdot 0.002174) = 40.05$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [40.048 + 2] / 3 = 14.02$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.224 \cdot 0.071 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.024 \cdot 0.002174) = 38.80$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [38.805 + 2] / 3 = 13.60$$

Υποστυλώμα 5 Ορθογώνιο 5: υπάρχον

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 5

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-232	-266	-211.5	33.9	-7.5	5.1	81.8	4.2	-0.1
Q	-244	-244	-246.8	35.0	-8.9	5.8	93.9	4.9	-0.1
Σx1	4	4	0.8	25.8	-211.5	164.1	8.3	125.2	-0.8
Σy1	35	35	147.7	-6.2	20.0	-9.3	-51.3	-9.8	1.7
Σx2	8	8	15.8	-8.2	-184.5	149.3	-8.0	111.3	1.1
Σy2	25	25	111.3	-41.9	-70.9	55.0	-51.1	41.9	-1.5

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.41 \cdot 16667 = 5763.0 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(1) = -701.8 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.122$$

$$N_s = -724.6 \quad v_{ds} = 0.107 < 1.00$$

$$x-x: \quad N_s = -365.7 \quad N_{ex} = 15.5 \quad N_{ox} = -381.2 \quad v_{d_ex} = 0.056 < 0.65$$

$$y-y: \quad N_s = -365.7 \quad N_{ey} = 36.3 \quad N_{oy} = -402.0 \quad v_{d_ey} = 0.059 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 33.0$$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$1.00 \cdot 2.57 = 2.56$	0.01055	0.407	0.161	15.9 OK
y-y	$0.89 \cdot 2.55 = 2.26$	0.00675	0.407	0.129	17.5 OK

Έλεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1: -724.6	98.3	15.5	791.7	125.0	0.12
Pmax	6: -292.3	-158.8	-54.4	-651.6	-223.2	0.24
Mxmin	1: -679.0	-655.8	-23.5	-798.2	-28.6	0.82
Mxmax	-1: -724.6	98.3	15.5	791.7	125.0	0.12
Mymin	3: -335.3	-350.2	-228.4	-554.8	-361.9	0.63
Mymax	5: -321.8	-263.2	206.5	-509.7	399.9	0.52

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 134.2 \text{ KN}, \quad V_{maxY} = 251.4 \text{ KN}$$

	Vs	Ve	yRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	6.1	128.1	1.10	0.00	0.83	610.63	2.55	219.8	225.9
X-:	6.1	128.1	1.10	0.00	0.83	616.25	2.55	219.8	225.9
Y+:	118.2	53.8	1.10	0.00	1.00	749.35	2.57	321.3	439.5
Y-:	118.2	53.8	1.10	0.00	1.00	751.52	2.57	322.2	440.4

Y5 O5 60/75 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

$$4x1\Phi14 + 4\Phi14$$

$$\rho_{\text{υπάρχων}} = 10.3\%$$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

$$x-x: 5x\Phi8/16 \quad V_{rdc}=106\text{kN}, \quad V_{wy}=285 \text{ kN}, \quad V_{rdMax}=1823 \text{ kN}, \quad V_{rds}=454 \text{ kN}, \quad V_{sd}=134 \text{ kN}$$

$$y-y: 4x\Phi8/16 \quad V_{rdc}=94\text{kN}, \quad V_{wx}=449 \text{ kN}, \quad V_{rdMax}=1823 \text{ kN}, \quad V_{rds}=454 \text{ kN}, \quad V_{sd}=251 \text{ kN}$$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 28Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

$$\text{Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένος 2/τμητοί B500C } \Phi10/10 \quad V_{rd2}=1843.6 \text{ kN} \quad V_{rd3}=493.0 \text{ kN}$$

$$\text{" y: Συνδεδειγμένος 2/τμητοί B500C } \Phi10/10 \quad V_{rd2}=1863.0 \text{ kN} \quad V_{rd3}=582.5 \text{ kN}$$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Ελεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 15.5) / 2 + 23.5 / 0.50 = 54.81 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.20 / 0.05) = 0.05 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud} \\ = 4 * 0.05 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 3 * 8.68 = 96.97 \text{ kN}$$

$$\text{Ελεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 54.81 < 96.97 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 36.3) / 2 + 655.8 / 0.63 = 1051.66 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.20 / 0.69) = 0.69 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud} \\ = 4 * 0.69 * 1.00 * 1900 * 0.20 + 10 * 2 * 153.9 / 262 + 3 * 8.68 = 1089.45 \text{ kN}$$

$$\text{Ελεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1051.66 < 1089.45 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.259 * 0.119 + 0.0035) / (2.5 * 0.056 * 0.002174) = 21.53$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [21.526 + 2] / 3 = 7.84$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.259 * 0.119 + 0.0035) / (2.5 * 0.059 * 0.002174) = 20.41$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [20.414 + 2] / 3 = 7.47$$

Υποστούλωμα 6 Ορθογώνιο 6: υπάρχον

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 6

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-214	-278	-202.9	-20.2	-12.3	10.3	60.9	7.6	0.2
Q	-223	-223	-239.9	-31.7	-14.9	13.6	69.4	9.5	0.2
Σx1	27	27	20.8	24.3	-317.5	238.3	1.2	185.3	-2.7
Σy1	23	23	182.2	-3.2	37.0	10.1	-61.8	-9.0	6.9
Σx2	23	23	10.5	0.3	-279.8	258.2	-3.4	179.3	3.7
Σy2	34	34	178.2	-67.3	-100.5	68.0	-81.8	56.1	-4.6

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.72 * 16667 = 10256.7 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(1) = -667.3 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.065$$

$$N_s = -710.3 \quad v_{ds} = 0.059 < 1.00$$

$$x-x: \quad N_s = -373.0 \quad N_{ex} = 34.2 \quad N_{ox} = -407.2 \quad v_{d_ex} = 0.034 < 0.65$$

$$y-y: \quad N_s = -373.0 \quad N_{ey} = 41.1 \quad N_{oy} = -414.1 \quad v_{d_ey} = 0.034 < 0.65$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 44.4$$

άξονας	$\beta * l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$1.00 * 2.57 = 2.57$	0.02559	0.724	0.188	13.7 OK
y-y	$0.97 * 2.55 = 2.47$	0.03542	0.724	0.221	11.2 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-710.3	-74.8	34.3	-1155.7	529.6	0.06
Pmax	14:	-261.7	-113.9	-202.5	-625.0	-1111.2	0.18
Mxmin	1:	-624.3	-633.8	-39.1	-1226.0	-75.6	0.52
Mxmax	-17:	-400.5	35.6	24.9	1016.8	710.9	0.04
Mymin	3:	-282.7	-329.0	-346.6	-856.9	-902.9	0.38
Mymax	5:	-323.1	-261.4	310.5	-814.5	967.8	0.32

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 207.3 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 186.3 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γ_{RD}	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	11.2	196.2	1.10	0.00	0.37	1365.37	2.55	220.2	231.3
X-:	11.2	196.2	1.10	0.00	0.37	1389.13	2.55	220.2	231.3
Y+:	87.8	82.8	1.10	0.00	1.00	1168.46	2.57	501.0	588.8
Y-:	87.8	82.8	1.10	0.00	1.00	1181.01	2.57	506.4	594.2

Y6 O6 100/85 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ. Κάμψης:

4x1Φ14 + 4Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 3.5\%$

Υπάρχων Οπλ. Διάτμησης:

x-x: 2xΦ8/6 Vrdc=209kN, Vwy=643 kN, VrdMax=3443 kN, Vrds=615 kN, Vsd=207 kN
y-y: 2xΦ8/6 Vrdc=218kN, Vwx=544 kN, VrdMax=3443 kN, Vrds=627 kN, Vsd=186 kN
Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm
Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00
Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 38Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 Vrd2=3555.7 kN Vrd3=863.4 kN
" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 Vrd2=3536.3 kN Vrd3=769.7 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 34.2) / 2 + 39.1 / 0.86 = 62.53 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 / 0.05) = 0.05 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 0.05 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 104.69 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 62.53 < 104.69 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 41.1) / 2 + 633.8 / 0.72 = 895.32 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 / 0.59) = 0.59 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 0.59 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 933.12 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 895.32 < 933.12 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.285 \cdot 0.082 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.034 \cdot 0.002174) = 31.89$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [31.89 + 2] / 3 = 11.30$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.285 \cdot 0.082 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.034 \cdot 0.002174) = 31.35$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [31.35 + 2] / 3 = 11.12$$

Υποστυλώμα 7 Ορθογώνιο 7: υπάρχουν

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 7

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-145	-212	14.5	-28.4	-2.6	8.3	-14.3	3.6	0.4
Q	-147	-147	2.5	-34.7	-4.4	11.0	-12.4	5.1	0.4
Σx1	-4	-4	48.1	-49.2	-323.8	233.6	-32.4	185.8	-3.3
Σy1	74	74	240.0	-251.7	46.0	-100.0	-163.9	-48.7	8.3
Σx2	-21	-21	-16.3	22.8	-288.4	301.8	13.0	196.7	3.4
Σy2	90	90	316.6	-375.8	-101.0	-20.5	-230.8	26.8	-5.0

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.78 \cdot 16667 = 11113.8 \text{ KN}, N_{sd_min}(1) = -461.8 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.042$$

$$N_s = -507.0 \quad v_{ds} = 0.039 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -277.3 \quad N_{ex} = -48.5 \quad N_{ox} = -325.9 \quad v_{d_ex} = 0.025 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -277.3 \quad N_{ey} = 96.6 \quad N_{oy} = -373.9 \quad v_{d_ey} = 0.029 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 54.7$$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$1.00 \cdot 2.55 = 2.54$	0.02687	0.785	0.185	13.8 OK
y-y	$0.98 \cdot 2.55 = 2.49$	0.04100	0.785	0.229	10.9 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-507.0	-90.3	27.6	-1261.6	386.1	0.07
Pmax	15:	-107.1	338.1	-18.7	1242.6	-68.6	0.27
Mxmin	-15:	-180.7	-424.3	-98.7	-1211.7	-281.8	0.35
Mxmax	-17:	-373.9	341.1	123.4	1239.9	448.7	0.28
Mymin	3:	-229.8	-7.3	-341.8	-33.8	-1593.7	0.21
Mymax	5:	-177.6	40.6	333.4	179.2	1472.9	0.23

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 210.3 kN, VmaxY = 254.1 kN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	5.5	204.8	1.10	0.00	0.38	1548.47	2.55	251.8	257.3
X-:	5.5	204.8	1.10	0.00	0.36	1595.43	2.55	251.8	257.3
Y+:	19.4	234.7	1.10	0.00	0.00	1268.22	2.55	1.1	20.5
Y-:	19.4	234.7	1.10	0.00	0.00	1297.59	2.55	1.1	20.5

Y7 O7 105/85 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 14Φ14

ρ_υπάρχων=9.2‰

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 6xΦ10/10 Vrdc=241kN, Vwy=1583 kN, VrdMax=3615 kN, Vrds=645 kN, Vsd=210 kN

y-y: 5xΦ10/10 Vrdc=247kN, Vwx=1531 kN, VrdMax=3615 kN, Vrds=627 kN, Vsd=254 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 30cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 40Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=3738.9 kN Vrd3=907.9 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=3713.1 kN Vrd3=783.0 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -48.5) / 2 + 98.7 / 0.90 = 84.82 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.04 \text{ m}) = 0.04 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$
 $= 4 \cdot 0.04 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.30 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 403 + 3 \cdot 8.68 = 118.48 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 84.82 < 118.48 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 96.6) / 2 + 424.3 / 0.72 = 633.91 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.42 \text{ m}) = 0.42 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$
 $= 4 \cdot 0.42 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 671.71 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 633.91 < 671.71 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.279 \cdot 0.081 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.025 \cdot 0.002174) = 42.42$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [42.42 + 2] / 3 = 14.81$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.279 \cdot 0.081 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.029 \cdot 0.002174) = 36.97$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [36.97 + 2] / 3 = 12.99$

Υποσύλωμα 8 Ορθογώνιο 8: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΩΜΑ 8

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-164	-198	24.6	48.8	-2.9	-2.3	8.0	0.2	0.1
Q	-166	-166	7.3	75.9	-4.1	0.2	22.9	1.4	0.1
Σx1	0	0	49.7	-46.4	-210.0	181.8	-32.0	130.6	-1.0
Σy1	32	32	101.5	-75.6	13.4	30.6	-59.0	5.7	2.7
Σx2	-15	-15	-12.4	-16.5	-176.3	141.8	-1.4	106.0	1.0
Σy2	53	53	202.6	-122.6	-87.7	109.6	-108.4	65.8	-1.6

Έλεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.41 \cdot 16667 = 5763.0 \text{ kN}$, $N_{sd_min}(1) = -493.4 \text{ kN}$

$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.086$

$N_s = -516.2$ $v_{ds} = 0.076 < 1.00$

x-x: $N_s = -267.3$ $N_{ex} = 31.4$ $Nox = -298.6$ $v_{d_ex} = 0.044 < 0.65$

y-y: $N_s = -267.3$ $N_{ey} = 58.0$ $Noy = -325.3$ $v_{d_ey} = 0.048 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 39.1$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.99 \cdot 2.55 = 2.52$	0.01055	0.407	0.161	15.7 OK
y-y	$0.89 \cdot 2.55 = 2.26$	0.00675	0.407	0.129	17.5 OK

Έλεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -1:	-516.2	179.7	-2.8	810.2	-12.7	0.22
Pmax 15:	-172.1	235.6	-39.2	728.7	-121.3	0.32
Mxmin 17:	-288.1	-177.0	30.4	-731.4	125.5	0.24
Mxmax 15:	-172.1	235.6	-39.2	728.7	-121.3	0.32
Mymin 3:	-239.3	48.6	-218.5	130.7	-588.0	0.37
Mymax 5:	-220.9	10.0	209.6	29.3	612.6	0.34
14:	-181.3	228.2	-145.0	574.2	-364.8	0.40

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 133.0 \text{ kN}$, $V_{maxY} = 124.5 \text{ kN}$

	Vs KN	Ve KN	γRD	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	0.6	132.3	1.10	0.00	0.94	616.54	2.55	251.4	252.0
X-:	0.6	132.3	1.10	0.00	0.93	626.54	2.55	251.4	252.0
Y+:	15.7	108.8	1.10	0.00	0.00	758.54	2.55	0.7	16.4
Y-:	15.7	108.8	1.10	0.00	0.00	761.19	2.55	0.7	16.4

Y8 O8 60/75 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψη:

4x1Φ14 + 10Φ14

ρ_υπάρχων=18.0%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 $V_{rdc}=124\text{kN}$, $V_{wy}=891 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1823 \text{ kN}$, $V_{rds}=369 \text{ kN}$, $V_{sd}=133 \text{ kN}$

y-y: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=111\text{kN}$, $V_{wx}=897 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1823 \text{ kN}$, $V_{rds}=369 \text{ kN}$, $V_{sd}=125 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 28Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2}=1843.6 \text{ kN}$ $V_{rd3}=493.0 \text{ kN}$

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2}=1863.0 \text{ kN}$ $V_{rd3}=582.5 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 31.4) / 2 + 145.0 / 0.50 = 305.97 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 / 0.27) = 0.27 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.27 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 348.12 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 305.97 < 348.12 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 58.0) / 2 + 228.2 / 0.63 = 388.61 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 / 0.26) = 0.26 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.26 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 426.41 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 388.61 < 426.41 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.259 \cdot 0.119 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.044 \cdot 0.002174) = 27.48$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [27.477 + 2] / 3 = 9.83$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.259 \cdot 0.119 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.048 \cdot 0.002174) = 25.23$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [25.229 + 2] / 3 = 9.08$$

Υποσύλλωμα 9 Ορθογώνιο 9: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΛΩΜΑ 9

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-82	-114	28.1	13.2	1.8	19.7	-5.0	6.0	0.2
Q	-73	-73	24.9	4.0	0.1	12.3	-7.0	4.1	0.2
Σx1	-41	-41	0.2	-16.0	-117.5	94.2	-5.4	70.6	-0.7
Σy1	10	10	31.3	-24.2	38.2	-37.4	-18.5	-25.2	3.0
Σx2	-45	-45	-36.6	-6.8	-131.5	124.0	9.9	85.2	0.8
Σy2	9	9	102.0	-76.0	39.2	-54.4	-59.3	-31.2	-1.1

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.33 \cdot 16667 = 4710.4 \text{ kN}, \quad N_{sd_min}(1) = -241.6 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.051$$

$$N_s = -263.0 \quad v_{ds} = 0.047 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -147.2 \quad N_{ex} = -47.4 \quad N_{ox} = -194.6 \quad v_{d_ex} = 0.035 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -147.2 \quad N_{ey} = 22.7 \quad N_{oy} = -169.9 \quad v_{d_ey} = 0.031 < 0.65$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 49.5$$

$$\alpha \text{ξονας} \quad \beta \cdot l_{col} = l_o \quad I_c \quad A_c \quad i \quad \lambda$$

$$x-x \quad 1.00 \cdot 3.00 = 3.00 \quad 0.00744 \quad 0.332 \quad 0.150 \quad 20.1 \text{ OK}$$

$$y-y \quad 0.91 \cdot 2.55 = 2.32 \quad 0.00744 \quad 0.332 \quad 0.150 \quad 15.5 \text{ OK}$$

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-263.0	23.7	45.1	242.4	460.0	0.10
Pmax	13:	-65.0	105.7	145.3	290.3	399.0	0.36
Mxmin	17:	-135.1	-74.6	-76.7	-222.2	-228.5	0.34
Mxmax	15:	-89.7	151.4	80.7	418.8	223.1	0.36
Mymin	11:	-159.8	-28.8	-141.3	-57.8	-283.7	0.50
Mymax	-11:	-194.6	31.7	165.6	92.6	484.3	0.34

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 102.3 kN, VmaxY = 69.9 kN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	7.8	94.5	1.10	0.00	0.37	483.91	2.55	77.7	85.5
X-:	7.8	94.5	1.10	0.00	1.00	277.49	2.55	119.8	127.6
Y+:	7.6	62.3	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	7.6
Y-:	7.6	62.3	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	7.6

Y9 O9 65/65 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 4Φ14

ρ_υπαρχον=4.9%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ8/16 Vrdc=124kN, Vwy=310 kN, VrdMax=1711 kN, Vrds=320 kN, Vsd=102 kN

y-y: 4xΦ8/16 Vrdc=128kN, Vwx=310 kN, VrdMax=1711 kN, Vrds=320 kN, Vsd=70 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 15cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 17Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1737.9 kN Vrd3=511.7 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1737.9 kN Vrd3=511.7 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [KANEPHE 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -47.4) / 2 + 141.3 / 0.54 = 235.75 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.21 \text{ m}) = 0.21 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.21 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 3 * 8.68 = 277.91 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 235.75 < 277.91 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 22.7) / 2 + 28.8 / 0.54 = 64.25 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.06 \text{ m}) = 0.06 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.06 * 1.00 * 1900 * 0.15 + 10 * 2 * 153.9 / 191 + 3 * 8.68 = 106.40 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 64.25 < 106.40 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μδ

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.276 * 0.122 + 0.0035) / (2.5 * 0.035 * 0.002174) = 36.00$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [36.00 + 2] / 3 = 12.67$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.276 * 0.122 + 0.0035) / (2.5 * 0.031 * 0.002174) = 41.23$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [41.23 + 2] / 3 = 14.41$$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 10

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-65	-83	-11.9	11.5	13.9	-11.6	7.8	-8.5	-0.0
Q	-64	-64	-12.3	13.5	16.1	-17.0	8.6	-11.0	-0.0
Σx1	24	24	-67.2	48.3	-9.8	13.2	38.5	7.7	-0.1
Σy1	-115	-115	297.2	-206.0	-1.7	-19.7	-167.7	-6.0	0.4
Σx2	-4	-4	4.7	4.5	-8.9	3.2	-0.1	4.0	-0.0
Σy2	-37	-37	102.1	-81.8	-3.4	1.9	-61.3	1.7	-0.3

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.24 * 16667 = 3400.0 \text{ kN}, N_{sd_min}(7) = -223.1 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.066$$

$$N_s = -208.1 \text{ kN}, v_{ds} = 0.052 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -110.5 \text{ kN}, N_{ex} = 58.9 \text{ kN}, N_{ox} = -169.4 \text{ kN}, v_{d_ex} = 0.042 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -110.5 \text{ kN}, N_{ey} = -35.8 \text{ kN}, N_{oy} = -146.3 \text{ kN}, v_{d_ey} = 0.037 < 0.65$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{\max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 47.3$$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.87 \cdot 3.00 = 2.62$	0.00360	0.240	0.122	21.4 OK
y-y	$0.98 \cdot 2.77 = 2.71$	0.00160	0.240	0.082	33.2 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	$\Sigma \Phi$	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-7:	-233.0	-203.7	-41.5	-410.8	-83.7	0.50
Pmax	9:	31.8	-334.1	18.8	-426.5	24.1	0.78
Mxmin	9:	31.8	-334.1	18.8	-426.5	24.1	0.78
Mxmax	7:	-213.2	300.6	21.3	438.7	31.0	0.69
Mymin	-7:	-233.0	-203.7	-41.5	-410.8	-83.7	0.50
Mymax	1:	-183.8	-34.4	42.8	-274.8	342.0	0.13

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{\max X} = 28.0$ KN, $V_{\max Y} = 190.4$ KN

	Vs KN	Ve KN	γ_{RD}	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	12.6	9.5	1.10	0.00	0.00	315.89	2.77	0.3	12.9
X-:	12.6	9.5	1.10	0.00	0.00	324.11	2.77	0.3	12.9
Y+:	11.2	179.3	1.10	0.00	1.00	443.73	3.00	162.9	174.0
Y-:	11.2	179.3	1.10	0.00	1.00	434.89	3.00	159.6	170.8

Y10 O10 40/60 H=3.00m 4x2Φ20 + 6Φ20 $\Sigma \Phi 8/18$

As_tot=44.0cm², $\rho=18.33\%$

x-x: σκέλη συνδ.=4 $\rho_w=1.86\%$ $V_{rdc}=82$ $V_{rdMax}=972$ $V_{rds}=175$ $V_{sd}=28$

y-y: σκέλη συνδ.=3 $\rho_w=2.09\%$ $V_{rdc}=75$ $V_{rdMax}=972$ $V_{rds}=197$ $V_{sd}=190$

Υποστυλώμα 11 Ορθογώνιο 11: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 11

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-141	-183	12.7	-18.1	-15.8	5.7	-10.3	7.2	0.0
Q	-162	-162	25.4	-35.1	-19.4	2.9	-20.2	7.4	0.0
$\Sigma x1$	44	44	90.6	-71.4	-123.9	80.7	-54.0	68.2	-1.7
$\Sigma y1$	-10	-10	345.6	-274.3	-63.3	44.1	-206.7	35.8	4.0
$\Sigma x2$	61	61	0.3	4.8	-139.6	91.0	1.5	76.9	0.7
$\Sigma y2$	-31	-31	448.8	-356.9	-49.6	52.7	-268.6	34.1	-1.4

Ελεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.51 \cdot 16667 = 7168.3 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(1) = -461.3 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.064$$

$$N_s = -489.6 \quad v_{ds} = 0.058 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -249.6 \quad N_{ex} = 70.2 \quad N_{ox} = -319.7 \quad v_{d_ex} = 0.038 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -249.6 \quad N_{ey} = -49.2 \quad N_{oy} = -298.8 \quad v_{d_ey} = 0.035 < 0.65$$

Ελεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{\max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 44.7$$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.97 \cdot 2.55 = 2.46$	0.01143	0.506	0.150	16.4 OK
y-y	$0.98 \cdot 2.55 = 2.50$	0.01493	0.506	0.172	14.5 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	$\Sigma \Phi$	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-489.6	-77.0	12.0	-721.5	112.5	0.11
Pmax	11:	-133.2	-112.8	-147.9	-428.9	-562.5	0.26
Mxmin	16:	-190.6	-427.3	68.3	-652.8	104.3	0.65
Mxmax	14:	-216.1	470.4	-114.7	648.8	-158.2	0.73
Mymin	10:	-151.8	156.5	-177.7	467.8	-531.2	0.33
Mymax	12:	-254.9	-113.3	131.2	-476.7	552.1	0.24

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{\max X} = 97.2$ KN, $V_{\max Y} = 286.3$ KN

	Vs KN	Ve KN	γ_{RD}	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	10.1	87.1	1.10	0.00	0.00	763.78	2.55	0.7	10.8
X-:	10.1	87.1	1.10	0.00	0.00	803.59	2.55	0.7	10.8
Y+:	17.3	269.0	1.10	0.00	0.00	699.66	2.55	0.6	17.9
Y-:	17.3	269.0	1.10	0.00	0.00	673.70	2.55	0.6	17.9

Y11 O11 80/70 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x0Φ0 ρ_υπάρχων=0.0%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xΦ0/0 Vrdc=150kN, Vwy=0 kN, VrdMax=2268 kN, VrdS=492 kN, Vsd=97 kN

y-y: 5xΦ0/0 Vrdc=159kN, Vwx=0 kN, VrdMax=2268 kN, VrdS=430 kN, Vsd=286 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 30Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2324.4 kN Vrd3=647.9 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2311.5 kN Vrd3=585.5 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [KANEPHE 8.9a]

-Διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 70.2) / 2 + 114.7 / 0.68 = 203.90 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.18 \text{ m}) = 0.18 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.18 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 246.05 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 203.90 < 246.05 \text{ OK}$$

-Διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -49.2) / 2 + 470.4 / 0.59 = 773.39 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.51 \text{ m}) = 0.51 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.51 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 811.19 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 773.39 < 811.19 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-Διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.278 \cdot 0.104 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.038 \cdot 0.002174) = 31.02$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [31.024 + 2] / 3 = 11.01$$

-Διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.278 \cdot 0.104 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.035 \cdot 0.002174) = 33.20$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [33.197 + 2] / 3 = 11.73$$

Υποστύλωμα 12 Ορθογώνιο 12: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 12

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-61	-91	10.6	-13.6	13.6	-18.3	-8.1	-10.6	0.0
Q	-62	-62	13.8	-20.8	16.6	-19.2	-11.5	-12.0	0.0
Σx1	-61	-61	73.3	-67.9	-78.7	63.3	-47.1	47.3	-0.9
Σy1	-8	-8	47.3	-44.7	109.8	-107.2	-30.7	-72.3	1.9
Σx2	-81	-81	72.6	-68.0	-216.2	187.8	-46.9	134.7	0.1
Σy2	14	14	54.3	-52.4	326.7	-300.9	-35.5	-209.2	-0.9

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.34 \cdot 16667 = 4774.2 \text{ kN}, \quad N_{sd_min}(1) = -195.0 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.041$$

$$N_s = -215.3 \quad v_{ds} = 0.038 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -118.6 \quad N_{ex} = -84.7 \quad N_{ox} = -203.3 \quad v_{d_ex} = 0.036 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -118.6 \quad N_{ey} = -38.1 \quad N_{oy} = -156.7 \quad v_{d_ey} = 0.028 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 55.1$$

$$\alpha \text{ξονας} \quad \beta \cdot l_{col} = l_o \quad I_c \quad A_c \quad i \quad \lambda$$

$$x-x \quad 1.00 \cdot 3.00 = 3.00 \quad 0.00417 \quad 0.337 \quad 0.111 \quad 27.0 \text{ OK}$$

$$y-y \quad 0.96 \cdot 2.55 = 2.44 \quad 0.01067 \quad 0.337 \quad 0.178 \quad 13.7 \text{ OK}$$

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-215.3	-49.6	-53.5	-253.7	-273.8	0.20
Pmax	13:	-0.9	-40.5	334.1	-66.4	547.5	0.61
Mxmin	-10:	-195.0	-104.9	71.7	-522.9	357.1	0.20
Mxmax	10:	-162.0	104.7	-98.3	475.7	-446.5	0.22
Mymin	-15:	-80.5	-53.2	-383.1	-60.8	-438.1	0.87
Mymin	15:	-47.5	48.3	411.4	58.8	501.5	0.82

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 264.9 \text{ kN}, \quad V_{maxY} = 69.9 \text{ kN}$$

	Vs KN	Ve KN	γ _{RD}	k ₁	k ₂	M _{rc} KN.m	l _{cl} m	V _k KN	V _{ed} KN
X+:	15.3	249.6	1.10	0.00	0.00	556.76	2.55	0.5	15.7
X-:	15.3	249.6	1.10	0.00	0.00	471.64	2.55	0.4	15.7
Y+:	12.3	57.5	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	12.3
Y-:	12.3	57.5	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	12.3

Y12 O12 80/50 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 10Φ14

ρ_υυπάρχων=12.3%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 V_{rdc}=116kN, V_{wy}=1199 kN, V_{rdMax}=1620 kN, V_{rds}=393 kN, V_{sd}=265 kN

y-y: 5xΦ10/10 V_{rdc}=140kN, V_{wx}=590 kN, V_{rdMax}=1620 kN, V_{rds}=307 kN, V_{sd}=70 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 15cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 21Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 V_{rd2}=1660.3 kN V_{rd3}=598.0 kN

" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 V_{rd2}=1621.5 kN V_{rd3}=426.6 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -84.7) / 2 + 383.1 / 0.68 = 521.51 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.46) = 0.46 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.46 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 563.66 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 521.51 < 563.66 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -38.1) / 2 + 53.2 / 0.41 = 110.90 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.10) = 0.10 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.10 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 153.06 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 110.90 < 153.06 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μδ

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.204 \cdot 0.131 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.036 \cdot 0.002174) = 31.42$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [31.419 + 2] / 3 = 11.14$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.204 \cdot 0.131 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.028 \cdot 0.002174) = 40.76$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [40.763 + 2] / 3 = 14.25$$

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 13

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-81	-99	9.9	-12.2	27.5	-23.8	-7.4	-17.1	-0.0
Q	-90	-90	16.1	-20.2	34.8	-38.5	-12.1	-24.4	-0.0
Σx1	-3	-3	-56.1	29.2	-6.2	13.4	28.4	6.5	-0.2
Σy1	30	30	234.4	-88.9	-9.4	-21.7	-107.8	-4.1	0.4
Σx2	4	4	3.4	12.1	-6.8	-7.8	2.9	-0.3	-0.1
Σy2	22	22	108.0	-75.9	-4.6	8.9	-61.3	4.5	-0.3

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.24 \cdot 16667 = 3400.0 \text{ KN, } N_{sd_min}(1) = -256.1 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.075$$

$$N_s = -268.2 \text{ vds} = 0.067 < 1.00$$

$$x-x: N_s = -135.5 \text{ Nex} = -2.5 \text{ Nox} = -138.0 \text{ vd_ex} = 0.035 < 0.65$$

$$y-y: N_s = -135.5 \text{ Ney} = 31.4 \text{ Noy} = -166.9 \text{ vd_ey} = 0.042 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / (\sqrt{v_d}) = 41.6$$

$$\alpha \text{ξονας } \beta \cdot l_{col} = l_o \quad I_c \quad A_c \quad i \quad \lambda$$

$$x-x \text{ } 0.90 \cdot 2.55 = 2.29 \text{ } 0.00360 \text{ } 0.240 \text{ } 0.122 \text{ } 18.7 \text{ OK}$$

$$y-y \text{ } 0.99 \cdot 2.77 = 2.73 \text{ } 0.00160 \text{ } 0.240 \text{ } 0.082 \text{ } 33.4 \text{ OK}$$

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-268.2	-46.8	-89.9	-128.0	-245.7	0.37
Pmax	7:	-84.4	266.9	33.2	343.2	42.6	0.78

Mx _{min}	9:	-147.1	-235.6	48.3	-384.9	78.9	0.61
Mx _{max}	7:	-84.4	266.9	33.2	343.2	42.6	0.78
My _{min}	-1:	-268.2	-46.8	-89.9	-128.0	-245.7	0.37
My _{max}	1:	-243.9	37.4	89.3	106.5	254.4	0.35

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: V_{maxX} = 59.8 KN, V_{maxY} = 128.0 KN

	Vs	Ve	γ _{RD}	k ₁	k ₂	M _{rc}	l _{cl}	V _k	V _{ed}
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	26.2	7.8	1.10	0.00	0.00	278.08	2.77	0.2	26.4
X-:	26.2	7.8	1.10	0.00	0.00	277.54	2.77	0.2	26.4
Y+:	11.7	116.3	1.10	0.00	1.00	365.59	2.55	157.9	169.6
Y-:	11.7	116.3	1.10	0.00	1.00	373.01	2.55	161.1	172.8

Y13 O13 40/60 H=3.00m 4x2Φ18 + 6Φ18 Σ Φ8/20

As_{tot}=35.6cm², ρ=14.84%

x-x: σκέλη συνδ.=4 ρw=1.68% V_{rdc}=78 V_{rdMax}=972 V_{rds}=157 V_{sd}=60

y-y: σκέλη συνδ.=3 ρw=1.88% V_{rdc}=63 V_{rdMax}=972 V_{rds}=177 V_{sd}=173

Υποσύλωμα 14 Ορθογώνιο 14: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΩΜΑ 14

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-34	-75	12.0	-11.0	-21.6	16.0	-7.7	12.5	0.0
Q	-34	-34	15.3	-16.0	-16.5	6.6	-10.4	7.7	0.0
Σx1	-18	-18	34.8	-8.0	-54.2	15.4	-14.2	23.2	-1.7
Σy1	-52	-52	62.4	-25.0	150.4	-150.4	-29.1	-100.2	3.3
Σx2	-3	-3	29.8	0.7	-213.8	132.8	-9.7	115.6	-0.2
Σy2	-75	-75	64.2	-37.7	392.1	-314.9	-34.0	-235.7	-0.5

Ελεγχος σε θλίψη

N_{rd} = 0.85*Ac*f_{cd} = 0.85*0.46*16667 = 6542.2 KN, N_{sd_min}(14) = -146.5 KN

=> N_{sd}/N_{rd} = 0.022

N_s = -152.3 v_{ds} = 0.020 < 1.00

x-x: N_s = -93.0 N_{ex} = -19.5 N_{ox} = -112.5 v_{d_ex} = 0.015 < 0.65

y-y: N_s = -93.0 N_{ey} = -74.3 N_{oy} = -167.3 v_{d_ey} = 0.022 < 0.65

Ελεγχος σε λυγισμό

λ_{max} = 10.78/√v_d = 76.6

άξονας β*1_{col} = l_o I_c A_c i λ

x-x 1.00*3.00 = 3.00 0.00693 0.462 0.123 24.5 OK

y-y 0.99*2.55 = 2.52 0.02292 0.462 0.223 11.3 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-14:	-169.1	-54.4	-255.5	-129.9	-609.9	0.42
Pmax	16:	28.6	-55.3	-356.6	-94.3	-607.8	0.59
Mxmin	16:	28.6	-55.3	-356.6	-94.3	-607.8	0.59
Mxmax	14:	-123.8	90.9	299.3	195.5	643.8	0.46
Mymin	17:	26.7	-37.4	-484.9	-50.1	-649.0	0.75
Mymax	15:	-121.9	73.0	427.6	124.2	727.4	0.59

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: V_{maxX} = 286.4 KN, V_{maxY} = 48.4 KN

	Vs	Ve	γ _{RD}	k ₁	k ₂	M _{rc}	l _{cl}	V _k	V _{ed}
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	16.1	270.3	1.10	0.00	0.00	815.55	2.55	0.7	16.8
X-:	16.1	270.3	1.10	0.00	0.00	708.15	2.55	0.6	16.7
Y+:	11.6	36.9	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	11.6
Y-:	11.6	36.9	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	11.6

Y14 O14 100/55 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 12Φ14

ρ_{υπάρχων}=10.1%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 V_{rdc}=164kN, V_{wy}=1807 kN, V_{rdMax}=2228 kN, V_{rds}=492 kN, V_{sd}=286 kN

y-y: 6xΦ10/10 V_{rdc}=184kN, V_{wx}=652 kN, V_{rdMax}=2228 kN, V_{rds}=406 kN, V_{sd}=48 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 25Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμήτοι B500C Φ10/10 Vrd2=2300.7 kN Vrd3=769.1 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμήτοι B500C Φ10/10 Vrd2=2242.5 kN Vrd3=501.6 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -19.5) / 2 + 484.9 / 0.86 = 554.43 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.49) = 0.49 \text{ m}$$

$$V_{rd} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 0.49 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 596.59 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rd} \Rightarrow 554.43 < 596.59 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -74.3) / 2 + 37.4 / 0.45 = 45.19 \text{ kN}$$

$$\mu \text{ήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.03) = 0.03 \text{ m}$$

$$V_{rd} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud} \\ = 4 \cdot 0.03 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 82.98 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rd} \Rightarrow 45.19 < 82.98 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.211 \cdot 0.112 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.015 \cdot 0.002174) = 73.67$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [73.67 + 2] / 3 = 25.22$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.211 \cdot 0.112 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.022 \cdot 0.002174) = 49.54$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [49.54 + 2] / 3 = 17.18$$

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 15

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στροφή
G	-25	-41	9.7	-12.3	0.5	-0.6	-7.3	-0.4	-0.0
Q	-26	-26	13.8	-18.4	-0.1	-0.4	-10.7	-0.1	-0.0
Σx1	50	50	-50.8	33.6	-48.7	53.8	28.1	34.2	-0.1
Σy1	-32	-32	122.2	0.2	-58.3	27.8	-40.6	28.7	0.2
Σx2	31	31	-14.8	36.9	-52.5	46.7	17.3	33.1	-0.1
Σy2	-29	-29	79.6	-66.3	-15.3	14.1	-48.7	9.8	-0.5

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.22 \cdot 16667 = 3116.7 \text{ KN}, \quad N_{sd_min}(5) = -103.5 \text{ KN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.033$$

$$N_s = -95.0 \quad v_{ds} = 0.026 < 1.00$$

$$x-x: \quad N_s = -53.3 \quad N_{ex} = 59.3 \quad N_{ox} = -112.5 \quad v_{d_ex} = 0.031 < 0.65$$

$$y-y: \quad N_s = -53.3 \quad N_{ey} = -38.0 \quad N_{oy} = -91.2 \quad v_{d_ey} = 0.025 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 67.0$$

$$\begin{array}{ccccccc} \text{άξονας} & \beta \cdot l_{col} = l_o & I_c & A_c & i & \lambda & \\ x-x & 0.91 \cdot 2.55 = 2.31 & 0.00277 & 0.220 & 0.112 & 20.6 & \text{OK} \end{array}$$

$$y-y \quad 0.84 \cdot 2.55 = 2.15 \quad 0.00147 \quad 0.220 \quad 0.082 \quad 26.3 \text{ OK}$$

Έλεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin -5:	-112.5	-52.5	-46.2	-153.9	-135.5	0.34
Pmax 3:	24.2	-72.6	-30.7	-195.3	-82.7	0.37
Mxmin 9:	12.0	-122.6	44.2	-232.7	83.9	0.53
Mxmax 7:	-82.2	152.3	-43.2	252.2	-71.6	0.60
Mymin 6:	-52.4	121.8	-72.4	225.1	-133.9	0.54
Mymax 8:	-17.8	-92.1	73.4	-195.9	156.1	0.47

Έλεγχος σε διάτμηση

$$\text{από συνδυασμούς: } V_{maxX} = 43.2 \text{ KN}, \quad V_{maxY} = 65.1 \text{ KN}$$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lc1	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	0.4	42.8	1.10	0.00	0.00	192.71	2.55	0.2	0.6
X-:	0.4	42.8	1.10	0.00	0.00	205.99	2.55	0.2	0.6
Y+:	11.3	53.8	1.10	0.00	0.56	252.39	2.55	60.8	72.1
Y-:	11.3	53.8	1.10	0.00	0.80	239.89	2.55	83.2	94.5

Y15 O15 40/55 H=3.00m 4x2Φ16 + 6Φ14 Σ Φ8/19

$$A_{s_tot} = 25.3 \text{ cm}^2, \quad \rho = 11.51\%$$

$$x-x: \text{ σκέλη συνδ.}=4 \quad \rho_w = 1.92\% \quad V_{rdc} = 83 \quad V_{rdMax} = 891 \quad V_{rds} = 166 \quad V_{sd} = 43$$

$$y-y: \text{ σκέλη συνδ.}=3 \quad \rho_w = 1.98\% \quad V_{rdc} = 79 \quad V_{rdMax} = 891 \quad V_{rds} = 171 \quad V_{sd} = 94$$

Υποστυλώμα 16 Ορθογώνιο 16: υπάρχον

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 16

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-19	-45	0.4	1.1	4.7	-4.4	0.2	-3.0	0.0
Q	-15	-15	0.4	1.2	4.3	-2.6	0.3	-2.3	0.1
Σx1	-11	-11	-2.4	-7.3	-155.9	152.1	-1.6	102.7	-0.4
Σy1	-20	-20	-0.8	100.6	-86.7	39.9	33.8	42.2	0.6
Σx2	-12	-12	-1.9	24.8	-132.9	74.9	8.9	69.3	0.2
Σy2	-8	-8	0.2	-20.0	-5.9	19.4	-6.7	8.5	-0.4

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.31 \cdot 16667 = 4346.3 \text{ KN}$, $N_{sd_min(1)} = -64.7 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.015$

$N_s = -82.4$ $v_{ds} = 0.016 < 1.00$

x-x: $N_s = -53.7$ $N_{ex} = -9.8$ $Nox = -63.6$ $v_{d_ex} = 0.012 < 0.65$

y-y: $N_s = -53.7$ $N_{ey} = -4.0$ $Noy = -57.7$ $v_{d_ey} = 0.011 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_{d}} = 84.9$

άξονας	$\beta \cdot I_{col} = I_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$1.00 \cdot 3.00 = 3.00$	0.00365	0.307	0.109	27.5 OK
y-y	$0.94 \cdot 2.55 = 2.41$	0.00715	0.307	0.153	15.8 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-82.4	3.2	-9.9	154.4	-477.9	0.02
Pmax	8:	-1.6	2.1	139.9	7.6	506.4	0.28
Mxmin	-9:	-36.9	-101.3	0.1	-348.5	0.4	0.29
Mxmax	-7:	-70.6	104.3	-11.4	365.4	-39.9	0.29
Mymin	2:	-41.4	-2.1	-175.4	-6.2	-514.1	0.34
Mymax	4:	-8.3	3.2	188.4	8.6	508.3	0.37

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 119.4 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 34.6 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	4.0	115.3	1.10	0.00	0.00	519.51	2.55	0.4	4.5
X-:	4.0	115.3	1.10	0.00	0.00	516.20	2.55	0.4	4.5
Y+:	0.3	34.3	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	0.3
Y-:	0.3	34.3	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	0.3

Y16 O16 70/50 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 10Φ14

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 18.0\%$

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xΦ10/10 $V_{rdc} = 109 \text{ kN}$, $V_{wy} = 836 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1418 \text{ kN}$, $V_{rds} = 344 \text{ kN}$, $V_{sd} = 119 \text{ kN}$

y-y: 4xΦ10/10 $V_{rdc} = 121 \text{ kN}$, $V_{wx} = 738 \text{ kN}$, $V_{rdMax} = 1418 \text{ kN}$, $V_{rds} = 307 \text{ kN}$, $V_{sd} = 35 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 20Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1444.7 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 520.4 \text{ kN}$

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2} = 1418.8 \text{ kN}$ $V_{rd3} = 409.3 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -9.8)/2 + 188.4/0.59 = 314.62 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.28) = 0.28 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.28 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/191 + 3 \cdot 8.68 = 356.77 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 314.62 < 356.77 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -4.0)/2 + 3.2/0.41 = 5.83 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ } 0.00) = 0.00 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.00 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/262 + 3 \cdot 8.68 = 43.62 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 5.83 < 43.62 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:
 $\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega d + 0.0035) / (2.5 \cdot v d \cdot \epsilon s y d) = (0.1 \cdot 0.226 \cdot 0.139 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.012 \cdot 0.002174) = 98.35$
 $\mu d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [98.346 + 2] / 3 = 33.45$
 -διεύθυνση y:
 $\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega d + 0.0035) / (2.5 \cdot v d \cdot \epsilon s y d) = (0.1 \cdot 0.226 \cdot 0.139 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.011 \cdot 0.002174) = 108.34$
 $\mu d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [108.343 + 2] / 3 = 36.78$

Υποσύλωμα 17 Ορθογώνιο 17: υπάρχουν

ΥΠΟΕΤΥΛΩΜΑ 17

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-158	-181	200.0	-140.1	-2.4	1.9	-113.4	1.4	-0.0
Q	-177	-177	241.4	-200.3	-3.3	4.4	-147.3	2.6	-0.0
Σx1	13	13	-10.1	7.2	-135.0	124.4	5.8	86.5	-0.4
Σy1	-18	-18	173.1	-116.1	-75.6	54.2	-96.4	43.3	0.8
Σx2	10	10	30.8	-21.2	-129.5	102.1	-17.3	77.2	0.1
Σy2	-14	-14	85.0	-73.4	3.7	1.4	-52.8	-0.7	-0.2

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.27 \cdot 16667 = 3791.0 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -494.8 \text{ KN}$
 $\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.131$
 $N_s = -510.0$ $v_{ds} = 0.114 < 1.00$
 x-x: $N_s = -252.1$ $N_{ex} = 18.9$ $Nox = -271.1$ $v_{d_ex} = 0.061 < 0.65$
 y-y: $N_s = -252.1$ $N_{ey} = -17.0$ $N_{oy} = -269.1$ $v_{d_ey} = 0.060 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 31.9$
 άξονας $\beta \cdot l_{col} = l_o$ I_c A_c i λ
 x-x $0.97 \cdot 2.57 = 2.50$ 0.00312 0.268 0.108 23.1 OK
 y-y $0.83 \cdot 2.55 = 2.11$ 0.00450 0.268 0.130 16.2 OK

Ελεγχος σε κάμψη

ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1: -510.0	-489.6	9.1	-609.2	11.4	0.80
Pmax	9: -205.0	116.3	31.4	578.4	156.1	0.20
Mxmin	-1: -510.0	-489.6	9.1	-609.2	11.4	0.80
Mxmax	1: -479.6	632.2	-8.3	635.3	-8.3	1.00
Mymin	2: -219.4	334.3	-161.3	532.3	-256.8	0.63
Mymax	4: -235.3	250.6	153.9	509.3	312.8	0.49

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 101.8 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 373.9 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	2.4	99.4	1.10	0.00	0.77	784.02	2.55	260.8	263.2
X-:	2.4	99.4	1.10	0.00	0.67	790.51	2.55	229.5	231.9
Y+:	168.9	98.1	1.10	0.00	0.00	628.52	2.57	0.5	169.4
Y-:	168.9	98.1	1.10	0.00	0.00	591.57	2.57	0.5	169.4

Y17 O17 60/50 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψη:

4x1φ20 + 8φ16

ρ_υπάρχων=31.8%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 4xφ10/10 $V_{rdc}=68 \text{ kN}$, $V_{wy}=713 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1215 \text{ kN}$, $V_{rds}=472 \text{ kN}$, $V_{sd}=102 \text{ kN}$

y-y: 4xφ10/10 $V_{rdc}=74 \text{ kN}$, $V_{wx}=590 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1215 \text{ kN}$, $V_{rds}=393 \text{ kN}$, $V_{sd}=374 \text{ kN}$

H διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 25φ18

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοι B500C φ12/10 $V_{rd2}=1229.1 \text{ kN}$ $V_{rd3}=599.6 \text{ kN}$

" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοι B500C φ12/10 $V_{rd2}=1216.1 \text{ kN}$ $V_{rd3}=519.2 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα φ14/35 και αναρτήρες φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 18.9) / 2 + 8.3 / 0.50 = 26.01 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 / 0.02) = 0.02 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.02 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 68.16 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 26.01 < 68.16$ OK

-διεύθυνση γ:

$F_{cm} = (N_v + N_g)/2 + M_g/z = (0.0 + -17.0)/2 + 632.2/0.41 = 1535.32 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col}/2, F_{cm}/(4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20/2, 1535.32/(4 \cdot 10.1 \cdot 0.20)) = 1.01 \text{ m}$

$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb}/h_s + n_d \cdot F_{ud}$
 $= 4 \cdot 1.01 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9/262 + 3 \cdot 8.68 = 1573.12 \text{ kN}$

Ελεγχος: $F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1535.32 < 1573.12$ OK

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.216 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.061 \cdot 0.002174) = 27.06$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [27.06 + 2]/3 = 9.69$

-διεύθυνση γ:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.216 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.060 \cdot 0.002174) = 27.25$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2]/3 = [27.25 + 2]/3 = 9.75$

Υποστυλώμα 18 Ορθογώνιο 18: υπάρχον

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 18

TΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-151	-194	222.5	-76.6	0.1	-6.5	-99.7	-2.2	1.5
Q	-156	-156	247.9	-90.6	-1.8	-7.3	-112.8	-1.8	1.8
Σx1	-7	-7	-6.2	7.7	-206.7	238.0	4.6	148.2	-2.3
Σy1	-47	-47	243.7	-268.3	-134.1	-59.7	-170.7	24.8	1.9
Σx2	-13	-13	40.4	-49.4	-213.2	-25.3	-29.9	62.6	-2.5
Σy2	-28	-28	148.4	-180.6	5.2	69.6	-109.7	21.5	0.8

Ελεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.54 \cdot 16667 = 7686.8 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -467.3 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd}/N_{rd} = 0.061$

$N_s = -496.4$ $v_{ds} = 0.055 < 1.00$

x-x: $N_s = -260.7$ $N_{ex} = -4.5$ $N_{ox} = -265.2$ $v_{d_ex} = 0.029 < 0.65$

y-y: $N_s = -260.7$ $N_{ey} = -24.6$ $N_{oy} = -285.2$ $v_{d_ey} = 0.032 < 0.65$

Ελεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78/\sqrt{v_{nd}} = 46.0$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.93 \cdot 2.57 = 2.38$	0.00599	0.543	0.105	22.7 OK
y-y	$0.95 \cdot 2.55 = 2.42$	0.03168	0.543	0.242	10.0 OK

Ελεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-496.4	-239.3	-19.9	-692.2	-57.4	0.35
Pmax	8:	-163.8	77.2	195.7	523.2	1325.4	0.15
Mxmin	-7:	-305.7	-382.0	-140.5	-731.2	-269.0	0.52
Mxmax	1:	-438.2	672.1	-2.6	740.5	-2.9	0.91
Mymin	-5:	-267.5	-199.6	-265.3	-753.3	-1001.4	0.26
Mymax	-3:	-253.9	-23.2	246.5	-145.7	1544.8	0.16

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 158.7 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 315.6 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	3.0	155.7	1.10	0.00	0.43	1576.52	2.55	296.3	299.3
X-:	3.0	155.7	1.10	0.00	0.43	1576.76	2.55	296.3	299.3
Y+:	143.5	172.1	1.10	0.00	0.00	721.88	2.57	0.6	144.1
Y-:	143.5	172.1	1.10	0.00	0.00	659.13	2.57	0.6	144.1

Y18 O18 115/50 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ. Κάμψης:

4x1Φ14 + 8Φ14

ρ_{υπάρχων}=20.5%

Υπάρχων Οπλ. Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 $V_{rdc}=134 \text{ kN}$, $V_{wy}=1389 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=2329 \text{ kN}$, $V_{rds}=565 \text{ kN}$, $V_{sd}=159 \text{ kN}$

y-y: 4xΦ10/10 $V_{rdc}=171 \text{ kN}$, $V_{wx}=590 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=2329 \text{ kN}$, $V_{rds}=430 \text{ kN}$, $V_{sd}=316 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 70cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 41Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ. διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοι B500C Φ10/10 $V_{rd2}=2415.0 \text{ kN}$ $V_{rd3}=869.9 \text{ kN}$

" γ: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2330.9 kN Vrd3=486.8 kN
 Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -4.5) / 2 + 2.6 / 0.99 = 0.34 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.20 \text{ } 0.00) = 0.00 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 0.00 * 1.00 * 1900 * 0.70 + 10 * 2 * 153.9 / 969 + 3 * 8.68 = 29.55 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 0.34 < 29.55 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -24.6) / 2 + 672.1 / 0.41 = 1629.05 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 * f_{ctm} * t)) = \min(1.20 \text{ } 1.07) = 1.07 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 * u_o * \mu * f_{ctm} * t + 10 * n_b * A_{sb} / h_s + n_d * F_{ud}$$

$$= 4 * 1.07 * 1.00 * 1900 * 0.20 + 10 * 2 * 153.9 / 262 + 3 * 8.68 = 1666.85 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 1629.05 < 1666.85 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.209 * 0.116 + 0.0035) / (2.5 * 0.029 * 0.002174) = 37.12$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [37.12 + 2] / 3 = 13.04$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 * \alpha * \omega_d + 0.0035) / (2.5 * v_d * \epsilon_{syd}) = (0.1 * 0.209 * 0.116 + 0.0035) / (2.5 * 0.032 * 0.002174) = 34.51$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [34.51 + 2] / 3 = 12.17$$

Υποσύλωμα 19 Ορθογώνιο 19: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΩΜΑ 19

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-136	-158	121.5	34.6	-0.5	-3.3	-29.0	-0.9	1.0
Q	-141	-141	137.0	38.9	-0.3	-4.2	-32.7	-1.3	1.2
Σx1	-2	-2	1.2	3.4	-126.2	120.5	0.7	82.3	-0.3
Σy1	-16	-16	109.6	25.0	-106.0	93.7	-28.2	66.6	1.3
Σx2	-0	-0	13.0	-1.2	-152.0	139.2	-4.7	97.1	0.6
Σy2	-13	-13	73.2	23.8	5.7	-6.1	-16.5	-3.9	-0.0

Έλεγχος σε θλίψη

$$N_{rd} = 0.85 * A_c * f_{cd} = 0.85 * 0.27 * 16667 = 3791.0 \text{ kN}, \quad N_{sd_min}(1) = -409.3 \text{ kN}$$

$$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.108$$

$$N_s = -424.5 \quad v_{ds} = 0.095 < 1.00$$

$$x-x: \quad N_s = -216.1 \quad N_{ex} = -3.9 \quad N_{ox} = -219.9 \quad v_{d_ex} = 0.049 < 0.65$$

$$y-y: \quad N_s = -216.1 \quad N_{ey} = -13.2 \quad N_{oy} = -229.3 \quad v_{d_ey} = 0.051 < 0.65$$

Έλεγχος σε λυγισμό

$$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 34.9$$

άξονας	$\beta * l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.99 * 2.57 = 2.53$	0.00313	0.268	0.108	23.4 OK
y-y	$0.81 * 2.55 = 2.07$	0.00450	0.268	0.130	15.9 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-424.5	105.1	-10.7	378.1	-38.6	0.28
Pmax	8:	-174.8	64.8	143.2	168.1	371.4	0.39
Mxmin	-8:	-199.6	23.7	-134.7	73.9	-420.0	0.32
Mxmax	1:	-394.1	369.6	-1.1	380.7	-1.1	0.97
Mymin	2:	-198.0	208.9	-158.7	284.4	-216.1	0.73
Mymax	4:	-184.6	140.7	157.4	251.0	280.7	0.56

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: VmaxX = 103.6 kN, VmaxY = 88.2 kN

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	1.4	102.2	1.10	0.00	1.00	437.91	2.55	189.1	190.5
X-:	1.4	102.2	1.10	0.00	1.00	437.08	2.55	188.7	190.1
Y+:	41.7	28.4	1.10	0.00	1.00	364.02	2.57	156.1	197.8
Y-:	41.7	28.4	1.10	0.00	1.00	365.37	2.57	156.7	198.3

Y19 O19 60/50 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ. Κάμψης:

$$4x1\Phi18 + 8\Phi14$$

$\rho_{\text{υπάρχων}} = 25.0\%$

Υπάρχων Οπλ. Διάτμησης:

x-x: 4xΦ10/10 Vrdc=73kN, Vwy=713 kN, VrdMax=1215 kN, Vrds=295 kN, Vsd=104 kN

y-y: 4xΦ10/10 Vrdc=77kN, Vwx=590 kN, VrdMax=1215 kN, Vrds=246 kN, Vsd=88 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 19Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1229.1 kN Vrd3=445.5 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=1216.1 kN Vrd3=392.1 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -3.9) / 2 + 1.1 / 0.50 = 0.19 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.00) = 0.00 \text{ m}$

$V_{rld} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.00 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 42.35 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rld} \Rightarrow 0.19 < 42.35 \text{ OK}$

-διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -13.2) / 2 + 369.6 / 0.41 = 895.94 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.59) = 0.59 \text{ m}$

$V_{rld} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.59 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 933.73 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rld} \Rightarrow 895.94 < 933.73 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.150 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.049 \cdot 0.002174) = 27.15$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [27.15 + 2] / 3 = 9.72$

-διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.251 \cdot 0.150 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.051 \cdot 0.002174) = 26.05$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [26.05 + 2] / 3 = 9.35$

Υποστυλώμα 20 Ορθογώνιο 20: υπάρχουν

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 20

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-128	-165	138.1	45.4	-4.5	-7.2	-30.9	-0.9	-3.5
Q	-137	-137	158.1	51.1	-4.2	-10.9	-35.7	-2.2	-3.9
Σx1	19	19	14.4	-3.7	-191.7	173.7	-6.1	121.8	-2.2
Σy1	-0	-0	127.5	33.9	-178.7	78.7	-31.2	85.8	1.8
Σx2	22	22	-0.1	6.3	-231.8	99.3	2.1	110.4	1.6
Σy2	-14	-14	124.4	27.8	-6.0	35.7	-32.2	13.9	-3.1

Έλεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.42 \cdot 16667 = 6012.3 \text{ KN}$, $N_{sd_min}(1) = -403.5 \text{ KN}$

$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.067$

$N_s = -428.8$ $v_{ds} = 0.061 < 1.00$

x-x: $N_s = -223.1$ $N_{ex} = 26.5$ $Nox = -249.6$ $v_{d_ex} = 0.035 < 0.65$

y-y: $N_s = -223.1$ $N_{ey} = -21.1$ $Noy = -244.1$ $v_{d_ey} = 0.035 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 43.8$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$0.99 \cdot 2.57 = 2.54$	0.00521	0.424	0.111	22.9 OK
y-y	$0.92 \cdot 2.55 = 2.35$	0.02083	0.424	0.222	10.6 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-1:	-428.8	138.0	-26.1	500.0	-94.4	0.28
Pmax	11:	-155.3	161.9	-236.1	459.8	-670.4	0.35
Mxmin	-9:	-217.1	30.3	-37.8	499.8	-623.1	0.06
Mxmax	1:	-378.2	423.7	-12.3	502.7	-14.6	0.84
Mymin	2:	-162.9	252.1	-251.5	523.8	-522.5	0.48
Mymax	4:	-200.7	146.7	239.2	445.8	726.7	0.33

Έλεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 149.2 \text{ KN}$, $V_{maxY} = 95.2 \text{ KN}$

	Vs	Ve	γRD	k1	k2	Mrc	lcl	Vk	Ved
	KN	KN				KN.m	m	KN	KN
X+:	1.7	147.5	1.10	0.00	0.74	928.47	2.55	296.0	297.7
X-:	1.7	147.5	1.10	0.00	0.72	948.22	2.55	296.0	297.7
Y+:	44.7	33.0	1.10	0.00	1.00	486.51	2.57	208.6	253.3

Y-: 44.7 33.0 1.10 0.00 1.00 406.70 2.57 174.4 219.1

Y20 O20 100/50 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 12Φ14

ρ_υπάρχων=11.7%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 6xΦ10/10 Vrdc=122kN, Vwy=1205 kN, VrdMax=2025 kN, Vrds=492 kN, Vsd=149 kN

y-y: 4xΦ10/10 Vrdc=152kN, Vwx=885 kN, VrdMax=2025 kN, Vrds=369 kN, Vsd=95 kN

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 20cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 23Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

Διεύθυνση x: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2091.6 kN Vrd3=753.4 kN

" y: Συνδεδειγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 Vrd2=2026.9 kN Vrd3=461.0 kN

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-Διεύθυνση x:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + 26.5) / 2 + 12.3 / 0.86 = 27.54 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.02 \text{ m}) = 0.02 \text{ m}$

$V_{rd} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.02 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 69.69 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rd} \Rightarrow 27.54 < 69.69 \text{ OK}$

-Διεύθυνση y:

$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -21.1) / 2 + 423.7 / 0.41 = 1024.12 \text{ kN}$

μήκος συναρμογής $u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.67 \text{ m}) = 0.67 \text{ m}$

$V_{rd} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$

$= 4 \cdot 0.67 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.20 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 262 + 3 \cdot 8.68 = 1061.91 \text{ kN}$

Έλεγχος: $F_{cm} < V_{rd} \Rightarrow 1024.12 < 1061.91 \text{ OK}$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-Διεύθυνση x:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.207 \cdot 0.121 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.035 \cdot 0.002174) = 31.32$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [31.32 + 2] / 3 = 11.11$

-Διεύθυνση y:

$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.207 \cdot 0.121 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.035 \cdot 0.002174) = 32.02$

$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [32.02 + 2] / 3 = 11.34$

Υποσύλωμα 21 Ορθογώνιο 1: υπάρχουν

ΥΠΟΣΥΛΩΜΑ 21

ΤΦ	N1	N2	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy	Στρέψη
G	-34	-54	8.4	-3.9	3.4	-3.0	-4.1	-2.1	-0.9
Q	-35	-35	10.3	-4.0	5.2	-5.1	-4.7	-3.4	-1.0
Σx1	-45	-45	1.1	-3.4	-86.0	83.4	-1.5	56.5	0.5
Σy1	-95	-95	60.2	-50.8	-44.7	34.7	-37.0	26.5	-0.5
Σx2	-20	-20	-39.9	45.0	-136.0	123.7	28.3	86.6	-0.2
Σy2	-98	-98	112.7	-108.7	74.3	-73.2	-73.8	-49.1	-1.2

Έλεγχος σε θλίψη

$N_{rd} = 0.85 \cdot A_c \cdot f_{cd} = 0.85 \cdot 0.24 \cdot 16667 = 3366.0 \text{ kN}$, $N_{sd_min}(6) = -167.3 \text{ kN}$

$\Rightarrow N_{sd} / N_{rd} = 0.050$

$N_s = -125.3$ $v_{ds} = 0.032 < 1.00$

x-x: $N_s = -69.9$ $N_{ex} = -9.4$ $Nox = -79.3$ $v_{d_ex} = 0.020 < 0.65$

y-y: $N_s = -69.9$ $N_{ey} = -92.2$ $Noy = -162.1$ $v_{d_ey} = 0.041 < 0.65$

Έλεγχος σε λυγισμό

$\lambda_{max} = 10.78 / \sqrt{v_d} = 60.6$

άξονας	$\beta \cdot l_{col} = l_o$	I_c	A_c	i	λ
x-x	$1.00 \cdot 3.00 = 3.00$	0.00228	0.238	0.098	30.6 OK
y-y	$0.84 \cdot 2.55 = 2.15$	0.00405	0.238	0.131	16.4 OK

Έλεγχος σε κάμψη

	ΣΦ	Nd	Mdx	Mdy	Mrdx	Mrdy	Msd/Mrd
Pmin	-6:	-178.4	-57.3	54.9	-243.7	233.4	0.24
Pmax	8:	60.9	-48.2	75.8	-186.8	293.4	0.26
Mxmin	-15:	-162.1	-127.6	-115.1	-246.8	-222.6	0.52
Mxmax	15:	-139.8	136.9	120.3	254.5	223.7	0.54
Mymin	11:	-38.2	-61.4	-153.0	-141.8	-353.4	0.43
Mymax	13:	-57.0	86.0	163.6	177.1	336.9	0.49

Ελεγχος σε διάτμηση

από συνδυασμούς: $V_{maxX} = 104.7 \text{ kN}$, $V_{maxY} = 88.2 \text{ kN}$

	Vs KN	Ve KN	γRD	k1	k2	Mrc KN.m	lcl m	Vk KN	Ved KN
X+:	3.4	101.3	1.10	0.00	0.35	423.20	2.55	63.2	66.6
X-:	3.4	101.3	1.10	0.00	0.60	420.46	2.55	108.3	111.7
Y+:	5.9	82.3	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	5.9
Y-:	5.9	82.3	1.10	1.00	1.00	0.00	3.00	0.0	5.9

Y21 O1 60/45 H=3.00m

Υπάρχων Οπλ.Κάμψης:

4x1Φ14 + 12Φ14

ρ_υπάρχων=27.4%

Υπάρχων Οπλ.Διάτμησης:

x-x: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=97\text{kN}$, $V_{wy}=891 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1094 \text{ kN}$, $V_{rds}=221 \text{ kN}$, $V_{sd}=105 \text{ kN}$

y-y: 5xΦ10/10 $V_{rdc}=92\text{kN}$, $V_{wx}=661 \text{ kN}$, $V_{rdMax}=1094 \text{ kN}$, $V_{rds}=221 \text{ kN}$, $V_{sd}=88 \text{ kN}$

Η διατομή θα ενισχυθεί με μανδύα από έγχυτο σκυρόδεμα C30 πάχους: 15cm

Συντελεστές μονολιθικότητας: σε ακαμψία = 1.00 σε αντοχή = 1.00

Περιμετρικός οπλισμός μανδύα B500C 19Φ14

Αντοχή σε διάτμηση της ενισχ.διατομής:

διεύθυνση x: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2}=1106.2 \text{ kN}$ $V_{rd3}=436.0 \text{ kN}$

" y: Συνδεδιγμένες 2/τμητοί B500C Φ10/10 $V_{rd2}=1086.7 \text{ kN}$ $V_{rd3}=354.5 \text{ kN}$

Τοποθετούνται: βλήτρα Φ14/35 και αναρτήρες Φ14 στις γωνίες.

Έλεγχος διατμητικής αντοχής της διεπιφάνειας [ΚΑΝΕΠΕ 8.9α]

-διεύθυνση x:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -9.4) / 2 + 120.3 / 0.50 = 236.23 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.21 \text{ m}) = 0.21 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.21 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 278.38 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 236.23 < 278.38 \text{ OK}$$

-διεύθυνση y:

$$F_{cm} = (N_v + N_g) / 2 + M_g / z = (0.0 + -92.2) / 2 + 136.9 / 0.36 = 329.58 \text{ kN}$$

$$\text{μήκος συναρμογής } u_o = \min(h_{col} / 2, F_{cm} / (4 \cdot f_{ctm} \cdot t)) = \min(1.20 \text{ m}, 0.29 \text{ m}) = 0.29 \text{ m}$$

$$V_{rid} = 4 \cdot u_o \cdot \mu \cdot f_{ctm} \cdot t + 10 \cdot n_b \cdot A_{sb} / h_s + n_d \cdot F_{ud}$$

$$= 4 \cdot 0.29 \cdot 1.00 \cdot 1900 \cdot 0.15 + 10 \cdot 2 \cdot 153.9 / 191 + 3 \cdot 8.68 = 371.73 \text{ kN}$$

$$\text{Έλεγχος: } F_{cm} < V_{rid} \Rightarrow 329.58 < 371.73 \text{ OK}$$

Υπολογισμός τοπικής πλαστιμότητας μ_d

-διεύθυνση x:

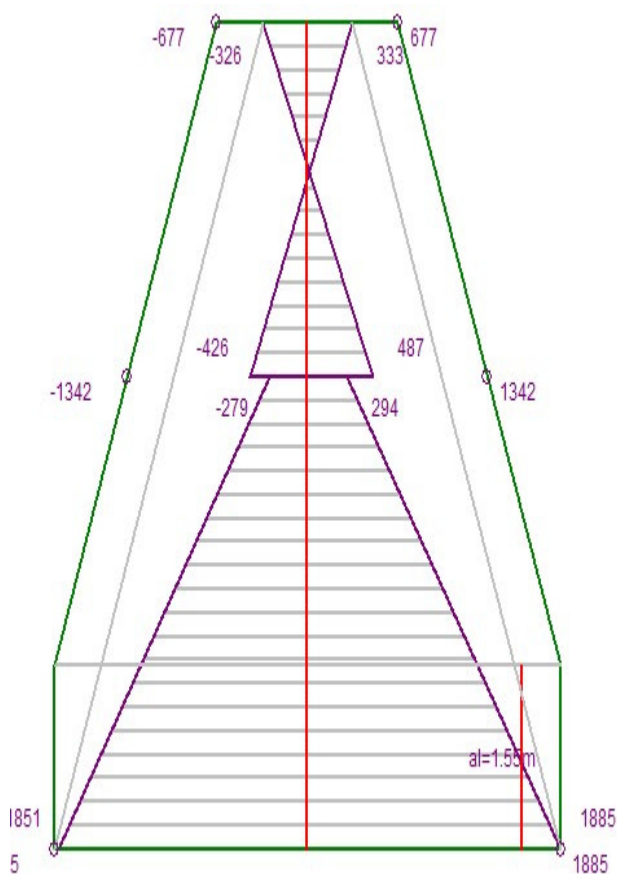
$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.227 \cdot 0.162 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.020 \cdot 0.002174) = 65.95$$

$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [65.95 + 2] / 3 = 22.65$$

-διεύθυνση y:

$$\mu(1/r) = (0.1 \cdot \alpha \cdot \omega_d + 0.0035) / (2.5 \cdot v_d \cdot \epsilon_{syd}) = (0.1 \cdot 0.227 \cdot 0.162 + 0.0035) / (2.5 \cdot 0.041 \cdot 0.002174) = 32.26$$

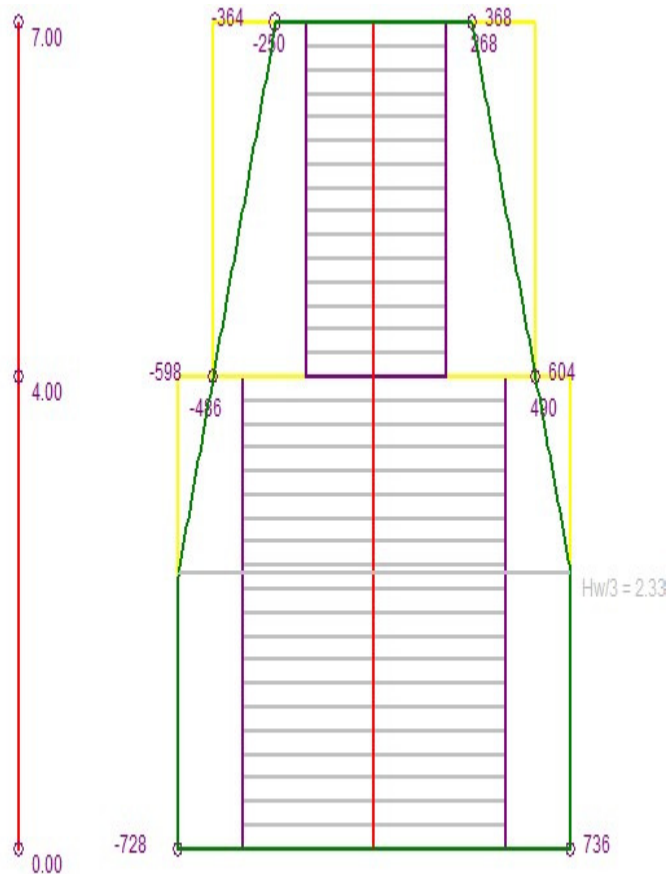
$$\mu_d = [\mu(1/r) + 2] / 3 = [32.26 + 2] / 3 = 11.42$$



Τοίχωμα K6 155/80 Περιβάλλουσα Ροπών

Διεύθυνση Χ

Hw=7.00m, hcr=3.00m



K6 155/80 Περιβάλλουσα Τεμνουσών

Διεύθυνση Χ

ε1 = 1.50, ε2 = 1.50

ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΕΔΙΩΝ

ΥΛΙΚΑ: C16/20 S220 συνδ. S220

ΕΠΙΚΑΛΥΨΗ ΟΠΛΙΣΜΩΝ: c = 40mm

Πέδιλο 1: υπάρχουν

πεδιλο= 1 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=14

TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-65.4	1.5	2.4	-2.7	-5.2	0.9	-2.5
Q	-85.4	1.4	2.2	-3.2	-6.3	0.8	-3.1
Σx1	82.9	1.5	2.6	87.0	122.5	1.1	35.5
Σy1	-383.0	-91.6	-138.9	8.2	13.0	-47.3	4.7
Σx2	-10.2	-10.5	-15.7	83.3	116.8	-5.2	33.5
Σy2	-152.7	-39.5	-59.8	24.7	35.7	-20.4	11.0

lx=2.30 ly=2.20 h=0.90 dx=0.50 dy=0.40

Nστ=160.3 Nα=63.8 +Pf=113.9

N1=505.4 M1x=-89.9 M1y=-21.8(7) σx=111.1 εx=0.04 cx=0.00

N2=455.7 M2x=-89.0 M2y=30.4(6) σy=138.0 εy=0.16 cy=0.00

Mxmax=42.1(6) Asy=13.5 Φ14/11 = 14.0 (ρ=1.55%) Mrdy=489.7

Mymax=32.3(7) Asx=13.5 Φ14/11 = 14.0 (ρ=1.55%) Mrdx=489.7

Ελεγχος διάτρησης EC2: vrd,c = 0.319 MPa > vEd = 0.006 MPa

Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (8) , Nfd = 0, Rsd+Rpd = 0+0 = 0 Vsd = 19, ΑΣΤΟΧΙΑ

" " y-y: (9) , Nfd = 0, Rsd+Rpd = 0+0 = 0 Vsd = 49, ΑΣΤΟΧΙΑ

Nmax=619.3 (7) tr=0.0

exmax=0.16 eymax=0.61 εx=0.07 εy=0.28 ex²+ey²=0.08 < 1/9

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

x-x: As_υπαρχ.= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 13.50\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: As_υπαρχ.= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 13.50\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδισλο 2: υπάρχον

πεδισλο= 2 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=15

TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-81.3	1.4	2.1	0.8	2.0	0.7	1.2
Q	-109.4	1.3	2.0	1.0	2.8	0.7	1.8
Σx1	-40.6	-4.9	-7.3	112.4	167.1	-2.4	54.7
Σy1	-3.8	-67.7	-101.3	3.2	6.5	-33.6	3.3
Σx2	-42.0	-2.8	-4.2	115.0	170.7	-1.4	55.7
Σy2	-11.5	-41.5	-62.1	24.4	37.2	-20.6	12.9

lx=2.30 ly=2.20 h=0.90 dx=0.50 dy=0.40

Nστ=202.8 Nα=51.8 +Pf=113.8

N1=138.2 M1x=-67.2 M1y=38.1(6) σx=46.9 εx=0.15 cx=0.00

N2=146.3 M2x=-40.4 M2y=60.0(14) σy=50.7 εy=0.16 cy=0.00

Mxmax=10.3(14) Asy=13.5 $\Phi 14/11 = 14.0$ (ρ=1.55%) Mrdy=489.7

Mymax=8.9(6) Asx=13.5 $\Phi 14/11 = 14.0$ (ρ=1.55%) Mrdx=489.7

Ελεγχος διάτρησης EC2: vrd,c = 0.319 MPa > vEd = 0.003 MPa

Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (12) , Nfd = 191, Rsd+Rpd = 76+0 = 76 Vsd = 58, OK

"" y-y: (8) , Nfd = 220, Rsd+Rpd = 88+0 = 88 Vsd = 35, OK

Nmax=316.7 (0) tr=0.0

exmax=0.32 eymax=0.64 εx=0.14 εy=0.29 $ex^2+ey^2=0.10 < 1/9$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

x-x: As_υπαρχ.= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 13.50\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

y-y: As_υπαρχ.= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 13.50\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδισλο 3: υπάρχον

πεδισλο= 3 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=16

TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-126.7	-6.5	-2.9	-1.9	-0.9	3.6	1.0
Q	-37.4	-4.1	-1.8	-2.8	-1.3	2.3	1.5
Σx1	3.7	-0.6	-0.3	8.9	4.2	0.4	-4.6
Σy1	31.3	-1.4	-0.6	-0.1	-0.0	0.8	0.0
Σx2	1.9	-0.2	-0.1	9.2	4.4	0.1	-4.8
Σy2	23.8	-1.8	-0.8	1.5	0.7	1.0	-0.8

lx=2.30 ly=2.20 h=0.90 dx=0.50 dy=0.40

Nστ=168.2 Nα=29.0 +Pf=113.8

N1=183.0 M1x=-6.8 M1y=-5.5(8) σx=39.0 εx=0.02 cx=0.00

N2=168.2 M2x=-11.0 M2y=-5.0(1) σy=39.2 εy=0.04 cy=0.00

Mxmax=6.1(1) Asy=13.5 $\Phi 14/11 = 14.0$ (ρ=1.55%) Mrdy=489.7

Mymax=6.0(8) Asx=13.5 $\Phi 14/11 = 14.0$ (ρ=1.55%) Mrdx=489.7

Ελεγχος διάτρησης EC2: vrd,c = 0.319 MPa > vEd = 0.003 MPa

Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (12) , Nfd = 273, Rsd+Rpd = 109+0 = 109 Vsd = 7, OK

"" y-y: (6) , Nfd = 232, Rsd+Rpd = 93+0 = 93 Vsd = 6, OK

Nmax=296.9 (8) tr=0.0

exmax=0.04 eymax=0.05 εx=0.02 εy=0.02 $ex^2+ey^2=0.00 < 1/9$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

x-x: As_υπαρχ.= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 13.50\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

y-y: As_υπαρχ.= $\Phi 0/0 = 0.00\text{cm}^2 < As_{\alpha\pi\alpha\iota\tau.} = 13.50\text{cm}^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδισλο 4: υπάρχον

πεδισλο= 4 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=17

TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-104.6	1.1	1.7	-3.3	-6.1	0.6	-2.8
Q	-147.2	0.8	1.3	-4.9	-9.2	0.4	-4.3
Σx1	21.5	0.3	0.4	75.0	106.2	0.1	31.2
Σy1	65.8	-84.6	-126.5	44.7	63.2	-41.9	18.5
Σx2	86.0	-10.7	-16.1	113.5	161.8	-5.4	48.3
Σy2	4.7	-36.2	-54.1	5.7	7.5	-17.9	1.8

$l_x=2.30$ $l_y=2.40$ $h=0.90$ $dx=0.50$ $dy=0.60$
 $N_{στ}=268.1$ $Nα=151.2$ $+Pf=124.2$
 $N1=231.4$ $M1x=86.0$ $M1y=-72.2(8)$ $σx=76.1$ $εx=0.20$ $c_x=0.00$
 $N2=189.7$ $M2x=40.9$ $M2y=-44.8(16)$ $σy=52.9$ $εy=0.13$ $c_y=0.00$
 $M_{xmax}=11.1(16)$ $As_y=13.5$ $Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55\%)$ $Mr_{dy}=489.7$
 $M_{ymax}=19.5(8)$ $As_x=13.5$ $Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55\%)$ $Mr_{dx}=489.7$
Ελεγχος διάτρησης EC2: $v_{rd,c} = 0.319$ MPa > $v_{Ed} = 0.004$ MPa
Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (10) , $N_{fd} = 196$, $R_{sd}+R_{pd} = 78+0 = 78$ $V_{sd} = 44$, OK
" " y-y: (6) , $N_{fd} = 211$, $R_{sd}+R_{pd} = 84+0 = 84$ $V_{sd} = 41$, OK
 $N_{max}=392.3$ (1) $tr=0.0$
 $ε_{xmax}=0.39$ $ε_{ymax}=0.56$ $εx=0.17$ $εy=0.23$ $εx^2+εy^2=0.08 < 1/9$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
x-x: $As_{υπαρχ.} = Φ0/0 = 0.00cm^2 < As_{απαιτ.} = 13.50cm^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{υπαρχ.} = Φ0/0 = 0.00cm^2 < As_{απαιτ.} = 13.50cm^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδιλο 5: υπάρχον

πεδίο= 5 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=18

TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-111.3	-1.1	-0.5	0.1	0.1	0.5	-0.1
Q	-31.1	0.1	0.1	0.2	0.1	-0.1	-0.1
Σx1	-6.2	-0.0	-0.0	12.4	5.9	0.0	-6.5
Σy1	0.6	1.3	0.6	7.4	3.5	-0.6	-3.9
Σx2	-9.2	-0.0	-0.0	17.5	8.4	0.0	-9.1
Σy2	1.2	0.8	0.4	1.6	0.8	-0.4	-0.8

$l_x=2.30$ $l_y=2.40$ $h=0.90$ $dx=0.50$ $dy=0.60$
 $N_{στ}=145.8$ $Nα=116.6$ $+Pf=124.2$
 $N1=145.8$ $M1x=-1.0$ $M1y=0.4(1)$ $σx=26.6$ $εx=0.00$ $c_x=0.00$
 $N2=142.4$ $M2x=-1.0$ $M2y=0.4(18)$ $σy=26.2$ $εy=0.00$ $c_y=0.00$
 $M_{xmax}=1.4(18)$ $As_y=13.5$ $Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55\%)$ $Mr_{dy}=489.7$
 $M_{ymax}=1.5(1)$ $As_x=13.5$ $Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55\%)$ $Mr_{dx}=489.7$
Ελεγχος διάτρησης EC2: $v_{rd,c} = 0.319$ MPa > $v_{Ed} = 0.002$ MPa
Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (12) , $N_{fd} = 247$, $R_{sd}+R_{pd} = 99+0 = 99$ $V_{sd} = 9$, OK
" " y-y: (8) , $N_{fd} = 255$, $R_{sd}+R_{pd} = 102+0 = 102$ $V_{sd} = 1$, OK
 $N_{max}=270.0$ (0) $tr=0.0$
 $ε_{xmax}=0.01$ $ε_{ymax}=0.07$ $εx=0.00$ $εy=0.03$ $εx^2+εy^2=0.00 < 1/9$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
x-x: $As_{υπαρχ.} = Φ0/0 = 0.00cm^2 < As_{απαιτ.} = 13.50cm^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{υπαρχ.} = Φ0/0 = 0.00cm^2 < As_{απαιτ.} = 13.50cm^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδιλο 6: υπάρχον

πεδίο= 6 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=19

TΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-94.1	-0.8	-0.4	-2.1	-1.0	0.4	1.1
Q	-13.0	-0.3	-0.1	-3.4	-1.6	0.1	1.8
Σx1	2.5	0.1	0.0	8.3	4.0	-0.0	-4.4
Σy1	12.9	2.6	1.3	4.8	2.3	-1.3	-2.5
Σx2	0.1	-0.1	-0.1	11.5	5.5	0.1	-6.0
Σy2	11.6	2.3	1.2	1.2	0.5	-1.1	-0.6

$l_x=2.30$ $l_y=2.40$ $h=0.90$ $dx=0.50$ $dy=0.60$
 $N_{στ}=108.6$ $Nα=65.6$ $+Pf=124.2$
 $N1=121.0$ $M1x=-3.7$ $M1y=-10.6(8)$ $σx=27.0$ $εx=0.04$ $c_x=0.00$
 $N2=121.0$ $M2x=-3.7$ $M2y=-10.6(8)$ $σy=23.6$ $εy=0.01$ $c_y=0.00$
 $M_{xmax}=0.4(8)$ $As_y=13.5$ $Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55\%)$ $Mr_{dy}=489.7$
 $M_{ymax}=1.6(8)$ $As_x=13.5$ $Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55\%)$ $Mr_{dx}=489.7$
Ελεγχος διάτρησης EC2: $v_{rd,c} = 0.319$ MPa > $v_{Ed} = 0.002$ MPa
Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (12) , $N_{fd} = 235$, $R_{sd}+R_{pd} = 94+0 = 94$ $V_{sd} = 8$, OK
" " y-y: (8) , $N_{fd} = 245$, $R_{sd}+R_{pd} = 98+0 = 98$ $V_{sd} = 2$, OK
 $N_{max}=245.2$ (8) $tr=0.0$
 $ε_{xmax}=0.01$ $ε_{ymax}=0.06$ $εx=0.01$ $εy=0.03$ $εx^2+εy^2=0.00 < 1/9$

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
x-x: $As_{υπαρχ.} = Φ0/0 = 0.00cm^2 < As_{απαιτ.} = 13.50cm^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
y-y: $As_{υπαρχ.} = Φ0/0 = 0.00cm^2 < As_{απαιτ.} = 13.50cm^2$ ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδισλο 7: υπάρχον

πεδισλο= 7 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=28

ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-127.1	11.5	5.8	-8.3	-4.0	-5.7	4.3
Q	-29.3	5.7	2.9	-2.5	-1.2	-2.8	1.3
Σx1	-7.7	-0.0	-0.0	6.0	2.9	0.0	-3.2
Σy1	10.4	4.1	2.1	-12.7	-6.1	-2.0	6.6
Σx2	-9.6	0.9	0.5	10.1	4.8	-0.4	-5.3
Σy2	10.0	2.8	1.4	-12.3	-5.9	-1.4	6.4

lx=2.30 ly=2.40 h=0.90 dx=0.50 dy=0.60

Nστ=159.6 Nα=51.4 +Pf=124.2

N1=159.6 M1x=17.8 M1y=-11.1(1) σx=34.1 εx=0.04 cx=0.00

N2=159.6 M2x=17.8 M2y=-11.1(1) σy=37.0 εy=0.06 cy=0.00

Mxmax=5.3(1) Asy=13.5 Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55%) Mrdy=489.7

Mymax=4.2(1) Asx=13.5 Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55%) Mrdx=489.7

Ελεγχος διάτρησης EC2: vrd,c = 0.319 MPa > vEd = 0.003 MPa

Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (15) , Nfd = 260, Rsd+Rpd = 104+0 = 104 Vsd = 13, OK

" " y-y: (7) , Nfd = 260, Rsd+Rpd = 104+0 = 104 Vsd = 9, OK

Nmax=285.7 (17) tr=0.0

exmax=0.07 eymax=0.10 εx=0.03 εy=0.04 ex²+ey²=0.00 < 1/9

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

x-x: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 13.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

y-y: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 13.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδισλο 8: υπάρχον

πεδισλο= 8 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=30

ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-143.2	5.8	2.9	0.6	0.3	-2.9	-0.3
Q	-43.7	1.3	0.7	0.7	0.3	-0.7	-0.3
Σx1	-2.7	-1.0	-0.5	9.4	4.5	0.5	-4.9
Σy1	-6.0	-3.4	-1.7	16.3	7.8	1.7	-8.5
Σx2	-5.3	-1.8	-0.9	21.1	10.1	0.9	-11.0
Σy2	-1.7	-1.6	-0.8	-0.9	-0.5	0.8	0.5

lx=2.30 ly=2.40 h=0.90 dx=0.50 dy=0.60

Nστ=191.8 Nα=67.6 +Pf=124.2

N1=186.9 M1x=7.1 M1y=1.2(18) σx=34.4 εx=0.00 cx=0.00

N2=191.8 M2x=7.2 M2y=1.3(1) σy=38.0 εy=0.02 cy=0.00

Mxmax=5.7(1) Asy=13.5 Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55%) Mrdy=489.7

Mymax=4.4(18) Asx=13.5 Φ14/11 = 14.0(ρ=1.55%) Mrdx=489.7

Ελεγχος διάτρησης EC2: vrd,c = 0.319 MPa > vEd = 0.003 MPa

Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (11) , Nfd = 300, Rsd+Rpd = 120+0 = 120 Vsd = 12, OK

" " y-y: (8) , Nfd = 288, Rsd+Rpd = 115+0 = 115 Vsd = 5, OK

Nmax=316.0 (0) tr=0.0

exmax=0.04 eymax=0.07 εx=0.02 εy=0.03 ex²+ey²=0.00 < 1/9

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:

x-x: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 13.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

y-y: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 13.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

Πέδισλο 9: υπάρχον

πεδισλο= 9 στάθμη= 1 μεταλλικό υποστ.=32

ΤΦ	N	Mx1	Mx2	My1	My2	Vx	Vy
G	-139.0	7.1	3.6	-2.0	-0.9	-3.5	1.0
Q	-31.7	2.2	1.1	-3.3	-1.6	-1.1	1.7
Σx1	1.7	-0.7	-0.3	6.4	3.1	0.3	-3.4
Σy1	-4.6	-2.8	-1.4	11.0	5.2	1.4	-5.7
Σx2	1.8	-0.9	-0.5	13.7	6.5	0.5	-7.2
Σy2	-6.3	-1.8	-0.9	-0.0	-0.0	0.9	0.0

lx=2.30 ly=2.40 h=0.90 dx=0.50 dy=0.60

Nστ=174.2 Nα=38.4 +Pf=124.2

N1=174.2 M1x=9.6 M1y=-5.6(1) σx=34.2 εx=0.02 cx=0.00
 N2=174.2 M2x=9.6 M2y=-5.6(1) σy=35.9 εy=0.03 cy=0.00
 Mxmax=4.9(1) Asy=13.5 Φ14/11 = 14.0 (ρ=1.55%) Mrdy=489.7
 Mymax=4.3(1) Asx=13.5 Φ14/11 = 14.0 (ρ=1.55%) Mrdx=489.7
 Ελεγχος διάτρησης EC2: vrd,c = 0.319 MPa > vEd = 0.003 MPa
 Ελεγχος Ολίσθησης x-x: (12) , Nfd = 287, Rsd+Rpd = 115+0 = 115 Vsd = 9, OK
 " " y-y: (8) , Nfd = 283, Rsd+Rpd = 113+0 = 113 Vsd = 6, OK
 Nmax=298.4 (0) tr=0.0
 exmax=0.04 eymax=0.06 εx=0.02 εy=0.02 ex²+ey²=0.00 < 1/9

**** Έλεγχος επάρκειας υπάρχοντος οπλισμού:
 x-x: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 13.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ
 y-y: As_υπαρχ.= Φ0/0 = 0.00cm² < As_απαιτ.= 13.50cm² ΑΝΕΠΑΡΚΗΣ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΘΗΤΑ ΚΑΤΑ ΕΥΡΩΚΩΔΙΚΑ 8

Οροφος 2 dh=4.00m qhx=1.80 qhy=1.80 Δx=2.99mm Δy=2.65mm Vx=3457 Vy=3457 W=8643
 Ελεγχος Θήτα ΕΠΙΤΥΧΗΣ: Θx=0.003 < 0.10 Θy=0.003 < 0.10

Οροφος 3 dh=3.00m qhx=1.80 qhy=1.80 Δx=2.85mm Δy=11.26mm Vx=2035 Vy=2035 W=3677
 Ελεγχος Θήτα ΕΠΙΤΥΧΗΣ: Θx=0.003 < 0.10 Θy=0.012 < 0.10

Φαινόμενα 2ας τάξεως σε Κτίρια. [EN 1992-1-1:2004, παρ.5.8.3.3]

Έλεγχος: $F_v, E_d \leq k_1 \cdot n_s / (n_s + 1.6) \cdot \Sigma (E_{cd} \cdot I_c) / L^2$

Όπου:

Fv,Ed = 8294.8 KN. Κατακόρυφο φορτίο
 k1 = 0.31 Συντελεστής από Εθνικό Προσάρτημα
 ns = 2 Αριθμός ορόφων
 Ecd = Ecm/γcE = 31.00/1.20 = 25.83 GPa
 Ic = Ροπή αδράνειας της αρυγμάτωτης διατομής σκυροδέματος κατακόρυφων στοιχείων
 Διεύθυνση X:
 $0.31 \cdot 2 / (2 + 1.6) \cdot 25833333 \cdot 0.7258 / 7.00^2 = 65904.95 \geq 8294.76$ OK
 Διεύθυνση Y:
 $0.31 \cdot 2 / (2 + 1.6) \cdot 25833333 \cdot 0.4140 / 7.00^2 = 37585.89 \geq 8294.76$ OK

ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΩΝ

Στάθμη 1

ΣΤ	ΥΠ	MrcDn	ΣΤ	ΥΠ	MrcUp	Δ1	Δ2	ΣMrb	ΣMrc/ΣMrb	>1.30
----	----	-------	----	----	-------	----	----	------	-----------	-------

Στάθμη 2

ΣΤ	ΥΠ	MrcDn	ΣΤ	ΥΠ	MrcUp	Δ1	Δ2	ΣMrb	ΣMrc/ΣMrb	>1.30
----	----	-------	----	----	-------	----	----	------	-----------	-------

X1	2	1	169.4	3	1	109.7	0	43	0.0	999.00	.
X2	2	1	134.5	3	1	98.2	0	43	0.0	999.00	.
Y1	2	1	0.0	3	1	21.7	0	26	732.6	0.03	--
Y2	2	1	318.4	3	1	201.0	0	26	430.3	1.21	--

X1	2	2	42.0	-	-		0	5	9999.0	0.00	--
X2	2	2	51.9	-	-		0	5	9999.0	0.01	--
Y1	2	2	26.8	-	-		0	39	9999.0	0.00	--
Y2	2	2	57.9	-	-		0	39	9999.0	0.01	--

X1	2	3	91.5	-	-		5	0	9999.0	0.01	--
X2	2	3	72.5	-	-		5	0	9999.0	0.01	--
Y1	2	3	74.9	-	-		42	0	9999.0	0.01	--
Y2	2	3	38.7	-	-		42	0	9999.0	0.00	--

X1	2	4	760.1	3	2	653.3	0	99	0.0	999.00	.
X2	2	4	808.4	3	2	681.2	0	99	0.0	999.00	.
Y1	2	4	789.4	3	2	671.6	27	28	840.3	1.74	.
Y2	2	4	782.3	3	2	663.2	27	28	937.8	1.54	.

X1	2	5	756.2	3	3	646.2	99	0	0.0	999.00	.
X2	2	5	732.4	3	3	638.5	99	0	0.0	999.00	.
Y1	2	5	933.9	3	3	802.1	0	125	0.0	999.00	.
Y2	2	5	898.3	3	3	769.5	0	125	0.0	999.00	.

X1	2	6	3909.2	3	4	2569.1	1	2	509.0	12.73	.
X2	2	6	4248.5	3	4	2978.5	1	2	509.0	14.20	.

Y1	2	6	2082.0	3	4	1460.8	0	138	0.0	999.00	.
Y2	2	6	2295.4	3	4	1468.0	0	138	0.0	999.00	.
X1	2	7	646.4	3	5	610.6	2	3	509.0	2.47	.
X2	2	7	661.4	3	5	616.3	2	3	509.0	2.51	.
X1	2	8	1544.1	3	6	1365.4	3	4	509.0	5.72	.
X2	2	8	1603.7	3	6	1389.1	3	4	509.0	5.88	.
X1	2	9	1664.8	3	7	1548.5	4	6	582.1	5.52	.
X2	2	9	1687.8	3	7	1595.4	4	6	582.1	5.64	.
Y1	2	9	1448.4	3	7	1268.2	0	178	0.0	999.00	.
Y2	2	9	1288.0	3	7	1297.6	0	178	0.0	999.00	.
X1	2	10	42.0	-	-		0	12	9999.0	0.00	--
X2	2	10	54.1	-	-		0	12	9999.0	0.01	--
Y1	2	10	55.5	-	-		41	0	9999.0	0.01	--
Y2	2	10	38.7	-	-		41	0	9999.0	0.00	--
X1	2	11	652.1	3	8	616.5	7	8	582.1	2.18	.
X2	2	11	649.0	3	8	626.5	7	8	582.1	2.19	.
Y1	2	11	806.2	3	8	758.5	0	186	0.0	999.00	.
Y2	2	11	785.8	3	8	761.2	0	186	0.0	999.00	.
X1	2	12	495.8	3	9	483.9	18	0	179.7	5.45	.
X2	2	12	288.0	3	9	277.5	18	0	331.1	1.71	.
X1	2	13	56.5	-	-		12	0	9999.0	0.01	--
X2	2	13	77.7	-	-		12	0	9999.0	0.01	--
Y1	2	13	24.6	-	-		0	42	9999.0	0.00	--
Y2	2	13	67.2	-	-		0	42	9999.0	0.01	--
X1	2	14	300.6	3	10	315.9	0	97	0.0	999.00	.
X2	2	14	320.9	3	10	324.1	0	97	0.0	999.00	.
Y1	2	14	449.7	3	10	443.7	29	30	632.0	1.41	.
Y2	2	14	424.4	3	10	434.9	29	30	628.9	1.37	.
X1	2	21	783.5	3	11	763.8	0	88	0.0	999.00	.
X2	2	21	866.0	3	11	803.6	0	88	0.0	999.00	.
Y1	2	21	754.1	3	11	699.7	182	183	0.0	999.00	.
Y2	2	21	697.1	3	11	673.7	182	183	0.0	999.00	.
X1	2	22	639.7	3	12	556.8	89	0	0.0	999.00	.
X2	2	22	520.3	3	12	471.6	89	0	0.0	999.00	.
X1	2	23	290.1	3	13	278.1	0	64	0.0	999.00	.
X2	2	23	289.5	3	13	277.5	0	64	0.0	999.00	.
Y1	2	23	380.0	3	13	365.6	34	35	442.7	1.68	.
Y2	2	23	398.1	3	13	373.0	34	35	441.5	1.75	.
X1	2	24	1120.6	3	14	815.6	102	0	0.0	999.00	.
X2	2	24	937.1	3	14	708.2	102	0	0.0	999.00	.
X1	2	25	253.6	3	15	192.7	0	115	0.0	999.00	.
X2	2	25	273.0	3	15	206.0	0	115	0.0	999.00	.
Y1	2	25	341.4	3	15	252.4	38	0	140.6	4.22	.
Y2	2	25	320.8	3	15	239.9	38	0	192.6	2.91	.
X1	2	26	545.7	3	16	519.5	115	0	0.0	999.00	.
X2	2	26	518.6	3	16	516.2	115	0	0.0	999.00	.
X1	2	27	477.3	3	17	784.0	19	20	603.8	2.09	.
X2	2	27	494.1	3	17	790.5	19	20	531.3	2.42	.
Y1	2	27	405.9	3	17	628.5	135	0	0.0	999.00	.
Y2	2	27	409.7	3	17	591.6	135	0	0.0	999.00	.
X1	2	28	1303.1	3	18	1576.5	21	22	685.3	4.20	.
X2	2	28	1361.9	3	18	1576.8	21	22	685.3	4.29	.
Y1	2	28	630.7	3	18	721.9	147	0	0.0	999.00	.
Y2	2	28	539.2	3	18	659.1	147	0	0.0	999.00	.

X1	2	30	445.4	3	19	437.9	22	23	685.3	1.29	--
X2	2	30	447.5	3	19	437.1	22	23	685.3	1.29	--
X1	2	32	942.2	3	20	928.5	23	24	685.3	2.73	.
X2	2	32	988.7	3	20	948.2	23	24	685.3	2.83	.
X1	2	34	431.1	3	21	423.2	24	0	146.1	5.85	.
X2	2	34	429.5	3	21	420.5	24	0	250.7	3.39	.

Στάθμη 3

	ΣΤ	ΥΠ	MrcDn	ΣΤ	ΥΠ	MrcUp	Δ1	Δ2	ΣMrb	ΣMrc/ΣMrb	>1.30
X1	3	1	109.7	-	-		0	65	0.0	999.00	.
X2	3	1	98.2	-	-		0	65	0.0	982.01	.
Y1	3	1	21.7	-	-		0	100	0.0	217.42	.
Y2	3	1	201.0	-	-		0	100	0.0	999.00	.
X1	3	2	653.3	-	-		0	62	0.0	999.00	.
X2	3	2	681.2	-	-		0	62	0.0	999.00	.
Y1	3	2	671.6	-	-		101	102	0.0	999.00	.
Y2	3	2	663.2	-	-		101	102	0.0	999.00	.
X1	3	3	646.2	-	-		62	75	0.0	999.00	.
X2	3	3	638.5	-	-		62	75	0.0	999.00	.
Y1	3	3	802.1	-	-		0	115	0.0	999.00	.
Y2	3	3	769.5	-	-		0	115	0.0	999.00	.
X1	3	4	2569.1	-	-		75	76	0.0	999.00	.
X2	3	4	2978.5	-	-		75	76	0.0	999.00	.
Y1	3	4	1460.8	-	-		0	128	0.0	999.00	.
Y2	3	4	1468.0	-	-		0	128	0.0	999.00	.
X1	3	5	610.6	-	-		76	84	0.0	999.00	.
X2	3	5	616.3	-	-		76	84	0.0	999.00	.
Y1	3	5	749.3	-	-		0	141	0.0	999.00	.
Y2	3	5	751.5	-	-		0	141	0.0	999.00	.
X1	3	6	1365.4	-	-		84	85	0.0	999.00	.
X2	3	6	1389.1	-	-		84	85	0.0	999.00	.
Y1	3	6	1168.5	-	-		0	154	0.0	999.00	.
Y2	3	6	1181.0	-	-		0	154	0.0	999.00	.
X1	3	7	1548.5	-	-		85	97	0.0	999.00	.
X2	3	7	1595.4	-	-		85	97	0.0	999.00	.
Y1	3	7	1268.2	-	-		0	167	0.0	999.00	.
Y2	3	7	1297.6	-	-		0	167	0.0	999.00	.
X1	3	8	616.5	-	-		97	98	0.0	999.00	.
X2	3	8	626.5	-	-		97	98	0.0	999.00	.
Y1	3	8	758.5	-	-		0	180	0.0	999.00	.
Y2	3	8	761.2	-	-		0	180	0.0	999.00	.
X1	3	9	483.9	-	-		96	0	0.0	999.00	.
X2	3	9	277.5	-	-		96	0	0.0	999.00	.
X1	3	10	315.9	-	-		0	46	0.0	999.00	.
X2	3	10	324.1	-	-		0	46	0.0	999.00	.
Y1	3	10	443.7	-	-		0	104	0.0	999.00	.
Y2	3	10	434.9	-	-		0	104	0.0	999.00	.
X1	3	11	763.8	-	-		23	82	0.0	999.00	.
X2	3	11	803.6	-	-		23	82	0.0	999.00	.
Y1	3	11	699.7	-	-		172	173	0.0	999.00	.
Y2	3	11	673.7	-	-		172	173	0.0	999.00	.
X1	3	12	556.8	-	-		90	91	0.0	999.00	.
X2	3	12	471.6	-	-		90	91	0.0	999.00	.
X1	3	13	278.1	-	-		0	14	0.0	999.00	.
X2	3	13	277.5	-	-		0	14	0.0	999.00	.
Y1	3	13	365.6	-	-		0	109	0.0	999.00	.

Y2	3	13	373.0	-	-	0	109	0.0	999.00	.
X1	3	14	815.6	-	-	89	90	0.0	999.00	.
X2	3	14	708.2	-	-	89	90	0.0	999.00	.
X1	3	15	192.7	-	-	0	1	0.0	999.00	.
X2	3	15	206.0	-	-	0	1	0.0	999.00	.
Y1	3	15	252.4	-	-	112	0	0.0	999.00	.
Y2	3	15	239.9	-	-	112	0	0.0	999.00	.
X1	3	16	519.5	-	-	1	24	0.0	999.00	.
X2	3	16	516.2	-	-	1	24	0.0	999.00	.
X1	3	17	784.0	-	-	24	44	0.0	999.00	.
X2	3	17	790.5	-	-	24	44	0.0	999.00	.
Y1	3	17	628.5	-	-	125	0	0.0	999.00	.
Y2	3	17	591.6	-	-	125	0	0.0	999.00	.
X1	3	18	1576.5	-	-	44	45	0.0	999.00	.
X2	3	18	1576.8	-	-	44	45	0.0	999.00	.
Y1	3	18	721.9	-	-	138	0	0.0	999.00	.
Y2	3	18	659.1	-	-	138	0	0.0	999.00	.
X1	3	19	437.9	-	-	45	60	0.0	999.00	.
X2	3	19	437.1	-	-	45	60	0.0	999.00	.
Y1	3	19	364.0	-	-	151	0	0.0	999.00	.
Y2	3	19	365.4	-	-	151	0	0.0	999.00	.
X1	3	20	928.5	-	-	60	74	0.0	999.00	.
X2	3	20	948.2	-	-	60	74	0.0	999.00	.
Y1	3	20	486.5	-	-	164	0	0.0	999.00	.
Y2	3	20	406.7	-	-	164	0	0.0	999.00	.
X1	3	21	423.2	-	-	0	88	0.0	999.00	.
X2	3	21	420.5	-	-	0	88	0.0	999.00	.

Επεξηγήσεις:

. Ο έλεγχος ισχύει, ασχέτως αν υπάρχει απαίτηση.
 -- Ο έλεγχος δεν ισχύει, αλλά δεν υπάρχει απαίτηση.
 ** Ο έλεγχος δεν ισχύει, αν και θα έπρεπε να ισχύει.
 ΣΜrb= 9999 περιμετρικό τοίχείο υπογείου στη μια πλευρά του υποστ/τος.
 ΣΜrb=19998 περιμετρικά τοιχεία υπογείου και στις δυο πλευρές του υποστ/τος.
 ΣΜrc/ΣΜrb οι τιμές της στήλης χρησιμοποιούνται και στον υπολογισμό της ικανοτικής τέμνουσας δοκών, ενώ οι αντίστροφες στον υπολογισμό της ικανοτικής τέμνουσας υποστυλωμάτων

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΥΝΑΦΕΙΑΣ ΚΟΜΒΩΝ

Στάθμη 2

ΥΠ	θέση	Δ1	Δ2	διαστ.Φmax		ρ'	ρmax	vd	hclim	hc
				cm/cm	mm	x1000	x1000		m	m
1_x	ακρ.	0	43	30/45	12	0.00	19.43	0.018	0.16	0.80
1_y	ακρ.	0	26	25/65	20	10.71	38.92	-0.046	0.28	0.80
2_x	ακρ.	0	5	25/300	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.25
2_y	ακρ.	0	39	25/300	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.25
3_x	ακρ.	5	0	25/300	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.25
3_y	ακρ.	42	0	25/300	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.25
4_x	ακρ.	0	99	30/45	0	0.00	5.88	-0.004	0.00	0.60
4_y	μεσ.	27	28	25/58	20	11.09	19.62	0.009	0.57	0.60
5_x	ακρ.	99	0	30/45	0	0.00	5.88	0.041	0.00	0.60
5_y	ακρ.	0	125	31/43	0	0.00	8.53	0.040	0.00	0.75
6_y	ακρ.	0	138	31/43	0	0.00	8.53	0.020	0.00	0.80
7_x	μεσ.	2	3	40/60	12	2.83	8.71	0.047	0.30	0.60
8_x	μεσ.	3	4	40/60	12	2.83	8.71	0.024	0.31	1.00
9_x	μεσ.	4	6	40/60	16	2.83	8.71	0.015	0.41	1.05
9_y	ακρ.	0	178	30/45	0	0.00	8.53	0.012	0.00	0.85
10_x	ακρ.	0	12	25/300	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.25
10_y	ακρ.	41	0	25/300	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.25

11_x	μεσ.	7	8	40/60	16	2.83	8.71	0.031	0.40	0.60
11_y	ακρ.	0	186	24/23	0	0.00	8.53	0.028	0.00	0.75
12_x	ακρ.	18	0	30/80	18	2.34	8.22	0.014	0.40	0.65
13_x	ακρ.	12	0	25/300	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.25
13_y	ακρ.	0	42	25/300	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.25
14_x	ακρ.	0	97	24/23	0	0.00	5.88	0.013	0.00	0.00
14_y	μεσ.	29	30	25/50	18	12.11	20.65	0.019	0.51	0.60
21_x	ακρ.	0	88	30/45	0	0.00	5.88	0.019	0.00	0.80
21_y	ακρ.	182	183	30/45	0	0.00	8.53	0.021	0.00	0.70
22_x	ακρ.	89	0	30/45	0	0.00	5.88	0.005	0.00	0.80
23_x	ακρ.	0	64	24/23	12	0.00	5.88	0.033	0.26	0.00 **
23_y	μεσ.	34	35	25/50	20	5.83	14.36	0.026	0.53	0.60
24_x	ακρ.	102	0	24/23	0	0.00	5.88	0.008	0.00	1.00
25_x	ακρ.	0	115	31/43	0	0.00	5.88	-0.002	0.00	0.40
25_y	ακρ.	38	0	25/50	20	6.16	14.69	0.004	0.44	0.55
26_x	ακρ.	115	0	31/43	0	0.00	5.88	0.008	0.00	0.70
27_x	μεσ.	19	20	30/70	12	3.08	8.96	0.047	0.30	0.60
27_y	ακρ.	135	0	31/43	0	0.00	8.53	0.047	0.00	0.50
28_x	μεσ.	21	22	30/80	12	2.57	8.44	0.027	0.30	1.15
28_y	ακρ.	147	0	31/43	0	0.00	8.53	0.025	0.00	0.50
30_x	μεσ.	22	23	30/80	12	2.57	8.44	0.042	0.30	0.60
32_x	μεσ.	23	24	30/80	12	2.57	8.44	0.024	0.30	1.00
34_x	ακρ.	24	0	30/80	14	1.92	7.80	0.013	0.31	0.60

Στάθμη 3

ΥΠ	θέση	Δ1	Δ2	διαστ.Φmax		ρ'	ρmax	vd	hclim	hc
				cm/cm	mm	x1000	x1000		m	m
1_x	ακρ.	0	65	30/45	0	0.00	19.43	0.000	0.00	0.80
1_y	ακρ.	0	100	30/45	0	0.00	28.21	0.000	0.00	0.80
2_x	ακρ.	0	62	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60
2_y	μεσ.	101	102	30/45	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.60
3_x	μεσ.	62	75	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60
3_y	ακρ.	0	115	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.75
4_y	ακρ.	0	128	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.80
5_x	μεσ.	76	84	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60
5_y	ακρ.	0	141	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.75
6_x	μεσ.	84	85	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	1.00
6_y	ακρ.	0	154	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.85
7_x	μεσ.	85	97	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	1.05
7_y	ακρ.	0	167	30/45	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.85
8_x	μεσ.	97	98	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60
8_y	ακρ.	0	180	30/45	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.75
9_x	ακρ.	96	0	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.65
10_x	ακρ.	0	46	24/23	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.00
10_y	ακρ.	0	104	30/45	0	-0.23	8.30	0.000	0.00	0.60
11_x	ακρ.	23	82	27/34	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.00
11_y	ακρ.	172	173	30/45	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.70
12_x	ακρ.	90	91	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.80
13_x	ακρ.	0	14	24/23	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.00
13_y	ακρ.	0	109	30/45	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.60
14_x	μεσ.	89	90	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	1.00
15_x	ακρ.	0	1	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.40
15_y	ακρ.	112	0	30/45	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.55
16_x	μεσ.	1	24	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.70
17_x	μεσ.	24	44	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60
17_y	ακρ.	125	0	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.50
18_x	μεσ.	44	45	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	1.15
18_y	ακρ.	138	0	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.50
19_x	μεσ.	45	60	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60
19_y	ακρ.	151	0	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.50
20_x	μεσ.	60	74	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	1.00
20_y	ακρ.	164	0	31/43	0	0.00	8.53	0.000	0.00	0.50
21_x	ακρ.	0	88	30/45	0	0.00	5.88	0.000	0.00	0.60

Ο έλεγχος γίνεται με βάση τις σχέσεις 5.50a, 5.50b της παρ.5.6.2.2 του ΕΚ8
γRD=1.00, KD=0.667, μφx=5.40, μφy=3.72, εsy,d=0.0022, fctm=2.60 MPa

ΣΤ	ΔΟΚΟΙ		ΠΛΑΚΕΣ			ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΑ		ΘΕΜΕΛΙΑ		ΕΜΒ.	ΕΥΛ.	ΣΥΝΟΛΟ	
	Fe	Beton	Fe	Beton	Felizol	Fe	Beton	Fe	Beton	τ.μ.	τ.μ.	Fe	Beton
1	14.64	91.6	14.83	289.3	0.00	0.00	0.0	1.05	43.5	344	129	30.51	424.4
2	3.20	35.6	0.18	5.5	0.00	4.14	41.5	0.00	0.0	125	514	7.52	82.6
3	0.00	0.0	0.00	0.0	0.00	2.00	30.4	0.00	0.0	0	181	2.00	30.4
	17.84	127.2	15.01	294.8	0.00	6.15	71.9	1.05	43.5	469	825	40.04	537.3

Ποσοστό οπλισμού = 74.5 κιλά/κυβικό

ΑΝΑΛΥΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΚΑΤΑ ΔΙΑΤΟΜΗ

ΣΤ	Φ8	Φ10	Φ12	Φ14	Φ16	Φ18	Φ20	Φ8	Φ10	Φ12
1	0	8426	2822	7309	1628	874	1446	0	4903	3465
2	466	1757	742	728	142	316	659	2205	1930	200
3	0	0	0	231	29	65	222	297	1338	66
m	466	10183	3565	8268	1799	1255	2327	2502	8171	3731
tn	0.18	6.28	3.16	9.99	2.84	2.51	5.74	0.99	5.04	3.31

ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΜΕΤΑΛΛΙΚΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ

ΣΤ	ΔΟΚΟΙ Kg	ΠΛΑΚΕΣ m ²	ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΑ m ³	ΣΥΝΔΕΣΜΟΙ Kg
1	0.0	0.0	0.00	0.0
2	40654.9	315.2	30.77	5595.5
3	65006.2	458.8	46.20	0.0
4	105661.1	774.1	76.97	5595.5

ΜΕΤΑΛΛΙΚΕΣ ΔΙΑΤΟΜΕΣ

ΣΤ	HEB400	HEB450	HEB360	HEA240	HEM240	HEM400	HEB300
1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	36.00	52.59	54.77	237.29	16.74	27.11	0.00
3	0.00	159.28	9.25	290.08	34.60	51.91	1.96
μήκος	36.00	211.87	64.02	527.37	51.34	79.03	1.96
βάρος	5595.48	36257.98	9095.77	31794.23	8060.46	20223.49	229.18

= 111256.59 Kg

*** ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗ: Οι προμετρήσεις ποσοτήτων οπλισμού είναι προσεγγιστικές

ΣΥΝΟΠΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΟΜΩΝ

Μητρώο συνδυασμών διαστασιολόγησης

- 1.1.35xG + 1.50xQ
- 2.1.10xG + 0.30xQ + 1.00xΣx1 + 0.30xΣy1
- 3.1.10xG + 0.30xQ + 1.00xΣx1 + -0.30xΣy1
- 4.1.10xG + 0.30xQ + -1.00xΣx1 + -0.30xΣy1
- 5.1.10xG + 0.30xQ + -1.00xΣx1 + 0.30xΣy1
- 6.1.10xG + 0.30xQ + 0.30xΣx1 + 1.00xΣy1
- 7.1.10xG + 0.30xQ + -0.30xΣx1 + 1.00xΣy1
- 8.1.10xG + 0.30xQ + -0.30xΣx1 + -1.00xΣy1
- 9.1.10xG + 0.30xQ + 0.30xΣx1 + -1.00xΣy1
- 10.1.10xG + 0.30xQ + 1.00xΣx2 + 0.30xΣy2
- 11.1.10xG + 0.30xQ + 1.00xΣx2 + -0.30xΣy2
- 12.1.10xG + 0.30xQ + -1.00xΣx2 + -0.30xΣy2
- 13.1.10xG + 0.30xQ + -1.00xΣx2 + 0.30xΣy2
- 14.1.10xG + 0.30xQ + 0.30xΣx2 + 1.00xΣy2
- 15.1.10xG + 0.30xQ + -0.30xΣx2 + 1.00xΣy2
- 16.1.10xG + 0.30xQ + -0.30xΣx2 + -1.00xΣy2
- 17.1.10xG + 0.30xQ + 0.30xΣx2 + -1.00xΣy2
- 18.1.00xG + 1.00xQ
- 19.1.10xG + 0.30xQ

20 1.10xG + 0.30xQ

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 1 (P 1)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x220	1.00	1	1.00	1	-216	-8.4 -16.4	4.2 6.6	-8.0	2.4	1888 1835	
2	230x220	1.00	1	1.00	1	-130	85.5 118.8	-23.8 -35.7	33.3	-11.9	1028 810	
3	230x220	1.00	1	1.00	1	100	80.6 111.1	31.1 47.6	30.5	16.4	0 0	
4	230x220	1.00	1	1.00	1	-66	-93.4 -133.9	28.1 42.4	-40.6	14.3	647 380	
5	230x220	1.00	1	1.00	1	-295	-88.4 -126.2	-26.9 -41.0	-37.8	-14.1	1337 1165	
6	230x220	1.00	1	1.00	1	-456	30.4 42.1	-89.0 -134.8	11.8	-45.8	1467 1317	
7	230x220	1.00	1	1.00	1	-505	-21.8 -31.4	-89.9 -136.3	-9.6	-46.4	1523 1384	
8	230x220	1.00	1	1.00	1	261	-38.2 -57.3	93.3 141.4	-19.0	48.1	5980 7765	
9	230x220	1.00	1	1.00	1	310	14.0 16.2	94.2 143.0	2.3	48.8	4211 4919	
10	230x220	1.00	1	1.00	1	-154	86.8 119.9	-20.2 -30.3	33.2	-10.1	1114 912	
11	230x220	1.00	1	1.00	1	-62	72.0 98.5	3.5 5.6	26.5	2.1	1017 801	
12	230x220	1.00	1	1.00	1	-42	-94.6 -135.0	24.5 37.0	-40.4	12.5	523 249	
13	230x220	1.00	1	1.00	1	-133	-79.8 -113.6	0.8 1.1	-33.8	0.3	1181 985	
14	230x220	1.00	1	1.00	1	-253	45.7 63.2	-40.5 -61.2	17.4	-20.8	1459 1312	
15	230x220	1.00	1	1.00	1	-247	-4.2 -6.9	-34.2 -51.8	-2.6	-17.6	1706 1612	
16	230x220	1.00	1	1.00	1	58	-53.6 -78.3	44.7 67.9	-24.7	23.1	24 1	
17	230x220	1.00	1	1.00	1	52	-3.6 -8.2	38.4 58.4	-4.6	20.0	474 142	
18	230x220	1.00	1	1.00	1	-151	-5.9 -11.4	3.0 4.6	-5.5	1.7	1905 1858	
19	230x220	1.00	1	1.00	1	-98	-3.9 -7.6	2.1 3.3	-3.6	1.2	1923 1884	
20	230x220	1.00	1	1.00	1	-98	-3.9 -7.6	2.1 3.3	-3.6	1.2	1923 1884	

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 2 (P 2)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x220	1.00	1	1.00	1	-274	2.5 6.9	3.8 5.9	4.3	2.1	1960 1931	
2	230x220	1.00	1	1.00	1	-164	114.5 172.1	-23.2 -34.7	57.6	-11.5	860 593	
3	230x220	1.00	1	1.00	1	-162	112.6 168.2	17.4 26.0	55.6	8.7	893 630	
4	230x220	1.00	1	1.00	1	-80	-112.2 -166.0	27.1 40.6	-53.8	13.5	550 263	
5	230x220	1.00	1	1.00	1	-83	-110.3 -162.1	-13.5 -20.2	-51.8	-6.7	630 337	
6	230x220	1.00	1	1.00	1	-138	38.1 59.6	-67.2 -100.5	21.6	-33.3	1048 806	
7	230x220	1.00	1	1.00	1	-114	-29.4 -40.6	-64.3 -96.2	-11.2	-31.9	1066 841	
8	230x220	1.00	1	1.00	1	-106	-35.8 -53.6	71.0 106.4	-17.8	35.3	930 678	
9	230x220	1.00	1	1.00	1	-131	31.7 46.7	68.1 102.0	15.0	33.9	1065 832	
10	230x220	1.00	1	1.00	1	-168	123.5 184.9	-13.3 -19.9	61.4	-6.6	847 575	
11	230x220	1.00	1	1.00	1	-161	108.8 162.5	11.5 17.4	53.7	5.8	939 682	
12	230x220	1.00	1	1.00	1	-77	-121.2	17.2	-57.6	8.6	498	

13	230x220	1.00	1	1.00	1	-84	-178.8 -106.6 -156.5	25.7 -7.7 -11.5	-49.9	-3.8	196 688 396
14	230x220	1.00	1	1.00	1	-146	60.0 91.5	-40.4 -60.4	31.5	-20.0	1119 893
15	230x220	1.00	1	1.00	1	-121	-9.0 -10.9	-38.7 -57.9	-1.9	-19.2	1475 1336
16	230x220	1.00	1	1.00	1	-98	-57.7 -85.4	44.2 66.3	-27.7	22.1	969 729
17	230x220	1.00	1	1.00	1	-123	11.3 17.0	42.5 63.8	5.7	21.2	1417 1251
18	230x220	1.00	1	1.00	1	-191	1.8 4.8	2.7 4.1	3.0	1.4	1967 1941
19	230x220	1.00	1	1.00	1	-122	1.1 3.0	1.9 2.9	1.9	1.0	1975 1954
20	230x220	1.00	1	1.00	1	-122	1.1 3.0	1.9 2.9	1.9	1.0	1975 1954

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 3 (P 3)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x220	1.00	1	1.00	1	-227	-6.8 -3.2	-14.9 -6.7	3.6	8.2	1840 1899	
2	230x220	1.00	1	1.00	1	-137	5.9 2.8	-9.4 -4.2	-3.1	5.2	1850 1907	
3	230x220	1.00	1	1.00	1	-156	6.0 2.8	-8.6 -3.8	-3.1	4.8	1871 1921	
4	230x220	1.00	1	1.00	1	-164	-11.8 -5.6	-7.3 -3.3	6.2	4.0	1832 1894	
5	230x220	1.00	1	1.00	1	-145	-11.8 -5.7	-8.2 -3.6	6.2	4.5	1810 1879	
6	230x220	1.00	1	1.00	1	-118	-0.4 -0.2	-10.0 -4.5	0.2	5.5	1878 1921	
7	230x220	1.00	1	1.00	1	-120	-5.7 -2.7	-9.6 -4.3	3.0	5.3	1838 1899	
8	230x220	1.00	1	1.00	1	-183	-5.5 -2.6	-6.8 -3.0	2.9	3.7	1907 1946	
9	230x220	1.00	1	1.00	1	-181	-0.2 -0.1	-7.1 -3.2	0.1	4.0	1941 1966	
10	230x220	1.00	1	1.00	1	-141	6.7 3.2	-9.1 -4.1	-3.5	5.0	1850 1907	
11	230x220	1.00	1	1.00	1	-156	5.8 2.8	-8.0 -3.6	-3.0	4.4	1879 1927	
12	230x220	1.00	1	1.00	1	-160	-12.6 -6.0	-7.6 -3.4	6.6	4.2	1819 1885	
13	230x220	1.00	1	1.00	1	-145	-11.6 -5.6	-8.7 -3.9	6.1	4.8	1807 1877	
14	230x220	1.00	1	1.00	1	-126	1.3 0.6	-10.2 -4.6	-0.7	5.6	1872 1919	
15	230x220	1.00	1	1.00	1	-127	-4.2 -2.0	-10.1 -4.5	2.2	5.6	1851 1907	
16	230x220	1.00	1	1.00	1	-175	-7.2 -3.4	-6.5 -2.9	3.8	3.6	1890 1935	
17	230x220	1.00	1	1.00	1	-174	-1.7 -0.8	-6.7 -3.0	0.9	3.7	1935 1963	
18	230x220	1.00	1	1.00	1	-164	-4.7 -2.3	-10.6 -4.7	2.5	5.9	1864 1916	
19	230x220	1.00	1	1.00	1	-151	-2.9 -1.4	-8.4 -3.7	1.5	4.6	1897 1938	
20	230x220	1.00	1	1.00	1	-151	-2.9 -1.4	-8.4 -3.7	1.5	4.6	1897 1938	

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 4 (P 4)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x240	1.00	1	1.00	1	-362	-11.7 -22.0	2.8 4.2	-10.3	1.4	2087 2043	
2	230x240	1.00	1	1.00	1	-118	83.3 115.7	-23.6 -35.3	32.4	-11.7	1147 915	
3	230x240	1.00	1	1.00	1	-157	56.5 77.8	27.2 40.6	21.3	13.5	1470 1294	
4	230x240	1.00	1	1.00	1	-200	-93.4 -134.6	26.6 39.8	-41.2	13.2	1263 1037	

5	230x240	1.00	1	1.00	1	-161	-66.6 -96.7	-24.2 -36.1	-30.1	-11.9	1381 1176
6	230x240	1.00	1	1.00	1	-87	62.1 85.6	-83.0 -124.1	23.5	-41.1	774 511
7	230x240	1.00	1	1.00	1	-100	17.1 21.8	-83.2 -124.4	4.7	-41.2	1069 815
8	230x240	1.00	1	1.00	1	-231	-72.2 -104.5	86.0 128.7	-32.3	42.7	1155 914
9	230x240	1.00	1	1.00	1	-218	-27.2 -40.8	86.2 128.9	-13.5	42.8	1335 1117
10	230x240	1.00	1	1.00	1	-72	110.2 154.6	-20.0 -30.0	44.4	-10.0	713 417
11	230x240	1.00	1	1.00	1	-75	106.8 150.1	1.7 2.4	43.3	0.7	828 532
12	230x240	1.00	1	1.00	1	-247	-120.3 -173.6	23.0 34.6	-53.2	11.5	1203 967
13	230x240	1.00	1	1.00	1	-244	-116.9 -169.0	1.3 2.1	-52.1	0.8	1286 1066
14	230x240	1.00	1	1.00	1	-129	34.7 46.6	-37.9 -56.6	11.9	-18.7	1496 1326
15	230x240	1.00	1	1.00	1	-180	-33.4 -50.5	-31.5 -47.0	-17.1	-15.5	1635 1475
16	230x240	1.00	1	1.00	1	-190	-44.8 -65.6	40.9 61.2	-20.7	20.3	1505 1321
17	230x240	1.00	1	1.00	1	-138	23.3 31.5	34.5 51.5	8.2	17.0	1634 1489
18	230x240	1.00	1	1.00	1	-252	-8.1 -15.3	2.0 3.0	-7.1	1.0	2099 2059
19	230x240	1.00	1	1.00	1	-159	-5.1 -9.5	1.5 2.3	-4.4	0.8	2116 2083
20	230x240	1.00	1	1.00	1	-159	-5.1 -9.5	1.5 2.3	-4.4	0.8	2116 2083

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 5 (P 5)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x240	1.00	1	1.00	1	-197	0.5 0.3	-1.3 -0.7	-0.3	0.6	2191 2196	
2	230x240	1.00	1	1.00	1	-138	14.8 7.1	-0.8 -0.4	-7.7	0.4	2008 2065	
3	230x240	1.00	1	1.00	1	-138	10.4 5.0	-1.5 -0.8	-5.4	0.8	2060 2103	
4	230x240	1.00	1	1.00	1	-126	-14.4 -6.9	-1.5 -0.8	7.5	0.8	1999 2059	
5	230x240	1.00	1	1.00	1	-125	-10.0 -4.8	-0.8 -0.4	5.2	0.4	2064 2105	
6	230x240	1.00	1	1.00	1	-133	11.3 5.4	0.1 0.1	-5.9	-0.1	2055 2098	
7	230x240	1.00	1	1.00	1	-129	3.9 1.9	0.1 0.1	-2.0	-0.1	2153 2169	
8	230x240	1.00	1	1.00	1	-131	-10.9 -5.2	-2.4 -1.2	5.7	1.2	2042 2091	
9	230x240	1.00	1	1.00	1	-134	-3.5 -1.7	-2.4 -1.2	1.8	1.2	2140 2161	
10	230x240	1.00	1	1.00	1	-141	18.2 8.7	-0.9 -0.5	-9.5	0.5	1966 2035	
11	230x240	1.00	1	1.00	1	-141	17.2 8.2	-1.4 -0.7	-9.0	0.7	1976 2042	
12	230x240	1.00	1	1.00	1	-123	-17.8 -8.5	-1.4 -0.7	9.3	0.7	1952 2025	
13	230x240	1.00	1	1.00	1	-122	-16.8 -8.0	-0.9 -0.4	8.8	0.4	1968 2036	
14	230x240	1.00	1	1.00	1	-133	7.1 3.4	-0.3 -0.2	-3.7	0.2	2110 2138	
15	230x240	1.00	1	1.00	1	-128	-3.4 -1.6	-0.3 -0.2	1.8	0.2	2158 2172	
16	230x240	1.00	1	1.00	1	-130	-6.6 -3.2	-2.0 -1.0	3.5	1.0	2101 2134	
17	230x240	1.00	1	1.00	1	-136	3.9 1.8	-2.0 -1.0	-2.0	1.0	2139 2161	
18	230x240	1.00	1	1.00	1	-142	0.4 0.2	-1.0 -0.5	-0.2	0.5	2193 2197	

19	230x240	1.00	1	1.00	1	-132	0.2	-1.2	-0.1	0.6	2191
							0.1	-0.6			2196
20	230x240	1.00	1	1.00	1	-132	0.2	-1.2	-0.1	0.6	2191
							0.1	-0.6			2196

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 6 (P 6)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x240	1.00	1	1.00	1	-147	-8.0	-1.5	4.2	0.8	2095	
							-3.8	-0.8			2128	
2	230x240	1.00	1	1.00	1	-101	6.4	-0.1	-3.3	0.1	2108	
							3.1	-0.1			2136	
3	230x240	1.00	1	1.00	1	-109	3.5	-1.7	-1.8	0.8	2139	
							1.7	-0.9			2161	
4	230x240	1.00	1	1.00	1	-114	-13.1	-1.9	6.9	0.9	2004	
							-6.3	-0.9			2063	
5	230x240	1.00	1	1.00	1	-106	-10.3	-0.3	5.4	0.1	2051	
							-4.9	-0.1			2096	
6	230x240	1.00	1	1.00	1	-94	3.9	1.7	-2.0	-0.8	2129	
							1.9	0.8			2154	
7	230x240	1.00	1	1.00	1	-95	-1.1	1.6	0.6	-0.8	2172	
							-0.5	0.8			2183	
8	230x240	1.00	1	1.00	1	-121	-10.6	-3.7	5.6	1.8	2028	
							-5.1	-1.9			2083	
9	230x240	1.00	1	1.00	1	-119	-5.6	-3.6	3.0	1.8	2095	
							-2.7	-1.8			2130	
10	230x240	1.00	1	1.00	1	-104	8.5	-0.5	-4.4	0.2	2075	
							4.1	-0.2			2113	
11	230x240	1.00	1	1.00	1	-111	7.8	-1.8	-4.1	0.9	2078	
							3.7	-0.9			2117	
12	230x240	1.00	1	1.00	1	-111	-15.2	-1.5	8.0	0.8	1974	
							-7.3	-0.8			2042	
13	230x240	1.00	1	1.00	1	-104	-14.5	-0.2	7.6	0.1	1988	
							-6.9	-0.1			2050	
14	230x240	1.00	1	1.00	1	-96	1.2	1.2	-0.6	-0.6	2174	
							0.6	0.6			2185	
15	230x240	1.00	1	1.00	1	-96	-5.7	1.3	3.0	-0.7	2106	
							-2.7	0.7			2137	
16	230x240	1.00	1	1.00	1	-119	-8.0	-3.2	4.2	1.6	2067	
							-3.8	-1.6			2110	
17	230x240	1.00	1	1.00	1	-119	-1.1	-3.3	0.6	1.6	2153	
							-0.5	-1.7			2169	
18	230x240	1.00	1	1.00	1	-107	-5.5	-1.1	2.9	0.5	2115	
							-2.6	-0.6			2143	
19	230x240	1.00	1	1.00	1	-107	-3.4	-1.0	1.8	0.5	2148	
							-1.6	-0.5			2167	
20	230x240	1.00	1	1.00	1	-107	-3.4	-1.0	1.8	0.5	2148	
							-1.6	-0.5			2167	

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 7 (P 7)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x240	1.00	1	1.00	1	-215	-14.9	24.0	7.8	-11.8	1883	
							-7.1	12.1			1981	
2	230x240	1.00	1	1.00	1	-153	-7.6	15.5	4.0	-7.7	1965	
							-3.6	7.9			2039	
3	230x240	1.00	1	1.00	1	-159	-0.0	13.1	0.0	-6.5	2056	
							-0.0	6.6			2096	
4	230x240	1.00	1	1.00	1	-144	-12.1	13.1	6.3	-6.5	1940	
							-5.8	6.6			2022	
5	230x240	1.00	1	1.00	1	-138	-19.7	15.6	10.3	-7.7	1828	
							-9.4	7.9			1943	
6	230x240	1.00	1	1.00	1	-141	-20.7	18.4	10.8	-9.1	1794	
							-9.9	9.3			1920	
7	230x240	1.00	1	1.00	1	-136	-24.4	18.5	12.7	-9.1	1749	
							-11.6	9.3			1887	
8	230x240	1.00	1	1.00	1	-157	1.0	10.2	-0.5	-5.0	2081	
							0.5	5.1			2117	
9	230x240	1.00	1	1.00	1	-161	4.6	10.2	-2.4	-5.0	2055	
							2.2	5.1			2102	
10	230x240	1.00	1	1.00	1	-155	-3.5	16.1	1.8	-7.9	1995	
							-1.7	8.1			2056	
11	230x240	1.00	1	1.00	1	-161	3.9	14.4	-2.0	-7.1	2015	

12	230x240	1.00	1	1.00	1	-142	1.9 -16.3 -7.8	7.3 12.5 6.3	8.5	-6.2	2071 1898 1993
13	230x240	1.00	1	1.00	1	-136	-23.7 -11.3	14.2 7.2	12.4	-7.0	1793 1918
14	230x240	1.00	1	1.00	1	-141	-19.2 -9.2	17.4 8.8	10.0	-8.6	1821 1939
15	230x240	1.00	1	1.00	1	-136	-25.2 -12.0	16.9 8.5	13.2	-8.3	1753 1890
16	230x240	1.00	1	1.00	1	-156	-0.6 -0.3	11.2 5.7	0.3	-5.5	2072 2109
17	230x240	1.00	1	1.00	1	-162	5.5 2.6	11.7 5.9	-2.9	-5.8	2031 2085
18	230x240	1.00	1	1.00	1	-156	-10.8 -5.2	17.1 8.7	5.6	-8.5	1924 2010
19	230x240	1.00	1	1.00	1	-149	-9.9 -4.7	14.3 7.2	5.2	-7.1	1954 2032
20	230x240	1.00	1	1.00	1	-149	-9.9 -4.7	14.3 7.2	5.2	-7.1	1954 2032

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 8 (P 8)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x240	1.00	1	1.00	1	-259	1.7 0.8	9.8 4.9	-0.9	-4.8	2114 2141	
2	230x240	1.00	1	1.00	1	-175	15.2 7.2	4.7 2.4	-7.9	-2.3	2003 2065	
3	230x240	1.00	1	1.00	1	-172	5.4 2.6	6.7 3.4	-2.8	-3.3	2088 2126	
4	230x240	1.00	1	1.00	1	-166	-13.5 -6.5	8.8 4.4	7.1	-4.3	1983 2053	
5	230x240	1.00	1	1.00	1	-170	-3.7 -1.8	6.7 3.4	1.9	-3.3	2103 2135	
6	230x240	1.00	1	1.00	1	-177	20.0 9.5	3.1 1.6	-10.4	-1.5	1963 2034	
7	230x240	1.00	1	1.00	1	-176	14.3 6.8	3.7 1.9	-7.5	-1.8	2020 2076	
8	230x240	1.00	1	1.00	1	-164	-18.4 -8.8	10.4 5.3	9.6	-5.1	1916 2006	
9	230x240	1.00	1	1.00	1	-165	-12.7 -6.1	9.8 5.0	6.6	-4.8	1982 2052	
10	230x240	1.00	1	1.00	1	-176	21.6 10.3	4.4 2.2	-11.3	-2.2	1936 2015	
11	230x240	1.00	1	1.00	1	-175	22.2 10.6	5.4 2.7	-11.6	-2.7	1922 2007	
12	230x240	1.00	1	1.00	1	-165	-20.0 -9.6	9.1 4.6	10.5	-4.5	1910 2001	
13	230x240	1.00	1	1.00	1	-166	-20.6 -9.8	8.1 4.1	10.8	-4.0	1912 2001	
14	230x240	1.00	1	1.00	1	-174	6.2 3.0	4.6 2.3	-3.2	-2.3	2101 2135	
15	230x240	1.00	1	1.00	1	-171	-6.5 -3.1	5.7 2.9	3.4	-2.8	2087 2125	
16	230x240	1.00	1	1.00	1	-167	-4.6 -2.2	8.9 4.5	2.4	-4.4	2071 2113	
17	230x240	1.00	1	1.00	1	-170	8.1 3.9	7.8 4.0	-4.2	-3.9	2050 2100	
18	230x240	1.00	1	1.00	1	-187	1.2 0.6	7.1 3.6	-0.6	-3.5	2124 2148	
19	230x240	1.00	1	1.00	1	-171	0.8 0.4	6.7 3.4	-0.4	-3.3	2126 2149	
20	230x240	1.00	1	1.00	1	-171	0.8 0.4	6.7 3.4	-0.4	-3.3	2126 2149	

Στάθμη 1 πέδιλο από σκυρόδεμα 9 (P 9)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Rnd
1	230x240	1.00	1	1.00	1	-235	-7.6 -3.6	12.9 6.5	4.0	-6.4	2041 2093	
2	230x240	1.00	1	1.00	1	-162	6.6 3.1	7.0 3.5	-3.4	-3.4	2070 2113	
3	230x240	1.00	1	1.00	1	-159	-0.0 -0.0	8.6 4.4	0.0	-4.3	2107 2134	
4	230x240	1.00	1	1.00	1	-163	-12.9	10.0	6.7	-4.9	1977	

							-6.1	5.1			2049
5	230x240	1.00	1	1.00	1	-165	-6.3	8.3	3.3	-4.1	2061
							-3.0	4.2			2107
6	230x240	1.00	1	1.00	1	-166	9.7	5.5	-5.1	-2.7	2051
							4.6	2.8			2100
7	230x240	1.00	1	1.00	1	-167	5.9	5.9	-3.1	-2.9	2089
							2.8	3.0			2127
8	230x240	1.00	1	1.00	1	-158	-16.0	11.5	8.4	-5.7	1927
							-7.7	5.8			2014
9	230x240	1.00	1	1.00	1	-157	-12.2	11.1	6.4	-5.5	1970
							-5.8	5.6			2044
10	230x240	1.00	1	1.00	1	-162	10.5	7.0	-5.5	-3.5	2028
							5.0	3.6			2084
11	230x240	1.00	1	1.00	1	-159	10.5	8.1	-5.5	-4.0	2016
							5.0	4.1			2076
12	230x240	1.00	1	1.00	1	-162	-16.8	9.9	8.8	-4.9	1935
							-8.0	5.0			2019
13	230x240	1.00	1	1.00	1	-166	-16.9	8.9	8.8	-4.4	1947
							-8.0	4.5			2027
14	230x240	1.00	1	1.00	1	-168	0.9	6.4	-0.5	-3.2	2128
							0.4	3.3			2151
15	230x240	1.00	1	1.00	1	-169	-7.3	7.0	3.8	-3.5	2066
							-3.5	3.5			2110
16	230x240	1.00	1	1.00	1	-157	-7.2	10.5	3.8	-5.2	2025
							-3.4	5.3			2081
17	230x240	1.00	1	1.00	1	-156	1.0	10.0	-0.5	-4.9	2083
							0.5	5.0			2118
18	230x240	1.00	1	1.00	1	-171	-5.3	9.3	2.8	-4.6	2063
							-2.5	4.7			2108
19	230x240	1.00	1	1.00	1	-162	-3.2	8.5	1.6	-4.2	2086
							-1.5	4.3			2123
20	230x240	1.00	1	1.00	1	-162	-3.2	8.5	1.6	-4.2	2086
							-1.5	4.3			2123

Στάθμη 2 υποσύλωμα από σκυρόδεμα 1 (Κ 93)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	70x70	1.00	4	1.00	4	-411	80.8	-23.6	-29.4	13.9	1.15	0.05	
							81.4	4.3				0.05	
							-37.0	32.1				0.05	
2	70x70	1.00	4	1.00	4	-43	-10.0	62.5	51.5	-66.6	2.59	3.56	
							195.9	-70.6				15.51	
							195.9	-203.8				23.00	
3	70x70	1.00	4	1.00	4	-544	-54.0	-209.6	84.1	159.1	6.20	4.27	
							282.3	108.5				11.99	
							282.3	426.6				30.97	
4	70x70	1.00	4	1.00	4	-462	95.3	-80.8	-82.7	79.0	3.22	0.05	
							95.3	77.3				0.05	
							-235.6	235.4				17.85	
5	70x70	1.00	4	1.00	4	39	139.4	191.4	-115.3	-146.6	5.71	20.66	
							139.4	-101.8				15.27	
							-322.0	-394.9				44.55	
6	70x70	1.00	4	1.00	4	570	93.7	425.2	-45.0	-357.8	13.94	47.36	
							93.7	-290.4				37.52	
							-86.2	-1006.1				89.99	
7	70x70	1.00	4	1.00	4	595	138.5	463.8	-95.0	-381.8	14.88	52.51	
							138.5	-299.8				40.80	
							-241.6	-1063.4				100.30	
8	70x70	1.00	4	1.00	4	-1076	-8.3	-443.4	13.7	370.3	14.43	9.42	
							53.6	297.1				0.05	
							46.5	1037.7				55.33	
9	70x70	1.00	4	1.00	4	-1100	-53.1	-482.1	63.8	394.3	15.36	13.17	
							201.9	306.5				7.54	
							201.9	1095.0				63.76	
10	70x70	1.00	4	1.00	4	3	69.9	86.7	6.6	-86.5	3.37	9.18	
							112.2	-86.4				11.76	
							96.2	-259.4				22.30	
11	70x70	1.00	4	1.00	4	-189	92.6	65.5	-15.6	-46.3	1.80	4.97	
							97.8	-27.1				3.33	
							30.0	-119.7				4.97	
12	70x70	1.00	4	1.00	4	-509	15.5	-104.9	-37.8	99.0	3.86	0.05	
							15.5	93.1				0.05	

13	70x70	1.00	4	1.00	4	-317	-135.9 -7.2 -2.0 -69.7	291.1 -83.8 33.8 151.3	-15.6	58.8	2.29	14.81 0.05 0.05 6.14
14	70x70	1.00	4	1.00	4	116	16.4 115.7	51.6 -113.5	24.7	-82.6	3.22	6.84 16.21
15	70x70	1.00	4	1.00	4	20	115.4 -6.7 68.9 65.6	-278.7 0.5 -77.5 -155.5	18.1	-39.0	1.52	27.22 0.75 9.18 13.87
16	70x70	1.00	4	1.00	4	-621	68.9 68.9 -155.1	-69.9 120.2 310.4	-56.0	95.1	3.70	0.05 0.05 14.57
17	70x70	1.00	4	1.00	4	-525	92.0 92.0 -105.3	-18.7 84.2 187.1	-49.3	51.5	2.01	0.05 0.05 5.67
18	70x70	1.00	4	1.00	4	-295	57.0 57.8 -26.1	-16.3 3.1 22.6	-20.8	9.7	0.81	0.05 0.05 0.05
19	70x70	1.00	4	1.00	4	-253	42.7 47.9 -19.8	-9.1 3.4 15.8	-15.6	6.2	0.61	0.05 0.05 0.05
20	70x70	1.00	4	1.00	4	-253	42.7 47.9 -19.8	-9.1 3.4 15.8	-15.6	6.2	0.61	0.05 0.05 0.05

Στάθμη 2 υποσύλωμα από σκυρόδεμα 2 (Κ 94)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x25	1.00	4	1.00	4	-61	0.4 4.4 -0.1	-0.2 -0.0 0.2	-0.1	0.1	0.02	0.01 0.01 0.01	
2	25x25	1.00	4	1.00	4	56	3.4 5.3 -0.3	1.4 -0.2 -1.8	-0.9	-0.8	0.12	2.48 2.75 2.00	
3	25x25	1.00	4	1.00	4	-3	8.9 9.1 -1.5	-0.4 0.0 0.4	-2.6	0.2	0.32	2.00 2.03 0.27	
4	25x25	1.00	4	1.00	4	-141	-3.1 2.2 0.3	-1.6 0.2 2.0	0.8	0.9	0.11	0.01 0.01 0.01	
5	25x25	1.00	4	1.00	4	-82	-8.5 1.7 1.5	0.2 -0.0 -0.2	2.5	-0.1	0.31	0.01 0.01 0.01	
6	25x25	1.00	4	1.00	4	77	-7.1 2.1 1.7	3.0 -0.4 -3.9	2.2	-1.7	0.27	4.06 2.66 3.20	
7	25x25	1.00	4	1.00	4	35	-10.6 2.2 2.2	2.6 -0.4 -3.4	3.2	-1.5	0.40	3.70 1.53 2.03	
8	25x25	1.00	4	1.00	4	-162	7.4 7.8 -1.7	-3.3 0.4 4.1	-2.3	1.8	0.29	0.01 0.01 0.01	
9	25x25	1.00	4	1.00	4	-121	11.0 11.0 -2.3	-2.9 0.4 3.6	-3.3	1.6	0.41	0.01 0.01 0.01	
10	25x25	1.00	4	1.00	4	40	6.2 6.9 -1.1	1.2 -0.1 -1.4	-1.8	-0.6	0.23	2.60 2.69 1.59	
11	25x25	1.00	4	1.00	4	-132	2.8 4.9 -0.3	-3.4 0.1 3.6	-0.8	1.7	0.22	0.01 0.01 0.01	
12	25x25	1.00	4	1.00	4	-125	-5.8 1.9 1.0	-1.5 0.0 1.5	1.7	0.7	0.21	0.01 0.01 0.01	
13	25x25	1.00	4	1.00	4	47	-2.5 2.5 0.3	3.1 -0.2 -3.4	0.7	-1.6	0.20	2.36 1.88 2.12	
14	25x25	1.00	4	1.00	4	243	7.1 7.6 -1.5	7.2 -0.3 -7.9	-2.1	-3.8	0.47	9.42 8.53 8.71	
15	25x25	1.00	4	1.00	4	245	4.5	7.8	-1.4	-4.1	0.51	9.16	

							5.7	-0.4				8.17
							-1.0	-8.5				8.86
16	25x25	1.00	4	1.00	4	-328	-6.7	-7.5	2.0	3.9	0.48	0.01
							2.0	0.3				0.01
							1.4	8.1				0.01
17	25x25	1.00	4	1.00	4	-331	-4.1	-8.0	1.3	4.2	0.52	0.01
							2.4	0.3				0.01
							1.0	8.7				0.01
18	25x25	1.00	4	1.00	4	-44	0.3	-0.1	-0.1	0.1	0.01	0.01
							3.3	-0.0				0.01
							-0.0	0.1				0.01
19	25x25	1.00	4	1.00	4	-43	0.2	-0.1	-0.1	0.1	0.01	0.01
							3.5	-0.0				0.01
							-0.0	0.1				0.01
20	25x25	1.00	4	1.00	4	-43	0.2	-0.1	-0.1	0.1	0.01	0.01
							3.5	-0.0				0.01
							-0.0	0.1				0.01

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 3 (Κ 95)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x25	1.00	4	1.00	4	-77	0.4	-0.5	-0.1	0.2	0.02	0.01	
							4.4	-0.2				0.01	
							-0.1	0.2				0.01	
2	25x25	1.00	4	1.00	4	-278	3.9	3.7	-1.1	-1.0	0.14	0.01	
							5.5	1.7				0.01	
							-0.5	-0.3				0.01	
3	25x25	1.00	4	1.00	4	18	9.9	-12.2	-3.0	3.6	0.45	4.83	
							10.0	-5.1				3.43	
							-2.0	2.1				1.26	
4	25x25	1.00	4	1.00	4	167	-3.6	-4.2	1.0	1.2	0.15	6.15	
							2.2	-1.9				5.46	
							0.5	0.5				4.86	
5	25x25	1.00	4	1.00	4	-128	-9.6	11.7	2.9	-3.4	0.43	1.08	
							2.1	4.9				0.01	
							2.0	-1.9				0.01	
6	25x25	1.00	4	1.00	4	-569	-7.8	25.2	2.5	-7.2	0.90	1.68	
							2.4	10.7				0.01	
							2.1	-3.7				0.01	
7	25x25	1.00	4	1.00	4	-524	-11.8	27.6	3.7	-7.9	0.99	2.87	
							2.8	11.7				0.01	
							2.8	-4.2				0.01	
8	25x25	1.00	4	1.00	4	459	8.1	-25.7	-2.6	7.4	0.92	19.44	
							8.3	-10.9				16.43	
							-2.1	3.9				14.01	
9	25x25	1.00	4	1.00	4	414	12.2	-28.1	-3.8	8.1	1.01	19.32	
							12.2	-11.8				16.04	
							-2.9	4.4				12.97	
10	25x25	1.00	4	1.00	4	72	6.9	-9.9	-2.1	2.8	0.35	5.19	
							7.4	-4.2				4.24	
							-1.4	1.4				2.54	
11	25x25	1.00	4	1.00	4	-339	3.0	5.2	-0.9	-1.3	0.16	0.01	
							5.0	2.5				0.01	
							-0.4	-0.1				0.01	
12	25x25	1.00	4	1.00	4	-183	-6.5	9.4	2.0	-2.6	0.33	0.01	
							2.0	4.1				0.01	
							1.4	-1.2				0.01	
13	25x25	1.00	4	1.00	4	228	-2.7	-5.7	0.8	1.5	0.19	7.99	
							2.5	-2.7				7.37	
							0.4	0.3				6.53	
14	25x25	1.00	4	1.00	4	607	8.0	-25.9	-2.5	7.2	0.90	23.61	
							8.3	-11.5				20.69	
							-1.9	2.8				17.92	
15	25x25	1.00	4	1.00	4	653	5.1	-24.6	-1.6	6.8	0.85	24.32	
							6.1	-11.1				21.52	
							-1.4	2.5				19.05	
16	25x25	1.00	4	1.00	4	-717	-7.7	25.4	2.4	-7.0	0.87	4.30	
							2.2	11.4				0.01	
							1.9	-2.6				0.01	
17	25x25	1.00	4	1.00	4	-764	-4.8	24.1	1.5	-6.6	0.82	4.30	
							2.4	10.9				0.01	
							1.3	-2.3				0.01	

18	25x25	1.00	4	1.00	4	-56	0.3 3.3 -0.0	-0.4 -0.1 0.1	-0.1	0.1	0.02	0.01 0.01 0.01
19	25x25	1.00	4	1.00	4	-55	0.2 3.5 -0.0	-0.3 -0.1 0.1	-0.0	0.1	0.01	0.01 0.01 0.01
20	25x25	1.00	4	1.00	4	-55	0.2 3.5 -0.0	-0.3 -0.1 0.1	-0.0	0.1	0.01	0.01 0.01 0.01

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 4 (Κ 96)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x60	1.00	4	1.00	4	-290	7.2 27.4 -1.5	-17.3 -0.4 16.5	-2.2	8.4	0.39	0.04 0.04 0.04	
2	60x60	1.00	4	1.00	4	-28	-41.2	43.7	34.3	-33.8	1.58	5.19	
3	60x60	1.00	4	1.00	4	74	95.8 95.8 -102.6 138.3 138.3	-23.9 -91.6 -180.8 24.1 228.9				8.28 12.57 22.35 14.28 28.53	
4	60x60	1.00	4	1.00	4	-306	46.7 46.7 -96.8	-60.7 24.0 108.8	-35.9	42.4	1.95	0.21 0.04 7.42	
5	60x60	1.00	4	1.00	4	-408	108.1 108.1 -139.3	163.7 -24.0 -211.7	-61.8	-93.9	4.32	10.34 0.55 16.17	
6	60x60	1.00	4	1.00	4	-280	82.7 82.7 -36.1	347.6 -80.0 -507.6	-29.7	-213.8	9.84	27.16 4.84 39.86	
7	60x60	1.00	4	1.00	4	-393	127.5 127.5 -106.6	383.6 -80.0 -543.6	-58.5	-231.8	10.67	30.25 5.87 43.29	
8	60x60	1.00	4	1.00	4	-54	-77.2 35.1 35.1	-364.6 80.1 524.8	28.1	222.4	10.24	33.68 7.07 46.04	
9	60x60	1.00	4	1.00	4	60	-122.0 105.7 105.7	-400.6 80.1 560.8	56.9	240.4	11.07	41.58 14.46 54.97	
10	60x60	1.00	4	1.00	4	-41	-19.9 74.5 74.5	73.1 -28.4 -129.8	23.6	-50.7	2.34	5.87 6.39 13.77	
11	60x60	1.00	4	1.00	4	-43	-18.6 57.0 57.0	38.8 -12.0 -62.8	18.9	-25.4	1.17	2.95 4.16 7.42	
12	60x60	1.00	4	1.00	4	-293	25.4 25.4 -75.5	-90.1 28.5 147.0	-25.2	59.3	2.73	1.58 0.04 9.31	
13	60x60	1.00	4	1.00	4	-291	24.1 24.1 -58.0	-55.9 12.1 80.1	-20.5	34.0	1.56	0.04 0.04 2.95	
14	60x60	1.00	4	1.00	4	-126	-6.0 50.5 48.6	67.9 -33.3 -134.5	13.7	-50.6	2.33	2.95 2.95 10.51	
15	60x60	1.00	4	1.00	4	-201	7.2 27.9 8.9	29.2 -21.1 -71.5	0.4	-25.2	1.16	0.04 0.04 1.58	
16	60x60	1.00	4	1.00	4	-208	11.5 12.5 -49.6	-85.0 33.4 151.7	-15.3	59.2	2.72	2.61 0.04 10.16	
17	60x60	1.00	4	1.00	4	-133	-1.7 14.2 -9.8	-46.3 21.2 88.8	-2.0	33.8	1.55	0.72 0.04 4.67	
18	60x60	1.00	4	1.00	4	-207	5.0 20.1 -1.0	-12.1 -0.3 11.6	-1.5	5.9	0.27	0.04 0.04 0.04	
19	60x60	1.00	4	1.00	4	-167	2.7 21.0 -0.5	-8.5 0.0 8.6	-0.8	4.3	0.20	0.04 0.04 0.04	
20	60x60	1.00	4	1.00	4	-167	2.7 21.0	-8.5 0.0	-0.8	4.3	0.20	0.04 0.04	

-0.5 8.6 0.04

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 5 (Κ 97)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x75	1.00	4	1.00	4	-1352	6.5	-197.0	-1.8	78.4	3.61	0.05	
							33.4	-40.3				0.05	
							-0.6	116.4				0.05	
2	60x75	1.00	4	1.00	4	-800	-78.7	45.2	53.2	-51.8	2.39	0.05	
							134.2	-58.4				0.05	
							134.2	-162.0				0.69	
3	60x75	1.00	4	1.00	4	-698	-89.9	-208.0	60.1	133.4	6.14	2.62	
							150.5	58.9				0.05	
							150.5	325.7				13.78	
4	60x75	1.00	4	1.00	4	-499	86.5	-196.9	-55.6	113.6	5.23	5.84	
							86.5	30.4				0.05	
							-135.9	257.7				12.92	
5	60x75	1.00	4	1.00	4	-601	97.7	56.3	-62.5	-71.6	3.30	0.05	
							97.7	-86.8				0.05	
							-152.1	-230.0				10.13	
6	60x75	1.00	4	1.00	4	-849	-3.8	344.5	4.7	-274.8	12.65	4.77	
							31.2	-205.2				0.05	
							15.0	-754.8				33.52	
7	60x75	1.00	4	1.00	4	-789	49.1	347.8	-30.0	-280.8	12.93	7.77	
							49.1	-213.7				0.05	
							-70.9	-775.2				37.81	
8	60x75	1.00	4	1.00	4	-450	11.7	-496.1	-7.1	336.7	15.50	24.08	
							24.3	177.2				2.19	
							-16.7	850.5				48.97	
9	60x75	1.00	4	1.00	4	-510	-41.2	-499.5	27.6	342.6	15.78	24.08	
							69.2	185.7				3.91	
							69.2	870.9				50.69	
10	60x75	1.00	4	1.00	4	-811	-59.5	28.4	43.0	-47.1	2.17	0.05	
							112.5	-65.8				0.05	
							112.5	-160.0				0.05	
11	60x75	1.00	4	1.00	4	-745	-39.1	-28.8	29.8	3.0	1.08	0.05	
							80.3	-22.9				0.05	
							80.3	-17.0				0.05	
12	60x75	1.00	4	1.00	4	-488	67.4	-180.0	-45.4	108.9	5.02	3.91	
							67.4	37.8				0.05	
							-114.1	255.7				11.63	
13	60x75	1.00	4	1.00	4	-554	46.9	-122.8	-32.2	58.9	2.71	0.05	
							46.9	-5.1				0.05	
							-82.0	112.7				0.05	
14	60x75	1.00	4	1.00	4	-797	-46.1	42.2	32.0	-68.4	3.15	0.05	
							81.9	-94.6				0.05	
							81.9	-231.4				1.55	
15	60x75	1.00	4	1.00	4	-720	-14.2	-3.2	9.4	-36.6	1.69	0.05	
							33.1	-76.4				0.05	
							23.6	-149.6				0.05	
16	60x75	1.00	4	1.00	4	-502	54.0	-193.8	-34.4	130.2	6.00	3.69	
							54.0	66.7				0.05	
							-83.6	327.1				14.21	
17	60x75	1.00	4	1.00	4	-579	22.0	-148.5	-11.8	98.5	4.53	0.05	
							28.8	48.4				0.05	
							-25.3	245.3				4.12	
18	60x75	1.00	4	1.00	4	-947	4.6	-135.7	-1.3	54.1	2.49	0.05	
							24.7	-27.6				0.05	
							-0.5	80.6				0.05	
19	60x75	1.00	4	1.00	4	-649	3.9	-75.8	-1.2	30.9	1.42	0.05	
							26.4	-14.0				0.05	
							-0.8	47.8				0.05	
20	60x75	1.00	4	1.00	4	-649	3.9	-75.8	-1.2	30.9	1.42	0.05	
							26.4	-14.0				0.05	
							-0.8	47.8				0.05	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 6 (Κ 98)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	155x80	1.00	4	1.00	4	-1404	14.5	141.6	6.7	-32.9	0.56	0.12	
							112.2	75.8				0.12	
							41.4	9.9				0.12	
2	155x80	1.00	4	1.00	4	-684	95.2	267.8	381.7	-206.7	12.92	1.90	

							1622.1	-145.5				39.15	
							1622.1	-558.9				55.70	
3	155x80	1.00	4	1.00	4	-930	-76.3	-148.1	490.4	186.3	16.60	0.12	
							1885.2	224.5				43.88	
							1885.2	597.0				59.84	
4	155x80	1.00	4	1.00	4	-809	-80.4	-125.4	-377.0	174.0	12.76	0.12	
							-80.4	222.7				0.12	
							-1588.3	570.7				53.34	
5	155x80	1.00	4	1.00	4	-563	91.2	290.5	-485.6	-218.9	16.44	5.45	
							91.2	-147.3				0.12	
							-1851.4	-585.2				66.35	
6	155x80	1.00	4	1.00	4	-355	293.9	761.0	-48.6	-669.4	11.37	43.29	
							299.6	-577.9				32.05	
							99.4	-1916.7				116.01	
7	155x80	1.00	4	1.00	4	-319	292.7	767.8	-308.8	-673.1	11.43	44.47	
							292.7	-578.4				32.64	
							-942.7	-1924.6				127.84	
8	155x80	1.00	4	1.00	4	-1138	-279.1	-618.6	53.4	636.8	10.81	16.09	
							-62.3	655.0				15.50	
							-65.6	1928.5				98.28	
9	155x80	1.00	4	1.00	4	-1174	-277.9	-625.4	313.6	640.4	10.88	16.09	
							976.5	655.5				33.24	
							976.5	1936.4				111.28	
10	155x80	1.00	4	1.00	4	-704	260.3	152.0	273.1	-146.5	9.25	0.12	
							1352.9	-141.0				29.69	
							1352.9	-433.9				42.10	
11	155x80	1.00	4	1.00	4	-813	234.7	55.3	185.9	-5.4	6.29	0.12	
							978.4	44.5				13.13	
							978.4	33.6				12.54	
12	155x80	1.00	4	1.00	4	-789	-245.4	-9.5	-268.4	113.8	9.09	0.12	
							-245.4	218.1				0.12	
							-1319.1	445.7				39.74	
13	155x80	1.00	4	1.00	4	-680	-219.8	87.1	-181.2	-27.2	6.13	0.12	
							-219.8	32.7				0.12	
							-944.6	-21.8				14.31	
14	155x80	1.00	4	1.00	4	-568	122.1	242.0	215.9	-269.3	7.31	3.08	
							985.6	-296.5				28.51	
							985.6	-835.0				56.89	
15	155x80	1.00	4	1.00	4	-561	-21.9	222.6	79.6	-233.5	3.96	0.72	
							296.4	-244.4				7.22	
							296.4	-711.4				35.60	
16	155x80	1.00	4	1.00	4	-925	-107.3	-99.6	-211.1	236.6	7.15	0.12	
							-107.3	373.6				3.08	
							-951.8	846.8				48.61	
17	155x80	1.00	4	1.00	4	-932	36.8	-80.1	-74.8	200.8	3.41	0.12	
							36.8	321.5				0.12	
							-262.5	723.2				27.32	
18	155x80	1.00	4	1.00	4	-992	10.2	99.6	4.6	-23.1	0.39	0.12	
							81.8	53.3				0.12	
							28.7	7.1				0.12	
19	155x80	1.00	4	1.00	4	-747	7.4	71.2	2.4	-16.3	0.28	0.12	
							80.4	38.6				0.12	
							16.9	5.9				0.12	
20	155x80	1.00	4	1.00	4	-747	7.4	71.2	2.4	-16.3	0.28	0.12	
							80.4	38.6				0.12	
							16.9	5.9				0.12	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 7 (Κ 99)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x75	1.00	4	1.00	4	-1200	-1.7	51.9	1.5	-10.4	0.48	0.05	
							31.6	31.2				0.05	
							4.1	10.5				0.05	
2	60x75	1.00	4	1.00	4	-548	-51.9	39.7	42.4	-47.0	2.17	0.05	
							117.7	-54.3				0.05	
							117.7	-148.4				3.91	
3	60x75	1.00	4	1.00	4	-576	-65.7	16.7	50.8	22.0	1.84	0.05	
							137.7	60.7				0.26	
							137.7	104.7				2.41	
4	60x75	1.00	4	1.00	4	-649	50.1	8.1	-41.0	38.2	1.76	0.05	
							50.1	84.4				0.05	
							-114.0	160.7				2.19	

5	60x75	1.00	4	1.00	4	-621	63.9	31.1	-49.5	-30.9	1.79	0.05
							63.9	-30.6				0.05
							-134.0	-92.4				0.47
6	60x75	1.00	4	1.00	4	-540	4.7	63.6	0.4	-121.9	5.61	0.05
							30.3	-180.2				0.69
							6.4	-424.1				16.78
7	60x75	1.00	4	1.00	4	-562	39.4	61.0	-27.1	-117.1	5.39	0.05
							39.4	-173.1				0.26
							-69.1	-407.3				17.64
8	60x75	1.00	4	1.00	4	-656	-6.4	-15.8	0.9	113.0	5.21	0.05
							20.2	210.3				0.05
							-2.7	436.4				15.07
9	60x75	1.00	4	1.00	4	-634	-41.2	-13.2	28.5	108.2	4.98	0.05
							72.8	203.2				2.41
							72.8	419.6				17.21
10	60x75	1.00	4	1.00	4	-553	-37.0	11.3	34.2	-27.7	1.28	0.05
							99.8	-44.2				0.05
							99.8	-99.6				0.05
11	60x75	1.00	4	1.00	4	-571	-23.5	26.4	23.9	4.8	0.87	0.05
							72.3	36.0				0.05
							72.3	45.6				0.05
12	60x75	1.00	4	1.00	4	-643	35.3	36.5	-32.8	18.8	1.19	0.05
							35.3	74.2				0.05
							-96.0	111.9				0.05
13	60x75	1.00	4	1.00	4	-626	21.7	21.5	-22.6	-13.7	0.82	0.05
							21.9	-5.9				0.05
							-68.5	-33.3				0.05
14	60x75	1.00	4	1.00	4	-558	-32.2	-2.7	26.3	-60.8	2.80	0.05
							72.9	-124.3				0.05
							72.9	-245.9				6.91
15	60x75	1.00	4	1.00	4	-580	-14.6	0.4	9.3	-56.6	2.61	0.05
							32.1	-112.8				0.05
							22.4	-226.0				2.62
16	60x75	1.00	4	1.00	4	-638	30.5	50.5	-24.9	51.9	2.39	0.05
							30.5	154.3				0.05
							-69.2	258.2				5.84
17	60x75	1.00	4	1.00	4	-616	12.8	47.5	-7.9	47.7	2.20	0.05
							24.3	142.9				0.05
							-18.7	238.3				2.62
18	60x75	1.00	4	1.00	4	-843	-1.2	36.2	1.0	-7.2	0.33	0.05
							23.4	21.8				0.05
							2.9	7.5				0.05
19	60x75	1.00	4	1.00	4	-598	-0.9	23.9	0.7	-4.4	0.20	0.05
							25.3	15.0				0.05
							1.9	6.1				0.05
20	60x75	1.00	4	1.00	4	-598	-0.9	23.9	0.7	-4.4	0.20	0.05
							25.3	15.0				0.05
							1.9	6.1				0.05

Στάθμη 2 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 8 (Κ 100)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	100x85	1.00	4	1.00	4	-1191	9.2	18.5	-0.1	11.3	0.30	0.09	
							66.4	41.2				0.09	
							8.8	63.8				0.09	
2	100x85	1.00	4	1.00	4	-524	-21.1	36.3	126.0	-88.4	4.00	0.09	
							482.9	-140.6				15.89	
							482.9	-317.5				23.59	
3	100x85	1.00	4	1.00	4	-575	-50.7	34.9	152.2	27.6	4.83	0.09	
							557.9	90.2				16.70	
							557.9	145.4				18.32	
4	100x85	1.00	4	1.00	4	-709	30.1	-17.0	-126.5	99.4	4.01	0.09	
							30.1	181.8				0.09	
							-475.8	380.6				21.97	
5	100x85	1.00	4	1.00	4	-658	59.7	-15.5	-152.6	-16.7	4.84	0.09	
							59.7	-48.9				0.09	
							-550.7	-82.3				14.27	
6	100x85	1.00	4	1.00	4	-511	41.7	19.9	-2.0	-198.8	5.32	0.09	
							84.5	-377.7				11.84	
							33.7	-775.2				34.94	
7	100x85	1.00	4	1.00	4	-552	66.0	4.3	-85.6	-177.2	4.74	0.09	
							66.0	-350.2				9.00	

8	100x85	1.00	4	1.00	4	-721	-276.4 -32.7 17.2 -26.5	-704.6 -0.5 418.9 838.3	1.5	209.7	5.61	35.75 0.09 8.19 34.13
9	100x85	1.00	4	1.00	4	-681	-57.0 283.5 283.5	15.1 391.4 767.8	85.1	188.2	5.04	0.09 15.49 36.56
10	100x85	1.00	4	1.00	4	-543	31.7 406.5 406.5	-14.5 -105.5 -196.5	93.7	-45.5	2.98	0.09 10.22 13.87
11	100x85	1.00	4	1.00	4	-591	52.0 288.2 288.2	21.3 109.3 197.4	59.0	44.0	1.87	0.09 3.73 7.79
12	100x85	1.00	4	1.00	4	-690	-22.7 -22.7 -399.4	33.8 146.8 259.7	-94.2	56.5	2.99	0.09 0.09 13.05
13	100x85	1.00	4	1.00	4	-642	-43.0 -43.0 -281.0	-1.9 -68.1 -134.2	-59.5	-33.1	1.89	0.09 0.09 3.33
14	100x85	1.00	4	1.00	4	-521	-18.2 304.0 304.0	-51.8 -343.0 -634.3	80.5	-145.6	3.90	0.09 17.11 33.32
15	100x85	1.00	4	1.00	4	-551	-40.6 100.9 97.7	-48.1 -331.8 -615.6	34.6	-141.9	3.80	0.09 8.60 25.62
16	100x85	1.00	4	1.00	4	-711	27.2 27.2 -296.8	71.2 384.3 697.4	-81.0	156.6	4.19	0.09 6.57 32.51
17	100x85	1.00	4	1.00	4	-682	49.6 52.5 -90.6	67.4 373.1 678.7	-35.0	152.8	4.09	0.09 6.98 26.02
18	100x85	1.00	4	1.00	4	-840	6.5 48.8 6.1	13.1 28.9 44.8	-0.1	7.9	0.21	0.09 0.09 0.09
19	100x85	1.00	4	1.00	4	-616	4.5 50.8	9.7 20.6	-0.2	5.5	0.15	0.09 0.09
20	100x85	1.00	4	1.00	4	-616	3.6 4.5 50.8 3.6	31.6 9.7 20.6 31.6	-0.2	5.5	0.15	0.09 0.09 0.09 0.09

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 9 (Κ 101)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	105x85	1.00	4	1.00	4	-1020	-6.4 69.0 22.2	-71.1 -8.3 54.5	7.1	31.4	0.80	0.09 0.09 0.09	
2	105x85	1.00	4	1.00	4	-609	9.5 555.0 555.0	9.6 -145.9 -301.4	136.4	-77.7	4.33	0.09 16.26 22.64	
3	105x85	1.00	4	1.00	4	-589	-34.9 621.2 621.2	-29.7 20.0 69.7	164.0	24.9	5.21	0.09 16.26 17.11	
4	105x85	1.00	4	1.00	4	-458	-17.1 -17.1 -534.4	-69.2 141.9 352.9	-129.3	105.5	4.11	0.09 0.09 27.33	
5	105x85	1.00	4	1.00	4	-479	27.3 27.3 -600.6	-30.0 -24.1 -18.2	-157.0	2.9	4.98	0.09 0.09 17.54	
6	105x85	1.00	4	1.00	4	-588	67.6 119.6 73.4	41.5 -296.9 -635.3	1.5	-169.2	4.30	0.09 6.47 25.20	
7	105x85	1.00	4	1.00	4	-549	72.9 72.9 -273.3	29.7 -260.3 -550.3	-86.5	-145.0	3.69	0.09 3.92 26.48	
8	105x85	1.00	4	1.00	4	-479	-75.1 -14.3 -52.8	-101.2 292.8 686.8	5.6	197.0	5.01	0.09 6.05 30.31	
9	105x85	1.00	4	1.00	4	-519	-80.5 293.9 293.9	-89.3 256.3 601.8	93.6	172.8	4.39	0.09 11.58 30.73	
10	105x85	1.00	4	1.00	4	-596	58.8	-8.4	100.7	-44.9	3.20	0.09	

							461.7	-98.2					10.30
							461.7	-187.9					13.71
11	105x85	1.00	4	1.00	4	-452	53.9	-98.4	66.1	104.8	2.67	0.09	
							318.2	111.3				7.75	
							318.2	321.0				17.54	
12	105x85	1.00	4	1.00	4	-471	-66.3	-51.2	-93.7	72.7	2.97	0.09	
							-66.3	94.1				0.09	
							-441.1	239.4				17.96	
13	105x85	1.00	4	1.00	4	-616	-61.5	38.7	-59.0	-77.0	1.96	0.09	
							-61.5	-115.4				0.09	
							-297.6	-269.5				10.30	
14	105x85	1.00	4	1.00	4	-771	22.3	113.0	85.2	-230.8	5.87	0.09	
							363.3	-348.6				13.28	
							363.3	-810.1				39.24	
15	105x85	1.00	4	1.00	4	-777	-13.7	127.1	37.3	-240.4	6.11	0.09	
							138.4	-353.7				5.62	
							135.6	-834.6				34.14	
16	105x85	1.00	4	1.00	4	-296	-29.9	-172.6	-78.2	258.6	6.57	3.49	
							-29.9	344.5				13.71	
							-342.7	861.6				52.01	
17	105x85	1.00	4	1.00	4	-290	6.2	-186.8	-30.3	268.2	6.82	3.92	
							13.4	349.7				14.13	
							-114.9	886.1				47.75	
18	105x85	1.00	4	1.00	4	-720	-4.5	-49.3	5.0	21.9	0.56	0.09	
							50.7	-5.6				0.09	
							15.5	38.1				0.09	
19	105x85	1.00	4	1.00	4	-534	-3.8	-29.8	3.5	13.9	0.35	0.09	
							52.6	-2.0				0.09	
							10.3	25.8				0.09	
20	105x85	1.00	4	1.00	4	-534	-3.8	-29.8	3.5	13.9	0.35	0.09	
							52.6	-2.0				0.09	
							10.3	25.8				0.09	

Στάθμη 2 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 10 (Κ 102)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x25	1.00	4	1.00	4	-107	0.6	-0.2	-0.2	0.1	0.02	0.01	
							4.4	-0.0				0.01	
							-0.2	0.2				0.01	
2	25x25	1.00	4	1.00	4	-67	7.7	1.4	-2.4	-0.8	0.30	0.10	
							8.0	-0.2				0.07	
							-1.8	-1.9				0.01	
3	25x25	1.00	4	1.00	4	37	8.0	-0.4	-2.4	0.2	0.30	2.87	
							8.3	0.0				2.93	
							-1.7	0.4				1.44	
4	25x25	1.00	4	1.00	4	-81	-7.1	-1.7	2.2	0.9	0.27	0.01	
							2.1	0.2				0.01	
							1.6	2.1				0.01	
5	25x25	1.00	4	1.00	4	-185	-7.4	0.1	2.2	-0.1	0.28	0.01	
							1.9	-0.1				0.01	
							1.5	-0.2				0.01	
6	25x25	1.00	4	1.00	4	-230	2.0	3.0	-0.7	-1.7	0.21	0.01	
							4.2	-0.5				0.01	
							-0.8	-3.9				0.01	
7	25x25	1.00	4	1.00	4	-265	-2.5	2.6	0.7	-1.5	0.19	0.01	
							2.4	-0.4				0.01	
							0.2	-3.4				0.01	
8	25x25	1.00	4	1.00	4	82	-1.4	-3.3	0.5	1.8	0.23	3.20	
							3.1	0.4				3.02	
							0.6	4.1				3.25	
9	25x25	1.00	4	1.00	4	117	3.1	-2.9	-0.9	1.6	0.20	4.39	
							5.0	0.4				4.45	
							-0.4	3.6				4.12	
10	25x25	1.00	4	1.00	4	-32	5.9	1.2	-1.8	-0.6	0.22	0.60	
							6.7	-0.1				0.69	
							-1.2	-1.4				0.01	
11	25x25	1.00	4	1.00	4	56	4.6	-3.4	-1.4	1.8	0.22	3.05	
							5.8	0.1				2.87	
							-1.0	3.6				2.48	
12	25x25	1.00	4	1.00	4	-116	-5.3	-1.5	1.6	0.8	0.20	0.01	
							2.0	0.0				0.01	
							1.0	1.6				0.01	

13	25x25	1.00	4	1.00	4	-204	-4.0 2.3 0.8	3.1 -0.2 -3.4	1.2	-1.6	0.20	0.01 0.01 0.01
14	25x25	1.00	4	1.00	4	-195	4.0 5.5 -0.7	7.3 -0.3 -7.9	-1.2	-3.8	0.47	0.01 0.01 0.01
15	25x25	1.00	4	1.00	4	-246	1.0 3.9 -0.1	7.8 -0.4 -8.5	-0.3	-4.1	0.51	0.01 0.01 0.01
16	25x25	1.00	4	1.00	4	47	-3.3 2.3 0.5	-7.6 0.3 8.1	1.0	3.9	0.49	3.40 1.82 3.17
17	25x25	1.00	4	1.00	4	98	-0.4 3.2 -0.1	-8.1 0.3 8.7	0.1	4.2	0.52	4.60 3.49 4.72
18	25x25	1.00	4	1.00	4	-78	0.4 3.3 -0.1	-0.2 -0.0 0.1	-0.1	0.1	0.02	0.01 0.01 0.01
19	25x25	1.00	4	1.00	4	-74	0.3 3.5 -0.1	-0.1 -0.0 0.1	-0.1	0.1	0.01	0.01 0.01 0.01
20	25x25	1.00	4	1.00	4	-74	0.3 3.5 -0.1	-0.1 -0.0 0.1	-0.1	0.1	0.01	0.01 0.01 0.01

Στάθμη 2 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 11 (Κ 103)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x75	1.00	4	1.00	4	-865	8.7 34.6 -0.6	-208.3 -57.9 92.4	-2.3	75.2	3.46	0.05 0.05 0.05	
2	60x75	1.00	4	1.00	4	-495	-79.7 133.8 133.8	-105.7 -84.6 -63.5	53.4	10.6	1.94	0.05 2.83 1.98	
3	60x75	1.00	4	1.00	4	-463	-58.5 131.9 131.9	-105.1 -37.1 30.9	47.6	34.0	1.73	0.05 1.33 1.12	
4	60x75	1.00	4	1.00	4	-386	89.4 89.4 -135.3	-74.3 34.7 143.7	-56.2	54.5	2.51	1.33 0.05 8.63	
5	60x75	1.00	4	1.00	4	-418	68.2 68.2 -133.4	-75.0 -12.8 49.4	-50.4	31.1	1.83	0.05 0.05 3.05	
6	60x75	1.00	4	1.00	4	-505	-52.7 42.6 42.6	-95.8 -114.9 -134.0	23.8	-9.6	0.86	0.05 0.05 0.05	
7	60x75	1.00	4	1.00	4	-482	-8.3	-86.5	-7.3	-3.4	0.27	0.05	
8	60x75	1.00	4	1.00	4	-375	4.0 -37.6 62.4 62.4	-93.3 -100.2 -84.3 65.0	-26.6	74.6	3.44	0.05 0.05 0.26 0.05	
9	60x75	1.00	4	1.00	4	-398	-44.1 18.0 52.6 36.1	214.3 -93.5 43.4 180.4	4.5	68.5	3.15	7.34 0.05 0.05 4.12	
10	60x75	1.00	4	1.00	4	-462	-42.1 103.8 103.8	-113.9 -57.7 -1.5	36.5	28.1	1.32	0.05 0.05 0.05	
11	60x75	1.00	4	1.00	4	-453	5.8 61.6 55.4	-131.8 43.1 218.0	12.4	87.5	4.03	0.05 0.05 6.48	
12	60x75	1.00	4	1.00	4	-418	51.8 51.8 -105.3	-66.1 7.8 81.8	-39.3	37.0	1.70	0.05 0.05 2.19	
13	60x75	1.00	4	1.00	4	-428	3.9 7.6 -56.9	-48.2 -93.0 -137.7	-15.2	-22.4	1.03	0.05 0.05 1.76	
14	60x75	1.00	4	1.00	4	-461	-81.9 104.0 104.0	-70.0 -187.7 -305.3	46.5	-58.8	2.71	0.05 7.34 14.64	
15	60x75	1.00	4	1.00	4	-451	-68.1 55.8	-50.3 -198.2	31.0	-74.0	3.41	0.05 5.19	

16	60x75	1.00	4	1.00	4	-419	55.8	-346.1				15.07
							91.6	-110.0	-49.3	123.9	5.70	2.83
							91.6	137.8				4.34
							-105.5	385.6				21.07
17	60x75	1.00	4	1.00	4	-430	77.9	-129.7	-33.8	139.0	6.40	2.62
							77.9	148.3				3.91
							-57.3	426.4				21.07
18	60x75	1.00	4	1.00	4	-609	6.2	-144.7	-1.7	52.2	2.41	0.05
							25.5	-40.2				0.05
							-0.5	64.2				0.05
19	60x75	1.00	4	1.00	4	-440	4.9	-90.0	-1.4	32.5	1.50	0.05
							26.9	-24.9				0.05
							-0.8	40.1				0.05
20	60x75	1.00	4	1.00	4	-440	4.9	-90.0	-1.4	32.5	1.50	0.05
							26.9	-24.9				0.05
							-0.8	40.1				0.05

Στάθμη 2 υποσύλωμα από σκυρόδεμα 12 (Κ 104)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	65x65	1.00	4	1.00	4	-414	-46.2	-35.2	18.2	9.2	0.77	0.04	
							30.4	-16.8				0.04	
							26.7	1.7				0.04	
2	65x65	1.00	4	1.00	4	-319	-55.6	-46.7	46.7	-3.1	1.97	0.04	
							131.3	-52.9				4.88	
							131.3	-59.2				5.08	
3	65x65	1.00	4	1.00	4	-338	-68.7	-56.4	54.1	9.9	2.29	0.04	
							147.9	-36.5				4.88	
							147.9	-16.7				4.07	
4	65x65	1.00	4	1.00	4	-163	2.7	7.2	-26.1	14.3	1.10	0.04	
							2.7	35.8				0.04	
							-101.7	64.5				6.89	
5	65x65	1.00	4	1.00	4	-144	15.8	16.9	-33.5	1.3	1.42	0.04	
							15.8	19.5				0.04	
							-118.4	22.0				6.49	
6	65x65	1.00	4	1.00	4	-235	-15.4	-13.1	10.0	-16.8	0.71	0.04	
							32.1	-46.7				0.04	
							24.5	-80.3				1.45	
7	65x65	1.00	4	1.00	4	-183	6.0	6.0	-14.1	-15.5	0.65	0.04	
							9.6	-25.0				0.04	
							-50.4	-56.0				2.46	
8	65x65	1.00	4	1.00	4	-247	-37.5	-26.4	10.6	28.0	1.18	0.04	
							11.9	29.6				0.04	
							5.1	85.7				0.85	
9	65x65	1.00	4	1.00	4	-299	-58.9	-45.5	34.7	26.7	1.47	0.04	
							79.9	7.9				0.04	
							79.9	61.3				2.06	
10	65x65	1.00	4	1.00	4	-330	-50.5	-78.7	42.0	24.2	1.77	0.65	
							117.5	-30.4				2.26	
							117.5	17.9				1.86	
11	65x65	1.00	4	1.00	4	-351	-66.0	-115.7	41.8	81.2	3.43	3.67	
							101.2	46.6				1.45	
							101.2	208.9				12.53	
12	65x65	1.00	4	1.00	4	-152	-2.4	39.2	-21.4	-12.9	0.90	0.04	
							-2.2	13.3				0.04	
							-87.9	-12.5				3.47	
13	65x65	1.00	4	1.00	4	-131	13.1	76.2	-21.2	-69.9	2.95	3.06	
							13.3	-63.7				2.26	
							-71.6	-203.6				15.76	
14	65x65	1.00	4	1.00	4	-236	-10.1	18.7	20.1	-75.3	3.18	0.04	
							70.8	-131.9				7.70	
							70.4	-282.5				19.38	
15	65x65	1.00	4	1.00	4	-177	9.0	65.2	1.2	-103.5	4.37	1.05	
							34.6	-141.9				8.10	
							13.6	-348.9				24.22	
16	65x65	1.00	4	1.00	4	-246	-42.8	-58.2	0.5	86.5	3.65	0.65	
							-18.6	114.8				3.67	
							-40.8	287.8				18.38	
17	65x65	1.00	4	1.00	4	-305	-61.9	-104.7	19.5	114.7	4.85	3.67	
							16.5	124.8				3.06	
							15.9	354.3				21.80	
18	65x65	1.00	4	1.00	4	-295	-32.9	-25.0	12.9	6.6	0.55	0.04	

							22.1	-11.8				0.04
							18.9	1.4				0.04
19	65x65	1.00	4	1.00	4	-241	-26.4	-19.8	10.3	5.6	0.44	0.04
							22.0	-8.5				0.04
							14.8	2.7				0.04
20	65x65	1.00	4	1.00	4	-241	-26.4	-19.8	10.3	5.6	0.44	0.04
							22.0	-8.5				0.04
							14.8	2.7				0.04

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 13 (Κ 105)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x25	1.00	4	1.00	4	-36	0.5	-0.5	-0.2	0.2	0.02	0.01	
							4.4	-0.2				0.04	
							-0.1	0.2				0.01	
2	25x25	1.00	4	1.00	4	178	7.4	0.6	-2.3	0.0	0.29	6.71	
							7.8	0.7				6.80	
							-1.8	0.7				5.46	
3	25x25	1.00	4	1.00	4	-94	7.2	-9.0	-2.2	2.6	0.32	0.72	
							7.6	-3.8				0.01	
							-1.5	1.3				0.01	
4	25x25	1.00	4	1.00	4	-230	-6.9	-1.2	2.1	0.2	0.26	0.01	
							2.1	-0.8				0.01	
							1.6	-0.5				0.01	
5	25x25	1.00	4	1.00	4	43	-6.6	8.5	2.0	-2.4	0.30	4.06	
							1.9	3.7				2.27	
							1.3	-1.1				1.65	
6	25x25	1.00	4	1.00	4	450	2.8	14.6	-1.0	-3.8	0.47	16.10	
							4.6	7.0				14.76	
							-1.0	-0.6				12.91	
7	25x25	1.00	4	1.00	4	409	-1.4	16.9	0.3	-4.5	0.56	15.38	
							2.7	7.9				13.54	
							-0.1	-1.1				11.72	
8	25x25	1.00	4	1.00	4	-501	-2.3	-15.1	0.8	4.0	0.50	0.01	
							2.9	-7.1				0.01	
							0.9	0.8				0.01	
9	25x25	1.00	4	1.00	4	-460	2.0	-17.5	-0.5	4.7	0.59	0.01	
							4.5	-8.0				0.01	
							-0.1	1.4				0.01	
10	25x25	1.00	4	1.00	4	-151	4.8	-7.3	-1.4	2.0	0.25	0.01	
							6.0	-3.3				0.01	
							-0.9	0.7				0.01	
11	25x25	1.00	4	1.00	4	225	4.6	3.7	-1.4	-0.8	0.18	7.84	
							5.7	2.1				7.81	
							-1.1	0.5				6.59	
12	25x25	1.00	4	1.00	4	100	-4.3	6.8	1.3	-1.8	0.23	4.86	
							2.1	3.2				3.79	
							0.8	-0.5				3.02	
13	25x25	1.00	4	1.00	4	-276	-4.0	-4.3	1.2	1.0	0.15	0.01	
							2.3	-2.2				0.01	
							0.9	-0.2				0.01	
14	25x25	1.00	4	1.00	4	-633	2.1	-19.2	-0.5	5.0	0.62	0.01	
							4.5	-9.2				0.01	
							-0.1	0.7				0.01	
15	25x25	1.00	4	1.00	4	-671	-0.6	-18.3	0.3	4.7	0.58	0.01	
							3.4	-8.9				0.01	
							0.5	0.4				0.01	
16	25x25	1.00	4	1.00	4	582	-1.5	18.7	0.4	-4.8	0.59	20.63	
							2.7	9.1				18.63	
							-0.1	-0.4				16.43	
17	25x25	1.00	4	1.00	4	620	1.1	17.7	-0.4	-4.5	0.56	21.40	
							3.7	8.8				19.77	
							-0.6	-0.2				17.56	
18	25x25	1.00	4	1.00	4	-26	0.4	-0.4	-0.1	0.1	0.02	0.01	
							3.3	-0.1				0.04	
							-0.1	0.1				0.01	
19	25x25	1.00	4	1.00	4	-26	0.3	-0.3	-0.1	0.1	0.01	0.01	
							3.5	-0.1				0.10	
							-0.1	0.1				0.01	
20	25x25	1.00	4	1.00	4	-26	0.3	-0.3	-0.1	0.1	0.01	0.01	
							3.5	-0.1				0.10	
							-0.1	0.1				0.01	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 14 (Κ 106)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	4	1.00	4	-461	21.2	-28.1	-8.0	11.8	0.85	0.02	
							25.4	-4.5				0.02	
							-10.6	19.2				0.02	
2	40x60	1.00	4	1.00	4	-268	4.3	15.6	5.5	-11.1	0.80	0.02	
							30.9	-6.7				0.02	
							26.5	-28.9				0.02	
3	40x60	1.00	4	1.00	4	-57	14.5	-126.4	-5.2	74.5	5.36	10.32	
							19.3	22.6				2.20	
							-6.4	171.6				13.99	
4	40x60	1.00	4	1.00	4	-195	12.6	-40.9	-12.0	22.0	1.58	0.02	
							12.7	3.1				0.02	
							-35.2	47.2				2.54	
5	40x60	1.00	4	1.00	4	-406	2.4	101.2	-1.2	-63.6	4.58	0.02	
							13.4	-26.1				0.02	
							-2.3	-153.4				4.37	
6	40x60	1.00	4	1.00	4	-562	-8.2	211.3	15.7	-129.4	9.32	6.66	
							54.8	-47.6				0.02	
							54.8	-306.5				18.33	
7	40x60	1.00	4	1.00	4	-604	-8.7	237.0	13.7	-145.2	10.45	8.26	
							46.1	-53.4				0.02	
							46.1	-343.8				20.17	
8	40x60	1.00	4	1.00	4	100	25.1	-236.5	-22.2	140.3	10.10	24.29	
							25.1	44.1				8.26	
							-63.6	324.7				35.27	
9	40x60	1.00	4	1.00	4	141	25.6	-262.2	-20.1	156.1	11.23	27.49	
							25.6	49.9				9.75	
							-54.9	362.0				38.48	
10	40x60	1.00	4	1.00	4	-287	0.5	37.1	8.0	-23.5	1.69	0.02	
							34.7	-9.8				0.02	
							32.7	-56.7				0.83	
11	40x60	1.00	4	1.00	4	-226	-0.2	16.9	6.1	-9.6	0.69	0.02	
							28.0	-2.2				0.02	
							24.1	-21.4				0.02	
12	40x60	1.00	4	1.00	4	-176	16.4	-62.4	-14.4	34.3	2.47	2.20	
							16.4	6.3				0.02	
							-41.4	74.9				5.75	
13	40x60	1.00	4	1.00	4	-236	17.1	-42.2	-12.5	20.5	1.47	0.02	
							17.1	-1.3				0.02	
							-32.9	39.6				0.71	
14	40x60	1.00	4	1.00	4	-340	7.1	32.9	3.1	-24.3	1.75	0.02	
							27.4	-15.6				0.02	
							19.7	-64.1				0.02	
15	40x60	1.00	4	1.00	4	-324	12.1	9.2	-3.0	-11.1	0.80	0.02	
							19.9	-13.0				0.02	
							0.0	-35.2				0.02	
16	40x60	1.00	4	1.00	4	-123	9.8	-58.2	-9.6	35.1	2.53	2.54	
							10.8	12.1				0.02	
							-28.4	82.4				6.20	
17	40x60	1.00	4	1.00	4	-138	4.8	-34.4	-3.4	22.0	1.58	0.02	
							12.1	9.5				0.02	
							-8.8	53.5				1.74	
18	40x60	1.00	4	1.00	4	-324	14.6	-19.6	-5.5	8.3	0.59	0.02	
							18.2	-3.1				0.02	
							-7.4	13.4				0.02	
19	40x60	1.00	4	1.00	4	-231	8.5	-12.6	-3.2	5.4	0.39	0.02	
							16.0	-1.8				0.02	
							-4.4	9.1				0.02	
20	40x60	1.00	4	1.00	4	-231	8.5	-12.6	-3.2	5.4	0.39	0.02	
							16.0	-1.8				0.02	
							-4.4	9.1				0.02	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από χάλυβα 15 (Κ 107)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB 400	4	1.00	400	1.00	400	-212	23.4	-5.3	-8.0	2.4	0.11	0.12
								23.4	-0.5	-8.0	2.4	0.11	
								-8.4	4.2	-8.0	2.4	0.09	
2	HEB 400	4	1.00	400	1.00	400	-126	-47.7	23.9	33.3	-11.9	0.20	0.33
								85.5	0.0	33.3	-11.9	0.26	

									96.9	-0.2	-51.8	-6.7	0.24	
									-110.3	-13.5	-51.8	-6.7	0.24	
6	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-135	-48.3	66.0	21.6	-33.3	0.38	0.55
									38.1	-0.6	21.6	-33.3	0.38	
									38.1	-67.2	21.6	-33.3	0.37	
7	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-110	15.5	63.1	-11.2	-31.9	0.31	0.49
									15.5	-0.6	-11.2	-31.9	0.34	
									-29.4	-64.3	-11.2	-31.9	0.34	
8	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-103	35.4	-70.3	-17.8	35.3	0.37	0.54
									35.4	0.4	-17.8	35.3	0.37	
									-35.8	71.0	-17.8	35.3	0.37	
9	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-127	-28.4	-67.4	15.0	33.9	0.35	0.52
									31.7	0.3	15.0	33.9	0.36	
									31.7	68.1	15.0	33.9	0.36	
10	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-164	-122.2	12.9	61.4	-6.6	0.27	0.34
									123.5	-0.2	61.4	-6.6	0.28	
									123.5	-13.3	61.4	-6.6	0.28	
11	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-157	-105.9	-11.8	53.7	5.8	0.24	0.30
									108.8	-0.1	53.7	5.8	0.25	
									108.8	11.5	53.7	5.8	0.25	
12	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-73	109.4	-17.2	-57.6	8.6	0.25	0.34
									109.4	-0.0	-57.6	8.6	0.27	
									-121.2	17.2	-57.6	8.6	0.27	
13	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-80	93.1	7.5	-49.9	-3.8	0.19	0.25
									93.1	-0.1	-49.9	-3.8	0.21	
									-106.6	-7.7	-49.9	-3.8	0.21	
14	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-143	-65.8	39.7	31.5	-20.0	0.30	0.41
									60.0	-0.3	31.5	-20.0	0.30	
									60.0	-40.4	31.5	-20.0	0.29	
15	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-118	-1.2	38.1	-1.9	-19.2	0.19	0.29
									-0.6	-0.3	-1.9	-19.2	0.21	
									-9.0	-38.7	-1.9	-19.2	0.21	
16	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-95	53.0	-44.0	-27.7	22.1	0.29	0.41
									53.0	0.1	-27.7	22.1	0.29	
									-57.7	44.2	-27.7	22.1	0.29	
17	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-120	-11.6	-42.4	5.7	21.2	0.22	0.32
									11.3	0.1	5.7	21.2	0.23	
									11.3	42.5	5.7	21.2	0.23	
18	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-188	-10.3	-3.1	3.0	1.4	0.08	0.08
									1.8	-0.2	3.0	1.4	0.08	
									1.8	2.7	3.0	1.4	0.07	
19	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-119	-6.4	-2.1	1.9	1.0	0.05	0.05
									1.8	-0.1	1.9	1.0	0.05	
									1.1	1.9	1.9	1.0	0.04	
20	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-119	-6.4	-2.1	1.9	1.0	0.05	0.05
									1.8	-0.1	1.9	1.0	0.05	
									1.1	1.9	1.9	1.0	0.04	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από χάλυβα 17 (Κ 109)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-96	11.6	-4.1	-15.8	2.0	0.06	0.14
									11.6	-0.1	-15.8	2.0	0.12	
									-51.8	3.8	-15.8	2.0	0.12	
2	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-43	-91.0	22.4	35.2	-11.3	0.24	0.31
									49.9	-0.2	35.2	-11.3	0.24	
									49.9	-22.9	35.2	-11.3	0.18	
3	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-42	-89.5	-8.5	35.1	4.3	0.18	0.22
									51.0	0.2	35.1	4.3	0.18	
									51.0	8.8	35.1	4.3	0.12	
4	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-44	100.7	-26.4	-48.6	13.2	0.27	0.35
									100.7	0.1	-48.6	13.2	0.27	
									-93.7	26.6	-48.6	13.2	0.26	
5	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-45	99.2	4.5	-48.5	-2.4	0.17	0.22
									99.2	-0.3	-48.5	-2.4	0.18	
									-94.8	-5.0	-48.5	-2.4	0.17	
6	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-45	-26.2	52.1	6.0	-26.4	0.27	0.40
									-2.0	-0.7	6.0	-26.4	0.28	
									-2.0	-53.6	6.0	-26.4	0.24	
7	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-45	30.9	46.8	-19.1	-23.7	0.25	0.40
									30.9	-0.7	-19.1	-23.7	0.28	
									-45.4	-48.2	-19.1	-23.7	0.28	

11	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-71	-66.5 106.8 106.8	-1.2 0.2 1.7	43.3 43.3 43.3	0.7 0.7 0.7	0.12 0.18 0.18	0.21
12	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-243	92.6	-23.1	-53.2	11.5	0.29	0.41
13	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-240	92.6 -120.3 91.6 91.6 -116.9	-0.1 23.0 -1.9 -0.3 1.3	-53.2 -53.2 -52.1 -52.1 -52.1	11.5 11.5 0.8 0.8 0.8	0.33 0.33 0.21 0.24 0.24	0.27
14	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-125	-12.9 34.7 34.7	37.0 -0.4 -37.9	11.9 11.9 11.9	-18.7 -18.7 -18.7	0.21 0.24 0.24	0.33
15	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-177	34.8 34.8 -33.4	30.5 -0.5 -31.5	-17.1 -17.1 -17.1	-15.5 -15.5 -15.5	0.22 0.23 0.23	0.30
16	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-186	38.0 38.0 -44.8	-40.2 0.3 40.9	-20.7 -20.7 -20.7	20.3 20.3 20.3	0.27 0.28 0.28	0.38
17	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-135	-9.7 23.3 23.3	-33.7 0.4 34.5	8.2 8.2 8.2	17.0 17.0 17.0	0.19 0.21 0.21	0.29
18	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-249	20.4 20.4 -8.1	-2.1 -0.1 2.0	-7.1 -7.1 -7.1	1.0 1.0 1.0	0.11 0.11 0.09	0.11
19	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-156	12.6 12.6 -5.1	-1.6 -0.0 1.5	-4.4 -4.4 -4.4	0.8 0.8 0.8	0.07 0.07 0.06	0.07
20	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-156	12.6 12.6 -5.1	-1.6 -0.0 1.5	-4.4 -4.4 -4.4	0.8 0.8 0.8	0.07 0.07 0.06	0.07

Στάθμη 2 υποστύλωμα από χάλυβα 19 (Κ 111)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-398	-22.9 4.6 4.6	-4.1 -0.1 4.0	6.9 6.9 6.9	2.0 2.0 2.0	0.16 0.16 0.13	0.16
2	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-214	-116.0 115.3 115.3	22.9 -0.2 -23.2	57.8 57.8 57.8	-11.5 -11.5 -11.5	0.32 0.32 0.32	0.40
3	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-198	-85.1 82.1 82.1	-17.3 0.1 17.5	41.8 41.8 41.8	8.7 8.7 8.7	0.25 0.25 0.24	0.31
4	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-130	96.8 96.8 -111.4	-26.9 0.1 27.1	-52.1 -52.1 -52.1	13.5 13.5 13.5	0.29 0.31 0.31	0.40
5	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-145	66.0 66.0 -78.2	13.3 -0.1 -13.5	-36.0 -36.0 -36.0	-6.7 -6.7 -6.7	0.19 0.21 0.21	0.26
6	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-208	-88.2 86.3 86.3	66.4 -0.4 -67.2	43.6 43.6 43.6	-33.4 -33.4 -33.4	0.45 0.46 0.45	0.63
7	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-187	-33.7 28.2 28.2	63.5 -0.4 -64.3	15.5 15.5 15.5	-32.0 -32.0 -32.0	0.36 0.36 0.35	0.52
8	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-136	69.1 69.1 -82.4	-70.4 0.4 71.2	-37.9 -37.9 -37.9	35.4 35.4 35.4	0.43 0.45 0.45	0.63
9	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-156	14.5 14.5 -24.3	-67.5 0.4 68.3	-9.7 -9.7 -9.7	34.0 34.0 34.0	0.34 0.36 0.36	0.52
10	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-225	-140.8 142.0 142.0	13.1 -0.1 -13.3	70.7 70.7 70.7	-6.6 -6.6 -6.6	0.32 0.32 0.32	0.39
11	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-221	-134.5 135.4 135.4	-11.6 0.0 11.6	67.5 67.5 67.5	5.8 5.8 5.8	0.30 0.30 0.30	0.36
12	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-118	121.7 121.7 -138.0	-17.1 0.1 17.2	-64.9 -64.9 -64.9	8.6 8.6 8.6	0.28 0.30 0.30	0.38
13	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-122	115.4 115.4	7.5 -0.1	-61.7 -61.7	-3.8 -3.8	0.23 0.25	0.31

14	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-193	-131.5	-7.7	-61.7	-3.8	0.25	0.41
									-58.6	39.9	28.1	-20.1	0.30	
									53.9	-0.2	28.1	-20.1	0.30	
15	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-163	53.9	-40.4	28.1	-20.1	0.29	0.34
									18.3	38.2	-11.6	-19.2	0.23	
									18.3	-0.2	-11.6	-19.2	0.24	
16	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-150	-28.1	-38.7	-11.6	-19.2	0.24	0.41
									39.5	-43.9	-22.4	22.1	0.28	
									39.5	0.2	-22.4	22.1	0.29	
17	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-181	-50.0	44.3	-22.4	22.1	0.29	0.38
									-37.4	-42.3	17.4	21.2	0.28	
									32.0	0.2	17.4	21.2	0.28	
18	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-276	32.0	42.6	17.4	21.2	0.27	0.11
									-15.8	-2.9	4.8	1.4	0.11	
									3.2	-0.1	4.8	1.4	0.11	
19	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-172	3.2	2.8	4.8	1.4	0.09	0.07
									-9.6	-2.0	2.9	1.0	0.07	
									2.0	-0.0	2.9	1.0	0.07	
20	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-172	2.0	2.0	2.9	1.0	0.06	0.07
									-9.6	-2.0	2.9	1.0	0.07	
									2.0	-0.0	2.9	1.0	0.07	
									2.0	2.0	2.9	1.0	0.06	

Στάθμη 2 υποστύλωμα από χάλυβα 20 (Κ 112)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-108	10.7	-4.1	-17.5	2.0	0.06	0.15
									10.7	-0.1	-17.5	2.0	0.13	
									-59.3	3.9	-17.5	2.0	0.13	
2	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-51	-90.6	22.4	34.5	-11.3	0.24	0.31
									47.4	-0.2	34.5	-11.3	0.24	
									47.4	-22.9	34.5	-11.3	0.18	
3	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-48	-63.2	-8.5	22.6	4.3	0.14	0.17
									27.1	0.2	22.6	4.3	0.14	
									27.1	8.8	22.6	4.3	0.09	
4	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-49	99.6	-26.4	-49.3	13.3	0.27	0.35
									99.6	0.2	-49.3	13.3	0.27	
									-97.4	26.7	-49.3	13.3	0.27	
5	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-51	72.3	4.5	-37.3	-2.4	0.14	0.18
									72.3	-0.2	-37.3	-2.4	0.15	
									-77.1	-5.0	-37.3	-2.4	0.15	
6	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-54	-65.5	52.3	23.3	-26.5	0.33	0.47
									27.6	-0.7	23.3	-26.5	0.33	
									27.6	-53.6	23.3	-26.5	0.28	
7	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-55	-16.6	46.9	1.7	-23.8	0.24	0.35
									-8.9	-0.7	1.7	-23.8	0.24	
									-9.8	-48.2	1.7	-23.8	0.23	
8	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-45	74.5	-56.3	-38.0	28.4	0.36	0.51
									74.5	0.6	-38.0	28.4	0.37	
									-77.6	57.5	-38.0	28.4	0.37	
9	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-45	25.6	-50.9	-16.5	25.7	0.26	0.42
									25.6	0.6	-16.5	25.7	0.29	
									-40.2	52.1	-16.5	25.7	0.29	
10	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-51	-112.3	8.2	44.0	-4.2	0.21	0.26
									63.6	-0.2	44.0	-4.2	0.21	
									63.6	-8.6	44.0	-4.2	0.14	
11	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-50	-106.6	-18.0	41.5	9.0	0.24	0.31
									59.4	-0.1	41.5	9.0	0.24	
									59.4	17.8	41.5	9.0	0.17	
12	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-49	121.4	-12.2	-58.7	6.2	0.24	0.30
									121.4	0.1	-58.7	6.2	0.24	
									-113.6	12.5	-58.7	6.2	0.23	
13	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-49	115.7	14.0	-56.3	-7.0	0.24	0.30
									115.7	0.0	-56.3	-7.0	0.24	
									-109.4	-14.0	-56.3	-7.0	0.23	
14	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-52	-39.1	40.8	11.8	-20.5	0.24	0.35
									7.9	-0.3	11.8	-20.5	0.24	
									7.9	-41.4	11.8	-20.5	0.20	
15	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-51	29.3	42.5	-18.3	-21.4	0.23	0.36
									29.3	-0.2	-18.3	-21.4	0.26	
									-44.0	-43.0	-18.3	-21.4	0.26	
16	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-48	48.2	-44.8	-26.5	22.5	0.27	0.40

									48.2	0.2	-26.5	22.5	0.29	
									-57.9	45.2	-26.5	22.5	0.29	
17	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-49	-20.2	-46.5	3.6	23.3	0.24	0.35
									-6.0	0.1	3.6	23.3	0.24	
									-6.0	46.8	3.6	23.3	0.22	
18	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-76	7.4	-2.9	-12.1	1.4	0.04	0.11
									7.4	-0.1	-12.1	1.4	0.09	
									-41.1	2.7	-12.1	1.4	0.09	
19	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-50	4.5	-2.0	-7.4	1.0	0.03	0.07
									4.5	-0.0	-7.4	1.0	0.06	
									-25.0	1.9	-7.4	1.0	0.06	
20	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-50	4.5	-2.0	-7.4	1.0	0.03	0.07
									4.5	-0.0	-7.4	1.0	0.06	
									-25.0	1.9	-7.4	1.0	0.06	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 21 (Κ 113)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	80x70	1.00	4	1.00	4	-744	59.2	9.9	-24.2	-3.0	0.94	0.06	
							64.1	3.9				0.06	
							-37.5	-2.1				0.06	
2	80x70	1.00	4	1.00	4	-285	-47.2	71.8	71.4	-61.1	2.79	0.06	
							238.3	-50.3				9.94	
							238.3	-172.4				16.08	
3	80x70	1.00	4	1.00	4	-270	-32.6	-3.4	54.4	6.2	2.12	0.06	
							185.2	9.1				5.40	
							185.2	21.5				5.66	
4	80x70	1.00	4	1.00	4	-462	100.0	-65.3	-93.2	59.8	3.64	0.06	
							100.0	54.2				0.06	
							-272.9	173.7				14.21	
5	80x70	1.00	4	1.00	4	-477	85.4	10.0	-76.3	-7.6	2.98	0.06	
							85.4	-5.2				0.06	
							-219.8	-20.3				2.99	
6	80x70	1.00	4	1.00	4	-370	-17.9	138.0	39.5	-120.9	4.09	1.39	
							140.0	-103.8				4.60	
							140.0	-345.5				20.88	
7	80x70	1.00	4	1.00	4	-427	21.9	119.5	-4.8	-104.8	3.55	0.06	
							43.8	-90.2				0.06	
							2.6	-299.9				12.07	
8	80x70	1.00	4	1.00	4	-378	70.7	-131.5	-61.3	119.6	4.05	2.99	
							70.7	107.6				1.39	
							-174.6	346.8				22.49	
9	80x70	1.00	4	1.00	4	-320	30.9	-112.9	-17.0	103.5	3.50	1.39	
							37.1	94.1				0.32	
							-37.1	301.1				15.28	
10	80x70	1.00	4	1.00	4	-262	-44.8	58.2	74.3	-45.7	2.90	0.06	
							252.2	-33.2				10.47	
							252.2	-124.6				14.74	
11	80x70	1.00	4	1.00	4	-216	-53.2	-36.7	76.0	41.3	2.96	0.06	
							250.6	45.9				12.07	
							250.6	128.5				16.08	
12	80x70	1.00	4	1.00	4	-486	97.6	-51.7	-96.1	44.4	3.75	0.06	
							97.6	37.1				0.06	
							-286.8	125.9				11.81	
13	80x70	1.00	4	1.00	4	-531	106.0	43.2	-97.8	-42.6	3.82	0.06	
							106.0	-42.0				0.06	
							-285.2	-127.3				10.74	
14	80x70	1.00	4	1.00	4	-409	17.8	163.7	12.0	-146.1	4.95	2.46	
							77.4	-128.6				2.19	
							65.9	-420.9				23.02	
15	80x70	1.00	4	1.00	4	-490	63.1	159.2	-39.6	-145.2	4.92	1.93	
							63.1	-131.2				0.06	
							-95.3	-421.7				21.95	
16	80x70	1.00	4	1.00	4	-338	34.9	-157.2	-33.9	144.8	4.90	4.06	
							34.9	132.5				2.46	
							-100.5	422.1				25.69	
17	80x70	1.00	4	1.00	4	-258	-10.3	-152.7	17.8	143.9	4.87	5.13	
							66.2	135.1				5.66	
							60.7	422.9				26.22	
18	80x70	1.00	4	1.00	4	-523	41.2	6.8	-16.9	-2.0	0.66	0.06	
							45.7	2.7				0.06	
							-26.2	-1.3				0.06	

19	80x70	1.00	4	1.00	4	-374	26.4 39.2 -17.3	3.3 1.9 0.6	-10.9	-0.7	0.43	0.06 0.06 0.06
20	80x70	1.00	4	1.00	4	-374	26.4 39.2 -17.3	3.3 1.9 0.6	-10.9	-0.7	0.43	0.06 0.06 0.06

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 22 (Κ 114)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	80x50	1.00	4	1.00	4	-523	51.3 52.4 -35.0	19.6 4.8 -10.0	-21.6	-7.4	1.21	0.04 0.04 0.04	
2	80x50	1.00	4	1.00	4	-423	-31.9 42.1 41.5	47.2 -26.3 -99.9	18.4	-36.8	1.24	0.04 0.04 1.38	
3	80x50	1.00	4	1.00	4	-418	-60.5 103.1 103.1	32.8 -10.7 -54.1	40.9	-21.7	2.30	0.04 0.04 0.23	
4	80x50	1.00	4	1.00	4	-136	86.2 86.2 -76.7	-30.7 30.6 91.9	-40.7	30.6	2.29	3.85 3.85 8.81	
5	80x50	1.00	4	1.00	4	-142	114.8 114.8 -138.4	-16.2 15.0 46.2	-63.3	15.6	3.56	4.43 4.43 7.86	
6	80x50	1.00	4	1.00	4	-331	52.8 52.8 -93.4	41.9 -30.1 -102.1	-36.6	-36.0	2.05	0.04 0.04 6.14	
7	80x50	1.00	4	1.00	4	-247	96.9 96.9 -147.4	22.8 -17.7 -58.3	-61.1	-20.3	3.43	1.38 0.99 6.91	
8	80x50	1.00	4	1.00	4	-229	1.5 60.9 58.1	-25.3 34.4 94.2	14.2	29.9	1.01	0.04 0.61 6.14	
9	80x50	1.00	4	1.00	4	-313	-42.6 112.1 112.1	-6.3 22.0 50.3	38.7	14.1	2.17	0.04 0.61 2.71	
10	80x50	1.00	4	1.00	4	-457	-75.0 113.2 113.2	41.6 -20.6 -82.8	47.1	-31.1	2.64	0.04 0.04 2.33	
11	80x50	1.00	4	1.00	4	-498	-194.9 319.1 319.1	23.9 6.0 -11.9	128.5	-8.9	7.22	1.95 9.20 9.39	
12	80x50	1.00	4	1.00	4	-103	129.3 129.3 -148.5	-25.0 24.9 74.8	-69.5	24.9	3.90	6.72 6.72 11.67	
13	80x50	1.00	4	1.00	4	-62	249.2 249.2 -354.4	-7.3 -1.7 3.9	-150.9	2.8	8.48	14.54 14.35 21.21	
14	80x50	1.00	4	1.00	4	-271	178.3 178.3 -290.6	45.1 -45.1 -135.2	-117.2	-45.1	6.59	7.29 7.29 21.02	
15	80x50	1.00	4	1.00	4	-153	275.6 275.6 -430.9	30.4 -39.4 -109.2	-176.6	-34.9	9.92	15.11 15.68 29.79	
16	80x50	1.00	4	1.00	4	-289	-124.0 255.4 255.4	-28.5 49.4 127.2	94.9	38.9	5.33	2.33 11.87 17.97	
17	80x50	1.00	4	1.00	4	-407	-221.3 395.7 395.7	-13.8 43.7 101.2	154.2	28.8	8.66	5.00 17.59 21.40	
18	80x50	1.00	4	1.00	4	-370	36.2 37.4 -24.6	13.6 3.4 -6.9	-15.2	-5.1	0.85	0.04 0.04 0.04	
19	80x50	1.00	4	1.00	4	-280	27.2 32.5 -17.6	8.3 2.2 -4.0	-11.2	-3.1	0.63	0.04 0.04 0.04	
20	80x50	1.00	4	1.00	4	-280	27.2 32.5 -17.6	8.3 2.2 -4.0	-11.2	-3.1	0.63	0.04 0.04 0.04	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 23 (Κ 115)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	4	1.00	4	-612	44.1 44.1 -21.9	25.5 8.8 -8.0	-16.5	-8.4	0.76	0.02 0.02 0.02	
2	40x60	1.00	4	1.00	4	-276	12.1 31.2 22.8	39.3 -2.4 -44.1	2.7	-20.8	1.50	0.02 0.02 0.02	
3	40x60	1.00	4	1.00	4	-322	34.9 34.9 -28.7	-69.3 38.2 145.7	-15.9	53.7	3.87	1.17 0.02 7.12	
4	40x60	1.00	4	1.00	4	-305	21.8 21.8 -39.9	-18.3 10.3 38.9	-15.4	14.3	1.03	0.02 0.02 0.02	
5	40x60	1.00	4	1.00	4	-259	-1.0 19.2 11.6	90.2 -30.3 -150.9	3.1	-60.3	4.34	1.74 0.02 7.69	
6	40x60	1.00	4	1.00	4	-217	-19.1 78.9 78.9	183.8 -59.5 -302.8	24.5	-121.6	8.76	12.15 8.38 27.49	
7	40x60	1.00	4	1.00	4	-212	-23.0 75.5 75.5	199.0 -67.9 -334.9	24.6	-133.5	9.61	13.76 8.61 30.24	
8	40x60	1.00	4	1.00	4	-365	53.0 53.0	-162.8 67.4	-37.2	115.1	8.29	9.87 2.20	
9	40x60	1.00	4	1.00	4	-370	-96.0 56.9 56.9	297.6 -178.1 75.8	-37.4	126.9	9.14	25.66 11.47 3.23	
10	40x60	1.00	4	1.00	4	-268	-92.6 -1.9 42.6	329.6 43.6 -6.7	11.1	-25.1	1.81	27.95 0.02 0.02	
11	40x60	1.00	4	1.00	4	-287	42.3 -5.4 40.8	-57.0 47.6 4.0	11.5	-21.8	1.57	2.31 0.02 0.02	
12	40x60	1.00	4	1.00	4	-314	40.6 35.8 35.8	-39.6 -22.6 14.6	-23.8	18.6	1.34	0.48 0.02 0.02	
13	40x60	1.00	4	1.00	4	-294	-59.4 39.3 39.3	51.8 -26.7 3.9	-24.2	15.3	1.12	3.00 0.02 0.02	
14	40x60	1.00	4	1.00	4	-254	-57.7 16.6 26.4	34.4 14.2 -15.5	-1.8	-14.9	1.07	2.20 0.02 0.02	
15	40x60	1.00	4	1.00	4	-262	9.2 28.9 29.0	-45.3 -6.8 -12.4	-12.4	-2.8	0.57	0.02 0.02 0.02	
16	40x60	1.00	4	1.00	4	-327	-20.8 17.3 17.7	-17.9 6.8 23.4	-10.9	8.3	0.60	0.02 0.02 0.02	
17	40x60	1.00	4	1.00	4	-319	-26.4 4.9 17.5	40.0 27.8 20.2	-0.3	-3.8	0.27	0.02 0.02 0.02	
18	40x60	1.00	4	1.00	4	-428	3.6 30.4 30.4	12.6 17.6 6.1	-11.4	-5.8	0.52	0.02 0.02 0.02	
19	40x60	1.00	4	1.00	4	-291	-15.1 16.9 20.5	-5.4 10.5 3.9	-6.4	-3.3	0.29	0.02 0.02 0.02	
20	40x60	1.00	4	1.00	4	-291	-8.6 16.9 20.5	-2.6 10.5 3.9	-6.4	-3.3	0.29	0.02 0.02 0.02	
							-8.6	-2.6				0.02	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 24 (Κ 116)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	100x55	1.00	4	1.00	4	-306	26.0 39.4 -33.4	-15.6 -1.5 12.6	-14.8	7.0	0.75	0.06 0.06 0.06	
2	100x55	1.00	4	1.00	4	-234	-56.2 80.6 80.6	6.0 -63.8 -133.6	34.2	-34.9	1.73	0.06 2.42 8.71	
3	100x55	1.00	4	1.00	4	-182	-90.9	0.4	72.5	-10.7	3.67	0.32	

							199.0	-21.0				6.35
							199.0	-42.4				7.40
4	100x55	1.00	4	1.00	4	-134	82.1	-21.0	-48.3	41.9	2.44	1.89
							82.1	62.8				5.04
							-111.1	146.7				13.17
5	100x55	1.00	4	1.00	4	-186	116.7	-15.4	-86.6	17.7	4.38	1.89
							116.7	20.1				2.15
							-229.6	55.5				9.76
6	100x55	1.00	4	1.00	4	-278	44.8	5.1	-52.7	-44.7	2.67	0.06
							44.8	-84.3				1.89
							-166.2	-173.7				14.22
7	100x55	1.00	4	1.00	4	-264	96.6	-1.3	-89.0	-28.9	4.50	0.06
							96.6	-59.2				2.15
							-259.2	-117.0				13.69
8	100x55	1.00	4	1.00	4	-90	-18.9	-20.1	38.6	51.7	1.96	0.32
							135.7	83.4				9.76
							135.7	186.9				18.68
9	100x55	1.00	4	1.00	4	-105	-70.8	-13.7	74.9	36.0	3.79	1.37
							228.7	58.2				11.59
							228.7	130.1				16.84
10	100x55	1.00	4	1.00	4	-214	-111.9	8.6	83.0	-33.4	4.20	0.84
							219.9	-58.1				8.71
							219.9	-124.8				13.69
11	100x55	1.00	4	1.00	4	-128	-272.1	10.7	221.4	-11.7	11.21	10.81
							613.6	-12.7				27.85
							613.6	-36.1				28.90
12	100x55	1.00	4	1.00	4	-154	137.8	-23.6	-97.0	40.4	4.91	3.99
							137.8	57.2				6.35
							-250.4	138.0				17.36
13	100x55	1.00	4	1.00	4	-240	298.0	-25.7	-235.5	18.7	11.92	10.02
							298.0	11.7				9.50
							-644.1	49.2				28.38
14	100x55	1.00	4	1.00	4	-324	218.4	-5.9	-190.1	-40.4	9.62	3.46
							218.4	-86.7				8.19
							-541.8	-167.5				28.38
15	100x55	1.00	4	1.00	4	-331	341.4	-16.2	-285.6	-24.8	14.45	9.76
							341.4	-65.7				12.12
							-801.1	-115.3				37.30
16	100x55	1.00	4	1.00	4	-45	-192.6	-9.1	176.0	47.4	8.91	8.71
							511.3	85.8				28.38
							511.3	180.6				34.67
17	100x55	1.00	4	1.00	4	-37	-315.6	1.2	271.5	31.8	13.74	14.74
							770.5	64.8				39.92
							770.5	128.4				43.59
18	100x55	1.00	4	1.00	4	-219	18.3	-10.9	-10.4	4.9	0.53	0.06
							28.9	-1.0				0.06
							-23.3	8.9				0.06
19	100x55	1.00	4	1.00	4	-184	12.9	-7.5	-7.0	3.5	0.36	0.06
							30.7	-0.5				0.06
							-15.3	6.6				0.06
20	100x55	1.00	4	1.00	4	-184	12.9	-7.5	-7.0	3.5	0.36	0.06
							30.7	-0.5				0.06
							-15.3	6.6				0.06

Στάθμη 2 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 25 (Κ 117)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x55	1.00	4	1.00	4	-217	-1.2	28.0	0.4	-9.7	0.70	0.02	
							14.4	8.6				0.02	
							0.3	-10.8				0.02	
2	40x55	1.00	4	1.00	4	-11	-36.1	23.2	20.1	-14.0	1.02	5.58	
							44.3	-4.8				5.79	
							44.3	-32.9				7.26	
3	40x55	1.00	4	1.00	4	11	13.5	-50.9	-10.0	41.0	2.95	5.90	
							13.8	31.0				4.11	
							-26.4	112.9				12.61	
4	40x55	1.00	4	1.00	4	-216	35.1	0.7	-19.9	6.0	1.01	0.02	
							35.1	12.6				0.02	
							-44.4	24.5				1.81	
5	40x55	1.00	4	1.00	4	-238	-14.4	74.9	10.2	-49.0	3.53	2.33	
							26.6	-23.2				0.02	
							26.3	-121.3				7.78	

6	40x55	1.00	4	1.00	4	-116	-86.3 120.5 120.5	127.9 -53.1 -234.0	51.7	-90.5	6.51	17.65 16.39 30.65
7	40x55	1.00	4	1.00	4	-184	-79.8 115.1 115.1	143.3 -58.6 -260.5	48.7	-101.0	7.27	16.39 14.50 31.07
8	40x55	1.00	4	1.00	4	-112	85.3 85.3 -120.6	-103.9 60.8 225.6	-51.5	82.4	5.93	15.55 12.19 29.81
9	40x55	1.00	4	1.00	4	-43	78.8 78.8 -115.2	-119.4 66.4 252.1	-48.5	92.9	6.69	17.65 13.24 33.17
10	40x55	1.00	4	1.00	4	-18	-65.7 76.6 76.6	10.4 -9.3 -29.0	35.6	-9.8	1.80	8.73 10.20 11.14
11	40x55	1.00	4	1.00	4	15	-78.4 85.2 85.2	23.1 -1.0 -25.1	40.9	-12.0	2.07	11.77 11.98 12.82
12	40x55	1.00	4	1.00	4	-209	64.8 64.8 -76.8	13.5 17.1 20.6	-35.4	1.8	1.79	4.22 4.32 6.32
13	40x55	1.00	4	1.00	4	-242	77.5 77.5 -85.4	0.8 8.8 16.7	-40.7	4.0	2.06	4.85 5.06 6.53
14	40x55	1.00	4	1.00	4	-136	-0.8 17.2 9.9	-7.7 -12.6 -17.5	2.7	-2.4	0.18	0.02 0.02 0.02
15	40x55	1.00	4	1.00	4	-203	42.2 42.2 -38.7	-10.6 -7.2 -3.8	-20.2	1.7	1.02	0.97 0.86 0.23
16	40x55	1.00	4	1.00	4	-92	-0.1 7.5 -10.0	31.7 20.4 9.2	-2.5	-5.6	0.40	0.76 0.13 0.02
17	40x55	1.00	4	1.00	4	-24	-43.1 38.6 38.6	34.5 15.0 -4.5	20.4	-9.8	1.03	6.95 5.16 4.64
18	40x55	1.00	4	1.00	4	-153	-0.8 10.7 0.2	19.4 6.0 -7.4	0.3	-6.7	0.48	0.02 0.02 0.02
19	40x55	1.00	4	1.00	4	-114	-0.5 11.8 -0.1	12.0 3.9 -4.2	0.1	-4.0	0.29	0.02 0.02 0.02
20	40x55	1.00	4	1.00	4	-114	-0.5 11.8 -0.1	12.0 3.9 -4.2	0.1	-4.0	0.29	0.02 0.02 0.02

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 26 (Κ 118)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	70x50	1.00	4	1.00	4	-179	-5.2 23.2 3.9	5.8 2.5 -0.8	2.3	-1.7	0.13	0.03 0.03 0.03	
2	70x50	1.00	4	1.00	4	-179	-55.8 116.9 116.9	23.5 -20.8 -65.0	43.2	-22.1	2.42	1.04 5.04 8.38	
3	70x50	1.00	4	1.00	4	-134	40.7 42.4 -13.0	-36.6 40.6 117.8	-13.4	38.6	1.51	2.20 2.71 9.38	
4	70x50	1.00	4	1.00	4	-44	53.6 53.6 -115.1	-18.1 23.6 65.3	-42.2	20.8	2.37	3.71 4.21 11.38	
5	70x50	1.00	4	1.00	4	-90	-42.8 16.0 14.7	42.0 -37.7 -117.5	14.4	-39.9	1.56	3.87 2.20 10.38	
6	70x50	1.00	4	1.00	4	-202	-163.8 232.6 232.6	100.0 -98.3 -296.6	99.1	-99.1	5.57	14.05 18.39 36.75	
7	70x50	1.00	4	1.00	4	-175	-159.9 201.9 201.9	105.6 -103.4 -312.3	90.5	-104.5	5.08	14.72 17.39 37.42	
8	70x50	1.00	4	1.00	4	-22	161.6 161.6	-94.6 101.1	-98.1	97.9	5.51	17.39 18.06	

9	70x50	1.00	4	1.00	4	-49	-230.8	296.9	-89.5	103.2	5.03	40.76
							157.7	-100.2				17.06
							157.7	106.2				17.73
							-200.2	312.6				40.42
10	70x50	1.00	4	1.00	4	-188	-184.8	19.0	111.0	-23.0	6.24	9.71
							259.2	-26.9				15.72
							259.2	-72.9				18.73
							-215.3	30.7				12.72
11	70x50	1.00	4	1.00	4	-186	295.2	-11.9	127.6	-21.3	7.17	17.73
							295.2	-54.5				20.06
							182.7	-13.6				12.89
							182.7	29.8				13.72
12	70x50	1.00	4	1.00	4	-36	-257.4	73.2	-110.0	21.7	6.18	22.06
							213.2	-25.3				15.72
							213.2	14.8				15.22
							-293.4	54.8				23.40
13	70x50	1.00	4	1.00	4	-38	-9.9	-10.2	8.4	-9.9	0.47	0.03
							29.9	-29.9				0.87
							23.8	-49.6				2.54
							109.5	-23.5				6.88
14	70x50	1.00	4	1.00	4	-93	109.5	-17.4	-62.9	3.0	3.53	6.38
							-142.0	-11.3				8.55
							7.8	15.6				0.03
							15.0	32.7				1.70
15	70x50	1.00	4	1.00	4	-86	-22.1	49.9	-7.5	8.6	0.42	3.71
							-111.6	28.8				6.38
							143.7	20.2				8.21
							143.7	11.6				7.71
16	70x50	1.00	4	1.00	4	-131	-3.4	4.1	63.8	-4.3	3.59	0.03
							17.2	1.8				0.03
							2.6	-0.5				0.03
							-1.1	2.7				0.03
17	70x50	1.00	4	1.00	4	-112	19.2	1.4	0.5	-0.6	0.03	0.03
							0.9	0.2				0.03
							-1.1	2.7				0.03
							19.2	1.4				0.03
18	70x50	1.00	4	1.00	4	-112	0.9	0.2	0.5	-0.6	0.03	0.03
							-1.1	2.7				0.03
							19.2	1.4				0.03
							0.9	0.2				0.03

Στάθμη 2 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 27 (Κ 119)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x50	1.00	4	1.00	4	-980	-11.8	196.0	4.6	-73.1	3.37	1.17	
							18.8	49.9				0.03	
							6.7	-96.3				0.03	
							-63.3	117.5				5.32	
2	60x50	1.00	4	1.00	4	-429	90.7	7.3	38.5	-55.1	2.54	0.03	
							90.7	-102.9				5.75	
							3.4	19.1				0.03	
							21.9	38.0				0.03	
3	60x50	1.00	4	1.00	4	-414	7.2	56.9	1.0	9.4	0.44	0.03	
							54.5	39.6				0.03	
							54.5	33.1				0.03	
							-85.9	26.5				0.03	
4	60x50	1.00	4	1.00	4	-515	-12.1	138.1	-35.1	-3.3	1.97	2.89	
							9.6	2.4				0.03	
							-2.5	-133.2				2.03	
							-123.2	239.6				20.63	
5	60x50	1.00	4	1.00	4	-530	155.5	-30.2	69.7	-134.9	6.21	3.75	
							155.5	-299.9				28.64	
							-107.8	245.7				19.77	
							127.6	-31.7				0.89	
6	60x50	1.00	4	1.00	4	-512	127.6	-309.0	58.8	-138.7	6.39	27.50	
							114.4	-82.4				4.89	
							114.4	70.6				3.75	
							-150.7	223.6				21.20	
7	60x50	1.00	4	1.00	4	-462	99.0	-88.6	-66.3	76.5	3.72	4.89	
							99.0	72.1				3.46	
							-122.8	232.7				20.92	
							-140.3	112.4				10.33	
8	60x50	1.00	4	1.00	4	-422	172.3	5.2	78.2	-53.6	4.39	5.47	
							172.3	-102.0				12.05	
							-161.6	92.1				10.90	

							194.7	16.9				8.33
							194.7	-58.4				10.90
12	60x50	1.00	4	1.00	4	-522	131.6	44.8	-74.8	-4.8	4.20	1.89
							131.6	35.2				1.17
							-167.5	25.7				3.75
13	60x50	1.00	4	1.00	4	-546	152.8	65.0	-85.7	-20.7	4.81	4.61
							152.8	23.5				1.89
							-189.9	-17.9				4.89
14	60x50	1.00	4	1.00	4	-494	-12.9	119.4	8.1	-60.7	2.80	1.46
							23.6	-2.0				0.03
							19.3	-123.4				2.32
15	60x50	1.00	4	1.00	4	-531	75.0	105.2	-41.1	-50.9	2.34	2.60
							75.0	3.5				0.03
							-89.4	-98.2				2.89
16	60x50	1.00	4	1.00	4	-450	4.2	37.7	-4.7	2.3	0.26	0.03
							12.7	42.4				0.03
							-14.5	47.1				0.03
17	60x50	1.00	4	1.00	4	-413	-83.8	51.9	44.5	-7.5	2.50	0.89
							94.1	36.9				0.46
							94.1	21.9				0.03
18	60x50	1.00	4	1.00	4	-687	-8.1	135.4	3.2	-50.5	2.32	0.03
							13.9	34.5				0.03
							4.6	-66.5				0.03
19	60x50	1.00	4	1.00	4	-472	-4.4	78.6	1.7	-29.2	1.34	0.03
							15.7	20.2				0.03
							2.4	-38.2				0.03
20	60x50	1.00	4	1.00	4	-472	-4.4	78.6	1.7	-29.2	1.34	0.03
							15.7	20.2				0.03
							2.4	-38.2				0.03

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 28 (Κ 120)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	115x50	1.00	4	1.00	4	-677	-20.7	-83.5	8.8	32.2	0.75	0.06	
							37.8	-19.0				0.06	
							14.6	45.4				0.06	
2	115x50	1.00	4	1.00	4	-548	-122.6	51.3	150.7	-40.4	8.46	0.06	
							480.2	-29.4				9.38	
							480.2	-110.1				14.31	
3	115x50	1.00	4	1.00	4	-220	92.1	-136.1	-5.8	74.0	1.71	10.48	
							113.2	11.8				0.33	
							68.9	159.7				12.40	
4	115x50	1.00	4	1.00	4	-193	107.2	-133.3	-144.5	72.3	8.12	11.30	
							107.2	11.3				0.33	
							-470.9	155.8				25.83	
5	115x50	1.00	4	1.00	4	-520	-107.5	54.2	12.0	-42.1	0.97	0.06	
							-47.3	-29.9				0.06	
							-59.5	-114.1				0.33	
6	115x50	1.00	4	1.00	4	-920	-367.8	271.0	284.8	-174.4	15.99	17.06	
							771.2	-77.7				16.51	
							771.2	-426.4				45.57	
7	115x50	1.00	4	1.00	4	-912	-363.3	271.9	243.1	-174.9	13.66	17.06	
							609.3	-77.8				9.93	
							609.3	-427.5				40.64	
8	115x50	1.00	4	1.00	4	180	352.4	-353.0	-278.6	206.2	15.65	49.41	
							352.4	59.5				22.27	
							-761.9	472.0				74.63	
9	115x50	1.00	4	1.00	4	171	347.9	-353.8	-237.0	206.8	13.31	49.41	
							347.9	59.7				21.99	
							-599.9	473.2				69.15	
10	115x50	1.00	4	1.00	4	-552	-425.1	22.1	324.6	-26.1	18.23	6.36	
							873.1	-30.2				26.38	
							873.1	-82.5				28.57	
11	115x50	1.00	4	1.00	4	-390	-500.6	-48.7	371.5	19.6	20.86	14.59	
							985.3	-9.5				34.06	
							985.3	29.6				34.60	
12	115x50	1.00	4	1.00	4	-188	409.7	-104.0	-318.4	58.0	17.88	19.25	
							409.7	12.1				13.49	
							-863.8	128.1				39.54	
13	115x50	1.00	4	1.00	4	-350	485.1	-33.2	-365.3	12.3	20.52	14.04	
							485.1	-8.6				12.94	
							-976.0	16.1				34.60	

14	115x50	1.00	4	1.00	4	-671	-18.5 95.4 95.0	85.3 -46.7 -178.8	28.4	-66.0	1.59	0.06 0.06 4.72
15	115x50	1.00	4	1.00	4	-610	254.6 254.6 -459.7	68.7 -40.3 -149.2	-178.6	-54.5	10.03	0.88 0.06 15.41
16	115x50	1.00	4	1.00	4	-70	3.1 5.9 -85.7	-167.2 28.6 224.4	-22.2	97.9	2.26	15.69 1.43 23.09
17	115x50	1.00	4	1.00	4	-131	-270.0 469.1 469.1	-150.6 22.1 194.8	184.8	86.4	10.38	19.52 17.88 30.77
18	115x50	1.00	4	1.00	4	-480	-14.2 27.9 9.9	-58.6 -13.3 31.9	6.0	22.6	0.52	0.06 0.06 0.06
19	115x50	1.00	4	1.00	4	-370	-7.7 30.4 4.7	-41.0 -9.1 22.8	3.1	15.9	0.37	0.06 0.06 0.06
20	115x50	1.00	4	1.00	4	-370	-7.7 30.4 4.7	-41.0 -9.1 22.8	3.1	15.9	0.37	0.06 0.06 0.06

Στάθμη 2 υποστύλωμα από χάλυβα 29 (Κ 121)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-23	43.3 43.3 -11.0	-0.6 0.3 1.2	-13.6 -13.6 -13.6	0.4 0.4 0.4	0.07 0.07 0.03	
2	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	137	-30.4 76.9 76.9	23.5 -0.2 -23.9	26.8 26.8 26.8	-11.9 -11.9 -11.9	0.00 0.00 0.00	0.32
3	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-148	-0.2 22.4 22.4	-25.9 0.3 26.5	5.6 5.6 5.6	13.1 13.1 13.1	0.15 0.18 0.18	0.24
4	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-166	66.9 66.9 -86.2	-24.7 0.4 25.6	-38.3 -38.3 -38.3	12.6 12.6 12.6	0.24 0.27 0.27	0.35
5	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	119	36.7 36.7 -31.6	24.7 -0.1 -24.9	-17.1 -17.1 -17.1	-12.4 -12.4 -12.4	0.00 0.00 0.00	0.25
6	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	463	-42.1 102.5 102.5	81.6 -0.8 -83.1	36.2 36.2 36.2	-41.2 -41.2 -41.2	0.00 0.00 0.00	0.82
7	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	458	-22.0 70.0 70.0	82.0 -0.7 -83.4	23.0 23.0 23.0	-41.3 -41.3 -41.3	0.00 0.00 0.00	0.76
8	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-492	78.6 78.6 -111.8	-82.8 1.0 84.8	-47.6 -47.6 -47.6	41.9 41.9 41.9	0.56 0.61 0.61	0.85
9	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-486	58.5 58.5 -79.2	-83.2 0.9 85.0	-34.4 -34.4 -34.4	42.0 42.0 42.0	0.53 0.57 0.57	0.80
10	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	156	-53.9 116.7 116.7	19.4 -0.3 -19.9	42.6 42.6 42.6	-9.8 -9.8 -9.8	0.00 0.00 0.00	0.36
11	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	26	-58.6 122.4 122.4	-2.3 -0.1 2.1	45.2 45.2 45.2	1.1 1.1 1.1	0.00 0.00 0.00	0.23
12	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-184	90.4 90.4 -125.9	-20.6 0.5 21.6	-54.1 -54.1 -54.1	10.5 10.5 10.5	0.26 0.32 0.32	0.40
13	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-54	95.1 95.1 -131.6	1.1 0.3 -0.4	-56.7 -56.7 -56.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.16 0.21 0.21	0.25
14	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	234	3.7 23.1 23.1	38.3 -0.3 -38.8	4.8 4.8 4.8	-19.3 -19.3 -19.3	0.00 0.00 0.00	0.34
15	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	171	48.4 48.4 -51.4	32.8 -0.1 -32.9	-25.0 -25.0 -25.0	-16.4 -16.4 -16.4	0.00 0.00 0.00	0.34
16	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-263	32.8 32.8	-39.5 0.5	-16.3 -16.3	20.0 20.0	0.28 0.28	0.38

17	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-200	-32.3 -11.9 42.2 42.2	40.4 -34.0 0.3 34.6	-16.3 13.5 13.5 13.5	20.0 17.1 17.1 17.1	0.28 0.21 0.26 0.26	0.34
18	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-16	30.0 30.0 -7.6	-0.4 0.2 0.9	-9.4 -9.4 -9.4	0.3 0.3 0.3	0.05 0.05 0.02	0.06
19	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-14	18.3 18.3 -4.6	-0.6 0.1 0.8	-5.7 -5.7 -5.7	0.4 0.4 0.4	0.03 0.03 0.01	0.04
20	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-14	18.3 18.3 -4.6	-0.6 0.1 0.8	-5.7 -5.7 -5.7	0.4 0.4 0.4	0.03 0.03 0.01	0.04

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 30 (Κ 122)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x50	1.00	4	1.00	4	-484	-6.7 21.1 7.2	106.6 -25.2 -157.1	3.5	-65.9	3.04	0.17 0.03 5.75	
2	60x50	1.00	4	1.00	4	-269	-88.0 110.1 110.1	57.3 -33.5 -124.3	49.5	-45.4	2.78	4.89 4.89 12.62	
3	60x50	1.00	4	1.00	4	-260	-21.8 32.3 31.7	43.2 4.6 -34.0	13.4	-19.3	0.89	0.03 0.03 0.03	
4	60x50	1.00	4	1.00	4	-262	81.9 81.9 -103.7	43.6 10.1 -23.4	-46.4	-16.8	2.61	3.46 1.17 3.75	
5	60x50	1.00	4	1.00	4	-271	15.8 18.1 -25.4	57.7 -28.1 -113.8	-10.3	-42.9	1.97	0.03 0.03 6.47	
6	60x50	1.00	4	1.00	4	-280	-128.8 154.1 154.1	73.9 -76.1 -226.1	70.7	-75.0	3.97	9.19 11.47 25.78	
7	60x50	1.00	4	1.00	4	-280	-97.7 113.5 113.5	74.0 -74.4 -222.9	52.8	-74.2	3.42	6.90 8.04 22.92	
8	60x50	1.00	4	1.00	4	-251	122.7 122.7 -147.7	27.0 52.6 78.3	-67.6	12.8	3.80	5.90 7.75 11.76	
9	60x50	1.00	4	1.00	4	-250	91.6 91.6 -107.1	26.9 51.0 75.1	-49.7	12.1	2.79	3.18 5.04 8.33	
10	60x50	1.00	4	1.00	4	-266	-145.3 170.5 170.5	51.4 -31.5 -114.3	79.0	-41.4	4.43	9.19 10.04 16.34	
11	60x50	1.00	4	1.00	4	-258	-162.0 187.4 187.4	35.9 -5.6 -47.1	87.3	-20.8	4.91	9.76 10.62 12.62	
12	60x50	1.00	4	1.00	4	-264	139.3 139.3 -164.1	49.5 8.0 -33.4	-75.8	-20.7	4.26	8.61 6.04 9.61	
13	60x50	1.00	4	1.00	4	-273	155.9 155.9	64.9 -17.8	-84.2	-41.4	4.73	10.90 7.75	
14	60x50	1.00	4	1.00	4	-279	-181.0 -20.5 28.9	-100.6 74.2 -56.8	12.0	-65.5	3.02	15.77 1.75 0.46	
15	60x50	1.00	4	1.00	4	-280	27.7 69.9 69.9	-187.9 78.3 -52.8	-36.9	-65.5	3.02	14.62 5.18 2.89	
16	60x50	1.00	4	1.00	4	-252	-77.7 14.4 17.9	-183.8 26.6 33.4	-8.9	3.4	0.50	16.62 0.03 0.03	
17	60x50	1.00	4	1.00	4	-250	-21.4 -76.0 84.1	40.2 22.6 29.3	40.0	3.4	2.25	0.03 1.60 2.75	
18	60x50	1.00	4	1.00	4	-343	84.1 -4.7 15.6	36.0 74.6 -17.6	2.4	-46.1	2.12	3.32 0.03 0.03	
19	60x50	1.00	4	1.00	4	-265	5.0 -3.0	-109.8 50.4	1.6	-31.1	1.43	3.61 0.03	

							16.7	-11.7				0.03
							3.2	-73.9				1.32
20	60x50	1.00	4	1.00	4	-265	-3.0	50.4	1.6	-31.1	1.43	0.03
							16.7	-11.7				0.03
							3.2	-73.9				1.32

Στάθμη 2 υποστυλώμα από χάλυβα 31 (Κ 123)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-306	-27.4	-3.7	9.7	2.0	0.14	0.14
									11.5	0.2	9.7	2.0	0.14	
									11.5	4.1	9.7	2.0	0.12	
2	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-169	-113.4	23.0	57.7	-11.5	0.30	0.39
									117.5	-0.1	57.7	-11.5	0.31	
									117.5	-23.1	57.7	-11.5	0.31	
3	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-140	-46.6	-17.1	21.9	8.6	0.18	0.22
									41.1	0.2	21.9	8.6	0.18	
									41.1	17.5	21.9	8.6	0.17	
4	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-97	90.4	-26.7	-49.5	13.5	0.27	0.38
									90.4	0.2	-49.5	13.5	0.29	
									-107.8	27.2	-49.5	13.5	0.29	
5	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-126	23.6	13.4	-13.8	-6.7	0.12	0.17
									23.6	-0.0	-13.8	-6.7	0.14	
									-31.4	-13.4	-13.8	-6.7	0.14	
6	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-188	-143.4	66.4	74.5	-33.4	0.53	0.74
									154.4	-0.3	74.5	-33.4	0.55	
									154.4	-67.1	74.5	-33.4	0.55	
7	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-175	-102.3	63.5	53.0	-31.9	0.45	0.64
									109.8	-0.3	53.0	-31.9	0.47	
									109.8	-64.2	53.0	-31.9	0.47	
8	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-78	120.4	-70.1	-66.3	35.3	0.49	0.72
									120.4	0.5	-66.3	35.3	0.53	
									-144.7	71.1	-66.3	35.3	0.53	
9	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-91	79.3	-67.2	-44.8	33.9	0.42	0.63
									79.3	0.5	-44.8	33.9	0.45	
									-100.1	68.2	-44.8	33.9	0.45	
10	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-190	-164.1	13.2	83.3	-6.6	0.34	0.42
									169.0	0.0	83.3	-6.6	0.35	
									169.0	-13.2	83.3	-6.6	0.35	
11	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-194	-172.1	-11.4	86.6	5.8	0.35	0.43
									174.2	0.1	86.6	5.8	0.35	
									174.2	11.7	86.6	5.8	0.35	
12	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-76	141.1	-16.9	-75.1	8.5	0.29	0.40
									141.1	0.2	-75.1	8.5	0.32	
									-159.3	17.2	-75.1	8.5	0.32	
13	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-72	149.1	7.7	-78.4	-3.8	0.27	0.35
									149.1	0.0	-78.4	-3.8	0.29	
									-164.5	-7.7	-78.4	-3.8	0.29	
14	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-145	-45.2	40.0	22.9	-20.1	0.27	0.37
									46.2	-0.1	22.9	-20.1	0.27	
									46.2	-40.3	22.9	-20.1	0.27	
15	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-110	48.7	38.4	-25.6	-19.3	0.26	0.37
									48.7	-0.1	-25.6	-19.3	0.27	
									-53.8	-38.6	-25.6	-19.3	0.27	
16	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-121	22.2	-43.7	-14.7	22.0	0.25	0.38
									22.2	0.3	-14.7	22.0	0.27	
									-36.5	44.3	-14.7	22.0	0.27	
17	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-156	-71.7	-42.1	33.8	21.2	0.32	0.43
									63.5	0.3	33.8	21.2	0.32	
									63.5	42.7	33.8	21.2	0.31	
18	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-213	-19.0	-2.6	6.7	1.4	0.10	0.10
									8.0	0.1	6.7	1.4	0.10	
									8.0	2.9	6.7	1.4	0.08	
19	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-133	-11.5	-1.9	4.1	1.0	0.06	0.06
									4.9	0.1	4.1	1.0	0.06	
									4.9	2.0	4.1	1.0	0.05	
20	HEB	400	4	1.00	400	1.00	400	-133	-11.5	-1.9	4.1	1.0	0.06	0.06
									4.9	0.1	4.1	1.0	0.06	
									4.9	2.0	4.1	1.0	0.05	

Στάθμη 2 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 32 (Κ 124)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	--	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

1	100x50	1.00	4	1.00	4	-497	-32.3 39.8 30.1	139.0 -30.2 -199.5	15.6	-84.6	2.26	3.15 0.05 9.83
2	100x50	1.00	4	1.00	4	-215	-174.5 394.8 394.8	67.0 -49.3 -165.6	142.3	-58.2	7.99	7.68 16.74 25.80
3	100x50	1.00	4	1.00	4	-247	-24.3 120.9 120.9	48.9 2.0 -44.9	36.3	-23.4	2.04	0.05 0.29 2.91
4	100x50	1.00	4	1.00	4	-344	144.2 144.2 -368.1	64.5 21.5 -21.4	-128.1	-21.5	7.19	3.15 0.05 11.26
5	100x50	1.00	4	1.00	4	-313	-6.1 -5.0 -94.1	82.6 -29.7 -142.1	-22.0	-56.2	1.50	1.00 0.05 9.59
6	100x50	1.00	4	1.00	4	-213	-290.8 543.3 543.3	93.6 -102.3 -298.1	208.5	-97.9	11.71	15.31 27.71 44.40
7	100x50	1.00	4	1.00	4	-242	-240.3 396.7 396.7	98.3 -96.4 -291.1	159.2	-97.4	8.94	12.69 19.60 37.24
8	100x50	1.00	4	1.00	4	-347	260.5 260.5 -516.6	37.9 74.5 111.2	-194.3	18.3	10.91	6.73 9.11 23.89
9	100x50	1.00	4	1.00	4	-318	210.0 210.0 -369.9	33.2 68.7 104.1	-145.0	17.7	8.14	4.58 7.20 17.22
10	100x50	1.00	4	1.00	4	-210	-334.7 603.2 603.2	73.7 -41.7 -157.2	234.5	-57.7	13.17	15.79 26.75 34.38
11	100x50	1.00	4	1.00	4	-212	-375.2 659.0 659.0	55.2 5.8 -43.6	258.6	-24.7	14.52	16.26 28.18 29.61
12	100x50	1.00	4	1.00	4	-349	304.4 304.4 -576.4	57.8 14.0 -29.8	-220.2	-21.9	12.37	10.06 7.44 21.98
13	100x50	1.00	4	1.00	4	-348	344.9 344.9 -632.3	76.3 -33.6 -143.4	-244.3	-54.9	13.72	13.40 10.54 32.00
14	100x50	1.00	4	1.00	4	-257	-49.6 105.6 105.6	96.1 -94.4 -284.8	38.8	-95.2	2.55	4.82 6.49 26.28
15	100x50	1.00	4	1.00	4	-298	154.2 154.2 -265.0	96.9 -91.9 -280.7	-104.8	-94.4	5.89	7.68 7.20 30.09
16	100x50	1.00	4	1.00	4	-303	19.3 19.6 -78.9	35.4 66.6 97.8	-24.5	15.6	1.38	0.05 0.05 4.82
17	100x50	1.00	4	1.00	4	-261	-184.6 291.8 291.8	34.6 64.2 93.7	119.1	14.8	6.69	4.58 11.97 14.12
18	100x50	1.00	4	1.00	4	-353	-22.6 28.9 20.9	97.2 -21.1 -139.4	10.9	-59.2	1.58	1.72 0.05 6.49
19	100x50	1.00	4	1.00	4	-280	-15.2 28.5 13.4	65.8 -13.9 -93.5	7.1	-39.8	1.07	0.29 0.05 3.15
20	100x50	1.00	4	1.00	4	-280	-15.2 28.5 13.4	65.8 -13.9 -93.5	7.1	-39.8	1.07	0.29 0.05 3.15

Στάθμη 2 υποστύλωμα από χάλυβα 33 (Κ 125)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 400	4	1.00	400	1.00	400		-111	8.8	-4.1	-17.3	2.0	0.06	0.15
									8.8	-0.0	-17.3	2.0	0.14	
									-60.5	4.0	-17.3	2.0	0.14	
2	HEB 400	4	1.00	400	1.00	400		-46	-90.8	22.4	34.7	-11.3	0.24	0.31
									47.9	-0.2	34.7	-11.3	0.24	
									47.9	-22.9	34.7	-11.3	0.18	
3	HEB 400	4	1.00	400	1.00	400		-50	-27.9	-8.5	6.6	4.3	0.09	0.11
									-1.5	0.2	6.6	4.3	0.09	

4	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-54	-1.5	8.8	6.6	4.3	0.05	0.36
			98.4	-26.4	-49.4	13.3	0.27	
			98.4	0.2	-49.4	13.3	0.27	
5	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-50	-99.1	26.8	-49.4	13.3	0.27	0.13
			35.5	4.5	-21.3	-2.3	0.08	
			35.5	-0.2	-21.3	-2.3	0.11	
6	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-42	-49.7	-4.9	-21.3	-2.3	0.11	0.56
			-120.0	52.2	47.8	-26.4	0.40	
			71.4	-0.7	47.8	-26.4	0.41	
7	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-43	71.4	-53.5	47.8	-26.4	0.34	0.46
			-82.1	46.8	31.1	-23.7	0.33	
			42.1	-0.7	31.1	-23.7	0.33	
8	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-58	42.1	-48.1	31.1	-23.7	0.27	0.60
			127.6	-56.1	-62.5	28.4	0.43	
			127.6	0.6	-62.5	28.4	0.44	
9	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-57	-122.6	57.4	-62.5	28.4	0.43	0.51
			89.7	-50.8	-45.7	25.7	0.36	
			89.7	0.6	-45.7	25.7	0.37	
10	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-48	-93.3	52.0	-45.7	25.7	0.37	0.29
			-132.9	8.2	52.7	-4.2	0.24	
			78.0	-0.2	52.7	-4.2	0.24	
11	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-52	78.0	-8.6	52.7	-4.2	0.16	0.36
			-136.3	-18.0	53.7	9.0	0.29	
			78.4	-0.1	53.7	9.0	0.29	
12	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-52	78.4	17.9	53.7	9.0	0.20	0.34
			140.5	-12.2	-67.4	6.2	0.27	
			140.5	0.2	-67.4	6.2	0.27	
13	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-48	-129.2	12.5	-67.4	6.2	0.25	0.35
			143.9	14.0	-68.4	-7.0	0.28	
			143.9	0.1	-68.4	-7.0	0.28	
14	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-43	-129.6	-13.9	-68.4	-7.0	0.26	0.33
			-32.1	40.8	9.2	-20.5	0.23	
			4.9	-0.3	9.2	-20.5	0.23	
15	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-43	4.9	-41.3	9.2	-20.5	0.19	0.38
			51.0	42.5	-27.1	-21.4	0.26	
			51.0	-0.2	-27.1	-21.4	0.28	
16	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-57	-57.4	-42.9	-27.1	-21.4	0.28	0.40
			39.6	-44.8	-23.9	22.5	0.26	
			39.6	0.3	-23.9	22.5	0.29	
17	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-57	-56.1	45.3	-23.9	22.5	0.29	0.39
			-43.4	-46.5	12.4	23.3	0.27	
			6.2	0.2	12.4	23.3	0.27	
18	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-77	6.2	46.9	12.4	23.3	0.22	0.11
			6.1	-2.9	-12.0	1.4	0.04	
			6.1	-0.0	-12.0	1.4	0.09	
19	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-50	-41.9	2.8	-12.0	1.4	0.09	0.07
			3.8	-2.0	-7.3	1.0	0.03	
			3.8	-0.0	-7.3	1.0	0.06	
20	HEB 400 4 1.00 400 1.00 400	-50	-25.6	2.0	-7.3	1.0	0.06	0.07
			3.8	-2.0	-7.3	1.0	0.03	
			3.8	-0.0	-7.3	1.0	0.06	
			-25.6	2.0	-7.3	1.0	0.06	

Στάθμη 2 υποστυλωμα από σκυρόδεμα 34 (Κ 126)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x45	1.00	4	1.00	4	-196	-2.7	9.1	1.4	-4.5	0.21	0.03	
							18.5	0.1				0.03	
							3.1	-8.8				0.03	
2	60x45	1.00	4	1.00	4	-302	-65.4	9.9	39.6	-10.7	2.50	0.03	
							92.9	-11.5				1.31	
							92.9	-33.0				2.99	
3	60x45	1.00	4	1.00	4	-145	-29.0	-17.2	16.4	8.6	1.04	0.16	
							36.8	0.1				0.03	
							36.8	17.3				0.67	
4	60x45	1.00	4	1.00	4	64	62.4	0.2	-38.1	6.0	2.41	6.85	
							62.4	12.2				7.37	
							-90.1	24.3				10.58	
5	60x45	1.00	4	1.00	4	-93	26.0	27.3	-15.0	-13.3	0.95	2.22	
							26.0	0.7				0.03	
							-34.0	-26.0				2.47	
6	60x45	1.00	4	1.00	4	-412	-75.9	47.6	47.4	-34.2	2.99	0.41	

							113.9	-20.8				1.31
							113.9	-89.1				7.49
7	60x45	1.00	4	1.00	4	-350	-48.4	52.8	31.1	-35.0	1.96	0.28
							75.9	-17.1				0.03
							75.9	-87.0				5.95
8	60x45	1.00	4	1.00	4	175	72.9	-37.5	-46.0	29.5	2.90	13.03
							72.9	21.5				11.61
							-111.1	80.5				19.85
9	60x45	1.00	4	1.00	4	112	45.4	-42.7	-29.6	30.3	1.87	10.07
							45.4	17.8				7.62
							-73.1	78.4				15.61
10	60x45	1.00	4	1.00	4	-270	-112.0	11.1	63.2	-10.6	3.99	3.76
							140.9	-10.0				6.34
							140.9	-31.1				7.62
11	60x45	1.00	4	1.00	4	-124	-147.1	-27.5	78.4	14.3	4.95	11.23
							166.6	1.0				11.61
							166.6	29.6				13.16
12	60x45	1.00	4	1.00	4	32	109.0	-1.0	-61.8	5.9	3.90	10.07
							109.0	10.7				10.58
							-138.1	22.4				13.67
13	60x45	1.00	4	1.00	4	-113	144.2	37.6	-77.0	-19.0	4.86	12.00
							144.2	-0.3				9.81
							-163.8	-38.3				13.67
14	60x45	1.00	4	1.00	4	-385	18.6	65.5	-3.6	-42.5	1.96	0.03
							27.2	-19.4				0.03
							4.3	-104.4				3.50
15	60x45	1.00	4	1.00	4	-338	95.5	73.5	-45.7	-45.0	2.88	6.21
							95.5	-16.5				1.06
							-87.2	-106.5				9.30
16	60x45	1.00	4	1.00	4	147	-21.6	-55.4	5.0	37.8	1.74	10.84
							5.0	20.2				6.08
							-1.5	95.7				14.96
17	60x45	1.00	4	1.00	4	100	-98.5	-63.3	47.1	40.3	2.97	15.48
							90.0	17.3				10.97
							90.0	97.9				18.57
18	60x45	1.00	4	1.00	4	-140	-1.9	6.5	1.0	-3.2	0.15	0.03
							13.7	0.1				0.03
							2.1	-6.2				0.03
19	60x45	1.00	4	1.00	4	-119	-1.5	5.1	0.7	-2.3	0.11	0.03
							14.8	0.4				0.03
							1.4	-4.3				0.03
20	60x45	1.00	4	1.00	4	-119	-1.5	5.1	0.7	-2.3	0.11	0.03
							14.8	0.4				0.03
							1.4	-4.3				0.03

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 1 (D 127)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-22.9	0.0	45.5	0.0	2.76	3.11	
							21.4	0.0				2.89	
							-55.7	0.0				7.46	
2	40x60	1.00	5	1.00	5	0	95.4	0.0	-28.2	0.0	3.88	13.07	
							95.4	0.0				13.07	
							-159.2	0.0				22.45	
3	40x60	1.00	5	1.00	5	0	105.7	0.0	-32.8	0.0	4.09	14.44	
							105.7	0.0				14.44	
							-169.3	0.0				23.83	
4	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-121.5	0.0	77.5	0.0	3.57	16.73	
							102.0	0.0				13.99	
							102.0	0.0				13.99	
5	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-131.7	0.0	82.0	0.0	3.78	18.33	
							112.2	0.0				15.36	
							112.2	0.0				15.36	
6	40x60	1.00	5	1.00	5	0	4.0	0.0	15.6	0.0	1.87	0.60	
							13.8	0.0				1.74	
							-52.3	0.0				7.00	
7	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-64.1	0.0	48.7	0.0	2.24	8.61	
							31.3	0.0				4.14	
							29.1	0.0				3.80	
8	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-30.1	0.0	33.6	0.0	1.55	4.03	
							15.5	0.0				1.97	
							-4.9	0.0				0.60	
9	40x60	1.00	5	1.00	5	0	38.1	0.0	0.6	0.0	2.56	5.06	

							38.1	0.0				5.06
							-86.3	0.0				11.70
10	40x60	1.00	5	1.00	5	0	89.3	0.0	-25.2	0.0	3.74	12.15
							89.3	0.0				12.15
							-151.4	0.0				21.08
11	40x60	1.00	5	1.00	5	0	65.0	0.0	-13.2	0.0	3.19	8.72
							65.0	0.0				8.72
							-121.7	0.0				16.96
12	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-115.4	0.0	74.4	0.0	3.43	15.82
							94.3	0.0				12.84
							94.3	0.0				12.84
13	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-91.1	0.0	62.5	0.0	2.88	12.38
							64.5	0.0				8.72
							64.5	0.0				8.72
14	40x60	1.00	5	1.00	5	0	54.6	0.0	-8.5	0.0	2.97	7.35
							54.6	0.0				7.35
							-110.6	0.0				15.13
15	40x60	1.00	5	1.00	5	0	0.4	0.0	17.8	0.0	1.76	0.14
							13.2	0.0				1.74
							-45.8	0.0				6.09
16	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-80.6	0.0	57.7	0.0	2.66	10.90
							53.5	0.0				7.12
							53.5	0.0				7.12
17	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-26.5	0.0	31.4	0.0	1.45	3.57
							13.3	0.0				1.74
							-11.3	0.0				1.51
18	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-16.3	0.0	32.2	0.0	1.95	2.20
							15.1	0.0				1.97
							-39.2	0.0				5.17
19	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-13.0	0.0	24.6	0.0	1.45	1.74
							11.4	0.0				1.51
							-28.6	0.0				3.80
20	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-13.0	0.0	24.6	0.0	1.45	1.74
							11.4	0.0				1.51
							-28.6	0.0				3.80

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 2 (D 128)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-59.4	0.0	64.9	0.0	2.99	7.92	
							29.5	0.0				3.91	
							-57.0	0.0				7.58	
2	40x60	1.00	5	1.00	5	0	82.4	0.0	-5.4	0.0	3.38	11.24	
							82.4	0.0				11.24	
							-131.7	0.0				18.33	
3	40x60	1.00	5	1.00	5	0	92.5	0.0	-8.9	0.0	3.54	12.61	
							92.5	0.0				12.61	
							-141.1	0.0				19.71	
4	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-145.3	0.0	73.8	0.0	3.40	20.39	
							71.9	0.0				9.64	
							71.9	0.0				9.64	
5	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-155.3	0.0	77.4	0.0	3.56	21.77	
							81.2	0.0				11.01	
							81.2	0.0				11.01	
6	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-12.5	0.0	27.8	0.0	1.85	1.63	
							18.4	0.0				2.43	
							-46.3	0.0				6.20	
7	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-83.8	0.0	52.6	0.0	2.42	11.35	
							27.1	0.0				3.57	
							17.6	0.0				2.31	
8	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-50.4	0.0	40.7	0.0	1.88	6.78	
							16.1	0.0				2.20	
							-13.6	0.0				1.74	
9	40x60	1.00	5	1.00	5	0	21.0	0.0	15.9	0.0	2.40	2.77	
							31.1	0.0				4.03	
							-77.5	0.0				10.44	
10	40x60	1.00	5	1.00	5	0	75.8	0.0	-3.1	0.0	3.27	10.21	
							75.8	0.0				10.21	
							-126.3	0.0				17.42	
11	40x60	1.00	5	1.00	5	0	50.6	0.0	5.6	0.0	2.87	6.78	
							51.8	0.0				6.89	
							-104.0	0.0				14.21	

12	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-138.7 66.4 66.4	0.0 0.0 0.0	71.6	0.0	3.30	19.25 8.95 8.95
13	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-113.4 45.2 44.1	0.0 0.0 0.0	62.9	0.0	2.90	15.59 5.97 5.86
14	40x60	1.00	5	1.00	5	0	39.1	0.0	9.8	0.0	2.68	5.17
15	40x60	1.00	5	1.00	5	0	42.9 -92.6 -17.7 17.4 -41.5	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	29.6	0.0	1.77	5.75 12.61 2.43 2.20 5.52
16	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-101.9 36.2 32.7	0.0 0.0 0.0	58.7	0.0	2.70	13.99 4.83 4.26
17	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-45.1 15.4 -18.4	0.0 0.0 0.0	38.9	0.0	1.79	5.97 1.97 2.43
18	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-41.9 20.8 -40.2	0.0 0.0 0.0	45.8	0.0	2.11	5.63 2.66 5.40
19	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-31.4 15.6 -29.9	0.0 0.0 0.0	34.2	0.0	1.58	4.14 1.97 4.03
20	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-31.4 15.6 -29.9	0.0 0.0 0.0	34.2	0.0	1.58	4.14 1.97 4.03

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 3 (D 129)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-39.7 24.4 -58.5	0.0 0.0 0.0	54.9	0.0	2.87	5.29 3.23 7.81	
2	40x60	1.00	5	1.00	5	0	86.7 86.7 -149.8	0.0 0.0 0.0	-16.3	0.0	3.61	11.70 11.70 21.08	
3	40x60	1.00	5	1.00	5	0	96.7 96.7 -161.0	0.0 0.0 0.0	-20.5	0.0	3.81	13.18 13.18 22.68	
4	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-130.2 89.2 89.2	0.0 0.0 0.0	75.0	0.0	3.45	18.11 12.15 12.15	
5	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-140.2 100.4 100.4	0.0 0.0 0.0	79.2	0.0	3.65	19.71 13.76 13.76	
6	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-4.3 15.4 -49.1	0.0 0.0 0.0	22.1	0.0	1.84	0.60 1.97 6.55	
7	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-72.3 31.2 25.9	0.0 0.0 0.0	50.7	0.0	2.34	9.75 4.14 3.34	
8	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-39.2 14.7 -11.5	0.0 0.0 0.0	36.6	0.0	1.69	5.17 1.97 1.51	
9	40x60	1.00	5	1.00	5	0	28.9 31.4 -86.5	0.0 0.0 0.0	8.0	0.0	2.49	3.80 4.14 11.70	
10	40x60	1.00	5	1.00	5	0	81.3 81.3 -143.6	0.0 0.0 0.0	-14.0	0.0	3.50	11.01 11.01 20.17	
11	40x60	1.00	5	1.00	5	0	57.5 57.5 -117.4	0.0 0.0 0.0	-3.9	0.0	3.04	7.69 7.69 16.27	
12	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-124.8 83.0 83.0	0.0 0.0 0.0	72.7	0.0	3.35	17.42 11.24 11.24	
13	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-100.9 56.8 56.8	0.0 0.0 0.0	62.6	0.0	2.88	13.76 7.58 7.58	
14	40x60	1.00	5	1.00	5	0	45.3 45.4	0.0 0.0	1.2	0.0	2.81	6.09 6.09	

15	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-104.1 -9.4 14.1 -44.0	0.0 0.0 0.0 0.0	24.1	0.0	1.75	14.21 1.28 1.86 5.86
16	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-88.8 44.4 43.5	0.0 0.0 0.0	57.6	0.0	2.65	12.04 5.86 5.86
17	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-34.1 13.9 -16.6	0.0 0.0 0.0	34.6	0.0	1.59	4.49 1.74 2.20
18	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-28.1 17.3	0.0 0.0	38.8	0.0	2.03	3.80 2.20
19	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-41.2 -21.7 12.9 -30.3	0.0 0.0 0.0 0.0	29.4	0.0	1.51	5.52 2.89 1.74 4.03
20	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-21.7 12.9 -30.3	0.0 0.0 0.0	29.4	0.0	1.51	2.89 1.74 4.03

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 4 (D 130)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-43.0 24.7 -54.0	0.0 0.0 0.0	56.4	0.0	2.80	5.75 3.34 7.23	
2	40x60	1.00	5	1.00	5	0	108.4 108.4 -161.9	0.0 0.0 0.0	-23.2	0.0	3.92	14.90 14.90 22.91	
3	40x60	1.00	5	1.00	5	0	119.5 119.5 -171.2	0.0 0.0 0.0	-27.3	0.0	4.11	16.50 16.50 24.29	
4	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-154.9 105.6 105.6	0.0 0.0 0.0	83.3	0.0	3.83	21.77 14.44 14.44	
5	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-166.0 114.9 114.9	0.0 0.0 0.0	87.4	0.0	4.02	23.37 15.82 15.82	
6	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-0.5 16.0 -54.1	0.0 0.0 0.0	20.3	0.0	1.92	0.14 2.20 7.23	
7	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-82.9 31.9 28.9	0.0 0.0 0.0	53.4	0.0	2.46	11.24 4.26 3.80	
8	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-45.9 17.8 -2.1	0.0 0.0 0.0	39.8	0.0	1.83	6.09 2.43 0.37	
9	40x60	1.00	5	1.00	5	0	36.4 38.2 -85.1	0.0 0.0 0.0	6.6	0.0	2.55	4.83 5.06 11.47	
10	40x60	1.00	5	1.00	5	0	100.6 100.6 -152.8	0.0 0.0 0.0	-19.8	0.0	3.77	13.76 13.76 21.54	
11	40x60	1.00	5	1.00	5	0	71.0 71.0 -121.2	0.0 0.0 0.0	-7.5	0.0	3.20	9.52 9.52 16.73	
12	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-147.0 96.6 96.6	0.0 0.0 0.0	79.9	0.0	3.68	20.62 13.07 13.07	
13	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-117.4 65.0 65.0	0.0 0.0 0.0	67.6	0.0	3.11	16.27 8.72 8.72	
14	40x60	1.00	5	1.00	5	0	58.8 58.8 -113.4	0.0 0.0 0.0	-3.5	0.0	3.02	7.92 7.92 15.59	
15	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-6.6 14.1 -48.1	0.0 0.0 0.0	22.7	0.0	1.81	0.83 1.86 6.43	
16	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-105.3 57.2 57.2	0.0 0.0 0.0	63.6	0.0	2.93	14.44 7.69 7.69	
17	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-39.9	0.0	37.4	0.0	1.72	5.29	

							16.3	0.0				2.20
							-8.1	0.0				1.05
18	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-30.4	0.0	39.8	0.0	1.98	4.03
							17.4	0.0				2.20
							-38.1	0.0				5.06
19	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-23.2	0.0	30.0	0.0	1.47	3.11
							13.0	0.0				1.74
							-28.1	0.0				3.80
20	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-23.2	0.0	30.0	0.0	1.47	3.11
							13.0	0.0				1.74
							-28.1	0.0				3.80

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 5 (D 131)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 6 (D 134)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

1	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-25.9	0.0	41.9	0.0	1.93	3.34	
							11.5	0.0				1.51	
							-0.2	0.0				0.14	
2	40x60	1.00	5	1.00	3	0	15.1	0.0	44.7	0.0	2.06	1.97	
							91.5	0.0				12.38	
							91.5	0.0				12.38	
3	40x60	1.00	5	1.00	3	0	99.2	0.0	-14.3	0.0	2.25	13.53	
							99.2	0.0				13.53	
							11.1	0.0				1.51	
4	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-43.8	0.0	0.4	0.0	1.58	5.86	
							-43.8	0.0				5.86	
							-91.1	0.0				12.38	
5	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-127.9	0.0	59.4	0.0	2.74	17.88	
							-10.6	0.0				1.40	
							-10.6	0.0				1.40	
6	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-133.0	0.0	118.7	0.0	5.47	18.56	
							149.6	0.0				21.08	
							149.6	0.0				21.08	
7	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-175.9	0.0	123.1	0.0	5.67	24.74	
							119.0	0.0				16.50	
							119.0	0.0				16.50	
8	40x60	1.00	5	1.00	3	0	104.3	0.0	-73.7	0.0	4.99	14.21	
							104.3	0.0				14.21	
							-149.2	0.0				20.85	
9	40x60	1.00	5	1.00	3	0	147.2	0.0	-78.1	0.0	5.19	20.62	
							147.2	0.0				20.62	
							-118.5	0.0				16.27	
10	40x60	1.00	5	1.00	3	0	64.9	0.0	5.1	0.0	1.36	8.72	
							65.9	0.0				8.84	
							30.9	0.0				4.03	
11	40x60	1.00	5	1.00	3	0	118.7	0.0	-45.3	0.0	3.68	16.50	
							118.7	0.0				16.50	
							-55.9	0.0				7.46	
12	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-93.6	0.0	40.0	0.0	1.84	12.73	
							-30.5	0.0				4.03	
							-30.5	0.0				4.03	
13	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-147.4	0.0	90.4	0.0	4.16	20.62	
							56.3	0.0				7.58	
							56.3	0.0				7.58	
14	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-72.2	0.0	93.9	0.0	4.32	9.75	
							141.1	0.0				19.71	
							141.1	0.0				19.71	
15	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-135.9	0.0	119.5	0.0	5.50	19.02	
							148.7	0.0				20.85	
							148.7	0.0				20.85	
16	40x60	1.00	5	1.00	3	0	43.5	0.0	-48.8	0.0	3.84	5.86	
							43.5	0.0				5.86	
							-140.6	0.0				19.71	
17	40x60	1.00	5	1.00	3	0	107.2	0.0	-74.4	0.0	5.02	14.67	
							107.2	0.0				14.67	
							-148.3	0.0				20.62	
18	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-18.4	0.0	29.6	0.0	1.36	2.43	
							8.1	0.0				1.05	
							-0.1	0.0				0.02	

19	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-14.3 6.1 0.2	0.0 0.0 0.0	22.5	0.0	1.04	1.97 0.83 0.14
20	40x60	1.00	5	1.00	3	0	-14.3 6.1 0.2	0.0 0.0 0.0	22.5	0.0	1.04	1.97 0.83 0.14

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 7 (D 135)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-0.1 2.1 -24.2	0.0 0.0 0.0	8.5	0.0	1.34	0.02 0.37 3.11	
2	40x60	1.00	5	1.00	2	0	92.1 92.1 -204.0	0.0 0.0 0.0	-115.2	0.0	6.34	12.61 12.61 28.86	
3	40x60	1.00	5	1.00	2	0	11.6 11.6 -144.5	0.0 0.0 0.0	-55.5	0.0	3.59	1.51 1.51 20.17	
4	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-91.6 175.9 175.9	0.0 0.0 0.0	125.4	0.0	5.77	12.38 24.74 24.74	
5	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-11.1 116.4 116.4	0.0 0.0 0.0	65.7	0.0	3.02	1.51 16.05 16.05	
6	40x60	1.00	5	1.00	2	0	149.8 149.8 -161.3	0.0 0.0 0.0	-121.6	0.0	6.63	21.08 21.08 22.68	
7	40x60	1.00	5	1.00	2	0	118.8 118.8 -65.2	0.0 0.0 0.0	-67.3	0.0	4.13	16.50 16.50 8.72	
8	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-149.3 133.2 133.2	0.0 0.0 0.0	131.8	0.0	6.07	20.85 18.56 18.56	
9	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-118.3 37.1 37.1	0.0 0.0 0.0	77.5	0.0	3.57	16.27 4.94 4.94	
10	40x60	1.00	5	1.00	2	0	31.4 31.4 -146.8	0.0 0.0 0.0	-64.9	0.0	4.02	4.14 4.14 20.62	
11	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-55.5 -44.1 -47.1	0.0 0.0 0.0	14.8	0.0	0.68	7.46 5.86 6.32	
12	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-30.9 118.7 118.7	0.0 0.0 0.0	75.1	0.0	3.46	4.03 16.50 16.50	
13	40x60	1.00	5	1.00	2	0	56.0 56.0 19.0	0.0 0.0 0.0	-4.6	0.0	1.24	7.46 7.46 2.43	
14	40x60	1.00	5	1.00	2	0	141.4 141.4 -205.1	0.0 0.0 0.0	-136.7	0.0	7.33	19.71 19.71 29.32	
15	40x60	1.00	5	1.00	2	0	148.8 148.8 -155.3	0.0 0.0 0.0	-118.7	0.0	6.50	20.85 20.85 21.77	
16	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-140.9 176.9 176.9	0.0 0.0 0.0	146.9	0.0	6.77	19.71 25.20 25.20	
17	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-148.3 127.2 127.2	0.0 0.0 0.0	128.9	0.0	5.93	20.62 17.65 17.65	
18	40x60	1.00	5	1.00	2	0	-0.1 1.6 -17.3	0.0 0.0 0.0	6.1	0.0	0.96	0.02 0.14 2.20	
19	40x60	1.00	5	1.00	2	0	0.2 1.6 -14.1	0.0 0.0 0.0	5.1	0.0	0.80	0.14 0.14 1.86	
20	40x60	1.00	5	1.00	2	0	0.2 1.6 -14.1	0.0 0.0 0.0	5.1	0.0	0.80	0.14 0.14 1.86	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 8 (D 136)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-29.1 21.5 -20.5	0.0 0.0 0.0	37.0	0.0	1.71	3.80 2.89 2.66	
2	40x60	1.00	5	1.00	5	0	65.9 65.9 -110.8	0.0 0.0 0.0	-12.6	0.0	2.54	8.84 8.84 15.13	
3	40x60	1.00	5	1.00	5	0	86.5 86.5 -123.2	0.0 0.0 0.0	-18.9	0.0	2.83	11.70 11.70 16.96	
4	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-103.0 87.8 87.8	0.0 0.0 0.0	57.8	0.0	2.66	14.10 11.93 11.93	
5	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-123.6 100.2 100.2	0.0 0.0 0.0	64.1	0.0	2.95	17.19 13.76 13.76	
6	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-24.6 4.2 -22.6	0.0 0.0 0.0	21.6	0.0	1.00	3.23 0.60 2.89	
7	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-81.4 40.7 40.7	0.0 0.0 0.0	44.6	0.0	2.06	11.01 5.40 5.40	
8	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-12.6 21.6 -0.4	0.0 0.0 0.0	23.6	0.0	1.09	1.74 2.89 0.14	
9	40x60	1.00	5	1.00	5	0	44.3 44.3	0.0 0.0	0.6	0.0	1.93	5.86 5.86	
10	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-63.7 69.6 69.6	0.0 0.0 0.0	-12.5	0.0	2.53	8.49 9.41 9.41	
11	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-106.7 57.2 57.2	0.0 0.0 0.0	-4.9	0.0	2.18	14.67 7.69 7.69	
12	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-79.4 -106.7 83.7	0.0 0.0 0.0	57.7	0.0	2.66	10.78 14.67 11.35	
13	40x60	1.00	5	1.00	5	0	83.7 -94.3 56.4	0.0 0.0 0.0	50.1	0.0	2.31	11.35 12.84 7.58	
14	40x60	1.00	5	1.00	5	0	56.4 26.7 26.7	0.0 0.0 0.0	0.5	0.0	1.93	7.58 3.57 3.57	
15	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-81.6 -22.5 0.4	0.0 0.0 0.0	19.3	0.0	1.07	11.01 2.89 0.14	
16	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-32.6 -63.8 58.6	0.0 0.0 0.0	44.7	0.0	2.06	4.26 8.61 7.81	
17	40x60	1.00	5	1.00	5	0	58.6 -14.6 26.6	0.0 0.0 0.0	25.9	0.0	1.19	7.81 1.97 3.57	
18	40x60	1.00	5	1.00	5	0	9.6 -21.0 15.3	0.0 0.0 0.0	26.5	0.0	1.22	1.28 2.77 1.97	
19	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-14.5 -18.6 12.8	0.0 0.0 0.0	22.6	0.0	1.04	1.97 2.43 1.74	
20	40x60	1.00	5	1.00	5	0	-11.5 -18.6 12.8	0.0 0.0 0.0	22.6	0.0	1.04	1.51 2.43 1.74	
							-11.5	0.0				1.51	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 9 (D 137)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-30.4 20.0 20.0	0.0 0.0 0.0	36.6	0.0	1.24	5.63 3.69 3.69	
2	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-44.0 -0.1 -0.1	0.0 0.0 0.0	31.4	0.0	1.06	8.26 0.14 0.14	
3	30x80	1.00	4	1.00	2	0	35.0	0.0	-8.9	0.0	0.68	6.55	

							35.0	0.0				6.55
							10.4	0.0				1.97
4	30x80	1.00	4	1.00	2	0	12.4	0.0	12.4	0.0	0.42	2.20
							23.8	0.0				4.37
							23.8	0.0				4.37
5	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-66.7	0.0	52.7	0.0	1.78	12.61
							13.3	0.0				2.43
							13.3	0.0				2.43
6	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-144.2	0.0	85.9	0.0	2.91	29.32
							-7.8	0.0				1.51
							-7.8	0.0				1.51
7	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-151.0	0.0	92.3	0.0	3.12	30.69
							-3.8	0.0				0.60
							-3.8	0.0				0.60
8	30x80	1.00	4	1.00	2	0	112.5	0.0	-42.1	0.0	1.80	22.23
							112.5	0.0				22.23
							31.5	0.0				5.86
9	30x80	1.00	4	1.00	2	0	119.3	0.0	-48.5	0.0	2.02	23.83
							119.3	0.0				23.83
							27.5	0.0				5.06
10	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-1.3	0.0	6.4	0.0	0.21	0.14
							1.7	0.0				0.37
							-0.0	0.0				0.02
11	30x80	1.00	4	1.00	2	0	145.0	0.0	-75.1	0.0	2.92	29.32
							145.0	0.0				29.32
							7.8	0.0				1.51
12	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-30.3	0.0	37.4	0.0	1.27	5.63
							23.7	0.0				4.37
							23.7	0.0				4.37
13	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-176.6	0.0	118.9	0.0	4.03	36.19
							15.9	0.0				2.89
							15.9	0.0				2.89
14	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-233.3	0.0	140.8	0.0	4.77	48.55
							-3.6	0.0				0.60
							-3.6	0.0				0.60
15	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-285.9	0.0	174.6	0.0	5.91	60.45
							1.1	0.0				0.14
							1.1	0.0				0.14
16	30x80	1.00	4	1.00	2	0	201.7	0.0	-97.0	0.0	3.66	41.68
							201.7	0.0				41.68
							27.3	0.0				5.06
17	30x80	1.00	4	1.00	2	0	254.3	0.0	-130.8	0.0	4.81	53.12
							254.3	0.0				53.12
							22.5	0.0				4.14
18	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-21.5	0.0	26.1	0.0	0.88	4.03
							14.3	0.0				2.66
							14.3	0.0				2.66
19	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-15.8	0.0	21.9	0.0	0.74	2.89
							11.8	0.0				2.20
							11.8	0.0				2.20
20	30x80	1.00	4	1.00	2	0	-15.8	0.0	21.9	0.0	0.74	2.89
							11.8	0.0				2.20
							11.8	0.0				2.20

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 10 (D 138)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	4	1.00	3	0	21.3	0.0	0.8	0.0	1.32	3.91	
							21.3	0.0				3.91	
							-29.3	0.0				5.40	
2	30x80	1.00	4	1.00	3	0	8.8	0.0	-2.2	0.0	0.92	1.51	
							8.8	0.0				1.51	
							-30.0	0.0				5.63	
3	30x80	1.00	4	1.00	3	0	12.5	0.0	-27.2	0.0	1.76	2.20	
							12.5	0.0				2.20	
							-92.4	0.0				17.88	
4	30x80	1.00	4	1.00	3	0	15.8	0.0	3.3	0.0	0.73	2.89	
							16.4	0.0				3.00	
							-8.4	0.0				1.51	
5	30x80	1.00	4	1.00	3	0	12.1	0.0	28.2	0.0	0.96	2.20	
							54.0	0.0				10.09	
							54.0	0.0				10.09	

6	30x80	1.00	4	1.00	3	0	5.6	0.0	37.6	0.0	1.27	1.05
							72.2	0.0				13.76
							72.2	0.0				13.76
7	30x80	1.00	4	1.00	3	0	6.6	0.0	46.7	0.0	1.58	1.28
							97.4	0.0				19.02
							97.4	0.0				19.02
8	30x80	1.00	4	1.00	3	0	19.0	0.0	-36.5	0.0	2.08	3.57
							19.0	0.0				3.57
							-110.6	0.0				21.77
9	30x80	1.00	4	1.00	3	0	18.0	0.0	-45.7	0.0	2.39	3.34
							18.0	0.0				3.34
							-135.8	0.0				27.49
10	30x80	1.00	4	1.00	3	0	8.3	0.0	-22.9	0.0	1.62	1.51
							8.3	0.0				1.51
							-85.2	0.0				16.50
11	30x80	1.00	4	1.00	3	0	10.1	0.0	-84.1	0.0	3.69	1.74
							10.1	0.0				1.74
							-245.5	0.0				51.29
12	30x80	1.00	4	1.00	3	0	16.3	0.0	23.9	0.0	0.81	3.00
							46.8	0.0				8.72
							46.8	0.0				8.72
13	30x80	1.00	4	1.00	3	0	14.6	0.0	85.1	0.0	2.88	2.66
							207.1	0.0				43.05
							207.1	0.0				43.05
14	30x80	1.00	4	1.00	3	0	8.4	0.0	86.4	0.0	2.92	1.51
							204.2	0.0				42.14
							204.2	0.0				42.14
15	30x80	1.00	4	1.00	3	0	10.3	0.0	118.8	0.0	4.02	1.97
							291.9	0.0				61.36
							291.9	0.0				61.36
16	30x80	1.00	4	1.00	3	0	16.2	0.0	-85.3	0.0	3.73	2.89
							16.2	0.0				2.89
							-242.6	0.0				50.84
17	30x80	1.00	4	1.00	3	0	14.3	0.0	-117.7	0.0	4.83	2.66
							14.3	0.0				2.66
							-330.3	0.0				70.52
18	30x80	1.00	4	1.00	3	0	15.2	0.0	0.6	0.0	0.95	2.77
							15.2	0.0				2.77
							-21.1	0.0				3.91
19	30x80	1.00	4	1.00	3	0	12.3	0.0	0.5	0.0	0.82	2.20
							12.3	0.0				2.20
							-19.2	0.0				3.57
20	30x80	1.00	4	1.00	3	0	12.3	0.0	0.5	0.0	0.82	2.20
							12.3	0.0				2.20
							-19.2	0.0				3.57

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 11 (D 139)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-23.4	0.0	28.9	0.0	1.15	4.26	
							4.3	0.0				0.83	
							-33.9	0.0				6.32	
2	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-1.4	0.0	13.9	0.0	0.85	0.14	
							8.9	0.0				1.63	
							-24.9	0.0				4.60	
3	30x80	1.00	4	1.00	4	0	72.6	0.0	-20.6	0.0	2.02	13.76	
							72.6	0.0				13.76	
							-94.5	0.0				18.33	
4	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-23.7	0.0	20.7	0.0	0.70	4.37	
							-0.9	0.0				0.14	
							-19.0	0.0				3.57	
5	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-97.7	0.0	55.1	0.0	1.87	19.02	
							50.6	0.0				9.52	
							50.6	0.0				9.52	
6	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-121.4	0.0	68.5	0.0	2.32	24.29	
							82.8	0.0				15.82	
							82.8	0.0				15.82	
7	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-150.3	0.0	80.9	0.0	2.74	30.69	
							105.4	0.0				20.62	
							105.4	0.0				20.62	
8	30x80	1.00	4	1.00	4	0	96.3	0.0	-34.0	0.0	2.47	18.79	
							96.3	0.0				18.79	

9	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-126.7	0.0	-46.3	0.0	2.89	25.20
							125.2	0.0				24.97
							125.2	0.0				24.97
							-149.3	0.0				30.24
10	30x80	1.00	4	1.00	4	0	67.9	0.0	-17.7	0.0	1.92	12.84
							67.9	0.0				12.84
							-87.2	0.0				16.73
							267.2	0.0				55.87
11	30x80	1.00	4	1.00	4	0	267.2	0.0	-109.5	0.0	5.03	55.87
							-270.8	0.0				56.79
							-93.0	0.0				18.11
							43.3	0.0				8.03
12	30x80	1.00	4	1.00	4	0	43.3	0.0	52.2	0.0	1.77	8.03
							-292.3	0.0				61.36
							226.9	0.0				47.63
							226.9	0.0				47.63
13	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-290.6	0.0	146.1	0.0	4.95	61.36
							237.0	0.0				49.46
							237.0	0.0				49.46
							-398.7	0.0				85.17
14	30x80	1.00	4	1.00	4	0	331.3	0.0	194.7	0.0	6.59	70.52
							331.3	0.0				70.52
							265.5	0.0				55.87
							-280.9	0.0				59.53
15	30x80	1.00	4	1.00	4	0	373.6	0.0	-160.1	0.0	6.74	79.67
							373.6	0.0				79.67
							-375.2	0.0				80.59
							-16.6	0.0				3.11
16	30x80	1.00	4	1.00	4	0	3.2	0.0	20.7	0.0	0.83	0.60
							-24.4	0.0				4.49
							-12.6	0.0				2.31
							3.4	0.0				0.60
17	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-22.0	0.0	17.3	0.0	0.74	4.03
							-12.6	0.0				2.31
							3.4	0.0				0.60
							-22.0	0.0				4.03
18	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-12.6	0.0	17.3	0.0	0.74	2.31
							3.4	0.0				0.60
							-22.0	0.0				4.03
							-22.0	0.0				4.03

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 12 (D 140)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 13 (D 143)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-175.8	0.0	188.1	0.0	6.37	36.19	
							-64.1	0.0				12.15	
							-64.1	0.0				12.15	
							-114.1	0.0				22.45	
2	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-52.6	0.0	103.9	0.0	3.52	9.87	
							-52.6	0.0				9.87	
							-59.8	0.0				11.24	
							-9.4	0.0				1.74	
3	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-9.4	0.0	85.6	0.0	2.90	1.74	
							-68.7	0.0				13.07	
							-21.4	0.0				3.91	
							-21.4	0.0				3.91	
4	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-123.0	0.0	98.9	0.0	3.35	24.51	
							-64.5	0.0				12.15	
							-64.5	0.0				12.15	
							-180.6	0.0				37.10	
5	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-107.1	0.0	123.6	0.0	4.18	21.08	
							-107.1	0.0				21.08	
							-183.3	0.0				37.56	
							-110.7	0.0				22.00	
6	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-110.7	0.0	122.1	0.0	4.13	22.00	
							-2.2	0.0				0.37	
							33.2	0.0				6.09	
							33.2	0.0				6.09	
7	30x80	1.00	2	1.00	1	0	0.5	0.0	60.9	0.0	2.06	0.14	
							36.7	0.0				6.78	
							36.7	0.0				6.78	
							-70.4	0.0				13.41	
8	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-70.4	0.0	62.4	0.0	2.11	0.14	
							36.7	0.0				6.78	
							36.7	0.0				6.78	
							-70.4	0.0				13.41	

							-17.4	0.0				3.23
							-17.4	0.0				3.23
11	30x80	1.00	2	1.00	1	0	72.1	0.0	42.5	0.0	1.44	13.76
							96.2	0.0				18.79
							96.2	0.0				18.79
12	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-112.4	0.0	94.6	0.0	3.20	22.23
							-56.5	0.0				10.67
							-56.5	0.0				10.67
13	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-254.9	0.0	142.0	0.0	4.81	53.12
							-170.2	0.0				34.81
							-170.2	0.0				34.81
14	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-301.3	0.0	163.5	0.0	5.54	64.11
							-203.5	0.0				42.14
							-203.5	0.0				42.14
15	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-356.7	0.0	179.2	0.0	6.06	76.01
							-249.4	0.0				52.21
							-249.4	0.0				52.21
16	30x80	1.00	2	1.00	1	0	118.5	0.0	21.0	0.0	0.71	23.37
							129.6	0.0				26.12
							129.6	0.0				26.12
17	30x80	1.00	2	1.00	1	0	173.9	0.0	5.4	0.0	0.18	35.73
							175.4	0.0				35.73
							175.4	0.0				35.73
18	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-124.0	0.0	132.0	0.0	4.47	24.74
							-45.7	0.0				8.49
							-45.7	0.0				8.49
19	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-91.4	0.0	92.3	0.0	3.12	17.65
							-37.0	0.0				6.89
							-37.0	0.0				6.89
20	30x80	1.00	2	1.00	1	0	-91.4	0.0	92.3	0.0	3.12	17.65
							-37.0	0.0				6.89
							-37.0	0.0				6.89

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 14 (D 144)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-30.9	0.0	45.0	0.0	1.52	5.75	
							21.3	0.0				3.91	
							21.3	0.0				3.91	
2	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-25.3	0.0	34.9	0.0	1.18	4.72	
							18.0	0.0				3.34	
							18.0	0.0				3.34	
3	30x80	1.00	2	1.00	2	0	7.4	0.0	21.8	0.0	0.74	1.28	
							30.0	0.0				5.63	
							30.0	0.0				5.63	
4	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-21.6	0.0	26.2	0.0	0.89	4.03	
							8.1	0.0				1.51	
							8.1	0.0				1.51	
5	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-54.3	0.0	39.4	0.0	1.33	10.21	
							-3.9	0.0				0.83	
							-3.9	0.0				0.83	
6	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-73.6	0.0	51.8	0.0	1.75	13.99	
							-3.7	0.0				0.60	
							-3.7	0.0				0.60	
7	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-82.3	0.0	53.1	0.0	1.80	15.82	
							-10.3	0.0				1.97	
							-10.3	0.0				1.97	
8	30x80	1.00	2	1.00	2	0	26.7	0.0	9.3	0.0	0.32	4.94	
							31.4	0.0				5.86	
							29.8	0.0				5.52	
9	30x80	1.00	2	1.00	2	0	35.4	0.0	8.0	0.0	0.27	6.55	
							38.8	0.0				7.23	
							36.4	0.0				6.78	
10	30x80	1.00	2	1.00	2	0	4.3	0.0	23.7	0.0	0.80	0.83	
							30.0	0.0				5.63	
							30.0	0.0				5.63	
11	30x80	1.00	2	1.00	2	0	97.0	0.0	-12.8	0.0	0.93	18.79	
							97.0	0.0				18.79	
							65.3	0.0				12.38	
12	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-51.2	0.0	37.4	0.0	1.27	9.64	
							-4.0	0.0				0.83	
							-4.0	0.0				0.83	

13	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-143.9 -39.2 -39.2	0.0 0.0 0.0	73.9	0.0	2.50	28.86 7.35 7.35
14	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-155.7 -35.3 -35.3	0.0 0.0 0.0	83.9	0.0	2.84	31.61 6.55 6.55
15	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-200.2 -56.1 -56.1	0.0 0.0 0.0	98.9	0.0	3.35	41.22 10.55 10.55
16	30x80	1.00	2	1.00	2	0	108.8 108.8 61.4	0.0 0.0 0.0	-22.7	0.0	1.27	21.54 21.54 11.70
17	30x80	1.00	2	1.00	2	0	153.3 153.3 82.2	0.0 0.0 0.0	-37.8	0.0	1.78	31.15 31.15 15.82
18	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-22.7 15.2 15.2	0.0 0.0 0.0	32.6	0.0	1.10	4.26 2.89 2.89
19	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-23.5 13.0 13.0	0.0 0.0 0.0	30.6	0.0	1.03	4.26 2.43 2.43
20	30x80	1.00	2	1.00	2	0	-23.5 13.0 13.0	0.0 0.0 0.0	30.6	0.0	1.03	4.26 2.43 2.43

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 15 (D 145)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	6	1.00	2	0	21.2 70.9 70.9	0.0 0.0 0.0	41.5	0.0	1.40	3.91 13.53 13.53	
2	30x80	1.00	6	1.00	2	0	17.7 47.4 47.4	0.0 0.0 0.0	25.1	0.0	0.85	3.34 8.84 8.84	
3	30x80	1.00	6	1.00	2	0	30.1 42.6 42.5	0.0 0.0 0.0	15.3	0.0	0.52	5.63 7.92 7.92	
4	30x80	1.00	6	1.00	2	0	8.4 34.5 34.5	0.0 0.0 0.0	23.1	0.0	0.78	1.51 6.43 6.43	
5	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-4.0 39.3 39.3	0.0 0.0 0.0	32.8	0.0	1.11	0.83 7.35 7.35	
6	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-4.3 50.3 50.3	0.0 0.0 0.0	39.2	0.0	1.33	0.83 9.41 9.41	
7	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-10.8 47.9 47.9	0.0 0.0 0.0	41.5	0.0	1.41	1.97 8.95 8.95	
8	30x80	1.00	6	1.00	2	0	30.4 34.6 31.6	0.0 0.0 0.0	8.9	0.0	0.30	5.63 6.43 5.86	
9	30x80	1.00	6	1.00	2	0	36.9 39.2 34.0	0.0 0.0 0.0	6.6	0.0	0.34	6.89 7.35 6.32	
10	30x80	1.00	6	1.00	2	0	30.0 43.4 43.4	0.0 0.0 0.0	15.8	0.0	0.54	5.63 8.15 8.15	
11	30x80	1.00	6	1.00	2	0	66.2 66.2 27.2	0.0 0.0 0.0	-13.8	0.0	1.03	12.61 12.61 5.06	
12	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-3.9 38.4 38.4	0.0 0.0 0.0	32.3	0.0	1.09	0.83 7.12 7.12	
13	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-40.1 54.6 54.6	0.0 0.0 0.0	61.9	0.0	2.10	7.46 10.32 10.32	
14	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-36.6 66.1 66.1	0.0 0.0 0.0	66.5	0.0	2.25	6.78 12.61 12.61	
15	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-57.7 69.5	0.0 0.0	80.4	0.0	2.72	10.90 13.30	

16	30x80	1.00	6	1.00	2	0	69.5 62.7 62.7 15.7	0.0 0.0 0.0 0.0	-18.4	0.0	1.18	13.30 11.93 11.93 2.89
17	30x80	1.00	6	1.00	2	0	83.8 83.8 12.3	0.0 0.0 0.0	-32.3	0.0	1.65	16.05 16.05 2.20
18	30x80	1.00	6	1.00	2	0	15.2 50.5 50.5	0.0 0.0 0.0	29.6	0.0	1.00	2.77 9.41 9.41
19	30x80	1.00	6	1.00	2	0	13.1 40.9 40.9	0.0 0.0 0.0	24.1	0.0	0.81	2.43 7.58 7.58
20	30x80	1.00	6	1.00	2	0	13.1 40.9 40.9	0.0 0.0 0.0	24.1	0.0	0.81	2.43 7.58 7.58

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 16 (D 146)

Σφ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	6	1.00	2	0	70.0 71.9 61.9	0.0 0.0 0.0	7.5	0.0	0.59	13.30 13.76 11.70	
2	30x80	1.00	6	1.00	2	0	46.3 46.8 38.9	0.0 0.0 0.0	3.3	0.0	0.41	8.72 8.72 7.23	
3	30x80	1.00	6	1.00	2	0	42.0 42.0 20.9	0.0 0.0 0.0	-5.0	0.0	0.69	7.81 7.81 3.80	
4	30x80	1.00	6	1.00	2	0	35.3 36.9 31.6	0.0 0.0 0.0	5.5	0.0	0.34	6.55 6.89 5.86	
5	30x80	1.00	6	1.00	2	0	39.6 49.8 49.6	0.0 0.0 0.0	13.8	0.0	0.47	7.35 9.29 9.29	
6	30x80	1.00	6	1.00	2	0	49.0 63.6 63.6	0.0 0.0 0.0	16.6	0.0	0.56	9.18 12.04 12.04	
7	30x80	1.00	6	1.00	2	0	47.0 66.8 66.8	0.0 0.0 0.0	19.8	0.0	0.67	8.84 12.61 12.61	
8	30x80	1.00	6	1.00	2	0	32.6 32.6 6.9	0.0 0.0 0.0	-7.8	0.0	0.79	6.09 6.09 1.28	
9	30x80	1.00	6	1.00	2	0	34.6 34.6 3.7	0.0 0.0 0.0	-11.0	0.0	0.90	6.43 6.43 0.60	
10	30x80	1.00	6	1.00	2	0	42.7 42.7 21.5	0.0 0.0 0.0	-5.1	0.0	0.70	8.03 8.03 4.03	
11	30x80	1.00	6	1.00	2	0	28.1 28.1 -36.7	0.0 0.0 0.0	-31.5	0.0	1.59	5.17 5.17 6.78	
12	30x80	1.00	6	1.00	2	0	38.8 49.1 49.0	0.0 0.0 0.0	13.9	0.0	0.47	7.23 9.18 9.18	
13	30x80	1.00	6	1.00	2	0	53.4 107.2	0.0 0.0	40.3	0.0	1.36	10.09 21.08	
14	30x80	1.00	6	1.00	2	0	107.2 63.5 119.5	0.0 0.0 0.0	41.6	0.0	1.41	21.08 12.04 23.83	
15	30x80	1.00	6	1.00	2	0	119.5 66.7 145.2	0.0 0.0 0.0	55.2	0.0	1.87	23.83 12.61 29.32	
16	30x80	1.00	6	1.00	2	0	145.2 18.0 18.0	0.0 0.0 0.0	-32.8	0.0	1.63	29.32 3.34 3.34	
17	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-49.0 14.8 14.8	0.0 0.0 0.0	-46.4	0.0	2.10	9.18 2.66 2.66	
18	30x80	1.00	6	1.00	2	0	-74.7 49.9	0.0 0.0	5.4	0.0	0.42	14.21 9.41	

							51.2	0.0				9.64
							44.0	0.0				8.26
19	30x80	1.00	6	1.00	2	0	40.8	0.0	4.4	0.0	0.38	7.58
							41.8	0.0				7.81
							35.3	0.0				6.55
20	30x80	1.00	6	1.00	2	0	40.8	0.0	4.4	0.0	0.38	7.58
							41.8	0.0				7.81
							35.3	0.0				6.55

Στάθμη 2 δοκός από ακυρόδεμα 17 (D 147)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	6	1.00	1	0	61.4	0.0	-33.9	0.0	1.70	11.70	
							61.4	0.0				11.70	
							5.3	0.0				1.05	
2	30x80	1.00	6	1.00	1	0	36.4	0.0	-22.9	0.0	1.19	6.78	
							36.4	0.0				6.78	
							-2.3	0.0				0.37	
3	30x80	1.00	6	1.00	1	0	19.2	0.0	-29.9	0.0	1.43	3.57	
							19.2	0.0				3.57	
							-28.8	0.0				5.40	
4	30x80	1.00	6	1.00	1	0	33.3	0.0	-16.4	0.0	0.97	6.20	
							33.3	0.0				6.20	
							3.3	0.0				0.60	
5	30x80	1.00	6	1.00	1	0	50.5	0.0	-9.4	0.0	0.73	9.52	
							50.5	0.0				9.52	
							29.8	0.0				5.52	
6	30x80	1.00	6	1.00	1	0	61.4	0.0	-10.0	0.0	0.75	11.70	
							61.4	0.0				11.70	
							39.9	0.0				7.46	
7	30x80	1.00	6	1.00	1	0	65.7	0.0	-6.0	0.0	0.62	12.38	
							65.7	0.0				12.38	
							49.5	0.0				9.29	
8	30x80	1.00	6	1.00	1	0	8.4	0.0	-29.3	0.0	1.41	1.51	
							8.4	0.0				1.51	
							-38.9	0.0				7.23	
9	30x80	1.00	6	1.00	1	0	4.1	0.0	-33.4	0.0	1.54	0.83	
							4.1	0.0				0.83	
							-48.5	0.0				9.06	
10	30x80	1.00	6	1.00	1	0	19.6	0.0	-30.6	0.0	1.45	3.57	
							19.6	0.0				3.57	
							-29.3	0.0				5.40	
11	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-36.5	0.0	-54.5	0.0	2.26	6.78	
							-36.5	0.0				6.78	
							-117.3	0.0				23.37	
12	30x80	1.00	6	1.00	1	0	50.1	0.0	-8.7	0.0	0.71	9.41	
							50.1	0.0				9.41	
							30.3	0.0				5.63	
13	30x80	1.00	6	1.00	1	0	106.2	0.0	15.1	0.0	0.51	20.85	
							118.2	0.0				23.37	
							118.2	0.0				23.37	
14	30x80	1.00	6	1.00	1	0	115.4	0.0	13.2	0.0	0.45	22.91	
							124.9	0.0				24.74	
							124.9	0.0				24.74	
15	30x80	1.00	6	1.00	1	0	141.4	0.0	27.0	0.0	0.91	28.41	
							169.2	0.0				34.81	
							169.2	0.0				34.81	
16	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-45.7	0.0	-52.6	0.0	2.20	8.49	
							-45.7	0.0				8.49	
							-123.9	0.0				24.74	
17	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-71.6	0.0	-66.3	0.0	2.66	13.64	
							-71.6	0.0				13.64	
							-168.2	0.0				34.36	
18	30x80	1.00	6	1.00	1	0	43.7	0.0	-24.2	0.0	1.22	8.15	
							43.7	0.0				8.15	
							3.5	0.0				0.60	
19	30x80	1.00	6	1.00	1	0	34.9	0.0	-19.7	0.0	1.08	6.55	
							34.9	0.0				6.55	
							0.5	0.0				0.14	
20	30x80	1.00	6	1.00	1	0	34.9	0.0	-19.7	0.0	1.08	6.55	
							34.9	0.0				6.55	
							0.5	0.0				0.14	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 18 (D 148)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	6	1.00	1	0	0.5 0.5 -91.2	0.0 0.0 0.0	-73.0	0.0	2.99	0.14 0.14 17.65	
2	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-7.4 -7.4 -65.2	0.0 0.0 0.0	-46.2	0.0	1.88	1.28 1.28 12.38	
3	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-33.7 -33.7 -99.1	0.0 0.0 0.0	-53.0	0.0	2.11	6.32 6.32 19.25	
4	30x80	1.00	6	1.00	1	0	5.1 5.1 -41.6	0.0 0.0 0.0	-36.4	0.0	1.55	0.83 0.83 7.81	
5	30x80	1.00	6	1.00	1	0	31.4 31.4 -7.6	0.0 0.0 0.0	-29.7	0.0	1.32	5.86 5.86 1.40	
6	30x80	1.00	6	1.00	1	0	36.9 36.9 -5.4	0.0 0.0 0.0	-32.6	0.0	1.42	6.89 6.89 1.05	
7	30x80	1.00	6	1.00	1	0	48.5 48.5 11.9	0.0 0.0 0.0	-27.6	0.0	1.25	9.06 9.06 2.20	
8	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-39.1 -39.1 -101.4	0.0 0.0 0.0	-50.1	0.0	2.01	7.23 7.23 19.71	
9	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-50.8 -50.8 -118.6	0.0 0.0 0.0	-55.1	0.0	2.18	9.52 9.52 23.60	
10	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-33.8 -33.8 -100.0	0.0 0.0 0.0	-53.6	0.0	2.13	6.32 6.32 19.48	
11	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-119.6 -119.6 -211.5	0.0 0.0 0.0	-76.3	0.0	2.89	23.83 23.83 43.97	
12	30x80	1.00	6	1.00	1	0	31.5 31.5 -6.8	0.0 0.0 0.0	-29.1	0.0	1.30	5.86 5.86 1.28	
13	30x80	1.00	6	1.00	1	0	117.3 117.3 104.8	0.0 0.0 0.0	-6.4	0.0	0.53	23.37 23.37 20.62	
14	30x80	1.00	6	1.00	1	0	119.2 119.2 101.9	0.0 0.0 0.0	-10.6	0.0	0.67	23.83 23.83 19.94	
15	30x80	1.00	6	1.00	1	0	164.5 165.3 163.3	0.0 0.0 0.0	3.5	0.0	0.19	33.44 33.90 33.44	
16	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-121.4 -121.4 -208.6	0.0 0.0 0.0	-72.1	0.0	2.75	24.29 24.29 43.05	
17	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-166.8 -166.8 -270.0	0.0 0.0 0.0	-86.2	0.0	3.23	33.90 33.90 56.79	
18	30x80	1.00	6	1.00	1	0	0.2 0.2 -65.0	0.0 0.0 0.0	-51.9	0.0	2.13	0.14 0.14 12.38	
19	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-1.1 -1.1 -53.4	0.0 0.0 0.0	-41.3	0.0	1.71	0.14 0.14 10.09	
20	30x80	1.00	6	1.00	1	0	-1.1 -1.1 -53.4	0.0 0.0 0.0	-41.3	0.0	1.71	0.14 0.14 10.09	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 19 (D 149)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-37.4	0.0	37.1	0.0	1.71	7.06	
							14.6 -18.6	0.0 0.0				2.68 3.45	
2	30x60	1.00	5	1.00	5	0	37.7 37.7	0.0 0.0	-0.8	0.0	1.84	7.06 7.06	

3	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-65.6 10.6 16.5 -40.1	0.0 0.0 0.0 0.0	9.6	0.0	1.36	12.72 1.99 3.02 7.57
4	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-78.6 40.7 40.7	0.0 0.0 0.0	43.2	0.0	1.99	15.47 7.66 7.66
5	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-51.4 17.8 15.1	0.0 0.0 0.0	32.8	0.0	1.51	9.80 3.28 2.85
6	30x60	1.00	5	1.00	5	0	38.2 38.2 -67.2	0.0 0.0 0.0	-1.2	0.0	1.86	7.23 7.23 13.06
7	30x60	1.00	5	1.00	5	0	11.5 16.5 -42.9	0.0 0.0 0.0	8.8	0.0	1.40	2.16 3.02 8.09
8	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-79.1 42.2 42.2	0.0 0.0 0.0	43.6	0.0	2.01	15.47 7.91 7.91
9	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-52.3 20.1 18.0	0.0 0.0 0.0	33.5	0.0	1.54	9.97 3.71 3.37
10	30x60	1.00	5	1.00	5	0	49.1 49.1 -75.0	0.0 0.0 0.0	-4.9	0.0	2.03	9.29 9.29 14.61
11	30x60	1.00	5	1.00	5	0	55.5 55.5 -80.1	0.0 0.0 0.0	-7.2	0.0	2.14	10.66 10.66 15.81
12	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-90.0 50.0 50.0	0.0 0.0 0.0	47.3	0.0	2.18	17.87 9.46 9.46
13	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-96.4 55.1 55.1	0.0 0.0 0.0	49.6	0.0	2.28	19.24 10.49 10.49
14	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-9.2 9.0 -23.5	0.0 0.0 0.0	16.8	0.0	1.03	1.65 1.65 4.40
15	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-52.9 17.9 15.6	0.0 0.0 0.0	33.1	0.0	1.53	10.06 3.37 2.85
16	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-31.7 10.5 -1.5	0.0 0.0 0.0	25.6	0.0	1.18	5.94 1.99 0.28
17	30x60	1.00	5	1.00	5	0	12.0 17.5 -40.5	0.0 0.0 0.0	9.2	0.0	1.38	2.16 3.19 7.57
18	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-26.5 10.4 -13.5	0.0 0.0 0.0	26.4	0.0	1.21	4.91 1.91 2.51
19	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-20.4 8.5 -12.5	0.0 0.0 0.0	21.2	0.0	0.98	3.79 1.56 2.34
20	30x60	1.00	5	1.00	5	0	-20.4 8.5 -12.5	0.0 0.0 0.0	21.2	0.0	0.98	3.79 1.56 2.34

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 20 (D 150)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-8.0 7.4 7.4	0.0 0.0 0.0	22.0	0.0	0.75	1.51 1.28 1.28	
2	30x80	1.00	5	1.00	1	0	138.4 138.4 70.8	0.0 0.0 0.0	-53.1	0.0	2.16	27.95 27.95 13.53	
3	30x80	1.00	5	1.00	1	0	62.8 62.8 36.9	0.0 0.0 0.0	-17.0	0.0	0.94	11.93 11.93 6.89	
4	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-155.5 -62.6 -62.6	0.0 0.0 0.0	85.9	0.0	2.91	31.61 11.93 11.93	
5	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-80.0 -28.7	0.0 0.0	49.8	0.0	1.69	15.36 5.29	

6	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-28.7 150.1 150.1 75.5	0.0 0.0 0.0 0.0	-59.3	0.0	2.37	5.29 30.24 30.24 14.44
7	30x80	1.00	5	1.00	1	0	84.6 84.6 45.6	0.0 0.0 0.0	-28.4	0.0	1.33	16.27 16.27 8.49
8	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-167.3 -67.3 -67.3	0.0 0.0 0.0	92.1	0.0	3.12	34.36 12.84 12.84
9	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-101.8 -37.4 -37.4	0.0 0.0 0.0	61.2	0.0	2.07	19.94 7.00 7.00
10	30x80	1.00	5	1.00	1	0	168.0 168.0 82.8	0.0 0.0 0.0	-68.4	0.0	2.68	34.36 34.36 16.05
11	30x80	1.00	5	1.00	1	0	182.5 182.5 89.0	0.0 0.0 0.0	-75.6	0.0	2.92	37.56 37.56 17.19
12	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-185.2 -74.7 -74.7	0.0 0.0 0.0	101.2	0.0	3.42	38.02 14.21 14.21
13	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-199.6 -80.8 -80.8	0.0 0.0 0.0	108.4	0.0	3.67	41.22 15.59 15.59
14	30x80	1.00	5	1.00	1	0	22.4 22.6 18.4	0.0 0.0 0.0	1.9	0.0	0.30	4.14 4.26 3.34
15	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-87.8 -30.7 -30.7	0.0 0.0 0.0	54.9	0.0	1.86	16.96 5.63 5.63
16	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-39.6 -10.2 -10.2	0.0 0.0 0.0	30.9	0.0	1.05	7.35 1.97 1.97
17	30x80	1.00	5	1.00	1	0	70.7 70.7 38.9	0.0 0.0 0.0	-22.1	0.0	1.12	13.53 13.53 7.23
18	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-6.2 5.2 5.2	0.0 0.0 0.0	16.1	0.0	0.55	1.05 1.05 1.05
19	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-8.6 4.1 4.1	0.0 0.0 0.0	16.4	0.0	0.55	1.51 0.83 0.83
20	30x80	1.00	5	1.00	1	0	-8.6 4.1 4.1	0.0 0.0 0.0	16.4	0.0	0.55	1.51 0.83 0.83

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 21 (D 151)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	5	1.00	4	0	7.4 8.7 -26.9	0.0 0.0 0.0	4.7	0.0	0.81	1.28 1.51 4.94	
2	30x80	1.00	5	1.00	4	0	70.8 70.8 -196.9	0.0 0.0 0.0	-63.9	0.0	2.96	13.53 13.53 40.76	
3	30x80	1.00	5	1.00	4	0	36.9 36.9 -102.9	0.0 0.0 0.0	-27.8	0.0	1.73	6.89 6.89 20.17	
4	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-62.6 162.0 162.0	0.0 0.0 0.0	75.1	0.0	2.54	11.93 32.98 32.98	
5	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-28.7 67.9 67.9	0.0 0.0 0.0	39.0	0.0	1.32	5.29 12.84 12.84	
6	30x80	1.00	5	1.00	4	0	75.5 75.5 -214.0	0.0 0.0 0.0	-70.1	0.0	3.16	14.44 14.44 44.43	
7	30x80	1.00	5	1.00	4	0	45.6 45.6 -134.5	0.0 0.0 0.0	-39.2	0.0	2.12	8.49 8.49 27.03	
8	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-67.3	0.0	81.2	0.0	2.75	12.84	

							179.0	0.0				36.65	
							179.0	0.0				36.65	
9	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-37.4	0.0	50.4	0.0	1.70	7.00	
							99.5	0.0				19.48	
							99.5	0.0				19.48	
10	30x80	1.00	5	1.00	4	0	82.8	0.0	-79.2	0.0	3.47	16.05	
							82.8	0.0				16.05	
							-238.8	0.0				49.92	
11	30x80	1.00	5	1.00	4	0	89.0	0.0	-86.4	0.0	3.72	17.19	
							89.0	0.0				17.19	
							-258.2	0.0				54.04	
12	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-74.7	0.0	90.3	0.0	3.06	14.21	
							203.8	0.0				42.14	
							203.8	0.0				42.14	
13	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-80.8	0.0	97.6	0.0	3.30	15.59	
							223.2	0.0				46.72	
							223.2	0.0				46.72	
14	30x80	1.00	5	1.00	4	0	18.4	0.0	-8.9	0.0	1.09	3.34	
							18.4	0.0				3.34	
							-54.5	0.0				10.32	
15	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-30.7	0.0	44.1	0.0	1.49	5.63	
							84.2	0.0				16.27	
							84.2	0.0				16.27	
16	30x80	1.00	5	1.00	4	0	-10.2	0.0	20.1	0.0	0.68	1.97	
							20.3	0.0				3.80	
							19.5	0.0				3.57	
17	30x80	1.00	5	1.00	4	0	38.9	0.0	-33.0	0.0	1.91	7.23	
							38.9	0.0				7.23	
							-119.2	0.0				23.83	
18	30x80	1.00	5	1.00	4	0	5.2	0.0	3.7	0.0	0.59	1.05	
							6.4	0.0				1.05	
							-19.4	0.0				3.57	
19	30x80	1.00	5	1.00	4	0	4.1	0.0	5.6	0.0	0.60	0.83	
							6.5	0.0				1.28	
							-17.5	0.0				3.23	
20	30x80	1.00	5	1.00	4	0	4.1	0.0	5.6	0.0	0.60	0.83	
							6.5	0.0				1.28	
							-17.5	0.0				3.23	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 22 (D 152)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-25.6	0.0	24.0	0.0	0.81	4.72	
							9.9	0.0				1.74	
							-12.3	0.0				2.20	
2	30x80	1.00	5	1.00	5	0	136.3	0.0	-32.4	0.0	2.28	27.49	
							136.3	0.0				27.49	
							-128.0	0.0				25.66	
3	30x80	1.00	5	1.00	5	0	51.5	0.0	-4.7	0.0	1.34	9.64	
							51.5	0.0				9.64	
							-66.1	0.0				12.61	
4	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-174.2	0.0	70.0	0.0	2.37	35.73	
							104.4	0.0				20.62	
							104.4	0.0				20.62	
5	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-89.4	0.0	42.4	0.0	1.43	17.42	
							42.5	0.0				7.92	
							42.5	0.0				7.92	
6	30x80	1.00	5	1.00	5	0	156.2	0.0	-38.5	0.0	2.49	31.61	
							156.2	0.0				31.61	
							-140.6	0.0				28.41	
7	30x80	1.00	5	1.00	5	0	88.5	0.0	-16.1	0.0	1.73	16.96	
							88.5	0.0				16.96	
							-89.4	0.0				17.42	
8	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-194.1	0.0	76.2	0.0	2.58	40.31	
							117.0	0.0				23.37	
							117.0	0.0				23.37	
9	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-126.4	0.0	53.8	0.0	1.82	25.20	
							65.8	0.0				12.50	
							65.8	0.0				12.50	
10	30x80	1.00	5	1.00	5	0	172.4	0.0	-43.7	0.0	2.66	35.27	
							172.4	0.0				35.27	
							-151.8	0.0				30.69	

11	30x80	1.00	5	1.00	5	0	186.7 186.7 -161.6	0.0 0.0 0.0	-48.2	0.0	2.82	38.48 38.48 32.98
12	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-210.4 128.2 128.2	0.0 0.0 0.0	81.4	0.0	2.75	43.97 25.66 25.66
13	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-224.6 138.0 138.0	0.0 0.0 0.0	85.9	0.0	2.91	46.72 27.95 27.95
14	30x80	1.00	5	1.00	5	0	16.9	0.0	7.0	0.0	0.95	3.11
							20.6 -39.0	0.0 0.0				3.80 7.23
15	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-102.2 48.0 48.0	0.0 0.0 0.0	45.8	0.0	1.55	19.94 8.95 8.95
16	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-54.8 16.7 15.3	0.0 0.0 0.0	30.7	0.0	1.04	10.32 3.11 2.89
17	30x80	1.00	5	1.00	5	0	64.3 64.3 -71.6	0.0 0.0 0.0	-8.1	0.0	1.46	12.15 12.15 13.64
18	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-18.7 7.3 -9.3	0.0 0.0 0.0	17.7	0.0	0.60	3.46 1.28 1.74
19	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-19.0 7.9 -11.8	0.0 0.0 0.0	18.8	0.0	0.64	3.57 1.51 2.20
20	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-19.0 7.9 -11.8	0.0 0.0 0.0	18.8	0.0	0.64	3.57 1.51 2.20

Στάθμη 2 δοκός από ακυρόδεμα 23 (D 153)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-16.3 8.8 -16.1	0.0 0.0 0.0	20.2	0.0	0.68	3.00 1.51 2.89	
2	30x80	1.00	5	1.00	5	0	103.8 103.8 -166.1	0.0 0.0 0.0	-37.9	0.0	2.39	20.39 20.39 33.90	
3	30x80	1.00	5	1.00	5	0	43.4 43.4 -85.3	0.0 0.0 0.0	-9.5	0.0	1.43	8.15 8.15 16.50	
4	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-131.1 140.0 140.0	0.0 0.0 0.0	71.0	0.0	2.40	26.12 28.41 28.41	
5	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-70.7 59.2 59.2	0.0 0.0 0.0	42.5	0.0	1.44	13.53 11.24 11.24	
6	30x80	1.00	5	1.00	5	0	113.2 113.2 -181.4	0.0 0.0 0.0	-42.9	0.0	2.56	22.45 22.45 37.56	
7	30x80	1.00	5	1.00	5	0	60.9 60.9 -113.8	0.0 0.0 0.0	-18.8	0.0	1.75	11.47 11.47 22.45	
8	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-140.5 155.4 155.4	0.0 0.0 0.0	76.0	0.0	2.57	28.41 31.61 31.61	
9	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-88.2 87.8 87.8	0.0 0.0 0.0	51.8	0.0	1.75	16.96 16.96 16.96	
10	30x80	1.00	5	1.00	5	0	126.1 126.1 -198.6	0.0 0.0 0.0	-49.0	0.0	2.77	25.20 25.20 41.22	
11	30x80	1.00	5	1.00	5	0	136.6 136.6 -213.5	0.0 0.0 0.0	-54.1	0.0	2.94	27.49 27.49 44.43	
12	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-153.4 172.5 172.5	0.0 0.0 0.0	82.0	0.0	2.78	31.15 35.27 35.27	
13	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-163.9 187.4	0.0 0.0	87.1	0.0	2.95	33.44 38.48	

14	30x80	1.00	5	1.00	5	0	187.4 12.3 13.9 -46.0	0.0 0.0 0.0 0.0	4.7	0.0	0.95	38.48 2.20 2.54 8.61
15	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-74.7 69.8 69.8	0.0 0.0 0.0	45.5	0.0	1.54	14.21 13.30 13.30
16	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-39.5 21.4 20.0	0.0 0.0 0.0	28.4	0.0	0.96	7.35 4.03 3.69
17	30x80	1.00	5	1.00	5	0	47.5 47.5 -95.8	0.0 0.0 0.0	-12.4	0.0	1.53	8.95 8.95 18.56
18	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-12.1 6.5	0.0 0.0	14.9	0.0	0.51	2.20 1.28
19	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-11.9 -13.6 7.0	0.0 0.0 0.0	16.5	0.0	0.56	2.20 2.43 1.28
20	30x80	1.00	5	1.00	5	0	-13.0 -13.6 7.0 -13.0	0.0 0.0 0.0 0.0	16.5	0.0	0.56	2.43 2.43 1.28 2.43

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 24 (D 154)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-9.9 3.5 -12.2	0.0 0.0 0.0	14.7	0.0	0.54	1.74 0.60 2.20	
2	30x80	1.00	4	1.00	4	0	194.6 194.6 -182.2	0.0 0.0 0.0	-87.0	0.0	3.79	40.31 40.31 37.56	
3	30x80	1.00	4	1.00	4	0	77.9 77.9 -71.6	0.0 0.0 0.0	-27.0	0.0	1.76	14.90 14.90 13.64	
4	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-212.8 166.6 166.6	0.0 0.0 0.0	112.7	0.0	3.81	43.97 33.90 33.90	
5	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-96.0 56.1 56.1	0.0 0.0 0.0	52.7	0.0	1.78	18.79 10.55 10.55	
6	30x80	1.00	4	1.00	4	0	229.1 229.1 -227.7	0.0 0.0 0.0	-108.2	0.0	4.51	47.63 47.63 47.63	
7	30x80	1.00	4	1.00	4	0	141.9 141.9 -156.3	0.0 0.0 0.0	-66.3	0.0	3.09	28.63 28.63 31.61	
8	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-247.2 212.2 212.2	0.0 0.0 0.0	133.8	0.0	4.53	51.75 43.97 43.97	
9	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-160.0 140.7 140.7	0.0 0.0 0.0	91.9	0.0	3.11	32.53 28.41 28.41	
10	30x80	1.00	4	1.00	4	0	235.0 235.0 -206.4	0.0 0.0 0.0	-104.1	0.0	4.37	49.46 49.46 43.05	
11	30x80	1.00	4	1.00	4	0	239.2 239.2 -183.6	0.0 0.0 0.0	-99.2	0.0	4.20	50.38 50.38 37.56	
12	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-253.1 190.9 190.9	0.0 0.0 0.0	129.8	0.0	4.39	53.12 39.39 39.39	
13	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-257.3 168.1 168.1	0.0 0.0 0.0	124.8	0.0	4.23	54.04 34.36 34.36	
14	30x80	1.00	4	1.00	4	0	57.9 57.9 -102.0	0.0 0.0 0.0	-29.7	0.0	1.85	10.90 10.90 19.94	
15	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-89.8 10.3 10.3	0.0 0.0 0.0	38.9	0.0	1.32	17.42 1.97 1.97	
16	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-76.0	0.0	55.4	0.0	1.88	14.44	

							86.5	0.0				16.73
							86.5	0.0				16.73
17	30x80	1.00	4	1.00	4	0	71.7	0.0	-13.3	0.0	1.30	13.76
							71.7	0.0				13.76
							-25.9	0.0				4.72
18	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-7.4	0.0	11.0	0.0	0.40	1.28
							2.6	0.0				0.48
							-8.8	0.0				1.51
19	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-9.1	0.0	12.8	0.0	0.43	1.74
							3.4	0.0				0.60
							-7.8	0.0				1.51
20	30x80	1.00	4	1.00	4	0	-9.1	0.0	12.8	0.0	0.43	1.74
							3.4	0.0				0.60
							-7.8	0.0				1.51

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 25 (D 155)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	3.79	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-76.7	0.0				20.04	
2	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
3	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.3	0.0				10.62	
4	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
5	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
6	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
7	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
8	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.3	0.0				10.62	
9	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.3	0.0				10.62	
10	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
11	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
12	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
13	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
14	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
15	25x50	1.00	2	1.00	2	0	-0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							-0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
16	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
17	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-43.4	0.0				10.62	
18	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0	0.0	-0.0	0.0	2.70	0.01	
							0.0	0.0				0.01	
							-54.5	0.0				13.60	

19	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0 0.0 -43.4	0.0 0.0 0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01 0.01 10.62
20	25x50	1.00	2	1.00	2	0	0.0 0.0 -43.4	0.0 0.0 0.0	-0.0	0.0	2.14	0.01 0.01 10.62

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 26 (D 156)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-42.6 8.3 8.3	0.0 0.0 0.0	61.3	0.0	3.44	10.38 1.86 1.86	
2	25x50	1.00	3	1.00	1	0	43.5 43.5 7.2	0.0 0.0 0.0	-19.4	0.0	2.28	10.62 10.62 1.62	
3	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-259.9 -29.2 -29.2	0.0 0.0 0.0	200.9	0.0	11.28	73.45 6.93 6.93	
4	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-89.9 -0.3 -0.3	0.0 0.0 0.0	84.5	0.0	4.75	23.85 0.07 0.07	
5	25x50	1.00	3	1.00	1	0	213.5 213.5 36.1	0.0 0.0 0.0	-135.8	0.0	8.81	60.09 60.09 8.71	
6	25x50	1.00	3	1.00	1	0	456.9 456.9 59.7	0.0 0.0 0.0	-317.2	0.0	19.00	129.71 129.71 15.27	
7	25x50	1.00	3	1.00	1	0	507.9 507.9 68.4	0.0 0.0 0.0	-352.1	0.0	20.96	144.97 144.97 17.66	
8	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-503.3 -52.8 -52.8	0.0 0.0 0.0	382.3	0.0	21.47	143.06 13.13 13.13	
9	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-554.3 -61.5 -61.5	0.0 0.0 0.0	417.2	0.0	23.43	158.32 15.75 15.75	
10	25x50	1.00	3	1.00	1	0	75.8 75.8 11.4	0.0 0.0 0.0	-42.6	0.0	3.58	19.80 19.80 2.58	
11	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-4.9 3.5 3.0	0.0 0.0 0.0	17.1	0.0	0.96	1.14 0.79 0.67	
12	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-122.2 -4.5 -4.5	0.0 0.0 0.0	107.7	0.0	6.05	33.39 1.03 1.03	
13	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-41.5 3.9 3.9	0.0 0.0 0.0	48.0	0.0	2.70	10.03 0.91 0.91	
14	25x50	1.00	3	1.00	1	0	129.0 129.0 18.5	0.0 0.0 0.0	-80.6	0.0	5.71	35.30 35.30 4.30	
15	25x50	1.00	3	1.00	1	0	93.8 93.8 16.3	0.0 0.0 0.0	-53.4	0.0	4.19	24.81 24.81 3.77	
16	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-175.4 -11.6 -11.6	0.0 0.0 0.0	145.7	0.0	8.18	48.65 2.69 2.69	
17	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-140.2 -9.4 -9.4	0.0 0.0 0.0	118.5	0.0	6.66	38.16 2.16 2.16	
18	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-30.2 5.7 5.7	0.0 0.0 0.0	43.3	0.0	2.43	7.17 1.26 1.26	
19	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-23.2 3.5 3.5	0.0 0.0 0.0	32.6	0.0	1.83	5.44 0.79 0.79	
20	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-23.2 3.5 3.5	0.0 0.0 0.0	32.6	0.0	1.83	5.44 0.79 0.79	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 27 (D 157)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	3	1.00	1	0	7.7 9.0 -8.1	0.0 0.0 0.0	9.2	0.0	1.85	1.74 2.10 1.86	
2	25x50	1.00	3	1.00	1	0	8.8 8.8 -64.4	0.0 0.0 0.0	-43.8	0.0	3.76	1.98 1.98 16.46	
3	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-30.3 183.0 183.0	0.0 0.0 0.0	173.1	0.0	9.72	7.17 50.56 50.56	
4	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-2.4 58.0 58.0	0.0 0.0 0.0	57.3	0.0	3.22	0.55 14.79 14.79	
5	25x50	1.00	3	1.00	1	0	36.6 36.6 -189.4	0.0 0.0 0.0	-159.6	0.0	10.27	8.83 8.83 52.46	
6	25x50	1.00	3	1.00	1	0	64.1 64.1 -396.8	0.0 0.0 0.0	-337.5	0.0	20.26	16.46 16.46 112.55	
7	25x50	1.00	3	1.00	1	0	72.4 72.4 -434.3	0.0 0.0 0.0	-372.2	0.0	22.21	18.85 18.85 123.99	
8	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-57.7 390.4 390.4	0.0 0.0 0.0	351.0	0.0	19.71	14.56 110.64 110.64	
9	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-66.1 427.9 427.9	0.0 0.0 0.0	385.7	0.0	21.66	16.94 122.08 122.08	
10	25x50	1.00	3	1.00	1	0	13.1 13.1	0.0 0.0	-66.7	0.0	5.04	3.05 3.05	
11	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-90.2 3.6 3.6	0.0 0.0 0.0	-8.0	0.0	1.75	23.85 0.79 0.79	
12	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-22.2 -6.7 83.8	0.0 0.0 0.0	80.1	0.0	4.50	5.20 1.50 21.95	
13	25x50	1.00	3	1.00	1	0	83.8 2.7 15.8	0.0 0.0 0.0	21.5	0.0	1.20	21.95 0.67 3.65	
14	25x50	1.00	3	1.00	1	0	15.8 20.5 20.5	0.0 0.0 0.0	-104.3	0.0	7.16	3.65 4.78 4.78	
15	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-132.5 17.4 17.4	0.0 0.0 0.0	-77.9	0.0	5.67	36.25 4.07 4.07	
16	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-100.7 -14.2 126.1	0.0 0.0 0.0	117.8	0.0	6.61	26.95 3.29 34.34	
17	25x50	1.00	3	1.00	1	0	126.1 -11.0 94.3	0.0 0.0 0.0	91.3	0.0	5.13	34.34 2.58 25.28	
18	25x50	1.00	3	1.00	1	0	94.3 5.3 6.3	0.0 0.0 0.0	6.7	0.0	1.30	25.28 1.20 1.44	
19	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-5.6 3.2 4.5	0.0 0.0 0.0	6.7	0.0	0.92	1.26 0.67 1.03	
20	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-3.2 3.2 4.5	0.0 0.0 0.0	6.7	0.0	0.92	0.73 0.67 1.03	
							-3.2	0.0				0.73	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 28 (D 158)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-32.0 14.0 14.0	0.0 0.0 0.0	56.4	0.0	3.17	7.64 3.23 3.23	
2	25x50	1.00	3	1.00	1	0	26.8 26.8 10.0	0.0 0.0 0.0	-1.9	0.0	1.37	6.33 6.33 2.28	
3	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-175.8	0.0	155.9	0.0	8.76	48.65	

							9.6	0.0				2.22
							9.6	0.0				2.22
4	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-60.9	0.0	61.9	0.0	3.48	15.51
							4.1	0.0				0.91
							4.1	0.0				0.91
5	25x50	1.00	3	1.00	1	0	141.7	0.0	-95.9	0.0	6.65	39.11
							141.7	0.0				39.11
							4.4	0.0				1.03
6	25x50	1.00	3	1.00	1	0	303.4	0.0	-218.9	0.0	13.56	85.84
							303.4	0.0				85.84
							8.4	0.0				1.92
7	25x50	1.00	3	1.00	1	0	337.9	0.0	-247.1	0.0	15.14	95.38
							337.9	0.0				95.38
							6.7	0.0				1.50
8	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-337.5	0.0	278.9	0.0	15.66	95.38
							5.6	0.0				1.26
							5.6	0.0				1.26
9	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-371.9	0.0	307.1	0.0	17.25	105.87
							7.3	0.0				1.62
							7.3	0.0				1.62
10	25x50	1.00	3	1.00	1	0	47.9	0.0	-18.5	0.0	2.30	11.81
							47.9	0.0				11.81
							9.8	0.0				2.22
11	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-7.4	0.0	23.8	0.0	1.34	1.68
							8.7	0.0				1.98
							8.7	0.0				1.98
12	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-82.0	0.0	78.5	0.0	4.41	21.47
							4.2	0.0				0.97
							4.2	0.0				0.97
13	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-26.7	0.0	36.2	0.0	2.03	6.33
							5.3	0.0				1.26
							5.3	0.0				1.26
14	25x50	1.00	3	1.00	1	0	86.3	0.0	-48.7	0.0	4.00	22.90
							86.3	0.0				22.90
							9.5	0.0				2.16
15	25x50	1.00	3	1.00	1	0	63.9	0.0	-32.3	0.0	3.08	16.46
							63.9	0.0				16.46
							8.1	0.0				1.86
16	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-120.4	0.0	108.7	0.0	6.10	32.44
							4.6	0.0				1.03
							4.6	0.0				1.03
17	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-98.0	0.0	92.3	0.0	5.18	26.24
							5.9	0.0				1.38
							5.9	0.0				1.38
18	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-22.6	0.0	39.8	0.0	2.24	5.32
							9.8	0.0				2.22
							9.8	0.0				2.22
19	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-17.0	0.0	30.0	0.0	1.68	3.95
							7.0	0.0				1.62
							7.0	0.0				1.62
20	25x50	1.00	3	1.00	1	0	-17.0	0.0	30.0	0.0	1.68	3.95
							7.0	0.0				1.62
							7.0	0.0				1.62

Στάθμη 2 δοκός από ακυρόδεμα 29 (D 159)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	3	1.00	1	0	10.3	0.0	-14.4	0.0	3.10	2.34	
							10.3	0.0				2.34	
							-35.3	0.0				8.48	
2	25x50	1.00	3	1.00	1	0	9.6	0.0	-36.5	0.0	3.32	2.22	
							9.6	0.0				2.22	
							-52.9	0.0				13.24	
3	25x50	1.00	3	1.00	1	0	8.4	0.0	121.5	0.0	6.82	1.92	
							152.6	0.0				41.97	
							152.6	0.0				41.97	
4	25x50	1.00	3	1.00	1	0	1.3	0.0	26.4	0.0	1.49	0.31	
							21.2	0.0				4.96	
							21.2	0.0				4.96	
5	25x50	1.00	3	1.00	1	0	2.5	0.0	-131.5	0.0	8.65	0.55	
							2.5	0.0				0.55	
							-184.3	0.0				51.51	

6	25x50	1.00	3	1.00	1	0	8.6	0.0	-254.0	0.0	15.53	1.98
							8.6	0.0				1.98
							-338.6	0.0				95.38
7	25x50	1.00	3	1.00	1	0	6.4	0.0	-282.5	0.0	17.13	1.50
							6.4	0.0				1.50
							-378.0	0.0				106.82
8	25x50	1.00	3	1.00	1	0	2.4	0.0	244.0	0.0	13.70	0.55
							306.9	0.0				86.80
							306.9	0.0				86.80
9	25x50	1.00	3	1.00	1	0	4.5	0.0	272.5	0.0	15.30	1.03
							346.3	0.0				98.24
							346.3	0.0				98.24
10	25x50	1.00	3	1.00	1	0	9.5	0.0	-53.1	0.0	4.25	2.22
							9.5	0.0				2.22
							-74.7	0.0				19.56
11	25x50	1.00	3	1.00	1	0	8.1	0.0	-10.7	0.0	1.87	1.86
							8.1	0.0				1.86
							-20.7	0.0				4.84
12	25x50	1.00	3	1.00	1	0	1.4	0.0	43.0	0.0	2.42	0.31
							43.0	0.0				10.50
							43.0	0.0				10.50
13	25x50	1.00	3	1.00	1	0	2.9	0.0	0.7	0.0	1.23	0.67
							2.9	0.0				0.67
							-11.0	0.0				2.52
14	25x50	1.00	3	1.00	1	0	8.9	0.0	-83.7	0.0	5.96	2.04
							8.9	0.0				2.04
							-115.3	0.0				31.01
15	25x50	1.00	3	1.00	1	0	6.9	0.0	-67.5	0.0	5.06	1.62
							6.9	0.0				1.62
							-96.2	0.0				25.76
16	25x50	1.00	3	1.00	1	0	2.0	0.0	73.6	0.0	4.13	0.43
							83.6	0.0				21.95
							83.6	0.0				21.95
17	25x50	1.00	3	1.00	1	0	4.0	0.0	57.5	0.0	3.23	0.91
							64.5	0.0				16.46
							64.5	0.0				16.46
18	25x50	1.00	3	1.00	1	0	7.3	0.0	-9.9	0.0	2.18	1.62
							7.3	0.0				1.62
							-24.6	0.0				5.79
19	25x50	1.00	3	1.00	1	0	5.5	0.0	-5.0	0.0	1.55	1.26
							5.5	0.0				1.26
							-15.9	0.0				3.65
20	25x50	1.00	3	1.00	1	0	5.5	0.0	-5.0	0.0	1.55	1.26
							5.5	0.0				1.26
							-15.9	0.0				3.65

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 30 (D 160)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	6	1.00	1	29	-140.6	-181.1	133.5	5.4	7.50	50.56	
							-37.3	-178.9				25.76	
							-37.3	-176.7				25.28	
2	25x50	1.00	6	1.00	1	162	-53.4	332.2	56.2	-41.4	5.16	47.70	
							-10.4	315.6				39.59	
							-10.4	299.1				37.68	
3	25x50	1.00	6	1.00	1	-50	-110.2	106.2	75.6	-68.0	8.48	34.34	
							-51.7	78.9				17.18	
							-51.7	51.7				14.79	
4	25x50	1.00	6	1.00	1	-136	-71.9	-502.9	63.1	46.8	5.83	62.95	
							-23.4	-484.1				53.42	
							-23.4	-465.4				51.03	
5	25x50	1.00	6	1.00	1	76	-15.1	-276.8	43.7	73.4	9.15	33.87	
							17.9	-247.4				31.01	
							17.9	-218.0				27.67	
6	25x50	1.00	6	1.00	1	380	26.3	382.8	29.2	29.9	3.73	53.90	
							47.7	394.7				58.19	
							47.7	406.7				59.62	
7	25x50	1.00	6	1.00	1	354	37.8	200.1	25.5	64.3	8.02	35.30	
							56.2	225.8				41.50	
							56.2	251.6				44.36	
8	25x50	1.00	6	1.00	1	-354	-151.6	-553.4	90.1	-24.5	5.06	79.17	
							-81.4	-563.2				65.82	

9	25x50	1.00	6	1.00	1	-328	-81.4 -163.1 -89.9 -89.9	-573.1 -370.7 -394.3 -417.9	93.9	-58.9	7.35	66.77 64.86 50.56 52.94
10	25x50	1.00	6	1.00	1	-42	-47.3 -6.0 -6.0	-73.8 -53.5 -33.3	54.1	50.6	6.30	15.75 5.26 3.11
11	25x50	1.00	6	1.00	1	143	-62.0 -16.7 -16.7	320.1 350.1 380.1	59.0	74.9	9.34	47.70 43.88 46.74
12	25x50	1.00	6	1.00	1	68	-78.1 -27.8 -27.8	-96.9 -115.0 -133.1	65.3	-45.2	5.63	28.15 17.89 19.80
13	25x50	1.00	6	1.00	1	-117	-63.4 -17.0 -17.0	-490.7 -518.6 -546.4	60.3	-69.5	8.67	60.09 56.28 60.09
14	25x50	1.00	6	1.00	1	-285	-35.8 2.7 2.7	-679.2 -687.1 -695.1	50.5	-19.9	2.83	72.49 70.58 71.54
15	25x50	1.00	6	1.00	1	-307	-40.6 -0.7 -0.7	-804.3 -826.7 -849.1	52.3	-55.9	6.97	86.80 85.84 87.75
16	25x50	1.00	6	1.00	1	311	-89.6 -36.4 -36.4	508.5 518.6 528.8	68.9	25.3	3.87	76.31 68.68 69.63
17	25x50	1.00	6	1.00	1	333	-84.7 -33.1 -33.1	633.6 658.2 682.7	67.0	61.3	7.64	89.66 83.94 86.80
18	25x50	1.00	6	1.00	1	20	-97.9 -26.0 -26.0	-126.6 -125.1 -123.6	92.9	3.8	5.22	34.34 17.66 17.42
19	25x50	1.00	6	1.00	1	13	-62.7 -16.9 -16.9	-85.3 -84.3 -83.2	59.7	2.7	3.35	21.95 11.46 11.46
20	25x50	1.00	6	1.00	1	13	-62.7 -16.9 -16.9	-85.3 -84.3 -83.2	59.7	2.7	3.35	21.95 11.46 11.46

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 31 (D 161)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	6	1.00	1	34	-42.2 51.7 51.7	-176.7 -172.2 -167.6	85.5	7.6	4.80	26.24 27.91 27.67	
2	25x50	1.00	6	1.00	1	156	-11.7 25.8	299.1 275.2	35.2	-40.2	5.01	37.68 36.73	
3	25x50	1.00	6	1.00	1	-63	25.8 -53.1 8.3 8.3	251.3 51.9 25.6 -0.7	55.3	-44.1	5.50	34.34 14.79 2.22 0.19	
4	25x50	1.00	6	1.00	1	-125	-26.1 19.6 19.6	-465.4 -437.0 -408.6	42.1	47.7	5.95	51.51 47.70 44.36	
5	25x50	1.00	6	1.00	1	94	15.3 37.1 37.1	-218.2 -187.4 -156.6	22.0	51.7	6.44	27.67 27.91 24.81	
6	25x50	1.00	6	1.00	1	390	46.1 50.2 50.2	406.5 404.5 402.5	7.2	-3.4	0.42	59.62 60.09 60.09	
7	25x50	1.00	6	1.00	1	372	54.2 55.0 53.6	251.3 265.7 280.1	3.2	24.2	3.01	44.36 45.79 47.22	
8	25x50	1.00	6	1.00	1	-359	-83.9 -4.7 -4.7	-572.9 -566.4 -559.9	70.2	10.9	3.94	67.72 55.33 55.33	
9	25x50	1.00	6	1.00	1	-341	-92.0 -8.1 -8.1	-417.7 -427.6 -437.5	74.1	-16.6	4.16	53.42 41.02 41.97	
10	25x50	1.00	6	1.00	1	-52	-7.3 27.7 27.7	-33.2 -11.6 10.0	33.1	36.3	4.52	3.05 5.73 5.62	
11	25x50	1.00	6	1.00	1	145	-18.1	380.1	38.3	44.4	5.53	47.22	

							23.1	406.5				50.56
							23.1	433.0				53.42
12	25x50	1.00	6	1.00	1	83	-30.5	-133.1	44.3	-28.7	3.58	20.75
							17.8	-150.2				20.28
							17.8	-167.4				22.19
13	25x50	1.00	6	1.00	1	-114	-19.7	-546.4	39.1	-36.8	4.59	60.09
							22.4	-568.4				62.95
							22.4	-590.3				64.86
14	25x50	1.00	6	1.00	1	-304	1.0	-695.0	29.1	1.2	1.63	70.58
							31.2	-694.3				73.45
							31.2	-693.5				73.45
15	25x50	1.00	6	1.00	1	-322	-2.8	-849.0	30.9	-20.7	2.58	87.75
							29.6	-861.3				91.57
							29.6	-873.6				93.47
16	25x50	1.00	6	1.00	1	334	-38.8	528.7	48.3	6.3	2.71	70.58
							14.3	532.4				67.72
							14.3	536.2				68.68
17	25x50	1.00	6	1.00	1	353	-35.1	682.6	46.5	28.2	3.52	87.75
							15.9	699.5				87.75
							15.9	716.3				89.66
18	25x50	1.00	6	1.00	1	24	-29.4	-123.6	59.6	5.3	3.35	18.13
							36.0	-120.4				19.09
							36.0	-117.2				18.85
19	25x50	1.00	6	1.00	1	15	-18.9	-83.2	38.7	3.8	2.17	11.81
							22.7	-80.9				12.29
							22.7	-78.7				12.05
20	25x50	1.00	6	1.00	1	15	-18.9	-83.2	38.7	3.8	2.17	11.81
							22.7	-80.9				12.29
							22.7	-78.7				12.05

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 32 (D 162)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	6	1.00	1	36	50.8	-167.6	32.0	7.2	1.80	27.19	
							81.0	-163.3				33.87	
							81.0	-159.0				33.39	
2	25x50	1.00	6	1.00	1	153	25.6	251.3	11.2	-38.2	4.77	34.34	
							34.5	228.5				33.15	
							34.5	205.8				30.77	
3	25x50	1.00	6	1.00	1	-81	7.8	-0.5	31.7	-34.9	4.34	0.01	
							41.2	-21.3				9.07	
							41.2	-42.0				10.62	
4	25x50	1.00	6	1.00	1	-121	19.1	-408.6	18.4	45.5	5.67	44.36	
							36.6	-381.5				43.88	
							36.6	-354.4				41.02	
5	25x50	1.00	6	1.00	1	114	36.8	-156.8	-2.1	42.1	5.25	25.28	
							36.8	-131.7				22.42	
							30.0	-106.6				18.61	
6	25x50	1.00	6	1.00	1	413	50.2	402.3	-17.3	-14.0	1.75	60.09	
							50.2	393.9				59.14	
							25.1	385.5				54.85	
7	25x50	1.00	6	1.00	1	401	53.6	279.8	-21.3	10.1	1.61	47.70	
							53.6	285.8				48.17	
							23.8	291.8				43.88	
8	25x50	1.00	6	1.00	1	-381	-5.5	-559.6	47.0	21.3	2.66	54.37	
							46.0	-546.9				58.19	
							46.0	-534.2				56.28	
9	25x50	1.00	6	1.00	1	-369	-8.9	-437.2	51.0	-2.8	2.86	41.50	
							47.4	-438.8				46.74	
							47.4	-440.5				46.74	
10	25x50	1.00	6	1.00	1	-66	27.4	10.1	9.0	24.2	3.02	5.14	
							33.8	24.6				7.76	
							33.8	39.0				8.83	
11	25x50	1.00	6	1.00	1	149	22.8	433.0	14.4	24.0	2.99	53.42	
							35.5	447.3				57.23	
							35.5	461.6				58.19	
12	25x50	1.00	6	1.00	1	99	17.2	-167.5	20.6	-16.9	2.11	22.42	
							37.4	-177.5				27.19	
							37.4	-187.6				28.15	
13	25x50	1.00	6	1.00	1	-117	21.9	-590.3	15.2	-16.7	2.08	64.86	
							35.6	-600.3				67.72	
							35.6	-610.2				68.68	

14	25x50	1.00	6	1.00	1	-335	30.9	-693.3	4.9	10.1	1.26	72.49
							32.9	-687.3				72.49
							32.4	-681.3				71.54
15	25x50	1.00	6	1.00	1	-350	29.3	-873.5	6.8	-2.2	0.38	92.52
							33.0	-874.7				93.47
							32.9	-876.0				93.47
16	25x50	1.00	6	1.00	1	368	13.7	536.0	24.7	-2.8	1.39	69.15
							38.8	534.3				71.54
							38.8	532.6				71.54
17	25x50	1.00	6	1.00	1	383	15.4	716.1	22.9	9.4	1.28	89.66
							38.2	721.8				93.47
							38.2	727.4				93.47
18	25x50	1.00	6	1.00	1	25	35.3	-117.2	22.4	5.1	1.26	18.85
							56.3	-114.1				23.14
							56.3	-111.1				22.90
19	25x50	1.00	6	1.00	1	16	22.3	-78.7	14.8	3.6	0.83	11.93
							35.6	-76.5				14.56
							35.6	-74.3				14.32
20	25x50	1.00	6	1.00	1	16	22.3	-78.7	14.8	3.6	0.83	11.93
							35.6	-76.5				14.56
							35.6	-74.3				14.32

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 33 (D 163)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	6	1.00	1	34	80.6	-158.9	-24.9	9.8	2.15	33.39	
							80.6	-153.1				32.91	
							43.0	-147.2				23.62	
2	25x50	1.00	6	1.00	1	148	34.5	205.8	-14.1	-39.3	4.90	30.53	
							34.5	182.4				28.15	
							13.3	159.0				22.19	
3	25x50	1.00	6	1.00	1	-99	41.0	-41.9	6.7	-26.5	3.31	10.15	
							44.5	-57.7				12.41	
							44.5	-73.5				13.84	
4	25x50	1.00	6	1.00	1	-117	36.4	-354.3	-6.7	48.8	6.09	41.02	
							36.4	-325.3				37.68	
							23.9	-296.2				32.91	
5	25x50	1.00	6	1.00	1	130	29.9	-106.7	-27.5	36.1	4.50	19.09	
							29.9	-85.2				16.94	
							-7.2	-63.8				10.62	
6	25x50	1.00	6	1.00	1	430	25.4	385.3	-42.9	-27.8	3.46	55.33	
							25.4	368.7				53.42	
							-30.2	352.2				52.46	
7	25x50	1.00	6	1.00	1	424	24.0	291.5	-47.0	-5.1	3.05	44.36	
							24.0	288.5				44.36	
							-36.4	285.4				45.79	
8	25x50	1.00	6	1.00	1	-399	45.5	-533.8	22.1	37.3	4.65	56.28	
							67.5	-511.6				57.23	
							67.5	-489.4				55.33	
9	25x50	1.00	6	1.00	1	-394	46.9	-440.1	26.2	14.7	1.83	46.27	
							73.6	-431.3				49.60	
							73.6	-422.6				49.13	
10	25x50	1.00	6	1.00	1	-82	33.8	39.1	-16.3	7.5	1.33	8.48	
							33.8	43.6				8.83	
							10.0	48.0				4.30	
11	25x50	1.00	6	1.00	1	152	35.5	461.5	-10.8	-5.3	1.02	58.19	
							35.5	458.4				58.19	
							18.2	455.3				55.33	
12	25x50	1.00	6	1.00	1	113	37.1	-187.7	-4.5	2.0	0.67	28.38	
							37.1	-186.5				28.15	
							27.3	-185.2				26.24	
13	25x50	1.00	6	1.00	1	-121	35.4	-610.1	-10.0	14.8	1.85	68.68	
							35.4	-601.3				67.72	
							19.1	-592.5				64.86	
14	25x50	1.00	6	1.00	1	-368	32.4	-681.0	-20.5	25.0	3.11	70.58	
							32.4	-666.1				69.63	
							3.6	-651.3				64.86	
15	25x50	1.00	6	1.00	1	-380	32.8	-875.8	-18.6	27.1	3.38	92.52	
							32.8	-859.6				90.61	
							6.3	-843.4				86.80	
16	25x50	1.00	6	1.00	1	399	38.5	532.4	-0.3	-15.4	1.92	72.49	
							38.5	523.2				71.54	

17	25x50	1.00	6	1.00	1	410	33.7	514.1	-2.2	-17.6	2.19	69.63
							38.0	727.2				94.43
							38.0	716.7				93.47
							31.0	706.2				90.61
18	25x50	1.00	6	1.00	1	23	56.1	-111.1	-17.3	6.9	1.50	22.90
							56.1	-107.0				22.42
							29.9	-102.9				16.22
							35.4	-74.3				14.32
19	25x50	1.00	6	1.00	1	15	35.4	-71.4	-10.4	4.8	1.00	14.08
							18.6	-68.6				10.26
							35.4	-74.3				14.32
							35.4	-71.4				14.08
20	25x50	1.00	6	1.00	1	15	18.6	-68.6	-10.4	4.8	1.00	10.26
							35.4	-74.3				14.32
							35.4	-71.4				14.08
							18.6	-68.6				10.26

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 34 (D 164)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	6	1.00	2	33	37.4	-147.1	-90.7	22.8	6.13	22.42	
							37.4	-128.4				20.52	
							-126.8	-109.6				41.02	
2	25x50	1.00	6	1.00	2	148	11.5	159.0	-42.6	-28.5	3.55	21.95	
							11.5	135.5				19.32	
							-66.9	112.1				28.15	
3	25x50	1.00	6	1.00	2	-110	42.3	-73.3	-21.9	-8.5	1.80	12.89	
							42.3	-80.2				13.60	
							-2.1	-87.2				6.93	
4	25x50	1.00	6	1.00	2	-117	21.2	-296.1	-35.3	49.9	6.22	32.44	
							21.2	-255.1				27.67	
							-45.3	-214.1				27.67	
5	25x50	1.00	6	1.00	2	141	-9.5	-63.8	-56.1	29.8	3.72	11.22	
							-9.5	-39.3				8.83	
							-110.1	-14.8				33.39	
6	25x50	1.00	6	1.00	2	446	-31.7	351.9	-71.5	-31.5	4.59	52.46	
							-31.7	326.1				50.08	
							-157.7	300.2				74.40	
7	25x50	1.00	6	1.00	2	444	-38.1	285.1	-75.5	-14.0	4.82	46.27	
							-38.1	273.6				45.31	
							-170.6	262.1				74.40	
8	25x50	1.00	6	1.00	2	-416	64.5	-489.1	-6.5	52.8	6.59	54.37	
							64.5	-445.6				49.60	
							45.5	-402.2				41.97	
9	25x50	1.00	6	1.00	2	-414	70.8	-422.2	-2.4	35.3	4.41	48.17	
							70.8	-393.2				44.84	
							58.4	-364.1				40.07	
10	25x50	1.00	6	1.00	2	-106	8.3	48.2	-44.8	-5.5	3.09	3.47	
							8.3	43.7				2.99	
							-73.9	39.1				18.61	
11	25x50	1.00	6	1.00	2	142	16.4	455.3	-39.4	-38.5	4.81	55.33	
							16.4	423.6				51.51	
							-56.8	391.9				54.37	
12	25x50	1.00	6	1.00	2	136	24.5	-185.3	-33.1	26.9	3.36	26.48	
							24.5	-163.2				24.09	
							-38.3	-141.1				24.33	
13	25x50	1.00	6	1.00	2	-112	16.4	-592.4	-38.6	59.9	7.47	64.86	
							16.4	-543.2				59.14	
							-55.4	-493.9				59.14	
14	25x50	1.00	6	1.00	2	-397	1.6	-650.9	-49.0	55.9	6.97	64.86	
							1.6	-605.0				59.14	
							-87.4	-559.0				65.82	
15	25x50	1.00	6	1.00	2	-399	4.0	-843.1	-47.1	75.5	9.42	85.84	
							4.0	-781.0				79.17	
							-81.8	-718.9				82.03	
16	25x50	1.00	6	1.00	2	428	31.2	513.8	-28.9	-34.5	4.30	69.63	
							31.2	485.5				66.77	
							-24.8	457.1				62.95	
17	25x50	1.00	6	1.00	2	429	28.7	706.0	-30.8	-54.2	6.75	91.57	
							28.7	661.5				85.84	
							-30.4	617.0				81.07	
18	25x50	1.00	6	1.00	2	23	26.0	-102.8	-63.0	15.9	4.27	15.27	
							26.0	-89.7				14.08	
							-88.3	-76.6				28.15	
19	25x50	1.00	6	1.00	2	15	16.4	-68.6	-39.0	10.7	2.76	9.79	

							16.4	-59.8				8.95
							-56.1	-51.0				17.42
20	25x50	1.00	6	1.00	2	15	16.4	-68.6	-39.0	10.7	2.76	9.79
							16.4	-59.8				8.95
							-56.1	-51.0				17.42

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 35 (D 165)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	4	1.00	1	30	-130.3	-107.6	142.4	10.7	8.00	41.97	
							4.0	-102.3				12.05	
							4.0	-97.1				11.46	
2	25x50	1.00	4	1.00	1	167	-36.6	115.4	51.7	-22.2	2.91	22.19	
							11.1	104.5				16.34	
							11.1	93.6				15.15	
3	25x50	1.00	4	1.00	1	-138	-136.2	-85.3	99.1	-22.5	5.56	38.16	
							-42.1	-96.3				14.56	
							-42.1	-107.3				15.51	
4	25x50	1.00	4	1.00	1	-139	-76.8	-215.4	72.9	32.1	4.10	33.87	
							-8.3	-199.7				19.56	
							-8.3	-184.0				17.89	
5	25x50	1.00	4	1.00	1	165	22.8	-14.8	25.6	32.4	4.04	10.38	
							44.9	1.1				15.15	
							44.9	16.9				15.75	
6	25x50	1.00	4	1.00	1	521	100.4	303.8	-12.6	-2.7	1.05	62.95	
							100.4	302.5				62.48	
							85.0	301.2				59.14	
7	25x50	1.00	4	1.00	1	520	118.2	264.8	-20.4	13.6	1.70	62.95	
							118.2	271.5				63.91	
							95.1	278.2				59.14	
8	25x50	1.00	4	1.00	1	-493	-213.8	-403.9	137.3	12.7	7.71	77.26	
							-82.2	-397.7				46.74	
							-82.2	-391.5				45.79	
9	25x50	1.00	4	1.00	1	-493	-231.6	-364.9	145.1	-3.7	8.15	78.21	
							-92.4	-366.7				45.79	
							-92.4	-368.5				45.79	
10	25x50	1.00	4	1.00	1	-156	-25.4	40.1	46.2	-59.9	7.46	4.90	
							16.9	10.8				0.37	
							16.9	-18.5				1.03	
11	25x50	1.00	4	1.00	1	151	-50.2	391.5	57.7	-98.1	12.23	53.42	
							3.4	343.4				41.97	
							3.4	295.3				36.25	
12	25x50	1.00	4	1.00	1	184	-88.1	-140.2	78.4	69.8	8.70	36.73	
							-14.2	-106.0				17.42	
							-14.2	-71.8				13.84	
13	25x50	1.00	4	1.00	1	-123	-63.3	-491.6	67.0	108.1	13.47	60.09	
							-0.7	-438.6				46.27	
							-0.7	-385.6				40.07	
14	25x50	1.00	4	1.00	1	-503	-9.8	-555.8	40.1	43.5	5.43	52.94	
							26.5	-534.5				52.46	
							26.5	-513.2				49.60	
15	25x50	1.00	4	1.00	1	-493	-21.2	-715.4	46.3	93.9	11.71	71.54	
							21.3	-669.3				66.77	
							21.3	-623.3				62.00	
16	25x50	1.00	4	1.00	1	531	-103.7	455.7	84.6	-33.6	4.75	78.21	
							-23.8	439.3				62.95	
							-23.8	422.8				61.05	
17	25x50	1.00	4	1.00	1	521	-92.3	615.3	78.4	-84.0	10.47	92.52	
							-18.5	574.1				77.26	
							-18.5	532.9				72.49	
18	25x50	1.00	4	1.00	1	21	-90.5	-75.1	99.0	7.5	5.56	28.62	
							2.7	-71.5				8.36	
							2.7	-67.8				7.88	
19	25x50	1.00	4	1.00	1	14	-56.7	-50.0	62.3	5.0	3.50	17.42	
							1.4	-47.6				5.38	
							1.4	-45.2				5.14	
20	25x50	1.00	4	1.00	1	14	-56.7	-50.0	62.3	5.0	3.50	17.42	
							1.4	-47.6				5.38	
							1.4	-45.2				5.14	

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 36 (D 166)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

1	25x50	1.00	4	1.00	1	37	-4.9	-97.0	72.3	26.7	4.06	11.70
							58.6	-84.3				21.23
							58.6	-71.6				20.28
2	25x50	1.00	4	1.00	1	176	8.2	93.5	21.7	-16.1	2.01	15.03
							26.0	85.9				17.18
							26.0	78.2				16.46
3	25x50	1.00	4	1.00	1	-146	-45.9	-107.1	68.7	-12.4	3.86	16.22
							16.4	-113.0				10.98
							16.4	-118.9				11.46
4	25x50	1.00	4	1.00	1	-142	-12.8	-183.8	42.4	40.8	5.08	18.13
							24.7	-164.5				17.89
							24.7	-145.1				15.75
5	25x50	1.00	4	1.00	1	180	41.3	16.8	-4.6	37.1	4.63	15.27
							41.3	34.4				16.34
							34.2	52.0				15.99
6	25x50	1.00	4	1.00	1	553	82.9	300.7	-42.3	-1.8	2.70	59.14
							82.9	299.9				59.14
							40.0	299.0				50.56
7	25x50	1.00	4	1.00	1	555	92.8	277.7	-50.2	14.2	3.15	59.14
							92.8	284.4				60.09
							42.5	291.2				50.56
8	25x50	1.00	4	1.00	1	-519	-87.5	-391.0	106.4	26.4	5.98	46.74
							10.6	-378.5				32.91
							10.6	-365.9				31.48
9	25x50	1.00	4	1.00	1	-521	-97.4	-368.0	114.3	10.5	6.42	46.74
							8.1	-363.0				31.01
							8.1	-358.1				30.53
10	25x50	1.00	4	1.00	1	-186	14.2	-18.2	16.3	-37.0	4.61	0.01
							26.8	-35.7				4.07
							26.8	-53.3				5.73
11	25x50	1.00	4	1.00	1	132	0.5	295.4	27.7	-92.6	11.54	35.78
							23.9	251.5				33.39
							23.9	207.6				28.62
12	25x50	1.00	4	1.00	1	220	-18.7	-72.0	47.9	61.6	7.68	15.51
							23.8	-42.8				13.96
							23.8	-13.6				12.05
13	25x50	1.00	4	1.00	1	-98	-5.0	-385.7	36.5	117.2	14.62	41.02
							26.7	-330.1				37.21
							26.7	-274.5				31.01
14	25x50	1.00	4	1.00	1	-527	23.4	-512.7	10.0	81.9	10.21	49.60
							30.1	-473.9				45.79
							30.1	-435.1				41.50
15	25x50	1.00	4	1.00	1	-501	17.6	-623.0	16.1	128.2	15.98	61.05
							30.1	-562.2				55.33
							30.1	-501.5				49.13
16	25x50	1.00	4	1.00	1	561	-28.0	422.5	54.1	-57.2	7.13	62.95
							20.5	395.3				58.66
							20.5	368.2				55.80
17	25x50	1.00	4	1.00	1	535	-22.2	532.7	48.1	-103.5	12.90	73.45
							20.5	483.6				67.72
							20.5	434.6				62.48
18	25x50	1.00	4	1.00	1	26	-3.5	-67.7	50.3	18.7	2.83	8.12
							40.7	-58.9				14.32
							40.7	-50.1				13.60
19	25x50	1.00	4	1.00	1	17	-2.3	-45.1	32.1	12.3	1.80	5.32
							25.3	-39.3				8.95
							25.3	-33.4				8.48
20	25x50	1.00	4	1.00	1	17	-2.3	-45.1	32.1	12.3	1.80	5.32
							25.3	-39.3				8.95
							25.3	-33.4				8.48

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 37 (D 167)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	4	1.00	1	35	56.3	-71.6	3.7	24.2	3.02	19.56	
							56.9	-57.2				18.61	
							52.8	-42.7				16.46	
2	25x50	1.00	4	1.00	1	180	25.1	78.2	-8.3	-10.9	1.36	16.46	
							25.1	71.7				15.75	
							10.9	65.2				12.53	
3	25x50	1.00	4	1.00	1	-156	15.0	-118.7	38.5	-16.2	2.16	10.98	
							56.4	-128.4				20.52	

4	25x50	1.00	4	1.00	1	-148	56.4	-138.0				21.47
							23.3	-145.0	12.2	33.2	4.14	15.51
							33.5	-125.2				15.27
							33.5	-105.4				13.36
5	25x50	1.00	4	1.00	1	188	33.4	51.9	-34.5	38.6	4.81	15.99
							33.4	74.9				18.01
							-12.1	97.8				16.22
6	25x50	1.00	4	1.00	1	575	39.8	298.7	-72.0	12.6	4.46	51.51
							39.8	306.2				51.99
							-50.4	313.7				54.85
7	25x50	1.00	4	1.00	1	578	42.3	290.8	-79.9	27.5	4.90	51.03
							42.3	307.2				52.46
							-57.3	323.5				57.23
8	25x50	1.00	4	1.00	1	-543	8.6	-365.5	76.0	9.7	4.27	31.01
							94.7	-359.7				44.84
							94.7	-353.9				43.88
9	25x50	1.00	4	1.00	1	-546	6.1	-357.6	83.9	-5.1	4.71	30.05
							101.6	-360.7				45.79
							101.6	-363.7				46.74
10	25x50	1.00	4	1.00	1	-190	26.0	-53.0	-13.7	-0.2	1.18	5.50
							26.0	-53.1				5.50
							5.3	-53.2				1.68
11	25x50	1.00	4	1.00	1	142	23.0	207.7	-2.3	-63.4	7.90	28.62
							23.0	170.0				24.81
							15.8	132.2				19.56
12	25x50	1.00	4	1.00	1	222	22.4	-13.8	17.7	22.5	2.80	11.81
							39.0	-0.4				15.15
							39.0	13.0				15.63
13	25x50	1.00	4	1.00	1	-109	25.4	-274.5	6.3	85.7	10.68	30.53
							28.6	-223.5				25.76
							28.5	-172.4				20.04
14	25x50	1.00	4	1.00	1	-548	29.3	-434.7	-19.9	103.6	12.92	41.02
							29.3	-373.0				34.34
							1.2	-311.3				24.33
15	25x50	1.00	4	1.00	1	-524	29.1	-501.1	-13.9	129.4	16.13	48.65
							29.1	-424.1				40.07
							8.1	-347.0				29.10
16	25x50	1.00	4	1.00	1	580	19.1	367.9	23.9	-81.3	10.13	55.80
							43.2	319.5				54.37
							43.2	271.1				49.13
17	25x50	1.00	4	1.00	1	556	19.3	434.3	17.9	-107.0	13.34	62.95
							36.2	370.6				58.19
							36.2	306.8				51.03
18	25x50	1.00	4	1.00	1	24	39.1	-50.0	2.6	16.9	2.11	13.13
							39.5	-39.9				12.41
							36.6	-29.9				10.98
19	25x50	1.00	4	1.00	1	16	24.2	-33.4	2.0	11.2	1.39	8.12
							24.5	-26.8				7.70
							22.2	-20.1				6.69
20	25x50	1.00	4	1.00	1	16	24.2	-33.4	2.0	11.2	1.39	8.12
							24.5	-26.8				7.70
							22.2	-20.1				6.69

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 38 (D 168)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	25x50	1.00	4	1.00	1	32	38.6	-42.6	-90.2	32.4	5.86	12.65	
							38.6	-22.2				11.22	
							-84.5	-1.7				22.90	
2	25x50	1.00	4	1.00	1	195	5.6	65.2	-47.6	-51.1	6.37	12.11	
							5.6	32.8				8.95	
							-59.7	0.5				19.80	
3	25x50	1.00	4	1.00	1	-148	50.7	-137.7	-1.0	102.1	12.73	20.04	
							50.7	-73.1				14.08	
							44.4	-8.5				7.64	
4	25x50	1.00	4	1.00	1	-165	27.7	-105.3	-27.4	81.6	10.17	11.70	
							27.7	-53.7				6.45	
							-11.9	-2.1				0.01	
5	25x50	1.00	4	1.00	1	178	-17.4	97.6	-74.0	-71.7	8.94	16.94	
							-17.4	52.3				12.41	
							-116.0	6.9				35.78	
6	25x50	1.00	4	1.00	1	590	-55.2	313.2	-111.3	-237.2	29.56	55.80	
							-55.2	163.2				40.54	

7	25x50	1.00	4	1.00	1	585	-200.9 -62.0 -62.0	13.2 323.0 169.0	-119.2	-243.3	30.33	69.63 58.19 42.45
8	25x50	1.00	4	1.00	1	-560	-217.8 88.4 129.3 129.3	15.1 -353.4 -184.1 -14.8	36.3	267.6	33.36	74.40 42.45 36.25 24.33
9	25x50	1.00	4	1.00	1	-555	95.3 146.2 146.2	-363.1 -189.9 -16.7	44.2	273.8	34.13	44.84 41.02 29.58
10	25x50	1.00	4	1.00	1	-200	0.0 0.0 -72.1	-53.1 -26.3 0.5	-53.0	42.4	5.28	1.03 0.01 14.32
11	25x50	1.00	4	1.00	1	139	10.5 10.5 -47.3	132.1 69.1 6.1	-41.7	-99.6	12.42	18.61 11.81 15.27
12	25x50	1.00	4	1.00	1	229	33.2 33.2 0.5	13.0 5.4 -2.1	-22.0	-11.9	1.68	14.44 14.08 6.51
13	25x50	1.00	4	1.00	1	-110	22.8 22.8 -24.3	-172.2 -89.9 -7.7	-33.3	130.1	16.21	19.09 10.38 3.17
14	25x50	1.00	4	1.00	1	-564	-4.2 -4.2 -84.2	-310.8 -159.8 -8.8	-59.4	238.7	29.76	24.33 7.64 10.98
15	25x50	1.00	4	1.00	1	-537	2.7 2.7 -69.9	-346.6 -178.9 -11.3	-53.4	265.0	33.04	28.62 9.79 7.40
16	25x50	1.00	4	1.00	1	593	37.4 37.4 12.6	270.7 139.0 7.2	-15.7	-208.3	25.96	48.17 34.58 19.62
17	25x50	1.00	4	1.00	1	566	30.6 30.6 -1.7	306.4 158.1 9.7	-21.6	-234.6	29.24	50.56 34.58 16.40
18	25x50	1.00	4	1.00	1	23	26.8 26.8 -58.6	-29.8 -15.5 -1.2	-62.5	22.6	4.07	8.60 7.64 15.51
19	25x50	1.00	4	1.00	1	15	16.6 16.6 -35.8	-20.1 -10.4 -0.8	-37.5	15.2	2.55	5.38 4.72 8.95
20	25x50	1.00	4	1.00	1	15	16.6 16.6 -35.8	-20.1 -10.4 -0.8	-37.5	15.2	2.55	5.38 4.72 8.95

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 39 (D 169)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 40 (D 172)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 41 (D 175)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

Στάθμη 2 δοκός από σκυρόδεμα 42 (D 176)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 43 (D 179)

$\Sigma\Phi$					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1		HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	13	-115.4	0.7	72.5	-0.6	0.00	0.19
										-28.9	-0.0	35.9	-0.6	0.00	
										-28.9	-0.8	-0.6	-0.6	0.00	
2		HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-93	110.2	-0.5	-25.4	0.4	0.15	0.19
										110.2	0.0	-44.6	0.4	0.15	
										2.7	0.6	-63.9	0.4	0.03	
3		HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-132	-14.6	-1.2	42.4	1.1	0.05	0.11
										41.1	0.1	23.2	1.1	0.08	
										41.1	1.4	3.9	1.1	0.08	
4		HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	105	-237.5	1.2	106.9	-1.0	0.00	0.37
										-26.7	-0.1	87.6	-1.0	0.00	
										-26.7	-1.3	68.3	-1.0	0.00	
5		HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	144	-112.7	1.8	39.0	-1.7	0.00	0.20

									-65.1	-0.2	19.8	-1.7	0.00	
									-65.1	-2.2	0.5	-1.7	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	36	177.8	1.1	-81.9	-1.0	0.00	0.29
									177.8	-0.1	-101.2	-1.0	0.00	
									-65.9	-1.4	-120.5	-1.0	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	107	110.9	1.8	-62.6	-1.7	0.00	0.22
									110.9	-0.2	-81.9	-1.7	0.00	
									-86.2	-2.2	-101.2	-1.7	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-24	-305.1	-0.4	163.4	0.4	0.37	0.46
									41.9	0.1	144.1	0.4	0.37	
									41.9	0.6	124.9	0.4	0.06	
9	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-95	-238.2	-1.1	144.1	1.1	0.31	0.39
									62.2	0.2	124.8	1.1	0.31	
									62.2	1.5	105.5	1.1	0.10	
10	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	79	101.9	0.9	-26.4	-1.0	0.00	0.18
									101.9	-0.3	-45.7	-1.0	0.00	
									-8.2	-1.5	-65.0	-1.0	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	121	13.0	1.5	11.0	-1.6	0.00	0.07
									16.7	-0.4	-8.3	-1.6	0.00	
									-7.1	-2.4	-27.6	-1.6	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-66	-229.2	-0.3	107.9	0.4	0.29	0.35
									-15.8	0.3	88.6	0.4	0.29	
									-15.8	0.8	69.4	0.4	0.04	
13	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-108	-140.3	-0.8	70.5	1.0	0.19	0.24
									-16.9	0.4	51.2	1.0	0.20	
									-16.9	1.6	32.0	1.0	0.05	
14	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-36	120.9	-0.3	-36.1	0.3	0.15	0.20
									120.9	0.1	-55.4	0.3	0.15	
									-12.5	0.5	-74.7	0.3	0.02	
15	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-92	48.2	-0.8	-7.0	1.0	0.08	0.11
									48.2	0.3	-26.3	1.0	0.08	
									-15.1	1.5	-45.6	1.0	0.04	
16	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	48	-248.2	1.0	117.6	-0.9	0.00	0.38
									-11.5	-0.2	98.3	-0.9	0.00	
									-11.5	-1.3	79.0	-0.9	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	104	-175.5	1.5	88.5	-1.5	0.00	0.29
									-8.9	-0.4	69.2	-1.5	0.00	
									-8.9	-2.2	50.0	-1.5	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	9	-81.8	0.5	51.5	-0.4	0.00	0.13
									-20.0	-0.0	25.7	-0.4	0.00	
									-20.0	-0.6	-0.1	-0.4	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	6	-63.7	0.3	40.7	-0.3	0.00	0.10
									-12.0	-0.0	21.5	-0.3	0.00	
									-12.0	-0.4	2.2	-0.3	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	6	-63.7	0.3	40.7	-0.3	0.00	0.10
									-12.0	-0.0	21.5	-0.3	0.00	
									-12.0	-0.4	2.2	-0.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 44 (D 180)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-18	-29.0	-0.2	76.3	0.2	0.04	0.14
									64.4	0.2	1.8	0.2	0.08	
									-20.4	0.7	-72.7	0.2	0.03	
2	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-38	2.7	1.4	32.7	-0.6	0.02	0.09
									34.9	-0.0	-6.9	-0.6	0.06	
									-30.5	-1.4	-46.5	-0.6	0.05	
3	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-62	41.0	0.8	27.9	-0.3	0.07	0.12
									64.4	0.1	-11.7	-0.3	0.10	
									-15.2	-0.6	-51.4	-0.3	0.04	
4	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	21	-26.8	-1.6	46.8	0.8	0.00	0.09
									39.3	0.2	7.2	0.8	0.00	
									7.7	2.1	-32.4	0.8	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	45	-65.1	-1.0	51.6	0.5	0.00	0.12
									15.3	0.1	12.0	0.5	0.00	
									-7.6	1.3	-27.6	0.5	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	19	-65.7	1.3	44.9	-0.6	0.00	0.11
									-4.8	-0.1	5.3	-0.6	0.00	
									-40.3	-1.4	-34.3	-0.6	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	44	-86.1	0.6	50.6	-0.3	0.00	0.14
									-8.8	-0.0	11.0	-0.3	0.00	
									-33.5	-0.6	-28.6	-0.3	0.00	

8	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-37	41.6	-1.5	34.6	0.8	0.06	0.14
									77.7	0.3	-5.0	0.8	0.11	
									17.5	2.1	-44.6	0.8	0.04	
9	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-61	62.0	-0.8	28.9	0.4	0.09	0.15
									87.1	0.3	-10.7	0.4	0.12	
									10.7	1.3	-50.3	0.4	0.03	
10	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	12	-8.2	-1.2	35.8	0.5	0.00	0.08
									30.5	0.0	-3.8	0.5	0.00	
									-26.4	1.3	-43.4	0.5	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	11	-7.1	-1.5	37.5	0.7	0.00	0.08
									35.4	0.2	-2.1	0.7	0.00	
									-17.0	1.9	-41.7	0.7	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-29	-15.9	1.0	43.7	-0.3	0.03	0.09
									41.7	0.2	4.1	-0.3	0.06	
									3.6	-0.6	-35.5	-0.3	0.01	
13	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-28	-17.0	1.3	41.9	-0.5	0.03	0.08
									36.1	0.1	2.3	-0.5	0.06	
									-5.8	-1.2	-37.3	-0.5	0.02	
14	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-2	-12.4	0.0	35.9	-0.1	0.02	0.07
									26.4	-0.2	-3.7	-0.1	0.04	
									-30.2	-0.3	-43.3	-0.1	0.04	
15	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-14	-15.1	0.8	37.7	-0.4	0.02	0.07
									27.9	-0.1	-1.9	-0.4	0.04	
									-24.0	-1.1	-41.5	-0.4	0.04	
16	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-16	-11.7	-0.3	43.6	0.3	0.02	0.09
									45.7	0.4	4.0	0.3	0.06	
									7.4	1.0	-35.6	0.3	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-4	-9.0	-1.0	41.7	0.6	0.02	0.09
									43.6	0.4	2.1	0.6	0.06	
									1.2	1.8	-37.5	0.6	0.01	
18	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-13	-20.1	-0.2	53.8	0.1	0.03	0.10
									45.7	0.2	1.2	0.1	0.06	
									-14.5	0.5	-51.5	0.1	0.02	
19	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-9	-12.1	-0.1	39.7	0.1	0.02	0.07
									35.6	0.1	0.1	0.1	0.05	
									-11.4	0.4	-39.5	0.1	0.02	
20	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-9	-12.1	-0.1	39.7	0.1	0.02	0.07
									35.6	0.1	0.1	0.1	0.05	
									-11.4	0.4	-39.5	0.1	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 45 (D 181)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-7	-20.3	0.8	28.3	-0.1	0.03	0.05
									22.8	0.4	4.3	-0.1	0.03	
									1.7	0.1	-19.8	-0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-200	-30.4	1.4	16.4	-0.3	0.10	0.10
									-1.4	0.6	4.4	-0.3	0.10	
									-7.8	-0.1	-7.7	-0.3	0.07	
3	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-241	-15.1	2.7	12.8	-0.8	0.10	0.10
									2.5	0.7	0.8	-0.8	0.10	
									-11.2	-1.3	-11.3	-0.8	0.09	
4	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	188	7.6	-0.5	11.7	0.1	0.00	0.07
									22.4	-0.2	-0.4	0.1	0.00	
									5.8	0.1	-12.4	0.1	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	229	-7.6	-1.8	15.3	0.6	0.00	0.09
									17.6	-0.3	3.3	0.6	0.00	
									9.2	1.2	-8.8	0.6	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-2	-40.2	-1.2	20.2	0.6	0.05	0.07
									3.8	0.3	8.2	0.6	0.05	
									2.2	1.8	-3.9	0.6	0.01	
7	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	126	-33.4	-2.2	19.9	0.8	0.00	0.09
									9.2	-0.0	7.9	0.8	0.00	
									7.3	2.2	-4.2	0.8	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-10	17.5	2.1	7.9	-0.8	0.03	0.05
									24.2	0.2	-4.2	-0.8	0.04	
									-4.2	-1.8	-16.2	-0.8	0.01	
9	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-139	10.7	3.1	8.2	-1.0	0.06	0.07
									17.9	0.5	-3.8	-1.0	0.07	
									-9.2	-2.2	-15.9	-1.0	0.06	
10	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	65	-26.3	-1.8	16.6	0.6	0.00	0.06
									3.4	-0.2	4.6	0.6	0.00	

11	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	125	-2.6 -16.9 6.4 -3.1	1.4 -1.5 -0.5 0.4	-7.5 14.7 2.7 -9.4	0.6 0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
12	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-77	3.6 17.8 0.7	2.6 0.6 -1.4	11.5 -0.6 -12.6	-0.8 -0.8 -0.8	0.04 0.05 0.03	0.06
13	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-138	-5.8 13.5 1.1	2.4 1.0 -0.4	13.4 1.3 -10.7	-0.5 -0.5 -0.5	0.06 0.06 0.04	0.06
14	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-77	-30.1 3.7 -0.7	-0.6 0.6 1.8	17.7 5.7 -6.4	0.5 0.5 0.5	0.06 0.06 0.03	0.07
15	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-137	-23.9 6.2 0.4	0.7 1.0 1.3	16.7 4.7 -7.4	0.1 0.1 0.1	0.07 0.07 0.04	0.07
16	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	64	7.3 19.0	1.5 -0.2	10.4 -1.7	-0.6 -0.6	0.00 0.00	0.05
17	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	125	-1.2 1.2 15.1	-1.8 0.2 -0.5	-13.7 11.4 -0.7	-0.6 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.06
18	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-5	-2.4 -14.4 15.8	-1.3 0.6 0.3	-12.7 19.9 3.0	-0.3 0.1 -0.1	0.00 0.02 0.02	0.04
19	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-6	1.0 -11.4 9.9	0.1 0.4 0.2	-13.9 14.1 2.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.02 0.02	0.03
20	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-6	-1.0 -11.4 9.9	-0.0 0.4 0.2	-10.0 14.1 2.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.02 0.02	0.03
									-1.0	-0.0	-10.0	-0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 46 (D 182)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	29	2.0 15.6 -27.6	-1.4 -0.4 0.6	15.9 -6.2 -28.3	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.06
2	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-169	-7.7 6.2 -6.4	-0.5 0.7 1.8	11.4 0.3 -10.8	0.5 0.5 0.5	0.06 0.06 0.06	0.06
3	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-185	-11.0 7.3 -1.6	-2.0 0.5 3.1	13.1 2.0 -9.1	1.1 1.1 1.1	0.07 0.08 0.06	0.08
4	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	194	6.0 9.3 -20.5	-0.7 -1.0 -1.3	5.5 -5.6 -16.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
5	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	209	9.4 10.9 -25.3	0.7 -0.9 -2.5	3.8 -7.3 -18.4	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.10
6	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-19	2.2 7.1 -18.6	1.6 0.2 -1.2	6.7 -4.4 -15.5	-0.6 -0.6 -0.6	0.01 0.03 0.03	0.04
7	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	95	7.3 9.4 -24.3	2.0 -0.2 -2.5	4.5 -6.6 -17.7	-0.9 -0.9 -0.9	0.00 0.00 0.00	0.07
8	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	43	-3.8 7.2 -8.3	-2.9 -0.6 1.7	10.1 -0.9 -12.0	1.0 1.0 1.0	0.00 0.00 0.00	0.04
9	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-71	-8.9 7.6 -2.6	-3.3 -0.1 3.0	12.4 1.3 -9.8	1.3 1.3 1.3	0.04 0.04 0.03	0.05
10	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-8	-2.1 5.4 -15.1	-0.8 0.5 1.8	8.4 -2.7 -13.8	0.5 0.5 0.5	0.01 0.03 0.03	0.04
11	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	40	-2.6 7.6 -9.0	-1.7 0.0 1.8	9.7 -1.3 -12.4	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.04
12	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	33	0.4 8.2 -11.8	-0.5 -0.8 -1.2	8.5 -2.6 -13.7	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.03
13	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-16	0.9	0.4	7.1	-0.4	0.01	0.04

									6.4	-0.4	-4.0	-0.4	0.03	
									-17.9	-1.2	-15.0	-0.4	0.03	
14	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-67	-0.4	0.7	6.3	0.0	0.02	0.05
									3.9	0.7	-4.8	0.0	0.05	
									-23.1	0.7	-15.9	0.0	0.05	
15	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	-69	0.5	1.0	6.0	-0.3	0.02	0.06
									4.3	0.4	-5.1	-0.3	0.05	
									-24.0	-0.2	-16.2	-0.3	0.05	
16	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	91	-1.2	-1.9	10.5	0.4	0.00	0.05
									10.7	-1.0	-0.5	0.4	0.00	
									-3.8	-0.1	-11.6	0.4	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	94	-2.1	-2.3	10.9	0.6	0.00	0.05
									10.7	-0.8	-0.2	0.6	0.00	
									-2.9	0.8	-11.3	0.6	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	20	1.2	-1.0	11.2	0.3	0.00	0.04
									10.9	-0.3	-4.3	0.3	0.00	
									-19.4	0.4	-19.9	0.3	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	12	-0.8	-0.6	8.4	0.2	0.00	0.03
									6.8	-0.2	-2.7	0.2	0.00	
									-13.5	0.3	-13.7	0.2	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	476	1.00	476	12	-0.8	-0.6	8.4	0.2	0.00	0.03
									6.8	-0.2	-2.7	0.2	0.00	
									-13.5	0.3	-13.7	0.2	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 47 (D 183)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-41	-27.5	-0.6	26.0	0.2	0.05	0.06
									9.1	0.0	2.6	0.2	0.05	
									-14.4	0.6	-20.8	0.2	0.03	
2	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-207	-6.3	-1.0	6.3	-0.2	0.07	0.11
									-2.0	-1.6	-5.4	-0.2	0.11	
									-33.7	-2.2	-17.2	-0.2	0.11	
3	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-246	-1.5	1.8	9.7	-1.4	0.08	0.10
									8.6	-1.8	-2.1	-1.4	0.10	
									-12.0	-5.4	-13.8	-1.4	0.10	
4	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	169	-20.5	0.5	19.8	0.5	0.00	0.09
									21.5	1.6	8.0	0.5	0.00	
									20.0	2.8	-3.8	0.5	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	207	-25.3	-2.3	16.4	1.6	0.00	0.12
									3.7	1.8	4.6	1.6	0.00	
									-1.8	6.0	-7.1	1.6	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-17	-18.6	-4.8	5.9	1.8	0.05	0.10
									-14.8	-0.2	-5.8	1.8	0.08	
									-48.0	4.4	-17.6	1.8	0.08	
7	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	107	-24.3	-5.2	9.0	2.4	0.00	0.12
									-15.6	0.8	-2.8	2.4	0.00	
									-38.4	6.8	-14.6	2.4	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-22	-8.2	4.2	20.2	-1.6	0.03	0.08
									35.4	0.2	8.4	-1.6	0.06	
									34.2	-3.8	-3.4	-1.6	0.06	
9	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-146	-2.6	4.6	17.1	-2.2	0.06	0.11
									29.0	-0.8	5.4	-2.2	0.10	
									24.6	-6.3	-6.4	-2.2	0.09	
10	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-46	-15.0	-0.5	11.5	-0.5	0.03	0.05
									-0.7	-1.9	-0.2	-0.5	0.04	
									-16.2	-3.2	-12.0	-0.5	0.04	
11	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	-105	-9.0	-1.0	15.2	0.4	0.04	0.05
									15.7	-0.1	3.4	0.4	0.05	
									8.2	0.8	-8.4	0.4	0.04	
12	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	8	-11.8	-0.0	14.6	0.8	0.00	0.04
									11.1	1.9	2.8	0.8	0.00	
									2.5	3.8	-8.9	0.8	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	66	-17.8	0.5	11.0	-0.1	0.00	0.05
									-4.9	0.1	-0.8	-0.1	0.00	
									-21.9	-0.2	-12.6	-0.1	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	62	-23.1	0.4	7.1	-1.4	0.00	0.12
									-17.7	-3.2	-4.7	-1.4	0.00	
									-46.7	-6.9	-16.4	-1.4	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	505	1.00	505	96	-23.9	0.7	6.9	-1.3	0.00	0.12
									-18.8	-2.6	-4.8	-1.3	0.00	
									-48.4	-6.0	-16.6	-1.3	0.00	

16	HEB 450 4 1.00	505 1.00	505	-100	-3.7	-1.0	19.0	1.7	0.04	0.12
					35.1	3.2	7.3	1.7	0.10	
					32.9	7.5	-4.5	1.7	0.10	
17	HEB 450 4 1.00	505 1.00	505	-134	-2.9	-1.3	19.2	1.6	0.05	0.12
					36.7	2.6	7.4	1.6	0.11	
					34.6	6.6	-4.3	1.6	0.10	
18	HEB 450 4 1.00	505 1.00	505	-29	-19.3	-0.4	18.3	0.2	0.03	0.04
					6.4	0.0	1.8	0.2	0.03	
					-10.1	0.4	-14.7	0.2	0.02	
19	HEB 450 4 1.00	505 1.00	505	-19	-13.4	-0.3	13.1	0.1	0.02	0.03
					4.9	0.0	1.3	0.1	0.02	
					-6.9	0.3	-10.5	0.1	0.01	
20	HEB 450 4 1.00	505 1.00	505	-19	-13.4	-0.3	13.1	0.1	0.02	0.03
					4.9	0.0	1.3	0.1	0.02	
					-6.9	0.3	-10.5	0.1	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 48 (D 184)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-45	-14.5	-2.2	18.5	2.7	0.04	0.07
									4.0	1.9	4.2	2.7	0.05	
									-1.4	6.0	-10.0	2.7	0.04	
2	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-323	-33.8	-25.1	17.2	29.3	0.21	0.50
									-3.0	19.9	10.0	29.3	0.36	
									-3.0	65.0	2.9	29.3	0.32	
3	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-245	-12.0	-40.1	7.7	46.3	0.22	0.68
									-5.6	31.2	0.5	46.3	0.46	
									-10.4	102.4	-6.6	46.3	0.46	
4	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	279	20.0	23.1	1.2	-26.9	0.00	0.44
									20.1	-18.2	-6.0	-26.9	0.00	
									1.6	-59.5	-13.1	-26.9	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	202	-1.8	38.1	10.7	-43.9	0.00	0.64
									10.4	-29.4	3.5	-43.9	0.00	
									9.0	-97.0	-3.6	-43.9	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-229	-48.1	14.6	26.0	-16.3	0.17	0.33
									9.9	-10.5	18.8	-16.3	0.24	
									9.9	-35.5	11.7	-16.3	0.20	
7	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-72	-38.5	33.5	24.0	-38.2	0.19	0.57
									13.4	-25.3	16.9	-38.2	0.39	
									13.4	-84.1	9.7	-38.2	0.36	
8	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	186	34.2	-16.5	-7.6	18.7	0.00	0.33
									34.2	12.2	-14.8	18.7	0.00	
									-11.3	40.9	-22.0	18.7	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	28	24.7	-35.5	-5.7	40.6	0.00	0.58
									24.7	27.0	-12.8	40.6	0.00	
									-14.8	89.5	-20.0	40.6	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-66	-16.3	-25.8	10.5	29.8	0.13	0.43
									-4.6	20.1	3.3	29.8	0.29	
									-6.2	65.9	-3.9	29.8	0.28	
11	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-103	8.1	-17.4	3.0	19.2	0.10	0.28
									9.1	12.2	-4.2	19.2	0.20	
									-4.8	41.8	-11.3	19.2	0.19	
12	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	23	2.5	23.8	7.9	-27.4	0.00	0.38
									9.2	-18.3	0.8	-27.4	0.00	
									4.8	-60.5	-6.4	-27.4	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	60	-21.9	15.4	15.4	-16.8	0.00	0.26
									3.4	-10.4	8.2	-16.8	0.00	
									3.4	-36.3	1.1	-16.8	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	21	-46.8	-21.1	20.9	25.8	0.00	0.42
									-4.5	18.6	13.7	25.8	0.00	
									-4.5	58.3	6.6	25.8	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	59	-48.4	-8.8	22.4	11.8	0.00	0.24
									-1.6	9.4	15.2	11.8	0.00	
									-1.6	27.6	8.1	11.8	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-64	32.9	19.2	-2.5	-23.4	0.13	0.37
									32.9	-16.9	-9.7	-23.4	0.26	
									3.1	-52.9	-16.9	-23.4	0.22	
17	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-102	34.6	6.8	-4.0	-9.4	0.09	0.20
									34.6	-7.7	-11.2	-9.4	0.15	
									0.2	-22.2	-18.3	-9.4	0.11	
18	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-31	-10.1	-1.5	13.0	1.8	0.03	0.05
									2.9	1.3	3.0	1.8	0.04	

19	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-22	-1.0 -6.9 2.2 -0.7	4.2 -1.0 0.9 2.7	-7.1 9.2 2.0 -5.1	1.8 1.2 1.2 1.2	0.02 0.02 0.02 0.02	0.03
20	HEB	450	4	1.00	308	1.00	308	-22	-6.9 2.2 -0.7	-1.0 0.9 2.7	9.2 2.0 -5.1	1.2 1.2 1.2	0.02 0.02 0.02	0.03

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 49 (D 185)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	1	-149.8 22.6 22.6	2.1 -1.3 -4.6	175.1 166.9 158.7	-6.5 -6.5 -6.5	0.00 0.00 0.00	0.45
2	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-12	-10.9 30.3 30.3	-0.4 -0.9 -1.3	43.6 40.0 36.3	-0.8 -0.8 -0.8	0.02 0.06 0.06	0.11
3	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	21	-26.1 25.6 25.6	0.4 -0.3 -1.0	53.7 50.0 46.3	-1.3 -1.3 -1.3	0.00 0.00 0.00	0.12
4	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	10	-114.6 -11.2 -11.2	2.1 -0.1 -2.4	103.7 100.0 96.4	-4.3 -4.3 -4.3	0.00 0.00 0.00	0.31
5	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-23	-99.4 -6.5 -6.5	1.3 -0.7 -2.7	93.7 90.0 86.4	-3.8 -3.8 -3.8	0.19 0.19 0.03	0.28
6	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-53	-24.3 23.0 23.0	-0.8 -1.5 -2.2	49.5 45.8 42.1	-1.3 -1.3 -1.3	0.06 0.07 0.06	0.12
7	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-57	-50.8 12.0 12.0	-0.3 -1.4 -2.6	64.5 60.8 57.1	-2.2 -2.2 -2.2	0.11 0.12 0.05	0.18
8	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	52	-101.3 -3.9	2.4 0.5	97.9 94.2	-3.8 -3.8	0.00 0.00	0.29
9	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	55	-3.9 -74.7 7.1 7.1	-1.5 1.9 0.4 -1.1	90.5 82.9 79.2 75.5	-3.8 -2.9 -2.9 -2.9	0.00 0.00 0.00 0.00	0.23
10	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-136	8.7 27.7 27.7	-1.7 -1.5 -1.2	22.0 18.3 14.7	0.5 0.5 0.5	0.06 0.09 0.09	0.11
11	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-155	8.2 24.2 24.2	-1.8 -1.6 -1.4	19.2 15.5 11.8	0.3 0.3 0.3	0.07 0.09 0.09	0.11
12	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	134	-134.3 -8.6 -8.6	3.4 0.5 -2.4	125.4 121.7 118.0	-5.6 -5.6 -5.6	0.00 0.00 0.00	0.39
13	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	154	-133.7 -5.1 -5.1	3.4 0.6 -2.2	128.2 124.5 120.8	-5.4 -5.4 -5.4	0.00 0.00 0.00	0.40
14	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-12	-40.5 20.2 20.2	0.2 -0.6 -1.3	62.5 58.8 55.1	-1.4 -1.4 -1.4	0.07 0.08 0.04	0.14
15	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	75	-83.3 10.3 10.3	1.7 0.0 -1.6	94.3 90.6 87.0	-3.2 -3.2 -3.2	0.00 0.00 0.00	0.26
16	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	10	-85.0 -1.1 -1.1	1.5 -0.4 -2.3	84.9 81.2 77.5	-3.7 -3.7 -3.7	0.00 0.00 0.00	0.24
17	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-77	-42.2 8.7 8.7	-0.0 -1.0 -2.0	53.0 49.4 45.7	-1.9 -1.9 -1.9	0.10 0.10 0.05	0.15
18	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	0	-103.8 15.7 15.7	1.4 -0.9 -3.2	121.4 115.7 110.0	-4.5 -4.5 -4.5	0.00 0.00 0.00	0.31
19	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-1	-62.8 9.5 9.5	0.8 -0.5 -1.8	73.7 70.0 66.3	-2.6 -2.6 -2.6	0.11 0.12 0.03	0.19
20	HEB	360	4	1.00	546	1.00	103	-1	-62.8 9.5 9.5	0.8 -0.5 -1.8	73.7 70.0 66.3	-2.6 -2.6 -2.6	0.11 0.12 0.03	0.19

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 50 (D 186)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	64	22.6	-6.2	73.7	7.5	0.00	0.27
									91.9	-2.2	65.3	7.5	0.00	
									91.9	1.8	56.9	7.5	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-49	30.4	-1.8	17.3	2.3	0.07	0.12
									44.7	-0.6	13.6	2.3	0.10	
									44.7	0.7	9.8	2.3	0.09	
3	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-11	25.6	-1.5	19.6	1.4	0.05	0.10
									42.3	-0.8	15.8	1.4	0.08	
									42.3	-0.1	12.0	1.4	0.08	
4	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	107	-11.2	-3.0	45.0	3.5	0.00	0.14
									32.5	-1.1	41.2	3.5	0.00	
									32.5	0.8	37.5	3.5	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	69	-6.5	-3.3	42.8	4.5	0.00	0.13
									34.9	-0.9	39.0	4.5	0.00	
									34.9	1.5	35.2	4.5	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-53	23.1	-2.7	23.6	4.2	0.07	0.13
									44.1	-0.4	19.8	4.2	0.10	
									44.1	1.8	16.1	4.2	0.10	
7	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-17	12.0	-3.1	31.2	4.8	0.04	0.12
									41.1	-0.5	27.5	4.8	0.09	
									41.1	2.0	23.7	4.8	0.09	
8	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	110	-3.9	-2.1	38.7	1.7	0.00	0.13
									33.1	-1.2	35.0	1.7	0.00	
									33.1	-0.4	31.2	1.7	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	75	7.1	-1.7	31.1	1.0	0.00	0.12
									36.1	-1.1	27.3	1.0	0.00	
									36.1	-0.6	23.6	1.0	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-151	27.7	-2.0	18.8	2.6	0.10	0.14
									43.6	-0.7	15.0	2.6	0.13	
									43.6	0.7	11.3	2.6	0.12	
11	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-169	24.3	-2.4	20.6	2.9	0.10	0.15
									42.1	-0.8	16.8	2.9	0.13	
									42.1	0.7	13.1	2.9	0.12	
12	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	209	-8.6	-2.8	43.5	3.3	0.00	0.16
									33.6	-1.0	39.8	3.3	0.00	
									33.6	0.7	36.0	3.3	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	227	-5.1	-2.4	41.7	2.9	0.00	0.16
									35.1	-0.8	37.9	2.9	0.00	
									35.1	0.7	34.2	2.9	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	2	20.2	-1.7	24.7	2.3	0.00	0.11
									42.4	-0.5	20.9	2.3	0.00	
									42.4	0.7	17.2	2.3	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	116	10.4	-1.8	31.6	2.4	0.00	0.13
									39.8	-0.6	27.8	2.4	0.00	
									39.8	0.7	24.0	2.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	56	-1.1	-3.1	37.6	3.6	0.00	0.12
									34.8	-1.2	33.9	3.6	0.00	
									34.8	0.7	30.1	3.6	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-58	8.8	-3.0	30.7	3.5	0.04	0.12
									37.4	-1.1	27.0	3.5	0.09	
									37.4	0.7	23.2	3.5	0.08	
18	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	45	15.7	-4.3	51.1	5.2	0.00	0.19
									63.7	-1.5	45.3	5.2	0.00	
									63.7	1.2	39.4	5.2	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	29	9.6	-2.4	31.2	2.9	0.00	0.11
									38.6	-0.8	27.4	2.9	0.00	
									38.6	0.7	23.6	2.9	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	29	9.6	-2.4	31.2	2.9	0.00	0.11
									38.6	-0.8	27.4	2.9	0.00	
									38.6	0.7	23.6	2.9	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 51 (D 187)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	40	91.9	-0.4	-19.4	1.6	0.00	0.21
									91.9	0.5	-27.8	1.6	0.00	
									62.4	1.3	-36.2	1.6	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	546	1.00	106	-66	44.7	-0.0	-18.7	0.2	0.10	0.12
									44.7	0.1	-22.5	0.2	0.10	
									20.9	0.2	-26.3	0.2	0.06	

3	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-27	42.3	-0.9	-16.4	2.1	0.09	0.11
			42.3	0.2	-20.2	2.1	0.09	
			20.9	1.3	-24.0	2.1	0.05	
4	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	102	32.5	-0.3	2.7	1.1	0.00	0.10
			33.1	0.3	-1.0	1.1	0.00	
			31.4	0.9	-4.8	1.1	0.00	
5	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	63	34.9	0.6	0.4	-0.8	0.00	0.09
			34.9	0.2	-3.3	-0.8	0.00	
			31.3	-0.2	-7.1	-0.8	0.00	
6	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-66	44.1	1.2	-14.7	-2.4	0.10	0.12
			44.1	-0.0	-18.5	-2.4	0.10	
			24.5	-1.3	-22.3	-2.4	0.07	
7	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-28	41.1	1.4	-9.0	-2.6	0.09	0.10
			41.1	0.0	-12.7	-2.6	0.09	
			27.6	-1.4	-16.5	-2.6	0.06	
8	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	102	33.1	-1.6	-1.3	3.7	0.00	0.11
			33.1	0.4	-5.0	3.7	0.00	
			27.8	2.4	-8.8	3.7	0.00	
9	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	63	36.1	-1.8	-7.0	4.0	0.00	0.11
			36.1	0.3	-10.8	4.0	0.00	
			24.6	2.5	-14.6	4.0	0.00	
10	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-132	43.6	-0.1	-17.5	0.4	0.11	0.13
			43.6	0.1	-21.3	0.4	0.11	
			21.1	0.3	-25.0	0.4	0.07	
11	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-140	42.1	-0.2	-15.8	0.7	0.11	0.13
			42.1	0.1	-19.5	0.7	0.12	
			21.4	0.5	-23.3	0.7	0.08	
12	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	168	33.6	-0.2	1.5	1.0	0.00	0.12
			33.8	0.3	-2.3	1.0	0.00	
			31.2	0.8	-6.0	1.0	0.00	
13	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	176	35.1	-0.1	-0.2	0.7	0.00	0.12
			35.1	0.2	-4.0	0.7	0.00	
			30.8	0.6	-7.8	0.7	0.00	
14	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-15	42.4	-0.0	-13.5	0.1	0.08	0.10
			42.4	0.0	-17.3	0.1	0.08	
			24.1	0.1	-21.0	0.1	0.05	
15	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	78	39.8	-0.0	-8.3	0.2	0.00	0.10
			39.8	0.1	-12.1	0.2	0.00	
			27.0	0.2	-15.9	0.2	0.00	
16	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	50	34.8	-0.3	-2.5	1.2	0.00	0.09
			34.8	0.3	-6.3	1.2	0.00	
			28.2	1.0	-10.0	1.2	0.00	
17	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-42	37.4	-0.3	-7.7	1.1	0.08	0.09
			37.4	0.3	-11.4	1.1	0.08	
			25.2	0.9	-15.2	1.1	0.06	
18	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	28	63.7	-0.3	-13.4	1.1	0.00	0.15
			63.7	0.3	-19.3	1.1	0.00	
			43.3	0.9	-25.1	1.1	0.00	
19	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	18	38.6	-0.2	-8.0	0.7	0.00	0.09
			38.6	0.2	-11.8	0.7	0.00	
			26.1	0.5	-15.5	0.7	0.00	
20	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	18	38.6	-0.2	-8.0	0.7	0.00	0.09
			38.6	0.2	-11.8	0.7	0.00	
			26.1	0.5	-15.5	0.7	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 52 (D 188)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	2					62.4	-0.6	-112.4	1.9	0.00	0.27
							62.4	0.4	-120.8	1.9	0.00	
							-65.6	1.4	-129.2	1.9	0.00	
2	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-86					20.9	-0.6	-55.8	3.0	0.06	0.17
							20.9	1.0	-59.6	3.0	0.11	
							-42.3	2.6	-63.4	3.0	0.11	
3	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	-48					20.9	0.6	-53.2	-1.6	0.05	0.15
							20.9	-0.3	-56.9	-1.6	0.09	
							-39.4	-1.1	-60.7	-1.6	0.09	
4	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	89					31.4	0.1	-38.3	-1.5	0.00	0.13
							31.4	-0.7	-42.1	-1.5	0.00	
							-13.3	-1.5	-45.9	-1.5	0.00	
5	HEB 360 4 1.00 546 1.00 106	50					31.3	-1.0	-41.0	3.0	0.00	0.12
							31.3	0.6	-44.8	3.0	0.00	

6	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	-83	-16.1	2.2	-48.5	3.0	0.00	0.18
					24.5	-2.0	-53.8	8.3	0.07	
					24.5	2.3	-57.5	8.3	0.12	
					-36.5	6.7	-61.3	8.3	0.12	
7	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	-42	27.6	-2.2	-49.3	8.3	0.07	0.15
					27.6	2.2	-53.1	8.3	0.09	
					-28.6	6.6	-56.8	8.3	0.09	
					27.8	1.6	-40.4	-6.8	0.00	
8	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	86	27.8	-2.0	-44.2	-6.8	0.00	0.14
					-19.1	-5.6	-48.0	-6.8	0.00	
					24.6	1.7	-44.9	-6.8	0.00	
					24.6	-1.9	-48.6	-6.8	0.00	
9	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	45	-26.9	-5.5	-52.4	-6.8	0.00	0.14
					21.1	-0.5	-55.2	2.1	0.08	
					21.1	0.6	-59.0	2.1	0.12	
					-41.4	1.7	-62.7	2.1	0.12	
10	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	-135	21.4	-0.3	-53.5	0.3	0.08	0.17
					21.4	-0.1	-57.3	0.3	0.11	
					-39.3	-0.0	-61.1	0.3	0.11	
					31.2	0.1	-39.0	-0.7	0.00	
11	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	-138	31.2	-0.3	-42.8	-0.7	0.00	0.13
					-14.1	-0.6	-46.5	-0.7	0.00	
					30.8	-0.2	-40.7	1.2	0.00	
					30.8	0.5	-44.4	1.2	0.00	
12	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	138	-16.3	1.1	-48.2	1.2	0.00	0.14
					24.1	-0.7	-52.1	4.0	0.06	
					24.1	1.4	-55.8	4.0	0.09	
					-35.1	3.5	-59.6	4.0	0.09	
13	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	140	27.0	-0.6	-47.7	3.7	0.00	0.13
					27.0	1.4	-51.5	3.7	0.00	
					-27.5	3.3	-55.3	3.7	0.00	
					28.2	0.2	-42.1	-2.5	0.00	
14	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	38	28.2	-1.1	-45.9	-2.5	0.00	0.12
					-20.5	-2.4	-49.7	-2.5	0.00	
					25.2	0.1	-46.5	-2.2	0.06	
					25.2	-1.1	-50.2	-2.2	0.07	
15	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	-44	-28.0	-2.2	-54.0	-2.2	0.07	0.13
					43.3	-0.4	-77.9	1.3	0.00	
					43.3	0.3	-83.7	1.3	0.00	
					-45.5	1.0	-89.6	1.3	0.00	
16	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	2	26.1	-0.2	-47.1	0.7	0.00	0.11
					26.1	0.2	-50.9	0.7	0.00	
					-27.8	0.5	-54.6	0.7	0.00	
					26.1	-0.2	-47.1	0.7	0.00	
17	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	1	26.1	0.2	-50.9	0.7	0.00	0.11
					-27.8	0.5	-54.6	0.7	0.00	
					26.1	-0.2	-47.1	0.7	0.00	
					26.1	0.2	-50.9	0.7	0.00	
18	HEB 360 4 1.00	546 1.00	106	1	-27.8	0.5	-54.6	0.7	0.00	0.11
					26.1	-0.2	-47.1	0.7	0.00	
					26.1	0.2	-50.9	0.7	0.00	
					-27.8	0.5	-54.6	0.7	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 53 (D 189)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-131	-65.6	-1.1	66.8	0.4	0.16	0.21
									5.5	-0.8	56.9	0.4	0.16	
									5.5	-0.5	47.0	0.4	0.05	
2	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-159	-42.3	2.5	42.0	-5.2	0.13	0.17
									4.6	-0.8	37.5	-5.2	0.14	
									4.6	-4.0	33.1	-5.2	0.07	
3	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-117	-39.4	-2.6	41.9	4.0	0.11	0.15
									7.3	-0.1	37.4	4.0	0.11	
									7.3	2.5	33.0	4.0	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	50	-13.3	-3.3	15.1	5.5	0.00	0.07
									0.0	0.1	10.6	5.5	0.00	
									0.0	3.6	6.2	5.5	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	8	-16.1	1.7	15.2	-3.7	0.00	0.06
									-2.7	-0.6	10.7	-3.7	0.00	
									-2.7	-2.9	6.3	-3.7	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-150	-36.5	8.1	32.7	-15.5	0.14	0.20
									-1.2	-1.6	28.3	-15.5	0.16	
									-1.2	-11.2	23.8	-15.5	0.09	
7	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-100	-28.6	7.8	24.7	-15.0	0.11	0.16
									-3.4	-1.5	20.2	-15.0	0.13	
									-3.4	-10.9	15.8	-15.0	0.08	
8	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	40	-19.1	-8.9	24.3	15.8	0.00	0.13

									5.8	0.9	19.9	15.8	0.00	
									5.8	10.8	15.4	15.8	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-10	-26.9	-8.7	32.4	15.3	0.09	0.14
									8.0	0.9	27.9	15.3	0.10	
									8.0	10.5	23.5	15.3	0.06	
10	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-201	-41.4	1.2	39.5	-3.0	0.13	0.17
									2.3	-0.7	35.0	-3.0	0.14	
									2.3	-2.6	30.6	-3.0	0.07	
11	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-199	-39.3	-1.2	37.0	1.4	0.13	0.15
									1.4	-0.4	32.5	1.4	0.13	
									1.4	0.5	28.1	1.4	0.06	
12	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	91	-14.1	-2.1	17.6	3.4	0.00	0.07
									2.3	0.1	13.1	3.4	0.00	
									2.3	2.2	8.7	3.4	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	89	-16.2	0.4	20.0	-1.1	0.00	0.07
									3.2	-0.3	15.6	-1.1	0.00	
									3.2	-0.9	11.1	-1.1	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-102	-35.1	3.7	35.6	-7.5	0.11	0.15
									3.8	-1.0	31.1	-7.5	0.11	
									3.8	-5.7	26.7	-7.5	0.06	
15	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-15	-27.5	3.5	29.7	-6.9	0.07	0.11
									4.1	-0.8	25.3	-6.9	0.08	
									4.1	-5.2	20.8	-6.9	0.03	
16	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-8	-20.5	-4.6	21.5	7.9	0.06	0.09
									0.8	0.3	17.0	7.9	0.06	
									0.8	5.2	12.6	7.9	0.03	
17	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-95	-28.0	-4.4	27.3	7.3	0.10	0.12
									0.5	0.2	22.9	7.3	0.10	
									0.5	4.7	18.4	7.3	0.05	
18	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-91	-45.5	-0.7	46.3	0.3	0.11	0.14
									3.8	-0.6	39.4	0.3	0.11	
									3.8	-0.4	32.5	0.3	0.03	
19	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-55	-27.8	-0.4	28.5	0.2	0.07	0.09
									2.3	-0.3	24.1	0.2	0.07	
									2.3	-0.2	19.6	0.2	0.02	
20	HEB	360	4	1.00	546	1.00	125	-55	-27.8	-0.4	28.5	0.2	0.07	0.09
									2.3	-0.3	24.1	0.2	0.07	
									2.3	-0.2	19.6	0.2	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 54 (D 190)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-143	-42.8	-0.2	-65.1	3.9	0.12	0.29
									-42.8	1.4	-71.3	3.9	0.23	
									-98.4	2.9	-77.5	3.9	0.23	
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-113	-22.9	-3.2	-33.0	7.7	0.09	0.17
									-22.9	-0.2	-35.7	7.7	0.13	
									-50.8	2.8	-38.5	7.7	0.13	
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-83	-23.6	1.8	-26.9	-1.9	0.07	0.14
									-23.6	1.1	-29.7	-1.9	0.11	
									-46.7	0.4	-32.4	-1.9	0.11	
4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-7	-13.1	3.2	-21.2	-4.7	0.04	0.10
									-13.1	1.3	-24.0	-4.7	0.07	
									-31.8	-0.5	-26.8	-4.7	0.06	
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-37	-12.4	-1.9	-27.3	4.9	0.04	0.11
									-12.4	0.1	-30.1	4.9	0.08	
									-35.9	2.0	-32.8	4.9	0.08	
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-121	-18.5	-8.6	-38.0	17.9	0.10	0.20
									-18.5	-1.6	-40.8	17.9	0.16	
									-50.3	5.4	-43.6	17.9	0.15	
7	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-98	-15.3	-8.2	-36.3	17.0	0.09	0.19
									-15.3	-1.5	-39.1	17.0	0.14	
									-45.8	5.1	-41.9	17.0	0.13	
8	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	2	-17.5	8.5	-16.1	-14.9	0.00	0.13
									-17.5	2.7	-18.9	-14.9	0.00	
									-32.3	-3.1	-21.7	-14.9	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-21	-20.7	8.1	-17.8	-14.0	0.08	0.14
									-20.7	2.7	-20.6	-14.0	0.11	
									-36.8	-2.8	-23.4	-14.0	0.08	
10	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-142	-24.1	-1.8	-35.2	5.0	0.09	0.17
									-24.1	0.1	-38.0	5.0	0.14	
									-53.7	2.1	-40.8	5.0	0.14	

11	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-144	-23.6	1.1	-34.9	-0.9	0.09	0.17
									-23.6	0.8	-37.7	-0.9	0.14	
									-53.0	0.4	-40.4	-0.9	0.13	
12	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	22	-12.0	1.8	-18.9	-1.9	0.00	0.09
									-12.0	1.0	-21.7	-1.9	0.00	
									-28.9	0.3	-24.5	-1.9	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	24	-12.4	-1.2	-19.3	4.0	0.00	0.09
									-12.4	0.4	-22.1	4.0	0.00	
									-29.6	1.9	-24.8	4.0	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-82	-20.5	-5.0	-30.1	11.5	0.08	0.16
									-20.5	-0.5	-32.8	11.5	0.13	
									-46.1	3.9	-35.6	11.5	0.12	
15	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-32	-17.0	-4.8	-25.3	11.2	0.06	0.13
									-17.0	-0.5	-28.1	11.2	0.10	
									-38.9	3.9	-30.8	11.2	0.09	
16	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-38	-15.5	5.0	-24.1	-8.4	0.06	0.13
									-15.5	1.7	-26.9	-8.4	0.10	
									-36.5	-1.6	-29.7	-8.4	0.08	
17	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-87	-19.0	4.8	-28.9	-8.1	0.08	0.15
									-19.0	1.6	-31.7	-8.1	0.12	
									-43.7	-1.6	-34.4	-8.1	0.11	
18	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-99	-29.7	-0.1	-45.1	2.7	0.08	0.20
									-29.7	0.9	-49.4	2.7	0.16	
									-68.2	2.0	-53.7	2.7	0.16	
19	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-60	-18.0	-0.0	-27.1	1.5	0.05	0.12
									-18.0	0.6	-29.9	1.5	0.09	
									-41.3	1.2	-32.6	1.5	0.09	
20	HEB	360	4	1.00	517	1.00	78	-60	-18.0	-0.0	-27.1	1.5	0.05	0.12
									-18.0	0.6	-29.9	1.5	0.09	
									-41.3	1.2	-32.6	1.5	0.09	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 55 (D 191)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	75	-98.5	-0.0	137.9	4.4	0.00	0.35
									38.8	2.3	129.5	4.4	0.00	
									38.8	4.7	121.1	4.4	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-1	-50.8	1.2	73.3	0.5	0.09	0.17
									22.9	1.5	69.6	0.5	0.10	
									22.9	1.7	65.8	0.5	0.05	
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	14	-46.8	-0.6	67.5	2.6	0.00	0.16
									20.8	0.8	63.7	2.6	0.00	
									20.8	2.1	60.0	2.6	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	65	-31.8	-1.3	43.0	3.1	0.00	0.12
									9.7	0.4	39.2	3.1	0.00	
									9.7	2.1	35.4	3.1	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	49	-35.9	0.5	48.8	1.1	0.00	0.13
									11.8	1.1	45.0	1.1	0.00	
									11.8	1.7	41.3	1.1	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-1	-50.4	3.1	71.6	-1.7	0.10	0.18
									21.5	2.2	67.8	-1.7	0.10	
									21.5	1.3	64.0	-1.7	0.04	
7	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	14	-45.9	2.9	64.2	-1.6	0.00	0.16
									18.2	2.1	60.4	-1.6	0.00	
									18.2	1.2	56.7	-1.6	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	65	-32.3	-3.2	44.7	5.4	0.00	0.13
									11.1	-0.3	41.0	5.4	0.00	
									11.1	2.5	37.2	5.4	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	49	-36.8	-3.0	52.1	5.2	0.00	0.14
									14.4	-0.2	48.3	5.2	0.00	
									14.4	2.6	44.6	5.2	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-19	-53.7	0.6	78.3	1.1	0.10	0.19
									25.2	1.2	74.5	1.1	0.11	
									25.2	1.8	70.7	1.1	0.06	
11	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-21	-53.0	-0.7	77.5	2.4	0.10	0.19
									25.2	0.6	73.7	2.4	0.11	
									25.2	1.9	70.0	2.4	0.06	
12	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	82	-28.9	-0.7	38.0	2.5	0.00	0.11
									7.4	0.7	34.3	2.5	0.00	
									7.4	2.0	30.5	2.5	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	84	-29.7	0.6	38.8	1.2	0.00	0.12
									7.5	1.2	35.0	1.2	0.00	

14	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	19	7.5	1.9	31.3	1.2	0.00	0.16
					-46.2	2.0	65.4	-0.4	0.00	
					19.1	1.8	61.6	-0.4	0.00	
15	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	50	19.1	1.6	57.8	-0.4	0.00	0.14
					-38.9	2.0	53.5	-0.3	0.00	
					13.8	1.8	49.7	-0.3	0.00	
16	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	44	13.8	1.7	46.0	-0.3	0.00	0.13
					-36.5	-2.1	51.0	4.0	0.00	
					13.5	0.0	47.2	4.0	0.00	
17	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	13	13.5	2.2	43.4	4.0	0.00	0.15
					-43.7	-2.1	62.8	4.0	0.00	
					18.9	0.0	59.0	4.0	0.00	
18	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	52	18.9	2.1	55.3	4.0	0.00	0.24
					-68.3	-0.0	95.6	3.1	0.00	
					26.9	1.6	89.8	3.1	0.00	
19	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	32	26.9	3.2	83.9	3.1	0.00	0.15
					-41.3	-0.0	58.2	1.8	0.00	
					16.3	0.9	54.4	1.8	0.00	
20	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	32	16.3	1.9	50.6	1.8	0.00	0.15
					-41.3	-0.0	58.2	1.8	0.00	
					16.3	0.9	54.4	1.8	0.00	
					16.3	1.9	50.6	1.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 56 (D 192)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	50				38.8	3.3	52.0	-5.4	0.00	0.22
								85.0	0.4	43.5	-5.4	0.00	
								85.0	-2.5	35.1	-5.4	0.00	
2	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-16				22.9	1.4	30.6	-2.9	0.05	0.13
								51.4	-0.2	26.8	-2.9	0.10	
								51.4	-1.7	23.1	-2.9	0.10	
3	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-2				20.8	1.5	27.8	-2.5	0.04	0.11
								46.2	0.2	24.0	-2.5	0.09	
								46.2	-1.1	20.2	-2.5	0.09	
4	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	57				9.7	1.3	13.5	-1.5	0.00	0.07
								20.0	0.5	9.7	-1.5	0.00	
								20.0	-0.3	5.9	-1.5	0.00	
5	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	44				11.8	1.1	16.3	-1.9	0.00	0.07
								25.1	0.1	12.5	-1.9	0.00	
								25.1	-0.9	8.7	-1.9	0.00	
6	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-10				21.5	1.2	28.9	-3.1	0.05	0.12
								48.2	-0.5	25.1	-3.1	0.10	
								48.2	-2.2	21.4	-3.1	0.10	
7	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	8				18.2	1.1	24.6	-2.8	0.00	0.10
								40.3	-0.4	20.8	-2.8	0.00	
								40.3	-1.9	17.1	-2.8	0.00	
8	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	52				11.1	1.5	15.2	-1.3	0.00	0.07
								23.2	0.9	11.4	-1.3	0.00	
								23.2	0.2	7.6	-1.3	0.00	
9	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	34				14.4	1.6	19.4	-1.6	0.00	0.09
								31.1	0.8	15.7	-1.6	0.00	
								31.1	-0.1	11.9	-1.6	0.00	
10	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-31				25.2	1.3	32.1	-2.3	0.06	0.14
								55.3	0.1	28.4	-2.3	0.11	
								55.3	-1.2	24.6	-2.3	0.11	
11	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-32				25.2	1.2	31.2	-1.5	0.06	0.13
								54.2	0.4	27.4	-1.5	0.11	
								54.2	-0.4	23.6	-1.5	0.11	
12	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	72				7.4	1.4	11.9	-2.1	0.00	0.06
								16.0	0.3	8.1	-2.1	0.00	
								16.0	-0.8	4.4	-2.1	0.00	
13	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	73				7.5	1.4	12.9	-2.8	0.00	0.07
								17.1	-0.1	9.1	-2.8	0.00	
14	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	7				17.1	-1.6	5.4	-2.8	0.00	0.11
								19.1	1.4	26.6	-3.4	0.00	
								43.3	-0.4	22.8	-3.4	0.00	
15	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	38				43.3	-2.2	19.0	-3.4	0.00	0.10
								13.8	1.5	20.8	-3.6	0.00	
								31.8	-0.4	17.0	-3.6	0.00	
16	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	35				31.8	-2.3	13.3	-3.6	0.00	0.08
								13.5	1.3	17.5	-1.0	0.00	

									28.1	0.7	13.7	-1.0	0.00	
									28.1	0.2	10.0	-1.0	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	4	18.8	1.2	23.3	-0.8	0.00	0.10
									39.5	0.8	19.5	-0.8	0.00	
									39.5	0.3	15.7	-0.8	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	35	26.9	2.3	36.0	-3.7	0.00	0.15
									58.9	0.3	30.2	-3.7	0.00	
									58.9	-1.7	24.3	-3.7	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	21	16.3	1.3	22.0	-2.2	0.00	0.09
									35.7	0.2	18.3	-2.2	0.00	
									35.7	-1.0	14.5	-2.2	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	21	16.3	1.3	22.0	-2.2	0.00	0.09
									35.7	0.2	18.3	-2.2	0.00	
									35.7	-1.0	14.5	-2.2	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 57 (D 193)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	31	85.0	-3.6	-48.4	3.3	0.00	0.23
									85.0	-1.9	-56.9	3.3	0.00	
									24.7	-0.2	-65.3	3.3	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-25	51.4	-2.3	-5.6	5.3	0.11	0.13
									51.4	0.5	-9.3	5.3	0.11	
									41.5	3.3	-13.1	5.3	0.09	
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-13	46.2	-1.6	-10.1	1.4	0.09	0.11
									46.2	-0.8	-13.9	1.4	0.09	
									31.5	-0.0	-17.7	1.4	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	50	20.0	-0.6	-34.7	-2.8	0.00	0.11
									20.0	-2.1	-38.4	-2.8	0.00	
									-20.8	-3.5	-42.2	-2.8	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	38	25.1	-1.4	-30.1	1.1	0.00	0.10
									25.1	-0.8	-33.9	1.1	0.00	
									-10.8	-0.2	-37.7	1.1	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-16	48.2	-2.9	-8.9	8.3	0.10	0.14
									48.2	1.5	-12.6	8.3	0.12	
									34.8	6.0	-16.4	8.3	0.09	
7	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	2	40.3	-2.6	-16.2	7.0	0.00	0.12
									40.3	1.2	-20.0	7.0	0.00	
									19.1	4.9	-23.8	7.0	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	42	23.2	-0.1	-31.4	-5.8	0.00	0.12
									23.2	-3.1	-35.1	-5.8	0.00	
									-14.1	-6.2	-38.9	-5.8	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	23	31.1	-0.4	-24.0	-4.5	0.00	0.12
									31.1	-2.8	-27.8	-4.5	0.00	
									1.6	-5.1	-31.6	-4.5	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-36	55.3	-1.7	-2.2	2.3	0.11	0.13
									55.3	-0.5	-6.0	2.3	0.11	
									49.0	0.7	-9.8	2.3	0.10	
11	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-36	54.2	-0.8	-3.2	-2.2	0.11	0.14
									54.2	-1.9	-7.0	-2.2	0.12	
									46.8	-3.1	-10.8	-2.2	0.11	
12	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	62	16.0	-1.3	-38.0	0.3	0.00	0.11
									16.0	-1.1	-41.8	0.3	0.00	
									-28.3	-1.0	-45.6	0.3	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	61	17.2	-2.2	-37.0	4.8	0.00	0.12
									17.2	0.3	-40.8	4.8	0.00	
									-26.1	2.9	-44.6	4.8	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-3	43.3	-2.9	-13.2	8.4	0.09	0.13
									43.3	1.5	-17.0	8.4	0.10	
									25.2	6.0	-20.8	8.4	0.07	
15	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	26	31.8	-3.1	-23.7	9.1	0.00	0.13
									31.8	1.8	-27.5	9.1	0.00	
									2.7	6.6	-31.2	9.1	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	29	28.1	-0.0	-27.0	-5.8	0.00	0.12
									28.1	-3.1	-30.8	-5.8	0.00	
									-4.5	-6.2	-34.5	-5.8	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-1	39.5	0.1	-16.6	-6.6	0.07	0.13
									39.5	-3.3	-20.3	-6.6	0.10	
									18.0	-6.8	-24.1	-6.6	0.06	
18	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	21	58.9	-2.5	-33.6	2.3	0.00	0.16
									58.9	-1.3	-39.4	2.3	0.00	
									17.1	-0.1	-45.3	2.3	0.00	

19	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	13	35.7	-1.5	-20.1	1.3	0.00	0.10
									35.7	-0.8	-23.9	1.3	0.00	
									10.3	-0.1	-27.7	1.3	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	13	35.7	-1.5	-20.1	1.3	0.00	0.10
									35.7	-0.8	-23.9	1.3	0.00	
									10.3	-0.1	-27.7	1.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 58 (D 194)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-4	24.7	-2.7	-24.4	4.5	0.06	0.10
									24.7	-0.0	-34.0	4.5	0.06	
									-16.4	2.7	-43.6	4.5	0.04	
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-36	41.4	3.4	-42.0	-5.5	0.10	0.15
									41.4	0.1	-46.3	-5.5	0.10	
									-14.6	-3.3	-50.6	-5.5	0.05	
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-26	31.5	-1.1	-31.3	1.8	0.07	0.10
									31.5	-0.0	-35.6	1.8	0.07	
									-11.6	1.1	-39.9	1.8	0.03	
4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	33	-20.8	-5.7	22.1	9.4	0.00	0.10
									0.8	-0.1	17.8	9.4	0.00	
									0.8	5.6	13.5	9.4	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	23	-10.8	-1.2	11.4	2.0	0.00	0.04
									-2.2	0.0	7.1	2.0	0.00	
									-2.2	1.2	2.8	2.0	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-27	34.8	7.1	-35.8	-11.5	0.10	0.15
									34.8	0.2	-40.1	-11.5	0.10	
									-13.8	-6.8	-44.4	-11.5	0.06	
7	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-9	19.1	5.7	-19.8	-9.2	0.06	0.09
									19.1	0.2	-24.1	-9.2	0.06	
									-10.1	-5.4	-28.4	-9.2	0.04	
8	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	24	-14.1	-9.4	15.9	15.3	0.00	0.10
									-0.1	-0.2	11.6	15.3	0.00	
									-0.1	9.1	7.3	15.3	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	6	1.6	-8.0	-0.1	13.0	0.00	0.07
									1.6	-0.2	-4.4	13.0	0.00	
									-3.8	7.7	-8.7	13.0	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-45	48.9	-0.0	-49.9	0.2	0.10	0.15
									48.9	0.1	-54.2	0.2	0.10	
									-16.6	0.2	-58.5	0.2	0.04	
11	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-43	46.8	-5.2	-47.6	8.7	0.12	0.17
									46.8	0.1	-51.9	8.7	0.12	
									-16.0	5.3	-56.2	8.7	0.06	
12	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	42	-28.2	-2.3	29.9	3.6	0.00	0.10
									2.7	-0.1	25.6	3.6	0.00	
									2.7	2.1	21.3	3.6	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	40	-26.1	2.8	27.6	-4.9	0.00	0.10
									2.2	-0.1	23.3	-4.9	0.00	
									2.2	-3.0	19.0	-4.9	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-17	25.2	7.0	-25.4	-11.5	0.08	0.12
									25.2	0.0	-29.7	-11.5	0.08	
									-10.7	-6.9	-34.0	-11.5	0.05	
15	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	9	2.7	7.8	-2.1	-13.0	0.00	0.07
									2.7	-0.0	-6.4	-13.0	0.00	
									-5.1	-7.9	-10.8	-13.0	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	14	-4.5	-9.3	5.5	15.3	0.00	0.08
									-2.3	-0.1	1.2	15.3	0.00	
									-3.1	9.2	-3.1	15.3	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-12	18.0	-10.2	-17.8	16.8	0.08	0.12
									18.0	0.0	-22.1	16.8	0.08	
									-8.8	10.2	-26.4	16.8	0.06	
18	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-2	17.1	-1.9	-16.9	3.1	0.04	0.07
									17.1	-0.0	-23.6	3.1	0.04	
									-11.4	1.9	-30.3	3.1	0.03	
19	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-1	10.3	-1.2	-10.0	1.9	0.02	0.04
									10.3	-0.0	-14.3	1.9	0.02	
									-6.9	1.2	-18.6	1.9	0.02	
20	HEB	360	4	1.00	517	1.00	121	-1	10.3	-1.2	-10.0	1.9	0.02	0.04
									10.3	-0.0	-14.3	1.9	0.02	
									-6.9	1.2	-18.6	1.9	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 59 (D 195)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
----	--	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	------

1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-65	-18.9	-1.5	-42.8	6.5	0.06	0.17
									-18.9	1.0	-46.3	6.5	0.13	
									-55.3	3.6	-49.8	6.5	0.13	
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-99	-15.4	-3.9	-26.0	8.9	0.07	0.14
									-15.4	-0.3	-27.7	8.9	0.11	
									-37.1	3.2	-29.4	8.9	0.11	
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-70	-13.1	1.5	-18.9	-0.8	0.05	0.09
									-13.1	1.2	-20.6	-0.8	0.08	
									-29.3	0.9	-22.3	-0.8	0.07	
4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	43	-1.2	2.6	-10.1	-3.7	0.00	0.06
									-1.2	1.2	-11.8	-3.7	0.00	
									-10.4	-0.2	-13.5	-3.7	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	14	-3.4	-2.7	-17.2	6.1	0.00	0.07
									-3.4	-0.3	-18.9	6.1	0.00	
									-18.3	2.1	-20.6	6.1	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-94	-13.8	-9.7	-31.2	19.3	0.09	0.18
									-13.8	-2.1	-32.9	19.3	0.14	
									-39.7	5.5	-34.6	19.3	0.12	
7	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-60	-10.2	-9.4	-28.6	18.4	0.08	0.16
									-10.2	-2.1	-30.3	18.4	0.12	
									-34.0	5.1	-32.0	18.4	0.10	
8	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	38	-2.7	8.5	-4.9	-14.0	0.00	0.09
									-2.7	3.0	-6.6	-14.0	0.00	
									-7.9	-2.5	-8.3	-14.0	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	4	-6.3	8.1	-7.5	-13.1	0.00	0.09
									-6.3	3.0	-9.2	-13.1	0.00	
									-13.5	-2.2	-10.9	-13.1	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-79	-14.2	-2.6	-23.9	6.6	0.06	0.12
									-14.2	0.0	-25.6	6.6	0.09	
									-34.3	2.6	-27.3	6.6	0.09	
11	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-44	-11.2	0.4	-19.7	0.9	0.03	0.08
									-11.2	0.7	-21.4	0.9	0.07	
									-28.0	1.1	-23.1	0.9	0.07	
12	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	23	-2.3	1.4	-12.2	-1.3	0.00	0.05
									-2.3	0.9	-13.9	-1.3	0.00	
									-13.3	0.4	-15.6	-1.3	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-13	-5.3	-1.6	-16.4	4.4	0.02	0.06
									-5.3	0.1	-18.1	4.4	0.05	
									-19.5	1.9	-19.8	4.4	0.05	
14	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-97	-14.5	-5.6	-26.2	12.4	0.08	0.15
									-14.5	-0.8	-27.9	12.4	0.12	
									-36.5	4.1	-29.6	12.4	0.11	
15	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-77	-11.9	-5.3	-24.0	11.7	0.07	0.13
									-11.9	-0.7	-25.7	11.7	0.10	
									-32.0	3.9	-27.4	11.7	0.09	
16	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	41	-2.0	4.4	-9.9	-7.1	0.00	0.07
									-2.0	1.6	-11.6	-7.1	0.00	
									-11.1	-1.1	-13.3	-7.1	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	21	-4.7	4.1	-12.1	-6.4	0.00	0.07
									-4.7	1.6	-13.8	-6.4	0.00	
									-15.5	-0.9	-15.5	-6.4	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-45	-13.2	-1.0	-29.7	4.5	0.04	0.12
									-13.2	0.7	-32.1	4.5	0.09	
									-38.4	2.5	-34.6	4.5	0.09	
19	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-28	-8.3	-0.6	-18.0	2.6	0.02	0.07
									-8.3	0.4	-19.7	2.6	0.06	
									-23.8	1.5	-21.5	2.6	0.06	
20	HEB	360	4	1.00	517	1.00	79	-28	-8.3	-0.6	-18.0	2.6	0.02	0.07
									-8.3	0.4	-19.7	2.6	0.06	
									-23.8	1.5	-21.5	2.6	0.06	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 60 (D 196)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	33	-55.3	1.1	62.3	1.0	0.00	0.17
									5.7	1.7	57.6	1.0	0.00	
									5.7	2.2	52.9	1.0	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-30	-37.1	1.9	45.6	-1.2	0.08	0.12
									8.8	1.2	43.3	-1.2	0.08	
									8.8	0.6	41.0	-1.2	0.03	
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-14	-29.3	-0.0	39.6	0.9	0.06	0.10
									10.3	0.5	37.3	0.9	0.06	

4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	58	10.3 -10.4 -3.4 -3.4	0.9 -1.0 0.2 1.3	35.0 8.9 6.6 4.3	0.9 2.2 2.2 2.2	0.03 0.00 0.00 0.00	0.05
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	43	-18.3 -4.9	0.9 0.9	14.9 12.6	0.0 0.0	0.00 0.00	0.06
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-22	-4.9 -39.7 2.2 2.2	1.0 3.7 2.0 0.3	10.3 41.8 39.5 37.2	0.0 -3.2 -3.2 -3.2	0.00 0.09 0.09 0.01	0.13
7	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-0	-34.0 -1.9 -1.9	3.4 1.9 0.4	32.6 30.3 28.0	-2.8 -2.8 -2.8	0.08 0.08 0.01	0.11
8	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	50	-7.9 3.1 3.1	-2.8 -0.6 1.6	12.7 10.4 8.1	4.2 4.2 4.2	0.00 0.00 0.00	0.05
9	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	29	-13.5 7.3 7.3	-2.5 -0.5 1.5	21.9 19.6 17.3	3.8 3.8 3.8	0.00 0.00 0.00	0.06
10	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-16	-34.3 9.6 9.6	1.4 1.0 0.6	43.7 41.4 39.1	-0.8 -0.8 -0.8	0.07 0.07 0.02	0.11
11	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	6	-28.0 9.0 9.0	0.1 0.4 0.7	37.2 34.9 32.6	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.09
12	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	45	-13.3 -4.2 -4.2	-0.5 0.4 1.3	10.8 8.5 6.2	1.7 1.7 1.7	0.00 0.00 0.00	0.05
13	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	23	-19.5 -3.6 -3.6	0.8 1.0 1.2	17.3 15.0 12.7	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.06
14	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-28	-36.5 5.6 5.6	2.6 1.6 0.6	42.0 39.7 37.4	-1.9 -1.9 -1.9	0.08 0.08 0.02	0.12
15	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-16	-32.0 1.7 1.7	2.5 1.6 0.8	34.1 31.8 29.5	-1.6 -1.6 -1.6	0.07 0.07 0.01	0.10
16	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	57	-11.1 -0.3 -0.3	-1.7 -0.2 1.3	12.5 10.2 7.9	2.8 2.8 2.8	0.00 0.00 0.00	0.05
17	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	45	-15.5 3.7 3.7	-1.5 -0.2 1.1	20.4 18.1 15.8	2.5 2.5 2.5	0.00 0.00 0.00	0.06
18	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	23	-38.4 4.0 4.0	0.8 1.2 1.6	43.3 40.0 36.7	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.12
19	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	14	-23.8 2.7 2.7	0.5 0.7 1.0	27.3 25.0 22.7	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.08
20	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	14	-23.8 2.7 2.7	0.5 0.7 1.0	27.3 25.0 22.7	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.08

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 61 (D 197)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	8	5.7 41.4 41.4	0.9 0.4 -0.2	38.4 33.7 29.0	-1.0 -1.0 -1.0	0.00 0.00 0.00	0.11
2	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-43	8.8 33.8 33.8	0.1 -0.1 -0.4	25.9 23.6 21.3	-0.5 -0.5 -0.5	0.03 0.07 0.07	0.09
3	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-30	10.3 32.2 32.2	0.4 0.2 0.1	23.0 20.7 18.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.03 0.07 0.06	0.08
4	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	51	-3.4 1.9 1.9	0.7 0.4 0.2	7.3 5.0 2.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.00 0.00 0.00	0.03
5	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	37	-4.9 3.5 3.5	0.4 0.1 -0.3	10.2 7.9 5.6	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.03
6	HEB	360	4	1.00	517	1.00	106	-30	2.2	-0.0	23.9	-0.8	0.01	0.08

7	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-6	25.1	-0.5	21.6	-0.8	0.06	0.05
					25.1	-0.9	19.3	-0.8	0.06	
					-1.9	0.1	19.2	-0.9	0.01	
					16.0	-0.4	16.9	-0.9	0.03	
8	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	38	16.0	-0.9	14.6	-0.9	0.03	0.04
					3.2	0.8	9.3	-0.1	0.00	
					10.6	0.8	7.0	-0.1	0.00	
					10.6	0.7	4.7	-0.1	0.00	
9	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	14	7.3	0.7	14.0	-0.0	0.00	0.05
					19.7	0.7	11.7	-0.0	0.00	
					19.7	0.7	9.4	-0.0	0.00	
10	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-36	9.6	0.0	26.0	0.1	0.03	0.09
					34.7	0.1	23.7	0.1	0.07	
					34.7	0.1	21.4	0.1	0.07	
11	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-17	9.0	0.1	23.6	0.5	0.02	0.08
					31.6	0.4	21.3	0.5	0.06	
					31.6	0.7	19.0	0.5	0.06	
12	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	43	-4.2	0.8	7.2	-1.0	0.00	0.03
					1.0	0.3	4.9	-1.0	0.00	
					1.0	-0.3	2.6	-1.0	0.00	
13	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	25	-3.6	0.7	9.6	-1.5	0.00	0.03
					4.1	-0.1	7.3	-1.5	0.00	
					4.1	-0.8	5.0	-1.5	0.00	
14	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-36	5.6	0.2	23.0	-1.0	0.02	0.08
					27.5	-0.3	20.7	-1.0	0.06	
					27.5	-0.9	18.4	-1.0	0.06	
15	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	-18	1.7	0.4	18.1	-1.5	0.01	0.06
					18.4	-0.4	15.8	-1.5	0.04	
					18.4	-1.2	13.5	-1.5	0.04	
16	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	43	-0.3	0.6	10.2	0.1	0.00	0.04
					8.1	0.6	7.9	0.1	0.00	
					8.1	0.7	5.6	0.1	0.00	
17	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	25	3.7	0.4	15.1	0.6	0.00	0.05
					17.3	0.7	12.8	0.6	0.00	
					17.3	1.0	10.5	0.6	0.00	
18	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	6	4.0	0.6	26.7	-0.7	0.00	0.08
					28.8	0.3	23.4	-0.7	0.00	
					28.8	-0.1	20.1	-0.7	0.00	
19	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	4	2.7	0.4	16.6	-0.5	0.00	0.05
					17.8	0.2	14.3	-0.5	0.00	
					17.8	-0.1	12.0	-0.5	0.00	
20	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106	4	2.7	0.4	16.6	-0.5	0.00	0.05
					17.8	0.2	14.3	-0.5	0.00	
					17.8	-0.1	12.0	-0.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 62 (D 198)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				-4	41.4	-1.3	13.6	-0.0	0.08	0.11
								50.8	-1.3	8.9	-0.0	0.10	
								50.8	-1.3	4.2	-0.0	0.10	
2	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				-46	33.8	-0.9	21.9	3.0	0.08	0.14
								54.6	0.6	19.6	3.0	0.12	
								54.6	2.2	17.3	3.0	0.12	
3	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				-37	32.2	-0.4	17.2	-0.5	0.07	0.11
								48.0	-0.6	14.9	-0.5	0.10	
								48.0	-0.9	12.6	-0.5	0.10	
4	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				43	1.9	-0.2	-11.0	-3.0	0.00	0.06
								1.9	-1.8	-13.3	-3.0	0.00	
								-12.2	-3.3	-15.6	-3.0	0.00	
5	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				35	3.5	-0.8	-6.3	0.5	0.00	0.03
								3.5	-0.5	-8.6	0.5	0.00	
								-5.7	-0.2	-10.9	0.5	0.00	
6	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				-28	25.1	-1.5	17.5	6.1	0.06	0.13
								41.1	1.7	15.2	6.1	0.10	
								41.1	5.0	12.9	6.1	0.10	
7	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				-4	16.0	-1.5	9.0	5.4	0.04	0.08
								23.1	1.4	6.7	5.4	0.06	
								23.1	4.2	4.4	5.4	0.06	
8	HEB 360 4 1.00	517 1.00	106				25	10.6	0.4	-6.5	-6.2	0.00	0.07
								10.6	-2.9	-8.8	-6.2	0.00	
								1.3	-6.1	-11.1	-6.2	0.00	

9	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	1	19.7	0.4	1.9	-5.4	0.00	0.08
			20.2	-2.5	-0.4	-5.4	0.00	
			19.3	-5.4	-2.7	-5.4	0.00	
10	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-44	34.7	-0.4	21.3	0.2	0.07	0.13
			54.8	-0.3	19.0	0.2	0.11	
			54.8	-0.2	16.7	0.2	0.11	
11	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-32	31.6	0.2	16.7	-3.7	0.06	0.13
			46.8	-1.7	14.4	-3.7	0.11	
			46.8	-3.7	12.1	-3.7	0.11	
12	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	41	1.0	-0.7	-10.4	-0.2	0.00	0.05
			1.0	-0.8	-12.7	-0.2	0.00	
			-12.4	-0.9	-15.0	-0.2	0.00	
13	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	29	4.1	-1.4	-5.7	3.7	0.00	0.04
			4.1	0.6	-8.0	3.7	0.00	
			-4.4	2.6	-10.3	3.7	0.00	
14	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-33	27.5	-1.5	17.3	6.0	0.06	0.13
15	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-11	43.4	1.7	15.0	6.0	0.11	
			43.4	4.8	12.7	6.0	0.11	
			18.4	-1.8	9.1	7.1	0.04	0.09
			25.6	1.9	6.8	7.1	0.07	
			25.6	5.7	4.5	7.1	0.07	
16	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	30	8.1	0.4	-6.3	-6.0	0.00	0.07
			8.1	-2.8	-8.6	-6.0	0.00	
			-1.0	-6.0	-10.9	-6.0	0.00	
17	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	9	17.3	0.7	1.8	-7.1	0.00	0.08
			17.7	-3.1	-0.5	-7.1	0.00	
			16.7	-6.8	-2.8	-7.1	0.00	
18	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-2	28.8	-0.9	9.4	-0.0	0.05	0.08
			35.2	-0.9	6.1	-0.0	0.07	
			35.2	-0.9	2.8	-0.0	0.07	
19	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-1	17.8	-0.6	5.5	-0.0	0.03	0.05
			21.2	-0.6	3.2	-0.0	0.04	
			21.2	-0.6	0.9	-0.0	0.04	
20	HEB 360 4 1.00 517 1.00 106	-1	17.8	-0.6	5.5	-0.0	0.03	0.05
			21.2	-0.6	3.2	-0.0	0.04	
			21.2	-0.6	0.9	-0.0	0.04	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 63 (D 199)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-7						50.8	-3.6	-51.4	5.1	0.11	0.17
								50.8	-0.5	-56.7	5.1	0.11	
								-17.4	2.5	-62.0	5.1	0.04	
2	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-41						54.5	2.0	-55.6	-2.9	0.12	0.17
								54.5	0.2	-58.2	-2.9	0.12	
								-15.5	-1.5	-60.8	-2.9	0.05	
3	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-37						48.0	-1.8	-48.7	2.6	0.10	0.15
								48.0	-0.3	-51.3	2.6	0.10	
								-13.7	1.3	-53.9	2.6	0.04	
4	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	35						-12.2	-4.9	13.4	7.1	0.00	0.07
								0.7	-0.6	10.7	7.1	0.00	
								0.7	3.6	8.1	7.1	0.00	
5	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	32						-5.7	-1.1	6.4	1.6	0.00	0.03
								-1.1	-0.1	3.8	1.6	0.00	
								-1.1	0.8	1.2	1.6	0.00	
6	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-20						41.1	5.3	-42.0	-7.8	0.10	0.15
								41.1	0.7	-44.6	-7.8	0.10	
								-12.6	-4.0	-47.2	-7.8	0.05	
7	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	2						23.0	4.4	-23.4	-6.4	0.00	0.09
								23.0	0.5	-26.0	-6.4	0.00	
								-8.2	-3.3	-28.6	-6.4	0.00	
8	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	14						1.3	-8.3	-0.3	12.0	0.00	0.07
								1.3	-1.1	-2.9	12.0	0.00	
								-2.2	6.1	-5.5	12.0	0.00	
9	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-8						19.3	-7.3	-18.9	10.6	0.07	0.10
								19.3	-1.0	-21.5	10.6	0.07	
								-6.5	5.4	-24.1	10.6	0.04	
10	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-42						54.8	-1.0	-55.9	1.4	0.11	0.17
								54.8	-0.1	-58.5	1.4	0.11	
								-15.5	0.7	-61.1	1.4	0.04	
11	HEB 360 4 1.00 517 1.00 120	-35						46.8	-5.2	-47.5	7.6	0.11	0.17
								46.8	-0.7	-50.1	7.6	0.11	

										-13.5	3.9	-52.7	7.6	0.05	
12		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	36	-12.4	-2.0	13.6	2.8	0.00	0.05
										0.8	-0.3	11.0	2.8	0.00	
										0.8	1.4	8.4	2.8	0.00	
13		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	29	-4.4	2.3	5.2	-3.4	0.00	0.03
										-1.2	0.3	2.6	-3.4	0.00	
										-1.2	-1.8	0.0	-3.4	0.00	
14		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	-25	43.4	5.1	-44.2	-7.5	0.11	0.15
										43.4	0.6	-46.8	-7.5	0.11	
										-12.9	-3.9	-49.4	-7.5	0.05	
15		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	-4	25.6	6.1	-25.9	-8.9	0.07	0.11
										25.6	0.7	-28.5	-8.9	0.07	
										-8.6	-4.6	-31.1	-8.9	0.04	
16		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	20	-1.0	-8.1	1.9	11.7	0.00	0.07
										-0.5	-1.0	-0.7	11.7	0.00	
										-1.8	6.0	-3.3	11.7	0.00	
17		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	-2	16.7	-9.1	-16.4	13.1	0.07	0.10
										16.7	-1.2	-19.0	13.1	0.07	
										-6.1	6.8	-21.6	13.1	0.04	
18		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	-5	35.2	-2.5	-35.5	3.5	0.07	0.12
										35.2	-0.4	-39.3	3.5	0.07	
										-12.1	1.8	-43.0	3.5	0.03	
19		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	-3	21.2	-1.5	-21.1	2.1	0.04	0.07
										21.2	-0.2	-23.7	2.1	0.04	
										-7.4	1.1	-26.4	2.1	0.02	
20		HEB	360	4	1.00	517	1.00	120	-3	21.2	-1.5	-21.1	2.1	0.04	0.07
										21.2	-0.2	-23.7	2.1	0.04	
										-7.4	1.1	-26.4	2.1	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 64 (D 200)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	5	-114.8	-0.1	76.2	0.0	0.00	0.88
									53.4	-0.0	18.2	0.0	0.00	
									7.5	0.0	-39.8	0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	2	-37.3	0.0	28.7	-0.0	0.00	0.29
									22.7	0.0	5.6	-0.0	0.00	
									0.5	-0.0	-17.5	-0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	-1	-42.3	-0.2	29.8	0.1	0.27	0.33
									22.4	0.0	6.7	0.1	0.27	
									2.9	0.3	-16.4	0.1	0.02	
4	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	3	-56.0	-0.1	32.5	0.0	0.00	0.43
									20.7	-0.0	9.4	0.0	0.00	
									7.0	0.1	-13.7	0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	6	-51.0	0.1	31.4	-0.1	0.00	0.39
									20.6	-0.0	8.3	-0.1	0.00	
									4.6	-0.2	-14.8	-0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	7	-36.3	0.4	28.4	-0.1	0.00	0.30
									22.3	-0.0	5.3	-0.1	0.00	
									-0.8	-0.5	-17.8	-0.1	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	8	-40.4	0.4	29.2	-0.1	0.00	0.33
									21.5	-0.1	6.1	-0.1	0.00	
									0.4	-0.5	-17.0	-0.1	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	-2	-57.0	-0.4	32.8	0.1	0.37	0.45
									21.4	0.0	9.7	0.1	0.37	
									8.3	0.5	-13.4	0.1	0.06	
9	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	-3	-52.9	-0.5	32.0	0.2	0.34	0.42
									21.7	0.0	8.9	0.2	0.34	
									7.1	0.6	-14.2	0.2	0.06	
10	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	-7	-36.0	-0.2	28.5	0.1	0.24	0.29
									23.0	0.0	5.4	0.1	0.24	
									0.1	0.3	-17.7	0.1	0.01	
11	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	-10	-36.7	-0.1	28.7	0.0	0.25	0.30
									23.1	0.0	5.6	0.0	0.25	
									0.8	0.1	-17.5	0.0	0.02	
12	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	12	-57.3	0.2	32.7	-0.1	0.00	0.44
									20.6	-0.0	9.6	-0.1	0.00	
									7.4	-0.3	-13.5	-0.1	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	15	-56.6	-0.0	32.5	-0.0	0.00	0.43
									20.3	-0.0	9.4	-0.0	0.00	
									6.7	-0.1	-13.7	-0.0	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	4	-42.3	-0.4	29.6	0.1	0.00	0.33

									21.6	0.0	6.5	0.1	0.00	
									1.6	0.4	-16.6	0.1	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	11	-48.5	-0.3	30.9	0.1	0.00	0.38
									20.7	-0.0	7.7	0.1	0.00	
									3.6	0.3	-15.4	0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	1	-50.9	0.3	31.6	-0.1	0.00	0.39
									21.5	-0.0	8.5	-0.1	0.00	
									5.9	-0.4	-14.6	-0.1	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	-6	-44.8	0.2	30.3	-0.1	0.29	0.36
									22.2	-0.0	7.2	-0.1	0.29	
									3.9	-0.2	-15.9	-0.1	0.04	
18	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	4	-79.4	-0.1	52.7	0.0	0.00	0.61
									36.9	-0.0	12.6	0.0	0.00	
									5.3	0.0	-27.5	0.0	0.00	
19	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	2	-46.6	-0.0	30.6	0.0	0.00	0.36
									21.5	-0.0	7.5	0.0	0.00	
									3.8	0.0	-15.6	0.0	0.00	
20	HEA	240	4	1.00	672	1.00	672	2	-46.6	-0.0	30.6	0.0	0.00	0.36
									21.5	-0.0	7.5	0.0	0.00	
									3.8	0.0	-15.6	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 65 (D 201)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	11	-2.3	0.1	15.9	0.0	0.00	0.14
									13.9	0.1	-1.1	0.0	0.00	
									-7.0	0.2	-18.0	0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	4	-3.6	0.2	7.6	-0.1	0.00	0.05
									4.7	0.0	0.1	-0.1	0.00	
									-3.3	-0.1	-7.4	-0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	1	-1.0	-0.2	6.9	0.1	0.00	0.06
									6.0	0.0	-0.6	0.1	0.00	
									-3.4	0.2	-8.0	0.1	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	6	2.8	-0.1	6.2	0.1	0.00	0.08
									8.4	0.1	-1.3	0.1	0.00	
									-2.7	0.3	-8.8	0.1	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	9	0.2	0.2	6.8	-0.1	0.00	0.07
									7.0	0.1	-0.6	-0.1	0.00	
									-2.6	-0.0	-8.1	-0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	10	-5.3	0.6	8.0	-0.3	0.00	0.07
									4.0	0.1	0.5	-0.3	0.00	
									-3.0	-0.5	-7.0	-0.3	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	11	-4.2	0.6	7.8	-0.2	0.00	0.06
									4.7	0.1	0.3	-0.2	0.00	
									-2.8	-0.4	-7.2	-0.2	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	0	4.5	-0.6	5.8	0.3	0.00	0.09
									9.4	0.0	-1.7	0.3	0.00	
									-3.0	0.6	-9.2	0.3	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	-1	3.4	-0.6	6.0	0.3	0.03	0.08
									8.6	0.0	-1.5	0.3	0.06	
									-3.2	0.6	-9.0	0.3	0.03	
10	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	-29	-3.9	-0.2	7.6	0.0	0.05	0.06
									4.5	-0.2	0.1	0.0	0.06	
									-3.5	-0.1	-7.4	0.0	0.05	
11	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	-38	-3.1	-0.2	7.4	-0.0	0.06	0.07
									4.8	-0.2	-0.1	-0.0	0.07	
									-3.6	-0.3	-7.6	-0.0	0.06	
12	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	39	3.2	0.3	6.2	0.0	0.00	0.10
									8.7	0.3	-1.3	0.0	0.00	
									-2.5	0.3	-8.8	0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	48	2.4	0.2	6.4	0.0	0.00	0.10
									8.3	0.3	-1.1	0.0	0.00	
									-2.4	0.5	-8.6	0.0	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	8	-2.7	-0.1	7.4	0.1	0.00	0.06
									5.3	0.1	-0.1	0.1	0.00	
									-3.0	0.3	-7.6	0.1	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	31	-0.8	0.1	7.1	0.1	0.00	0.08
									6.5	0.3	-0.4	0.1	0.00	
									-2.7	0.5	-7.9	0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	436	1.00	436	2	1.9	0.1	6.4	-0.1	0.00	0.07
									7.8	-0.0	-1.1	-0.1	0.00	
									-3.0	-0.2	-8.6	-0.1	0.00	

17	HEA 240 4 1.00	436 1.00	436	-21	0.0 6.6 -3.3	-0.0 -0.2 -0.3	6.7 -0.8 -8.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.02 0.07 0.04	0.08
18	HEA 240 4 1.00	436 1.00	436	8	-1.5 9.7 -4.9	0.0 0.1 0.1	11.0 -0.8 -12.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
19	HEA 240 4 1.00	436 1.00	436	5	-0.4 6.5 -3.0	0.0 0.1 0.1	6.9 -0.6 -8.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.06
20	HEA 240 4 1.00	436 1.00	436	5	-0.4 6.5 -3.0	0.0 0.1 0.1	6.9 -0.6 -8.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.06

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 66 (D 202)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-0	-13.2 71.3 -0.7	-0.1 0.0 0.1	52.4 2.0 -48.4	0.0 0.0 0.0	0.08 0.45 0.01	0.55	
2	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-2	-4.3 30.0 1.5	0.0 0.0 0.0	21.1 0.9 -19.3	0.0 0.0 0.0	0.03 0.19 0.01	0.23	
3	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	0	-5.2 29.1 0.7	-0.2 0.0 0.2	21.2 1.0 -19.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.23	
4	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	2	-6.4 28.1 -0.2	-0.1 -0.0 0.1	21.2 1.0 -19.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22	
5	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-0	-5.5 29.0 0.6	0.1 -0.0 -0.1	21.2 1.0 -19.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.18 0.01	0.23	
6	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-4	-3.6 30.7 2.2	0.2 -0.0 -0.3	21.1 0.9 -19.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.20 0.02	0.24	
7	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-3	-4.0 30.4 1.9	0.3 -0.0 -0.3	21.2 1.0 -19.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.20 0.02	0.24	
8	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	4	-7.0 27.4 -0.9	-0.3 0.0 0.4	21.2 1.0 -19.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.22	
9	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	3	-6.7 27.8 -0.6	-0.4 0.0 0.4	21.2 1.0 -19.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.23	
10	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-9	-4.1 30.3 1.9	-0.2 0.0 0.2	21.2 1.0 -19.2	0.1 0.1 0.1	0.04 0.21 0.03	0.24	
11	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-13	-4.3 30.1 1.8	-0.0 -0.0 -0.0	21.2 1.0 -19.2	0.0 0.0 0.0	0.04 0.21 0.03	0.24	
12	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	9	-6.5 27.9 -0.5	0.1 0.0 -0.1	21.2 1.0 -19.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.22	
13	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	13	-6.4 28.0 -0.4	-0.1 0.0 0.1	21.2 1.0 -19.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.23	
14	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	2	-4.7 29.6 1.2	-0.3 0.0 0.4	21.2 0.9 -19.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.24	
15	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	9	-5.4 29.0 0.5	-0.3 0.0 0.4	21.1 0.9 -19.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.24	
16	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-2	-6.0 28.5 0.2	0.2 -0.0 -0.3	21.2 1.0 -19.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.19 0.01	0.23	
17	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-9	-5.3 29.2 0.8	0.2 -0.0 -0.3	21.2 1.0 -19.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.20 0.02	0.24	
18	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-0	-9.1 49.3 -0.4	-0.1 0.0 0.1	36.2 1.4 -33.4	0.0 0.0 0.0	0.06 0.31 0.00	0.38	
19	HEA 240 4 1.00	620	1.00	620	-0	-5.3 29.1	-0.0 0.0	21.2 1.0	0.0 0.0	0.03 0.18	0.23	

20	HEA 240 4 1.00 620 1.00 620	-0	0.7	0.0	-19.2	0.0	0.00	0.23
			-5.3	-0.0	21.2	0.0	0.03	
			29.1	0.0	1.0	0.0	0.18	
			0.7	0.0	-19.2	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 67 (D 203)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-4	4.5	0.1	11.4	-0.0	0.03	0.78
								8.3	0.0	-25.1	-0.0	0.65	
								-103.4	-0.1	-61.5	-0.0	0.65	
2	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-4	3.8	0.1	2.3	-0.1	0.03	0.37
								4.2	0.0	-12.2	-0.1	0.31	
								-48.9	-0.1	-26.8	-0.1	0.31	
3	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			3	3.1	-0.2	2.9	0.1	0.00	0.35
								3.7	0.0	-11.6	0.1	0.00	
								-47.0	0.2	-26.1	0.1	0.00	
4	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			1	1.9	-0.1	5.4	0.0	0.00	0.28
								4.1	-0.0	-9.1	0.0	0.00	
								-37.2	0.1	-23.6	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-6	2.7	0.3	4.8	-0.1	0.03	0.30
								4.4	-0.0	-9.7	-0.1	0.26	
								-39.1	-0.3	-24.2	-0.1	0.26	
6	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-13	4.3	0.5	2.5	-0.3	0.05	0.37
								4.7	-0.0	-12.1	-0.3	0.32	
								-47.7	-0.6	-26.6	-0.3	0.32	
7	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-14	4.0	0.6	3.2	-0.3	0.04	0.35
								4.7	-0.0	-11.3	-0.3	0.30	
								-44.7	-0.6	-25.8	-0.3	0.30	
8	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			10	1.5	-0.5	5.3	0.2	0.00	0.30
								3.5	0.0	-9.3	0.2	0.00	
								-38.4	0.5	-23.8	0.2	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			11	1.8	-0.5	4.5	0.2	0.00	0.33
								3.3	0.0	-10.0	0.2	0.00	
								-41.3	0.6	-24.5	0.2	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-7	4.2	-0.2	1.9	0.1	0.04	0.38
								4.4	-0.0	-12.6	0.1	0.32	
								-50.2	0.2	-27.1	0.1	0.32	
11	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-7	4.1	-0.2	2.0	0.1	0.03	0.38
								4.4	-0.0	-12.5	0.1	0.32	
								-49.9	0.2	-27.1	0.1	0.32	
12	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			4	1.6	0.3	5.8	-0.1	0.00	0.28
								4.1	0.0	-8.7	-0.1	0.00	
								-35.9	-0.3	-23.2	-0.1	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			3	1.7	0.3	5.7	-0.1	0.00	0.28
								4.1	0.0	-8.8	-0.1	0.00	
								-36.1	-0.3	-23.3	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-3	3.4	-0.0	3.1	0.0	0.02	0.34
								4.1	0.0	-11.4	0.0	0.29	
								-45.6	0.1	-25.9	0.0	0.29	
15	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-0	2.6	0.1	4.3	-0.1	0.02	0.31
								4.0	0.0	-10.2	-0.1	0.26	
								-41.4	-0.1	-24.7	-0.1	0.26	
16	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			0	2.4	0.1	4.6	-0.1	0.00	0.31
								3.9	0.0	-9.9	-0.1	0.00	
								-40.4	-0.1	-24.5	-0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-3	3.1	-0.0	3.4	0.0	0.02	0.33
								4.0	-0.0	-11.1	0.0	0.28	
								-44.6	0.0	-25.6	0.0	0.28	
18	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-3	3.2	0.1	7.8	-0.0	0.02	0.54
								5.8	0.0	-17.4	-0.0	0.45	
								-71.7	-0.1	-42.6	-0.0	0.45	
19	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-2	2.9	0.0	3.9	-0.0	0.02	0.32
								4.0	0.0	-10.7	-0.0	0.27	
								-43.0	-0.0	-25.2	-0.0	0.27	
20	HEA 240 4 1.00	431	1.00	431			-2	2.9	0.0	3.9	-0.0	0.02	0.32
								4.0	0.0	-10.7	-0.0	0.27	
								-43.0	-0.0	-25.2	-0.0	0.27	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 68 (D 204)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 240 4 1.00	584	1.00	584			-18	-49.8	0.5	34.3	-0.2	0.12	0.15

									10.9	-0.0	6.0	-0.2	0.12		
									-14.8	-0.5	-22.3	-0.2	0.04		
2		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	27	-27.5	1.3	19.0	-0.3	0.00	0.09
									8.5	0.4	4.3	-0.3	0.00		
									-2.1	-0.6	-10.3	-0.3	0.00		
3		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	10	-14.7	0.6	14.7	-0.1	0.00	0.05
									6.8	0.3	0.1	-0.1	0.00		
									-14.3	0.1	-14.5	-0.1	0.00		
4		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-43	-16.8	-0.9	15.0	0.2	0.06	0.06
									5.6	-0.4	0.4	0.2	0.06		
									-14.6	0.1	-14.2	0.2	0.05		
5		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-26	-29.6	-0.1	19.3	-0.1	0.08	0.09
									7.5	-0.3	4.7	-0.1	0.08		
									-2.4	-0.5	-9.9	-0.1	0.02		
6		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	27	-43.2	1.7	24.1	-0.5	0.00	0.14
									14.8	0.2	9.5	-0.5	0.00		
									12.1	-1.3	-5.1	-0.5	0.00		
7		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	11	-43.8	1.2	24.2	-0.4	0.00	0.13
									14.6	-0.0	9.6	-0.4	0.00		
									12.1	-1.3	-5.0	-0.4	0.00		
8		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-43	-1.2	-1.2	9.9	0.4	0.03	0.10
									8.6	-0.2	-4.7	0.4	0.09		
									-28.8	0.9	-19.3	0.4	0.09		
9		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-27	-0.5	-0.8	9.8	0.3	0.02	0.09
									9.0	0.0	-4.8	0.3	0.08		
									-28.7	0.9	-19.4	0.3	0.08		
10		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-63	-27.0	-1.3	18.8	0.3	0.09	0.10
									8.3	-0.5	4.2	0.3	0.09		
									-2.5	0.4	-10.4	0.3	0.03		
11		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-81	-20.2	-1.9	16.6	0.4	0.09	0.09
									7.4	-0.7	2.0	0.4	0.09		
									-8.5	0.5	-12.6	0.4	0.06		
12		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	47	-17.3	1.7	15.1	-0.4	0.00	0.07
									5.6	0.5	0.5	-0.4	0.00		
									-14.2	-0.8	-14.1	-0.4	0.00		
13		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	65	-24.1	2.3	17.3	-0.6	0.00	0.10
									5.9	0.7	2.7	-0.6	0.00		
									-8.2	-1.0	-11.9	-0.6	0.00		
14		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	3	-33.9	0.6	20.8	-0.2	0.00	0.10
									9.5	0.2	6.2	-0.2	0.00		
									2.4	-0.3	-8.4	-0.2	0.00		
15		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	42	-33.0	1.7	20.4	-0.4	0.00	0.11
									8.5	0.5	5.8	-0.4	0.00		
									0.7	-0.7	-8.8	-0.4	0.00		
16		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-19	-10.4	-0.2	13.1	0.0	0.03	0.06
									6.8	-0.2	-1.5	0.0	0.05		
									-19.1	-0.2	-16.1	0.0	0.05		
17		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-58	-11.3	-1.3	13.6	0.3	0.06	0.07
									7.1	-0.5	-1.1	0.3	0.07		
									-17.4	0.2	-15.7	0.3	0.06		
18		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-12	-34.7	0.3	24.1	-0.1	0.08	0.10
									7.8	-0.0	4.1	-0.1	0.08		
									-10.5	-0.3	-15.8	-0.1	0.03		
19		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-8	-22.2	0.2	17.0	-0.1	0.05	0.07
									6.6	-0.0	2.4	-0.1	0.05		
									-8.3	-0.2	-12.2	-0.1	0.02		
20		HEM	240	4	1.00	584	1.00	584	-8	-22.2	0.2	17.0	-0.1	0.05	0.07
									6.6	-0.0	2.4	-0.1	0.05		
									-8.3	-0.2	-12.2	-0.1	0.02		

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 69 (D 205)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-52	-15.0	-0.3	22.8	-0.0	0.05	0.07
									13.7	-0.3	0.0	-0.0	0.05	
									-14.9	-0.3	-22.8	-0.0	0.05	
2	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-3	-2.2	-0.3	10.8	0.1	0.01	0.04
									10.9	-0.1	-0.5	0.1	0.03	
									-4.5	0.0	-11.8	0.1	0.01	
3	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-10	-14.4	-0.4	12.7	0.1	0.04	0.05
									3.5	-0.2	1.4	0.1	0.04	
									-7.4	0.1	-9.9	0.1	0.02	

4	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-46	-14.7	0.0	12.0	-0.1	0.05	0.05
									1.2	-0.1	0.7	-0.1	0.05	
									-11.3	-0.3	-10.6	-0.1	0.04	
5	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-38	-2.5	0.1	10.1	-0.1	0.02	0.04
									8.9	-0.1	-1.2	-0.1	0.04	
									-8.3	-0.4	-12.5	-0.1	0.03	
6	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-6	11.9	-0.0	8.5	-0.0	0.03	0.06
									19.9	-0.1	-2.9	-0.0	0.05	
									-2.4	-0.2	-14.2	-0.0	0.01	
7	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-17	11.9	0.1	8.2	-0.1	0.03	0.06
									19.4	-0.1	-3.1	-0.1	0.05	
									-3.5	-0.3	-14.4	-0.1	0.02	
8	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-42	-28.8	-0.2	14.4	0.0	0.08	0.09
									-5.9	-0.2	3.1	0.0	0.08	
									-13.4	-0.1	-8.2	0.0	0.05	
9	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-32	-28.8	-0.4	14.6	0.1	0.08	0.09
									-5.1	-0.2	3.3	0.1	0.08	
									-12.2	0.0	-8.0	0.1	0.04	
10	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-31	-2.6	-0.2	10.7	0.1	0.02	0.04
									10.0	-0.1	-0.6	0.1	0.03	
									-5.8	0.1	-11.9	0.1	0.02	
11	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-37	-8.5	-0.1	10.6	0.0	0.03	0.05
									4.0	0.0	-0.7	0.0	0.04	
									-12.0	0.1	-12.0	0.0	0.04	
12	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-17	-14.3	-0.0	12.2	-0.1	0.04	0.05
									2.1	-0.2	0.9	-0.1	0.04	
									-9.9	-0.4	-10.4	-0.1	0.03	
13	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-12	-8.4	-0.2	12.2	-0.0	0.02	0.03
									8.2	-0.3	0.9	-0.0	0.02	
									-3.7	-0.4	-10.4	-0.0	0.01	
14	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-18	2.3	-0.4	11.3	0.1	0.01	0.05
									16.4	-0.3	-0.0	0.1	0.04	
									2.2	-0.1	-11.3	0.1	0.01	
15	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-12	0.5	-0.4	11.8	0.0	0.01	0.05
									15.9	-0.3	0.5	0.0	0.04	
									2.8	-0.2	-10.8	0.0	0.01	
16	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-31	-19.2	0.1	11.5	-0.1	0.05	0.06
									-4.4	-0.0	0.2	-0.1	0.05	
									-18.0	-0.2	-11.1	-0.1	0.05	
17	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-36	-17.4	0.1	11.1	-0.0	0.05	0.06
									-3.8	0.0	-0.2	-0.0	0.06	
									-18.6	-0.0	-11.5	-0.0	0.05	
18	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-36	-10.7	-0.2	16.1	-0.0	0.04	0.05
									9.5	-0.2	0.0	-0.0	0.04	
									-10.5	-0.2	-16.0	-0.0	0.04	
19	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-24	-8.5	-0.1	11.4	-0.0	0.03	0.03
									6.0	-0.1	0.1	-0.0	0.03	
									-7.9	-0.1	-11.2	-0.0	0.03	
20	HEM	240	4	1.00	502	1.00	502	-24	-8.5	-0.1	11.4	-0.0	0.03	0.03
									6.0	-0.1	0.1	-0.0	0.03	
									-7.9	-0.1	-11.2	-0.0	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 70 (D 206)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-12	-14.8	-0.8	15.6	0.4	0.04	0.13
									-1.5	0.1	-6.2	0.4	0.11	
									-44.5	0.9	-28.0	0.4	0.11	
2	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	10	-4.4	-0.1	6.7	0.1	0.00	0.07
									0.6	0.1	-4.1	0.1	0.00	
									-24.0	0.2	-14.9	0.1	0.00	
3	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	15	-7.4	-0.5	8.5	0.3	0.00	0.06
									0.6	0.2	-2.3	0.3	0.00	
									-18.2	0.9	-13.0	0.3	0.00	
4	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-21	-11.3	-0.6	10.4	0.3	0.04	0.05
									0.7	0.0	-0.4	0.3	0.04	
									-13.1	0.7	-11.2	0.3	0.04	
5	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-26	-8.2	-0.2	8.6	0.1	0.03	0.06
									-0.1	-0.1	-2.2	0.1	0.05	
									-18.8	0.0	-13.0	0.1	0.05	
6	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-7	-2.2	0.3	5.2	-0.2	0.01	0.09
									0.9	-0.2	-5.6	-0.2	0.07	

7	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-18	-28.8 -3.3 0.4 -27.3	-0.7 0.3 -0.2 -0.7	-16.4 5.8 -5.0 -15.8	-0.2 -0.2 -0.2 -0.2	0.07 0.02 0.07 0.07	0.08
8	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-4	-13.5 2.2 -8.2	-1.1 0.3 1.6	11.9 1.1 -9.7	0.5 0.5 0.5	0.04 0.04 0.03	0.05
9	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	7	-12.3 1.9 -9.8	-1.0 0.3 1.6	11.3 0.5 -10.2	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.05
10	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	27	-5.7 0.3 -22.3	-1.1 0.2 1.5	7.3 -3.5 -14.2	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.08
11	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	39	-12.0 -0.3 -14.4	-1.4 0.3 2.0	10.3 -0.5 -11.3	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.06
12	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-38	-10.0 0.7 -14.8	0.3 -0.1 -0.6	9.8 -1.0 -11.8	-0.2 -0.2 -0.2	0.04 0.05 0.05	0.06
13	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-49	-3.7 1.5 -22.7	0.7 -0.2 -1.2	6.8 -4.0 -14.8	-0.4 -0.4 -0.4	0.03 0.07 0.07	0.08
14	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-14	2.4 3.9 -31.6	-0.0 -0.1 -0.1	3.7 -7.1 -17.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.08 0.08	0.09
15	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-37	3.0 4.4 -31.7	0.5 -0.2 -0.9	3.5 -7.2 -18.0	-0.3 -0.3 -0.3	0.02 0.09 0.09	0.10
16	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	3	-18.0 1.9 -5.5	-0.7 0.1 1.0	13.4 2.6 -8.2	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.06
17	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	26	-18.7 1.8 -5.3	-1.2 0.3 1.8	13.6 2.8 -8.0	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.07
18	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-9	-10.5 -0.9 -30.8	-0.5 0.1 0.7	11.0 -4.2 -19.5	0.3 0.3 0.3	0.03 0.07 0.07	0.09
19	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-5	-7.8 0.3 -18.5	-0.4 0.0 0.4	8.6 -2.2 -13.0	0.2 0.2 0.2	0.02 0.05 0.05	0.06
20	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-5	-7.8 0.3 -18.5	-0.4 0.0 0.4	8.6 -2.2 -13.0	0.2 0.2 0.2	0.02 0.05 0.05	0.06

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 71 (D 207)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-43.2 24.1 -18.2	-0.1 0.0 0.1	45.4 4.7 -36.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.37
2	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-23.2 10.0 -3.6	-0.1 0.0 0.2	20.5 3.7 -13.1	0.0 0.0 0.0	0.15 0.15 0.03	0.19
3	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	6	-17.7 10.3 -7.0	-0.1 0.0 0.2	18.8 2.0 -14.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
4	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-12.8 9.6 -12.8	0.0 -0.0 -0.1	16.8 -0.0 -16.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
5	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-5	-18.2 8.7 -9.4	0.1 -0.0 -0.1	18.5 1.7 -15.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.12 0.12 0.07	0.16
6	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-8	-27.8 9.5 -1.7	-0.0 -0.0 0.0	21.7 4.9 -11.9	0.0 0.0 0.0	0.18 0.18 0.02	0.22
7	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-10	-26.3 8.9 -3.4	0.0 -0.0 -0.1	21.1 4.3 -12.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.18 0.18 0.03	0.21
8	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	9	-8.1 11.0 -14.8	-0.1 0.0 0.1	15.6 -1.2 -18.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
9	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	10	-9.6	-0.1	16.2	0.1	0.00	0.13

								11.1	0.0	-0.6	0.1	0.00	
								-13.0	0.2	-17.5	0.1	0.00	
10	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	8		-21.6	-0.2	19.9	0.1	0.00	0.18
								9.7	0.0	3.1	0.1	0.00	
								-5.2	0.2	-13.7	0.1	0.00	
11	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	15		-14.0	-0.1	17.3	0.1	0.00	0.14
								9.7	0.0	0.5	0.1	0.00	
								-11.3	0.2	-16.3	0.1	0.00	
12	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	-7		-14.4	0.1	17.4	-0.0	0.10	0.13
								9.5	-0.0	0.6	-0.0	0.10	
								-11.3	-0.1	-16.2	-0.0	0.08	
13	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	-14		-21.9	0.1	20.0	-0.0	0.15	0.19
								9.6	-0.0	3.1	-0.0	0.16	
								-5.2	-0.1	-13.7	-0.0	0.05	
14	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	-8		-30.5	-0.1	22.9	0.0	0.20	0.24
								11.0	0.0	6.1	0.0	0.20	
								1.9	0.1	-10.7	0.0	0.02	
15	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	-15		-30.6	-0.0	22.9	0.0	0.21	0.25
								11.0	0.0	6.1	0.0	0.21	
								1.9	0.0	-10.7	0.0	0.03	
16	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	8		-5.5	0.0	14.4	-0.0	0.00	0.16
								10.9	-0.0	-2.4	-0.0	0.00	
								-18.4	-0.0	-19.3	-0.0	0.00	
17	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	15		-5.3	-0.1	14.4	0.0	0.00	0.17
								11.0	0.0	-2.5	0.0	0.00	
								-18.4	0.1	-19.3	0.0	0.00	
18	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	0		-29.9	-0.1	31.4	0.0	0.00	0.26
								16.6	0.0	3.2	0.0	0.00	
								-12.7	0.1	-24.9	0.0	0.00	
19	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	0		-18.0	-0.0	18.6	0.0	0.00	0.15
								9.5	0.0	1.8	0.0	0.00	
								-8.2	0.0	-15.0	0.0	0.00	
20	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532	0		-18.0	-0.0	18.6	0.0	0.00	0.15
								9.5	0.0	1.8	0.0	0.00	
								-8.2	0.0	-15.0	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 72 (D 208)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	0	-18.1	-0.0	26.4	0.0	0.00	0.18
							10.8	-0.0	4.9	0.0	0.00	
							-0.6	0.0	-16.6	0.0	0.00	
2	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	-1	-3.6	-0.2	10.8	0.1	0.03	0.07
							6.0	-0.0	0.1	0.1	0.04	
							-3.4	0.1	-10.7	0.1	0.02	
3	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	-1	-7.0	-0.2	12.1	0.1	0.05	0.08
							5.0	-0.1	1.3	0.1	0.05	
							-2.3	0.0	-9.4	0.1	0.02	
4	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	1	-12.8	0.2	15.0	-0.1	0.00	0.12
							5.9	0.0	4.3	-0.1	0.00	
							2.4	-0.1	-6.5	-0.1	0.00	
5	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	1	-9.4	0.1	13.8	-0.0	0.00	0.09
							6.3	0.1	3.0	-0.0	0.00	
							1.3	-0.0	-7.8	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	-1	-1.7	-0.1	10.4	0.1	0.01	0.08
							7.2	0.0	-0.4	0.1	0.05	
							-3.1	0.2	-11.2	0.1	0.02	
7	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	-0	-3.4	-0.0	11.3	0.0	0.02	0.07
							7.1	0.1	0.5	0.0	0.05	
							-1.6	0.1	-10.3	0.0	0.01	
8	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	1	-14.7	0.1	15.5	-0.1	0.00	0.13
							5.1	-0.0	4.7	-0.1	0.00	
							2.1	-0.1	-6.0	-0.1	0.00	
9	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	1	-13.0	-0.0	14.6	-0.0	0.00	0.12
							4.6	-0.1	3.8	-0.0	0.00	
							0.6	-0.1	-6.9	-0.0	0.00	
10	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	1	-5.2	-0.1	11.5	0.0	0.00	0.07
							5.7	-0.0	0.7	0.0	0.00	
							-2.6	0.1	-10.1	0.0	0.00	
11	HEA 240 4	1.00	356	1.00	356	2	-11.3	0.0	14.0	-0.0	0.00	0.10
							5.0	-0.0	3.3	-0.0	0.00	
							0.3	-0.1	-7.5	-0.0	0.00	

12	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	-0	-11.2 5.8 1.6	0.1 0.0 -0.0	14.4 3.6 -7.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.07 0.07 0.01	0.10
13	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	-2	-5.2 6.4 -1.3	-0.1 0.0 0.1	11.8 1.1 -9.7	0.0 0.0 0.0	0.03 0.04 0.01	0.07
14	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	-1	2.0 8.1 -5.6	-0.3 -0.0 0.2	8.6 -2.1 -12.9	0.1 0.1 0.1	0.02 0.06 0.04	0.09
15	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	-2	2.0 8.3 -5.2	-0.2 -0.0 0.2	8.8 -2.0 -12.8	0.1 0.1 0.1	0.02 0.06 0.04	0.09
16	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	2	-18.4 6.1 4.6	0.2 0.0 -0.2	17.2 6.5 -4.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
17	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	3	-18.4 5.8 4.2	0.2 -0.0 -0.2	17.1 6.3 -4.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
18	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	0	-12.6 7.6 -0.4	-0.0 -0.0 0.0	18.5 3.4 -11.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
19	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	0	-8.2 5.6 -0.5	-0.0 -0.0 0.0	12.9 2.2 -8.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
20	HEA 240 4 1.00	356 1.00	356	0	-8.2 5.6 -0.5	-0.0 -0.0 0.0	12.9 2.2 -8.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.08

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 73 (D 209)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-2	-1.3 47.7 -32.2	-0.1 0.0 0.1	42.0 -5.8 -53.6	0.0 0.0 0.0	0.01 0.30 0.21	0.42
2	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-5	-0.4 20.4 -9.8	-0.0 -0.0 0.0	17.2 -1.8 -20.8	0.0 0.0 0.0	0.01 0.13 0.07	0.18
3	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-0.3 18.9 -13.2	-0.1 0.0 0.1	16.6 -2.4 -21.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.17
4	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	3	-0.7 17.3 -16.6	-0.0 0.0 0.0	16.0 -3.0 -22.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.16
5	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-2	-0.7 18.7 -13.2	0.0 -0.0 -0.0	16.7 -2.4 -21.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.12 0.09	0.17
6	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-10	-0.5 21.6 -7.1	-0.0 -0.0 -0.0	17.8 -1.2 -20.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.15 0.06	0.18
7	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-9	-0.6 21.0 -8.1	0.0 -0.0 -0.0	17.6 -1.4 -20.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.14 0.06	0.18
8	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	8	-0.5 16.3 -19.3	-0.0 0.0 0.1	15.5 -3.5 -22.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.18
9	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	7	-0.4 16.7 -18.2	-0.1 0.0 0.1	15.7 -3.4 -22.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.17
10	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-2	-0.3 19.6 -11.7	-0.1 -0.0 0.1	16.9 -2.1 -21.2	0.0 0.0 0.0	0.01 0.13 0.08	0.17
11	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	5	-0.2 16.9 -18.2	-0.1 -0.0 0.1	15.6 -3.4 -22.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
12	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-0.7 18.0 -14.7	0.1 0.0 -0.1	16.4 -2.6 -21.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.16
13	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-7	-0.9 20.9 -8.1	0.1 0.0 -0.1	17.7 -1.4 -20.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.14 0.06	0.18
14	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-12	-0.6 23.6	-0.0 0.0	18.6 -0.4	0.0 0.0	0.02 0.17	0.19

15	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-13	-2.8 -0.8 24.0 -1.7	0.0 0.0 0.0 -0.0	-19.4 18.9 -0.2 -19.2	0.0 -0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.02 0.17 0.03	0.20
16	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	10	-0.4 14.6 -23.6	-0.0 -0.0 0.0	14.7 -4.4 -23.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.20
17	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	11	-0.2 14.3 -24.7	-0.1 -0.0 0.1	14.4 -4.6 -23.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.21
18	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-1	-0.9 32.9 -22.3	-0.0 0.0 0.0	29.0 -4.0 -37.0	0.0 0.0 0.0	0.01 0.21 0.14	0.29
19	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-1	-0.5 18.8 -13.2	-0.0 0.0 0.0	16.6 -2.4 -21.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.12 0.08	0.17
20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-1	-0.5 18.8 -13.2	-0.0 0.0 0.0	16.6 -2.4 -21.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.12 0.08	0.17

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 74 (D 210)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-0	-31.9 -0.1 -0.1	-0.1 -0.0 0.1	36.7 28.4 20.2	0.2 0.2 0.2	0.20 0.20 0.00	0.28
2	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-1	-9.7 -0.3 -0.3	-0.1 -0.0 0.1	11.9 8.4 4.9	0.2 0.2 0.2	0.06 0.06 0.00	0.09
3	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-3	-13.0 0.1 0.1	0.0 -0.1 -0.2	15.2 11.8 8.3	-0.2 -0.2 -0.2	0.08 0.09 0.00	0.12
4	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			0	-16.5 0.4 0.4	0.0 0.0 -0.0	18.5 15.1 11.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
5	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			2	-13.2 -0.1 -0.1	-0.1 0.0 0.2	15.2 11.7 8.2	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.12
6	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			2	-7.1 -0.8 -0.8	-0.3 0.0 0.4	9.1 5.6 2.1	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.07
7	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			3	-8.1 -0.7 -0.7	-0.3 0.1 0.4	10.1 6.6 3.1	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.08
8	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-3	-19.1 0.8 0.8	0.2 -0.1 -0.3	21.3 17.8 14.3	-0.5 -0.5 -0.5	0.12 0.13 0.01	0.17
9	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-4	-18.1 0.7 0.7	0.2 -0.1 -0.4	20.3 16.8 13.3	-0.5 -0.5 -0.5	0.12 0.12 0.01	0.17
10	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-8	-11.6 0.0 0.0	-0.3 -0.0 0.2	13.8 10.3 6.9	0.4 0.4 0.4	0.08 0.08 0.01	0.11
11	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-20	-18.0 1.2 1.2	-0.2 -0.1 0.1	20.7 17.2 13.7	0.3 0.3 0.3	0.13 0.13 0.02	0.17
12	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			8	-14.6 0.0 0.0	0.2 0.0 -0.1	16.6 13.1 9.6	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.13
13	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			20	-8.2 -1.2 -1.2	0.1 0.0 -0.1	9.7 6.2 2.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
14	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			15	-2.8 -1.3 -1.8	-0.2 -0.0 0.2	4.4 0.9 -2.6	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.04
15	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			24	-1.8 -1.0	-0.1 0.0	3.1 -0.3	0.2 0.2	0.00 0.00	0.04
16	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-16	-2.2 -23.4 1.9	0.1 0.1 -0.0	-3.8 26.0 22.5	0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.16 0.16	0.21
17	HEA 240 4 1.00	112 1.00	112			-24	1.9 -24.4	-0.1 -0.0	19.1 27.3	-0.2 0.0	0.02 0.17	0.22

									2.2	-0.0	23.8	0.0	0.17	
									2.2	-0.0	20.3	0.0	0.03	
18	HEA	240	4	1.00	112	1.00	112	-0	-22.1	-0.1	25.4	0.1	0.14	0.20
									-0.1	-0.0	19.7	0.1	0.14	
									-0.1	0.1	13.9	0.1	0.00	
19	HEA	240	4	1.00	112	1.00	112	-0	-13.1	-0.1	15.2	0.1	0.08	0.12
									0.0	-0.0	11.7	0.1	0.08	
									0.0	0.0	8.2	0.1	0.00	
20	HEA	240	4	1.00	112	1.00	112	-0	-13.1	-0.1	15.2	0.1	0.08	0.12
									0.0	-0.0	11.7	0.1	0.08	
									0.0	0.0	8.2	0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 75 (D 211)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-0	-1.6	-0.1	40.4	0.0	0.01	0.38
									46.8	-0.0	-0.7	0.0	0.30	
									-5.2	0.1	-41.9	0.0	0.03	
2	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	1	-0.8	-0.1	16.8	0.0	0.00	0.16
									20.2	-0.0	0.4	0.0	0.00	
									1.1	-0.0	-16.0	0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-2	-0.6	-0.2	16.2	0.1	0.01	0.16
									19.0	-0.0	-0.2	0.1	0.12	
									-1.4	0.1	-16.6	0.1	0.01	
4	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-1	-0.5	-0.0	15.3	0.0	0.00	0.15
									17.0	0.0	-1.1	0.0	0.11	
									-5.7	0.1	-17.5	0.0	0.04	
5	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	1	-0.6	0.1	15.9	-0.0	0.00	0.15
									18.1	0.0	-0.5	-0.0	0.00	
									-3.1	-0.1	-16.9	-0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	4	-0.9	0.1	17.1	-0.1	0.00	0.17
									20.9	-0.0	0.7	-0.1	0.00	
									2.6	-0.2	-15.7	-0.1	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	4	-0.9	0.2	16.9	-0.1	0.00	0.17
									20.2	-0.0	0.5	-0.1	0.00	
									1.3	-0.2	-15.9	-0.1	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-4	-0.3	-0.2	15.0	0.1	0.01	0.15
									16.4	0.0	-1.4	0.1	0.11	
									-7.2	0.3	-17.8	0.1	0.05	
9	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-4	-0.4	-0.3	15.3	0.1	0.01	0.15
									16.9	0.0	-1.1	0.1	0.12	
									-5.9	0.3	-17.5	0.1	0.05	
10	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-4	-0.7	-0.3	16.5	0.1	0.01	0.16
									19.5	-0.0	0.1	0.1	0.13	
									-0.3	0.2	-16.3	0.1	0.01	
11	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-7	-0.5	-0.3	15.4	0.1	0.01	0.15
									17.1	0.0	-1.0	0.1	0.12	
									-5.3	0.4	-17.4	0.1	0.05	
12	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	3	-0.5	0.2	15.6	-0.1	0.00	0.15
									17.6	0.0	-0.8	-0.1	0.00	
									-4.3	-0.1	-17.2	-0.1	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	7	-0.8	0.3	16.7	-0.1	0.00	0.17
									20.0	-0.0	0.3	-0.1	0.00	
									0.8	-0.3	-16.1	-0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	4	-1.0	0.0	17.9	-0.0	0.00	0.18
									22.6	-0.1	1.5	-0.0	0.00	
									6.0	-0.1	-14.9	-0.0	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	8	-1.1	0.2	17.9	-0.1	0.00	0.19
									22.8	-0.1	1.5	-0.1	0.00	
									6.4	-0.3	-14.9	-0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-5	-0.2	-0.1	14.3	0.1	0.01	0.14
									14.9	0.0	-2.1	0.1	0.10	
									-10.6	0.2	-18.5	0.1	0.07	
17	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-8	-0.2	-0.3	14.2	0.1	0.01	0.14
									14.8	0.0	-2.2	0.1	0.11	
									-10.9	0.4	-18.6	0.1	0.08	
18	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-0	-1.1	-0.1	27.9	0.0	0.01	0.26
									32.3	-0.0	-0.5	0.0	0.20	
									-3.6	0.0	-29.0	0.0	0.02	
19	HEA	240	4	1.00	532	1.00	487	-0	-0.6	-0.0	16.1	0.0	0.00	0.15
									18.5	-0.0	-0.3	0.0	0.12	
									-2.3	0.0	-16.7	0.0	0.02	

20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	487	-0	-0.6 18.5 -2.3	-0.0 -0.0 0.0	16.1 -0.3 -16.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.12 0.02	0.15
----	----------------	----------	-----	----	----------------------	---------------------	-----------------------	-------------------	----------------------	------

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 76 (D 212)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			2	-8.7 21.4 -6.8	0.0 -0.0 -0.0	29.8 0.5 -28.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.21
2	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-2	-0.8 11.0 -1.8	-0.0 -0.0 0.0	12.1 -0.2 -12.6	0.0 0.0 0.0	0.01 0.07 0.01	0.10
3	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-2	-2.9 8.5 -4.6	-0.2 0.0 0.2	11.9 -0.4 -12.8	0.1 0.1 0.1	0.02 0.06 0.03	0.09
4	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			4	-6.5 7.0 -4.1	0.1 0.0 -0.0	13.0 0.6 -11.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
5	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			4	-4.4 9.5 -1.3	0.2 -0.0 -0.3	13.1 0.8 -11.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
6	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			1	0.3 13.3 1.7	0.2 -0.1 -0.3	12.7 0.3 -12.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
7	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			3	-0.7 12.9 1.8	0.3 -0.1 -0.4	13.0 0.6 -11.7	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.12
8	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			1	-7.7 4.7 -7.6	-0.2 0.1 0.3	12.4 0.0 -12.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
9	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-1	-6.6 5.1 -7.7	-0.3 0.1 0.4	12.1 -0.3 -12.6	0.2 0.2 0.2	0.05 0.05 0.05	0.09
10	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-9	-0.6 11.2 -1.6	-0.0 -0.0 -0.0	12.1 -0.3 -12.6	0.0 0.0 0.0	0.01 0.08 0.02	0.10
11	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-10	-1.5 10.2 -2.8	0.0 -0.0 -0.1	12.0 -0.3 -12.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.02 0.07 0.03	0.10
12	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			11	-6.8 6.8 -4.2	0.1 0.0 -0.0	13.0 0.6 -11.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
13	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			12	-5.9 7.8 -3.1	0.0 0.0 0.0	13.0 0.7 -11.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.09
14	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			0	-1.4 11.2 -0.9	-0.0 0.0 0.1	12.5 0.1 -12.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
15	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			7	-3.0 10.2 -1.3	-0.0 0.0 0.1	12.8 0.4 -11.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
16	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			2	-6.0 6.8 -5.0	0.1 -0.0 -0.1	12.6 0.2 -12.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
17	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-5	-4.4 7.8 -4.6	0.1 -0.0 -0.1	12.3 -0.0 -12.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.05 0.03	0.08
18	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			1	-6.1 14.8 -4.7	0.0 -0.0 -0.0	20.7 0.3 -20.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
19	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			1	-3.7 9.0 -2.9	0.0 -0.0 -0.0	12.5 0.2 -12.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.09
20	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			1	-3.7 9.0 -2.9	0.0 -0.0 -0.0	12.5 0.2 -12.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.09

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 77 (D 213)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416			-1	-8.5 8.0 -44.9	0.0 -0.0 -0.1	22.2 -8.8 -39.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.05 0.28 0.28	0.36

2	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	3	-1.7 3.6 -21.7	0.2 0.1 -0.1	8.2 -4.8 -17.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.18
3	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-3	-5.3	-0.1	9.8	0.1	0.04	0.16
4	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-3	2.3 -18.6 -5.7 3.2 -15.8	0.1 0.3 -0.2 -0.1 0.0	-3.2 -16.2 10.5 -2.4 -15.4	0.1 0.1 0.1 0.1 0.1	0.12 0.12 0.04 0.10 0.10	0.14
5	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	3	-2.1 4.3 -18.9	0.2 -0.1 -0.3	8.9 -4.0 -17.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
6	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	10	2.4 5.8 -24.3	0.6 0.0 -0.6	6.6 -6.4 -19.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.21
7	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	10	2.2 5.9 -23.4	0.6 -0.0 -0.6	6.8 -6.2 -19.1	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.20
8	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-10	-9.7 2.1 -13.2	-0.6 -0.0 0.5	12.1 -0.8 -13.8	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.10	0.13
9	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-10	-9.6 1.7 -14.1	-0.6 0.0 0.6	11.9 -1.1 -14.0	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.10	0.13
10	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-11	-1.5 3.8 -21.6	-0.2 -0.1 0.1	8.1 -4.8 -17.8	0.1 0.1 0.1	0.02 0.15 0.15	0.18
11	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-15	-3.0 3.4 -19.7	-0.2 -0.1 0.0	9.0 -4.0 -17.0	0.1 0.1 0.1	0.03 0.14 0.14	0.17
12	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	10	-5.8 3.1 -15.9	0.3 0.0 -0.2	10.6 -2.4 -15.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
13	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	14	-4.3 3.3 -17.8	0.3 0.1 -0.1	9.7 -3.2 -16.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
14	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	3	-0.7 4.1 -22.5	-0.1 0.0 0.1	7.7 -5.2 -18.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.18
15	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	10	-1.6 3.8 -21.3	0.1 0.1 0.1	8.2 -4.7 -17.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.18
16	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-3	-6.6 3.0 -15.0	0.1 -0.0 -0.2	10.9 -2.0 -15.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.10 0.10	0.13
17	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-10	-5.8 3.0 -16.2	-0.0 -0.1 -0.1	10.5 -2.5 -15.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.05 0.11 0.11	0.14
18	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-0	-5.9 5.5 -31.1	0.0 -0.0 -0.0	15.4 -6.1 -27.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.20 0.20	0.25
19	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-0	-3.7 3.3 -18.7	0.0 -0.0 -0.0	9.3 -3.6 -16.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.02 0.12 0.12	0.15
20	HEA 240 4 1.00	416 1.00	416	-0	-3.7 3.3 -18.7	0.0 -0.0 -0.0	9.3 -3.6 -16.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.02 0.12 0.12	0.15

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 78 (D 214)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	584	1.00	584	-8	-47.1	0.2	51.2	-0.1	0.31	0.41
									28.5	-0.0	0.5	-0.1	0.31	
									-44.0	-0.3	-50.2	-0.1	0.29	
2	HEA	240	4	1.00	584	1.00	584	-6	-21.1	0.1	21.6	-0.0	0.14	0.18
									11.6	0.0	0.7	-0.0	0.14	
									-16.7	-0.1	-20.1	-0.0	0.11	
3	HEA	240	4	1.00	584	1.00	584	-9	-18.4	0.1	20.9	-0.0	0.13	0.17
									12.0	0.0	-0.0	-0.0	0.13	
									-18.5	-0.0	-20.9	-0.0	0.13	
4	HEA	240	4	1.00	584	1.00	584	-1	-18.0	0.1	20.7	-0.0	0.12	0.17
									12.0	-0.0	-0.1	-0.0	0.12	

5	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	2	-18.9	-0.1	-21.0	-0.0	0.12	0.18
					-20.7	0.2	21.5	-0.1	0.00	
					11.6	-0.0	0.6	-0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	0	-17.2	-0.3	-20.3	-0.1	0.00	0.20
					-24.1	0.2	22.4	-0.1	0.00	
					11.2	-0.0	1.6	-0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	3	-14.9	-0.3	-19.3	-0.1	0.00	0.20
					-24.0	0.2	22.4	-0.1	0.00	
					11.1	-0.1	1.5	-0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-8	-15.0	-0.3	-19.3	-0.1	0.00	0.18
					-15.0	0.0	19.9	0.0	0.10	
					12.7	0.0	-1.0	0.0	0.14	
9	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-10	-20.7	0.0	-21.8	0.0	0.14	0.18
					-15.1	-0.0	19.9	0.0	0.11	
					12.7	0.0	-0.9	0.0	0.14	
10	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-7	-20.6	0.1	-21.8	0.0	0.14	0.19
					-21.0	-0.3	21.6	0.1	0.14	
					11.6	-0.0	0.7	0.1	0.14	
11	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-8	-16.8	0.2	-20.1	0.1	0.12	0.18
					-19.7	-0.3	21.2	0.1	0.14	
					11.8	-0.0	0.3	0.1	0.14	
12	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-0	-17.6	0.2	-20.5	0.1	0.12	0.17
					-18.0	0.5	20.7	-0.2	0.12	
					12.0	0.0	-0.1	-0.2	0.13	
13	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	1	-18.8	-0.4	-21.0	-0.2	0.12	0.18
					-19.4	0.5	21.1	-0.2	0.00	
					11.8	0.0	0.2	-0.2	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-3	-18.0	-0.5	-20.6	-0.2	0.00	0.19
					-22.1	0.0	21.9	-0.0	0.14	
					11.4	-0.0	1.0	-0.0	0.14	
15	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-0	-16.3	-0.1	-19.9	-0.0	0.11	0.19
					-21.6	0.3	21.7	-0.1	0.14	
					11.4	-0.0	0.9	-0.1	0.14	
16	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-4	-16.6	-0.3	-20.0	-0.1	0.11	0.17
					-17.0	0.2	20.5	-0.1	0.11	
					12.3	0.0	-0.4	-0.1	0.13	
17	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-7	-19.4	-0.2	-21.3	-0.1	0.13	0.17
					-17.5	-0.1	20.6	0.0	0.12	
					12.2	-0.0	-0.3	0.0	0.13	
18	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-5	-19.0	0.0	-21.1	0.0	0.13	0.29
					-32.6	0.2	35.5	-0.1	0.21	
					19.7	-0.0	0.4	-0.1	0.21	
19	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-4	-30.4	-0.2	-34.7	-0.1	0.20	0.17
					-19.5	0.1	21.2	-0.0	0.13	
					11.8	-0.0	0.3	-0.0	0.13	
20	HEA 240 4 1.00	584 1.00	584	-4	-17.8	-0.1	-20.6	-0.0	0.12	0.17
					-19.5	0.1	21.2	-0.0	0.13	
					11.8	-0.0	0.3	-0.0	0.13	
					-17.8	-0.1	-20.6	-0.0	0.12	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 79 (D 215)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				-1	-43.5	-0.0	44.2	0.0	0.28	0.37
								15.7	-0.0	2.7	0.0	0.28	
								-29.8	0.0	-38.8	0.0	0.19	
2	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				6	-16.3	-0.1	17.5	0.0	0.00	0.14
								6.9	0.0	1.0	0.0	0.00	
								-11.5	0.1	-15.6	0.0	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				-4	-18.0	-0.1	17.7	0.0	0.12	0.15
								5.9	0.0	1.2	0.0	0.12	
								-11.9	0.1	-15.3	0.0	0.08	
4	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				-6	-18.9	0.0	17.9	-0.0	0.13	0.16
								5.4	-0.0	1.4	-0.0	0.13	
								-12.1	-0.1	-15.2	-0.0	0.08	
5	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				4	-17.2	0.0	17.6	-0.0	0.00	0.15
								6.4	-0.0	1.1	-0.0	0.00	
								-11.6	-0.1	-15.4	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				17	-14.6	-0.0	17.2	0.0	0.00	0.14
								8.0	0.0	0.7	0.0	0.00	
								-11.0	0.1	-15.8	0.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	502 1.00	502				16	-14.9	-0.0	17.3	0.0	0.00	0.14

									7.8	-0.0	0.8	0.0	0.00	
									-11.1	0.0	-15.8	0.0	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-17	-20.6	-0.0	18.1	-0.0	0.15	0.18
									4.4	-0.0	1.6	-0.0	0.15	
									-12.5	-0.1	-14.9	-0.0	0.10	
9	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-17	-20.3	-0.0	18.1	0.0	0.15	0.17
									4.5	-0.0	1.6	0.0	0.15	
									-12.5	0.0	-15.0	0.0	0.10	
10	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-6	-16.4	-0.4	17.5	0.2	0.11	0.15
									6.8	-0.0	0.9	0.2	0.11	
									-11.7	0.4	-15.6	0.2	0.08	
11	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-12	-17.3	-0.4	17.5	0.2	0.13	0.16
									5.9	-0.0	0.9	0.2	0.13	
									-12.5	0.4	-15.6	0.2	0.10	
12	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	5	-18.8	0.4	17.9	-0.2	0.00	0.17
									5.5	-0.0	1.4	-0.2	0.00	
									-11.9	-0.4	-15.1	-0.2	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	11	-18.0	0.4	17.9	-0.2	0.00	0.16
									6.4	-0.0	1.4	-0.2	0.00	
									-11.0	-0.4	-15.1	-0.2	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	7	-15.9	-0.1	17.6	0.0	0.00	0.14
									7.7	-0.0	1.1	0.0	0.00	
									-10.4	0.1	-15.4	0.0	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	13	-16.4	0.1	17.8	-0.1	0.00	0.15
									7.6	-0.0	1.2	-0.1	0.00	
									-10.2	-0.2	-15.3	-0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-8	-19.3	0.1	17.8	-0.0	0.13	0.16
									4.6	-0.0	1.2	-0.0	0.13	
									-13.1	-0.1	-15.3	-0.0	0.09	
17	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-13	-18.8	-0.2	17.6	0.1	0.13	0.16
									4.8	-0.0	1.1	0.1	0.13	
									-13.3	0.2	-15.4	0.1	0.10	
18	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-1	-30.1	-0.0	30.5	0.0	0.19	0.25
									10.8	-0.0	1.9	0.0	0.19	
									-20.6	0.0	-26.8	0.0	0.13	
19	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-0	-17.6	-0.0	17.7	0.0	0.11	0.15
									6.2	-0.0	1.2	0.0	0.11	
									-11.8	0.0	-15.4	0.0	0.07	
20	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-0	-17.6	-0.0	17.7	0.0	0.11	0.15
									6.2	-0.0	1.2	0.0	0.11	
									-11.8	0.0	-15.4	0.0	0.07	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 80 (D 216)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-8	-29.8	-0.4	37.6	0.2	0.20	0.33
									13.4	-0.0	-1.6	0.2	0.25	
									-37.3	0.4	-40.8	0.2	0.25	
2	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	2	-11.1	-0.2	14.5	0.1	0.00	0.15
									4.9	-0.0	-1.2	0.1	0.00	
									-16.8	0.2	-16.8	0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-6	-11.5	-0.4	14.8	0.2	0.08	0.14
									5.2	0.0	-0.8	0.2	0.11	
									-15.6	0.5	-16.5	0.2	0.11	
4	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-9	-12.4	-0.2	15.4	0.1	0.09	0.13
									5.8	-0.0	-0.2	0.1	0.10	
									-13.5	0.1	-15.9	0.1	0.10	
5	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-1	-12.0	-0.0	15.1	-0.0	0.08	0.13
									5.4	-0.1	-0.6	-0.0	0.10	
									-14.7	-0.1	-16.2	-0.0	0.10	
6	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	10	-11.0	0.0	14.3	-0.0	0.00	0.15
									4.6	-0.1	-1.3	-0.0	0.00	
									-17.5	-0.2	-17.0	-0.0	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	9	-11.3	0.1	14.5	-0.1	0.00	0.15
									4.8	-0.1	-1.2	-0.1	0.00	
									-16.8	-0.3	-16.8	-0.1	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-17	-12.5	-0.4	15.6	0.2	0.10	0.13
									6.1	0.1	-0.1	0.2	0.11	
									-12.8	0.6	-15.7	0.2	0.11	
9	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-16	-12.3	-0.5	15.4	0.2	0.10	0.14
									5.9	0.1	-0.2	0.2	0.11	
									-13.4	0.7	-15.9	0.2	0.11	

10	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-1	-11.3 5.0 -16.3	-0.6 0.0 0.7	14.6 -1.0 -16.7	0.3 0.3 0.3	0.08 0.11 0.11	0.15
11	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-4	-12.3 5.4 -14.4	-0.8 0.1 0.9	15.2 -0.5 -16.1	0.3 0.3 0.3	0.09 0.11 0.11	0.14
12	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-7	-12.2 5.7 -14.0	0.2 -0.1 -0.3	15.3 -0.4 -16.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.09 0.10 0.10	0.13
13	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-4	-11.3 5.2 -15.9	0.3 -0.1 -0.5	14.7 -1.0 -16.6	-0.2 -0.2 -0.2	0.08 0.11 0.11	0.15
14	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	2	-10.2 4.6 -18.4	-0.1 -0.1 0.0	14.0 -1.7 -17.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
15	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	1	-10.2 4.7 -18.3	0.2 -0.1 -0.4	14.0 -1.7 -17.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
16	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-9	-13.3 6.1 -11.9	-0.3 0.0 0.3	15.9 0.3 -15.4	0.1 0.1 0.1	0.10 0.10 0.09	0.13
17	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-8	-13.3 6.1 -12.0	-0.6 0.1 0.7	15.9 0.3 -15.4	0.3 0.3 0.3	0.10 0.10 0.09	0.23
18	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-5	-20.6 9.3 -25.8	-0.3 -0.0 0.3	26.0 -1.1 -28.2	0.1 0.1 0.1	0.14 0.17 0.17	0.14
19	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-4	-11.8 5.3 -15.1	-0.2 -0.0 0.2	14.9 -0.7 -16.4	0.1 0.1 0.1	0.08 0.10 0.10	0.14
20	HEA 240 4 1.00	479 1.00	479	-4	-11.8 5.3 -15.1	-0.2 -0.0 0.2	14.9 -0.7 -16.4	0.1 0.1 0.1	0.08 0.10 0.10	0.14

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 81 (D 217)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-37.4	-0.0	42.5	0.0	0.24	0.33
									21.3	-0.0	1.6	0.0	0.24	
									-29.0	0.0	-39.3	0.0	0.18	
2	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-3	-16.5	-0.1	18.1	0.0	0.11	0.15
									9.3	-0.0	1.2	0.0	0.11	
									-9.9	0.1	-15.6	0.0	0.07	
3	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-2	-15.3	-0.2	17.7	0.1	0.10	0.14
									9.4	-0.0	0.8	0.1	0.10	
									-10.8	0.1	-16.0	0.1	0.07	
4	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	3	-13.9	0.1	16.7	-0.0	0.00	0.13
									8.2	0.0	-0.1	-0.0	0.00	
									-14.6	-0.0	-17.0	-0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	2	-15.1	0.1	17.1	-0.0	0.00	0.14
									8.0	0.0	0.3	-0.0	0.00	
									-13.7	-0.1	-16.6	-0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-2	-17.6	0.0	18.3	-0.0	0.11	0.15
									8.7	-0.0	1.4	-0.0	0.11	
									-10.1	-0.1	-15.5	-0.0	0.07	
7	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-1	-17.1	0.1	18.0	-0.0	0.11	0.15
									8.3	-0.0	1.1	-0.0	0.11	
									-11.3	-0.1	-15.8	-0.0	0.07	
8	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	2	-12.8	-0.1	16.6	0.0	0.00	0.13
									8.8	0.0	-0.3	0.0	0.00	
									-14.4	0.1	-17.1	0.0	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-13.3	-0.1	16.9	0.1	0.00	0.12
									9.2	0.0	0.0	0.1	0.00	
									-13.2	0.1	-16.9	0.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-2	-16.1	-0.2	17.9	0.1	0.11	0.14
									9.2	-0.0	1.0	0.1	0.11	
									-10.6	0.2	-15.8	0.1	0.07	
11	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	3	-14.2	-0.3	17.1	0.1	0.00	0.13
									8.9	-0.0	0.2	0.1	0.00	
									-12.9	0.3	-16.6	0.1	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	2	-14.3	0.2	16.9	-0.1	0.00	0.13
									8.3	0.0	0.1	-0.1	0.00	

13	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-3	-13.9 -16.2 8.6	-0.1 0.2 0.0	-16.8 17.7 0.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.11 0.11	0.15
14	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-9	-11.6 -18.4 9.4	-0.2 -0.0 -0.0	-16.0 18.8 1.9	-0.1 -0.0 -0.0	0.08 0.13 0.13	0.16
15	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-9	-8.2 -18.4 9.2	-0.1 0.1 -0.0	-14.9 18.7 1.9	-0.0 -0.1 -0.1	0.06 0.13 0.13	0.16
16	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	9	-8.5 -12.0 8.3	-0.2 -0.0 0.0	-15.0 16.0 -0.8	-0.1 0.0 0.0	0.07 0.00 0.00	0.15
17	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	9	-16.3 -12.0 8.5	0.1 -0.2 0.0	-17.7 16.1 -0.8	0.0 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
18	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-0	-16.0 -25.8 14.7	0.2 -0.0 -0.0	-17.6 29.4 1.1	0.1 0.0 0.0	0.00 0.16 0.16	0.23
19	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-20.1 -15.2 8.7	0.0 -0.0 -0.0	-27.2 17.4 0.6	0.0 0.0 0.0	0.13 0.00 0.00	0.13
20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-12.3 -15.2 8.7	0.0 -0.0 -0.0	-16.3 17.4 0.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.13
					-12.3	0.0	-16.3	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 82 (D 218)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			0	-28.9 14.3 -6.6	0.0 0.0 -0.0	32.5 5.0 -22.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.25
2	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			5	-9.6 4.8 -7.1	0.0 0.0 0.0	12.2 0.6 -11.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.09
3	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			11	-10.5 4.5 -6.7	0.0 -0.0 -0.1	12.4 0.8 -10.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
4	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-4	-14.8 8.4 2.6	0.0 -0.0 -0.0	15.5 3.9 -7.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.10 0.10 0.02	0.13
5	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-10	-14.0 8.5 2.3	-0.0 0.0 0.0	15.2 3.6 -8.0	0.0 0.0 0.0	0.10 0.10 0.02	0.13
6	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-7	-10.1 6.1 -4.2	-0.0 0.0 0.1	12.9 1.3 -10.3	0.0 0.0 0.0	0.07 0.07 0.03	0.10
7	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-11	-11.4 7.2 -1.4	-0.0 0.0 0.1	13.8 2.2 -9.4	0.0 0.0 0.0	0.08 0.08 0.02	0.11
8	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			7	-14.3 6.7 -0.3	0.1 -0.0 -0.1	14.7 3.1 -8.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.13
9	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			12	-13.0 5.5 -3.1	0.1 -0.0 -0.1	13.8 2.2 -9.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
10	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			6	-10.3 4.9 -6.2	0.1 0.0 -0.1	12.5 0.9 -10.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
11	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			8	-12.6 5.6 -3.2	0.1 -0.0 -0.1	13.7 2.1 -9.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
12	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-5	-14.2 8.1 1.7	-0.1 -0.0 0.1	15.1 3.5 -8.1	0.0 0.0 0.0	0.10 0.10 0.02	0.13
13	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-7	-11.8 7.1 -1.3	-0.1 0.0 0.1	14.0 2.3 -9.3	0.0 0.0 0.0	0.08 0.08 0.02	0.11
14	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-1	-8.1 5.1 -7.9	0.1 0.1 0.1	11.6 0.0 -11.6	0.0 0.0 0.0	0.05 0.05 0.05	0.08
15	HEA 240 4 1.00	451 1.00	451			-5	-8.5	-0.0	12.1	0.0	0.06	0.09

									5.6	0.1	0.5	0.0	0.06		
									-6.5	0.1	-11.2	0.0	0.05		
16		HEA	240	4	1.00	451	1.00	451	2	-16.4	-0.0	16.0	-0.0	0.00	0.14
									8.5	-0.0	4.4	-0.0	0.00		
									3.5	-0.1	-7.2	-0.0	0.00		
17		HEA	240	4	1.00	451	1.00	451	6	-15.9	0.0	15.6	-0.0	0.00	0.14
									7.6	-0.0	4.0	-0.0	0.00		
									2.0	-0.1	-7.6	-0.0	0.00		
18		HEA	240	4	1.00	451	1.00	451	0	-20.1	0.0	22.6	-0.0	0.00	0.18
									10.0	0.0	3.4	-0.0	0.00		
									-4.5	-0.0	-15.7	-0.0	0.00		
19		HEA	240	4	1.00	451	1.00	451	0	-12.2	0.0	13.8	-0.0	0.00	0.11
									6.3	0.0	2.2	-0.0	0.00		
									-2.2	-0.0	-9.4	-0.0	0.00		
20		HEA	240	4	1.00	451	1.00	451	0	-12.2	0.0	13.8	-0.0	0.00	0.11
									6.3	0.0	2.2	-0.0	0.00		
									-2.2	-0.0	-9.4	-0.0	0.00		

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 83 (D 219)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	2	-35.3	1.2	42.8	-0.4	0.00	0.34
									20.7	0.0	0.4	-0.4	0.00	
									-33.3	-1.1	-42.0	-0.4	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-25	-14.9	0.2	17.3	0.0	0.12	0.15
									8.0	0.2	0.4	0.0	0.12	
									-13.0	0.2	-16.6	0.0	0.11	
3	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-40	-14.6	1.1	17.2	-0.4	0.15	0.17
									8.0	0.2	0.3	-0.4	0.15	
									-13.2	-0.7	-16.6	-0.4	0.14	
4	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	26	-13.2	1.0	16.8	-0.4	0.00	0.16
									8.5	-0.2	-0.1	-0.4	0.00	
									-13.7	-1.3	-17.0	-0.4	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	42	-13.5	-0.0	16.9	-0.1	0.00	0.15
									8.5	-0.2	-0.0	-0.1	0.00	
									-13.5	-0.3	-16.9	-0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	16	-14.8	-1.0	17.3	0.4	0.00	0.16
									8.1	0.1	0.3	0.4	0.00	
									-13.0	1.1	-16.6	0.4	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	36	-14.3	-1.1	17.2	0.4	0.00	0.16
									8.2	-0.0	0.2	0.4	0.00	
									-13.1	1.0	-16.7	0.4	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-15	-13.4	2.2	16.9	-0.8	0.13	0.17
									8.4	-0.0	-0.1	-0.8	0.13	
									-13.7	-2.2	-17.0	-0.8	0.13	
9	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-35	-13.8	2.2	17.0	-0.8	0.15	0.18
									8.3	0.1	0.1	-0.8	0.15	
									-13.5	-2.0	-16.9	-0.8	0.15	
10	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	4	-14.7	-0.7	17.3	0.3	0.00	0.14
									8.3	0.0	0.4	0.3	0.00	
									-12.6	0.7	-16.5	0.3	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	9	-14.4	-0.1	17.2	0.0	0.00	0.13
									8.4	-0.0	0.3	0.0	0.00	
									-12.7	0.0	-16.6	0.0	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-2	-13.4	1.8	16.8	-0.7	0.11	0.16
									8.2	0.0	-0.1	-0.7	0.11	
									-14.0	-1.7	-17.1	-0.7	0.11	
13	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-8	-13.7	1.2	16.9	-0.4	0.11	0.15
									8.1	0.1	-0.0	-0.4	0.11	
									-13.9	-1.1	-17.0	-0.4	0.11	
14	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-7	-14.8	-0.6	17.3	0.3	0.11	0.15
									8.1	0.1	0.3	0.3	0.11	
									-13.0	0.9	-16.6	0.3	0.10	
15	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	-11	-14.5	-0.1	17.1	0.1	0.10	0.14
									8.0	0.1	0.2	0.1	0.11	
									-13.4	0.3	-16.7	0.1	0.10	
16	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	8	-13.3	1.7	16.9	-0.7	0.00	0.16
									8.4	-0.1	-0.1	-0.7	0.00	
									-13.7	-1.9	-17.0	-0.7	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	517	1.00	517	12	-13.6	1.2	17.0	-0.5	0.00	0.15
									8.5	-0.1	0.1	-0.5	0.00	
									-13.3	-1.4	-16.9	-0.5	0.00	

18	HEA 240 4 1.00	517 1.00	517	2	-24.4 14.3 -23.0	0.8 0.0 -0.8	29.6 0.3 -29.0	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.23
19	HEA 240 4 1.00	517 1.00	517	1	-14.1 8.3 -13.3	0.6 0.0 -0.5	17.1 0.1 -16.8	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA 240 4 1.00	517 1.00	517	1	-14.1 8.3 -13.3	0.6 0.0 -0.5	17.1 0.1 -16.8	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 84 (D 220)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			11	-30.3 13.5 -34.3	-0.8 -0.1 0.6	37.6 -0.8 -39.2	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.32
2	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-33	-12.5 5.3 -13.8	0.5 -0.2 -0.9	15.2 -0.3 -15.7	-0.3 -0.3 -0.3	0.12 0.13 0.13	0.15
3	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-46	-12.4 5.3 -13.9	-0.3 -0.3 -0.3	15.1 -0.3 -15.8	0.0 0.0 0.0	0.13 0.14 0.14	0.15
4	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			44	-11.7 5.7 -13.8	-1.2 0.2 1.5	15.0 -0.5 -15.9	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.17
5	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			57	-11.8 5.7 -13.7	-0.4 0.2 0.9	15.1 -0.4 -15.8	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.16
6	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			15	-12.4 5.4 -13.6	1.1 -0.0 -1.1	15.2 -0.2 -15.7	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.15
7	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			42	-12.2 5.5 -13.5	0.9 0.1 -0.6	15.2 -0.3 -15.7	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.16
8	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-4	-11.7 5.5 -14.0	-1.8 -0.1 1.7	15.0 -0.5 -15.9	0.7 0.7 0.6	0.10 0.12 0.13	0.16
9	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-31	-11.9 5.4 -14.1	-1.6 -0.2 1.2	15.0 -0.4 -15.9	0.6 0.6 0.6	0.13 0.14 0.13	0.17
10	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			3	-12.5 5.1 -14.2	-0.0 -0.3 -0.6	15.1 -0.4 -15.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
11	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-2	-12.5 5.1 -14.2	-1.0 -0.3 0.5	15.1 -0.4 -15.8	0.3 0.3 0.3	0.09 0.10 0.10	0.14
12	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			8	-11.7 5.8 -13.5	-0.7 0.3 1.2	15.1 -0.4 -15.8	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
13	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			13	-11.7 5.9 -13.4	0.3 0.2 0.1	15.1 -0.4 -15.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.13
14	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			13	-12.2 5.4 -13.9	1.2 -0.2 -1.6	15.1 -0.4 -15.8	-0.6 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.16
15	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			16	-11.9 5.6 -13.7	1.3 -0.0 -1.3	15.1 -0.4 -15.8	-0.6 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.15
16	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-2	-12.0 5.6 -13.7	-2.0 0.1 2.2	15.1 -0.4 -15.8	0.9 0.9 0.9	0.10 0.12 0.12	0.16
17	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			-5	-12.2 5.3 -14.0	-2.1 -0.1 1.9	15.1 -0.4 -15.8	0.8 0.8 0.8	0.11 0.12 0.12	0.16
18	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			8	-20.9 9.3 -23.7	-0.5 -0.0 0.5	26.0 -0.6 -27.1	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.22
19	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			6	-12.1 5.5 -13.8	-0.4 -0.0 0.3	15.1 -0.4 -15.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
20	HEA 240 4 1.00	476 1.00	476			6	-12.1 5.5 -13.8	-0.4 -0.0 -0.4	15.1 -0.4 -0.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13

-13.8 0.3 -15.8 0.1 0.00

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 85 (D 221)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-4	-34.4	0.1	42.0	-0.0	0.22	0.31
									20.3	0.1	1.2	-0.0	0.22	
									-28.6	0.0	-39.7	-0.0	0.18	
2	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-78	-13.7	0.6	16.6	-0.2	0.17	0.18
									7.6	0.2	0.2	-0.2	0.17	
									-12.8	-0.2	-16.2	-0.2	0.16	
3	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-58	-13.8	1.4	17.1	-0.4	0.16	0.18
									8.7	0.3	0.7	-0.4	0.16	
									-10.5	-0.9	-15.8	-0.4	0.14	
4	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			74	-14.1	-0.5	17.2	0.2	0.00	0.17
									8.6	-0.1	0.7	0.2	0.00	
									-10.3	0.3	-15.7	0.2	0.00	
5	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			54	-13.9	-1.3	16.7	0.4	0.00	0.17
									7.6	-0.2	0.3	0.4	0.00	
									-12.6	0.9	-16.1	0.4	0.00	
6	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-55	-13.6	-0.9	16.1	0.4	0.16	0.18
									6.3	-0.0	-0.3	0.4	0.17	
									-15.3	0.9	-16.8	0.4	0.17	
7	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-16	-13.7	-1.5	16.1	0.5	0.12	0.17
									6.3	-0.1	-0.3	0.5	0.13	
									-15.3	1.2	-16.7	0.5	0.13	
8	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			51	-14.2	1.0	17.7	-0.4	0.00	0.17
									10.0	0.1	1.3	-0.4	0.00	
									-7.7	-0.8	-15.1	-0.4	0.00	
9	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			12	-14.1	1.6	17.7	-0.5	0.00	0.16
									10.0	0.2	1.2	-0.5	0.00	
									-7.8	-1.2	-15.2	-0.5	0.00	
10	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-41	-14.1	0.7	16.9	-0.2	0.14	0.16
									7.9	0.1	0.4	-0.2	0.14	
									-11.8	-0.6	-16.0	-0.2	0.12	
11	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			6	-14.1	0.5	17.4	-0.2	0.00	0.14
									9.3	0.1	1.0	-0.2	0.00	
									-9.0	-0.3	-15.4	-0.2	0.00	
12	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			37	-13.7	-0.6	16.9	0.2	0.00	0.15
									8.4	0.0	0.5	0.2	0.00	
									-11.2	0.6	-15.9	0.2	0.00	
13	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-10	-13.6	-0.4	16.3	0.1	0.10	0.14
									6.9	-0.0	-0.1	0.1	0.10	
									-14.1	0.3	-16.5	0.1	0.10	
14	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-84	-13.8	0.5	16.0	-0.2	0.18	0.21
									5.9	-0.0	-0.4	-0.2	0.20	
									-16.0	-0.5	-16.9	-0.2	0.20	
15	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-75	-13.7	0.2	15.8	-0.1	0.17	0.20
									5.6	-0.1	-0.6	-0.1	0.19	
									-16.7	-0.3	-17.0	-0.1	0.19	
16	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			80	-13.9	-0.4	17.8	0.2	0.00	0.18
									10.4	0.1	1.4	0.2	0.00	
									-7.1	0.6	-15.1	0.2	0.00	
17	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			71	-14.1	-0.1	17.9	0.1	0.00	0.17
									10.7	0.1	1.5	0.1	0.00	
									-6.4	0.3	-14.9	0.1	0.00	
18	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-3	-23.8	0.1	29.0	-0.0	0.15	0.22
									14.0	0.0	0.8	-0.0	0.15	
									-19.7	0.0	-27.4	-0.0	0.13	
19	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-2	-13.9	0.1	16.9	-0.0	0.09	0.13
									8.1	0.0	0.5	-0.0	0.09	
									-11.5	0.0	-16.0	-0.0	0.07	
20	HEA 240 4	1.00	506	1.00	506			-2	-13.9	0.1	16.9	-0.0	0.09	0.13
									8.1	0.0	0.5	-0.0	0.09	
									-11.5	0.0	-16.0	-0.0	0.07	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 86 (D 222)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	307	1.00	307			-16	-28.3	1.0	33.0	-0.9	0.20	0.29
									6.4	-0.3	8.8	-0.9	0.21	
									-1.2	-1.7	-15.3	-0.9	0.04	
2	HEA 240 4	1.00	307	1.00	307			-69	-12.4	9.4	12.2	-8.9	0.25	0.49

3	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-73	-0.8	-4.2	2.3	-8.9	0.36	0.61
					-5.2	-17.8	-7.5	-8.9	0.31	
					-10.1	13.0	11.0	-12.1	0.29	
					-0.7	-5.5	1.2	-12.1	0.43	
4	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	55	-6.6	-24.1	-8.7	-12.1	0.41	0.44
					-10.4	-8.4	14.6	8.0	0.00	
					6.3	3.9	4.8	8.0	0.00	
					4.2	16.3	-5.1	8.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	60	-12.7	-12.1	15.8	11.3	0.00	0.59
					6.8	5.2	5.9	11.3	0.00	
					5.5	22.5	-3.9	11.3	0.00	
					-15.2	-2.3	14.8	1.9	0.14	
6	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-19	2.0	0.6	5.0	1.9	0.16	0.20
					0.1	3.6	-4.9	1.9	0.06	
					-15.3	-8.8	15.9	8.0	0.00	
					4.5	3.5	6.1	8.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	19	3.3	15.7	-3.8	8.0	0.00	0.44
					-7.6	3.3	12.0	-2.8	0.00	
					3.6	-1.0	2.1	-2.8	0.00	
					-1.1	-5.2	-7.7	-2.8	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-33	-7.6	9.7	10.9	-8.8	0.20	0.43
					1.7	-3.8	1.0	-8.8	0.30	
					-4.3	-17.3	-8.8	-8.8	0.28	
					-11.5	8.8	12.2	-8.3	0.22	
9	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-37	0.0	-3.9	2.3	-8.3	0.32	0.44
					-4.4	-16.6	-7.5	-8.3	0.27	
					-8.7	7.6	11.2	-6.8	0.20	
					1.2	-2.8	1.4	-6.8	0.28	
10	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-68	-4.4	-13.3	-8.5	-6.8	0.25	0.37
					-11.3	-7.9	14.6	7.5	0.00	
					5.4	3.6	4.8	7.5	0.00	
					3.4	15.0	-5.1	7.5	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	23	-14.2	-6.6	15.6	6.0	0.00	0.40
					4.7	2.5	5.7	6.0	0.00	
					3.4	11.7	-4.1	6.0	0.00	
					-15.8	4.9	14.5	-5.0	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	32	0.5	-2.8	4.6	-5.0	0.00	0.35
					-1.6	-10.6	-5.2	-5.0	0.00	
					-16.6	0.3	15.5	-0.8	0.00	
					2.1	-0.9	5.6	-0.8	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	59	0.7	-2.1	-4.2	-0.8	0.00	0.21
					-7.0	-4.0	12.3	4.2	0.13	
					4.9	2.5	2.5	4.2	0.20	
					0.6	9.0	-7.4	4.2	0.16	
14	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-45	-6.2	0.7	11.3	-0.1	0.10	0.11
					3.8	0.6	1.5	-0.1	0.10	
					-1.7	0.5	-8.4	-0.1	0.07	
					-19.5	0.7	22.8	-0.6	0.14	
15	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-11	4.4	-0.2	6.1	-0.6	0.15	0.20
					-0.8	-1.2	-10.6	-0.6	0.03	
					-11.4	0.5	13.4	-0.4	0.08	
					2.6	-0.2	3.5	-0.4	0.09	
16	HEA 240 4 1.00	307 1.00	307	-7	-0.5	-0.8	-6.3	-0.4	0.02	0.12
					-11.4	0.5	13.4	-0.4	0.08	
					2.6	-0.2	3.5	-0.4	0.09	
					-0.5	-0.8	-6.3	-0.4	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 87 (D 223)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00		532 1.00		44			1	-5.2	0.1	-41.9	-0.0	0.00	0.29
									-5.2	0.1	-45.7	-0.0	0.00	
									-25.4	0.1	-49.4	-0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00		532 1.00		44			-13	1.1	-0.0	-16.0	0.6	0.02	0.11
									1.1	0.1	-17.5	0.6	0.05	
									-6.6	0.3	-19.0	0.6	0.05	
3	HEA 240 4 1.00		532 1.00		44			7	-1.4	0.2	-16.6	-0.6	0.00	0.12
									-1.4	0.0	-18.0	-0.6	0.00	
									-9.4	-0.1	-19.5	-0.6	0.00	
4	HEA 240 4 1.00		532 1.00		44			15	-5.7	0.1	-17.5	-0.7	0.00	0.15
									-5.7	-0.1	-19.0	-0.7	0.00	
									-14.1	-0.2	-20.4	-0.7	0.00	

5	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-5	-3.1	-0.1	-16.9	0.6	0.02	0.13
					-3.1	0.0	-18.4	0.6	0.08	
					-11.3	0.2	-19.9	0.6	0.08	
6	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-33	2.6	-0.3	-15.7	2.1	0.04	0.11
					2.6	0.2	-17.2	2.1	0.07	
					-5.0	0.7	-18.6	2.1	0.07	
7	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-31	1.3	-0.3	-15.9	2.1	0.03	0.12
					1.3	0.2	-17.4	2.1	0.07	
					-6.4	0.6	-18.9	2.1	0.07	
8	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	36	-7.2	0.3	-17.8	-2.2	0.00	0.17
					-7.2	-0.2	-19.3	-2.2	0.00	
					-15.7	-0.6	-20.8	-2.2	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	33	-5.9	0.3	-17.5	-2.1	0.00	0.16
					-5.9	-0.1	-19.0	-2.1	0.00	
					-14.3	-0.6	-20.5	-2.1	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	18	-0.3	0.2	-16.3	-0.6	0.00	0.12
					-0.3	0.1	-17.8	-0.6	0.00	
					-8.1	-0.1	-19.3	-0.6	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	45	-5.3	0.4	-17.4	-2.0	0.00	0.16
					-5.3	-0.0	-18.9	-2.0	0.00	
					-13.7	-0.5	-20.4	-2.0	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-16	-4.3	-0.2	-17.2	0.6	0.04	0.14
					-4.3	-0.0	-18.7	0.6	0.09	
					-12.6	0.1	-20.1	0.6	0.09	
13	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-43	0.8	-0.3	-16.1	1.9	0.04	0.12
					0.8	0.1	-17.6	1.9	0.08	
					-7.0	0.5	-19.1	1.9	0.08	
14	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-35	6.0	-0.2	-14.9	1.8	0.07	0.11
					6.0	0.2	-16.4	1.8	0.07	
					-1.2	0.6	-17.9	1.8	0.04	
15	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	-53	6.4	-0.4	-14.9	2.6	0.09	0.12
					6.4	0.2	-16.4	2.6	0.09	
					-0.9	0.8	-17.9	2.6	0.05	
16	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	37	-10.6	0.3	-18.5	-1.9	0.00	0.20
					-10.6	-0.2	-20.0	-1.9	0.00	
					-19.5	-0.6	-21.5	-1.9	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	56	-10.9	0.4	-18.6	-2.6	0.00	0.21
					-10.9	-0.2	-20.1	-2.6	0.00	
					-19.8	-0.7	-21.6	-2.6	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	1	-3.6	0.0	-29.0	-0.0	0.00	0.20
					-3.6	0.0	-31.5	-0.0	0.00	
					-17.6	0.0	-34.1	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	1	-2.3	0.0	-16.7	-0.0	0.00	0.12
					-2.3	0.0	-18.2	-0.0	0.00	
					-10.3	0.0	-19.7	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	44	1	-2.3	0.0	-16.7	-0.0	0.00	0.12
					-2.3	0.0	-18.2	-0.0	0.00	
					-10.3	0.0	-19.7	-0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 88 (D 224)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-25	-45.8	-0.2	65.2	0.2	0.06	0.11
									26.6	-0.1	53.1	0.2	0.06	
									26.6	-0.0	41.0	0.2	0.04	
2	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-18	148.4	0.4	-38.2	-0.3	0.18	0.21
									148.4	0.1	-43.5	-0.3	0.18	
									89.1	-0.1	-48.7	-0.3	0.11	
3	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-13	107.4	0.2	-21.0	-0.1	0.13	0.15
									107.4	0.1	-26.3	-0.1	0.13	
									71.6	0.0	-31.5	-0.1	0.09	
4	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-5	-185.8	-0.6	92.3	0.5	0.22	0.28
									-67.0	-0.3	87.0	0.5	0.22	
									-67.0	0.1	81.8	0.5	0.08	
5	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-10	-144.9	-0.4	75.1	0.3	0.17	0.22
									-49.5	-0.2	69.8	0.3	0.17	
									-49.5	-0.1	64.6	0.3	0.06	
6	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-22	93.6	0.3	-18.6	-0.4	0.12	0.14
									93.6	0.0	-23.9	-0.4	0.12	
									61.0	-0.2	-29.1	-0.4	0.08	
7	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-20	5.6	0.1	15.4	-0.2	0.01	0.04
									19.4	-0.1	10.1	-0.2	0.03	

8	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-1	19.4	-0.2	4.8	-0.2	0.03	0.20
									-131.0	-0.6	72.7	0.6	0.16	
									-39.0	-0.2	67.4	0.6	0.16	
9	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-3	-39.0	0.2	62.2	0.6	0.05	0.08
									-43.1	-0.3	38.7	0.4	0.05	
									2.6	-0.1	33.5	0.4	0.05	
10	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-28	2.6	0.2	28.2	0.4	0.00	0.23
									158.8	0.4	-41.3	-0.6	0.19	
									158.8	0.0	-46.6	-0.6	0.19	
11	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-12	95.3	-0.4	-51.8	-0.6	0.12	0.19
									135.7	0.3	-29.2	-0.7	0.16	
									135.7	-0.1	-34.5	-0.7	0.16	
12	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	5	88.6	-0.6	-39.7	-0.7	0.11	0.29
									-196.3	-0.7	95.4	0.8	0.00	
									-73.3	-0.2	90.1	0.8	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-11	-73.3	0.4	84.9	0.8	0.00	0.26
									-173.1	-0.6	83.3	0.8	0.21	
									-66.6	-0.0	78.0	0.8	0.21	
14	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-41	-66.6	0.6	72.8	0.8	0.08	0.11
									69.6	0.2	-11.8	-0.0	0.09	
									69.6	0.2	-17.0	-0.0	0.09	
15	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-36	46.3	0.2	-22.3	-0.0	0.06	0.06
									-30.0	-0.1	25.6	0.4	0.04	
									-2.2	0.2	20.3	0.4	0.04	
16	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	18	-2.2	0.5	15.1	0.4	0.01	0.17
									-107.1	-0.4	65.9	0.2	0.00	
									-24.3	-0.3	60.6	0.2	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	13	-24.3	-0.2	55.4	0.2	0.00	0.05
									-7.5	-0.1	28.5	-0.3	0.00	
									24.2	-0.3	23.2	-0.3	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-17	24.2	-0.5	18.0	-0.3	0.00	0.07
									-31.7	-0.2	45.1	0.1	0.04	
									18.4	-0.1	36.7	0.1	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-12	18.4	-0.0	28.3	0.1	0.03	0.04
									-18.7	-0.1	27.1	0.1	0.03	
									11.0	-0.1	21.8	0.1	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-12	11.0	-0.0	16.5	0.1	0.02	0.04
									-18.7	-0.1	27.1	0.1	0.03	
									11.0	-0.1	21.8	0.1	0.03	
									11.0	-0.0	16.5	0.1	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 89 (D 225)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-1	26.6	-0.0	15.3	0.0	0.03	0.10
									32.2	0.0	-21.9	0.0	0.06	
									-51.0	0.1	-59.0	0.0	0.06	
2	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	8	89.1	-0.1	-58.8	0.0	0.00	0.26
									89.1	-0.0	-74.5	0.0	0.00	
									-175.4	0.0	-90.3	0.0	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-16	71.6	0.1	-41.7	-0.0	0.09	0.20
									71.6	-0.0	-57.5	-0.0	0.16	
									-132.4	-0.1	-73.2	-0.0	0.16	
4	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-8	-67.0	0.0	71.3	0.0	0.08	0.20
									130.2	0.0	55.6	0.0	0.16	
5	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	15	130.2	0.0	39.9	0.0	0.16	0.14
									-49.5	-0.1	54.3	0.1	0.00	
									87.2	0.0	38.5	0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	38	87.2	0.1	22.8	0.1	0.00	0.21
									61.0	-0.2	-39.1	0.1	0.00	
									61.0	-0.0	-54.9	0.1	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	40	-133.7	0.2	-70.6	0.1	0.00	0.09
									19.4	-0.2	-5.2	0.1	0.00	
									19.4	-0.0	-20.9	0.1	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-38	-54.9	0.2	-36.7	0.1	0.00	0.14
									-39.0	0.2	51.7	-0.1	0.06	
									88.5	0.0	35.9	-0.1	0.11	
9	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-41	88.5	-0.1	20.2	-0.1	0.11	0.04
									2.6	0.2	17.7	-0.1	0.01	
									20.4	0.0	2.0	-0.1	0.03	
10	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	28	9.7	-0.2	-13.8	-0.1	0.02	0.27
									95.3	-0.4	-61.9	0.3	0.00	

									95.3	0.0	-77.7	0.3	0.00		
									-180.3	0.5	-93.4	0.3	0.00		
11		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	40	88.7	-0.6	-50.0	0.4	0.00	0.23
										88.7	0.0	-65.8	0.4	0.00	
										-144.7	0.7	-81.5	0.4	0.00	
12		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-29	-73.3	0.4	74.5	-0.2	0.09	0.21
										135.1	0.0	58.7	-0.2	0.17	
										135.1	-0.4	43.0	-0.2	0.17	
13		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-41	-66.6	0.6	62.6	-0.3	0.09	0.16
										99.5	-0.0	46.8	-0.3	0.13	
										99.5	-0.6	31.1	-0.3	0.13	
14		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-9	46.3	0.2	-32.2	-0.1	0.06	0.19
										46.3	-0.0	-48.0	-0.1	0.15	
										-123.9	-0.2	-63.7	-0.1	0.15	
15		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-30	-2.2	0.5	5.1	-0.3	0.01	0.07
										-0.8	-0.0	-10.6	-0.3	0.06	
										-40.0	-0.5	-26.4	-0.3	0.06	
16		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	9	-24.3	-0.2	44.8	0.1	0.00	0.12
										78.7	0.0	29.0	0.1	0.00	
										78.7	0.3	13.3	0.1	0.00	
17		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	30	24.3	-0.5	7.4	0.3	0.00	0.06
										27.4	0.0	-8.3	0.3	0.00	
										-5.2	0.6	-24.1	0.3	0.00	
18		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-0	18.4	-0.0	10.6	0.0	0.02	0.07
										22.3	0.0	-15.2	0.0	0.04	
										-35.5	0.0	-41.0	0.0	0.04	
19		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-0	11.0	-0.0	6.3	0.0	0.01	0.04
										13.2	0.0	-9.5	0.0	0.03	
										-22.6	0.0	-25.2	0.0	0.03	
20		HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-0	11.0	-0.0	6.3	0.0	0.01	0.04
										13.2	0.0	-9.5	0.0	0.03	
										-22.6	0.0	-25.2	0.0	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 90 (D 226)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-3	-0.8	-0.1	43.6	0.0	0.01	0.47
									59.6	-0.0	-1.5	0.0	0.38	
									-9.6	0.1	-46.7	0.0	0.06	
2	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-3	-0.0	0.0	17.9	0.0	0.00	0.20
									24.9	0.0	-0.5	0.0	0.16	
									-2.9	0.0	-18.9	0.0	0.02	
3	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-2	-0.5	-0.2	17.7	0.1	0.01	0.19
									23.7	0.0	-0.7	0.1	0.15	
									-4.8	0.3	-19.1	0.1	0.04	
4	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	0	-0.6	-0.1	17.7	0.0	0.00	0.19
									23.9	-0.0	-0.7	0.0	0.00	
									-4.4	0.0	-19.0	0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-1	-0.1	0.1	18.0	-0.1	0.00	0.20
									25.1	-0.0	-0.4	-0.1	0.16	
									-2.5	-0.2	-18.8	-0.1	0.02	
6	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-4	0.5	0.3	18.2	-0.1	0.01	0.21
									26.4	-0.0	-0.2	-0.1	0.19	
									-0.5	-0.3	-18.6	-0.1	0.01	
7	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-3	0.5	0.3	18.2	-0.1	0.01	0.21
									26.4	-0.1	-0.1	-0.1	0.19	
									-0.4	-0.4	-18.5	-0.1	0.01	
8	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	1	-1.2	-0.3	17.4	0.1	0.00	0.19
									22.5	0.0	-1.0	0.1	0.00	
									-6.8	0.4	-19.4	0.1	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	1	-1.2	-0.4	17.4	0.1	0.00	0.19
									22.4	0.0	-1.0	0.1	0.00	
									-6.9	0.4	-19.4	0.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-4	0.0	-0.1	17.9	0.0	0.01	0.20
									25.0	-0.0	-0.5	0.0	0.17	
									-2.7	0.1	-18.9	0.0	0.02	
11	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	-5	-0.1	0.0	17.8	-0.0	0.01	0.20
									24.7	-0.1	-0.6	-0.0	0.16	
									-3.3	-0.1	-19.0	-0.0	0.03	
12	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	2	-0.7	0.1	17.7	-0.0	0.00	0.19
									23.8	0.0	-0.7	-0.0	0.00	
									-4.6	-0.0	-19.1	-0.0	0.00	

13	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	2	-0.6 24.1 -3.9	-0.1 0.0 0.2	17.8 -0.6 -19.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.19
14	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-1	-0.1 25.1 -2.4	-0.3 0.0 0.3	18.0 -0.4 -18.8	0.1 0.1 0.1	0.01 0.16 0.02	0.20
15	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	1	-0.2 24.9 -2.8	-0.3 0.1 0.4	17.9 -0.4 -18.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.20
16	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-1	-0.6 23.7 -4.8	0.2 -0.0 -0.3	17.7 -0.7 -19.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.15 0.04	0.19
17	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-3	-0.4 23.9 -4.5	0.2 -0.1 -0.3	17.7 -0.7 -19.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.16 0.04	0.20
18	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-2	-0.6 41.2 -6.6	-0.0 -0.0 0.0	30.2 -1.0 -32.3	0.0 0.0 0.0	0.01 0.26 0.04	0.33
19	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-1	-0.3 24.4 -3.6	-0.0 -0.0 0.0	17.8 -0.6 -19.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.16 0.02	0.19
20	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-1	-0.3 24.4 -3.6	-0.0 -0.0 0.0	17.8 -0.6 -19.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.16 0.02	0.19

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 91 (D 227)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-5	-10.8 23.4 -12.4	0.1 -0.0 -0.2	32.3 -0.4 -33.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.07 0.15 0.08	0.23
2	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-5	-3.5 9.8 -6.0	0.2 -0.0 -0.3	12.9 -0.6 -14.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.07 0.05	0.10
3	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-4	-5.4 9.0 -5.5	-0.2 0.0 0.2	13.5 -0.0 -13.6	0.1 0.1 0.1	0.04 0.06 0.04	0.09
4	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			0	-4.8 9.9 -4.4	-0.1 0.0 0.1	13.6 0.1 -13.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
5	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-0	-2.9 10.6 -4.8	0.3 -0.0 -0.4	13.1 -0.5 -14.0	-0.2 -0.2 -0.2	0.02 0.07 0.04	0.10
6	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-4	-1.1 11.0 -6.1	0.7 -0.1 -0.9	12.4 -1.2 -14.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.02 0.08 0.05	0.12
7	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-2	-0.9 11.2 -5.8	0.8 -0.1 -0.9	12.4 -1.1 -14.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.02 0.08 0.05	0.12
8	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-1	-7.2 8.8 -4.2	-0.6 0.1 0.7	14.2 0.7 -12.8	0.3 0.3 0.3	0.05 0.07 0.04	0.10
9	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-2	-7.4 8.6 -4.6	-0.7 0.1 0.8	14.2 0.6 -12.9	0.3 0.3 0.3	0.06 0.07 0.04	0.10
10	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-7	-3.4 9.8 -6.1	-0.1 -0.0 0.1	12.9 -0.6 -14.2	0.0 0.0 0.0	0.03 0.07 0.05	0.10
11	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-7	-4.0 9.5 -6.0	-0.0 -0.0 0.0	13.0 -0.5 -14.0	0.0 0.0 0.0	0.03 0.07 0.04	0.10
12	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			2	-4.9 9.9 -4.2	0.2 0.0 -0.2	13.7 0.2 -13.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
13	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			2	-4.3 10.2 -4.3	0.2 0.0 -0.2	13.5 -0.0 -13.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
14	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-4	-3.0 10.2 -5.7	-0.1 -0.0 0.0	12.9 -0.6 -14.1	0.0 0.0 0.0	0.02 0.07 0.04	0.10
15	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429			-1	-3.3 10.3	0.0 -0.0	13.1 -0.4	-0.0 -0.0	0.02 0.07	0.10

16	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429	-1	-5.1	-0.0	-14.0	-0.0	0.03	0.10
					-5.3	0.2	13.7	-0.1	0.04	
					9.5	-0.0	0.1	-0.1	0.06	
17	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429	-4	-4.7	-0.2	-13.4	-0.1	0.03	0.09
					-5.0	0.1	13.5	-0.1	0.04	
					9.4	-0.0	-0.0	-0.1	0.06	
18	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429	-3	-5.2	-0.1	-13.6	-0.1	0.04	0.16
					-7.4	0.1	22.3	-0.0	0.05	
					16.2	-0.0	-0.3	-0.0	0.11	
19	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429	-2	-8.6	-0.1	-22.9	-0.0	0.06	0.10
					-4.1	0.1	13.3	-0.0	0.03	
					9.8	-0.0	-0.2	-0.0	0.06	
20	HEA 240 4 1.00	429 1.00	429	-2	-5.2	-0.1	-13.8	-0.0	0.04	0.10
					-4.1	0.1	13.3	-0.0	0.03	
					9.8	-0.0	-0.2	-0.0	0.06	
					-5.2	-0.1	-13.8	-0.0	0.04	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 92 (D 228)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-3	-2.2	-0.0	40.2	0.0	0.02	0.40
									49.3	-0.0	-1.1	0.0	0.31	
									-7.9	0.0	-42.3	0.0	0.05	
2	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-4	-0.6	-0.0	16.6	0.0	0.01	0.17
									20.9	0.0	-0.2	0.0	0.14	
									-1.9	0.0	-17.1	0.0	0.02	
3	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-1.2	-0.2	16.2	0.1	0.01	0.16
									19.3	0.0	-0.6	0.1	0.13	
									-4.5	0.2	-17.5	0.1	0.03	
4	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-1.2	-0.0	16.3	0.0	0.00	0.16
									19.5	-0.0	-0.6	0.0	0.00	
									-4.2	-0.0	-17.4	0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	0	-0.7	0.1	16.7	-0.1	0.00	0.17
									21.1	-0.0	-0.2	-0.1	0.00	
									-1.5	-0.2	-17.0	-0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-4	0.1	0.2	17.1	-0.1	0.01	0.19
									22.9	-0.0	0.2	-0.1	0.16	
									1.3	-0.3	-16.6	-0.1	0.02	
7	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-3	0.0	0.3	17.1	-0.1	0.01	0.19
									22.9	-0.1	0.3	-0.1	0.16	
									1.4	-0.4	-16.6	-0.1	0.02	
8	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-1.9	-0.3	15.8	0.1	0.00	0.15
									17.6	0.0	-1.0	0.1	0.00	
									-7.4	0.3	-17.9	0.1	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	1	-1.9	-0.3	15.8	0.1	0.00	0.16
									17.6	0.0	-1.1	0.1	0.00	
									-7.5	0.4	-17.9	0.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-0.5	-0.1	16.6	0.0	0.01	0.17
									21.0	-0.0	-0.2	0.0	0.14	
									-1.8	0.1	-17.1	0.0	0.01	
11	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-0.7	-0.0	16.5	-0.0	0.01	0.17
									20.5	-0.0	-0.4	-0.0	0.13	
									-2.8	-0.0	-17.2	-0.0	0.02	
12	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-0	-1.3	0.1	16.3	-0.0	0.01	0.16
									19.4	-0.0	-0.6	-0.0	0.12	
									-4.3	-0.1	-17.4	-0.0	0.03	
13	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-0	-1.2	0.0	16.4	0.0	0.01	0.16
									20.0	0.0	-0.4	0.0	0.13	
									-3.3	0.0	-17.3	0.0	0.02	
14	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-0.6	-0.2	16.7	0.1	0.01	0.17
									21.3	0.0	-0.1	0.1	0.14	
									-1.1	0.3	-17.0	0.1	0.01	
15	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-0.8	-0.2	16.7	0.1	0.01	0.17
									21.0	0.0	-0.2	0.1	0.14	
									-1.6	0.2	-17.0	0.1	0.01	
16	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-1.3	0.2	16.2	-0.1	0.01	0.16
									19.1	-0.0	-0.7	-0.1	0.12	
									-5.0	-0.3	-17.5	-0.1	0.04	
17	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-1.1	0.1	16.2	-0.1	0.01	0.16
									19.4	-0.1	-0.6	-0.1	0.13	
									-4.5	-0.2	-17.5	-0.1	0.03	
18	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-1.5	-0.0	27.8	0.0	0.01	0.28

									34.1	-0.0	-0.7	0.0	0.22	
									-5.4	0.0	-29.3	0.0	0.04	
19	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-0.9	-0.0	16.4	0.0	0.01	0.16
									20.2	-0.0	-0.4	0.0	0.13	
									-3.0	0.0	-17.2	0.0	0.02	
20	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-0.9	-0.0	16.4	0.0	0.01	0.16
									20.2	-0.0	-0.4	0.0	0.13	
									-3.0	0.0	-17.2	0.0	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 93 (D 229)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-4	-8.2	0.1	33.8	-0.1	0.06	0.26
									29.3	0.0	1.4	-0.1	0.19	
									-2.2	-0.1	-30.9	-0.1	0.02	
2	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-1	-2.1	0.2	13.6	-0.1	0.02	0.11
									12.7	0.0	0.2	-0.1	0.08	
									-1.1	-0.2	-13.2	-0.1	0.01	
3	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-2	-4.8	-0.1	14.3	0.1	0.03	0.11
									11.5	-0.0	0.9	0.1	0.08	
									-0.9	0.1	-12.5	0.1	0.01	
4	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-3	-4.3	-0.1	14.2	0.0	0.03	0.11
									11.8	-0.0	0.8	0.0	0.08	
									-0.7	0.1	-12.6	0.0	0.01	
5	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-2	-1.5	0.3	13.6	-0.1	0.01	0.12
									13.0	0.0	0.1	-0.1	0.09	
									-0.9	-0.2	-13.3	-0.1	0.01	
6	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-0	1.3	0.6	12.8	-0.3	0.02	0.13
									14.3	0.0	-0.6	-0.3	0.10	
									-1.3	-0.6	-14.0	-0.3	0.02	
7	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-0	1.5	0.6	12.8	-0.3	0.02	0.13
									14.4	0.0	-0.6	-0.3	0.10	
									-1.2	-0.6	-14.0	-0.3	0.02	
8	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-4	-7.6	-0.5	15.1	0.2	0.06	0.11
									10.4	-0.0	1.7	0.2	0.08	
									-0.5	0.5	-11.7	0.2	0.01	
9	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-4	-7.8	-0.5	15.1	0.2	0.06	0.11
									10.3	-0.0	1.7	0.2	0.07	
									-0.6	0.5	-11.7	0.2	0.01	
10	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-4	-2.0	-0.2	13.6	0.1	0.02	0.11
									12.7	-0.0	0.2	0.1	0.09	
									-1.2	0.2	-13.2	0.1	0.01	
11	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-4	-3.0	-0.2	13.9	0.1	0.02	0.11
									12.2	-0.0	0.5	0.1	0.08	
									-1.1	0.1	-13.0	0.1	0.01	
12	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-0	-4.4	0.3	14.3	-0.1	0.03	0.11
									11.8	0.0	0.9	-0.1	0.08	
									-0.7	-0.3	-12.5	-0.1	0.01	
13	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	0	-3.4	0.3	14.0	-0.1	0.00	0.11
									12.2	0.0	0.6	-0.1	0.00	
									-0.8	-0.2	-12.8	-0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-2	-1.2	-0.1	13.4	0.0	0.01	0.11
									13.1	0.0	0.0	0.0	0.09	
									-1.1	0.1	-13.4	0.0	0.01	
15	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-1	-1.7	0.1	13.6	-0.0	0.01	0.11
									12.9	0.0	0.2	-0.0	0.08	
									-1.0	-0.0	-13.3	-0.0	0.01	
16	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-2	-5.1	0.2	14.4	-0.1	0.04	0.11
									11.4	-0.0	1.0	-0.1	0.08	
									-0.7	-0.2	-12.4	-0.1	0.01	
17	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-3	-4.7	0.1	14.3	-0.0	0.03	0.11
									11.6	-0.0	0.9	-0.0	0.08	
									-0.8	-0.1	-12.5	-0.0	0.01	
18	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-3	-5.7	0.1	23.4	-0.0	0.04	0.18
									20.3	0.0	1.0	-0.0	0.13	
									-1.5	-0.1	-21.4	-0.0	0.01	
19	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-2	-3.2	0.1	13.9	-0.0	0.02	0.11
									12.2	0.0	0.5	-0.0	0.08	
									-0.9	-0.1	-12.9	-0.0	0.01	
20	HEA	240	4	1.00	425	1.00	425	-2	-3.2	0.1	13.9	-0.0	0.02	0.11
									12.2	0.0	0.5	-0.0	0.08	
									-0.9	-0.1	-12.9	-0.0	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 94 (D 230)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-1	-11.5 37.3 -3.8	-0.0 -0.0 -0.0	39.0 1.6 -35.8	0.0 0.0 0.0	0.07 0.23 0.02	0.32
2	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-1	-3.2 16.9 0.2	-0.0 0.0 0.0	16.0 0.7 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.02 0.11 0.00	0.14
3	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	0	-3.6 14.8 -3.5	-0.2 0.0 0.2	15.3 0.0 -15.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
4	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	0	-6.4 13.7 -2.9	0.0 -0.0 -0.1	16.0 0.7 -14.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
5	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-1	-6.1 15.9 0.8	0.1 -0.0 -0.2	16.7 1.4 -13.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.10 0.01	0.14
6	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-3	-3.8 19.1 4.7	0.2 -0.0 -0.3	17.1 1.8 -13.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.13 0.04	0.16
7	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-3	-4.7 18.8 4.9	0.2 -0.1 -0.3	17.3 2.0 -13.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.13 0.04	0.16
8	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	2	-5.8 11.7 -7.5	-0.2 0.0 0.2	15.0 -0.3 -15.6	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
9	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	2	-5.0 12.1 -7.6	-0.2 0.0 0.3	14.7 -0.6 -15.9	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
10	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-7	-3.1 17.0 0.4	-0.1 -0.0 0.0	16.0 0.7 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.03 0.12 0.01	0.14
11	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-9	-3.3 16.2 -1.1	-0.0 -0.0 -0.1	15.8 0.5 -14.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.11 0.02	0.14
12	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	7	-6.5 13.6 -3.1	0.1 0.0 -0.1	16.0 0.7 -14.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
13	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	8	-6.3 14.4 -1.7	0.0 0.0 0.1	16.3 1.0 -14.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.13
14	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	0	-4.0 17.1 1.3	-0.1 0.0 0.2	16.4 1.1 -14.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
15	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	5	-4.9 16.4 0.7	-0.1 0.0 0.2	16.5 1.2 -14.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
16	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-1	-5.7 13.5 -4.1	0.1 -0.0 -0.2	15.6 0.3 -15.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.09 0.03	0.12
17	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-5	-4.7 14.3 -3.5	0.1 -0.1 -0.2	15.6 0.3 -15.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.10 0.03	0.13
18	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-0	-8.0 25.8 -2.6	-0.0 -0.0 -0.0	27.0 1.1 -24.7	0.0 0.0 0.0	0.05 0.16 0.02	0.22
19	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-0	-4.8 15.3 -1.4	-0.0 -0.0 -0.0	16.0 0.7 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.03 0.10 0.01	0.13
20	HEA 240 4	1.00	480	1.00	480	-0	-4.8 15.3 -1.4	-0.0 -0.0 -0.0	16.0 0.7 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.03 0.10 0.01	0.13

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 95 (D 231)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	422	1.00	422	-3	-4.3 26.8 -9.8	0.2 -0.0 -0.2	30.8 -1.3 -33.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.17 0.07	0.25
2	HEA 240 4	1.00	422	1.00	422	-9	-0.2 11.3 -5.4	0.2 0.0 -0.2	12.1 -1.2 -14.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.08 0.04	0.11

3	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-4	-4.0	-0.1	13.2	0.0	0.03	0.10
					9.9	-0.0	-0.1	0.0	0.07	
					-4.3	0.1	-13.4	0.0	0.03	
4	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	6	-3.1	-0.1	13.4	0.0	0.00	0.10
					11.1	-0.0	0.1	0.0	0.00	
					-2.7	-0.0	-13.2	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	1	0.8	0.2	12.2	-0.1	0.00	0.12
					12.6	-0.0	-1.1	-0.1	0.00	
					-3.8	-0.3	-14.4	-0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-11	4.6	0.6	10.7	-0.3	0.05	0.14
					13.8	0.0	-2.6	-0.3	0.10	
					-6.2	-0.6	-15.9	-0.3	0.06	
7	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-8	4.9	0.6	10.8	-0.3	0.05	0.14
					14.2	-0.0	-2.5	-0.3	0.10	
					-5.7	-0.6	-15.8	-0.3	0.05	
8	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	8	-7.9	-0.4	14.7	0.2	0.00	0.10
					9.2	-0.0	1.4	0.2	0.00	
					-2.0	0.4	-11.9	0.2	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	5	-8.1	-0.4	14.6	0.2	0.00	0.10
					8.9	-0.0	1.3	0.2	0.00	
					-2.5	0.4	-12.0	0.2	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-0	0.0	-0.2	12.0	0.1	0.00	0.11
					11.4	0.0	-1.3	0.1	0.08	
					-5.6	0.3	-14.6	0.1	0.04	
11	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	3	-1.4	-0.2	12.4	0.1	0.00	0.10
					10.8	0.0	-0.9	0.1	0.00	
					-5.1	0.2	-14.2	0.1	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-3	-3.3	0.4	13.5	-0.2	0.03	0.11
					11.1	-0.0	0.2	-0.2	0.08	
					-2.6	-0.5	-13.1	-0.2	0.02	
13	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-6	-1.8	0.3	13.0	-0.2	0.02	0.11
					11.6	-0.0	-0.3	-0.2	0.08	
					-3.1	-0.4	-13.6	-0.2	0.03	
14	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-6	1.0	-0.1	11.8	0.1	0.01	0.11
					12.1	0.0	-1.5	0.1	0.08	
					-5.3	0.1	-14.8	0.1	0.04	
15	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-8	0.5	0.1	12.1	-0.0	0.01	0.11
					12.1	-0.0	-1.2	-0.0	0.08	
					-4.6	-0.1	-14.5	-0.0	0.04	
16	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	3	-4.3	0.2	13.6	-0.1	0.00	0.10
					10.5	-0.0	0.3	-0.1	0.00	
					-2.9	-0.3	-13.0	-0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	5	-3.7	0.1	13.3	-0.1	0.00	0.10
					10.4	-0.0	0.0	-0.1	0.00	
					-3.6	-0.1	-13.3	-0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-2	-3.0	0.1	21.3	-0.1	0.02	0.17
					18.6	-0.0	-0.9	-0.1	0.12	
					-6.8	-0.2	-23.1	-0.1	0.05	
19	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-2	-1.6	0.1	12.7	-0.0	0.01	0.10
					11.2	-0.0	-0.6	-0.0	0.07	
					-4.1	-0.1	-13.9	-0.0	0.03	
20	HEA 240 4 1.00	422 1.00	422	-2	-1.6	0.1	12.7	-0.0	0.01	0.10
					11.2	-0.0	-0.6	-0.0	0.07	
					-4.1	-0.1	-13.9	-0.0	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 96 (D 232)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237			1	-25.4	-0.0	27.7	0.0	0.00	0.22
							0.6	-0.0	10.2	0.0	0.00	
							-1.2	0.0	-7.3	0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237			-3	-6.6	0.0	9.5	-0.0	0.04	0.07
							0.7	0.0	2.1	-0.0	0.04	
							-1.5	-0.0	-5.2	-0.0	0.01	
3	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237			6	-9.4	-0.0	11.0	0.0	0.00	0.09
							0.4	-0.0	3.6	0.0	0.00	
							-0.7	-0.0	-3.7	0.0	0.00	
4	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237			5	-14.1	-0.1	13.8	0.0	0.00	0.12
							1.2	-0.0	6.4	0.0	0.00	
							1.1	0.0	-1.0	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237			-4	-11.3	0.0	12.3	0.0	0.07	0.10
							0.8	0.0	4.9	0.0	0.07	

6	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	-15	0.3	0.0	-2.5	0.0	0.01	0.06
					-5.0	0.1	8.7	-0.0	0.04	
					1.1	0.1	1.3	-0.0	0.04	
7	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	-15	-1.8	0.0	-6.0	-0.0	0.02	0.07
					-6.4	0.1	9.5	-0.0	0.05	
					0.9	0.1	2.2	-0.0	0.05	
8	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	16	-1.2	0.0	-5.2	-0.0	0.02	0.14
					-15.7	-0.1	14.6	0.1	0.00	
					1.4	-0.1	7.2	0.1	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	16	1.4	-0.0	-0.2	0.1	0.00	0.13
					-14.3	-0.1	13.7	0.0	0.00	
					0.9	-0.1	6.4	0.0	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	8	0.9	-0.0	-1.0	0.0	0.00	0.08
					-8.1	-0.1	10.4	0.1	0.00	
					0.6	-0.0	3.0	0.1	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	18	-0.9	0.0	-4.4	0.1	0.00	0.13
					-13.6	-0.2	13.6	0.1	0.00	
					1.4	-0.1	6.3	0.1	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	-6	1.3	0.1	-1.1	0.1	0.00	0.11
					-12.6	0.1	12.9	-0.0	0.08	
					0.8	0.0	5.5	-0.0	0.08	
13	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	-16	0.5	-0.0	-1.9	-0.0	0.01	0.08
					-7.1	0.2	9.7	-0.1	0.06	
					0.4	0.1	2.3	-0.1	0.06	
14	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	-13	-1.6	-0.1	-5.1	-0.1	0.02	0.05
					-1.3	0.2	6.4	-0.1	0.02	
					2.0	0.1	-1.0	-0.1	0.03	
15	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	-20	-3.7	-0.0	-8.4	-0.1	0.03	0.06
					-1.0	0.3	6.1	-0.1	0.02	
					2.1	0.1	-1.2	-0.1	0.04	
16	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	14	-3.9	-0.1	-8.6	-0.1	0.04	0.17
					-19.4	-0.2	16.9	0.1	0.00	
					3.3	-0.1	9.5	0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	22	3.3	0.0	2.2	0.1	0.00	0.18
					-19.7	-0.3	17.1	0.2	0.00	
					3.5	-0.1	9.8	0.2	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	1	3.5	0.1	2.4	0.2	0.00	0.15
					-17.6	-0.0	19.2	0.0	0.00	
					0.5	-0.0	7.1	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	1	-0.8	0.0	-5.1	0.0	0.00	0.09
					-10.3	-0.0	11.6	0.0	0.00	
					0.6	-0.0	4.3	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	237 1.00	237	1	-0.2	0.0	-3.1	0.0	0.00	0.09
					-10.3	-0.0	11.6	0.0	0.00	
					0.6	-0.0	4.3	0.0	0.00	
					-0.2	0.0	-3.1	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 97 (D 233)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			1	-56.2	0.0	48.3	-0.0	0.00	0.45
							22.8	-0.0	15.9	-0.0	0.00	
							13.5	-0.0	-16.5	-0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			-2	-14.7	-0.1	18.5	0.0	0.10	0.14
							13.0	0.0	4.9	0.0	0.10	
							6.8	0.1	-8.8	0.0	0.05	
3	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			0	-9.5	-0.2	15.3	0.1	0.00	0.10
							9.3	0.0	1.7	0.1	0.00	
							-2.2	0.3	-12.0	0.1	0.00	
4	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			3	-32.8	0.1	22.2	-0.1	0.00	0.25
							6.9	-0.0	8.6	-0.1	0.00	
							4.8	-0.1	-5.1	-0.1	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			1	-37.9	0.2	25.4	-0.1	0.00	0.30
							14.1	-0.0	11.8	-0.1	0.00	
							13.8	-0.3	-1.9	-0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			-4	-28.8	0.2	24.7	-0.1	0.19	0.24
							20.3	-0.0	11.1	-0.1	0.19	
							19.8	-0.3	-2.6	-0.1	0.13	
7	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			-3	-35.8	0.3	26.8	-0.2	0.23	0.29
							21.9	-0.1	13.1	-0.2	0.23	
							21.9	-0.4	-0.5	-0.2	0.15	
8	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439			5	-18.6	-0.2	16.0	0.1	0.00	0.16

									2.0	0.0	2.4	0.1	0.00		
									-8.2	0.3	-11.3	0.1	0.00		
9		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	4	-11.7	-0.3	14.0	0.2	0.00	0.11
									4.0	0.1	0.3	0.2	0.00		
									-10.3	0.4	-13.3	0.2	0.00		
10		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-4	-14.8	0.0	18.6	-0.0	0.10	0.14
									13.2	-0.0	5.0	-0.0	0.10		
									7.1	-0.0	-8.7	-0.0	0.05		
11		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-5	-14.0	0.0	17.7	-0.0	0.09	0.13
									11.2	-0.0	4.1	-0.0	0.09		
									3.8	-0.1	-9.6	-0.0	0.03		
12		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	5	-32.7	0.0	22.1	0.0	0.00	0.25
									6.6	0.0	8.5	0.0	0.00		
									4.5	0.0	-5.2	0.0	0.00		
13		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	6	-33.4	-0.0	23.0	0.0	0.00	0.26
									9.2	0.0	9.4	0.0	0.00		
									7.7	0.1	-4.3	0.0	0.00		
14		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	1	-22.1	-0.0	21.2	0.0	0.00	0.19
									14.1	0.0	7.6	0.0	0.00		
									11.2	0.1	-6.1	0.0	0.00		
15		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	4	-27.7	-0.1	22.5	0.0	0.00	0.22
									13.2	0.0	8.9	0.0	0.00		
									11.4	0.1	-4.7	0.0	0.00		
16		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-1	-25.3	0.1	19.5	-0.0	0.16	0.20
									5.3	-0.0	5.9	-0.0	0.16		
									0.4	-0.1	-7.8	-0.0	0.00		
17		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-4	-19.7	0.1	18.2	-0.1	0.13	0.17
									6.9	-0.1	4.5	-0.1	0.13		
									0.2	-0.2	-9.1	-0.1	0.01		
18		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	1	-39.0	0.0	33.5	-0.0	0.00	0.31
									15.8	-0.0	11.0	-0.0	0.00		
									9.4	-0.0	-11.4	-0.0	0.00		
19		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	0	-23.7	0.0	20.4	-0.0	0.00	0.19
									9.6	-0.0	6.7	-0.0	0.00		
									5.8	-0.0	-6.9	-0.0	0.00		
20		HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	0	-23.7	0.0	20.4	-0.0	0.00	0.19
									9.6	-0.0	6.7	-0.0	0.00		
									5.8	-0.0	-6.9	-0.0	0.00		

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 98 (D 234)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	-0	12.1	-0.0	14.8	0.0	0.08	0.43
									19.5	0.0	-15.8	0.0	0.33	
									-53.1	0.1	-46.3	0.0	0.33	
2	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	6	6.7	0.4	4.2	-0.2	0.00	0.24
									8.2	-0.1	-8.6	-0.2	0.00	
									-28.9	-0.5	-21.5	-0.2	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	-7	-2.3	-0.1	9.2	0.0	0.02	0.15
									4.5	-0.0	-3.6	0.0	0.12	
									-17.4	0.1	-16.5	0.0	0.12	
4	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	-6	3.8	-0.4	7.7	0.2	0.03	0.16
									8.6	0.1	-5.1	0.2	0.12	
									-17.5	0.6	-18.0	0.2	0.12	
5	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	7	12.8	0.1	2.7	-0.0	0.00	0.23
									13.4	0.0	-10.1	-0.0	0.00	
									-29.1	-0.0	-23.0	-0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	21	19.4	0.8	-2.1	-0.4	0.00	0.35
									19.4	-0.1	-15.0	-0.4	0.00	
									-42.5	-1.0	-27.8	-0.4	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	21	21.2	0.7	-2.5	-0.4	0.00	0.35
									21.2	-0.1	-15.4	-0.4	0.00	
									-42.6	-0.8	-28.3	-0.4	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	-21	-8.9	-0.8	14.1	0.5	0.09	0.12
									7.0	0.1	1.2	0.5	0.09	
									-4.0	1.1	-11.7	0.5	0.06	
9	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	-21	-10.7	-0.8	14.5	0.4	0.10	0.13
									6.2	0.1	1.7	0.4	0.10	
									-3.9	0.9	-11.2	0.4	0.05	
10	HEA	240	4	1.00	414	1.00	414	-14	7.0	-0.3	4.2	0.2	0.06	0.24
									8.5	0.1	-8.7	0.2	0.20	
									-28.8	0.5	-21.5	0.2	0.20	

11	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	-16	3.6	-0.4	6.5	0.2	0.04	0.20
					7.0	0.1	-6.4	0.2	0.17	
					-22.8	0.6	-19.2	0.2	0.17	
12	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	14	3.5	0.3	7.8	-0.2	0.00	0.16
					8.3	-0.0	-5.1	-0.2	0.00	
					-17.7	-0.4	-18.0	-0.2	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	16	6.9	0.4	5.5	-0.2	0.00	0.21
					9.3	-0.1	-7.4	-0.2	0.00	
					-23.7	-0.5	-20.3	-0.2	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	-2	11.0	0.0	2.0	-0.0	0.07	0.26
					11.3	-0.0	-10.9	-0.0	0.22	
					-34.0	-0.1	-23.7	-0.0	0.22	
15	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	7	10.9	0.2	2.4	-0.1	0.00	0.26
					11.4	-0.1	-10.5	-0.1	0.00	
					-32.4	-0.4	-23.3	-0.1	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	2	-0.5	-0.0	10.0	0.0	0.00	0.12
					7.5	0.1	-2.9	0.0	0.00	
					-12.5	0.2	-15.8	0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	-7	-0.4	-0.2	9.6	0.2	0.01	0.13
					6.9	0.1	-3.3	0.2	0.10	
					-14.0	0.5	-16.1	0.2	0.10	
18	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	-0	8.4	-0.0	10.2	0.0	0.05	0.30
					13.5	0.0	-11.0	0.0	0.23	
					-36.9	0.1	-32.1	0.0	0.23	
19	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	0	5.2	-0.0	6.0	0.0	0.00	0.19
					8.1	0.0	-6.9	0.0	0.00	
					-23.2	0.0	-19.7	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	414 1.00	414	0	5.2	-0.0	6.0	0.0	0.00	0.19
					8.1	0.0	-6.9	0.0	0.00	
					-23.2	0.0	-19.7	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 99 (D 235)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	12	-23.7	0.8	34.3	-0.5	0.00	0.06
									10.0	-0.0	5.9	-0.5	0.00	
									-4.4	-0.9	-22.4	-0.5	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-19	173.3	-1.0	-93.1	0.9	0.21	0.29
									173.3	0.4	-105.5	0.9	0.22	
									-170.4	1.8	-118.0	0.9	0.21	
3	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-51	129.6	-2.4	-77.5	1.8	0.17	0.28
									129.6	0.5	-90.0	1.8	0.22	
									-163.4	3.3	-102.5	1.8	0.22	
4	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	31	-194.8	1.7	122.9	-1.3	0.00	0.32
									164.9	-0.5	110.5	-1.3	0.00	
									164.9	-2.6	98.0	-1.3	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	63	-151.1	3.1	107.4	-2.2	0.00	0.28
									158.0	-0.5	94.9	-2.2	0.00	
									158.0	-4.1	82.4	-2.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	47	110.7	2.1	-41.0	-1.3	0.00	0.19
									110.7	0.1	-53.5	-1.3	0.00	
									-63.5	-2.0	-66.0	-1.3	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	72	13.4	3.4	19.1	-2.2	0.00	0.09
									37.2	-0.2	6.6	-2.2	0.00	
									35.0	-3.8	-5.9	-2.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-35	-132.2	-1.4	70.9	0.8	0.17	0.21
									58.1	-0.1	58.4	0.8	0.17	
									58.1	1.2	46.0	0.8	0.08	
9	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-60	-34.9	-2.6	10.8	1.7	0.07	0.09
									-27.3	0.2	-1.7	1.7	0.07	
									-40.4	3.0	-14.2	1.7	0.07	
10	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	29	170.8	2.1	-90.5	-1.7	0.00	0.29
									170.8	-0.7	-103.0	-1.7	0.00	
									-164.5	-3.4	-115.4	-1.7	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	43	118.0	2.9	-61.6	-2.3	0.00	0.23
									118.0	-0.9	-74.0	-2.3	0.00	
									-123.0	-4.6	-86.5	-2.3	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-17	-192.3	-1.3	120.4	1.2	0.24	0.31
									159.1	0.6	107.9	1.2	0.24	
									159.1	2.6	95.4	1.2	0.20	
13	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-31	-139.5	-2.1	91.4	1.8	0.18	0.24
									117.6	0.8	79.0	1.8	0.19	

14	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-8	117.6	3.8	66.5	1.8	0.16	0.20
									123.7	-0.3	-60.6	0.3	0.15	
									123.7	0.1	-73.0	0.3	0.15	
									-114.1	0.5	-85.5	0.3	0.14	
15	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-27	30.6	-1.6	-6.0	1.3	0.05	0.07
									30.6	0.5	-18.5	1.3	0.05	
									-29.5	2.7	-30.9	1.3	0.05	
									-145.2	1.1	90.5	-0.7	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	20	108.7	-0.1	78.0	-0.7	0.00	0.23
									108.7	-1.3	65.5	-0.7	0.00	
									-52.1	2.3	35.9	-1.8	0.00	
									24.1	-0.6	23.4	-1.8	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	38	24.1	-3.5	10.9	-1.8	0.00	0.11
									-16.5	0.6	23.8	-0.4	0.00	
									6.9	-0.0	4.1	-0.4	0.00	
									-3.1	-0.6	-15.6	-0.4	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	8	-10.7	0.4	14.9	-0.2	0.00	0.03
									3.8	-0.0	2.5	-0.2	0.00	
									-2.7	-0.4	-10.0	-0.2	0.00	
									-10.7	0.4	14.9	-0.2	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	6	3.8	-0.0	2.5	-0.2	0.00	0.03
									-2.7	-0.4	-10.0	-0.2	0.00	
									-10.7	0.4	14.9	-0.2	0.00	
									3.8	-0.0	2.5	-0.2	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	6	-2.7	-0.4	-10.0	-0.2	0.00	0.03
									-10.7	0.4	14.9	-0.2	0.00	
									3.8	-0.0	2.5	-0.2	0.00	
									-2.7	-0.4	-10.0	-0.2	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 100 (D 236)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-7	-5.4	-1.0	9.9	0.9	0.02	0.03
									-0.0	-0.5	5.0	0.9	0.02	
									-0.0	0.0	0.0	0.9	0.00	
2	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-39	-2.7	1.5	4.9	-1.3	0.02	0.03
									0.0	0.7	2.5	-1.3	0.02	
									0.0	0.0	0.0	-1.3	0.01	
3	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-54	-2.7	1.9	4.9	-1.7	0.03	0.03
									-0.0	1.0	2.5	-1.7	0.03	
									-0.0	0.0	0.0	-1.7	0.01	
4	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	33	-2.7	-2.4	4.9	2.2	0.00	0.03
									-0.0	-1.2	2.5	2.2	0.00	
									-0.0	0.0	0.0	2.2	0.00	
5	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	48	-2.7	-2.8	4.9	2.6	0.00	0.04
									0.0	-1.4	2.5	2.6	0.00	
									0.0	0.0	0.0	2.6	0.00	
6	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	10	-2.7	-0.5	4.9	0.5	0.00	0.02
									0.0	-0.3	2.5	0.5	0.00	
									0.0	0.0	0.0	0.5	0.00	
7	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	36	-2.7	-1.8	4.9	1.7	0.00	0.03
									0.0	-0.9	2.5	1.7	0.00	
									0.0	0.0	0.0	1.7	0.00	
8	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-16	-2.7	-0.4	4.9	0.4	0.01	0.02
									-0.0	-0.2	2.5	0.4	0.01	
									-0.0	0.0	0.0	0.4	0.00	
9	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-42	-2.7	0.9	4.9	-0.8	0.02	0.02
									-0.0	0.5	2.5	-0.8	0.02	
									-0.0	0.0	0.0	-0.8	0.01	
10	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	85	-2.7	-4.3	4.9	4.0	0.00	0.06
									0.0	-2.1	2.5	4.0	0.00	
									0.0	0.1	0.0	4.0	0.00	
11	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	84	-2.7	-4.0	4.9	3.7	0.00	0.06
									0.0	-2.0	2.5	3.7	0.00	
									0.0	0.0	0.0	3.7	0.00	
12	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-91	-2.7	3.4	4.9	-3.2	0.04	0.05
									-0.0	1.7	2.5	-3.2	0.04	
									-0.0	-0.0	0.0	-3.2	0.02	
13	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-90	-2.7	3.1	4.9	-2.8	0.04	0.05
									-0.0	1.5	2.5	-2.8	0.04	
									-0.0	-0.0	0.0	-2.8	0.02	
14	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	25	-2.7	-2.1	4.9	2.0	0.00	0.03
									0.0	-1.0	2.5	2.0	0.00	
									0.0	0.1	0.0	2.0	0.00	
15	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-28	-2.7	0.1	4.9	-0.1	0.01	0.02
									0.0	0.1	2.5	-0.1	0.01	
									0.0	0.0	0.0	-0.1	0.01	
16	HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-31	-2.7	1.2	4.9	-1.1	0.02	0.02

									-0.0	0.6	2.5	-1.1	0.02		
									-0.0	-0.0	0.0	-1.1	0.01		
17		HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	22	-2.7	-1.0	4.9	0.9	0.00	0.02
										-0.0	-0.5	2.5	0.9	0.00	
										-0.0	-0.0	0.0	0.9	0.00	
18		HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-5	-3.8	-0.7	7.0	0.6	0.01	0.02
										-0.0	-0.3	3.5	0.6	0.01	
										-0.0	0.0	0.0	0.6	0.00	
19		HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-3	-2.7	-0.5	4.9	0.4	0.01	0.01
										-0.0	-0.2	2.5	0.4	0.01	
										-0.0	0.0	0.0	0.4	0.00	
20		HEM	240	4	1.00	109	1.00	109	-3	-2.7	-0.5	4.9	0.4	0.01	0.01
										-0.0	-0.2	2.5	0.4	0.01	
										-0.0	0.0	0.0	0.4	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 101 (D 237)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-2	-0.0	-0.0	15.1	0.0	0.00	0.08
									5.9	0.0	2.0	0.0	0.04	
									2.7	0.1	-11.1	0.0	0.02	
2	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-1	0.4	0.1	-10.9	-0.1	0.00	0.18
									0.4	0.0	-16.1	-0.1	0.14	
									-21.4	-0.0	-21.2	-0.1	0.14	
3	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	1	0.1	0.1	0.0	-0.1	0.00	0.07
									0.1	0.0	-5.1	-0.1	0.00	
									-6.8	-0.1	-10.2	-0.1	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-0	-0.4	-0.1	22.4	0.1	0.00	0.19
									23.1	-0.0	17.3	0.1	0.15	
									23.1	0.1	12.2	0.1	0.15	
5	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-3	-0.1	-0.1	11.5	0.2	0.00	0.08
									8.5	0.0	6.4	0.2	0.06	
									8.5	0.2	1.3	0.2	0.06	
6	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-5	0.5	-0.0	-15.9	0.1	0.01	0.23
									0.5	0.1	-21.0	0.1	0.18	
									-28.0	0.1	-26.1	0.1	0.18	
7	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-6	0.4	-0.1	-9.2	0.2	0.01	0.17
									0.4	0.1	-14.3	0.2	0.13	
									-19.0	0.2	-19.4	0.2	0.13	
8	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	4	-0.5	0.0	27.4	-0.1	0.00	0.25
									29.7	-0.0	22.3	-0.1	0.00	
									29.7	-0.1	17.2	-0.1	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	4	-0.3	0.1	20.7	-0.2	0.00	0.18
									20.7	-0.0	15.6	-0.2	0.00	
									20.7	-0.1	10.4	-0.2	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-5	0.3	-0.1	-10.2	0.2	0.01	0.18
									0.3	-0.0	-15.3	0.2	0.13	
									-20.5	0.1	-20.4	0.2	0.13	
11	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-6	-0.0	-0.2	-0.2	0.3	0.01	0.08
									-0.0	0.0	-5.3	0.3	0.05	
									-7.1	0.2	-10.4	0.3	0.05	
12	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	3	-0.3	0.1	21.7	-0.1	0.00	0.19
									22.2	0.0	16.6	-0.1	0.00	
									22.2	-0.0	11.5	-0.1	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	4	0.0	0.1	11.6	-0.2	0.00	0.09
									8.9	0.0	6.5	-0.2	0.00	
									8.9	-0.1	1.4	-0.2	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	0	0.6	0.0	-14.3	-0.1	0.00	0.21
									0.6	-0.0	-19.4	-0.1	0.00	
									-25.7	-0.1	-24.5	-0.1	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	3	0.5	0.1	-7.7	-0.2	0.00	0.15
									0.5	-0.0	-12.8	-0.2	0.00	
									-16.9	-0.2	-17.9	-0.2	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-2	-0.6	-0.0	25.8	0.2	0.01	0.23
									27.4	0.1	20.7	0.2	0.18	
									27.4	0.2	15.6	0.2	0.18	
17	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-5	-0.5	-0.1	19.2	0.3	0.01	0.16
									18.6	0.1	14.1	0.3	0.12	
									18.6	0.2	9.0	0.3	0.12	
18	HEA	240	4	1.00	196	1.00	136	-1	-0.0	-0.0	10.4	0.0	0.00	0.06
									4.1	0.0	1.4	0.0	0.03	
									1.9	0.0	-7.7	0.0	0.01	

19	HEA 240 4 1.00	196 1.00	136	-1	0.0	-0.0	5.7	0.0	0.00	0.03
					2.2	0.0	0.6	0.0	0.01	
					0.9	0.0	-4.5	0.0	0.01	
20	HEA 240 4 1.00	196 1.00	136	-1	0.0	-0.0	5.7	0.0	0.00	0.03
					2.2	0.0	0.6	0.0	0.01	
					0.9	0.0	-4.5	0.0	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 102 (D 238)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	5	2.7	0.0	-36.6	-0.1	0.00	0.28		
					2.7	-0.0	-42.7	-0.1	0.00			
					-23.1	-0.1	-48.8	-0.1	0.00			
2	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-3	-21.4	0.0	-31.5	0.0	0.14	0.34		
					-21.4	0.0	-33.9	0.0	0.27			
					-41.9	0.0	-36.3	0.0	0.27			
3	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-12	-6.8	-0.1	-20.4	0.6	0.05	0.20		
					-6.8	0.1	-22.8	0.6	0.14			
					-20.5	0.3	-25.2	0.6	0.14			
4	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	9	23.1	0.0	2.2	-0.2	0.00	0.17		
					23.4	-0.0	-0.2	-0.2	0.00			
					23.0	-0.1	-2.5	-0.2	0.00			
5	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	17	8.5	0.2	-8.9	-0.8	0.00	0.10		
					8.5	-0.1	-11.3	-0.8	0.00			
					1.7	-0.4	-13.6	-0.8	0.00			
6	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	14	-28.0	0.2	-36.5	-1.0	0.00	0.42		
					-28.0	-0.1	-38.9	-1.0	0.00			
					-51.5	-0.4	-41.3	-1.0	0.00			
7	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	21	-19.0	0.2	-29.8	-1.3	0.00	0.33		
					-19.0	-0.1	-32.1	-1.3	0.00			
					-38.4	-0.5	-34.5	-1.3	0.00			
8	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-9	29.7	-0.2	7.3	0.8	0.19	0.24		
					32.7	0.1	4.9	0.8	0.22			
					32.7	0.3	2.5	0.8	0.22			
9	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-15	20.7	-0.2	0.5	1.1	0.14	0.16		
					20.7	0.1	-1.9	1.1	0.15			
					19.6	0.4	-4.3	1.1	0.14			
10	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	10	-20.5	0.0	-30.7	-0.3	0.00	0.33		
					-20.5	-0.0	-33.1	-0.3	0.00			
					-40.5	-0.1	-35.5	-0.3	0.00			
11	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	19	-7.2	0.2	-20.5	-1.0	0.00	0.20		
					-7.2	-0.1	-22.9	-1.0	0.00			
					-21.0	-0.4	-25.2	-1.0	0.00			
12	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-5	22.2	-0.0	1.5	0.1	0.14	0.16		
					22.3	0.0	-0.9	0.1	0.14			
					21.6	0.0	-3.3	0.1	0.14			
13	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-14	8.9	-0.1	-8.8	0.8	0.07	0.10		
					8.9	0.1	-11.2	0.8	0.07			
					2.1	0.3	-13.5	0.8	0.03			
14	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-10	-25.7	-0.2	-35.0	0.9	0.17	0.39		
					-25.7	0.1	-37.4	0.9	0.31			
					-48.3	0.4	-39.8	0.9	0.31			
15	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	-17	-16.9	-0.2	-28.4	1.2	0.12	0.31		
					-16.9	0.1	-30.8	1.2	0.24			
					-35.5	0.5	-33.2	1.2	0.24			
16	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	15	27.4	0.2	5.7	-1.1	0.00	0.22		
					29.4	-0.1	3.3	-1.1	0.00			
					29.4	-0.4	1.0	-1.1	0.00			
17	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	22	18.6	0.3	-0.9	-1.4	0.00	0.16		
					18.6	-0.1	-3.2	-1.4	0.00			
					16.7	-0.6	-5.6	-1.4	0.00			
18	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	3	1.9	0.0	-25.3	-0.1	0.00	0.19		
					1.9	-0.0	-29.5	-0.1	0.00			
					-15.9	-0.0	-33.7	-0.1	0.00			
19	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	3	0.9	0.0	-14.6	-0.1	0.00	0.11		
					0.9	-0.0	-17.0	-0.1	0.00			
					-9.4	-0.0	-19.4	-0.1	0.00			
20	HEA 240 4 1.00	196 1.00	60	3	0.9	0.0	-14.6	-0.1	0.00	0.11		
					0.9	-0.0	-17.0	-0.1	0.00			
					-9.4	-0.0	-19.4	-0.1	0.00			

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 103 (D 239)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-1	-1.5 4.8 -23.6	0.1 0.0 -0.1	13.4 -7.6 -28.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.15 0.15	0.21
2	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-25	3.8 4.8 -8.7	-0.0 0.0 0.0	3.3 -4.3 -11.9	0.0 0.0 0.0	0.04 0.07 0.07	0.10
3	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-22	-2.5 1.8 -5.2	-0.2 0.0 0.2	6.7 -0.9 -8.5	0.1 0.1 0.1	0.03 0.05 0.05	0.07
4	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	24	-5.0 -1.5 -9.5	0.1 0.0 -0.1	6.1 -1.5 -9.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.09
5	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	21	1.2 1.9 -13.0	0.3 -0.0 -0.3	2.7 -4.9 -12.5	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.12
6	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-13	10.2 10.2 -14.4	0.3 -0.0 -0.3	-0.8 -8.4 -16.0	-0.2 -0.2 -0.2	0.08 0.10 0.10	0.14
7	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	1	9.5 9.5 -15.7	0.4 -0.0 -0.4	-1.0 -8.6 -16.2	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	12	-11.5 -1.5 -3.8	-0.1 0.0 0.2	10.2 2.6 -5.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
9	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-2	-10.7 -0.3 -2.6	-0.2 0.0 0.3	10.4 2.8 -4.8	0.2 0.2 0.2	0.07 0.07 0.02	0.10
10	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	5	4.2 5.0 -9.5	0.0 0.0 0.0	2.9 -4.7 -12.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.09
11	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	8	1.5 3.0 -9.1	0.1 -0.0 -0.1	4.0 -3.6 -11.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.09
12	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-6	-5.4 -1.4 -8.7	0.1 -0.0 -0.1	6.5 -1.1 -8.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.06 0.06	0.08
13	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-9	-2.8 0.0 -9.1	0.0 0.0 -0.0	5.4 -2.2 -9.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.06 0.06	0.08
14	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-4	4.8 5.4 -9.9	-0.1 0.0 0.1	2.6 -5.0 -12.6	0.1 0.1 0.1	0.03 0.07 0.07	0.09
15	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-8	2.7 3.8 -9.8	-0.0 0.0 0.1	3.3 -4.3 -11.9	0.1 0.1 0.1	0.02 0.07 0.07	0.09
16	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	3	-6.1 -1.6 -8.3	0.2 -0.0 -0.2	6.8 -0.8 -8.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
17	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	7	-4.0 -0.4 -8.4	0.2 -0.0 -0.2	6.1 -1.5 -9.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
18	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-1	-1.0 3.2 -16.3	0.1 0.0 -0.1	9.2 -5.2 -19.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.10 0.10	0.15
19	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-1	-0.6 1.5 -9.1	0.1 0.0 -0.0	4.7 -2.9 -10.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.06 0.06	0.08
20	HEA	240	4	1.00	292	1.00	292	-1	-0.6 1.5 -9.1	0.1 0.0 -0.0	4.7 -2.9 -10.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.06 0.06	0.08

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 104 (D 240)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	8	-23.7 17.4 -35.1	-0.1 0.0 0.1	36.6 -2.4 -41.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.32
2	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-20	-8.6 7.0 -15.1	0.3 -0.0 -0.4	14.3 -1.4 -17.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.08 0.12 0.12	0.15
3	HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-29	-5.1	0.2	13.6	-0.1	0.06	0.15

									9.0	-0.0	-2.0	-0.1	0.13		
									-14.9	-0.2	-17.7	-0.1	0.13		
4		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	27	-9.7	-0.4	14.9	0.2	0.00	0.14
										7.4	0.0	-0.7	0.2	0.00	
										-12.9	0.5	-16.3	0.2	0.00	
5		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	36	-13.2	-0.3	15.6	0.1	0.00	0.14
										5.5	0.0	0.0	0.1	0.00	
										-13.1	0.3	-15.6	0.1	0.00	
6		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	10	-14.3	0.2	15.5	-0.1	0.00	0.13
										4.2	-0.0	-0.1	-0.1	0.00	
										-14.7	-0.3	-15.7	-0.1	0.00	
7		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	27	-15.7	0.1	16.0	-0.0	0.00	0.15
										3.8	-0.0	0.3	-0.0	0.00	
										-14.1	-0.1	-15.3	-0.0	0.00	
8		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-3	-3.9	-0.3	13.6	0.1	0.03	0.13
										10.3	0.0	-2.0	0.1	0.09	
										-13.3	0.4	-17.6	0.1	0.09	
9		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-19	-2.6	-0.1	13.2	0.1	0.04	0.14
										10.9	0.0	-2.4	0.1	0.11	
										-13.9	0.2	-18.0	0.1	0.11	
10		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	13	-9.4	-0.5	14.5	0.2	0.00	0.14
										6.7	-0.0	-1.2	0.2	0.00	
										-14.9	0.5	-16.8	0.2	0.00	
11		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	24	-9.0	-0.6	14.5	0.2	0.00	0.15
										7.0	0.0	-1.2	0.2	0.00	
										-14.5	0.6	-16.8	0.2	0.00	
12		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-6	-8.9	0.4	14.7	-0.2	0.07	0.13
										7.7	0.0	-0.9	-0.2	0.09	
										-13.1	-0.4	-16.5	-0.2	0.09	
13		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-16	-9.3	0.5	14.7	-0.2	0.08	0.14
										7.3	0.0	-0.9	-0.2	0.11	
										-13.5	-0.5	-16.5	-0.2	0.11	
14		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-10	-9.8	-0.0	14.6	0.0	0.07	0.13
										6.4	-0.0	-1.1	0.0	0.10	
										-14.8	0.0	-16.7	0.0	0.10	
15		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	-19	-9.8	0.3	14.6	-0.1	0.08	0.14
										6.7	-0.0	-1.0	-0.1	0.11	
										-14.4	-0.3	-16.6	-0.1	0.11	
16		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	17	-8.5	-0.0	14.6	0.0	0.00	0.13
										7.9	0.0	-1.0	0.0	0.00	
										-13.1	0.1	-16.6	0.0	0.00	
17		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	26	-8.5	-0.3	14.6	0.1	0.00	0.14
										7.7	0.0	-1.1	0.1	0.00	
										-13.6	0.4	-16.7	0.1	0.00	
18		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	6	-16.4	-0.0	25.3	0.0	0.00	0.22
										12.0	0.0	-1.7	0.0	0.00	
										-24.3	0.1	-28.6	0.0	0.00	
19		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	4	-9.1	-0.0	14.6	0.0	0.00	0.13
										7.2	0.0	-1.0	0.0	0.00	
										-14.0	0.0	-16.6	0.0	0.00	
20		HEA	240	4	1.00	479	1.00	479	4	-9.1	-0.0	14.6	0.0	0.00	0.13
										7.2	0.0	-1.0	0.0	0.00	
										-14.0	0.0	-16.6	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 105 (D 241)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-2	-46.3	10.7	70.3	-3.5	0.13	0.21
									20.7	9.0	65.8	-3.5	0.13	
									20.7	7.2	61.3	-3.5	0.07	
2	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-2	29.3	-2.7	9.3	7.0	0.06	0.10
									36.5	0.9	7.1	7.0	0.08	
									36.5	4.4	4.9	7.0	0.08	
3	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-13	-0.9	-1.3	20.0	4.6	0.01	0.07
									17.2	1.0	17.8	4.6	0.05	
									17.2	3.3	15.6	4.6	0.05	
4	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-3	-68.4	12.3	50.3	-11.3	0.18	0.24
									-19.4	6.5	48.1	-11.3	0.18	
									-19.4	0.8	45.9	-11.3	0.04	
5	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	7	-38.2	10.9	39.6	-8.9	0.00	0.17
									-0.1	6.4	37.4	-8.9	0.00	
									-0.1	1.9	35.2	-8.9	0.00	

6	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	13	41.0	0.5	7.4	4.2	0.00	0.13
									46.2	2.7	5.2	4.2	0.00	
									46.2	4.8	2.9	4.2	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	16	20.7	4.6	16.5	-0.5	0.00	0.11
									35.2	4.3	14.3	-0.5	0.00	
									35.2	4.1	12.0	-0.5	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-18	-80.1	9.1	52.2	-8.6	0.19	0.24
									-29.1	4.7	50.0	-8.6	0.19	
									-29.1	0.4	47.8	-8.6	0.06	
9	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-21	-59.8	5.0	43.1	-3.8	0.13	0.18
									-18.2	3.1	40.9	-3.8	0.13	
									-18.2	1.1	38.7	-3.8	0.04	
10	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-27	52.7	-10.2	-3.9	16.5	0.15	0.18
									52.7	-1.8	-6.1	16.5	0.15	
									46.4	6.6	-8.3	16.5	0.12	
11	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-51	57.4	-18.0	-9.4	26.1	0.20	0.25
									57.4	-4.7	-11.6	26.1	0.20	
									45.6	8.5	-13.8	26.1	0.13	
12	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	21	-91.8	19.8	63.5	-20.8	0.00	0.34
									-29.4	9.2	61.3	-20.8	0.00	
									-29.4	-1.4	59.1	-20.8	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	46	-96.5	27.6	69.0	-30.4	0.00	0.41
									-28.5	12.1	66.8	-30.4	0.00	
									-28.5	-3.3	64.6	-30.4	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	28	-5.0	12.2	28.0	-11.2	0.00	0.14
									21.3	6.5	25.8	-11.2	0.00	
									21.3	0.8	23.6	-11.2	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	49	-49.7	23.5	49.9	-25.2	0.00	0.29
									-1.2	10.7	47.7	-25.2	0.00	
									-1.2	-2.1	45.5	-25.2	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-33	-34.1	-2.6	31.6	6.8	0.08	0.12
									-4.2	0.9	29.4	6.8	0.09	
									-4.2	4.4	27.2	6.8	0.04	
17	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-55	10.6	-13.9	9.7	20.9	0.10	0.15
									18.3	-3.3	7.5	20.9	0.11	
									18.3	7.3	5.3	20.9	0.08	
18	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-2	-32.1	7.5	48.8	-2.5	0.09	0.14
									14.3	6.2	45.6	-2.5	0.09	
									14.3	4.9	42.4	-2.5	0.05	
19	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-3	-19.5	4.8	29.8	-2.2	0.06	0.09
									8.5	3.7	27.6	-2.2	0.06	
									8.5	2.6	25.4	-2.2	0.03	
20	HEB	360	4	1.00	547	1.00	102	-3	-19.5	4.8	29.8	-2.2	0.06	0.09
									8.5	3.7	27.6	-2.2	0.06	
									8.5	2.6	25.4	-2.2	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 106 (D 242)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	1	20.7	11.1	31.5	-13.4	0.00	0.18
									49.1	4.0	26.8	-13.4	0.00	
									49.1	-3.1	22.1	-13.4	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-22	36.5	5.9	-3.6	-7.0	0.10	0.12
									36.5	2.2	-5.9	-7.0	0.10	
									30.2	-1.5	-8.2	-7.0	0.07	
3	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-13	17.2	4.7	7.3	-5.3	0.06	0.08
									22.5	1.9	5.0	-5.3	0.06	
									22.5	-0.9	2.7	-5.3	0.05	
4	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	19	-19.4	2.4	31.4	-3.2	0.00	0.08
									11.5	0.7	29.1	-3.2	0.00	
									11.5	-1.0	26.8	-3.2	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	11	-0.1	3.6	20.5	-4.9	0.00	0.07
									19.2	1.0	18.2	-4.9	0.00	
									19.2	-1.6	15.9	-4.9	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-20	46.2	6.5	-8.0	-8.2	0.12	0.14
									46.2	2.1	-10.3	-8.2	0.12	
									35.3	-2.3	-12.6	-8.2	0.08	
7	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-10	35.2	5.8	-0.7	-7.6	0.09	0.11
									35.2	1.7	-3.0	-7.6	0.09	
									32.0	-2.3	-5.3	-7.6	0.07	
8	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	18	-29.1	1.8	35.8	-1.9	0.00	0.10
									6.3	0.8	33.5	-1.9	0.00	

									35.9	-1.0	-24.1	0.7	0.11	
									10.4	-0.7	-26.4	0.7	0.06	
12	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	84	6.1	1.6	16.7	-2.7	0.00	0.08
									21.4	0.2	14.4	-2.7	0.00	
									21.4	-1.2	12.1	-2.7	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	119	5.7	2.3	15.5	-3.7	0.00	0.09
									19.7	0.4	13.2	-3.7	0.00	
									19.7	-1.6	10.9	-3.7	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	16	24.6	1.2	-11.0	-2.7	0.00	0.07
									24.6	-0.2	-13.3	-2.7	0.00	
									10.6	-1.6	-15.6	-2.7	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	83	15.7	2.1	0.6	-3.7	0.00	0.07
									15.8	0.1	-1.7	-3.7	0.00	
									13.9	-1.8	-4.0	-3.7	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-34	17.0	-0.3	4.7	-0.3	0.04	0.05
									19.6	-0.4	2.4	-0.3	0.05	
									19.6	-0.6	0.1	-0.3	0.05	
17	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-100	26.0	-1.2	-6.8	0.7	0.08	0.09
									26.0	-0.8	-9.1	0.7	0.08	
									16.3	-0.4	-11.4	0.7	0.06	
18	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-13	34.0	0.7	-5.6	-2.5	0.07	0.09
									34.0	-0.6	-8.9	-2.5	0.07	
									24.6	-1.9	-12.2	-2.5	0.06	
19	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-9	20.8	0.5	-3.1	-1.5	0.04	0.05
									20.8	-0.3	-5.4	-1.5	0.04	
									15.1	-1.1	-7.7	-1.5	0.03	
20	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-9	20.8	0.5	-3.1	-1.5	0.04	0.05
									20.8	-0.3	-5.4	-1.5	0.04	
									15.1	-1.1	-7.7	-1.5	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 108 (D 244)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-40	35.5	1.2	-47.6	-7.5	0.08	0.16
									35.5	-2.8	-52.3	-7.5	0.10	
									-19.9	-6.8	-57.0	-7.5	0.08	
2	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-62	7.9	0.4	-34.4	-1.3	0.03	0.11
									7.9	-0.3	-36.7	-1.3	0.08	
									-31.0	-1.0	-39.0	-1.3	0.08	
3	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-37	11.7	0.6	-23.4	-4.3	0.03	0.08
									11.7	-1.7	-25.7	-4.3	0.06	
									-15.5	-4.0	-28.0	-4.3	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	27	22.3	0.7	-5.9	-5.0	0.00	0.08
									22.3	-2.0	-8.2	-5.0	0.00	
									13.6	-4.6	-10.5	-5.0	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	3	18.4	0.5	-16.9	-1.9	0.00	0.06
									18.4	-0.5	-19.2	-1.9	0.00	
									-2.0	-1.5	-21.5	-1.9	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-68	7.1	0.2	-41.2	2.1	0.03	0.14
									7.1	1.3	-43.5	2.1	0.10	
									-39.0	2.4	-45.8	2.1	0.10	
7	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-48	10.2	0.2	-35.9	1.9	0.03	0.11
									10.2	1.2	-38.2	1.9	0.08	
									-30.3	2.2	-40.5	1.9	0.08	
8	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	33	23.1	0.9	0.9	-8.3	0.00	0.11
									23.2	-3.6	-1.4	-8.3	0.00	
									21.6	-8.0	-3.7	-8.3	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	14	19.9	0.8	-4.4	-8.2	0.00	0.10
									19.9	-3.5	-6.7	-8.2	0.00	
									12.9	-7.8	-9.0	-8.2	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-123	8.7	0.7	-39.2	-2.7	0.05	0.14
									8.7	-0.8	-41.5	-2.7	0.11	
									-35.2	-2.3	-43.8	-2.7	0.11	
11	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-156	10.4	1.0	-38.2	-5.0	0.07	0.15
									10.4	-1.6	-40.5	-5.0	0.12	
									-32.5	-4.2	-42.8	-5.0	0.12	
12	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	89	21.4	0.3	-1.2	-3.5	0.00	0.09
									21.4	-1.5	-3.5	-3.5	0.00	
									17.8	-3.3	-5.8	-3.5	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	121	19.7	-0.0	-2.1	-1.3	0.00	0.08
									19.7	-0.7	-4.4	-1.3	0.00	
									15.0	-1.4	-6.7	-1.3	0.00	

14	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-0	10.6	-0.0	-27.3	0.4	0.02	0.07
									10.6	0.2	-29.6	0.4	0.04	
									-20.8	0.4	-31.9	0.4	0.04	
15	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	73	13.9	-0.2	-16.2	0.8	0.00	0.06
									13.9	0.2	-18.5	0.8	0.00	
									-5.7	0.6	-20.8	0.8	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-34	19.6	1.0	-13.0	-6.6	0.05	0.09
									19.6	-2.5	-15.3	-6.6	0.07	
									3.4	-6.0	-17.6	-6.6	0.04	
17	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-108	16.3	1.2	-24.1	-7.0	0.06	0.12
									16.3	-2.5	-26.4	-7.0	0.09	
									-11.7	-6.2	-28.7	-7.0	0.08	
18	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-28	24.6	0.8	-33.0	-5.2	0.05	0.11
									24.6	-1.9	-36.3	-5.2	0.07	
									-13.8	-4.7	-39.6	-5.2	0.05	
19	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-17	15.1	0.5	-20.2	-3.1	0.03	0.07
									15.1	-1.1	-22.5	-3.1	0.04	
									-8.7	-2.8	-24.8	-3.1	0.03	
20	HEB	360	4	1.00	547	1.00	106	-17	15.1	0.5	-20.2	-3.1	0.03	0.07
									15.1	-1.1	-22.5	-3.1	0.04	
									-8.7	-2.8	-24.8	-3.1	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 109 (D 245)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-91	-19.9	-2.6	19.3	13.6	0.07	0.17
									-2.5	6.0	13.7	13.6	0.13	
									-2.5	14.6	8.0	13.6	0.09	
2	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-108	-31.0	1.0	30.6	2.3	0.09	0.13
									4.3	2.5	27.9	2.3	0.10	
									4.3	3.9	25.1	2.3	0.06	
3	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-67	-15.5	-2.6	17.3	8.6	0.06	0.11
									2.9	2.9	14.5	8.6	0.08	
									2.9	8.3	11.7	8.6	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	31	13.6	-3.4	-13.0	9.4	0.00	0.10
									13.6	2.6	-15.8	9.4	0.00	
									-6.5	8.5	-18.6	9.4	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-10	-2.0	0.3	0.3	3.0	0.01	0.04
									-2.0	2.2	-2.4	3.0	0.03	
									-5.1	4.1	-5.2	3.0	0.03	
6	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-122	-39.0	5.0	35.6	-4.9	0.12	0.16
									2.6	2.0	32.8	-4.9	0.12	
									2.6	-1.1	30.1	-4.9	0.04	
7	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-92	-30.3	4.8	26.5	-4.6	0.10	0.13
									-0.2	1.9	23.7	-4.6	0.10	
									-0.2	-1.1	21.0	-4.6	0.03	
8	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	44	21.6	-7.4	-18.0	16.5	0.00	0.15
									21.6	3.1	-20.8	16.5	0.00	
									-4.8	13.6	-23.5	16.5	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	15	12.8	-7.2	-8.9	16.3	0.00	0.13
									12.8	3.2	-11.7	16.3	0.00	
									-2.0	13.5	-14.4	16.3	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-173	-35.2	-0.4	33.0	5.6	0.11	0.17
									3.2	3.1	30.2	5.6	0.14	
									3.2	6.7	27.5	5.6	0.08	
11	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-201	-32.5	-2.7	29.4	10.1	0.12	0.19
									1.3	3.7	26.7	10.1	0.16	
									1.3	10.2	23.9	10.1	0.10	
12	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	95	17.8	-1.9	-15.4	6.1	0.00	0.11
									17.8	1.9	-18.2	6.1	0.00	
									-5.3	5.8	-20.9	6.1	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	123	15.0	0.4	-11.9	1.5	0.00	0.08
									15.0	1.3	-14.6	1.5	0.00	
									-3.5	2.3	-17.4	1.5	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-37	-20.8	2.5	21.5	-1.2	0.06	0.08
									3.0	1.8	18.7	-1.2	0.06	
									3.0	1.0	16.0	-1.2	0.02	
15	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	52	-5.7	2.8	8.0	-2.4	0.00	0.05
									1.0	1.2	5.3	-2.4	0.00	
									1.0	-0.3	2.5	-2.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-41	3.3	-4.9	-3.9	12.9	0.04	0.10
									3.3	3.3	-6.7	12.9	0.07	

17	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-130	-5.1 -11.7 -3.1 -3.1	11.4 -5.1 3.8 12.7	-9.4 9.5 6.8 4.0	12.9 14.1 14.1 14.1	0.07 0.08 0.11 0.10	
18	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-63	-13.8 -1.8 -1.8	-1.8 4.1 10.1	13.5 9.5 5.6	9.4 9.4 9.4	0.05 0.09 0.07	0.12
19	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-39	-8.7 -1.1 -1.1	-1.2 2.5 6.2	8.8 6.0 3.3	5.8 5.8 5.8	0.03 0.05 0.04	0.07
20	HEB	360	4	1.00	547	1.00	127	-39	-8.7 -1.1 -1.1	-1.2 2.5 6.2	8.8 6.0 3.3	5.8 5.8 5.8	0.03 0.05 0.04	0.07

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 110 (D 246)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-22	-28.8 -28.8 -86.8	16.2 14.3 12.3	-73.1 -76.4 -79.8	-5.2 -5.2 -5.2	0.13 0.23 0.21	0.32
2	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-21	-13.9 -13.9 -42.4	3.9 5.5 7.2	-35.9 -37.5 -39.2	4.4 4.4 4.4	0.05 0.11 0.11	0.16
3	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-16	-12.3 -12.3 -44.1	7.9 6.2 4.5	-40.2 -41.9 -43.5	-4.4 -4.4 -4.4	0.06 0.12 0.10	0.16
4	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	2	-10.5 -10.5 -31.4	9.9 6.4 3.0	-26.0 -27.6 -29.3	-9.1 -9.1 -9.1	0.00 0.00 0.00	0.14
5	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-4	-12.1 -12.1 -29.8	5.9 5.8 5.7	-21.6 -23.3 -24.9	-0.2 -0.2 -0.2	0.05 0.08 0.08	0.11
6	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-22	-15.2 -15.2 -36.0	-0.1 4.9 9.9	-25.8 -27.5 -29.1	13.1 13.1 13.1	0.03 0.11 0.11	0.15
7	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-16	-14.6 -14.6 -32.2	0.5 5.0 9.4	-21.5 -23.2 -24.8	11.7 11.7 11.7	0.03 0.10 0.10	0.14
8	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	2	-9.2 -9.2 -37.9	13.8 7.1 0.3	-36.0 -37.7 -39.3	-17.8 -17.8 -17.8	0.00 0.00 0.00	0.18
9	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-3	-9.8 -9.8 -41.7	13.2 7.0 0.8	-40.3 -41.9 -43.6	-16.4 -16.4 -16.4	0.08 0.13 0.08	0.19
10	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-42	-14.2 -14.2 -59.4	3.9 5.2 6.4	-57.9 -59.6 -61.2	3.2 3.2 3.2	0.05 0.14 0.14	0.20
11	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-55	-13.7 -13.7 -71.5	5.6 5.1 4.6	-74.4 -76.0 -77.7	-1.4 -1.4 -1.4	0.06 0.16 0.16	0.24
12	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	23	-10.2 -10.2 -14.4	9.8 6.8 3.8	-3.9 -5.6 -7.2	-7.9 -7.9 -7.9	0.00 0.00 0.00	0.10
13	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	36	-10.7 -2.4 -2.4	8.1 6.9 5.6	12.6 10.9 9.3	-3.3 -3.3 -3.3	0.00 0.00 0.00	0.09
14	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-0	-13.5 -13.5 -25.5	3.4 5.9 8.3	-14.0 -15.7 -17.3	6.4 6.4 6.4	0.04 0.08 0.08	0.11
15	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	23	-12.5 -8.4 -8.4	4.7 6.4 8.0	7.1 5.4 3.8	4.4 4.4 4.4	0.00 0.00 0.00	0.09
16	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-19	-10.9 -10.9 -48.4	10.3 6.1 1.9	-47.8 -49.4 -51.1	-11.0 -11.0 -11.0	0.07 0.14 0.10	0.19
17	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-43	-11.9 -11.9 -65.5	9.1 5.6 2.2	-68.9 -70.6 -72.2	-9.1 -9.1 -9.1	0.07 0.17 0.14	0.24
18	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-15	-19.9 -19.9 -60.2	11.3 9.9 8.5	-50.7 -53.0 -55.4	-3.6 -3.6 -3.6	0.09 0.16 0.15	0.22
19	HEB	360	4	1.00	76	1.00	76	-10	-12.2 -12.2	6.9 6.0	-30.9 -32.6	-2.3 -2.3	0.05 0.10	0.14

20	HEB 360 4 1.00	76	1.00	76	-10	-36.9	5.1	-34.2	-2.3	0.09	0.14
						-12.2	6.9	-30.9	-2.3	0.05	
						-12.2	6.0	-32.6	-2.3	0.10	
						-36.9	5.1	-34.2	-2.3	0.09	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 111 (D 247)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	34	-67.1	12.6	81.7	-26.9	0.00	0.29
									14.5	-1.6	77.0	-26.9	0.00	
									14.5	-15.9	72.2	-26.9	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	0	-29.0	7.1	43.6	-13.2	0.00	0.13
									14.8	0.2	41.3	-13.2	0.00	
									14.8	-6.8	39.0	-13.2	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	6	-31.9	4.7	39.7	-10.5	0.00	0.13
									7.7	-0.8	37.4	-10.5	0.00	
									7.7	-6.4	35.1	-10.5	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	28	-27.8	3.4	26.5	-9.1	0.00	0.12
									-2.1	-1.5	24.2	-9.1	0.00	
									-2.1	-6.3	21.9	-9.1	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	22	-24.9	5.8	30.4	-11.8	0.00	0.11
									5.0	-0.5	28.1	-11.8	0.00	
									5.0	-6.7	25.8	-11.8	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	1	-24.1	9.5	43.5	-15.8	0.00	0.14
									19.6	1.2	41.2	-15.8	0.00	
									19.6	-7.2	38.9	-15.8	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	8	-22.9	9.1	39.6	-15.4	0.00	0.13
									16.7	1.0	37.3	-15.4	0.00	
									16.7	-7.2	35.0	-15.4	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	27	-32.7	1.0	26.6	-6.5	0.00	0.12
									-7.0	-2.5	24.3	-6.5	0.00	
									-7.0	-5.9	22.0	-6.5	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	21	-33.9	1.4	30.5	-6.9	0.00	0.13
									-4.0	-2.3	28.2	-6.9	0.00	
									-4.0	-5.9	25.9	-6.9	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-23	-35.1	6.5	52.6	-12.4	0.10	0.15
									18.2	-0.1	50.3	-12.4	0.10	
									18.2	-6.6	48.0	-12.4	0.07	
11	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-37	-40.1	4.9	57.3	-10.6	0.10	0.17
									18.2	-0.7	55.0	-10.6	0.11	
									18.2	-6.4	52.7	-10.6	0.07	
12	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	51	-21.7	4.0	17.5	-9.9	0.00	0.11
									-5.6	-1.2	15.2	-9.9	0.00	
									-5.6	-6.5	12.9	-9.9	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	65	-16.7	5.6	12.9	-11.7	0.00	0.10
									-5.5	-0.6	10.6	-11.7	0.00	
									-5.5	-6.7	8.3	-11.7	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	25	-22.9	8.0	33.3	-14.1	0.00	0.12
									10.0	0.5	31.0	-14.1	0.00	
									10.0	-7.0	28.7	-14.1	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	51	-17.4	7.7	21.4	-13.9	0.00	0.11
									2.8	0.4	19.1	-13.9	0.00	
									2.8	-7.0	16.8	-13.9	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	4	-33.9	2.5	36.8	-8.2	0.00	0.13
									2.7	-1.8	34.5	-8.2	0.00	
									2.7	-6.2	32.2	-8.2	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-23	-39.4	2.8	48.7	-8.4	0.09	0.15
									9.8	-1.7	46.4	-8.4	0.10	
									9.8	-6.1	44.1	-8.4	0.05	
18	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	24	-46.5	8.7	56.7	-18.6	0.00	0.20
									10.1	-1.1	53.4	-18.6	0.00	
									10.1	-11.0	50.1	-18.6	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	14	-28.4	5.3	35.1	-11.1	0.00	0.12
									6.3	-0.7	32.8	-11.1	0.00	
									6.3	-6.6	30.5	-11.1	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	14	-28.4	5.3	35.1	-11.1	0.00	0.12
									6.3	-0.7	32.8	-11.1	0.00	
									6.3	-6.6	30.5	-11.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 112 (D 248)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	12	14.5	-12.5	44.0	19.4	0.00	0.21

									56.1	-2.2	39.3	19.4	0.00	
									56.1	8.1	34.6	19.4	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-19	14.8	-5.2	24.0	7.5	0.05	0.12
									37.7	-1.3	21.7	7.5	0.09	
									37.7	2.7	19.4	7.5	0.08	
3	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-6	7.7	-5.0	22.0	7.8	0.04	0.10
									28.5	-0.9	19.7	7.8	0.07	
									28.5	3.2	17.4	7.8	0.07	
4	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	29	-2.1	-5.0	13.7	8.5	0.00	0.07
									9.9	-0.5	11.4	8.5	0.00	
									9.9	4.0	9.1	8.5	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	16	5.0	-5.3	15.6	8.2	0.00	0.08
									19.1	-0.9	13.3	8.2	0.00	
									19.1	3.4	11.0	8.2	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-21	19.6	-5.5	23.4	7.3	0.06	0.13
									42.0	-1.6	21.1	7.3	0.10	
									42.0	2.3	18.8	7.3	0.09	
7	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-11	16.7	-5.5	20.9	7.6	0.06	0.12
									36.4	-1.5	18.6	7.6	0.09	
									36.4	2.5	16.3	7.6	0.08	
8	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	31	-7.0	-4.8	14.2	8.6	0.00	0.06
									5.7	-0.2	11.9	8.6	0.00	
									5.7	4.4	9.6	8.6	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	21	-4.0	-4.8	16.7	8.4	0.00	0.07
									11.3	-0.3	14.4	8.4	0.00	
									11.3	4.2	12.1	8.4	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-42	18.2	-5.1	28.3	7.6	0.07	0.14
									45.7	-1.1	26.0	7.6	0.11	
									45.7	3.0	23.7	7.6	0.10	
11	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-53	18.2	-5.0	30.2	8.0	0.07	0.15
									47.7	-0.7	27.9	8.0	0.12	
									47.7	3.5	25.6	8.0	0.11	
12	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	52	-5.6	-5.2	9.3	8.4	0.00	0.06
									1.9	-0.7	7.0	8.4	0.00	
									1.9	3.7	4.7	8.4	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	63	-5.5	-5.3	7.4	8.0	0.00	0.07
									-0.1	-1.1	5.1	8.0	0.00	
									-0.1	3.2	2.8	8.0	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	9	10.0	-5.4	18.7	7.3	0.00	0.10
									27.4	-1.5	16.4	7.3	0.00	
									27.4	2.4	14.1	7.3	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	40	2.9	-5.4	12.5	7.4	0.00	0.08
									13.6	-1.5	10.2	7.4	0.00	
									13.6	2.5	7.9	7.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	1	2.7	-4.9	18.9	8.7	0.00	0.08
									20.3	-0.3	16.6	8.7	0.00	
									20.3	4.3	14.3	8.7	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-30	9.8	-4.9	25.2	8.5	0.05	0.12
									34.0	-0.3	22.9	8.5	0.09	
									34.0	4.2	20.6	8.5	0.09	
18	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	8	10.1	-8.6	30.5	13.4	0.00	0.15
									38.9	-1.5	27.2	13.4	0.00	
									38.9	5.6	23.9	13.4	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	5	6.3	-5.1	18.8	8.0	0.00	0.09
									23.8	-0.9	16.5	8.0	0.00	
									23.8	3.3	14.2	8.0	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	5	6.3	-5.1	18.8	8.0	0.00	0.09
									23.8	-0.9	16.5	8.0	0.00	
									23.8	3.3	14.2	8.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 113 (D 249)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	1	56.1	10.6	4.8	-10.3	0.00	0.19
									57.5	5.1	0.1	-10.3	0.00	
									56.2	-0.3	-4.6	-10.3	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-31	37.7	3.7	11.5	-0.6	0.09	0.13
									47.5	3.3	9.2	-0.6	0.11	
									47.5	3.0	6.9	-0.6	0.10	
3	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-11	28.5	4.3	7.2	-3.9	0.07	0.10
									33.8	2.2	4.9	-3.9	0.08	
									33.8	0.2	2.6	-3.9	0.06	

4	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	32	9.9	5.0	-7.7	-7.9	0.00	0.07
									9.9	0.8	-10.0	-7.9	0.00	
									-0.7	-3.4	-12.3	-7.9	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	13	19.1	4.5	-3.4	-4.7	0.00	0.07
									19.1	2.0	-5.7	-4.7	0.00	
									13.1	-0.5	-8.0	-4.7	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-38	42.0	3.3	11.2	1.7	0.10	0.15
									51.4	4.2	8.9	1.7	0.12	
									51.4	5.1	6.6	1.7	0.12	
7	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-25	36.4	3.5	6.8	0.5	0.09	0.11
									41.1	3.7	4.5	0.5	0.10	
									41.1	4.0	2.2	0.5	0.10	
8	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	39	5.7	5.5	-7.4	-10.3	0.00	0.06
									5.7	0.0	-9.7	-10.3	0.00	
									-4.6	-5.5	-12.0	-10.3	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	26	11.3	5.2	-2.9	-9.1	0.00	0.07
									11.3	0.4	-5.2	-9.1	0.00	
									5.7	-4.4	-7.5	-9.1	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-51	45.7	4.0	19.0	-3.0	0.11	0.17
									63.5	2.4	16.7	-3.0	0.14	
									63.5	0.8	14.4	-3.0	0.13	
11	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-58	47.7	4.6	22.4	-6.7	0.12	0.19
									69.1	1.0	20.1	-6.7	0.16	
									69.1	-2.5	17.8	-6.7	0.15	
12	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	53	1.9	4.7	-15.2	-5.6	0.00	0.09
									1.9	1.8	-17.5	-5.6	0.00	
									-16.7	-1.2	-19.8	-5.6	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	60	-0.1	4.1	-18.6	-1.9	0.00	0.10
									-0.1	3.1	-20.9	-1.9	0.00	
									-22.2	2.1	-23.2	-1.9	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-4	27.4	3.4	2.0	1.7	0.06	0.09
									27.9	4.3	-0.3	1.7	0.07	
									27.0	5.1	-2.6	1.7	0.07	
15	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	29	13.6	3.4	-9.3	2.0	0.00	0.08
									13.6	4.5	-11.6	2.0	0.00	
									1.3	5.5	-13.9	2.0	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	6	20.3	5.4	1.9	-10.3	0.00	0.08
									20.7	-0.1	-0.4	-10.3	0.00	
									19.8	-5.5	-2.7	-10.3	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	-28	34.0	5.3	13.2	-10.6	0.09	0.14
									45.5	-0.3	10.9	-10.6	0.11	
									45.5	-5.9	8.6	-10.6	0.11	
18	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	1	38.9	7.3	3.3	-7.1	0.00	0.13
									39.9	3.5	0.0	-7.1	0.00	
									38.9	-0.2	-3.3	-7.1	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	1	23.8	4.4	1.9	-4.3	0.00	0.08
									24.3	2.1	-0.4	-4.3	0.00	
									23.4	-0.2	-2.7	-4.3	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	318	1.00	106	1	23.8	4.4	1.9	-4.3	0.00	0.08
									24.3	2.1	-0.4	-4.3	0.00	
									23.4	-0.2	-2.7	-4.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 114 (D 250)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	124	1.00	124	-13	56.2	4.2	-51.2	-3.4	0.12	0.18
									56.2	2.1	-56.7	-3.4	0.12	
									-14.3	0.0	-62.3	-3.4	0.03	
2	HEB	360	4	1.00	124	1.00	124	-40	47.5	5.3	-42.4	-6.1	0.12	0.16
									47.5	1.6	-45.1	-6.1	0.12	
									-8.5	-2.2	-47.8	-6.1	0.04	
3	HEB	360	4	1.00	124	1.00	124	-17	33.8	2.0	-30.2	-1.8	0.07	0.11
									33.8	0.9	-32.9	-1.8	0.07	
									-7.0	-0.2	-35.5	-1.8	0.02	
4	HEB	360	4	1.00	124	1.00	124	29	-0.6	-2.1	0.3	3.6	0.00	0.03
									-0.6	0.1	-2.4	3.6	0.00	
									-3.6	2.3	-5.1	3.6	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	124	1.00	124	7	13.1	1.3	-11.9	-0.7	0.00	0.05
									13.1	0.8	-14.6	-0.7	0.00	
									-5.0	0.4	-17.3	-0.7	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	124	1.00	124	-50	51.4	7.9	-45.9	-9.3	0.14	0.19
									51.4	2.1	-48.6	-9.3	0.14	

10	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	137	105.3	0.1	51.2	9.5	0.14	0.25
									105.3	17.5	40.9	9.5	0.14	
									138.6	1.1	-84.9	-1.1	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	141	138.6	-1.0	-95.2	-1.1	0.00	0.28
									-210.8	-3.0	-105.5	-1.1	0.00	
									144.2	6.6	-89.8	-3.9	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-156	144.2	-0.6	-100.2	-3.9	0.00	0.23
									-223.3	-7.7	-110.5	-3.9	0.00	
									-115.6	-2.7	90.6	1.9	0.13	
13	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-160	179.1	0.7	80.3	1.9	0.19	0.26
									179.1	4.2	70.0	1.9	0.19	
									-121.2	-8.2	95.6	4.6	0.15	
14	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	28	191.6	0.4	85.2	4.6	0.21	0.10
									191.6	8.9	74.9	4.6	0.21	
									41.1	-8.5	-16.0	4.1	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-61	41.1	-0.9	-26.3	4.1	0.00	0.12
									-55.4	6.7	-36.6	4.1	0.00	
									-36.8	-11.3	38.1	5.9	0.07	
16	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-47	65.3	-0.5	27.8	5.9	0.09	0.06
									65.3	10.2	17.5	5.9	0.09	
									-18.1	6.9	21.7	-3.4	0.04	
17	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	42	23.7	0.7	11.4	-3.4	0.04	0.14
									23.7	-5.5	1.1	-3.4	0.04	
									59.8	9.7	-32.4	-5.1	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-14	59.8	0.3	-42.7	-5.1	0.00	0.04
									-97.0	-9.1	-53.1	-5.1	0.00	
									20.4	-1.2	1.9	0.6	0.02	
19	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-9	20.6	-0.2	-11.8	0.6	0.02	0.03
									-22.9	0.9	-25.5	0.6	0.02	
									11.5	-0.8	2.9	0.4	0.01	
20	HEM	400	4	1.00	367	1.00	367	-9	12.2	-0.1	-7.5	0.4	0.02	0.03
									-15.9	0.6	-17.8	0.4	0.02	
									11.5	-0.8	2.9	0.4	0.01	
									12.2	-0.1	-7.5	0.4	0.02	
									-15.9	0.6	-17.8	0.4	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 116 (D 252)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	45	-36.9	-3.3	50.2	3.9	0.00	0.14
2	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-65	9.4	-1.3	45.7	3.9	0.00	0.12
									9.4	0.6	41.2	3.9	0.00	
									40.1	2.7	-14.0	-3.4	0.10	
3	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-1	40.1	1.0	-16.2	-3.4	0.10	0.07
									23.7	-0.7	-18.4	-3.4	0.06	
									34.0	-0.4	-4.3	-0.5	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	105	34.0	-0.7	-6.5	-0.5	0.06	0.23
									27.4	-0.9	-8.7	-0.5	0.05	
									-72.4	-5.7	58.7	7.0	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	41	-15.1	-2.2	56.5	7.0	0.00	0.18
									-15.1	1.3	54.3	7.0	0.00	
									-66.3	-2.7	49.1	4.1	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-103	-18.7	-0.6	46.9	4.1	0.00	0.08
									-18.7	1.5	44.7	4.1	0.00	
									10.1	4.4	-3.2	-4.1	0.07	
7	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-72	10.1	2.3	-5.4	-4.1	0.07	0.09
									4.6	0.2	-7.6	-4.1	0.04	
									-21.9	2.8	15.7	-1.8	0.07	
8	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	143	-8.1	1.8	13.5	-1.8	0.07	0.19
									-8.1	0.9	11.3	-1.8	0.04	
									-42.3	-7.4	47.9	7.7	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	112	4.0	-3.5	45.7	7.7	0.00	0.11
									4.0	0.3	43.5	7.7	0.00	
									-10.4	-5.8	29.0	5.4	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	25	16.8	-3.1	26.8	5.4	0.00	0.10
									16.8	-0.3	24.6	5.4	0.00	
									37.9	-3.2	-3.3	2.7	0.00	
11	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	81	37.9	-1.8	-5.5	2.7	0.00	0.13
									32.3	-0.5	-7.7	2.7	0.00	
									26.1	-6.1	9.7	5.9	0.00	
									33.7	-3.1	7.5	5.9	0.00	
									33.7	-0.1	5.3	5.9	0.00	

12	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	15	-70.1	0.2	48.0	0.9	0.00	0.17
									-23.7	0.6	45.8	0.9	0.00	
									-23.7	1.1	43.6	0.9	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-41	-58.4	3.0	35.1	-2.3	0.13	0.16
									-25.1	1.8	32.9	-2.3	0.13	
									-25.1	0.6	30.7	-2.3	0.06	
14	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-64	17.8	2.3	-4.9	-2.8	0.06	0.07
									17.8	0.9	-7.1	-2.8	0.06	
									10.6	-0.6	-9.3	-2.8	0.04	
15	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	-84	-11.0	4.2	6.6	-4.3	0.06	0.07
									-6.6	2.0	4.4	-4.3	0.06	
									-6.6	-0.2	2.2	-4.3	0.04	
16	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	104	-50.1	-5.3	49.6	6.4	0.00	0.18
									-2.0	-2.1	47.4	6.4	0.00	
									-2.0	1.2	45.2	6.4	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	124	-21.2	-7.2	38.1	7.9	0.00	0.14
									15.2	-3.2	35.9	7.9	0.00	
									15.2	0.8	33.7	7.9	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	31	-25.7	-2.3	35.0	2.7	0.00	0.10
									6.6	-0.9	31.8	2.7	0.00	
									6.6	0.4	28.6	2.7	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	20	-16.1	-1.5	22.4	1.8	0.00	0.06
									4.3	-0.6	20.2	1.8	0.00	
									4.3	0.3	18.0	1.8	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	544	1.00	101	20	-16.1	-1.5	22.4	1.8	0.00	0.06
									4.3	-0.6	20.2	1.8	0.00	
									4.3	0.3	18.0	1.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 117 (D 253)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	16	9.4	-1.2	24.1	2.2	0.00	0.08
									29.9	-0.0	19.4	2.2	0.00	
									29.9	1.1	14.6	2.2	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-120	23.7	-1.4	-0.4	2.2	0.08	0.09
									23.7	-0.3	-2.7	2.2	0.08	
									20.9	0.9	-5.0	2.2	0.07	
3	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-64	27.4	-1.7	-2.9	2.8	0.07	0.08
									27.4	-0.2	-5.2	2.8	0.07	
									21.8	1.3	-7.5	2.8	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	132	-15.1	0.5	21.9	-0.4	0.00	0.08
									5.7	0.2	19.6	-0.4	0.00	
									5.7	0.0	17.3	-0.4	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	76	-18.7	0.7	24.5	-1.0	0.00	0.08
									4.8	0.2	22.2	-1.0	0.00	
									4.8	-0.3	19.9	-1.0	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-116	4.6	-0.4	11.3	0.4	0.04	0.06
									14.2	-0.1	9.0	0.4	0.06	
									14.2	0.1	6.7	0.4	0.06	
7	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-57	-8.1	0.3	18.8	-0.5	0.03	0.05
									9.3	-0.0	16.5	-0.5	0.03	
									9.3	-0.3	14.2	-0.5	0.03	
8	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	128	4.0	-0.6	10.2	1.4	0.00	0.07
									12.5	0.1	7.9	1.4	0.00	
									12.5	0.8	5.6	1.4	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	70	16.8	-1.2	2.8	2.3	0.00	0.06
									17.8	-0.0	0.5	2.3	0.00	
									17.3	1.2	-1.8	2.3	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-58	32.4	-1.6	-5.7	2.4	0.08	0.09
									32.4	-0.3	-8.0	2.4	0.08	
									23.8	1.0	-10.3	2.4	0.06	
11	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	9	33.7	-1.3	-7.0	1.8	0.00	0.08
									33.7	-0.3	-9.3	1.8	0.00	
									23.9	0.6	-11.6	1.8	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	70	-23.7	0.6	27.3	-0.6	0.00	0.08
									2.8	0.3	25.0	-0.6	0.00	
									2.8	-0.0	22.7	-0.6	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	4	-25.1	0.3	28.5	0.0	0.00	0.07
									2.7	0.3	26.2	0.0	0.00	
									2.7	0.3	23.9	0.0	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-114	10.7	-1.3	7.7	2.2	0.06	0.07
									16.4	-0.1	5.4	2.2	0.07	

15	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-95	16.4 -6.6 10.1 10.1	1.1 -0.7 0.1 0.9	3.1 18.0 15.7 13.4	2.2 1.5 1.5 1.5	0.07 0.04 0.05 0.05	0.06
16	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	126	-2.0 10.2 10.2	0.3 0.1 -0.2	13.8 11.5 9.2	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.06
17	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	108	15.2 16.7 16.6	-0.3 -0.1 0.0	3.6 1.3 -1.0	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.06
18	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	11	6.6 20.8 20.8	-0.8 -0.0 0.8	16.8 13.5 10.2	1.5 1.5 1.5	0.00 0.00 0.00	0.06
19	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	6	4.3 13.3 13.3	-0.5 -0.0 0.5	10.8 8.5 6.2	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.04
20	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	6	4.3 13.3 13.3	-0.5 -0.0 0.5	10.8 8.5 6.2	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.04

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 118 (D 254)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-5	29.9 29.9 23.1	-0.9 0.4 1.7	-1.8 -6.5 -11.2	2.5 2.5 2.5	0.06 0.06 0.05	0.07
2	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-125	20.9 20.9 7.4	0.1 0.1 0.2	-10.4 -12.7 -15.0	0.0 0.0 0.0	0.07 0.07 0.05	0.08
3	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-74	21.8 21.8	0.4 0.5	-13.0 -15.3	0.2 0.2	0.06 0.06	0.07
4	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	120	5.6 5.7 12.7 12.7	0.6 -0.9 0.2 1.2	-17.6 8.9 6.6 4.3	0.2 2.0 2.0 2.0	0.03 0.00 0.00 0.00	0.07
5	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	69	4.8 14.5 14.5	-1.1 -0.1 0.8	11.5 9.2 6.9	1.8 1.8 1.8	0.00 0.00 0.00	0.06
6	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-117	14.2 14.2 12.0	-0.6 -0.3 -0.1	0.3 -2.0 -4.3	0.5 0.5 0.5	0.06 0.06 0.05	0.06
7	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-59	9.3 14.1 14.1	-1.0 -0.4 0.1	6.8 4.5 2.2	1.0 1.0 1.0	0.04 0.05 0.04	0.05
8	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	112	12.5 12.5 8.1	-0.2 0.6 1.5	-1.8 -4.1 -6.4	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.06
9	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	54	17.3 17.3 6.0	0.2 0.7 1.3	-8.4 -10.7 -13.0	1.0 1.0 1.0	0.00 0.00 0.00	0.06
10	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-84	23.8 23.8 4.8	-0.0 0.2 0.4	-15.6 -17.9 -20.2	0.4 0.4 0.4	0.07 0.07 0.03	0.08
11	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-28	23.9 23.9 3.6	-0.5 0.1 0.8	-16.8 -19.1 -21.4	1.1 1.1 1.1	0.05 0.05 0.02	0.07
12	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	80	2.8 15.3 15.3	-0.7 0.1 1.0	14.1 11.8 9.5	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.06
13	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	24	2.7 16.5 16.5	-0.3 0.2 0.6	15.3 13.0 10.7	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.05
14	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-112	16.4 16.4 10.3	0.3 0.2 0.0	-3.4 -5.7 -8.0	-0.3 -0.3 -0.3	0.06 0.06 0.05	0.07
15	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-80	10.1 13.8 13.8	0.3 0.2 0.1	5.9 3.6 1.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.05 0.05	0.05
16	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	108	10.2 10.7 9.8	-1.1 0.1 1.4	1.9 -0.4 -2.7	2.3 2.3 2.3	0.00 0.00 0.00	0.06
17	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	75	16.6	-1.0	-7.4	2.2	0.00	0.06

									16.6	0.1	-9.7	2.2	0.00		
									6.3	1.3	-12.0	2.2	0.00		
18		HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-4	20.8	-0.6	-1.2	1.7	0.04	0.05
										20.8	0.3	-4.5	1.7	0.04	
										16.0	1.2	-7.9	1.7	0.03	
19		HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-2	13.3	-0.4	-0.8	1.0	0.03	0.03
										13.3	0.2	-3.1	1.0	0.03	
										10.1	0.7	-5.4	1.0	0.02	
20		HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-2	13.3	-0.4	-0.8	1.0	0.03	0.03
										13.3	0.2	-3.1	1.0	0.03	
										10.1	0.7	-5.4	1.0	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 119 (D 255)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-29	23.1	-0.1	-27.5	-0.2	0.05	0.09
									23.1	-0.3	-32.2	-0.2	0.05	
									-11.1	-0.4	-36.9	-0.2	0.03	
2	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-129	7.4	-0.6	-21.6	2.5	0.05	0.10
									7.4	0.7	-23.9	2.5	0.08	
									-17.9	2.1	-26.2	2.5	0.08	
3	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-90	5.6	-0.2	-23.8	-1.2	0.04	0.09
									5.6	-0.8	-26.1	-1.2	0.07	
									-22.1	-1.4	-28.4	-1.2	0.07	
4	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	106	12.7	0.5	-2.8	-2.7	0.00	0.07
									12.7	-0.9	-5.1	-2.7	0.00	
									7.2	-2.4	-7.4	-2.7	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	67	14.5	0.0	-0.7	1.1	0.00	0.05
									14.5	0.6	-3.0	1.1	0.00	
									11.4	1.1	-5.3	1.1	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-107	12.0	-0.9	-11.7	6.4	0.05	0.10
									12.0	2.4	-14.0	6.4	0.08	
									-2.9	5.8	-16.3	6.4	0.06	
7	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-48	14.1	-0.8	-5.4	6.0	0.04	0.08
									14.1	2.4	-7.7	6.0	0.06	
									5.9	5.6	-10.0	6.0	0.05	
8	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	83	8.1	0.8	-12.7	-6.5	0.00	0.09
									8.1	-2.7	-15.0	-6.5	0.00	
									-7.9	-6.1	-17.3	-6.5	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	24	6.0	0.6	-19.0	-6.1	0.00	0.09
									6.0	-2.6	-21.3	-6.1	0.00	
									-16.6	-5.8	-23.6	-6.1	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-102	4.8	-0.5	-26.5	1.5	0.04	0.10
									4.8	0.3	-28.8	1.5	0.08	
									-25.7	1.1	-31.1	1.5	0.08	
11	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-54	3.6	-0.1	-27.2	-0.6	0.02	0.09
									3.6	-0.4	-29.5	-0.6	0.07	
									-27.7	-0.7	-31.8	-0.6	0.07	
12	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	79	15.3	0.4	2.0	-1.6	0.00	0.06
									15.8	-0.5	-0.3	-1.6	0.00	
									15.0	-1.4	-2.6	-1.6	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	31	16.5	-0.0	2.7	0.4	0.00	0.05
									17.4	0.2	0.4	0.4	0.00	
									16.9	0.5	-1.9	0.4	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-112	10.3	-0.8	-15.4	3.6	0.05	0.08
									10.3	1.1	-17.7	3.6	0.06	
									-8.5	3.0	-20.0	3.6	0.06	
15	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-72	13.8	-0.6	-6.7	3.3	0.05	0.07
									13.8	1.1	-9.0	3.3	0.06	
									4.3	2.8	-11.3	3.3	0.04	
16	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	89	9.8	0.6	-9.0	-3.7	0.00	0.07
									9.8	-1.4	-11.3	-3.7	0.00	
									-2.3	-3.3	-13.6	-3.7	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	49	6.3	0.5	-17.8	-3.4	0.00	0.08
									6.3	-1.3	-20.1	-3.4	0.00	
									-15.1	-3.1	-22.4	-3.4	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-20	16.0	-0.1	-19.1	-0.1	0.03	0.06
									16.0	-0.2	-22.4	-0.1	0.03	
									-7.8	-0.3	-25.7	-0.1	0.02	
19	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-12	10.0	-0.1	-12.2	-0.1	0.02	0.04
									10.0	-0.1	-14.5	-0.1	0.02	
									-5.4	-0.1	-16.8	-0.1	0.01	

20	HEB	360	4	1.00	544	1.00	106	-12	10.0	-0.1	-12.2	-0.1	0.02	0.04
									10.0	-0.1	-14.5	-0.1	0.02	
									-5.4	-0.1	-16.8	-0.1	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 120 (D 256)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-56	-11.1	-2.4	12.0	2.5	0.05	0.06
									-3.0	-0.8	6.4	2.5	0.05	
									-3.0	0.7	0.9	2.5	0.02	
2	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-152	-17.9	1.7	16.6	-4.0	0.08	0.10
									-0.7	-0.8	13.9	-4.0	0.09	
									-0.7	-3.3	11.2	-4.0	0.06	
3	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-121	-22.1	-2.6	21.6	4.2	0.08	0.10
									1.4	-0.0	18.9	4.2	0.08	
									1.4	2.6	16.2	4.2	0.05	
4	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	103	7.2	-3.6	-4.6	6.0	0.00	0.07
									7.2	0.1	-7.3	6.0	0.00	
									-1.8	3.8	-10.0	6.0	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	72	11.4	0.7	-9.6	-2.2	0.00	0.06
									11.4	-0.7	-12.3	-2.2	0.00	
									-3.9	-2.0	-15.0	-2.2	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-109	-2.9	6.4	1.6	-12.9	0.06	0.10
									-2.5	-1.6	-1.1	-12.9	0.08	
									-4.3	-9.6	-3.8	-12.9	0.08	
7	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-42	5.9	6.1	-6.3	-12.3	0.05	0.09
									5.9	-1.6	-9.0	-12.3	0.06	
									-5.2	-9.2	-11.7	-12.3	0.06	
8	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	60	-7.8	-8.3	10.5	14.9	0.00	0.10
									1.8	0.9	7.8	14.9	0.00	
									1.8	10.2	5.1	14.9	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-7	-16.6	-8.0	18.3	14.3	0.07	0.11
									2.8	0.9	15.6	14.3	0.08	
									2.8	9.8	12.9	14.3	0.05	
10	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-136	-25.7	0.5	25.0	-1.9	0.08	0.11
									2.1	-0.7	22.3	-1.9	0.09	
									2.1	-1.9	19.6	-1.9	0.05	
11	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-92	-27.6	-1.8	28.0	2.3	0.08	0.10
									3.8	-0.4	25.3	2.3	0.08	
									3.8	1.0	22.6	2.3	0.04	
12	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	86	15.0	-2.4	-13.0	3.9	0.00	0.08
									15.0	0.0	-15.7	3.9	0.00	
									-4.6	2.4	-18.4	3.9	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	43	16.9	-0.1	-16.0	-0.3	0.00	0.06
									16.9	-0.3	-18.7	-0.3	0.00	
									-6.3	-0.5	-21.4	-0.3	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-124	-8.5	2.9	7.2	-6.2	0.06	0.08
									-2.9	-0.9	4.5	-6.2	0.07	
									-2.9	-4.8	1.8	-6.2	0.06	
15	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-70	4.3	2.7	-5.1	-5.7	0.04	0.06
									4.3	-0.8	-7.8	-5.7	0.05	
									-5.4	-4.3	-10.5	-5.7	0.05	
16	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	74	-2.3	-4.8	4.8	8.2	0.00	0.06
									0.5	0.3	2.1	8.2	0.00	
									0.4	5.3	-0.6	8.2	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	21	-15.0	-4.6	17.1	7.7	0.00	0.08
									2.9	0.1	14.4	7.7	0.00	
									2.9	4.9	11.7	7.7	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-39	-7.7	-1.7	8.4	1.7	0.03	0.04
									-2.1	-0.6	4.5	1.7	0.03	
									-2.1	0.5	0.7	1.7	0.02	
19	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-25	-5.4	-1.0	6.0	1.0	0.02	0.03
									-1.2	-0.3	3.3	1.0	0.02	
									-1.2	0.3	0.6	1.0	0.01	
20	HEB	360	4	1.00	544	1.00	124	-25	-5.4	-1.0	6.0	1.0	0.02	0.03
									-1.2	-0.3	3.3	1.0	0.02	
									-1.2	0.3	0.6	1.0	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 121 (D 257)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-2	-33.5	-0.1	80.6	0.0	0.22	1.06 *
									131.3	-0.0	1.0	0.0	0.83	

2	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	1	-25.3	0.0	-78.6	0.0	0.16	0.42
			-12.6	0.0	32.0	0.0	0.00	
			52.6	0.0	0.3	0.0	0.00	
3	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-4	-10.3	0.0	-31.4	0.0	0.00	0.43
			-13.6	-0.2	32.1	0.1	0.10	
			52.1	0.0	0.4	0.1	0.34	
4	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-3	-10.2	0.3	-31.3	0.1	0.08	0.43
			-13.6	-0.1	32.2	0.0	0.09	
			52.4	-0.0	0.5	0.0	0.34	
5	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	2	-9.5	0.0	-31.2	0.0	0.07	0.42
			-12.6	0.2	32.1	-0.1	0.00	
			52.9	-0.1	0.4	-0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	8	-9.7	-0.3	-31.3	-0.1	0.00	0.42
			-11.4	0.4	31.8	-0.1	0.00	
			53.2	-0.0	0.1	-0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	8	-10.2	-0.4	-31.6	-0.1	0.00	0.42
			-11.4	0.4	31.9	-0.1	0.00	
			53.3	-0.0	0.2	-0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-9	-10.0	-0.5	-31.5	-0.1	0.00	0.44
			-14.9	-0.4	32.4	0.1	0.12	
			51.8	0.0	0.7	0.1	0.35	
9	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-10	-9.6	0.5	-31.0	0.1	0.08	0.44
			-14.9	-0.5	32.3	0.1	0.12	
			51.7	0.0	0.6	0.1	0.35	
10	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	2	-9.8	0.5	-31.1	0.1	0.09	0.42
			-12.4	-0.1	32.0	0.0	0.00	
			52.6	-0.0	0.3	0.0	0.00	
11	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	1	-10.3	0.1	-31.4	0.0	0.00	0.42
			-12.7	0.1	32.0	-0.0	0.00	
			52.5	-0.0	0.3	-0.0	0.00	
12	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-3	-10.4	-0.1	-31.4	-0.0	0.00	0.43
			-13.8	0.1	32.2	-0.0	0.09	
			52.4	0.0	0.5	-0.0	0.34	
13	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-3	-9.5	-0.0	-31.2	-0.0	0.07	0.43
			-13.5	-0.2	32.2	0.0	0.09	
			52.5	0.0	0.5	0.0	0.34	
14	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	0	-9.5	0.2	-31.2	0.0	0.07	0.42
			-12.6	-0.4	32.0	0.1	0.00	
			52.7	-0.0	0.3	0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-1	-10.0	0.3	-31.4	0.1	0.00	0.43
			-12.9	-0.4	32.1	0.1	0.09	
			52.7	-0.0	0.4	0.1	0.34	
16	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-2	-9.7	0.4	-31.3	0.1	0.07	0.43
			-13.6	0.3	32.2	-0.1	0.09	
			52.3	0.0	0.5	-0.1	0.34	
17	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-0	-9.8	-0.3	-31.2	-0.1	0.07	0.43
			-13.3	0.3	32.1	-0.1	0.09	
			52.3	-0.0	0.4	-0.1	0.33	
18	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-1	-10.1	-0.3	-31.3	-0.1	0.07	0.73
			-23.1	-0.1	55.7	0.0	0.15	
			90.7	-0.0	0.7	0.0	0.57	
19	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-1	-17.4	0.0	-54.3	0.0	0.11	0.42
			-13.1	-0.0	32.1	0.0	0.08	
			52.5	-0.0	0.4	0.0	0.33	
20	HEA 240 4 1.00 807 1.00 807	-1	-9.9	0.0	-31.3	0.0	0.06	0.42
			-13.1	-0.0	32.1	0.0	0.08	
			52.5	-0.0	0.4	0.0	0.33	
			-9.9	0.0	-31.3	0.0	0.06	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 122 (D 258)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00 773 1.00 773					-1	-5.4	-0.1	58.0	0.0	0.04	0.85
							106.9	-0.0	0.1	0.0	0.67	
							-4.7	0.0	-57.8	0.0	0.03	
2	HEA 240 4 1.00 773 1.00 773					-4	-2.0	0.1	24.1	-0.0	0.02	0.36
							44.4	-0.0	-0.1	-0.0	0.29	
							-2.7	-0.1	-24.3	-0.0	0.02	
3	HEA 240 4 1.00 773 1.00 773					-18	-3.3	-0.2	24.3	0.0	0.05	0.38
							43.8	0.0	0.1	0.0	0.31	
							-2.5	0.2	-24.1	0.0	0.05	
4	HEA 240 4 1.00 773 1.00 773					4	-3.2	-0.1	24.3	0.0	0.00	0.35

									43.9	-0.0	0.1	0.0	0.00		
									-2.6	0.1	-24.1	0.0	0.00		
5		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	17	-1.9	0.1	24.1	-0.0	0.00	0.34
										44.5	-0.0	-0.1	-0.0	0.00	
										-2.8	-0.1	-24.3	-0.0	0.00	
6		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	19	-0.4	0.3	23.9	-0.1	0.00	0.35
										45.1	-0.0	-0.3	-0.1	0.00	
										-2.9	-0.4	-24.5	-0.1	0.00	
7		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	26	-0.4	0.3	23.9	-0.1	0.00	0.36
										45.1	-0.0	-0.3	-0.1	0.00	
										-2.9	-0.4	-24.5	-0.1	0.00	
8		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-20	-4.8	-0.4	24.5	0.1	0.07	0.38
										43.2	0.0	0.3	0.1	0.32	
										-2.4	0.4	-23.9	0.1	0.06	
9		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-26	-4.8	-0.4	24.5	0.1	0.08	0.39
										43.2	0.0	0.3	0.1	0.34	
										-2.4	0.4	-23.9	0.1	0.07	
10		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	20	-1.9	-0.2	24.1	0.1	0.00	0.35
										44.5	0.0	-0.1	0.1	0.00	
										-2.7	0.3	-24.3	0.1	0.00	
11		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	25	-2.2	-0.0	24.1	0.0	0.00	0.34
										44.4	0.0	-0.1	0.0	0.00	
										-2.7	0.1	-24.3	0.0	0.00	
12		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-20	-3.4	0.2	24.3	-0.0	0.06	0.39
										43.8	-0.0	0.1	-0.0	0.31	
										-2.6	-0.2	-24.1	-0.0	0.05	
13		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-26	-3.0	-0.0	24.3	-0.0	0.06	0.39
										43.9	-0.0	0.1	-0.0	0.32	
										-2.6	-0.0	-24.2	-0.0	0.06	
14		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-3	-1.9	-0.4	24.1	0.1	0.02	0.36
										44.5	-0.0	-0.1	0.1	0.29	
										-2.8	0.4	-24.3	0.1	0.03	
15		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-17	-2.3	-0.3	24.1	0.1	0.05	0.39
										44.3	-0.0	-0.1	0.1	0.31	
										-2.7	0.3	-24.3	0.1	0.05	
16		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	3	-3.3	0.3	24.3	-0.1	0.00	0.35
										43.9	-0.0	0.1	-0.1	0.00	
										-2.6	-0.3	-24.1	-0.1	0.00	
17		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	16	-2.9	0.2	24.2	-0.1	0.00	0.34
										44.0	0.0	0.0	-0.1	0.00	
										-2.6	-0.2	-24.2	-0.1	0.00	
18		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-0	-3.8	-0.1	40.2	0.0	0.03	0.59
										74.0	-0.0	0.1	0.0	0.47	
										-3.3	0.0	-40.1	0.0	0.02	
19		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-0	-2.6	-0.0	24.2	0.0	0.02	0.35
										44.2	-0.0	-0.0	0.0	0.28	
										-2.7	0.0	-24.2	0.0	0.02	
20		HEA	240	4	1.00	773	1.00	773	-0	-2.6	-0.0	24.2	0.0	0.02	0.35
										44.2	-0.0	-0.0	0.0	0.28	
										-2.7	0.0	-24.2	0.0	0.02	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 123 (D 259)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-29	0.0	-0.6	-76.9	1.5	0.01	0.17
									0.0	0.2	-84.6	1.5	0.11	
									-87.6	1.0	-92.2	1.5	0.11	
2	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-71	0.3	-0.8	-96.6	1.7	0.02	0.21
									0.3	0.1	-99.8	1.7	0.14	
									-103.1	1.0	-103.0	1.7	0.14	
3	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-30	-0.0	0.7	-24.0	-1.3	0.01	0.06
									-0.0	0.0	-27.2	-1.3	0.04	
									-28.2	-0.7	-30.4	-1.3	0.04	
4	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	45	-0.2	0.3	21.5	-0.3	0.00	0.05
									18.7	0.1	18.3	-0.3	0.00	
									18.7	-0.1	15.1	-0.3	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	3	0.1	-1.2	-51.1	2.7	0.00	0.11
									0.1	0.2	-54.4	2.7	0.00	
									-56.2	1.6	-57.6	2.7	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-94	0.6	-2.7	-165.4	5.6	0.03	0.35
									0.6	0.2	-168.6	5.6	0.24	
									-174.1	3.1	-171.8	5.6	0.24	

7	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-71	0.5	-2.8	-151.8	5.9	0.03	0.32
									0.5	0.2	-155.0	5.9	0.22	
									-160.1	3.2	-158.2	5.9	0.22	
8	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	67	-0.5	2.2	90.3	-4.2	0.00	0.19
									89.7	0.0	87.1	-4.2	0.00	
									89.7	-2.2	83.9	-4.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	45	-0.5	2.3	76.7	-4.5	0.00	0.16
									75.6	-0.0	73.4	-4.5	0.00	
									75.6	-2.4	70.2	-4.5	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	52	0.3	-0.3	-100.8	2.1	0.00	0.21
									0.3	0.8	-104.0	2.1	0.00	
									-107.5	1.8	-107.2	2.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	45	0.1	-0.9	-65.1	3.4	0.00	0.15
									0.1	0.9	-68.4	3.4	0.00	
									-70.7	2.7	-71.6	3.4	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-78	-0.2	-0.2	25.7	-0.7	0.02	0.06
									23.0	-0.6	22.5	-0.7	0.05	
									23.0	-1.0	19.2	-0.7	0.05	
13	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-72	-0.1	0.3	-10.0	-2.0	0.02	0.05
									-0.1	-0.7	-13.2	-2.0	0.04	
									-13.7	-1.8	-16.4	-2.0	0.04	
14	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	17	0.3	0.5	-110.6	-0.9	0.00	0.22
									0.3	0.1	-113.8	-0.9	0.00	
									-117.6	-0.4	-117.0	-0.9	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-20	0.2	0.7	-83.3	-2.1	0.01	0.17
									0.2	-0.4	-86.5	-2.1	0.12	
									-89.4	-1.5	-89.8	-2.1	0.12	
16	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-43	-0.3	-1.0	35.5	2.2	0.01	0.08
									33.1	0.1	32.3	2.2	0.05	
									33.1	1.3	29.0	2.2	0.05	
17	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-6	-0.2	-1.2	8.2	3.5	0.01	0.02
									5.0	0.6	5.0	3.5	0.02	
									5.0	2.4	1.8	3.5	0.02	
18	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-20	0.0	-0.4	-54.0	1.1	0.01	0.12
									0.0	0.1	-59.3	1.1	0.08	
									-61.4	0.7	-64.5	1.1	0.08	
19	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-13	0.0	-0.3	-37.6	0.7	0.00	0.08
									0.0	0.1	-40.8	0.7	0.05	
									-42.2	0.4	-44.0	0.7	0.05	
20	HEB	450	4	1.00	229	1.00	104	-13	0.0	-0.3	-37.6	0.7	0.00	0.08
									0.0	0.1	-40.8	0.7	0.05	
									-42.2	0.4	-44.0	0.7	0.05	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 124 (D 260)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-42	-87.6	0.9	-157.4	-1.8	0.12	0.47
									-87.6	-0.2	-167.6	-1.8	0.37	
									-298.5	-1.4	-177.8	-1.8	0.37	
2	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-13	-103.1	0.6	-129.2	0.7	0.13	0.41
									-103.1	1.1	-133.8	0.7	0.33	
									-271.5	1.5	-138.5	0.7	0.33	
3	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	43	-28.2	-0.7	-52.5	2.7	0.00	0.18
									-28.2	1.0	-57.2	2.7	0.00	
									-100.1	2.8	-61.8	2.7	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-26	18.7	0.2	-9.0	-2.4	0.03	0.05
									18.7	-1.3	-13.7	-2.4	0.04	
									1.5	-2.8	-18.3	-2.4	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-82	-56.3	1.5	-85.7	-4.4	0.09	0.29
									-56.3	-1.3	-90.3	-4.4	0.23	
									-170.0	-4.0	-95.0	-4.4	0.23	
6	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-104	-174.1	2.5	-203.4	-3.4	0.24	0.67
									-174.1	0.3	-208.1	-3.4	0.54	
									-436.0	-1.8	-212.8	-3.4	0.54	
7	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-125	-160.1	2.8	-190.4	-5.0	0.23	0.64
									-160.1	-0.4	-195.0	-5.0	0.52	
									-405.5	-3.5	-199.7	-5.0	0.52	
8	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	65	89.7	-1.6	65.3	1.7	0.00	0.26
									165.9	-0.6	60.6	1.7	0.00	
									165.9	0.5	55.9	1.7	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	86	75.7	-1.9	52.2	3.3	0.00	0.22
									135.5	0.1	47.5	3.3	0.00	

10	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-3	135.5	2.2	42.9	3.3	0.00	0.45
									-107.5	2.4	-133.9	-6.9	0.14	
									-107.5	-2.0	-138.6	-6.9	0.36	
11	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-28	-281.9	-6.3	-143.3	-6.9	0.36	0.34
									-70.7	3.2	-97.3	-8.6	0.10	
									-70.7	-2.3	-101.9	-8.6	0.27	
12	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-36	-199.0	-7.7	-106.6	-8.6	0.27	0.07
									23.0	-1.5	-4.2	5.2	0.04	
									23.0	1.7	-8.9	5.2	0.05	
13	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-11	11.8	5.0	-13.6	5.2	0.04	0.15
									-13.7	-2.3	-40.9	6.9	0.03	
									-13.7	2.0	-45.6	6.9	0.11	
14	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	25	-71.1	6.4	-50.3	6.9	0.11	0.45
									-117.6	-0.2	-144.2	0.0	0.00	
									-117.6	-0.2	-148.9	0.0	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	22	-304.9	-0.2	-153.5	0.0	0.00	0.38
									-89.4	-1.6	-116.3	4.2	0.00	
									-89.4	1.0	-120.9	4.2	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-64	-241.6	3.6	-125.6	4.2	0.00	0.07
									33.1	1.1	6.0	-1.7	0.06	
									35.6	-0.0	1.4	-1.7	0.06	
17	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-61	34.8	-1.1	-3.3	-1.7	0.06	0.09
									5.0	2.5	-21.9	-5.9	0.03	
									5.0	-1.2	-26.6	-5.9	0.07	
18	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-29	-28.4	-4.9	-31.2	-5.9	0.07	0.33
									-61.4	0.6	-109.4	-1.3	0.08	
									-61.4	-0.2	-116.6	-1.3	0.25	
19	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-19	-208.1	-1.0	-123.7	-1.3	0.25	0.21
									-42.2	0.4	-69.1	-0.9	0.06	
									-42.2	-0.1	-73.8	-0.9	0.17	
20	HEB	450	4	1.00	229	1.00	126	-19	-135.0	-0.6	-78.4	-0.9	0.17	0.21
									-42.2	0.4	-69.1	-0.9	0.06	
									-42.2	-0.1	-73.8	-0.9	0.17	
									-135.0	-0.6	-78.4	-0.9	0.17	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 125 (D 261)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	219	-904.3	0.7	415.6	-1.0	0.00	0.98
									-456.8	0.1	406.0	-1.0	0.00	
									-456.8	-0.4	396.4	-1.0	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	70	-312.6	-5.4	164.3	5.7	0.00	0.36
									-136.6	-2.2	159.7	5.7	0.00	
									-136.6	0.9	155.1	5.7	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	5	-511.1	-5.0	206.0	6.2	0.00	0.55
									-289.2	-1.6	201.4	6.2	0.00	
									-289.2	1.8	196.7	6.2	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	134	-459.1	6.0	191.4	-6.7	0.00	0.52
									-253.3	2.3	186.8	-6.7	0.00	
									-253.3	-1.3	182.2	-6.7	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	199	-260.7	5.6	149.7	-7.2	0.00	0.33
									-100.8	1.7	145.1	-7.2	0.00	
									-100.8	-2.2	140.5	-7.2	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	191	-63.0	-1.9	110.6	0.6	0.00	0.14
									53.8	-1.6	106.0	0.6	0.00	
									53.8	-1.2	101.4	0.6	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	229	-47.4	1.4	106.2	-3.2	0.00	0.14
									64.6	-0.4	101.6	-3.2	0.00	
									64.6	-2.2	97.0	-3.2	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	13	-708.8	2.6	245.1	-1.6	0.00	0.73
									-443.8	1.7	240.5	-1.6	0.00	
									-443.8	0.8	235.9	-1.6	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-25	-724.4	-0.7	249.5	2.2	0.62	0.75
									-454.5	0.5	244.9	2.2	0.62	
									-454.5	1.8	240.2	2.2	0.39	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	183	-300.1	5.6	162.0	-4.7	0.00	0.37
									-126.7	3.0	157.4	-4.7	0.00	
									-126.7	0.5	152.8	-4.7	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	220	-374.0	7.2	177.8	-6.3	0.00	0.45
									-183.1	3.7	173.2	-6.3	0.00	
									-183.1	0.3	168.6	-6.3	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	21	-471.7	-4.9	193.7	3.7	0.00	0.51

									-263.3	-2.9	189.1	3.7	0.00	
									-263.3	-0.9	184.5	3.7	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-16	-397.7	-6.5	177.8	5.3	0.35	0.44
									-206.8	-3.6	173.2	5.3	0.35	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	71	-206.8	-0.7	168.6	5.3	0.18	
									-248.0	-0.5	149.0	0.7	0.00	0.29
									-88.9	-0.1	144.4	0.7	0.00	
									-88.9	0.3	139.8	0.7	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	12	-277.3	-4.1	153.8	3.7	0.00	0.32
									-112.9	-2.1	149.2	3.7	0.00	
									-112.9	-0.0	144.5	3.7	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	133	-523.8	1.1	206.7	-1.7	0.00	0.56
									-301.1	0.2	202.1	-1.7	0.00	
									-301.1	-0.7	197.4	-1.7	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	193	-494.5	4.8	201.9	-4.7	0.00	0.56
									-277.0	2.2	197.3	-4.7	0.00	
									-277.0	-0.4	192.7	-4.7	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	153	-627.5	0.5	288.5	-0.7	0.00	0.68
									-317.0	0.1	281.8	-0.7	0.00	
									-317.0	-0.3	275.0	-0.7	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	102	-385.9	0.3	177.8	-0.5	0.00	0.42
									-195.0	0.1	173.2	-0.5	0.00	
									-195.0	-0.2	168.6	-0.5	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	102	-385.9	0.3	177.8	-0.5	0.00	0.42
									-195.0	0.1	173.2	-0.5	0.00	
									-195.0	-0.2	168.6	-0.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 126 (D 262)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	218	-456.9	-0.5	345.4	0.5	0.00	0.57
									-175.1	-0.3	338.1	0.5	0.00	
									-175.1	-0.1	330.9	0.5	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	74	-136.7	0.7	134.3	0.2	0.00	0.19
									-27.6	0.8	130.8	0.2	0.00	
									-27.6	0.9	127.4	0.2	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	8	-289.2	2.2	174.2	-3.5	0.00	0.33
									-146.9	0.7	170.7	-3.5	0.00	
									-146.9	-0.7	167.2	-3.5	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	129	-253.4	-1.2	159.9	0.3	0.00	0.30
									-123.0	-1.1	156.4	0.3	0.00	
									-123.0	-0.9	152.9	0.3	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	195	-100.8	-2.7	120.0	4.0	0.00	0.17
									-3.7	-1.0	116.5	4.0	0.00	
									-3.7	0.7	113.0	4.0	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	193	53.8	-2.3	82.8	5.9	0.00	0.17
									119.9	0.2	79.3	5.9	0.00	
									119.9	2.7	75.8	5.9	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	229	64.6	-3.3	78.5	7.0	0.00	0.18
									127.1	-0.3	75.0	7.0	0.00	
									127.1	2.6	71.5	7.0	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	10	-443.9	1.8	211.4	-5.4	0.00	0.48
									-270.5	-0.5	207.9	-5.4	0.00	
									-270.5	-2.8	204.4	-5.4	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-26	-454.6	2.8	215.7	-6.6	0.39	0.49
									-277.7	0.0	212.2	-6.6	0.39	
									-277.7	-2.7	208.7	-6.6	0.24	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	166	-126.7	0.7	132.0	-2.9	0.00	0.19
									-19.6	-0.5	128.5	-2.9	0.00	
									-19.6	-1.7	125.0	-2.9	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	207	-183.2	0.4	147.0	-2.9	0.00	0.25
									-63.5	-0.8	143.5	-2.9	0.00	
									-63.5	-2.0	140.0	-2.9	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	37	-263.3	-1.2	162.2	3.4	0.00	0.30
									-131.0	0.2	158.7	3.4	0.00	
									-131.0	1.6	155.2	3.4	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-4	-206.9	-0.9	147.2	3.4	0.18	0.25
									-87.1	0.5	143.7	3.4	0.18	
									-87.1	1.9	140.2	3.4	0.08	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	60	-88.9	0.5	119.8	-0.7	0.00	0.14
									8.1	0.2	116.3	-0.7	0.00	
									8.1	-0.1	112.8	-0.7	0.00	

15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	9	-113.0	-0.0	124.4	1.2	0.00	0.16
									-12.2	0.5	120.9	1.2	0.00	
									-12.2	1.0	117.4	1.2	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	143	-301.1	-1.0	174.4	1.2	0.00	0.35
									-158.7	-0.5	170.9	1.2	0.00	
									-158.7	-0.0	167.4	1.2	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	194	-277.1	-0.5	169.8	-0.7	0.00	0.34
									-138.4	-0.8	166.3	-0.7	0.00	
									-138.4	-1.1	162.8	-0.7	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	152	-317.1	-0.4	239.7	0.3	0.00	0.39
									-121.6	-0.2	234.6	0.3	0.00	
									-121.6	-0.1	229.5	0.3	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	102	-195.0	-0.2	147.1	0.2	0.00	0.24
									-75.3	-0.1	143.6	0.2	0.00	
									-75.3	-0.0	140.1	0.2	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	102	-195.0	-0.2	147.1	0.2	0.00	0.24
									-75.3	-0.1	143.6	0.2	0.00	
									-75.3	-0.0	140.1	0.2	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 127 (D 263)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	220	-175.2	-0.1	299.6	-0.3	0.00	0.34
									138.3	-0.2	290.2	-0.3	0.00	
									138.3	-0.4	280.8	-0.3	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	108	-27.6	0.6	114.4	-1.2	0.00	0.15
									91.0	-0.1	109.8	-1.2	0.00	
									91.0	-0.7	105.3	-1.2	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	26	-146.9	-0.3	146.0	0.2	0.00	0.20
									6.0	-0.2	141.5	0.2	0.00	
									6.0	-0.1	137.0	0.2	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	97	-123.1	-0.7	140.1	1.0	0.00	0.18
									23.4	-0.2	135.6	1.0	0.00	
									23.4	0.4	131.0	1.0	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	179	-3.8	0.2	108.4	-0.4	0.00	0.16
									108.5	-0.1	103.9	-0.4	0.00	
									108.5	-0.3	99.4	-0.4	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	229	119.9	1.5	75.3	-2.6	0.00	0.24
									196.4	0.1	70.8	-2.6	0.00	
									196.4	-1.3	66.3	-2.6	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	250	127.0	1.4	73.5	-2.4	0.00	0.25
									201.6	0.1	69.0	-2.4	0.00	
									201.6	-1.2	64.5	-2.4	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-24	-270.6	-1.6	179.1	2.3	0.24	0.32
									-81.9	-0.3	174.6	2.3	0.24	
									-81.9	1.0	170.1	2.3	0.08	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-45	-277.8	-1.4	180.9	2.1	0.25	0.32
									-87.2	-0.3	176.4	2.1	0.25	
									-87.2	0.8	171.9	2.1	0.08	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	137	-19.6	-1.4	112.2	2.6	0.00	0.16
									96.7	0.0	107.6	2.6	0.00	
									96.7	1.4	103.1	2.6	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	168	-63.6	-1.7	124.0	3.1	0.00	0.15
									65.5	-0.0	119.4	3.1	0.00	
									65.5	1.6	114.9	3.1	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	68	-131.1	1.3	142.3	-2.8	0.00	0.19
									17.7	-0.2	137.8	-2.8	0.00	
									17.7	-1.8	133.2	-2.8	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	37	-87.2	1.6	130.5	-3.3	0.00	0.15
									48.9	-0.2	126.0	-3.3	0.00	
									48.9	-2.0	121.4	-3.3	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	66	8.0	0.0	104.8	-0.0	0.00	0.15
									116.3	0.0	100.3	-0.0	0.00	
									116.3	0.0	95.7	-0.0	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	36	-12.2	0.9	110.3	-1.8	0.00	0.15
									102.0	-0.0	105.8	-1.8	0.00	
									102.0	-1.0	101.2	-1.8	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	139	-158.7	-0.1	149.7	-0.2	0.00	0.22
									-1.9	-0.3	145.1	-0.2	0.00	
									-1.9	-0.4	140.6	-0.2	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	169	-138.5	-1.0	144.2	1.6	0.00	0.21
									12.4	-0.2	139.6	1.6	0.00	

18	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	154	12.4	0.6	135.1	1.6	0.00	0.23
			-121.7	-0.1	207.8	-0.2	0.00	
			95.8	-0.2	201.2	-0.2	0.00	
19	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	103	95.8	-0.3	194.7	-0.2	0.00	0.14
			-75.4	-0.0	127.2	-0.1	0.00	
			57.2	-0.1	122.7	-0.1	0.00	
20	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	103	57.2	-0.2	118.2	-0.1	0.00	0.14
			-75.4	-0.0	127.2	-0.1	0.00	
			57.2	-0.1	122.7	-0.1	0.00	
			57.2	-0.2	118.2	-0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 128 (D 264)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	233						138.3	-0.6	214.2	0.8	0.00	0.43
								359.6	-0.1	204.8	0.8	0.00	
								359.6	0.3	195.4	0.8	0.00	
2	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	134						91.0	-0.9	78.7	1.9	0.00	0.20
								171.1	0.1	74.1	1.9	0.00	
								171.1	1.1	69.6	1.9	0.00	
3	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	43						5.9	0.3	108.5	-0.1	0.00	0.16
								118.3	0.2	103.9	-0.1	0.00	
								118.3	0.2	99.4	-0.1	0.00	
4	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	82						23.4	0.4	103.1	-1.1	0.00	0.17
								129.9	-0.2	98.6	-1.1	0.00	
								129.9	-0.8	94.0	-1.1	0.00	
5	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	174						108.4	-0.8	73.3	0.8	0.00	0.22
								182.7	-0.4	68.8	0.8	0.00	
								182.7	0.1	64.2	0.8	0.00	
6	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	255						196.4	-2.2	42.0	3.7	0.00	0.28
								236.9	-0.2	37.5	3.7	0.00	
								236.9	1.8	33.0	3.7	0.00	
7	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	266						201.6	-2.2	40.4	3.4	0.00	0.28
								240.4	-0.4	35.9	3.4	0.00	
								240.4	1.5	31.4	3.4	0.00	
8	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	-38						-82.0	1.7	139.7	-3.0	0.08	0.15
								64.1	0.1	135.2	-3.0	0.08	
								64.1	-1.5	130.7	-3.0	0.06	
9	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	-50						-87.2	1.7	141.4	-2.7	0.09	0.16
								60.6	0.2	136.8	-2.7	0.09	
								60.6	-1.2	132.3	-2.7	0.06	
10	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	96						96.7	1.7	76.6	-2.6	0.00	0.20
								174.5	0.3	72.0	-2.6	0.00	
								174.5	-1.1	67.5	-2.6	0.00	
11	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	122						65.5	1.7	87.7	-2.6	0.00	0.19
								155.3	0.3	83.1	-2.6	0.00	
								155.3	-1.1	78.6	-2.6	0.00	
12	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	120						17.7	-2.2	105.2	3.4	0.00	0.18
								126.5	-0.4	100.7	3.4	0.00	
								126.5	1.4	96.2	3.4	0.00	
13	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	95						48.9	-2.3	94.1	3.3	0.00	0.18
								145.7	-0.5	89.6	3.3	0.00	
								145.7	1.3	85.1	3.3	0.00	
14	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	66						116.3	0.3	69.7	-0.6	0.00	0.20
								186.8	-0.0	65.2	-0.6	0.00	
								186.8	-0.4	60.7	-0.6	0.00	
15	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	66						102.0	-0.9	75.0	1.2	0.00	0.20
								178.2	-0.3	70.5	1.2	0.00	
								178.2	0.4	66.0	1.2	0.00	
16	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	151						-1.9	-0.8	112.0	1.3	0.00	0.17
								114.2	-0.1	107.5	1.3	0.00	
								114.2	0.6	103.0	1.3	0.00	
17	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	151						12.4	0.4	106.7	-0.4	0.00	0.17
								122.8	0.1	102.2	-0.4	0.00	
								122.8	-0.1	97.7	-0.4	0.00	
18	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	163						95.8	-0.4	148.6	0.5	0.00	0.30
								249.2	-0.1	142.0	0.5	0.00	
								249.2	0.2	135.4	0.5	0.00	
19	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	108						57.2	-0.3	90.9	0.4	0.00	0.18
								150.5	-0.1	86.4	0.4	0.00	
								150.5	0.1	81.8	0.4	0.00	
20	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	108						57.2	-0.3	90.9	0.4	0.00	0.18
								150.5	-0.1	86.4	0.4	0.00	

150.5 0.1 81.8 0.4 0.00

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 129 (D 265)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	247	359.6 478.3 478.3	0.1 0.3 0.4	119.3 109.9 100.5	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.51
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	151	171.1 208.3 208.3	0.9 0.4 -0.1	38.9 34.4 29.9	-0.9 -0.9 -0.9	0.00 0.00 0.00	0.23
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	58	118.2 186.4 186.4	0.6 0.2 -0.2	67.6 63.1 58.6	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.20
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	78	129.9 192.4 192.4	-0.7 -0.1 0.5	62.4 57.9 53.4	1.1 1.1 1.1	0.00 0.00 0.00	0.21
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	171	182.7 214.2 214.2	-0.5 0.0 0.5	33.7 29.2 24.6	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.24
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	267	236.9 237.6 235.8	0.7 0.5 0.2	3.6 -1.0 -5.5	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.27
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	273	240.4 240.6 237.6	0.4 0.4 0.4	2.0 -2.5 -7.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.27
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-38	64.1 164.8 164.8	-0.6 -0.2 0.2	97.7 93.2 88.7	0.7 0.7 0.7	0.06 0.15 0.15	0.19
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-44	60.6 163.0 163.0	-0.2 -0.1 -0.0	99.3 94.8 90.3	0.2 0.2 0.2	0.06 0.15 0.15	0.19
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	82	174.5 209.4 209.4	-0.8 -0.5 -0.3	36.8 32.3 27.8	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.22
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	105	155.3 201.7 201.7	-0.9 -0.6 -0.2	47.5 43.0 38.5	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.22
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	147	126.5 191.3 191.3	0.9 0.8 0.6	64.5 59.9 55.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.22
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	124	145.7 198.9 198.9	1.0 0.8 0.6	53.8 49.3 44.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.00 0.00 0.00	0.22
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	70	186.8 214.7 214.7	0.0 -0.0 -0.0	30.3 25.8 21.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	82	178.2 211.5 211.5	0.6 0.4 0.2	35.4 30.9 26.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.22
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	159	114.2 186.0 186.0	0.1 0.3 0.4	71.0 66.5 61.9	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.21
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	147	122.8 189.1 189.1	-0.4 -0.1 0.2	65.9 61.4 56.9	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.21
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	172	249.2 331.5 331.5	0.1 0.2 0.3	82.8 76.2 69.6	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.36
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	115	150.5 200.3 200.3	0.1 0.1 0.2	50.6 46.1 41.6	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.22
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	115	150.5 200.3 200.3	0.1 0.1 0.2	50.6 46.1 41.6	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.22

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 130 (D 266)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	257	478.3 491.4 491.4	0.4 0.2 0.0	21.6 12.2 2.8	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.52
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	165	208.2	-0.3	-2.0	0.9	0.00	0.23

									208.2	0.2	-6.5	0.9	0.00		
									201.2	0.7	-11.0	0.9	0.00		
3		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	70	186.4	0.3	26.0	-1.1	0.00	0.22
										209.6	-0.3	21.4	-1.1	0.00	
										209.6	-0.9	16.9	-1.1	0.00	
4		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	74	192.4	0.6	20.7	-1.2	0.00	0.22
										209.9	0.0	16.2	-1.2	0.00	
										209.9	-0.6	11.7	-1.2	0.00	
5		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	169	214.2	-0.0	-7.2	0.9	0.00	0.24
										214.2	0.5	-11.8	0.9	0.00	
										201.5	1.0	-16.3	0.9	0.00	
6		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	277	235.8	-0.9	-36.4	3.3	0.00	0.28
										235.8	0.8	-40.9	3.3	0.00	
										191.6	2.6	-45.4	3.3	0.00	
7		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	279	237.6	-0.9	-38.0	3.3	0.00	0.28
										237.6	0.9	-42.5	3.3	0.00	
										191.7	2.7	-47.0	3.3	0.00	
8		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-38	164.8	1.3	55.1	-3.5	0.15	0.23
										219.5	-0.7	50.6	-3.5	0.20	
										219.5	-2.6	46.1	-3.5	0.20	
9		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-40	163.0	1.2	56.7	-3.5	0.15	0.23
										219.4	-0.7	52.2	-3.5	0.20	
										219.4	-2.7	47.7	-3.5	0.20	
10		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	80	209.4	-0.1	-4.0	1.6	0.00	0.22
										209.4	0.8	-8.5	1.6	0.00	
										200.2	1.7	-13.0	1.6	0.00	
11		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	98	201.7	-0.3	6.5	2.7	0.00	0.22
										204.2	1.1	1.9	2.7	0.00	
										203.8	2.6	-2.6	2.7	0.00	
12		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	159	191.2	0.4	22.7	-1.9	0.00	0.23
										210.9	-0.6	18.2	-1.9	0.00	
										210.9	-1.6	13.6	-1.9	0.00	
13		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	141	198.9	0.6	12.3	-2.9	0.00	0.23
										207.3	-1.0	7.7	-2.9	0.00	
										207.3	-2.5	3.2	-2.9	0.00	
14		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	79	214.6	0.4	-10.4	-1.2	0.00	0.22
										214.6	-0.2	-15.0	-1.2	0.00	
										198.5	-0.9	-19.5	-1.2	0.00	
15		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	98	211.5	0.6	-5.6	-2.5	0.00	0.23
										211.5	-0.8	-10.1	-2.5	0.00	
										200.6	-2.1	-14.6	-2.5	0.00	
16		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	159	186.0	-0.1	29.2	0.9	0.00	0.23
										212.6	0.4	24.6	0.9	0.00	
										212.6	0.9	20.1	0.9	0.00	
17		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	141	189.1	-0.3	24.3	2.3	0.00	0.23
										210.5	0.9	19.8	2.3	0.00	
										210.5	2.2	15.2	2.3	0.00	
18		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	180	331.5	0.3	15.0	-0.2	0.00	0.36
										340.5	0.1	8.4	-0.2	0.00	
										340.5	0.0	1.8	-0.2	0.00	
19		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	119	200.3	0.2	9.4	-0.1	0.00	0.22
										205.5	0.1	4.8	-0.1	0.00	
										205.5	0.0	0.3	-0.1	0.00	
20		HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	119	200.3	0.2	9.4	-0.1	0.00	0.22
										205.5	0.1	4.8	-0.1	0.00	
										205.5	0.0	0.3	-0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 131 (D 267)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	256	491.6	0.1	-57.0	-1.3	0.00	0.52
									491.6	-0.7	-67.3	-1.3	0.00	
									412.2	-1.5	-77.6	-1.3	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	167	201.3	0.5	-32.6	-1.3	0.00	0.23
									201.3	-0.2	-37.5	-1.3	0.00	
									157.1	-1.0	-42.4	-1.3	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	81	209.6	-0.5	-5.2	1.2	0.00	0.22
									209.6	0.2	-10.2	1.2	0.00	
									197.6	0.9	-15.1	1.2	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	71	209.9	-0.5	-13.0	0.1	0.00	0.22
									209.9	-0.4	-17.9	0.1	0.00	
									188.8	-0.3	-22.9	0.1	0.00	

5	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	157	201.6	0.6	-40.3	-2.3	0.00	0.23
			201.6	-0.8	-45.2	-2.3	0.00	
			148.2	-2.2	-50.2	-2.3	0.00	
6	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	264	191.7	1.7	-67.2	-4.5	0.00	0.25
			191.7	-0.9	-72.1	-4.5	0.00	
			106.7	-3.6	-77.0	-4.5	0.00	
7	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	261	191.8	1.8	-69.5	-4.9	0.00	0.25
			191.8	-1.1	-74.4	-4.9	0.00	
			104.0	-4.0	-79.4	-4.9	0.00	
8	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	-26	219.5	-1.7	21.6	3.4	0.19	0.25
			239.2	0.3	16.7	3.4	0.21	
			239.2	2.3	11.7	3.4	0.21	
9	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	-23	219.4	-1.7	23.9	3.7	0.19	0.25
			241.9	0.5	19.0	3.7	0.21	
			241.9	2.6	14.1	3.7	0.21	
10	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	84	200.3	2.1	-34.1	-1.7	0.00	0.22
			200.3	1.1	-39.1	-1.7	0.00	
			154.2	0.1	-44.0	-1.7	0.00	
11	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	97	203.9	2.8	-23.8	-1.8	0.00	0.22
			203.9	1.7	-28.7	-1.8	0.00	
			170.0	0.7	-33.7	-1.8	0.00	
12	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	153	210.9	-2.0	-11.4	0.5	0.00	0.24
			210.9	-1.8	-16.4	0.5	0.00	
			191.6	-1.5	-21.3	0.5	0.00	
13	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	140	207.3	-2.8	-21.8	0.7	0.00	0.23
			207.3	-2.4	-26.7	0.7	0.00	
			175.9	-2.0	-31.6	0.7	0.00	
14	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	89	198.6	-0.4	-41.9	-0.7	0.00	0.22
			198.6	-0.8	-46.8	-0.7	0.00	
			143.4	-1.2	-51.7	-0.7	0.00	
15	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	106	200.7	-1.9	-38.2	0.0	0.00	0.22
			200.7	-1.9	-43.1	0.0	0.00	
			149.9	-1.9	-48.0	0.0	0.00	
16	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	149	212.7	0.5	-3.7	-0.5	0.00	0.23
			212.7	0.2	-8.6	-0.5	0.00	
			202.5	-0.1	-13.5	-0.5	0.00	
17	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	132	210.6	1.9	-7.4	-1.2	0.00	0.23
			210.6	1.2	-12.3	-1.2	0.00	
			196.0	0.5	-17.3	-1.2	0.00	
18	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	179	340.7	0.0	-39.4	-0.9	0.00	0.36
			340.7	-0.5	-46.6	-0.9	0.00	
			285.7	-1.0	-53.8	-0.9	0.00	
19	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	119	205.6	0.0	-22.8	-0.6	0.00	0.22
			205.6	-0.3	-27.7	-0.6	0.00	
			172.9	-0.7	-32.6	-0.6	0.00	
20	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 118	119	205.6	0.0	-22.8	-0.6	0.00	0.22
			205.6	-0.3	-27.7	-0.6	0.00	
			172.9	-0.7	-32.6	-0.6	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 132 (D 268)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	273						411.9	-1.5	-133.2	2.1	0.00	0.46
								411.9	-0.1	-140.0	2.1	0.00	
								229.8	1.2	-146.8	2.1	0.00	
2	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	173						157.0	-1.2	-67.5	0.6	0.00	0.19
								157.0	-0.9	-71.1	0.6	0.00	
								64.5	-0.5	-74.7	0.6	0.00	
3	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	97						197.5	1.4	-38.4	-2.6	0.00	0.22
								197.5	-0.3	-42.1	-2.6	0.00	
								142.8	-2.1	-45.7	-2.6	0.00	
4	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	81						188.7	-0.1	-42.8	1.3	0.00	0.21
								188.7	0.7	-46.5	1.3	0.00	
								128.2	1.6	-50.1	1.3	0.00	
5	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	157						148.1	-2.7	-71.9	4.5	0.00	0.19
								148.1	0.2	-75.5	4.5	0.00	
								49.9	3.2	-79.1	4.5	0.00	
6	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	256						106.6	-4.8	-102.9	5.7	0.00	0.19
								106.6	-1.1	-106.5	5.7	0.00	
								-32.0	2.6	-110.2	5.7	0.00	
7	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	251						103.9	-5.2	-104.2	6.9	0.00	0.19
								103.9	-0.7	-107.8	6.9	0.00	

8	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-2	-36.4	3.7	-111.5	6.9	0.00	0.25
			239.1	3.4	-7.4	-3.8	0.21	
			239.1	0.9	-11.0	-3.8	0.21	
			224.7	-1.5	-14.7	-3.8	0.19	
9	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	3	241.7	3.9	-6.1	-5.0	0.00	0.25
			241.7	0.6	-9.7	-5.0	0.00	
			229.1	-2.6	-13.4	-5.0	0.00	
			154.1	0.7	-69.3	1.0	0.00	
10	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	68	154.1	1.3	-73.0	1.0	0.00	0.18
			59.2	2.0	-76.6	1.0	0.00	
			169.9	1.0	-58.6	0.7	0.00	
			169.9	1.4	-62.2	0.7	0.00	
11	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	69	89.0	1.8	-65.8	0.7	0.00	0.19
			191.5	-2.0	-40.9	0.9	0.00	
			191.5	-1.4	-44.6	0.9	0.00	
			133.5	-0.9	-48.2	0.9	0.00	
12	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	185	175.7	-2.3	-51.7	1.2	0.00	0.22
			175.7	-1.5	-55.4	1.2	0.00	
			103.7	-0.7	-59.0	1.2	0.00	
			143.3	-0.7	-75.7	1.5	0.00	
13	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	109	143.3	0.2	-79.4	1.5	0.00	0.18
			40.0	1.2	-83.0	1.5	0.00	
			149.7	-1.6	-70.4	1.5	0.00	
			149.7	-0.6	-74.1	1.5	0.00	
14	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	144	53.4	0.4	-77.7	1.5	0.00	0.19
			202.4	-0.6	-34.6	0.4	0.00	
			202.4	-0.3	-38.2	0.4	0.00	
			152.7	-0.1	-41.8	0.4	0.00	
15	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	145	195.9	0.3	-39.8	0.4	0.00	0.22
			195.9	0.5	-43.5	0.4	0.00	
			139.3	0.7	-47.1	0.4	0.00	
			285.5	-1.0	-92.3	1.4	0.00	
16	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	191	285.5	-0.1	-97.1	1.4	0.00	0.32
			159.3	0.8	-101.9	1.4	0.00	
			172.8	-0.7	-55.1	0.9	0.00	
			172.8	-0.1	-58.8	0.9	0.00	
17	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	127	96.4	0.6	-62.4	0.9	0.00	0.20
			172.8	-0.7	-55.1	0.9	0.00	
			172.8	-0.1	-58.8	0.9	0.00	
			96.4	0.6	-62.4	0.9	0.00	
18	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	127	172.8	-0.7	-55.1	0.9	0.00	0.20
			172.8	-0.1	-58.8	0.9	0.00	
			96.4	0.6	-62.4	0.9	0.00	
			96.4	0.6	-62.4	0.9	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 133 (D 269)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	M_y	M_z	V_y	V_z	k_1	k_{max}
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	275	229.9	1.3	-200.8	-2.7	0.00	0.33
									229.9	-0.3	-206.8	-2.7	0.00	
									-6.9	-1.9	-212.8	-2.7	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	167	64.5	-0.6	-97.1	2.1	0.00	0.13
									64.5	0.6	-100.3	2.1	0.00	
									-50.3	1.8	-103.5	2.1	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	109	142.8	-1.8	-67.7	2.6	0.00	0.17
									142.8	-0.3	-70.9	2.6	0.00	
									61.7	1.2	-74.1	2.6	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	89	128.3	1.8	-71.9	-4.6	0.00	0.17
									128.3	-0.9	-75.1	-4.6	0.00	
									42.3	-3.5	-78.3	-4.6	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	146	50.0	3.0	-101.3	-5.2	0.00	0.14
									50.0	0.0	-104.5	-5.2	0.00	
									-69.7	-2.9	-107.7	-5.2	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	226	-31.9	2.1	-132.8	-1.1	0.00	0.25
									-31.9	1.4	-136.0	-1.1	0.00	
									-187.7	0.8	-139.2	-1.1	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	220	-36.3	3.1	-134.1	-3.2	0.00	0.26
									-36.3	1.3	-137.3	-3.2	0.00	
									-193.5	-0.6	-140.5	-3.2	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	29	224.7	-0.9	-36.1	-1.5	0.00	0.24
									224.7	-1.7	-39.3	-1.5	0.00	
									179.7	-2.6	-42.5	-1.5	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	35	229.1	-2.0	-34.9	0.7	0.00	0.24
									229.1	-1.6	-38.1	0.7	0.00	
									185.5	-1.1	-41.3	0.7	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	82	59.2	2.4	-99.0	-7.9	0.00	0.13

									59.2	-2.1	-102.2	-7.9	0.00	
									-57.8	-6.6	-105.4	-7.9	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	80	89.0	2.1	-88.1	-6.4	0.00	0.14
									89.0	-1.6	-91.3	-6.4	0.00	
									-15.6	-5.3	-94.5	-6.4	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	173	133.6	-1.3	-70.0	5.4	0.00	0.19
									133.6	1.8	-73.2	5.4	0.00	
									49.8	4.9	-76.4	5.4	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	175	103.8	-0.9	-80.8	3.9	0.00	0.16
									103.8	1.3	-84.0	3.9	0.00	
									7.5	3.6	-87.2	3.9	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	117	40.1	1.7	-105.3	-5.5	0.00	0.15
									40.1	-1.5	-108.5	-5.5	0.00	
									-84.2	-4.6	-111.7	-5.5	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	145	53.4	0.7	-99.8	-1.9	0.00	0.13
									53.4	-0.5	-103.0	-1.9	0.00	
									-64.6	-1.6	-106.2	-1.9	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	138	152.7	-0.5	-63.7	3.0	0.00	0.19
									152.7	1.2	-66.9	3.0	0.00	
									76.1	2.9	-70.1	3.0	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	111	139.4	0.5	-69.1	-0.6	0.00	0.17
									139.4	0.2	-72.3	-0.6	0.00	
									56.5	-0.2	-75.5	-0.6	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	192	159.3	0.9	-139.2	-1.9	0.00	0.23
									159.3	-0.2	-143.4	-1.9	0.00	
									-4.9	-1.3	-147.7	-1.9	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	128	96.4	0.6	-84.5	-1.3	0.00	0.14
									96.4	-0.1	-87.7	-1.3	0.00	
									-4.0	-0.9	-90.9	-1.3	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	115	128	96.4	0.6	-84.5	-1.3	0.00	0.14
									96.4	-0.1	-87.7	-1.3	0.00	
									-4.0	-0.9	-90.9	-1.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 134 (D 270)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	132	-6.9	-0.8	-280.5	1.7	0.00	0.37
									-6.9	-0.2	-288.0	1.7	0.00	
									-236.7	0.5	-295.6	1.7	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	91	-50.3	0.2	-132.7	4.4	0.00	0.22
									-50.3	2.0	-136.1	4.4	0.00	
									-158.9	3.7	-139.6	4.4	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	75	61.7	-0.5	-103.1	6.0	0.00	0.13
									61.7	1.9	-106.5	6.0	0.00	
									-23.3	4.3	-110.0	6.0	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	31	42.3	-1.0	-107.3	-2.8	0.00	0.12
									42.3	-2.1	-110.8	-2.8	0.00	
									-46.1	-3.3	-114.3	-2.8	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	48	-69.7	-0.2	-136.9	-4.5	0.00	0.24
									-69.7	-2.0	-140.4	-4.5	0.00	
									-181.7	-3.8	-143.8	-4.5	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	95	-187.7	1.0	-168.7	-0.7	0.00	0.37
									-187.7	0.7	-172.1	-0.7	0.00	
									-325.0	0.5	-175.6	-0.7	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	82	-193.5	0.8	-170.0	-3.3	0.00	0.38
									-193.5	-0.5	-173.4	-3.3	0.00	
									-331.9	-1.8	-176.9	-3.3	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	28	179.7	-1.8	-71.3	2.2	0.00	0.20
									179.7	-0.9	-74.8	2.2	0.00	
									120.0	0.0	-78.3	2.2	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	41	185.5	-1.6	-70.1	4.9	0.00	0.21
									185.5	0.3	-73.5	4.9	0.00	
									126.9	2.3	-77.0	4.9	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	13	-57.8	-2.0	-134.6	-3.0	0.00	0.22
									-57.8	-3.2	-138.1	-3.0	0.00	
									-167.9	-4.4	-141.5	-3.0	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	12	-15.5	-1.2	-123.7	-3.9	0.00	0.18
									-15.5	-2.7	-127.2	-3.9	0.00	
									-117.0	-4.3	-130.6	-3.9	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	109	49.8	1.2	-105.4	4.6	0.00	0.13
									49.8	3.0	-108.9	4.6	0.00	
									-37.1	4.9	-112.3	4.6	0.00	

13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	111	7.6	0.4	-116.3	5.5	0.00	0.16
									7.6	2.6	-119.7	5.5	0.00	
									-88.0	4.8	-123.2	5.5	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	49	-84.2	-2.1	-140.9	1.0	0.00	0.25
									-84.2	-1.7	-144.4	1.0	0.00	
									-199.3	-1.3	-147.8	1.0	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	78	-64.6	-1.4	-135.4	3.6	0.00	0.23
									-64.6	0.0	-138.9	3.6	0.00	
									-175.4	1.4	-142.3	3.6	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	74	76.2	1.4	-99.1	0.5	0.00	0.13
									76.2	1.6	-102.6	0.5	0.00	
									-5.7	1.8	-106.0	0.5	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	44	56.6	0.6	-104.6	-2.0	0.00	0.12
									56.6	-0.2	-108.1	-2.0	0.00	
									-29.6	-1.0	-111.5	-2.0	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	92	-4.9	-0.6	-194.7	1.2	0.00	0.25
									-4.9	-0.1	-200.0	1.2	0.00	
									-164.5	0.4	-205.2	1.2	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	61	-4.0	-0.4	-120.0	0.8	0.00	0.16
									-4.0	-0.1	-123.5	0.8	0.00	
									-102.5	0.2	-126.9	0.8	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	80	61	-4.0	-0.4	-120.0	0.8	0.00	0.16
									-4.0	-0.1	-123.5	0.8	0.00	
									-102.5	0.2	-126.9	0.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 135 (D 271)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	121	-235.9	0.5	-374.2	-0.3	0.00	0.78
									-235.9	0.4	-386.3	-0.3	0.00	
									-691.8	0.2	-398.5	-0.3	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	27	-158.5	3.8	-171.0	-6.5	0.00	0.41
									-158.5	-0.1	-176.5	-6.5	0.00	
									-366.8	-3.9	-181.9	-6.5	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-30	-23.0	4.6	-141.3	-8.9	0.04	0.26
									-23.0	-0.6	-146.7	-8.9	0.18	
									-196.1	-5.9	-152.2	-8.9	0.18	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	86	-45.8	-3.3	-145.5	6.2	0.00	0.28
									-45.8	0.4	-150.9	6.2	0.00	
									-223.9	4.1	-156.3	6.2	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	143	-181.4	-4.1	-175.2	8.6	0.00	0.46
									-181.4	1.0	-180.6	8.6	0.00	
									-394.5	6.1	-186.1	8.6	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	134	-324.7	0.0	-207.2	1.6	0.00	0.62
									-324.7	1.0	-212.6	1.6	0.00	
									-575.6	1.9	-218.0	1.6	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	169	-331.5	-2.3	-208.4	6.1	0.00	0.64
									-331.5	1.3	-213.9	6.1	0.00	
									-583.9	4.9	-219.3	6.1	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-21	120.3	0.5	-109.3	-1.9	0.11	0.17
									120.3	-0.6	-114.8	-1.9	0.11	
									-15.1	-1.8	-120.2	-1.9	0.02	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-56	127.2	2.8	-108.1	-6.4	0.12	0.18
									127.2	-1.0	-113.5	-6.4	0.13	
									-6.8	-4.7	-118.9	-6.4	0.03	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	81	-167.6	-4.3	-173.0	4.9	0.00	0.43
									-167.6	-1.4	-178.4	4.9	0.00	
									-378.2	1.5	-183.9	4.9	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	117	-116.7	-4.4	-162.1	6.4	0.00	0.37
									-116.7	-0.6	-167.5	6.4	0.00	
									-314.4	3.2	-173.0	6.4	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	31	-36.7	4.8	-143.5	-5.2	0.00	0.27
									-36.7	1.7	-148.9	-5.2	0.00	
									-212.5	-1.3	-154.4	-5.2	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-4	-87.7	4.9	-154.4	-6.7	0.09	0.32
									-87.7	0.9	-159.8	-6.7	0.24	
									-276.3	-3.0	-165.3	-6.7	0.24	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	11	-199.0	-1.0	-179.2	-0.9	0.00	0.45
									-199.0	-1.5	-184.7	-0.9	0.00	
									-416.9	-2.0	-190.1	-0.9	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-15	-175.0	1.8	-173.6	-4.4	0.15	0.42
									-175.0	-0.8	-179.1	-4.4	0.34	

16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	102	-386.4 -5.3 -5.3 -173.7	-3.3 1.5 1.8 2.2	-184.5 -137.3 -142.7 -148.1	-4.4 0.6 0.6 0.6	0.34 0.00 0.00 0.00	0.23
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	128	-29.3 -29.3 -204.3	-1.3 1.1 3.5	-142.8 -148.3 -153.7	4.1 4.1 4.1	0.00 0.00 0.00	0.27
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	85	-163.9 -163.9 -480.1	0.4 0.3 0.1	-259.5 -268.0 -276.5	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.54
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	56	-102.2 -102.2 -295.3	0.3 0.2 0.1	-158.2 -163.7 -169.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.33
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	56	-102.2 -102.2 -295.3	0.3 0.2 0.1	-158.2 -163.7 -169.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.33

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 136 (D 272)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	7	0.2 0.2 -110.2	-0.1 -0.5 -0.9	-100.7 -108.9 -117.1	-0.8 -0.8 -0.8	0.00 0.00 0.00	0.21
2	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-54	0.1 0.1 -57.4	-2.8 -0.2 2.4	-52.9 -56.7 -60.5	5.2 5.2 5.2	0.02 0.09 0.09	0.13
3	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-18	0.2 0.2 -56.4	-3.3 -0.5 2.3	-52.1 -55.8 -59.6	5.5 5.5 5.5	0.02 0.08 0.08	0.12
4	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	61	0.1 0.1 -57.9	2.6 -0.3 -3.2	-53.5 -57.3 -61.1	-5.8 -5.8 -5.8	0.00 0.00 0.00	0.13
5	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	24	-0.0 -0.0 -58.9	3.1 0.0 -3.1	-54.4 -58.1 -61.9	-6.1 -6.1 -6.1	0.00 0.00 0.00	0.13
6	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-69	-0.2 -0.2 -59.1	-0.2 0.2 0.7	-54.4 -58.2 -61.9	0.9 0.9 0.9	0.02 0.09 0.09	0.13
7	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-46	-0.2 -0.2 -59.6	1.6 0.3 -1.0	-54.8 -58.6 -62.4	-2.5 -2.5 -2.5	0.02 0.09 0.08	0.13
8	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	76	0.3 0.3 -56.2	0.0 -0.7 -1.5	-52.0 -55.8 -59.6	-1.5 -1.5 -1.5	0.00 0.00 0.00	0.13
9	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	52	0.4 0.4 -55.7	-1.7 -0.8 0.2	-51.6 -55.4 -59.1	1.9 1.9 1.9	0.00 0.00 0.00	0.12
10	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	49	-0.1 -0.1 -68.0	3.1 0.5 -2.2	-63.3 -67.1 -70.8	-5.2 -5.2 -5.2	0.00 0.00 0.00	0.15
11	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	72	-0.0 -0.0 -67.4	3.5 0.1 -3.2	-62.7 -66.4 -70.2	-6.5 -6.5 -6.5	0.00 0.00 0.00	0.15
12	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-42	0.3 0.3 -47.3	-3.3 -0.9 1.4	-43.1 -46.9 -50.7	4.6 4.6 4.6	0.02 0.08 0.07	0.11
13	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-66	0.2 0.2 -48.0	-3.6 -0.6 2.4	-43.8 -47.5 -51.3	5.9 5.9 5.9	0.03 0.08 0.08	0.12
14	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-19	-0.0 -0.0 -61.8	0.3 0.4 0.6	-57.2 -60.9 -64.7	0.3 0.3 0.3	0.01 0.08 0.08	0.12
15	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	-53	0.0 0.0 -55.8	-1.7 0.1 2.0	-51.3 -55.1 -58.9	3.7 3.7 3.7	0.02 0.08 0.08	0.12
16	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	25	0.2 0.2 -53.5	-0.4 -0.9 -1.4	-49.3 -53.0 -56.8	-0.9 -0.9 -0.9	0.00 0.00 0.00	0.11
17	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	60	0.1 0.1 -59.5	1.6 -0.6 -2.8	-55.1 -58.9 -62.7	-4.3 -4.3 -4.3	0.00 0.00 0.00	0.13
18	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	5	0.1 0.1 -71.1	-0.1 -0.1 -0.1	-71.1 -71.1 -71.1	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.15

									0.1	-0.3	-76.9	-0.5	0.00	
									-77.8	-0.6	-82.6	-0.5	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	3	0.1	-0.1	-53.2	-0.3	0.00	0.11
									0.1	-0.2	-57.0	-0.3	0.00	
									-57.7	-0.4	-60.8	-0.3	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	232	1.00	101	3	0.1	-0.1	-53.2	-0.3	0.00	0.11
									0.1	-0.2	-57.0	-0.3	0.00	
									-57.7	-0.4	-60.8	-0.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 137 (D 273)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	27	-110.1	-2.0	-204.8	2.1	0.00	0.61
									-110.1	-0.6	-215.4	2.1	0.00	
									-392.0	0.8	-226.1	2.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-82	-57.4	1.9	-87.3	-0.8	0.09	0.29
									-57.4	1.3	-92.1	-0.8	0.23	
									-177.9	0.8	-97.0	-0.8	0.23	
3	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-22	-56.3	0.9	-87.0	0.5	0.07	0.28
									-56.3	1.2	-91.9	0.5	0.22	
									-176.5	1.5	-96.8	0.5	0.22	
4	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	108	-57.9	-3.7	-104.8	2.8	0.00	0.34
									-57.9	-1.9	-109.7	2.8	0.00	
									-201.4	-0.1	-114.6	2.8	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	47	-58.9	-2.7	-105.1	1.4	0.00	0.33
									-58.9	-1.8	-109.9	1.4	0.00	
									-202.8	-0.8	-114.8	1.4	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-107	-59.2	1.4	-93.8	-1.6	0.10	0.31
									-59.2	0.4	-98.6	-1.6	0.25	
									-188.2	-0.7	-103.5	-1.6	0.25	
7	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-68	-59.6	0.1	-99.1	-0.9	0.09	0.31
									-59.6	-0.5	-104.0	-0.9	0.25	
									-195.7	-1.2	-108.8	-0.9	0.25	
8	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	133	-56.1	-3.3	-98.3	3.5	0.00	0.33
									-56.1	-0.9	-103.2	3.5	0.00	
									-191.1	1.4	-108.0	3.5	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	94	-55.6	-1.9	-93.0	2.9	0.00	0.30
									-55.6	-0.0	-97.8	2.9	0.00	
									-183.6	1.9	-102.7	2.9	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	48	-68.1	-1.0	-103.2	-1.3	0.00	0.34
									-68.1	-1.9	-108.1	-1.3	0.00	
									-209.5	-2.7	-112.9	-1.3	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	93	-67.4	-2.4	-105.9	0.0	0.00	0.35
									-67.4	-2.4	-110.8	0.0	0.00	
									-212.3	-2.4	-115.6	0.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-22	-47.2	-0.8	-88.9	3.3	0.06	0.28
									-47.2	1.3	-93.8	3.3	0.22	
									-169.8	3.4	-98.6	3.3	0.22	
13	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-68	-47.9	0.6	-86.2	1.9	0.07	0.28
									-47.9	1.9	-91.1	1.9	0.22	
									-167.0	3.1	-95.9	1.9	0.22	
14	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-46	-61.8	1.2	-94.1	-1.7	0.09	0.30
									-61.8	0.1	-99.0	-1.7	0.24	
									-191.3	-1.1	-103.8	-1.7	0.24	
15	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	-80	-55.8	1.7	-89.0	-0.8	0.09	0.29
									-55.8	1.2	-93.9	-0.8	0.23	
									-178.6	0.7	-98.7	-0.8	0.23	
16	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	71	-53.4	-3.0	-98.0	3.7	0.00	0.31
									-53.4	-0.6	-102.8	3.7	0.00	
									-188.0	1.8	-107.7	3.7	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	106	-59.5	-3.5	-103.1	2.7	0.00	0.34
									-59.5	-1.7	-108.0	2.7	0.00	
									-200.7	0.0	-112.8	2.7	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	19	-77.7	-1.4	-143.2	1.5	0.00	0.43
									-77.7	-0.4	-150.6	1.5	0.00	
									-274.7	0.6	-158.0	1.5	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	13	-57.6	-0.9	-96.0	1.0	0.00	0.29
									-57.6	-0.3	-100.9	1.0	0.00	
									-189.6	0.4	-105.8	1.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	232	1.00	131	13	-57.6	-0.9	-96.0	1.0	0.00	0.29
									-57.6	-0.3	-100.9	1.0	0.00	
									-189.6	0.4	-105.8	1.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 138 (D 274)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	236	-152.4	0.3	137.7	-0.6	0.00	0.22
									-15.7	-0.1	128.5	-0.6	0.00	
									-15.7	-0.4	119.2	-0.6	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	140	116.6	1.7	-23.5	-3.6	0.00	0.14
									116.6	-0.2	-27.9	-3.6	0.00	
									86.9	-2.1	-32.4	-3.6	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	77	-344.7	1.7	204.7	-3.1	0.00	0.40
									-131.7	0.0	200.3	-3.1	0.00	
									-131.7	-1.7	195.8	-3.1	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	83	-260.1	-1.4	148.8	3.0	0.00	0.30
									-106.5	0.2	144.4	3.0	0.00	
									-106.5	1.8	139.9	3.0	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	146	201.2	-1.4	-79.4	2.5	0.00	0.23
									201.2	-0.0	-83.8	2.5	0.00	
									112.0	1.3	-88.3	2.5	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	215	684.3	0.6	-309.3	-2.0	0.00	0.76
									684.3	-0.4	-313.7	-2.0	0.00	
									350.7	-1.5	-318.2	-2.0	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	217	709.7	-0.3	-326.0	-0.2	0.00	0.78
									709.7	-0.4	-330.5	-0.2	0.00	
									358.2	-0.5	-334.9	-0.2	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	8	-827.8	-0.4	434.6	1.4	0.00	0.90
									-370.3	0.4	430.1	1.4	0.00	
									-370.3	1.1	425.7	1.4	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	6	-853.2	0.6	451.4	-0.4	0.00	0.92
									-377.8	0.3	446.9	-0.4	0.00	
									-377.8	0.1	442.5	-0.4	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	104	109.0	6.2	-18.3	-8.1	0.00	0.15
									109.0	1.9	-22.8	-8.1	0.00	
									84.8	-2.3	-27.2	-8.1	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	84	-111.2	5.1	88.4	-6.3	0.00	0.16
									-21.9	1.8	84.0	-6.3	0.00	
									-21.9	-1.6	79.5	-6.3	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	119	-252.5	-5.9	143.7	7.4	0.00	0.31
									-104.5	-2.0	139.2	7.4	0.00	
									-104.5	2.0	134.8	7.4	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	138	-32.3	-4.8	36.9	5.7	0.00	0.08
									2.3	-1.8	32.5	5.7	0.00	
									2.3	1.2	28.0	5.7	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	138	316.6	3.6	-123.5	-5.3	0.00	0.36
									316.6	0.8	-128.0	-5.3	0.00	
									180.5	-2.0	-132.4	-5.3	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	149	274.2	0.3	-106.9	-1.2	0.00	0.31
									274.2	-0.3	-111.4	-1.2	0.00	
									155.7	-0.9	-115.8	-1.2	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	85	-460.1	-3.3	248.9	4.7	0.00	0.52
									-200.1	-0.9	244.4	4.7	0.00	
									-200.1	1.6	240.0	4.7	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	74	-417.7	-0.0	232.3	0.5	0.00	0.47
									-175.4	0.3	227.8	0.5	0.00	
									-175.4	0.6	223.4	0.5	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	165	-106.5	0.2	96.1	-0.4	0.00	0.15
									-11.3	-0.0	89.6	-0.4	0.00	
									-11.3	-0.3	83.1	-0.4	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	111	-71.8	0.1	62.7	-0.3	0.00	0.10
									-9.8	-0.0	58.2	-0.3	0.00	
									-9.8	-0.2	53.8	-0.3	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	243	1.00	106	111	-71.8	0.1	62.7	-0.3	0.00	0.10
									-9.8	-0.0	58.2	-0.3	0.00	
									-9.8	-0.2	53.8	-0.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 139 (D 275)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	432	-15.7	-0.7	28.3	3.1	0.00	0.09
									2.9	0.7	19.9	3.1	0.00	
									2.9	2.2	11.6	3.1	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	214	86.9	-2.4	-71.8	-3.3	0.00	0.15
									86.9	-3.9	-75.9	-3.3	0.00	

3	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	127	16.3	-5.4	-80.0	-3.3	0.00	0.21
									-131.7	-1.4	158.8	-1.5	0.00	
									12.2	-2.1	154.7	-1.5	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	194	12.2	-2.8	150.5	-1.5	0.00	0.18
									-106.5	1.7	103.8	6.1	0.00	
									-13.8	4.5	99.7	6.1	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	280	-13.8	7.4	95.6	6.1	0.00	0.21
									112.0	0.8	-126.7	4.3	0.00	
									112.0	2.8	-130.9	4.3	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	338	-9.7	4.7	-135.0	4.3	0.00	0.52
									350.7	-2.3	-360.0	-2.8	0.00	
									350.7	-3.6	-364.1	-2.8	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	358	12.0	-4.9	-368.2	-2.8	0.00	0.53
									358.2	-1.4	-376.5	-0.5	0.00	
									358.2	-1.6	-380.6	-0.5	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	70	4.2	-1.9	-384.7	-0.5	0.00	0.53
									-370.3	1.7	392.0	5.6	0.00	
									-9.5	4.3	387.9	5.6	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	50	-9.5	6.8	383.8	5.6	0.00	0.53
									-377.9	0.7	408.5	3.3	0.00	
									-1.7	2.3	404.4	3.3	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	99	-1.7	3.8	400.3	3.3	0.00	0.14
									84.8	-2.0	-66.6	10.7	0.00	
									84.8	3.0	-70.7	10.7	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	84	19.0	8.0	-74.9	10.7	0.00	0.09
									-21.9	-1.2	41.3	14.0	0.00	
									12.7	5.2	37.2	14.0	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	309	12.7	11.7	33.1	14.0	0.00	0.19
									-104.5	1.3	98.7	-7.9	0.00	
									-16.5	-2.4	94.5	-7.9	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	324	-16.5	-6.1	90.4	-7.9	0.00	0.09
									2.3	0.6	-9.3	-11.2	0.00	
									2.3	-4.6	-13.4	-11.2	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	195	-10.2	-9.8	-17.5	-11.2	0.00	0.27
									180.5	-1.9	-172.5	-0.8	0.00	
									180.5	-2.3	-176.6	-0.8	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	262	16.2	-2.6	-180.7	-0.8	0.00	0.26
									155.7	-1.1	-155.3	-7.3	0.00	
									155.7	-4.6	-159.4	-7.3	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	213	7.5	-8.0	-163.5	-7.3	0.00	0.30
									-200.1	1.2	204.5	3.5	0.00	
									-13.7	2.9	200.4	3.5	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	146	-13.7	4.5	196.3	3.5	0.00	0.28
									-175.4	0.5	187.3	10.1	0.00	
									-5.0	5.2	183.2	10.1	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	302	-5.0	9.9	179.1	10.1	0.00	0.06
									-11.3	-0.5	20.1	2.2	0.00	
									2.0	0.5	14.3	2.2	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	204	2.0	1.5	8.4	2.2	0.00	0.04
									-9.8	-0.3	16.0	1.4	0.00	
									1.3	0.3	11.9	1.4	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	243	1.00	93	204	1.3	1.0	7.8	1.4	0.00	0.04
									-9.8	-0.3	16.0	1.4	0.00	
									1.3	0.3	11.9	1.4	0.00	
									1.3	1.0	7.8	1.4	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 140 (D 276)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	243	1.00		44	276	3.0	1.8	-69.1	-21.6	0.00	0.12
										3.0	-3.0	-71.3	-21.6	0.00	
										-28.3	-7.7	-73.6	-21.6	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	243	1.00		44	123	16.5	-7.3	-120.4	35.9	0.00	0.14
										16.5	0.6	-121.7	35.9	0.00	
										-36.8	8.4	-122.9	35.9	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	243	1.00		44	94	12.1	-3.3	119.4	9.9	0.00	0.14
										63.9	-1.2	118.2	9.9	0.00	
										63.9	1.0	116.9	9.9	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	243	1.00		44	139	-13.9	8.8	62.6	-55.4	0.00	0.11
										13.0	-3.3	61.3	-55.4	0.00	
										13.0	-15.4	60.1	-55.4	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	243	1.00		44	167	-9.6	4.9	-177.3	-29.4	0.00	0.21

									-9.6	-1.6	-178.5	-29.4	0.00		
									-87.7	-8.0	-179.7	-29.4	0.00		
6		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	171	12.4	-7.7	-420.1	43.3	0.00	0.44
										12.4	1.8	-421.3	43.3	0.00	
										-172.1	11.3	-422.6	43.3	0.00	
7		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	185	4.6	-4.0	-437.2	23.7	0.00	0.46
										4.6	1.2	-438.4	23.7	0.00	
										-187.3	6.4	-439.6	23.7	0.00	
8		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	90	-9.8	9.2	362.2	-62.8	0.00	0.39
										148.3	-4.6	361.0	-62.8	0.00	
										148.3	-18.3	359.8	-62.8	0.00	
9		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	76	-2.0	5.6	379.3	-43.2	0.00	0.40
										163.5	-3.9	378.1	-43.2	0.00	
										163.5	-13.4	376.8	-43.2	0.00	
10		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	60	19.2	9.8	-115.2	-41.0	0.00	0.13
										19.2	0.8	-116.4	-41.0	0.00	
										-31.8	-8.2	-117.6	-41.0	0.00	
11		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	53	12.7	14.3	-2.8	-67.4	0.00	0.08
										12.7	-0.5	-4.0	-67.4	0.00	
										10.9	-15.2	-5.2	-67.4	0.00	
12		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	201	-16.6	-8.2	57.3	21.5	0.00	0.09
										8.0	-3.5	56.1	21.5	0.00	
										8.0	1.2	54.9	21.5	0.00	
13		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	208	-10.1	-12.7	-55.1	47.9	0.00	0.12
										-10.1	-2.2	-56.3	47.9	0.00	
										-34.7	8.2	-57.5	47.9	0.00	
14		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	120	16.5	-3.4	-225.3	21.0	0.00	0.24
										16.5	1.2	-226.5	21.0	0.00	
										-82.7	5.8	-227.7	21.0	0.00	
15		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	164	7.7	-10.1	-207.3	47.6	0.00	0.24
										7.7	0.3	-208.5	47.6	0.00	
										-83.6	10.7	-209.7	47.6	0.00	
16		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	141	-13.9	4.9	167.4	-40.5	0.00	0.20
										58.9	-4.0	166.2	-40.5	0.00	
										58.9	-12.8	165.0	-40.5	0.00	
17		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	97	-5.1	11.7	149.4	-67.2	0.00	0.19
										59.7	-3.0	148.2	-67.2	0.00	
										59.7	-17.7	146.9	-67.2	0.00	
18		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	193	2.1	1.2	-47.9	-15.1	0.00	0.08
										2.1	-2.1	-49.5	-15.1	0.00	
										-19.6	-5.4	-51.1	-15.1	0.00	
19		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	131	1.3	0.8	-28.9	-9.8	0.00	0.05
										1.3	-1.4	-30.2	-9.8	0.00	
										-11.9	-3.5	-31.4	-9.8	0.00	
20		HEM	400	4	1.00	243	1.00	44	131	1.3	0.8	-28.9	-9.8	0.00	0.05
										1.3	-1.4	-30.2	-9.8	0.00	
										-11.9	-3.5	-31.4	-9.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 141 (D 277)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	88	-34.0	-4.4	74.5	12.1	0.00	0.09
									4.0	-1.1	69.7	12.1	0.00	
									4.0	2.2	65.0	12.1	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	59	-12.4	5.7	23.0	-8.0	0.00	0.05
									-1.1	3.6	20.8	-8.0	0.00	
									-1.1	1.4	18.5	-8.0	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	14	29.2	1.4	12.6	0.1	0.00	0.04
									34.8	1.4	10.4	0.1	0.00	
									34.8	1.4	8.1	0.1	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	25	-17.0	-9.7	42.1	19.0	0.00	0.07
									4.7	-4.5	39.8	19.0	0.00	
									4.7	0.7	37.5	19.0	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	69	-58.6	-5.3	52.5	10.9	0.00	0.10
									-31.3	-2.4	50.2	10.9	0.00	
									-31.3	0.6	47.9	10.9	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	114	-77.1	7.0	45.5	-10.8	0.00	0.12
									-53.6	4.0	43.2	-10.8	0.00	
									-53.6	1.1	40.9	-10.8	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	117	-91.0	3.6	54.3	-5.1	0.00	0.13
									-62.6	2.2	52.0	-5.1	0.00	
									-62.6	0.8	49.7	-5.1	0.00	

8	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	-30	47.7	-10.9	19.6	21.8	0.07	0.10
									57.2	-5.0	17.4	21.8	0.08	
									57.2	1.0	15.1	21.8	0.05	
9	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	-33	61.5	-7.6	10.8	16.2	0.07	0.10
									66.2	-3.2	8.5	16.2	0.08	
									66.2	1.2	6.3	16.2	0.06	
10	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	20	-11.9	-4.9	26.0	7.5	0.00	0.04
									1.0	-2.9	23.7	7.5	0.00	
									1.0	-0.8	21.4	7.5	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	9	5.1	-9.2	24.8	15.1	0.00	0.06
									17.4	-5.0	22.5	15.1	0.00	
									17.4	-0.9	20.2	15.1	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	63	-17.5	0.9	39.1	3.5	0.00	0.05
									2.6	1.9	36.8	3.5	0.00	
									2.6	2.9	34.5	3.5	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	75	-34.5	5.2	40.3	-4.0	0.00	0.07
									-13.8	4.1	38.0	-4.0	0.00	
									-13.8	3.0	35.7	-4.0	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	52	-39.7	3.6	32.4	-5.4	0.00	0.07
									-23.3	2.1	30.1	-5.4	0.00	
									-23.3	0.6	27.9	-5.4	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	68	-46.5	6.6	36.7	-8.8	0.00	0.09
									-27.7	4.2	34.4	-8.8	0.00	
									-27.7	1.8	32.1	-8.8	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	31	10.3	-7.5	32.7	16.4	0.00	0.07
									26.8	-3.1	30.4	16.4	0.00	
									26.8	1.4	28.1	16.4	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	15	17.0	-10.6	28.4	19.9	0.00	0.08
									31.3	-5.1	26.1	19.9	0.00	
									31.3	0.3	23.8	19.9	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	62	-23.6	-3.1	51.8	8.4	0.00	0.06
									2.8	-0.8	48.5	8.4	0.00	
									2.8	1.5	45.1	8.4	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	42	-14.7	-2.0	32.6	5.5	0.00	0.04
									1.8	-0.5	30.3	5.5	0.00	
									1.8	1.0	28.0	5.5	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	337	1.00	55	42	-14.7	-2.0	32.6	5.5	0.00	0.04
									1.8	-0.5	30.3	5.5	0.00	
									1.8	1.0	28.0	5.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 142 (D 278)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	157	4.1	1.8	32.3	-1.7	0.00	0.06
									28.8	0.8	22.9	-1.7	0.00	
									28.8	-0.1	13.5	-1.7	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	65	-1.1	1.1	11.5	-1.8	0.00	0.02
									6.4	0.1	7.0	-1.8	0.00	
									6.4	-0.9	2.5	-1.8	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	25	34.8	1.5	1.1	-2.2	0.00	0.04
									34.9	0.3	-3.4	-2.2	0.00	
									31.1	-0.9	-8.0	-2.2	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	83	4.7	0.6	17.4	0.1	0.00	0.04
									18.6	0.6	12.9	0.1	0.00	
									18.6	0.7	8.4	0.1	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	124	-31.2	0.2	27.8	0.5	0.00	0.06
									-6.1	0.5	23.3	0.5	0.00	
									-6.1	0.8	18.8	0.5	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	132	-53.6	0.4	29.4	-0.5	0.00	0.08
									-26.7	0.1	24.8	-0.5	0.00	
									-26.7	-0.2	20.3	-0.5	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	150	-62.6	0.1	34.3	0.2	0.00	0.09
									-30.5	0.2	29.7	0.2	0.00	
									-30.5	0.3	25.2	0.2	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	16	57.2	1.3	-0.5	-1.2	0.00	0.06
									57.2	0.6	-5.0	-1.2	0.00	
									51.8	0.0	-9.5	-1.2	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	-2	66.2	1.5	-5.4	-1.9	0.06	0.07
									66.2	0.5	-9.9	-1.9	0.06	
									55.6	-0.5	-14.4	-1.9	0.05	
10	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	20	1.0	-0.7	11.3	0.3	0.00	0.02
									8.3	-0.5	6.8	0.3	0.00	

11	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	13	8.3	-0.3	2.2	0.3	0.00	0.03
									17.4	-0.9	7.1	1.1	0.00	
									20.4	-0.3	2.6	1.1	0.00	
									20.2	0.3	-1.9	1.1	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	129	2.6	2.4	17.6	-2.0	0.00	0.05
									16.7	1.3	13.1	-2.0	0.00	
									16.7	0.2	8.6	-2.0	0.00	
									4.9	1.1	17.3	-2.8	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	135	-13.8	2.6	21.8	-2.8	0.00	0.05
									4.9	1.1	17.3	-2.8	0.00	
									4.9	-0.5	12.8	-2.8	0.00	
									-23.2	0.7	19.8	-1.6	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	68	-6.7	-0.2	15.3	-1.6	0.00	0.04
									-6.7	-1.1	10.8	-1.6	0.00	
									-27.7	1.7	23.0	-2.6	0.00	
									-7.7	0.3	18.5	-2.6	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	103	-7.7	-1.1	14.0	-2.6	0.00	0.05
									26.9	1.0	9.1	-0.0	0.00	
									31.8	1.0	4.5	-0.0	0.00	
									31.8	0.9	0.0	-0.0	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	45	31.3	0.0	5.9	0.9	0.00	0.04
									33.4	0.5	1.4	0.9	0.00	
									32.8	1.0	-3.1	0.9	0.00	
									2.8	1.2	22.5	-1.2	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	110	20.0	0.6	15.9	-1.2	0.00	0.04
									20.0	-0.1	9.3	-1.2	0.00	
									1.8	0.8	14.4	-0.8	0.00	
									12.5	0.4	9.9	-0.8	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	74	12.5	-0.1	5.4	-0.8	0.00	0.03
									1.8	0.8	14.4	-0.8	0.00	
									12.5	0.4	9.9	-0.8	0.00	
									12.5	-0.1	5.4	-0.8	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	74	1.8	0.8	14.4	-0.8	0.00	0.03
									12.5	0.4	9.9	-0.8	0.00	
									12.5	-0.1	5.4	-0.8	0.00	
									12.5	-0.1	5.4	-0.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 143 (D 279)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	112	28.8	-0.2	-15.4	0.3	0.00	0.05
									28.8	-0.1	-24.8	0.3	0.00	
									2.0	0.1	-34.2	0.3	0.00	
									6.5	-1.1	-7.6	1.0	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	43	6.5	-0.5	-12.1	1.0	0.00	0.02
									-6.6	0.0	-16.6	1.0	0.00	
									31.1	-0.8	-16.5	2.6	0.00	
									31.1	0.6	-21.0	2.6	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	26	8.5	2.0	-25.5	2.6	0.00	0.05
									18.6	0.8	-5.6	-0.6	0.00	
									18.6	0.5	-10.1	-0.6	0.00	
									7.7	0.2	-14.7	-0.6	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	63	-6.1	0.5	3.3	-2.2	0.00	0.03
									-5.4	-0.7	-1.3	-2.2	0.00	
									-7.4	-1.8	-5.8	-2.2	0.00	
									-26.7	-0.8	6.6	-2.1	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	80	-24.1	-1.9	2.1	-2.1	0.00	0.05
									-24.5	-3.0	-2.5	-2.1	0.00	
									-30.5	-0.3	9.8	-3.0	0.00	
									-24.8	-1.9	5.3	-3.0	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	87	-24.8	-3.6	0.8	-3.0	0.00	0.06
									51.8	0.5	-19.8	2.5	0.00	
									51.8	1.8	-24.3	2.5	0.00	
									25.6	3.2	-28.8	2.5	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	30	55.6	0.0	-23.0	3.4	0.00	0.07
									55.6	1.9	-27.5	3.4	0.00	
									25.8	3.7	-32.1	3.4	0.00	
									8.3	-0.1	-9.1	-0.4	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	19	8.3	-0.4	-13.7	-0.4	0.00	0.02
									-6.4	-0.6	-18.2	-0.4	0.00	
									20.2	0.4	-12.9	-1.2	0.02	
									20.2	-0.2	-17.5	-1.2	0.02	
9	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	-4	1.3	-0.9	-22.0	-1.2	0.00	0.03
									16.8	-0.2	-4.0	0.8	0.00	
									16.8	0.3	-8.6	0.8	0.00	
									7.5	0.8	-13.1	0.8	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	110	4.9	-0.7	-0.2	1.6	0.00	0.03

									4.9	0.2	-4.8	1.6	0.00	
									-0.3	1.0	-9.3	1.6	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	53	-6.7	-1.0	-1.6	1.2	0.00	0.03
									-6.7	-0.3	-6.1	1.2	0.00	
									-13.3	0.3	-10.6	1.2	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	84	-7.7	-1.1	1.1	1.8	0.00	0.03
									-7.7	-0.2	-3.5	1.8	0.00	
									-11.5	0.8	-8.0	1.8	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	53	31.8	0.7	-11.6	-0.8	0.00	0.05
									31.8	0.3	-16.1	-0.8	0.00	
									14.4	-0.1	-20.6	-0.8	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	22	32.8	0.9	-14.3	-1.4	0.00	0.04
									32.8	0.1	-18.8	-1.4	0.00	
									12.5	-0.6	-23.3	-1.4	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	78	20.0	-0.2	-10.7	0.2	0.00	0.04
									20.0	-0.0	-17.3	0.2	0.00	
									1.3	0.1	-23.9	0.2	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	53	12.5	-0.1	-6.6	0.2	0.00	0.02
									12.5	-0.0	-11.1	0.2	0.00	
									0.5	0.1	-15.6	0.2	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	337	1.00	108	53	12.5	-0.1	-6.6	0.2	0.00	0.02
									12.5	-0.0	-11.1	0.2	0.00	
									0.5	0.1	-15.6	0.2	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 144 (D 280)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	129	2.0	0.2	-63.7	3.4	0.00	0.10
										2.0	1.3	-69.5	3.4	0.00	
										-44.2	2.4	-75.3	3.4	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	58	-6.6	-0.2	-26.3	6.3	0.00	0.06
										-6.6	1.9	-29.1	6.3	0.00	
										-25.9	4.0	-31.9	6.3	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	76	8.5	2.4	-32.0	-6.3	0.00	0.05
										8.5	0.3	-34.8	-6.3	0.00	
										-14.6	-1.8	-37.6	-6.3	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	65	7.7	0.4	-29.3	-3.4	0.00	0.04
										7.7	-0.7	-32.0	-3.4	0.00	
										-13.6	-1.9	-34.8	-3.4	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	47	-7.4	-2.2	-23.6	9.2	0.00	0.05
										-7.4	0.9	-26.3	9.2	0.00	
										-24.9	4.0	-29.1	9.2	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	33	-24.5	-3.9	-18.7	22.0	0.00	0.09
										-24.5	3.5	-21.5	22.0	0.00	
										-38.8	10.8	-24.2	22.0	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	30	-24.8	-4.4	-17.9	22.9	0.00	0.08
										-24.8	3.2	-20.6	22.9	0.00	
										-38.5	10.8	-23.4	22.9	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	90	25.6	4.0	-36.9	-19.1	0.00	0.08
										25.6	-2.3	-39.6	-19.1	0.00	
										-0.8	-8.7	-42.4	-19.1	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	93	25.8	4.6	-37.7	-20.0	0.00	0.08
										25.8	-2.0	-40.5	-20.0	0.00	
										-1.1	-8.7	-43.2	-20.0	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	33	-6.4	-0.4	-25.0	5.7	0.00	0.05
										-6.4	1.5	-27.8	5.7	0.00	
										-24.9	3.4	-30.5	5.7	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	14	1.3	-0.8	-29.0	7.7	0.00	0.05
										1.3	1.8	-31.8	7.7	0.00	
										-19.8	4.4	-34.5	7.7	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	90	7.5	0.6	-30.6	-2.8	0.00	0.05
										7.5	-0.3	-33.3	-2.8	0.00	
										-14.7	-1.3	-36.1	-2.8	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	109	-0.3	1.0	-26.6	-4.8	0.00	0.05
										-0.3	-0.7	-29.4	-4.8	0.00	
										-19.8	-2.3	-32.1	-4.8	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	81	-13.3	0.5	-20.9	-0.4	0.00	0.05
										-13.3	0.4	-23.7	-0.4	0.00	
										-29.1	0.2	-26.4	-0.4	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	337	1.00		66	104	-11.5	0.9	-21.4	-3.5	0.00	0.05
										-11.5	-0.3	-24.1	-3.5	0.00	
										-27.5	-1.5	-26.9	-3.5	0.00	

16	HEM	400	4	1.00	337	1.00	66	41	14.4	-0.3	-34.7	3.2	0.00	0.04
									14.4	0.8	-37.4	3.2	0.00	
									-10.5	1.9	-40.2	3.2	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	337	1.00	66	19	12.5	-0.7	-34.2	6.4	0.00	0.05
									12.5	1.4	-37.0	6.4	0.00	
									-12.0	3.6	-39.8	6.4	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	337	1.00	66	90	1.3	0.1	-44.3	2.4	0.00	0.07
									1.3	0.9	-48.3	2.4	0.00	
									-30.8	1.7	-52.4	2.4	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	337	1.00	66	61	0.5	0.1	-27.8	1.4	0.00	0.04
									0.5	0.6	-30.6	1.4	0.00	
									-19.8	1.1	-33.3	1.4	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	337	1.00	66	61	0.5	0.1	-27.8	1.4	0.00	0.04
									0.5	0.6	-30.6	1.4	0.00	
									-19.8	1.1	-33.3	1.4	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 145 (D 281)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	115	-21.1	-1.2	43.5	3.6	0.00	0.07	
									26.1	1.7	29.7	3.6	0.00		
									26.1	4.6	15.8	3.6	0.00		
2	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	60	8.3	0.8	10.2	-0.8	0.00	0.03	
									14.6	0.1	3.6	-0.8	0.00		
									14.0	-0.5	-3.1	-0.8	0.00		
3	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	70	-30.4	-2.5	29.8	2.9	0.00	0.06	
									6.5	-0.2	23.1	2.9	0.00		
									6.5	2.1	16.4	2.9	0.00		
4	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	48	-29.8	-1.7	31.7	3.8	0.00	0.06	
									10.1	1.4	25.0	3.8	0.00		
									10.1	4.4	18.4	3.8	0.00		
5	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	39	9.0	1.6	12.2	0.1	0.00	0.03	
									17.8	1.7	5.5	0.1	0.00		
									17.7	1.8	-1.2	0.1	0.00		
6	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	42	53.7	4.9	-11.9	-4.8	0.00	0.08	
									53.7	1.0	-18.6	-4.8	0.00		
									24.1	-2.8	-25.2	-4.8	0.00		
7	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	35	53.9	5.1	-11.3	-4.5	0.00	0.08	
									53.9	1.5	-18.0	-4.5	0.00		
									25.2	-2.1	-24.7	-4.5	0.00		
8	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	67	-75.1	-5.8	53.8	7.8	0.00	0.12	
									0.0	0.4	47.2	7.8	0.00		
									0.0	6.7	40.5	7.8	0.00		
9	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	73	-75.3	-6.0	53.3	7.5	0.00	0.12	
									-1.1	-0.0	46.6	7.5	0.00		
									-1.1	6.0	39.9	7.5	0.00		
10	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	39	6.1	0.8	8.1	-3.4	0.00	0.03	
									10.1	-2.0	1.5	-3.4	0.00		
									8.5	-4.7	-5.2	-3.4	0.00		
11	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	18	-10.0	1.9	13.7	-6.2	0.00	0.04	
									1.1	-3.0	7.0	-6.2	0.00		
									1.1	-7.9	0.3	-6.2	0.00		
12	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	70	-27.5	-1.7	33.8	6.4	0.00	0.07	
									15.7	3.4	27.1	6.4	0.00		
									15.7	8.5	20.5	6.4	0.00		
13	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	91	-11.4	-2.8	28.3	9.2	0.00	0.08	
									23.0	4.5	21.6	9.2	0.00		
									23.0	11.8	14.9	9.2	0.00		
14	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	82	18.8	-1.8	8.7	4.2	0.00	0.05	
									23.4	1.5	2.1	4.2	0.00		
									22.1	4.9	-4.6	4.2	0.00		
15	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	97	13.6	-2.9	14.8	8.0	0.00	0.08	
									26.5	3.5	8.1	8.0	0.00		
									26.5	9.8	1.4	8.0	0.00		
16	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	27	-40.2	0.9	33.2	-1.2	0.00	0.06	
									2.1	-0.1	26.5	-1.2	0.00		
									2.1	-1.0	19.9	-1.2	0.00		
17	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	11	-35.0	2.0	27.2	-5.0	0.00	0.06	
									-2.3	-2.0	20.5	-5.0	0.00		
									-2.3	-6.0	13.8	-5.0	0.00		
18	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	81	-14.9	-0.8	30.5	2.5	0.00	0.05	
									18.3	1.2	20.8	2.5	0.00		
									18.3	3.2	11.1	2.5	0.00		

19	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	54	-10.7	-0.5	21.0	1.5	0.00	0.03
									12.1	0.7	14.3	1.5	0.00	
									12.1	1.9	7.6	1.5	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	462	1.00	159	54	-10.7	-0.5	21.0	1.5	0.00	0.03
									12.1	0.7	14.3	1.5	0.00	
									12.1	1.9	7.6	1.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 146 (D 282)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	158	26.1	4.8	-5.4	-4.7	0.00	0.10
									26.1	-2.3	-21.2	-4.7	0.00	
									-38.0	-9.4	-37.0	-4.7	0.00	
2	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	68	14.0	-0.7	-8.2	0.8	0.00	0.06
									14.0	0.5	-16.6	0.8	0.00	
									-36.4	1.8	-25.1	0.8	0.00	
3	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	89	6.5	2.2	5.7	-0.7	0.00	0.03
									9.4	1.1	-2.7	-0.7	0.00	
									-1.8	0.0	-11.2	-0.7	0.00	
4	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	79	10.1	4.7	4.5	-4.7	0.00	0.06
									11.9	-2.4	-4.0	-4.7	0.00	
									-2.0	-9.6	-12.5	-4.7	0.00	
5	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	58	17.7	1.8	-9.5	-3.2	0.00	0.08
									17.7	-3.0	-17.9	-3.2	0.00	
									-36.6	-7.8	-26.4	-3.2	0.00	
6	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	40	24.1	-3.3	-24.8	1.3	0.00	0.10
									24.1	-1.4	-33.3	1.3	0.00	
									-76.8	0.5	-41.8	1.3	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	37	25.2	-2.5	-25.2	0.1	0.00	0.10
									25.2	-2.4	-33.7	0.1	0.00	
									-76.8	-2.3	-42.2	0.1	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	107	0.0	7.3	21.1	-5.2	0.00	0.09
									38.4	-0.5	12.7	-5.2	0.00	
									38.4	-8.3	4.2	-5.2	0.00	
9	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	110	-1.1	6.6	21.5	-4.0	0.00	0.08
									38.4	0.5	13.0	-4.0	0.00	
									38.4	-5.5	4.6	-4.0	0.00	
10	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	70	8.5	-4.8	-5.0	4.7	0.00	0.08
									8.5	2.3	-13.5	4.7	0.00	
									-32.4	9.5	-22.0	4.7	0.00	
11	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	54	1.1	-8.3	3.1	8.2	0.00	0.09
									2.0	4.2	-5.3	8.2	0.00	
									-15.1	16.6	-13.8	8.2	0.00	
12	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	77	15.7	8.8	1.3	-8.6	0.00	0.09
									15.9	-4.2	-7.2	-8.6	0.00	
									-6.0	-17.3	-15.6	-8.6	0.00	
13	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	93	23.0	12.3	-6.9	-12.1	0.00	0.13
									23.0	-6.1	-15.3	-12.1	0.00	
									-23.3	-24.4	-23.8	-12.1	0.00	
14	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	98	22.1	5.2	-15.2	-5.2	0.00	0.11
									22.1	-2.7	-23.6	-5.2	0.00	
									-49.5	-10.6	-32.1	-5.2	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	105	26.5	10.4	-15.7	-10.3	0.00	0.14
									26.5	-5.2	-24.2	-10.3	0.00	
									-46.8	-20.8	-32.7	-10.3	0.00	
16	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	50	2.1	-1.2	11.4	1.3	0.00	0.03
									13.8	0.8	3.0	1.3	0.00	
									11.1	2.8	-5.5	1.3	0.00	
17	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	43	-2.3	-6.4	12.0	6.4	0.00	0.07
									10.5	3.3	3.5	6.4	0.00	
									8.3	13.0	-4.9	6.4	0.00	
18	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	110	18.2	3.3	-3.7	-3.2	0.00	0.07
									18.2	-1.6	-14.9	-3.2	0.00	
									-26.8	-6.5	-26.0	-3.2	0.00	
19	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	74	12.1	2.0	-1.9	-2.0	0.00	0.05
									12.1	-1.0	-10.3	-2.0	0.00	
									-19.2	-3.9	-18.8	-2.0	0.00	
20	HEM	400	4	1.00	462	1.00	303	74	12.1	2.0	-1.9	-2.0	0.00	0.05
									12.1	-1.0	-10.3	-2.0	0.00	
									-19.2	-3.9	-18.8	-2.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 147 (D 283)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	367	-37.4 -37.4 -152.6	-20.1 -12.5 -4.9	-89.4 -91.5 -93.7	12.1 12.1 12.1	0.00 0.00 0.00	0.29
2	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	171	-13.6 -13.6	4.4 -5.8	-175.6 -177.4	-16.3 -16.3	0.00 0.00	0.35
3	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	163	-236.7 -28.2 114.3 114.3	-16.1 1.3 -6.7 -14.6	-179.2 115.1 113.3 111.5	-16.3 -12.6 -12.6 -12.6	0.00 0.00 0.00 0.00	0.21
4	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	177	-24.9 98.5 98.5	-21.9 -6.0 9.9	99.9 98.1 96.3	25.2 25.2 25.2	0.00 0.00 0.00	0.22
5	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	185	-10.3 -10.3 -252.6	-18.7 -5.2 8.4	-190.8 -192.6 -194.4	21.5 21.5 21.5	0.00 0.00 0.00	0.38
6	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	185	4.6 4.6 -651.8	0.0 -4.6 -9.2	-520.1 -521.8 -523.6	-7.3 -7.3 -7.3	0.00 0.00 0.00	0.84
7	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	189	5.6 5.6 -656.6	-6.9 -4.4 -1.9	-524.6 -526.4 -528.2	4.0 4.0 4.0	0.00 0.00 0.00	0.84
8	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	163	-43.1 513.6 513.6	-17.4 -7.2 3.0	444.3 442.5 440.8	16.3 16.3 16.3	0.00 0.00 0.00	0.71
9	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	159	-44.1 518.3 518.3	-10.5 -7.4 -4.3	448.9 447.1 445.3	4.9 4.9 4.9	0.00 0.00 0.00	0.69
10	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	202	-14.9 -14.9 -238.6	19.6 -6.0 -31.6	-176.0 -177.8 -179.6	-40.7 -40.7 -40.7	0.00 0.00 0.00	0.41
11	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	158	-20.5 -20.5 -58.6	34.5 -4.6 -43.7	-28.5 -30.3 -32.0	-62.2 -62.2 -62.2	0.00 0.00 0.00	0.24
12	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	146	-23.6 100.4 100.4	-37.0 -5.8 25.4	100.3 98.5 96.8	49.6 49.6 49.6	0.00 0.00 0.00	0.27
13	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	190	-18.0 -18.0 -79.6	-51.9 -7.2 37.5	-47.3 -49.0 -50.8	71.1 71.1 71.1	0.00 0.00 0.00	0.30
14	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	249	-9.5 -9.5 -393.0	-22.8 -8.1 6.7	-303.1 -304.9 -306.6	23.5 23.5 23.5	0.00 0.00 0.00	0.57
15	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	245	-10.4 -10.4 -345.3	-44.3 -8.4 27.4	-264.5 -266.2 -268.0	57.0 57.0 57.0	0.00 0.00 0.00	0.59
16	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	99	-29.0 254.8 254.8	5.4 -3.8 -12.9	227.4 225.6 223.8	-14.5 -14.5 -14.5	0.00 0.00 0.00	0.37
17	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	103	-28.1 207.1 207.1	26.8 -3.4 -33.6	188.7 186.9 185.2	-48.1 -48.1 -48.1	0.00 0.00 0.00	0.38
18	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	257	-26.4 -26.4 -106.4	-14.0 -8.7 -3.5	-62.0 -63.6 -65.2	8.3 8.3 8.3	0.00 0.00 0.00	0.20
19	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	174	-19.2 -19.2 -69.1	-8.7 -5.9 -3.1	-37.9 -39.6 -41.4	4.5 4.5 4.5	0.00 0.00 0.00	0.13
20	HEM	400	4	1.00	126	1.00	126	174	-19.2 -19.2 -69.1	-8.7 -5.9 -3.1	-37.9 -39.6 -41.4	4.5 4.5 4.5	0.00 0.00 0.00	0.13

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 148 (D 284)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-3	-0.6 7.4 -29.7	1.3 -0.1 -1.5	15.4 -8.9 -33.2	-0.8 -0.8 -0.8	0.02 0.21 0.21	0.28
2	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	5	-0.4 3.1 -12.0	0.4 -0.1 -0.5	6.6 -3.6 -13.7	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.12
3	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	10	-0.4	0.5	6.7	-0.3	0.00	0.12

									3.1	-0.0	-3.5	-0.3	0.00	
									-12.0	-0.5	-13.7	-0.3	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-7	-0.1	0.7	6.6	-0.4	0.02	0.12
									3.4	0.0	-3.6	-0.4	0.09	
									-12.0	-0.6	-13.8	-0.4	0.09	
5	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-12	-0.1	0.6	6.5	-0.4	0.02	0.12
									3.3	0.0	-3.7	-0.4	0.09	
									-12.0	-0.6	-13.8	-0.4	0.09	
6	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-7	-0.3	0.4	6.6	-0.3	0.01	0.12
									3.2	-0.1	-3.6	-0.3	0.09	
									-12.1	-0.5	-13.8	-0.3	0.09	
7	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-12	-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.02	0.12
									3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.09	
									-12.1	-0.6	-13.8	-0.3	0.09	
8	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	5	-0.2	0.7	6.6	-0.4	0.00	0.12
									3.3	0.1	-3.6	-0.4	0.00	
									-11.9	-0.6	-13.8	-0.4	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	10	-0.3	0.7	6.6	-0.4	0.00	0.12
									3.2	0.0	-3.5	-0.4	0.00	
									-11.9	-0.6	-13.7	-0.4	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	10	-0.5	0.7	6.6	-0.5	0.00	0.13
									3.0	-0.1	-3.6	-0.5	0.00	
									-12.3	-0.9	-13.8	-0.5	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	8	-0.4	0.8	6.6	-0.6	0.00	0.13
									3.0	-0.1	-3.6	-0.6	0.00	
									-12.3	-1.0	-13.8	-0.6	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-12	-0.0	0.4	6.6	-0.2	0.01	0.12
									3.5	0.1	-3.6	-0.2	0.09	
									-11.7	-0.3	-13.8	-0.2	0.09	
13	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-10	-0.1	0.3	6.6	-0.1	0.01	0.11
									3.5	0.0	-3.6	-0.1	0.08	
									-11.7	-0.2	-13.8	-0.1	0.08	
14	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	5	-0.4	0.4	6.6	-0.3	0.00	0.12
									3.1	-0.1	-3.6	-0.3	0.00	
									-12.1	-0.5	-13.8	-0.3	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-1	-0.3	0.3	6.6	-0.2	0.01	0.11
									3.2	-0.0	-3.6	-0.2	0.08	
									-12.0	-0.3	-13.8	-0.2	0.08	
16	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-8	-0.1	0.7	6.6	-0.4	0.02	0.12
									3.4	0.0	-3.6	-0.4	0.09	
									-11.9	-0.6	-13.8	-0.4	0.09	
17	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-2	-0.2	0.8	6.6	-0.5	0.01	0.12
									3.3	0.0	-3.6	-0.5	0.09	
									-12.0	-0.8	-13.8	-0.5	0.09	
18	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-2	-0.4	0.9	10.7	-0.6	0.02	0.20
									5.1	-0.1	-6.2	-0.6	0.14	
									-20.5	-1.0	-23.0	-0.6	0.14	
19	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-1	-0.2	0.6	6.6	-0.3	0.01	0.12
									3.2	-0.0	-3.6	-0.3	0.08	
									-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.08	
20	HEA	240	4	1.00	327	1.00	327	-1	-0.2	0.6	6.6	-0.3	0.01	0.12
									3.2	-0.0	-3.6	-0.3	0.08	
									-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.08	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 149 (D 285)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-9	-31.3	-0.4	44.0	0.7	0.21	0.35
									27.7	1.2	6.1	0.7	0.24	
									-3.3	2.8	-31.9	0.7	0.07	
2	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-2	-12.5	-0.1	17.5	0.2	0.08	0.14
									10.9	0.4	2.4	0.2	0.09	
									-1.6	1.0	-12.8	0.2	0.03	
3	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-9	-12.4	-0.1	17.5	0.2	0.09	0.14
									11.1	0.5	2.4	0.2	0.10	
									-1.3	1.0	-12.7	0.2	0.03	
4	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-5	-12.7	-0.2	17.7	0.3	0.09	0.14
									11.2	0.5	2.6	0.3	0.10	
									-0.9	1.3	-12.6	0.3	0.03	
5	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	2	-12.8	-0.2	17.7	0.3	0.00	0.14
									11.0	0.5	2.5	0.3	0.00	
									-1.2	1.3	-12.6	0.3	0.00	

6	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	7	-12.7	-0.2	17.5	0.3	0.00	0.14
					10.7	0.4	2.4	0.3	0.00	
					-1.7	1.1	-12.7	0.3	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	8	-12.8	-0.2	17.6	0.3	0.00	0.14
					10.7	0.5	2.4	0.3	0.00	
					-1.6	1.2	-12.7	0.3	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-14	-12.5	-0.1	17.7	0.3	0.09	0.14
					11.3	0.5	2.5	0.3	0.11	
					-0.8	1.2	-12.6	0.3	0.03	
9	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-15	-12.4	-0.1	17.6	0.2	0.09	0.14
					11.3	0.5	2.5	0.2	0.11	
					-0.9	1.1	-12.6	0.2	0.03	
10	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	8	-12.9	-0.2	17.5	0.3	0.00	0.14
					10.5	0.4	2.4	0.3	0.00	
					-2.0	0.9	-12.8	0.3	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	11	-13.0	-0.2	17.4	0.2	0.00	0.14
					10.3	0.3	2.3	0.2	0.00	
					-2.3	0.8	-12.8	0.2	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-15	-12.4	-0.1	17.7	0.3	0.09	0.15
					11.5	0.6	2.6	0.3	0.11	
					-0.5	1.3	-12.6	0.3	0.03	
13	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-18	-12.3	-0.1	17.7	0.3	0.10	0.15
					11.8	0.7	2.6	0.3	0.11	
					-0.2	1.4	-12.5	0.3	0.04	
14	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.6	-0.2	17.6	0.3	0.09	0.14
					11.2	0.5	2.5	0.3	0.10	
					-1.0	1.3	-12.6	0.3	0.03	
15	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-13	-12.4	-0.2	17.7	0.4	0.09	0.15
					11.6	0.6	2.6	0.4	0.11	
					-0.5	1.4	-12.6	0.4	0.03	
16	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-2	-12.7	-0.1	17.5	0.2	0.08	0.14
					10.9	0.4	2.4	0.2	0.09	
					-1.5	0.9	-12.7	0.2	0.02	
17	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	6	-12.8	-0.1	17.5	0.2	0.00	0.14
					10.5	0.3	2.3	0.2	0.00	
					-2.0	0.8	-12.8	0.2	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-6	-21.6	-0.2	30.4	0.5	0.15	0.24
					19.1	0.8	4.2	0.5	0.17	
					-2.2	1.9	-22.0	0.5	0.05	
19	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-3	-12.6	-0.2	17.6	0.3	0.08	0.14
					11.0	0.5	2.5	0.3	0.10	
					-1.2	1.1	-12.7	0.3	0.03	
20	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-3	-12.6	-0.2	17.6	0.3	0.08	0.14
					11.0	0.5	2.5	0.3	0.10	
					-1.2	1.1	-12.7	0.3	0.03	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 150 (D 286)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-6	-0.8	1.8	16.3	-1.2	0.03	0.29
							8.0	-0.2	-8.3	-1.2	0.21	
							-27.9	-2.1	-32.8	-1.2	0.21	
2	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			2	-0.3	0.7	6.8	-0.5	0.00	0.12
							3.4	-0.1	-3.5	-0.5	0.00	
							-11.7	-0.8	-13.7	-0.5	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-4	-0.3	0.8	6.8	-0.5	0.02	0.12
							3.4	-0.0	-3.4	-0.5	0.09	
							-11.5	-0.9	-13.7	-0.5	0.09	
4	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-7	-0.3	0.8	6.9	-0.5	0.02	0.12
							3.4	-0.1	-3.4	-0.5	0.09	
							-11.4	-0.9	-13.6	-0.5	0.09	
5	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-1	-0.3	0.7	6.8	-0.5	0.01	0.12
							3.4	-0.1	-3.4	-0.5	0.08	
							-11.5	-0.9	-13.7	-0.5	0.08	
6	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			8	-0.3	0.6	6.7	-0.4	0.00	0.12
							3.3	-0.1	-3.5	-0.4	0.00	
							-11.8	-0.8	-13.8	-0.4	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			7	-0.3	0.6	6.7	-0.4	0.00	0.12
							3.4	-0.1	-3.5	-0.4	0.00	
							-11.7	-0.8	-13.7	-0.4	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-12	-0.4	0.9	6.9	-0.6	0.02	0.12
							3.4	-0.0	-3.3	-0.6	0.09	

9	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-11	-11.3 -0.4 3.4 -11.3	-1.0 0.9 -0.0 -1.0	-13.6 6.9 -3.3 -13.6	-0.6 -0.6 -0.6 -0.6	0.09 0.02 0.09 0.09	0.12
10	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	5	-0.4 3.2 -12.0	0.9 -0.1 -1.1	6.7 -3.6 -13.8	-0.6 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.13
11	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	5	-0.4 3.1 -12.1	1.0 -0.1 -1.2	6.7 -3.6 -13.8	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.13
12	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-10	-0.3 3.6 -11.0	0.6 -0.0 -0.7	7.0 -3.3 -13.5	-0.4 -0.4 -0.4	0.02 0.09 0.09	0.12
13	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-10	-0.2 3.6 -10.9	0.5 -0.0 -0.6	7.0 -3.3 -13.5	-0.3 -0.3 -0.3	0.02 0.08 0.08	0.11
14	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	-0.3 3.4 -11.5	0.7 -0.0 -0.8	6.8 -3.4 -13.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.01 0.08 0.08	0.12
15	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-5	-0.3 3.5 -11.2	0.6 -0.0 -0.6	6.9 -3.3 -13.6	-0.4 -0.4 -0.4	0.01 0.08 0.08	0.11
16	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-5	-0.3 3.4 -11.5	0.8 -0.1 -1.0	6.8 -3.4 -13.7	-0.5 -0.5 -0.5	0.02 0.09 0.09	0.12
17	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	0	-0.4 3.2 -11.8	0.9 -0.1 -1.1	6.7 -3.5 -13.7	-0.6 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.12
18	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-4	-0.5 5.6 -19.3	1.2 -0.1 -1.5	11.3 -5.7 -22.7	-0.8 -0.8 -0.8	0.02 0.14 0.14	0.20
19	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.3 3.4 -11.5	0.7 -0.1 -0.9	6.8 -3.4 -13.7	-0.5 -0.5 -0.5	0.01 0.09 0.09	0.12
20	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.3 3.4 -11.5	0.7 -0.1 -0.9	6.8 -3.4 -13.7	-0.5 -0.5 -0.5	0.01 0.09 0.09	0.12

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 151 (D 287)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			2	-28.6 27.2 -1.5	-0.2 1.7 3.6	41.5 5.9 -29.8	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.34
2	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			2	-11.9 11.1 -0.7	-0.2 0.7 1.6	17.1 2.4 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			4	-11.8 11.2 -0.6	-0.1 0.7 1.5	17.1 2.4 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
4	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-1	-11.8 11.3 -0.6	0.0 0.7 1.4	17.1 2.4 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.08 0.09 0.02	0.14
5	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-2	-11.8 11.2 -0.6	-0.1 0.7 1.5	17.1 2.4 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.03	0.14
6	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-1	-12.0 11.1 -0.7	-0.3 0.7 1.7	17.1 2.4 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.08 0.10 0.03	0.14
7	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-3	-11.9 11.1 -0.7	-0.3 0.7 1.7	17.1 2.4 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.08 0.10 0.03	0.14
8	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			3	-11.7 11.3 -0.5	0.1 0.7 1.2	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
9	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			4	-11.7 11.3 -0.5	0.1 0.7 1.3	17.1 2.4 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
10	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			5	-12.3 10.9 -0.7	-0.4 0.7 1.7	17.2 2.5 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.15
11	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			6	-12.5 -0.4 17.2	-0.4 17.2	0.5 0.00 0.15			

								10.9	0.7	2.5	0.5	0.00	
								-0.8	1.7	-12.1	0.5	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-11.3	0.2	17.0	0.2	0.08	0.13			
					11.5	0.7	2.3	0.2	0.09				
					-0.5	1.2	-12.3	0.2	0.02				
13	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-11.2	0.2	17.0	0.2	0.08	0.13			
					11.5	0.7	2.3	0.2	0.09				
					-0.5	1.2	-12.4	0.2	0.02				
14	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	1	-11.8	-0.1	17.1	0.4	0.00	0.14			
					11.2	0.7	2.4	0.4	0.00				
					-0.6	1.5	-12.3	0.4	0.00				
15	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-2	-11.5	0.0	17.0	0.3	0.07	0.13			
					11.4	0.7	2.4	0.3	0.09				
					-0.6	1.3	-12.3	0.3	0.02				
16	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	1	-11.9	-0.0	17.1	0.3	0.00	0.14			
					11.2	0.7	2.4	0.3	0.00				
					-0.6	1.4	-12.2	0.3	0.00				
17	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	4	-12.2	-0.2	17.2	0.4	0.00	0.14			
					11.0	0.7	2.5	0.4	0.00				
					-0.7	1.6	-12.2	0.4	0.00				
18	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	2	-19.8	-0.1	28.8	0.6	0.00	0.23			
					18.9	1.2	4.1	0.6	0.00				
					-1.1	2.5	-20.6	0.6	0.00				
19	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	1	-11.8	-0.1	17.1	0.3	0.00	0.14			
					11.2	0.7	2.4	0.3	0.00				
					-0.6	1.5	-12.3	0.3	0.00				
20	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	1	-11.8	-0.1	17.1	0.3	0.00	0.14			
					11.2	0.7	2.4	0.3	0.00				
					-0.6	1.5	-12.3	0.3	0.00				

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 152 (D 288)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	3	-0.7	1.6	16.0	-1.1	0.00	0.29				
					7.8	-0.2	-8.6	-1.1	0.00					
					-28.7	-2.0	-33.1	-1.1	0.00					
2	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	6	-0.3	0.7	6.7	-0.5	0.00	0.12				
					3.3	-0.1	-3.6	-0.5	0.00					
					-11.9	-0.9	-13.8	-0.5	0.00					
3	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	6	-0.3	0.6	6.7	-0.4	0.00	0.12				
					3.3	-0.1	-3.6	-0.4	0.00					
					-11.9	-0.8	-13.8	-0.4	0.00					
4	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-3	-0.3	0.6	6.7	-0.4	0.01	0.12				
					3.3	-0.1	-3.5	-0.4	0.09					
					-11.8	-0.8	-13.8	-0.4	0.09					
5	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-3	-0.3	0.7	6.7	-0.5	0.01	0.12				
					3.3	-0.1	-3.5	-0.5	0.09					
					-11.8	-0.8	-13.8	-0.5	0.09					
6	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	3	-0.3	0.8	6.7	-0.5	0.00	0.12				
					3.3	-0.1	-3.6	-0.5	0.00					
					-11.9	-0.9	-13.8	-0.5	0.00					
7	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	0	-0.3	0.8	6.7	-0.5	0.00	0.12				
					3.3	-0.1	-3.5	-0.5	0.00					
					-11.9	-0.9	-13.8	-0.5	0.00					
8	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	-0.2	0.6	6.7	-0.4	0.01	0.12				
					3.4	-0.1	-3.5	-0.4	0.08					
					-11.8	-0.7	-13.8	-0.4	0.08					
9	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	3	-0.2	0.6	6.7	-0.4	0.00	0.12				
					3.3	-0.1	-3.5	-0.4	0.00					
					-11.8	-0.7	-13.8	-0.4	0.00					
10	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	7	-0.3	0.8	6.6	-0.5	0.00	0.13				
					3.2	-0.1	-3.6	-0.5	0.00					
					-12.1	-1.0	-13.8	-0.5	0.00					
11	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	6	-0.3	0.8	6.6	-0.5	0.00	0.13				
					3.2	-0.1	-3.6	-0.5	0.00					
					-12.1	-1.0	-13.9	-0.5	0.00					
12	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-4	-0.2	0.6	6.8	-0.4	0.01	0.12				
					3.4	-0.1	-3.5	-0.4	0.09					
					-11.6	-0.7	-13.7	-0.4	0.09					
13	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-4	-0.2	0.6	6.8	-0.4	0.01	0.12				
					3.4	-0.1	-3.5	-0.4	0.08					
					-11.6	-0.7	-13.7	-0.4	0.08					

14	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	4	-0.3 3.3 -11.8	0.7 -0.1 -0.9	6.7 -3.5 -13.8	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.12
15	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.3 3.4 -11.7	0.6 -0.1 -0.8	6.7 -3.5 -13.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.00 0.00 0.00	0.12
16	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-0.3 3.3 -11.9	0.6 -0.1 -0.8	6.7 -3.5 -13.8	-0.4 -0.4 -0.4	0.01 0.09 0.09	0.12
17	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	2	-0.3 3.2 -12.0	0.7 -0.1 -0.9	6.7 -3.6 -13.8	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.12
18	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	2	-0.5 5.4 -19.9	1.1 -0.1 -1.4	11.1 -5.9 -22.9	-0.8 -0.8 -0.8	0.00 0.00 0.00	0.20
19	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.3 3.3 -11.9	0.7 -0.1 -0.8	6.7 -3.5 -13.8	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.12
20	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.3 3.3 -11.9	0.7 -0.1 -0.8	6.7 -3.5 -13.8	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.12

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 153 (D 289)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-3	-29.4 27.0 -1.4	-0.3 1.6 3.5	41.7 6.0 -29.6	0.8 0.8 0.8	0.19 0.23 0.06	0.34
2	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			0	-12.2 11.1 -0.6	-0.2 0.6 1.5	17.2 2.5 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-2	-12.2 11.1 -0.6	-0.2 0.6 1.5	17.2 2.5 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.08 0.10 0.03	0.14
4	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-3	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.02	0.14
5	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-0	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.02	0.14
6	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			2	-12.2 11.1 -0.6	-0.2 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			2	-12.2 11.1 -0.6	-0.2 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-5	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.7 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.03	0.14
9	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-5	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.7 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.03	0.14
10	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			2	-12.4 11.0 -0.6	-0.2 0.6 1.5	17.2 2.5 -12.1	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
11	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			3	-12.4 11.0 -0.6	-0.3 0.6 1.5	17.2 2.6 -12.1	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
12	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-5	-11.9 11.2 -0.6	-0.0 0.7 1.4	17.1 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.03	0.14
13	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-5	-11.8 11.2 -0.6	-0.0 0.7 1.4	17.1 2.4 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.03	0.14
14	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-1	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.02	0.14
15	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-3	-12.0 11.2 -0.6	-0.1 0.7 1.4	17.1 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.03	0.14
16	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462			-2	-12.1 11.1	-0.1 0.6	17.2 2.5	0.3 0.3	0.08 0.10	0.14

17	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	1	-0.6 -12.3 11.0 -0.6	1.4 -0.2 0.6 1.5	-12.2 17.2 2.5 -12.1	0.3 0.4 0.4 0.4	0.02 0.00 0.00 0.00	0.14
18	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	-2	-20.3 18.7 -1.0	-0.2 1.1 2.4	28.9 4.2 -20.5	0.6 0.6 0.6	0.13 0.16 0.04	0.23
19	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	-1	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.02	0.14
20	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	-1	-12.1 11.1 -0.6	-0.1 0.6 1.4	17.2 2.5 -12.2	0.3 0.3 0.3	0.08 0.10 0.02	0.14

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 154 (D 290)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-7						-0.0 -0.0 -47.7	1.5 -2.4 -6.3	-39.7 -47.7 -55.6	-7.9 -7.9 -7.9	0.01 0.11 0.11	0.17
2	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	59						-0.1 -0.1 -11.7	0.4 -0.1 -0.6	-8.1 -11.6 -15.2	-1.0 -1.0 -1.0	0.00 0.00 0.00	0.05
3	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	63						-0.0 -0.0 -16.5	0.7 -0.2 -1.2	-12.9 -16.5 -20.0	-1.9 -1.9 -1.9	0.00 0.00 0.00	0.07
4	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-64						0.0 0.0 -36.2	0.9 -1.9 -4.7	-32.7 -36.2 -39.8	-5.5 -5.5 -5.5	0.02 0.10 0.10	0.14
5	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-68						0.0 0.0 -31.3	0.6 -1.8 -4.1	-27.8 -31.4 -34.9	-4.6 -4.6 -4.6	0.02 0.09 0.09	0.12
6	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	10						-0.0 -0.0 -12.9	0.1 -0.5 -1.1	-9.3 -12.9 -16.4	-1.2 -1.2 -1.2	0.00 0.00 0.00	0.05
7	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-28						-0.0 -0.0 -18.8	0.2 -1.0 -2.2	-15.2 -18.8 -22.4	-2.3 -2.3 -2.3	0.01 0.05 0.05	0.07
8	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-15						0.0 0.0 -34.9	1.2 -1.5 -4.1	-31.4 -35.0 -38.5	-5.3 -5.3 -5.3	0.01 0.08 0.08	0.12
9	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	23						-0.0 -0.0 -29.0	1.1 -1.0 -3.1	-25.5 -29.0 -32.6	-4.2 -4.2 -4.2	0.00 0.00 0.00	0.10
10	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	5						-0.1 -0.1 -18.9	2.2 0.9 -0.3	-15.2 -18.8 -22.3	-2.5 -2.5 -2.5	0.00 0.00 0.00	0.07
11	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-17						-0.1 -0.1 -26.8	2.2 0.7 -0.7	-23.2 -26.7 -30.3	-2.9 -2.9 -2.9	0.01 0.06 0.05	0.09
12	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-10						0.1 0.1 -29.0	-0.9 -2.9 -4.9	-25.5 -29.1 -32.7	-4.0 -4.0 -4.0	0.01 0.08 0.08	0.11
13	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	12						0.1 0.1 -21.0	-0.9 -2.7 -4.6	-17.5 -21.1 -24.7	-3.7 -3.7 -3.7	0.00 0.00 0.00	0.09
14	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	33						-0.1 -0.1 -10.3	1.2 -0.1 -1.4	-6.7 -10.3 -13.8	-2.6 -2.6 -2.6	0.00 0.00 0.00	0.05
15	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	35						-0.0 -0.0 -11.0	0.3 -1.2 -2.7	-7.4 -11.0 -14.5	-2.9 -2.9 -2.9	0.00 0.00 0.00	0.06
16	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-38						0.1 0.1 -37.5	0.1 -1.9 -3.9	-34.0 -37.6 -41.1	-4.0 -4.0 -4.0	0.01 0.09 0.09	0.13
17	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-40						0.0 0.0 -36.9	1.0 -0.8 -2.6	-33.3 -36.9 -40.4	-3.6 -3.6 -3.6	0.01 0.09 0.09	0.12
18	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-5						-0.0 -0.0 -33.5	1.0 -1.7 -4.4	-28.0 -33.5 -39.0	-5.4 -5.4 -5.4	0.01 0.08 0.08	0.12
19	HEB 360 4 1.00 228 1.00 100	-2						-0.0 -0.0 -20.4	0.6 -2.7 -4.4	-20.4 -24.7 -29.0	-3.3 -3.7 -4.0	0.00 0.09 0.09	0.08

									-0.0	-1.0	-23.9	-3.3	0.05	
									-23.9	-2.6	-27.5	-3.3	0.05	
20	HEB	360	4	1.00	228	1.00	100	-2	-0.0	0.6	-20.4	-3.3	0.00	0.08
									-0.0	-1.0	-23.9	-3.3	0.05	
									-23.9	-2.6	-27.5	-3.3	0.05	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 155 (D 291)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-137	-47.7	-6.6	-102.3	6.4	0.15	0.51
									-47.7	-2.5	-112.5	6.4	0.40	
									-191.9	1.6	-122.6	6.4	0.38	
2	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-14	-11.7	-0.8	-42.1	-5.4	0.03	0.22
									-11.7	-4.3	-46.7	-5.4	0.16	
									-71.6	-7.7	-51.2	-5.4	0.16	
3	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-70	-16.5	-1.6	-29.1	-4.6	0.05	0.20
									-16.5	-4.5	-33.6	-4.6	0.16	
									-59.7	-7.4	-38.2	-4.6	0.16	
4	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-111	-36.2	-4.7	-46.6	10.7	0.11	0.31
									-36.2	2.2	-51.1	10.7	0.25	
									-101.8	9.1	-55.7	10.7	0.25	
5	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-56	-31.3	-3.9	-59.6	9.9	0.09	0.32
									-31.3	2.4	-64.2	9.9	0.25	
									-113.7	8.8	-68.7	9.9	0.25	
6	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	36	-12.9	-1.0	-63.5	-1.0	0.00	0.26
									-12.9	-1.7	-68.0	-1.0	0.00	
									-100.2	-2.3	-72.6	-1.0	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	24	-18.8	-2.0	-68.7	3.6	0.00	0.28
									-18.8	0.3	-73.3	3.6	0.00	
									-112.8	2.6	-77.8	3.6	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-161	-34.9	-4.5	-25.2	6.3	0.12	0.22
									-34.9	-0.4	-29.8	6.3	0.19	
									-73.1	3.6	-34.4	6.3	0.19	
9	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-149	-29.0	-3.6	-20.0	1.8	0.11	0.19
									-29.0	-2.4	-24.5	1.8	0.16	
									-60.5	-1.3	-29.1	1.8	0.15	
10	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-7	-18.9	0.5	-49.2	-8.4	0.04	0.27
									-18.9	-4.9	-53.8	-8.4	0.20	
									-87.9	-10.4	-58.3	-8.4	0.20	
11	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-57	-26.9	0.5	-39.3	-7.0	0.06	0.25
									-26.9	-4.1	-43.9	-7.0	0.20	
									-83.2	-8.6	-48.5	-7.0	0.20	
12	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-118	-28.9	-6.0	-39.5	13.8	0.11	0.29
									-28.9	2.8	-44.1	13.8	0.23	
									-85.4	11.7	-48.6	13.8	0.23	
13	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-68	-21.0	-6.0	-49.4	12.4	0.08	0.28
									-21.0	1.9	-53.9	12.4	0.22	
									-90.1	9.9	-58.5	12.4	0.22	
14	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	30	-10.3	-1.7	-60.8	-2.8	0.00	0.26
									-10.3	-3.6	-65.3	-2.8	0.00	
									-94.2	-5.4	-69.9	-2.8	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	12	-11.0	-3.7	-60.8	3.4	0.00	0.25
									-11.0	-1.5	-65.4	3.4	0.00	
									-94.8	0.7	-69.9	3.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-155	-37.5	-3.8	-27.9	8.2	0.12	0.25
									-37.5	1.4	-32.5	8.2	0.21	
									-79.2	6.7	-37.1	8.2	0.21	
17	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-137	-36.9	-1.8	-27.9	1.9	0.11	0.21
									-36.9	-0.6	-32.4	1.9	0.18	
									-78.5	0.6	-37.0	1.9	0.18	
18	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-96	-33.5	-4.6	-71.1	4.4	0.10	0.35
									-33.5	-1.7	-78.2	4.4	0.28	
									-133.8	1.1	-85.2	4.4	0.26	
19	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-63	-23.9	-2.8	-44.3	2.7	0.07	0.23
									-23.9	-1.1	-48.9	2.7	0.18	
									-86.7	0.7	-53.5	2.7	0.17	
20	HEB	360	4	1.00	228	1.00	128	-63	-23.9	-2.8	-44.3	2.7	0.07	0.23
									-23.9	-1.1	-48.9	2.7	0.18	
									-86.7	0.7	-53.5	2.7	0.17	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 156 (D 292)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
----	--	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	------

1	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	32	-237.9	-1.8	175.3	3.2	0.00	0.40
									-58.5	-0.1	166.5	3.2	0.00	
									-58.5	1.7	157.8	3.2	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	36	-104.1	-1.4	75.3	2.4	0.00	0.18
									-27.3	-0.1	71.3	2.4	0.00	
									-27.3	1.2	67.3	2.4	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	21	-118.6	-1.4	82.4	3.1	0.00	0.20
									-34.1	0.3	78.4	3.1	0.00	
									-34.1	2.0	74.4	3.1	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	-6	-116.7	-0.3	81.7	0.6	0.14	0.19
									-33.0	0.0	77.7	0.6	0.14	
									-33.0	0.3	73.7	0.6	0.04	
5	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	9	-102.1	-0.3	74.5	-0.2	0.00	0.17
									-26.2	-0.4	70.5	-0.2	0.00	
									-26.2	-0.4	66.5	-0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	44	-86.4	-1.0	66.7	0.7	0.00	0.16
									-18.9	-0.7	62.7	0.7	0.00	
									-18.9	-0.3	58.7	0.7	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	36	-85.9	-0.7	66.5	-0.1	0.00	0.15
									-18.6	-0.8	62.5	-0.1	0.00	
									-18.6	-0.8	58.5	-0.1	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	-14	-134.3	-0.6	90.3	2.3	0.16	0.22
									-41.3	0.6	86.3	2.3	0.17	
									-41.3	1.8	82.3	2.3	0.06	
9	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	-6	-134.8	-1.0	90.5	3.1	0.16	0.23
									-41.7	0.7	86.5	3.1	0.17	
									-41.7	2.3	82.5	3.1	0.06	
10	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	21	-104.0	3.5	75.3	-5.2	0.00	0.19
									-27.3	0.7	71.3	-5.2	0.00	
									-27.3	-2.1	67.2	-5.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	8	-109.1	4.4	77.8	-7.0	0.00	0.20
									-29.6	0.7	73.8	-7.0	0.00	
									-29.6	-3.1	69.7	-7.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	9	-116.7	-5.2	81.7	8.2	0.00	0.21
									-33.0	-0.8	77.7	8.2	0.00	
									-33.0	3.7	73.7	8.2	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	22	-111.6	-6.1	79.2	10.0	0.00	0.21
									-30.6	-0.7	75.2	10.0	0.00	
									-30.6	4.6	71.2	10.0	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	36	-100.7	-0.9	73.7	2.1	0.00	0.18
									-25.6	0.2	69.7	2.1	0.00	
									-25.6	1.4	65.7	2.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	36	-103.0	-3.8	74.9	6.7	0.00	0.19
									-26.6	-0.2	70.9	6.7	0.00	
									-26.6	3.4	66.9	6.7	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	-6	-120.0	-0.8	83.2	0.9	0.15	0.20
									-34.6	-0.3	79.2	0.9	0.15	
									-34.6	0.2	75.2	0.9	0.04	
17	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	-6	-117.7	2.1	82.1	-3.7	0.15	0.20
									-33.6	0.1	78.1	-3.7	0.15	
									-33.6	-1.9	74.1	-3.7	0.05	
18	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	22	-166.2	-1.3	122.1	2.2	0.00	0.28
									-41.2	-0.1	116.0	2.2	0.00	
									-41.2	1.2	109.9	2.2	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	15	-110.4	-0.8	78.5	1.5	0.00	0.18
									-30.1	-0.0	74.5	1.5	0.00	
									-30.1	0.8	70.5	1.5	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	15	-110.4	-0.8	78.5	1.5	0.00	0.18
									-30.1	-0.0	74.5	1.5	0.00	
									-30.1	0.8	70.5	1.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 157 (D 293)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	20	-58.5	1.4	63.4	-1.1	0.00	0.12
									0.1	0.8	54.3	-1.1	0.00	
									0.1	0.2	45.2	-1.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	8	-27.3	1.1	29.7	-0.8	0.00	0.06
									0.1	0.7	25.4	-0.8	0.00	
									0.1	0.3	21.1	-0.8	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	201	1.00	108	6	-34.1	2.0	35.8	-2.3	0.00	0.07
									-0.1	0.8	31.5	-2.3	0.00	

4	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	11	-0.1 -33.0 -0.1 -0.1	-0.5 0.2 0.0 -0.1	27.2 34.8 30.5 26.2	-2.3 -0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
5	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	12	-26.2 0.1 0.1 0.4	-0.7 -0.1 0.6 0.3	28.6 24.4 20.1 17.9	1.3 1.3 1.3 1.8	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
6	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	12	-18.9 0.4 0.4 0.4	-0.6 0.3 1.3 1.2	22.1 17.9 13.6 21.8	1.8 1.8 1.8 2.4	0.00 0.00 0.00 0.00	0.05
7	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	13	-18.6 0.4 0.4 0.4	-1.2 0.1 1.4 1.9	21.8 17.6 13.3 42.3	2.4 2.4 2.4 -2.8	0.00 0.00 0.00 0.00	0.05
8	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	7	-41.3 -0.3 -0.3 -0.3	1.9 0.4 -1.1 2.5	42.3 38.0 33.7 42.6	-2.8 -2.8 -2.8 -3.4	0.00 0.00 0.00 0.00	0.09
9	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	6	-41.7 -0.3 -0.3 -0.3	2.5 0.6 -1.2 -1.5	42.6 38.3 34.0 29.6	-3.4 -3.4 -3.4 0.8	0.00 0.00 0.00 0.00	0.09
10	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	21	-27.3 0.1 0.1 0.1	-1.5 -1.0 -0.6 -2.4	29.6 25.4 21.1 31.8	0.8 0.8 0.8 1.7	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
11	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	20	-29.6 0.0 0.0 0.0	-2.4 -1.5 -0.6 2.8	31.8 27.5 23.2 34.8	1.7 1.7 1.7 -1.9	0.00 0.00 0.00 0.05	0.07
12	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	-3	-33.0 -0.1 -0.1 -0.1	2.8 1.8 0.8 3.7	34.8 30.5 26.2 32.7	-1.9 -1.9 -1.9 -2.7	0.05 0.05 0.00 0.05	0.08
13	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	-2	-30.6 0.0 0.0 0.0	3.7 2.2 0.7 1.4	32.7 28.4 24.1 28.2	-2.7 -2.7 -2.7 -1.4	0.05 0.05 0.00 0.00	0.08
14	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	15	-25.7 0.2 0.2 0.2	1.4 0.6 -0.2 3.0	28.2 24.0 19.7 29.1	-1.4 -1.4 -1.4 -2.5	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
15	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	8	-26.7 0.2 0.2 0.2	3.0 1.6 0.3 -0.1	29.1 24.9 20.6 36.2	-2.5 -2.5 -2.5 0.4	0.00 0.00 0.00 0.00	0.07
16	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	4	-34.6 -0.1 -0.1 -0.1	-0.1 0.1 0.3 -1.7	36.2 31.9 27.6 35.3	0.4 0.4 0.4 1.5	0.00 0.00 0.00 0.00	0.07
17	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	11	-33.6 -0.1 -0.1 -0.1	-1.7 -0.9 -0.1 1.0	35.3 31.0 26.7 44.6	1.5 1.5 1.5 -0.8	0.00 0.00 0.00 0.00	0.07
18	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	14	-41.2 0.0 0.0 0.0	1.0 0.5 0.1 0.7	44.6 38.2 31.9 32.2	-0.8 -0.8 -0.8 -0.5	0.00 0.00 0.00 0.00	0.09
19	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	9	-30.1 0.0 0.0 0.0	0.7 0.4 0.1 0.7	32.2 27.9 23.7 32.2	-0.5 -0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
20	HEB 450 4 1.00	201 1.00	108	9	-30.1 0.0 0.0 0.0	0.7 0.4 0.1 0.1	32.2 27.9 23.7 23.7	-0.5 -0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00 0.00	0.06
					0.0	0.1	23.7	-0.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 158 (D 294)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	327	1.00	327		11	-0.8 7.7 -31.7	1.7 -0.3 -2.3	16.4 -9.5 -35.3	-1.2 -1.2 -1.2	0.00 0.00 0.00	0.32
2	HEA 240 4 1.00	327	1.00	327		7	-0.2 3.2 -12.9	0.3 -0.1 -0.5	6.6 -3.9 -14.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.12
3	HEA 240 4 1.00	327	1.00	327		5	-0.4 3.2 -12.6	1.0 -0.1 -1.2	6.8 -3.7 -14.3	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.13
4	HEA 240 4 1.00	327	1.00	327		2	-0.4 3.2 -12.6	1.1 -0.1 -1.3	6.8 -3.7 -14.2	-0.8 -0.8 -0.8	0.00 0.00 0.00	0.13
5	HEA 240 4 1.00	327	1.00	327		4	-0.2 3.2 -12.8	0.4 -0.1 -0.6	6.6 -3.9 -14.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.12
6	HEA 240 4 1.00	327	1.00	327		9	0.0	-0.6	6.5	0.3	0.00	0.13

								3.3	-0.1	-4.0	0.3	0.00	
								-13.1	0.3	-14.5	0.3	0.00	
7	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	8		0.0	-0.5	6.5	0.3	0.00	0.13
								3.3	-0.1	-4.0	0.3	0.00	
8	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	-0		-13.1	0.3	-14.5	0.3	0.00	
								-0.6	2.0	6.9	-1.3	0.03	0.15
								3.1	-0.1	-3.6	-1.3	0.11	
9	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	1		-12.4	-2.1	-14.1	-1.3	0.11	
								-0.6	2.0	6.9	-1.2	0.00	0.14
								3.1	-0.1	-3.6	-1.2	0.00	
10	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	8		-12.4	-2.1	-14.1	-1.2	0.00	
								-0.3	0.5	6.7	-0.4	0.00	0.13
								3.2	-0.1	-3.8	-0.4	0.00	
11	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	8		-12.8	-0.7	-14.3	-0.4	0.00	
								-0.4	0.9	6.8	-0.6	0.00	0.13
								3.2	-0.1	-3.7	-0.6	0.00	
12	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	1		-12.6	-1.1	-14.3	-0.6	0.00	
								-0.3	0.9	6.7	-0.6	0.00	0.13
								3.2	-0.1	-3.8	-0.6	0.00	
13	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	1		-12.7	-1.1	-14.3	-0.6	0.00	
								-0.2	0.5	6.7	-0.4	0.00	0.12
								3.2	-0.1	-3.9	-0.4	0.00	
14	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	7		-12.8	-0.7	-14.4	-0.4	0.00	
								-0.2	0.1	6.6	-0.1	0.00	0.12
								3.2	-0.1	-3.9	-0.1	0.00	
15	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	5		-12.9	-0.3	-14.4	-0.1	0.00	
								-0.1	0.1	6.6	-0.1	0.00	0.12
								3.2	-0.1	-3.9	-0.1	0.00	
16	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	2		-12.9	-0.3	-14.4	-0.1	0.00	
								-0.5	1.3	6.8	-0.9	0.00	0.14
								3.1	-0.1	-3.7	-0.9	0.00	
17	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	4		-12.6	-1.5	-14.2	-0.9	0.00	
								-0.5	1.3	6.8	-0.9	0.00	0.14
								3.1	-0.1	-3.7	-0.9	0.00	
18	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	8		-12.5	-1.5	-14.2	-0.9	0.00	
								-0.5	1.2	11.3	-0.8	0.00	0.22
								5.4	-0.2	-6.5	-0.8	0.00	
19	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	5		-21.9	-1.6	-24.4	-0.8	0.00	
								-0.3	0.7	6.7	-0.5	0.00	0.13
								3.2	-0.1	-3.8	-0.5	0.00	
20	HEA 240 4	1.00	327	1.00	327	5		-12.7	-0.9	-14.3	-0.5	0.00	
								-0.3	0.7	6.7	-0.5	0.00	0.13
								3.2	-0.1	-3.8	-0.5	0.00	
								-12.7	-0.9	-14.3	-0.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 159 (D 295)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			18	-32.9	-0.3	44.3	0.7	0.00	0.36
									27.2	1.2	6.6	0.7	0.00	
									-2.6	2.8	-31.2	0.7	0.00	
2	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			8	-13.1	-0.5	17.7	0.4	0.00	0.15
									10.8	0.5	2.6	0.4	0.00	
									-1.1	1.5	-12.5	0.4	0.00	
3	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			8	-13.3	0.1	17.7	0.2	0.00	0.14
									10.9	0.5	2.7	0.2	0.00	
									-1.0	0.9	-12.4	0.2	0.00	
4	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			7	-13.3	0.2	17.8	0.1	0.00	0.14
									10.9	0.5	2.7	0.1	0.00	
									-0.9	0.8	-12.4	0.1	0.00	
5	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			6	-13.2	-0.3	17.7	0.4	0.00	0.15
									10.8	0.5	2.6	0.4	0.00	
									-1.1	1.3	-12.5	0.4	0.00	
6	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			6	-13.0	-1.1	17.6	0.7	0.00	0.16
									10.8	0.5	2.5	0.7	0.00	
									-1.2	2.1	-12.6	0.7	0.00	
7	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			6	-13.0	-1.0	17.6	0.7	0.00	0.16
									10.8	0.5	2.5	0.7	0.00	
									-1.2	2.0	-12.5	0.7	0.00	
8	HEA 240 4	1.00	462	1.00	462			9	-13.5	0.8	17.8	-0.1	0.00	0.14
									10.9	0.5	2.7	-0.1	0.00	
									-0.8	0.1	-12.4	-0.1	0.00	

9	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	9	-13.4	0.8	17.8	-0.1	0.00	0.14
					10.9	0.5	2.7	-0.1	0.00	
					-0.8	0.2	-12.4	-0.1	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	10	-13.1	-0.3	17.7	0.4	0.00	0.15
					10.9	0.5	2.6	0.4	0.00	
					-1.1	1.3	-12.5	0.4	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	11	-13.2	-0.1	17.7	0.2	0.00	0.14
					10.9	0.5	2.6	0.2	0.00	
					-1.0	1.0	-12.5	0.2	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	5	-13.3	0.1	17.8	0.2	0.00	0.14
					10.8	0.5	2.7	0.2	0.00	
					-1.0	0.9	-12.4	0.2	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	4	-13.3	-0.2	17.7	0.3	0.00	0.15
					10.8	0.5	2.6	0.3	0.00	
					-1.0	1.2	-12.4	0.3	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	6	-13.1	-0.6	17.7	0.5	0.00	0.15
					10.9	0.5	2.6	0.5	0.00	
					-1.1	1.6	-12.5	0.5	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	4	-13.1	-0.6	17.7	0.5	0.00	0.15
					10.9	0.5	2.6	0.5	0.00	
					-1.1	1.6	-12.5	0.5	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	8	-13.4	0.4	17.8	0.1	0.00	0.14
					10.9	0.5	2.7	0.1	0.00	
					-0.9	0.6	-12.4	0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	10	-13.3	0.3	17.8	0.1	0.00	0.14
					10.9	0.5	2.7	0.1	0.00	
					-1.0	0.6	-12.4	0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	12	-22.8	-0.2	30.6	0.5	0.00	0.25
					18.8	0.9	4.5	0.5	0.00	
					-1.8	1.9	-21.5	0.5	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	7	-13.2	-0.1	17.7	0.3	0.00	0.15
					10.9	0.5	2.6	0.3	0.00	
					-1.0	1.1	-12.5	0.3	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	7	-13.2	-0.1	17.7	0.3	0.00	0.15
					10.9	0.5	2.6	0.3	0.00	
					-1.0	1.1	-12.5	0.3	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 160 (D 296)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-5	-1.4	2.1	16.6	-1.3	0.04	0.27
							8.0	-0.1	-7.5	-1.3	0.20	
							-26.0	-2.3	-31.7	-1.3	0.20	
2	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-2	-0.8	1.1	7.1	-0.7	0.02	0.12
							3.2	-0.0	-3.1	-0.7	0.09	
							-10.9	-1.2	-13.2	-0.7	0.09	
3	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-3	-0.5	0.8	6.9	-0.5	0.02	0.11
							3.4	-0.0	-3.2	-0.5	0.08	
							-11.0	-0.9	-13.4	-0.5	0.08	
4	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-2	-0.3	0.7	6.9	-0.4	0.01	0.11
							3.5	-0.0	-3.3	-0.4	0.08	
							-11.0	-0.7	-13.4	-0.4	0.08	
5	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-1	-0.7	1.0	7.0	-0.6	0.02	0.12
							3.3	-0.0	-3.1	-0.6	0.08	
							-10.9	-1.0	-13.3	-0.6	0.08	
6	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-1	-1.2	1.4	7.2	-0.9	0.03	0.12
							3.0	-0.1	-2.9	-0.9	0.09	
							-10.8	-1.5	-13.1	-0.9	0.09	
7	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-1	-1.1	1.3	7.2	-0.9	0.03	0.12
							3.1	-0.0	-3.0	-0.9	0.09	
							-10.8	-1.4	-13.1	-0.9	0.09	
8	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-3	0.0	0.4	6.7	-0.2	0.01	0.11
							3.7	-0.0	-3.4	-0.2	0.08	
							-11.1	-0.4	-13.6	-0.2	0.08	
9	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-3	-0.0	0.4	6.8	-0.3	0.01	0.11
							3.7	-0.0	-3.4	-0.3	0.08	
							-11.1	-0.4	-13.6	-0.3	0.08	
10	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-3	-0.7	1.0	7.0	-0.7	0.02	0.12
							3.2	-0.1	-3.2	-0.7	0.09	
							-11.1	-1.1	-13.3	-0.7	0.09	
11	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327			-4	-0.5	0.9	6.9	-0.6	0.02	0.12
							3.3	-0.1	-3.3	-0.6	0.09	

12	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-11.2 -0.4 3.5 -10.9	-1.0 0.7 -0.0 -0.8	-13.4 7.0 -3.2 -13.4	-0.6 -0.5 -0.5 -0.5	0.09 0.01 0.08 0.08	0.11
13	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	-0.6 3.4 -10.7	0.9 -0.0 -0.9	7.1 -3.1 -13.2	-0.6 -0.6 -0.6	0.02 0.08 0.08	0.11
14	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-1.0 3.2 -10.7	1.2 -0.0 -1.3	7.2 -3.0 -13.1	-0.7 -0.7 -0.7	0.02 0.08 0.08	0.12
15	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	-0.9 3.3 -10.6	1.1 -0.0 -1.2	7.2 -3.0 -13.1	-0.7 -0.7 -0.7	0.02 0.08 0.08	0.12
16	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-3	-0.2 3.5 -11.2	0.6 -0.0 -0.6	6.8 -3.4 -13.5	-0.4 -0.4 -0.4	0.01 0.08 0.08	0.11
17	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-4	-0.2 3.5 -11.3	0.6 -0.0 -0.7	6.8 -3.4 -13.6	-0.4 -0.4 -0.4	0.01 0.08 0.08	0.11
18	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-3	-0.9 5.5 -18.0	1.5 -0.1 -1.6	11.5 -5.2 -22.0	-0.9 -0.9 -0.9	0.03 0.14 0.14	0.19
19	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.6 3.4 -11.0	0.9 -0.0 -0.9	7.0 -3.2 -13.3	-0.6 -0.6 -0.6	0.02 0.08 0.08	0.11
20	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.6 3.4 -11.0	0.9 -0.0 -0.9	7.0 -3.2 -13.3	-0.6 -0.6 -0.6	0.02 0.08 0.08	0.11

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 161 (D 297)

ΣΦ	ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΑΙ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-7	-27.5 19.9 -12.3	0.3 0.7 1.2	37.4 3.3 -30.8	0.2 0.2 0.2	0.18 0.20 0.10	0.28
2	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-4	-11.9 8.6 -4.5	0.2 0.3 0.4	15.9 1.6 -12.8	0.0 0.0 0.0	0.08 0.08 0.04	0.12
3	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.5 8.3 -5.4	0.0 0.3 0.5	15.7 1.3 -13.0	0.1 0.1 0.1	0.08 0.08 0.04	0.12
4	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-2	-11.3 8.1 -5.8	0.0 0.3 0.6	15.6 1.2 -13.2	0.1 0.1 0.1	0.07 0.08 0.05	0.12
5	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.7 8.4 -5.0	0.2 0.3 0.5	15.8 1.5 -12.9	0.1 0.1 0.1	0.08 0.08 0.04	0.12
6	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-4	-12.2 8.9 -3.7	0.4 0.3 0.3	16.2 1.8 -12.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.09 0.09 0.03	0.12
7	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-4	-12.1 8.9 -3.8	0.4 0.3 0.3	16.2 1.8 -12.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.08 0.08 0.03	0.12
8	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-1	-11.0 7.9 -6.6	-0.2 0.3 0.7	15.3 0.9 -13.4	0.2 0.2 0.2	0.07 0.08 0.05	0.12
9	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-1	-11.0 7.9 -6.5	-0.1 0.3 0.7	15.3 1.0 -13.4	0.2 0.2 0.2	0.07 0.08 0.05	0.12
10	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-4	-11.9 8.7 -4.4	0.1 0.3 0.5	16.0 1.6 -12.7	0.1 0.1 0.1	0.08 0.09 0.04	0.12
11	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-4	-11.8 8.7 -4.5	-0.0 0.3 0.6	15.9 1.6 -12.8	0.1 0.1 0.1	0.08 0.09 0.04	0.12
12	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-1	-11.3 8.1 -6.0	0.1 0.3 0.5	15.5 1.2 -13.2	0.1 0.1 0.1	0.07 0.08 0.05	0.12
13	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-2	-11.4 8.1 -5.9	0.2 0.3 0.3	15.6 1.2 -13.2	0.0 0.0 0.0	0.08 0.08 0.04	0.11
14	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.8	0.3	15.9	-0.0	0.08	0.12

									8.5	0.3	1.5	-0.0	0.08	
									-4.7	0.3	-12.8	-0.0	0.04	
15	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.7	0.3	15.8	-0.0	0.08	0.12
									8.3	0.3	1.4	-0.0	0.08	
									-5.2	0.2	-13.0	-0.0	0.04	
16	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-2	-11.3	-0.1	15.6	0.2	0.07	0.12
									8.2	0.3	1.2	0.2	0.08	
									-5.6	0.7	-13.1	0.2	0.05	
17	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.5	-0.1	15.7	0.2	0.08	0.12
									8.4	0.3	1.4	0.2	0.09	
									-5.2	0.8	-13.0	0.2	0.05	
18	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-5	-19.1	0.2	25.9	0.1	0.13	0.19
									13.8	0.5	2.3	0.1	0.14	
									-8.5	0.8	-21.4	0.1	0.07	
19	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.6	0.1	15.8	0.1	0.08	0.12
									8.4	0.3	1.4	0.1	0.08	
									-5.2	0.5	-13.0	0.1	0.04	
20	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	-3	-11.6	0.1	15.8	0.1	0.08	0.12
									8.4	0.3	1.4	0.1	0.08	
									-5.2	0.5	-13.0	0.1	0.04	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 162 (D 298)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-14.3	2.1	26.9	-1.2	0.00	0.06
									8.5	0.1	0.2	-1.2	0.00	
									-13.7	-1.9	-26.6	-1.2	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-2.8	0.8	9.9	-0.4	0.00	0.04
									4.2	0.0	-2.1	-0.4	0.00	
									-9.7	-0.7	-14.1	-0.4	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-8.9	1.5	13.5	-0.8	0.00	0.04
									3.9	0.1	1.5	-0.8	0.00	
									-3.9	-1.3	-10.5	-0.8	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	0	-10.1	0.9	14.2	-0.5	0.00	0.04
									4.1	0.0	2.2	-0.5	0.00	
									-2.6	-0.8	-9.8	-0.5	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-4.0	0.2	10.7	-0.1	0.00	0.03
									4.0	0.0	-1.3	-0.1	0.00	
									-8.5	-0.2	-13.3	-0.1	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	4.0	-0.3	6.0	0.2	0.00	0.05
									6.5	-0.0	-6.0	0.2	0.00	
									-16.1	0.3	-18.0	0.2	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	3.6	-0.5	6.3	0.3	0.00	0.05
									6.3	-0.0	-5.7	0.3	0.00	
									-15.8	0.4	-17.7	0.3	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	-0	-16.8	2.0	18.1	-1.1	0.04	0.06
									6.2	0.1	6.1	-1.1	0.04	
									3.8	-1.8	-5.9	-1.1	0.01	
9	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	-0	-16.5	2.1	17.9	-1.2	0.04	0.06
									6.0	0.1	5.9	-1.2	0.04	
									3.4	-1.9	-6.1	-1.2	0.01	
10	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-4.3	0.9	10.9	-0.5	0.00	0.03
									4.0	0.1	-1.1	-0.5	0.00	
									-8.1	-0.8	-13.1	-0.5	0.00	
11	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	-0	-7.5	1.0	12.8	-0.6	0.02	0.03
									4.0	0.1	0.8	-0.6	0.02	
									-4.8	-0.9	-11.2	-0.6	0.01	
12	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-8.6	0.7	13.3	-0.4	0.00	0.03
									3.8	0.0	1.3	-0.4	0.00	
									-4.3	-0.7	-10.7	-0.4	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-5.4	0.6	11.4	-0.4	0.00	0.03
									3.7	-0.0	-0.6	-0.4	0.00	
									-7.5	-0.6	-12.6	-0.4	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	-0.9	0.7	8.8	-0.4	0.00	0.04
									4.5	0.0	-3.2	-0.4	0.00	
									-11.6	-0.7	-15.2	-0.4	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	-1.3	0.6	9.0	-0.4	0.00	0.04
									4.4	0.0	-3.0	-0.4	0.00	
									-11.4	-0.6	-15.0	-0.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	-1	-12.0	0.9	15.3	-0.5	0.03	0.04
									4.6	0.1	3.3	-0.5	0.03	
									-0.7	-0.8	-8.7	-0.5	0.01	

17	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	-1	-11.6 4.6 -0.9	1.0 0.1 -0.9	15.2 3.2 -8.8	-0.6 -0.6 -0.6	0.03 0.03 0.01	0.04
18	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-9.9 5.9 -9.6	1.4 0.1 -1.3	18.7 0.1 -18.5	-0.8 -0.8 -0.8	0.00 0.00 0.00	0.04
19	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-6.4 3.8 -6.2	0.8 0.0 -0.8	12.1 0.1 -11.9	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.03
20	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-6.4 3.8 -6.2	0.8 0.0 -0.8	12.1 0.1 -11.9	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.03

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 163 (D 299)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	4	-26.8 15.2 -28.6	-2.0 1.7 5.5	36.7 -0.4 -37.5	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.12
2	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	0	-9.1 6.9 -15.6	-1.3 0.9 3.0	15.1 -1.4 -17.9	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.06
3	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	4	-13.6 6.8 -11.0	-0.7 0.7 2.2	17.1 0.6 -16.0	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.05
4	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	4	-14.9 6.8 -9.8	-0.4 0.6 1.6	17.6 1.1 -15.4	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.05
5	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-0	-10.4 6.8 -14.4	-1.0 0.7 2.5	15.7 -0.8 -17.4	0.8 0.8 0.8	0.02 0.04 0.04	0.06
6	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-4	-4.4 7.5 -20.5	-1.9 1.0 3.9	13.1 -3.5 -20.0	1.3 1.3 1.3	0.02 0.05 0.05	0.08
7	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-4	-4.8 7.4 -20.1	-1.8 0.9 3.7	13.2 -3.3 -19.9	1.2 1.2 1.2	0.02 0.05 0.05	0.07
8	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	8	-19.7 7.5 -4.9	0.2 0.5 0.8	19.7 3.2 -13.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.06
9	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	8	-19.3 7.5 -5.3	0.1 0.5 1.0	19.6 3.0 -13.5	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.06
10	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	1	-10.5 6.8 -14.2	-1.4 1.0 3.4	15.7 -0.8 -17.3	1.1 1.1 1.1	0.00 0.00 0.00	0.06
11	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	2	-13.0 6.8 -11.6	-1.4 1.1 3.5	16.9 0.3 -16.2	1.1 1.1 1.1	0.00 0.00 0.00	0.06
12	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	3	-13.6 6.7 -11.2	-0.3 0.5 1.2	17.1 0.5 -16.0	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.05
13	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	2	-11.0 6.7 -13.8	-0.3 0.4 1.1	15.9 -0.6 -17.1	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.05
14	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-1	-7.7 7.0 -17.1	-1.1 0.7 2.5	14.5 -2.0 -18.6	0.8 0.8 0.8	0.02 0.04 0.04	0.06
15	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-0	-7.8 7.0 -17.0	-0.7 0.5 1.8	14.6 -2.0 -18.5	0.6 0.6 0.6	0.02 0.04 0.04	0.06
16	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	5	-16.4 7.0 -8.3	-0.7 0.7 2.1	18.3 1.8 -14.8	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.06
17	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	4	-16.2 7.0 -8.4	-1.0 0.9 2.8	18.2 1.7 -14.8	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.06
18	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	3	-18.7 10.6 -19.9	-1.4 1.2 3.8	25.6 -0.3 -26.1	1.1 1.1 1.1	0.00 0.00 0.00	0.08
19	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	2	-12.0 6.7 -12.7	-0.9 0.7 2.3	16.4 -0.1 -16.7	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.05

20	HEB 360 4 1.00	462 1.00	462	2	-12.0	-0.9	16.4	0.7	0.00	0.05
					6.7	0.7	-0.1	0.7	0.00	
					-12.7	2.3	-16.7	0.7	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 164 (D 300)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.6	1.1	15.8	-0.8	0.02	0.28			
					7.7	-0.1	-8.7	-0.8	0.20				
					-29.1	-1.4	-33.2	-0.8	0.20				
2	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.2	0.4	6.6	-0.3	0.00	0.11			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.3	0.00				
					-12.0	-0.5	-13.9	-0.3	0.00				
3	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.3	0.5	6.7	-0.3	0.00	0.12			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.3	0.00				
					-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.00				
4	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-3	-0.3	0.5	6.7	-0.4	0.01	0.12			
					3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.09				
					-12.0	-0.7	-13.8	-0.4	0.09				
5	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.3	0.4	6.6	-0.3	0.01	0.12			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.3	0.08				
					-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.08				
6	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.1	0.3	6.6	-0.2	0.00	0.11			
					3.3	-0.1	-3.7	-0.2	0.00				
					-12.1	-0.4	-13.9	-0.2	0.00				
7	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	-0.2	0.3	6.6	-0.2	0.01	0.11			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.2	0.08				
					-12.1	-0.4	-13.9	-0.2	0.08				
8	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.4	0.7	6.7	-0.4	0.01	0.12			
					3.2	-0.1	-3.5	-0.4	0.09				
					-11.9	-0.8	-13.8	-0.4	0.09				
9	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-0.4	0.6	6.7	-0.4	0.01	0.12			
					3.2	-0.1	-3.5	-0.4	0.09				
					-11.9	-0.7	-13.8	-0.4	0.09				
10	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.2	0.5	6.6	-0.3	0.00	0.12			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.3	0.00				
					-12.0	-0.6	-13.9	-0.3	0.00				
11	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.3	0.6	6.6	-0.4	0.00	0.12			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.4	0.00				
					-12.0	-0.7	-13.8	-0.4	0.00				
12	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-3	-0.3	0.5	6.7	-0.3	0.01	0.12			
					3.2	-0.1	-3.6	-0.3	0.09				
					-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.09				
13	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.3	0.4	6.7	-0.3	0.01	0.11			
					3.2	-0.0	-3.6	-0.3	0.08				
					-12.0	-0.5	-13.8	-0.3	0.08				
14	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	-0.2	0.3	6.6	-0.2	0.00	0.11			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.2	0.00				
					-12.1	-0.4	-13.9	-0.2	0.00				
15	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	-0.2	0.3	6.6	-0.2	0.01	0.11			
					3.3	-0.0	-3.6	-0.2	0.08				
					-12.0	-0.4	-13.9	-0.2	0.08				
16	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	-0.4	0.6	6.7	-0.4	0.01	0.12			
					3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.09				
					-12.0	-0.7	-13.8	-0.4	0.09				
17	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-0.3	0.7	6.7	-0.4	0.01	0.12			
					3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.09				
					-12.0	-0.8	-13.8	-0.4	0.09				
18	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-0.4	0.8	11.0	-0.5	0.01	0.19			
					5.4	-0.1	-6.0	-0.5	0.14				
					-20.1	-1.0	-23.0	-0.5	0.14				
19	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-0.3	0.5	6.7	-0.3	0.01	0.12			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.3	0.08				
					-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.08				
20	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	-0.3	0.5	6.7	-0.3	0.01	0.12			
					3.3	-0.1	-3.6	-0.3	0.08				
					-12.0	-0.6	-13.8	-0.3	0.08				

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 165 (D 301)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	11	-30.2	-0.4	41.4	0.6	0.00	0.33			
					25.4	1.0	5.8	0.6	0.00				

2	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	5	-3.6 -12.4 10.4 -1.5	2.4 -0.3 0.4 1.1	-29.9 17.0 2.4 -12.3	0.6 0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.5 10.4 -1.4	-0.2 0.4 1.0	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
4	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.5 10.5	-0.0 0.4	17.1 2.4	0.2 0.2	0.00 0.00	0.13
5	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	5	-1.4 -12.4 10.4 -1.5	0.9 -0.2 0.4 1.0	-12.3 17.0 2.4 -12.3	0.2 0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	6	-12.3 10.4 -1.6	-0.4 0.4 1.2	17.0 2.3 -12.4	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	5	-12.3 10.4 -1.6	-0.4 0.4 1.2	17.0 2.3 -12.4	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	3	-12.6 10.5 -1.3	0.1 0.4 0.7	17.1 2.4 -12.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
9	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	3	-12.6 10.5 -1.3	0.0 0.4 0.8	17.1 2.4 -12.2	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
10	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	6	-12.4 10.4 -1.5	-0.2 0.4 1.1	17.0 2.4 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
11	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	6	-12.5 10.5 -1.4	-0.2 0.4 1.0	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
12	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	3	-12.5 10.4 -1.5	-0.1 0.4 0.9	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
13	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	3	-12.4 10.4 -1.5	-0.2 0.4 1.0	17.0 2.4 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.13
14	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.4 10.4 -1.6	-0.3 0.4 1.1	17.0 2.3 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
15	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.4 10.4 -1.6	-0.3 0.4 1.1	17.0 2.3 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.14
16	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.5 10.5 -1.4	-0.0 0.4 0.8	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
17	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	5	-12.5 10.5 -1.4	-0.0 0.4 0.9	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
18	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	8	-20.9 17.6 -2.5	-0.3 0.7 1.7	-28.7 4.0 -20.7	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.23
19	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.5 10.4 -1.5	-0.2 0.4 1.0	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA 240 4 1.00 462 1.00 462	4	-12.5 10.4 -1.5	-0.2 0.4 1.0	17.1 2.4 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 166 (D 302)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00 327 1.00 327					0	-0.4 7.7 -29.8	1.0 -0.2 -1.3	15.5 -9.0 -33.5	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.28
2	HEA 240 4 1.00 327 1.00 327					1	-0.2 3.2 -12.2	0.5 -0.1 -0.6	6.6 -3.7 -13.9	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.12
3	HEA 240 4 1.00 327 1.00 327					1	-0.1 3.3 -12.3	0.4 -0.1 -0.5	6.5 -3.7 -14.0	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.12
4	HEA 240 4 1.00 327 1.00 327					-1	-0.1	0.3	6.5	-0.2	0.01	0.12

5	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	3.2	-0.1	-3.8	-0.2	0.08	0.12
					-12.4	-0.4	-14.0	-0.2	0.08	
					-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.01	
6	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.08	0.12
					-12.3	-0.5	-14.0	-0.3	0.08	
					-0.3	0.6	6.6	-0.4	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	0	3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.00	0.12
					-12.1	-0.7	-13.9	-0.4	0.00	
					-0.3	0.5	6.6	-0.4	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.00	0.12
					-12.2	-0.7	-13.9	-0.4	0.00	
					-0.0	0.3	6.4	-0.2	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	3.3	-0.1	-3.8	-0.2	0.08	0.12
					-12.5	-0.4	-14.0	-0.2	0.08	
					-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	2	3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.00	0.12
					-12.3	-0.6	-13.9	-0.3	0.00	
					-0.1	0.4	6.5	-0.3	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	2	3.3	-0.1	-3.8	-0.3	0.00	0.12
					-12.4	-0.5	-14.0	-0.3	0.00	
					-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.01	
12	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.09	0.12
					-12.4	-0.5	-14.0	-0.3	0.09	
					-0.3	0.4	6.6	-0.3	0.01	
13	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-2	3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.09	0.12
					-12.3	-0.6	-13.9	-0.3	0.09	
					-0.3	0.5	6.6	-0.4	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	0	3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.00	0.12
					-12.2	-0.7	-13.9	-0.4	0.00	
					-0.4	0.5	6.6	-0.4	0.01	
15	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-1	3.2	-0.1	-3.6	-0.4	0.09	0.12
					-12.2	-0.7	-13.9	-0.4	0.09	
					-0.0	0.3	6.4	-0.2	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	3.3	-0.1	-3.8	-0.2	0.08	0.12
					-12.5	-0.4	-14.1	-0.2	0.08	
					0.0	0.3	6.4	-0.2	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	1	3.3	-0.1	-3.8	-0.2	0.00	0.12
					-12.5	-0.4	-14.1	-0.2	0.00	
					-0.3	0.7	10.8	-0.5	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	0	5.3	-0.1	-6.2	-0.5	0.00	0.19
					-20.6	-0.9	-23.2	-0.5	0.00	
					-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.01	
19	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.08	0.12
					-12.3	-0.5	-14.0	-0.3	0.08	
					-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.01	
20	HEA 240 4 1.00	327 1.00	327	-0	3.2	-0.1	-3.7	-0.3	0.08	0.12
					-12.3	-0.5	-14.0	-0.3	0.08	
					-0.2	0.4	6.5	-0.3	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 167 (D 303)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-11	-30.5	-0.3	41.9	0.5	0.21	0.33	
					26.3	0.9	6.2	0.5	0.23		
					-1.8	2.0	-29.5	0.5	0.05		
2	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-3	-12.6	-0.1	17.3	0.2	0.08	0.13	
					10.8	0.4	2.6	0.2	0.09		
					-0.7	0.8	-12.1	0.2	0.02		
3	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-12.6	-0.1	17.2	0.2	0.08	0.13	
					10.8	0.4	2.6	0.2	0.09		
					-0.7	0.8	-12.1	0.2	0.02		
4	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-6	-12.5	-0.1	17.2	0.2	0.09	0.13	
					10.8	0.4	2.5	0.2	0.10		
					-0.8	0.8	-12.1	0.2	0.02		
5	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.6	-0.1	17.2	0.2	0.09	0.13	
					10.8	0.4	2.6	0.2	0.10		
					-0.8	0.8	-12.1	0.2	0.02		
6	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-3	-12.6	-0.1	17.3	0.2	0.08	0.13	
					10.9	0.4	2.6	0.2	0.09		
					-0.6	0.8	-12.1	0.2	0.02		

7	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-12.6 10.9 -0.6	-0.1 0.4 0.8	17.3 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.08 0.09 0.02	0.13
8	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-6	-12.5 10.8 -0.9	-0.1 0.4 0.8	17.2 2.5 -12.2	0.2 0.2 0.2	0.09 0.10 0.02	0.13
9	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.5 10.8 -0.9	-0.1 0.4 0.8	17.2 2.5 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.09 0.09 0.02	0.13
10	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-3	-12.6 10.8 -0.7	-0.1 0.4 0.9	17.2 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.08 0.09 0.02	0.13
11	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-12.5 10.8 -0.8	-0.2 0.4 0.9	17.2 2.5 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.08 0.09 0.02	0.13
12	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-6	-12.6 10.8 -0.8	-0.1 0.4 0.8	17.2 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.09 0.10 0.02	0.13
13	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-6	-12.6 10.8 -0.7	-0.0 0.4 0.8	17.3 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.09 0.10 0.02	0.13
14	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-12.7 10.9 -0.6	-0.0 0.4 0.8	17.3 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.08 0.09 0.02	0.13
15	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-4	-12.7 10.8 -0.6	-0.0 0.4 0.7	17.3 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.08 0.09 0.02	0.13
16	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.5 10.8 -0.9	-0.2 0.4 0.9	17.2 2.5 -12.2	0.2 0.2 0.2	0.09 0.10 0.02	0.13
17	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.5 10.8 -0.9	-0.2 0.4 0.9	17.2 2.5 -12.2	0.2 0.2 0.2	0.09 0.10 0.02	0.13
18	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-8	-21.1 18.2 -1.2	-0.2 0.6 1.4	29.0 4.3 -20.4	0.3 0.3 0.3	0.14 0.16 0.03	0.23
19	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.6 10.8 -0.7	-0.1 0.4 0.8	17.2 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.09 0.09 0.02	0.13
20	HEA 240 4 1.00	462 1.00	462	-5	-12.6 10.8 -0.7	-0.1 0.4 0.8	17.2 2.6 -12.1	0.2 0.2 0.2	0.09 0.09 0.02	0.13

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 168 (D 304)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	14	-0.0	1.2	-57.7	-5.5	0.00	0.20
									-0.0	-1.5	-65.4	-5.5	0.00	
									-63.2	-4.2	-73.1	-5.5	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	72	-0.1	2.9	-26.0	-19.4	0.00	0.19
									-0.1	-6.4	-29.4	-19.4	0.00	
									-28.5	-15.8	-32.9	-19.4	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	104	0.0	1.3	-31.7	-18.3	0.00	0.22
									0.0	-7.5	-35.2	-18.3	0.00	
									-34.0	-16.3	-38.6	-18.3	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-60	0.1	-1.8	-30.6	14.2	0.02	0.18
									0.1	5.0	-34.1	14.2	0.13	
									-32.9	11.9	-37.5	14.2	0.13	
5	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-91	-0.0	-0.2	-24.9	13.1	0.02	0.17
									-0.0	6.1	-28.3	13.1	0.13	
									-27.4	12.4	-31.7	13.1	0.13	
6	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-22	-0.2	3.6	-18.9	-9.3	0.02	0.10
									-0.2	-0.9	-22.3	-9.3	0.07	
									-21.7	-5.4	-25.7	-9.3	0.07	
7	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-71	-0.2	2.7	-18.5	0.4	0.03	0.09
									-0.2	2.9	-22.0	0.4	0.07	
									-21.4	3.1	-25.4	0.4	0.07	
8	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	35	0.2	-2.5	-37.8	4.1	0.00	0.13
									0.2	-0.5	-41.2	4.1	0.00	
									-39.6	1.5	-44.6	4.1	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	84	0.1	-1.6	-38.1	-5.6	0.00	0.17
									0.1	-4.3	-41.5	-5.6	0.00	

10	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	21	-40.0	-7.0	-45.0	-5.6	0.00	
									-0.1	2.3	-27.6	-17.2	0.00	0.17
									-0.1	-6.0	-31.0	-17.2	0.00	
									-30.1	-14.3	-34.5	-17.2	0.00	
11	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	8	-0.1	2.9	-30.7	-13.1	0.00	0.15
									-0.1	-3.5	-34.1	-13.1	0.00	
									-33.1	-9.8	-37.6	-13.1	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-8	0.1	-1.2	-29.0	12.0	0.01	0.15
									0.1	4.6	-32.5	12.0	0.10	
									-31.3	10.4	-35.9	12.0	0.10	
13	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	5	0.0	-1.7	-25.9	7.9	0.00	0.11
									0.0	2.1	-29.3	7.9	0.00	
									-28.3	5.9	-32.8	7.9	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	30	-0.1	0.3	-23.4	-13.2	0.00	0.15
									-0.1	-6.1	-26.8	-13.2	0.00	
									-26.0	-12.4	-30.2	-13.2	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	25	-0.0	-0.9	-22.9	-5.6	0.00	0.11
									-0.0	-3.6	-26.3	-5.6	0.00	
									-25.4	-6.4	-29.7	-5.6	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-17	0.0	0.8	-33.3	8.0	0.01	0.15
									0.0	4.7	-36.7	8.0	0.10	
									-35.4	8.5	-40.1	8.0	0.10	
17	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	-12	-0.0	2.0	-33.8	0.4	0.01	0.12
									-0.0	2.2	-37.2	0.4	0.08	
									-35.9	2.5	-40.6	0.4	0.08	
18	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	10	-0.0	0.8	-40.5	-3.9	0.00	0.14
									-0.0	-1.1	-45.8	-3.9	0.00	
									-44.3	-2.9	-51.2	-3.9	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	6	-0.0	0.6	-28.3	-2.6	0.00	0.10
									-0.0	-0.7	-31.7	-2.6	0.00	
									-30.7	-2.0	-35.2	-2.6	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	231	1.00	97	6	-0.0	0.6	-28.3	-2.6	0.00	0.10
									-0.0	-0.7	-31.7	-2.6	0.00	
									-30.7	-2.0	-35.2	-2.6	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 169 (D 305)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-421	-63.2	-3.6	-6.8	5.3	0.24	0.31
									-63.2	-0.1	-17.4	5.3	0.28	
									-86.7	3.5	-28.1	5.3	0.28	
2	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-156	-28.4	-17.5	-13.9	28.6	0.17	0.29
									-28.4	1.8	-18.7	28.6	0.23	
									-53.7	21.0	-23.5	28.6	0.23	
3	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-137	-33.9	-18.1	-14.4	31.1	0.17	0.32
									-33.9	2.9	-19.2	31.1	0.25	
									-59.8	23.8	-24.0	31.1	0.25	
4	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-226	-32.9	14.1	11.9	-23.7	0.18	0.25
									-23.4	-1.9	7.1	-23.7	0.19	
									-23.4	-17.8	2.3	-23.7	0.18	
5	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-246	-27.5	14.7	12.3	-26.3	0.18	0.26
									-17.3	-3.0	7.5	-26.3	0.20	
									-17.3	-20.6	2.7	-26.3	0.18	
6	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-210	-21.7	-5.5	-4.2	6.4	0.12	0.16
									-21.7	-1.2	-9.0	6.4	0.14	
									-33.9	3.2	-13.8	6.4	0.13	
7	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-237	-21.4	4.2	3.7	-10.0	0.12	0.17
									-20.5	-2.6	-1.1	-10.0	0.14	
									-23.0	-9.3	-5.9	-10.0	0.14	
8	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-172	-39.6	2.1	2.1	-1.5	0.12	0.14
									-39.3	1.1	-2.7	-1.5	0.13	
									-43.2	0.1	-7.5	-1.5	0.12	
9	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-146	-39.9	-7.5	-5.8	14.9	0.14	0.23
									-39.9	2.5	-10.6	14.9	0.19	
									-54.1	12.6	-15.3	14.9	0.19	
10	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-146	-30.0	-15.6	-11.8	26.3	0.16	0.28
									-30.0	2.0	-16.6	26.3	0.22	
									-52.3	19.7	-21.4	26.3	0.22	
11	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-160	-33.0	-9.9	-7.0	17.3	0.14	0.23
									-33.0	1.7	-11.8	17.3	0.19	
									-49.0	13.4	-16.6	17.3	0.19	
12	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-236	-31.4	12.3	9.7	-21.4	0.17	0.24

									-24.8	-2.1	4.9	-21.4	0.19	
									-24.8	-16.5	0.1	-21.4	0.18	
13	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-222	-28.3	6.5	5.0	-12.4	0.14	0.18
									-26.6	-1.8	0.2	-12.4	0.15	
									-28.1	-10.2	-4.6	-12.4	0.15	
14	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-157	-25.9	-14.6	-11.5	23.2	0.15	0.25
									-25.9	1.0	-16.3	23.2	0.20	
									-47.8	16.7	-21.1	23.2	0.20	
15	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-180	-25.4	-7.9	-6.5	11.6	0.13	0.18
									-25.4	-0.1	-11.2	11.6	0.15	
									-40.5	7.7	-16.0	11.6	0.15	
16	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-226	-35.5	11.2	9.4	-18.3	0.17	0.22
									-29.3	-1.1	4.6	-18.3	0.18	
									-29.3	-13.4	-0.2	-18.3	0.17	
17	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-203	-36.0	4.6	4.4	-6.7	0.14	0.16
									-34.7	0.0	-0.4	-6.7	0.14	
									-36.6	-4.5	-5.2	-6.7	0.14	
18	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-294	-44.3	-2.5	-4.5	3.7	0.16	0.21
									-44.3	-0.0	-11.9	3.7	0.19	
									-60.4	2.4	-19.4	3.7	0.19	
19	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-191	-30.7	-1.7	-1.0	2.4	0.11	0.14
									-30.7	-0.0	-5.8	2.4	0.12	
									-38.5	1.6	-10.6	2.4	0.12	
20	HEB	360	4	1.00	231	1.00	135	-191	-30.7	-1.7	-1.0	2.4	0.11	0.14
									-30.7	-0.0	-5.8	2.4	0.12	
									-38.5	1.6	-10.6	2.4	0.12	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 170 (D 306)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	35	-182.8	2.9	146.4	-5.3	0.00	0.33
									-42.7	0.2	138.1	-5.3	0.00	
									-42.7	-2.4	129.9	-5.3	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	9	-80.3	4.1	63.0	-6.6	0.00	0.16
									-20.3	0.7	59.2	-6.6	0.00	
									-20.3	-2.6	55.4	-6.6	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	40	-80.5	3.4	63.0	-5.3	0.00	0.16
									-20.4	0.8	59.2	-5.3	0.00	
									-20.4	-1.9	55.5	-5.3	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	23	-86.1	-1.3	66.1	1.6	0.00	0.15
									-22.9	-0.5	62.3	1.6	0.00	
									-22.9	0.3	58.5	1.6	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	-8	-85.9	-0.6	66.0	0.2	0.11	0.15
									-22.8	-0.5	62.2	0.2	0.11	
									-22.8	-0.4	58.5	0.2	0.03	
6	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	-33	-82.0	3.3	63.9	-5.9	0.12	0.16
									-21.0	0.3	60.2	-5.9	0.12	
									-21.0	-2.7	56.4	-5.9	0.04	
7	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	-38	-83.7	1.8	64.9	-3.8	0.11	0.15
									-21.7	-0.1	61.1	-3.8	0.11	
									-21.7	-2.0	57.3	-3.8	0.04	
8	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	65	-84.4	-0.5	65.1	0.8	0.00	0.15
									-22.2	-0.1	61.3	0.8	0.00	
									-22.2	0.4	57.5	0.8	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	70	-82.7	0.9	64.2	-1.2	0.00	0.15
									-21.4	0.3	60.4	-1.2	0.00	
									-21.4	-0.3	56.6	-1.2	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	30	-82.0	4.8	63.9	-7.6	0.00	0.17
									-21.0	1.0	60.1	-7.6	0.00	
									-21.0	-2.9	56.4	-7.6	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	42	-88.7	4.3	67.5	-6.6	0.00	0.17
									-24.0	1.0	63.8	-6.6	0.00	
									-24.0	-2.4	60.0	-6.6	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	2	-84.3	-2.1	65.1	2.6	0.00	0.15
									-22.1	-0.7	61.3	2.6	0.00	
									-22.1	0.6	57.6	2.6	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	-10	-77.7	-1.5	61.5	1.6	0.10	0.14
									-19.1	-0.7	57.7	1.6	0.10	
									-19.1	0.1	54.0	1.6	0.02	
14	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	2	-72.7	3.3	58.8	-5.6	0.00	0.14
									-16.9	0.4	55.1	-5.6	0.00	
									-16.9	-2.4	51.3	-5.6	0.00	

15	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	-10	-71.4 -16.3 -16.3	1.4 -0.1 -1.5	58.1 54.4 50.6	-2.9 -2.9 -2.9	0.09 0.09 0.03	0.13
16	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	30	-93.6 -26.3 -26.3	-0.5 -0.2 0.1	70.2 66.4 62.6	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.16
17	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	42	-94.9 -26.9 -26.9	1.4 0.3 -0.8	70.9 67.1 63.4	-2.2 -2.2 -2.2	0.00 0.00 0.00	0.17
18	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	24	-127.5 -30.0 -30.0	2.1 0.2 -1.7	101.8 96.1 90.3	-3.7 -3.7 -3.7	0.00 0.00 0.00	0.23
19	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	16	-83.2 -21.6 -21.6	1.4 0.1 -1.2	64.5 60.7 57.0	-2.5 -2.5 -2.5	0.00 0.00 0.00	0.15
20	HEB	450	4	1.00	194	1.00	101	16	-83.2 -21.6 -21.6	1.4 0.1 -1.2	64.5 60.7 57.0	-2.5 -2.5 -2.5	0.00 0.00 0.00	0.15

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 171 (D 307)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	21	-42.7 0.0 0.0	-1.9 -1.2 -0.5	53.5 45.9 38.4	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.10
2	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	-1	-20.3 0.1 0.1	-2.2 -1.2 -0.1	25.4 21.9 18.5	2.3 2.3 2.3	0.03 0.03 0.00	0.05
3	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	9	-20.4 -0.0 -0.0	-1.4 -1.0 -0.6	25.4 21.9 18.4	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.05
4	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	21	-22.9 -0.1 -0.1	0.4 0.0 -0.3	27.9 24.5 21.0	-0.8 -0.8 -0.8	0.00 0.00 0.00	0.05
5	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	11	-22.8 0.0 0.0	-0.5 -0.2 0.1	28.0 24.5 21.0	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.05
6	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	-9	-21.0 0.3 0.3	-2.6 -1.0 0.6	26.3 22.8 19.4	3.4 3.4 3.4	0.04 0.04 0.00	0.06
7	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	-5	-21.7 0.2 0.2	-2.1 -0.7 0.6	27.1 23.6 20.1	2.9 2.9 2.9	0.03 0.03 0.00	0.05
8	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	28	-22.2 -0.3 -0.3	0.8 -0.1 -1.0	27.0 23.6 20.1	-1.9 -1.9 -1.9	0.00 0.00 0.00	0.05
9	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	24	-21.4 -0.2 -0.2	0.2 -0.4 -1.1	26.2 22.8 19.3	-1.4 -1.4 -1.4	0.00 0.00 0.00	0.05
10	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	12	-21.0 0.1 0.1	-1.8 -1.5 -1.2	26.2 22.7 19.3	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.05
11	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	15	-24.0 -0.1 -0.1	-1.1 -1.4 -1.6	29.2 25.7 22.3	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.06
12	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	8	-22.1 -0.1 -0.1	-0.0 0.4 0.8	27.1 23.7 20.2	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.05
13	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	5	-19.1 0.1 0.1	-0.7 0.2 1.2	24.1 20.7 17.2	2.0 2.0 2.0	0.00 0.00 0.00	0.05
14	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	6	-16.9 0.3 0.3	-2.2 -1.1 0.1	21.9 18.5 15.0	2.4 2.4 2.4	0.00 0.00 0.00	0.05
15	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	4	-16.3 0.3 0.3	-1.9 -0.5 0.8	21.3 17.8 14.4	2.8 2.8 2.8	0.00 0.00 0.00	0.04
16	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	14	-26.3 -0.3 -0.3	0.4 -0.1 -0.5	31.4 27.9 24.5	-0.9 -0.9 -0.9	0.00 0.00 0.00	0.06
17	HEB	450	4	1.00	194	1.00	93	16	-26.8 -0.3	0.0 -0.6	32.0 28.6	-1.3 -1.3	0.00 0.00	0.06

18	HEB 450 4 1.00	194 1.00	93	15	-0.3	-1.2	25.1	-1.3	0.00	0.07
					-30.0	-1.4	37.6	1.1	0.00	
					0.0	-0.8	32.3	1.1	0.00	
19	HEB 450 4 1.00	194 1.00	93	10	0.0	-0.3	27.0	1.1	0.00	0.05
					-21.6	-0.9	26.7	0.8	0.00	
					0.0	-0.6	23.2	0.8	0.00	
20	HEB 450 4 1.00	194 1.00	93	10	0.0	-0.2	19.7	0.8	0.00	0.05
					-21.6	-0.9	26.7	0.8	0.00	
					0.0	-0.6	23.2	0.8	0.00	
					0.0	-0.2	19.7	0.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 172 (D 308)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		6	-0.8	2.0	17.1	-1.5	0.00	0.35
									7.9	-0.3	-10.5	-1.5	0.00	
									-35.1	-2.7	-38.2	-1.5	0.00	
2	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		7	-0.1	0.2	6.7	-0.2	0.00	0.13
									3.3	-0.1	-4.3	-0.2	0.00	
									-14.1	-0.5	-15.3	-0.2	0.00	
3	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		6	-0.3	0.9	6.8	-0.6	0.00	0.14
									3.2	-0.1	-4.2	-0.6	0.00	
									-13.9	-1.1	-15.2	-0.6	0.00	
4	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		-3	-0.5	1.4	6.9	-1.0	0.02	0.15
									3.1	-0.1	-4.1	-1.0	0.11	
									-13.9	-1.7	-15.1	-1.0	0.11	
5	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		-1	-0.3	0.8	6.8	-0.6	0.01	0.14
									3.1	-0.1	-4.2	-0.6	0.10	
									-14.0	-1.1	-15.2	-0.6	0.10	
6	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		7	0.1	-0.3	6.6	0.1	0.00	0.13
									3.3	-0.1	-4.4	0.1	0.00	
									-14.2	0.0	-15.4	0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		4	0.0	-0.1	6.7	0.0	0.00	0.13
									3.3	-0.1	-4.3	0.0	0.00	
									-14.2	-0.1	-15.4	0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		-2	-0.7	2.0	7.0	-1.3	0.03	0.16
									3.0	-0.1	-4.0	-1.3	0.12	
									-13.7	-2.2	-15.0	-1.3	0.12	
9	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		0	-0.6	1.8	7.0	-1.2	0.00	0.15
									3.0	-0.1	-4.0	-1.2	0.00	
									-13.8	-2.1	-15.0	-1.2	0.00	
10	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		8	-0.3	0.7	6.8	-0.5	0.00	0.14
									3.2	-0.1	-4.2	-0.5	0.00	
									-14.0	-1.0	-15.2	-0.5	0.00	
11	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		6	-0.5	1.4	6.9	-0.9	0.00	0.15
									3.1	-0.1	-4.1	-0.9	0.00	
									-13.8	-1.7	-15.1	-0.9	0.00	
12	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		-3	-0.4	0.9	6.8	-0.7	0.02	0.14
									3.1	-0.1	-4.2	-0.7	0.11	
									-14.0	-1.2	-15.2	-0.7	0.11	
13	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		-2	-0.1	0.2	6.7	-0.2	0.01	0.13
									3.2	-0.1	-4.3	-0.2	0.10	
									-14.1	-0.5	-15.3	-0.2	0.10	
14	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		6	0.0	-0.3	6.7	0.1	0.00	0.13
									3.3	-0.1	-4.4	0.1	0.00	
									-14.2	0.0	-15.4	0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		3	0.1	-0.4	6.6	0.2	0.00	0.13
									3.3	-0.1	-4.4	0.2	0.00	
									-14.3	0.2	-15.4	0.2	0.00	
16	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		-1	-0.7	1.9	7.0	-1.3	0.03	0.16
									3.0	-0.1	-4.0	-1.3	0.12	
									-13.7	-2.2	-15.0	-1.3	0.12	
17	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		1	-0.7	2.1	7.0	-1.4	0.00	0.16
									3.0	-0.1	-4.0	-1.4	0.00	
									-13.7	-2.4	-15.0	-1.4	0.00	
18	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		4	-0.5	1.4	11.8	-1.0	0.00	0.24
									5.5	-0.2	-7.3	-1.0	0.00	
									-24.2	-1.9	-26.3	-1.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		2	-0.3	0.8	6.8	-0.6	0.00	0.14
									3.2	-0.1	-4.2	-0.6	0.00	
									-14.0	-1.1	-15.2	-0.6	0.00	
20	HEA 240 4 1.00			327	1.00	327		2	-0.3	0.8	6.8	-0.6	0.00	0.14

3.2	-0.1	-4.2	-0.6	0.00
-14.0	-1.1	-15.2	-0.6	0.00

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 173 (D 309)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	13	-36.3	-0.6	48.6	0.9	0.00	0.40
									29.7	1.5	7.3	0.9	0.00	
									-2.8	3.6	-34.1	0.9	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	7	-14.2	-0.7	19.2	0.6	0.00	0.17
									11.7	0.6	2.8	0.6	0.00	
									-1.5	1.9	-13.7	0.6	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	6	-14.5	-0.2	19.3	0.4	0.00	0.16
									11.8	0.6	2.9	0.4	0.00	
									-1.1	1.4	-13.6	0.4	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	3	-14.7	0.2	19.5	0.2	0.00	0.15
									12.0	0.6	3.0	0.2	0.00	
									-0.7	1.0	-13.4	0.2	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	4	-14.5	-0.2	19.4	0.4	0.00	0.16
									11.8	0.6	2.9	0.4	0.00	
									-1.1	1.4	-13.6	0.4	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	7	-14.1	-1.1	19.1	0.7	0.00	0.17
									11.6	0.6	2.7	0.7	0.00	
									-1.7	2.2	-13.8	0.7	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	6	-14.1	-1.0	19.2	0.7	0.00	0.17
									11.7	0.6	2.7	0.7	0.00	
									-1.6	2.1	-13.8	0.7	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	3	-14.9	0.6	19.6	0.0	0.00	0.15
									12.0	0.6	3.1	0.0	0.00	
									-0.4	0.6	-13.3	0.0	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	4	-14.8	0.5	19.5	0.1	0.00	0.15
									12.0	0.6	3.1	0.1	0.00	
									-0.6	0.8	-13.4	0.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	9	-14.4	-0.4	19.3	0.4	0.00	0.16
									11.8	0.6	2.8	0.4	0.00	
									-1.2	1.6	-13.6	0.4	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	9	-14.6	0.1	19.4	0.2	0.00	0.16
									11.9	0.6	3.0	0.2	0.00	
									-0.8	1.1	-13.5	0.2	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	2	-14.6	-0.1	19.4	0.3	0.00	0.16
									11.9	0.6	2.9	0.3	0.00	
									-1.0	1.3	-13.5	0.3	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	1	-14.3	-0.6	19.3	0.5	0.00	0.16
									11.7	0.6	2.8	0.5	0.00	
									-1.4	1.8	-13.7	0.5	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	5	-14.1	-1.0	19.1	0.7	0.00	0.17
									11.6	0.6	2.7	0.7	0.00	
									-1.7	2.2	-13.8	0.7	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	3	-14.1	-1.1	19.1	0.7	0.00	0.17
									11.6	0.6	2.7	0.7	0.00	
									-1.8	2.2	-13.8	0.7	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	5	-14.8	0.6	19.6	0.0	0.00	0.15
									12.0	0.6	3.1	0.0	0.00	
									-0.5	0.7	-13.3	0.0	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	7	-14.9	0.6	19.6	-0.0	0.00	0.15
									12.1	0.6	3.1	-0.0	0.00	
									-0.4	0.6	-13.3	-0.0	0.00	
18	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	9	-25.1	-0.4	33.5	0.6	0.00	0.28
									20.5	1.0	5.0	0.6	0.00	
									-1.9	2.5	-23.5	0.6	0.00	
19	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	5	-14.5	-0.2	19.4	0.4	0.00	0.16
									11.8	0.6	2.9	0.4	0.00	
									-1.1	1.4	-13.6	0.4	0.00	
20	HEA	240	4	1.00	462	1.00	462	5	-14.5	-0.2	19.4	0.4	0.00	0.16
									11.8	0.6	2.9	0.4	0.00	
									-1.1	1.4	-13.6	0.4	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 174 (D 310)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	5	-5.2	2.4	13.2	-1.4	0.00	0.05
									4.6	0.1	-1.8	-1.4	0.00	
									-11.2	-2.2	-16.8	-1.4	0.00	

2	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	2.0	-1.5	3.7	0.8	0.00	0.04
									3.6	-0.1	-3.6	0.8	0.00	
									-10.2	1.3	-10.9	0.8	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-7.8	1.1	9.6	-0.6	0.00	0.03
									2.7	0.1	2.2	-0.6	0.00	
									-0.3	-1.0	-5.1	-0.6	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-7.7	3.5	9.6	-2.0	0.00	0.04
									2.8	0.2	2.2	-2.0	0.00	
									-0.2	-3.1	-5.1	-2.0	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	2.1	0.9	3.7	-0.5	0.00	0.03
									3.7	0.0	-3.6	-0.5	0.00	
									-10.1	-0.8	-10.9	-0.5	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	4	13.5	-3.7	-3.1	2.1	0.00	0.08
									13.5	-0.2	-10.4	2.1	0.00	
									-21.7	3.3	-17.8	2.1	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	13.5	-3.0	-3.1	1.7	0.00	0.07
									13.5	-0.2	-10.4	1.7	0.00	
									-21.7	2.6	-17.8	1.7	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-19.2	5.7	16.4	-3.2	0.00	0.08
									11.4	0.3	9.1	-3.2	0.00	
									11.4	-5.1	1.8	-3.2	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-19.3	5.0	16.4	-2.8	0.00	0.08
									11.3	0.3	9.1	-2.8	0.00	
									11.3	-4.4	1.8	-2.8	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	1.9	0.6	3.8	-0.3	0.00	0.03
									3.5	0.1	-3.6	-0.3	0.00	
									-10.1	-0.5	-10.9	-0.3	0.00	
11	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-1.5	3.7	5.8	-2.0	0.00	0.04
									2.4	0.3	-1.5	-2.0	0.00	
									-6.5	-3.1	-8.8	-2.0	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-7.7	1.4	9.5	-0.8	0.00	0.03
									2.7	0.0	2.2	-0.8	0.00	
									-0.3	-1.3	-5.1	-0.8	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-4.2	-1.6	7.4	0.9	0.00	0.02
									2.1	-0.2	0.1	0.9	0.00	
									-3.8	1.3	-7.2	0.9	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	3.8	-3.7	2.6	2.1	0.00	0.05
									4.6	-0.2	-4.7	2.1	0.00	
									-12.0	3.2	-12.0	2.1	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	1.9	-4.4	3.7	2.4	0.00	0.05
									3.6	-0.3	-3.6	2.4	0.00	
									-10.1	3.8	-10.9	2.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-9.5	5.7	10.6	-3.2	0.00	0.06
									3.5	0.4	3.3	-3.2	0.00	
									1.6	-5.0	-4.0	-3.2	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	1	-7.7	6.4	9.5	-3.6	0.00	0.06
									2.8	0.4	2.2	-3.6	0.00	
									-0.2	-5.6	-5.1	-3.6	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	3	-3.7	1.7	9.3	-0.9	0.00	0.03
									3.2	0.1	-1.2	-0.9	0.00	
									-7.8	-1.5	-11.7	-0.9	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-2.9	1.0	6.6	-0.6	0.00	0.02
									2.2	0.1	-0.7	-0.6	0.00	
									-5.2	-0.9	-8.0	-0.6	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	337	1.00	337	2	-2.9	1.0	6.6	-0.6	0.00	0.02
									2.2	0.1	-0.7	-0.6	0.00	
									-5.2	-0.9	-8.0	-0.6	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 175 (D 311)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	9	-15.1	0.5	20.3	-0.1	0.00	0.05
									8.1	0.2	-0.2	-0.1	0.00	
									-16.1	-0.1	-20.8	-0.1	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	3	-3.8	-1.7	8.3	0.8	0.00	0.04
									4.2	0.2	-1.7	0.8	0.00	
									-11.6	2.1	-11.7	0.8	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	5	-11.4	0.0	11.7	0.0	0.00	0.03
									4.3	0.1	1.6	0.0	0.00	
									-3.8	0.2	-8.4	0.0	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	5	-11.1	2.1	11.6	-1.0	0.00	0.04
									4.3	-0.1	1.5	-1.0	0.00	

5	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	3	-4.0	-2.3	-8.5	-1.0	0.00	0.03
									-3.5	0.5	8.2	-0.2	0.00	
									4.3	0.0	-1.8	-0.2	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-0	-11.8	-0.4	-11.8	-0.2	0.00	0.07
									5.3	-2.9	4.4	1.4	0.02	
									7.5	0.3	-5.6	1.4	0.05	
7	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	-0	-20.7	3.5	-15.6	1.4	0.05	0.07
									5.3	-2.2	4.4	1.1	0.02	
									7.5	0.3	-5.6	1.1	0.05	
8	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	8	-20.8	2.7	-15.7	1.1	0.05	0.07
									-20.1	3.3	15.5	-1.5	0.00	
									7.5	-0.2	5.5	-1.5	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	8	5.1	-3.7	-4.6	-1.5	0.00	0.07
									-20.2	2.7	15.5	-1.2	0.00	
									7.5	-0.1	5.5	-1.2	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	3	5.1	-2.9	-4.5	-1.2	0.00	0.03
									-4.0	-0.2	8.4	0.1	0.00	
									4.2	0.1	-1.6	0.1	0.00	
11	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	5	-11.4	0.4	-11.6	0.1	0.00	0.04
									-6.8	2.0	9.6	-0.9	0.00	
									3.9	-0.1	-0.4	-0.9	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	5	-8.5	-2.1	-10.4	-0.9	0.00	0.03
									-10.9	0.6	11.5	-0.3	0.00	
									4.2	0.0	1.4	-0.3	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	3	-4.2	-0.6	-8.6	-0.3	0.00	0.04
									-8.1	-1.5	10.2	0.7	0.00	
									4.0	0.2	0.2	0.7	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	1	-7.1	1.9	-9.8	0.7	0.00	0.06
									-2.1	-3.2	7.6	1.5	0.00	
									4.6	0.4	-2.4	1.5	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	1	-13.2	3.9	-12.4	1.5	0.00	0.06
									-3.4	-3.6	8.2	1.7	0.00	
									4.3	0.4	-1.8	1.7	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	7	-11.9	4.3	-11.9	1.7	0.00	0.06
									-12.7	3.6	12.3	-1.7	0.00	
									4.6	-0.2	2.2	-1.7	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	7	-2.4	-4.1	-7.8	-1.7	0.00	0.06
									-11.5	4.0	11.7	-1.9	0.00	
									4.3	-0.2	1.7	-1.9	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	6	-3.7	-4.5	-8.3	-1.9	0.00	0.04
									-10.6	0.3	14.3	-0.1	0.00	
									5.7	0.1	-0.2	-0.1	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	4	-11.3	-0.1	-14.6	-0.1	0.00	0.03
									-7.4	0.2	9.9	-0.1	0.00	
									4.0	0.1	-0.1	-0.1	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	462	1.00	462	4	-7.8	-0.1	-10.1	-0.1	0.00	0.03
									-7.4	0.2	9.9	-0.1	0.00	
									4.0	0.1	-0.1	-0.1	0.00	
									-7.8	-0.1	-10.1	-0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 176 (D 312)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	M_y	M_z	V_y	V_z	k_l	k_{\max}
1	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	30	-0.2	2.8	-36.9	-6.5	0.00	0.15
									-0.2	-0.3	-44.4	-6.5	0.00	
									-42.0	-3.3	-51.8	-6.5	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	124	-1.5	22.4	-20.3	-38.2	0.00	0.24
									-1.5	4.4	-23.6	-38.2	0.00	
									-23.7	-13.6	-27.0	-38.2	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	113	-2.2	34.0	-6.8	-60.0	0.00	0.29
									-2.2	5.8	-10.2	-60.0	0.00	
									-11.9	-22.5	-13.6	-60.0	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-96	1.3	-19.9	-16.8	32.5	0.12	0.20
									1.3	-4.6	-20.1	32.5	0.14	
									-17.6	10.7	-23.5	32.5	0.10	
5	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-85	2.1	-31.5	-30.2	54.3	0.17	0.31
									2.1	-6.0	-33.5	54.3	0.21	
									-29.5	19.6	-36.9	54.3	0.16	
6	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	64	0.7	-10.0	-39.4	19.6	0.00	0.18
									0.7	-0.8	-42.7	19.6	0.00	
									-39.5	8.4	-46.1	19.6	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	2	1.8	-26.2	-42.3	47.3	0.00	0.28

									1.8	-3.9	-45.7	47.3	0.00	
									-41.3	18.4	-49.0	47.3	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-37	-0.8	12.5	2.3	-25.3	0.07	0.10
									-0.4	0.6	-1.0	-25.3	0.07	
									-1.8	-11.3	-4.4	-25.3	0.06	
9	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	26	-1.9	28.7	5.3	-53.1	0.00	0.21
									0.1	3.7	2.0	-53.1	0.00	
									-0.0	-21.3	-1.4	-53.1	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	53	-1.4	22.1	-15.6	-38.7	0.00	0.21
									-1.4	3.9	-19.0	-38.7	0.00	
									-19.3	-14.4	-22.4	-38.7	0.00	
11	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	77	-1.1	17.9	-3.2	-39.9	0.00	0.17
									-1.1	-0.9	-6.5	-39.9	0.00	
									-7.3	-19.6	-9.9	-39.9	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-25	1.3	-19.6	-21.4	33.0	0.10	0.19
									1.3	-4.1	-24.7	33.0	0.13	
									-22.0	11.4	-28.1	33.0	0.10	
13	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-49	1.0	-15.4	-33.8	34.1	0.08	0.21
									1.0	0.7	-37.2	34.1	0.15	
									-34.1	16.7	-40.5	34.1	0.15	
14	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-11	-1.0	13.9	-36.6	-11.9	0.07	0.19
									-1.0	8.3	-39.9	-11.9	0.13	
									-38.6	2.7	-43.3	-11.9	0.08	
15	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	-42	-0.3	2.6	-42.0	10.0	0.02	0.20
									-0.3	7.3	-45.4	10.0	0.14	
									-43.0	12.0	-48.7	10.0	0.14	
16	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	39	0.9	-11.4	-0.5	6.1	0.00	0.10
									0.9	-8.5	-3.8	6.1	0.00	
									-2.7	-5.6	-7.2	6.1	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	70	0.1	-0.1	5.0	-15.7	0.00	0.13
									1.9	-7.5	1.6	-15.7	0.00	
									1.7	-14.9	-1.7	-15.7	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	21	-0.1	1.9	-25.9	-4.5	0.00	0.10
									-0.1	-0.2	-31.1	-4.5	0.00	
									-29.4	-2.3	-36.3	-4.5	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	14	-0.1	1.2	-18.5	-2.9	0.00	0.07
									-0.1	-0.1	-21.9	-2.9	0.00	
									-20.7	-1.5	-25.2	-2.9	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	231	1.00	94	14	-0.1	1.2	-18.5	-2.9	0.00	0.07
									-0.1	-0.1	-21.9	-2.9	0.00	
									-20.7	-1.5	-25.2	-2.9	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 177 (D 313)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-259	-41.9	-4.4	14.3	5.5	0.16	0.18
									-35.4	-0.7	3.5	5.5	0.16	
									-37.1	3.1	-7.4	5.5	0.15	
2	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-138	-23.2	-23.5	-6.4	33.5	0.18	0.28
									-23.2	-0.6	-11.3	33.5	0.21	
									-38.6	22.3	-16.1	33.5	0.20	
3	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-77	-11.2	-36.6	-14.7	53.6	0.20	0.35
									-11.2	0.0	-19.6	53.6	0.25	
									-37.9	36.7	-24.4	53.6	0.25	
4	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-95	-18.0	19.6	22.6	-28.8	0.14	0.20
									6.3	-0.1	17.8	-28.8	0.14	
									6.3	-19.8	12.9	-28.8	0.12	
5	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-156	-30.1	32.7	30.9	-48.9	0.24	0.34
									5.5	-0.7	26.1	-48.9	0.24	
									5.5	-34.1	21.2	-48.9	0.20	
6	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-216	-39.7	11.4	16.4	-18.7	0.18	0.23
									-24.0	-1.4	11.5	-18.7	0.19	
									-24.0	-14.2	6.7	-18.7	0.16	
7	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-221	-41.8	28.3	27.6	-43.4	0.25	0.36
									-10.7	-1.4	22.7	-43.4	0.27	
									-10.7	-31.1	17.9	-43.4	0.21	
8	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-18	-1.5	-15.4	-0.1	23.5	0.08	0.14
									-1.5	0.7	-5.0	23.5	0.09	
									-8.4	16.7	-9.9	23.5	0.09	
9	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-13	0.5	-32.2	-11.3	48.2	0.15	0.28
									0.5	0.7	-16.2	48.2	0.19	
									-21.6	33.7	-21.1	48.2	0.19	

10	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-118	-18.9 -18.9 -42.0	-24.0 1.2 26.4	-12.1 -16.9 -21.8	36.9 36.9 36.9	0.17 0.22 0.22	0.30
11	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	26	-6.9 -6.5 -10.3	-27.8 0.7 29.2	2.3 -2.5 -7.4	41.7 41.7 41.7	0.00 0.00 0.00	0.23
12	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-115	-22.4 9.6 9.6	20.1 -1.9 -23.8	28.3 23.4 18.6	-32.1 -32.1 -32.1	0.16 0.17 0.15	0.24
13	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-259	-34.4 -22.0 -22.0	23.9 -1.4 -26.6	13.9 9.1 4.2	-36.9 -36.9 -36.9	0.23 0.24 0.22	0.32
14	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-335	-38.4 -38.4 -72.0	-2.8 0.9 4.6	-19.7 -24.6 -29.5	5.4 5.4 5.4	0.17 0.23 0.23	0.26
15	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-377	-43.0 -43.0 -66.0	11.5 0.1 -11.3	-11.9 -16.8 -21.7	-16.7 -16.7 -16.7	0.22 0.26 0.26	0.31
16	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	102	-2.9 39.6 39.6	-1.1 -1.6 -2.0	36.0 31.1 26.3	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.13
17	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	144	1.7 33.6 33.6	-15.5 -0.8 13.9	28.2 23.3 18.5	21.5 21.5 21.5	0.00 0.00 0.00	0.22
18	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-180	-29.4 -24.7 -25.8	-3.1 -0.5 2.1	10.2 2.6 -4.9	3.8 3.8 3.8	0.11 0.11 0.10	0.13
19	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-117	-20.6 -16.0 -16.2	-2.0 -0.3 1.3	8.1 3.3 -1.6	2.4 2.4 2.4	0.08 0.08 0.06	0.09
20	HEB	360	4	1.00	231	1.00	137	-117	-20.6 -16.0 -16.2	-2.0 -0.3 1.3	8.1 3.3 -1.6	2.4 2.4 2.4	0.08 0.08 0.06	0.09

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 178 (D 314)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	81	-187.4 -3.2 -3.2	-0.4 -0.0 0.4	193.5 185.5 177.4	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.37
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	116	49.5 87.1 87.1	2.4 0.6 -1.3	41.5 37.8 34.1	-3.7 -3.7 -3.7	0.00 0.00 0.00	0.16
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	27	-97.8 -13.3 -13.3	5.8 1.5 -2.7	88.7 85.0 81.3	-8.6 -8.6 -8.6	0.00 0.00 0.00	0.20
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-43	-211.3 -92.1 -92.1	-2.9 -0.6 1.7	123.7 120.0 116.3	4.7 4.7 4.7	0.27 0.27 0.12	0.34
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	46	-64.0 8.2 8.2	-6.3 -1.6 3.2	76.5 72.8 69.1	9.6 9.6 9.6	0.00 0.00 0.00	0.16
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	196	181.6 181.6 176.6	-4.6 -1.3 2.0	-1.3 -5.0 -8.7	6.6 6.6 6.6	0.00 0.00 0.00	0.31
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	175	147.5 153.0 153.0	-7.2 -1.9 3.4	9.1 5.5 1.8	10.6 10.6 10.6	0.00 0.00 0.00	0.28
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-123	-343.4 -181.6 -181.6	4.1 1.3 -1.6	166.5 162.8 159.1	-5.7 -5.7 -5.7	0.45 0.45 0.25	0.55
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-102	-309.3 -158.0 -158.0	6.7 1.9 -2.9	156.0 152.3 148.6	-9.7 -9.7 -9.7	0.41 0.41 0.22	0.51
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	188	7.5 58.2 58.2	6.0 1.6 -2.8	54.7 51.1 47.4	-8.9 -8.9 -8.9	0.00 0.00 0.00	0.17
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	86	-181.0 -70.6 -70.6	7.8 2.2 -3.3	114.8 111.1 107.4	-11.2 -11.2 -11.2	0.00 0.00 0.00	0.34
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-115	-169.3 -63.2	-6.5 -1.6	110.4 106.7	9.8 9.8	0.25 0.25	0.32

13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-13	-63.2	3.3	103.0	9.8	0.11	0.15
									19.2	-8.3	50.4	12.1	0.06	
									65.6	-2.3	46.7	12.1	0.11	
									65.6	3.8	43.0	12.1	0.09	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	237	231.4	-1.0	-16.8	1.1	0.00	0.36
									231.4	-0.5	-20.5	1.1	0.00	
									211.0	0.1	-24.2	1.1	0.00	
									234.9	-5.3	-18.1	7.4	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	177	234.9	-1.6	-21.8	7.4	0.00	0.38
									213.2	2.1	-25.5	7.4	0.00	
									-393.2	0.5	182.0	-0.2	0.50	
									-216.0	0.5	178.3	-0.2	0.50	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-164	-216.0	0.4	174.6	-0.2	0.29	0.60
									-396.7	4.8	183.3	-6.5	0.51	
									-218.2	1.6	179.6	-6.5	0.51	
									-218.2	-1.6	175.9	-6.5	0.29	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-104	-130.2	-0.3	134.3	0.6	0.00	0.25
									-2.3	-0.0	128.7	0.6	0.00	
									-2.3	0.3	123.0	0.6	0.00	
									-80.9	-0.2	82.6	0.5	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	56	-2.5	-0.0	78.9	0.5	0.00	0.16
									-2.5	0.2	75.2	0.5	0.00	
									-80.9	-0.2	82.6	0.5	0.00	
									-2.5	-0.0	78.9	0.5	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	37	-2.5	0.2	75.2	0.5	0.00	0.16
									-80.9	-0.2	82.6	0.5	0.00	
									-2.5	-0.0	78.9	0.5	0.00	
									-2.5	0.2	75.2	0.5	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 179 (D 315)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	101	-3.2	0.9	94.2	-1.5	0.00	0.18
									77.4	0.1	86.6	-1.5	0.00	
									77.4	-0.6	79.0	-1.5	0.00	
									87.1	-0.9	-0.8	0.9	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	138	87.1	-0.5	-4.3	0.9	0.00	0.15
									83.1	-0.1	-7.7	0.9	0.00	
									-13.3	-2.1	47.1	3.3	0.00	
									27.3	-0.5	43.7	3.3	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	22	27.3	1.0	40.2	3.3	0.00	0.08
									-92.1	1.8	83.7	-2.4	0.13	
									-17.5	0.7	80.2	-2.4	0.13	
									-17.5	-0.5	76.8	-2.4	0.03	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	-48	8.3	2.9	35.7	-4.8	0.00	0.18
									38.3	0.7	32.3	-4.8	0.00	
									38.3	-1.5	28.8	-4.8	0.00	
									176.6	1.8	-44.0	-3.8	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	69	176.6	-0.0	-47.4	-3.8	0.00	0.30
									132.5	-1.8	-50.9	-3.8	0.00	
									153.0	2.9	-33.0	-5.5	0.00	
									153.0	0.3	-36.5	-5.5	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	229	119.0	-2.2	-39.9	-5.5	0.00	0.27
									-181.7	-0.9	126.8	2.3	0.25	
									-66.9	0.2	123.4	2.3	0.25	
									-66.9	1.3	119.9	2.3	0.12	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	-159	-158.0	-2.0	115.9	4.0	0.23	0.33
									-53.4	-0.2	112.4	4.0	0.23	
									-53.4	1.7	109.0	4.0	0.10	
									58.2	-1.8	12.8	2.7	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	211	66.8	-0.6	9.3	2.7	0.00	0.15
									66.8	0.7	5.8	2.7	0.00	
									-70.6	-2.1	74.2	3.2	0.00	
									-4.8	-0.6	70.7	3.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	95	-4.8	0.9	67.3	3.2	0.00	0.16
									-63.2	2.7	70.1	-4.2	0.11	
									-1.2	0.8	66.6	-4.2	0.11	
									-1.2	-1.2	63.2	-4.2	0.03	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	-120	65.6	2.9	8.7	-4.7	0.09	0.11
									70.4	0.8	5.2	-4.7	0.10	
									70.4	-1.4	1.7	-4.7	0.09	
									211.0	0.1	-60.3	-0.4	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	271	211.0	-0.1	-63.8	-0.4	0.00	0.35
									151.7	-0.3	-67.3	-0.4	0.00	
									213.2	1.5	-61.6	-2.7	0.00	

16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	-180	213.2	0.3	-65.0	-2.7	0.00	0.38
									152.7	-0.9	-68.5	-2.7	0.00	
									-216.0	0.8	143.2	-1.1	0.30	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	-116	-86.1	0.3	139.7	-1.1	0.30	0.37
									-86.1	-0.2	136.3	-1.1	0.14	
									-218.3	-0.7	144.4	1.1	0.29	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	70	-87.1	-0.1	141.0	1.1	0.29	0.12
									-87.1	0.4	137.5	1.1	0.13	
									-2.3	0.6	65.5	-1.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	45	53.7	0.1	60.2	-1.1	0.00	0.08
									53.7	-0.4	54.9	-1.1	0.00	
									-2.5	0.4	41.4	-0.8	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	93	45	32.8	0.1	38.0	-0.8	0.00	0.08
									32.8	-0.3	34.5	-0.8	0.00	
									-2.5	0.4	41.4	-0.8	0.00	
									32.8	0.1	38.0	-0.8	0.00	
									32.8	-0.3	34.5	-0.8	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 180 (D 316)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	97	77.4	0.5	5.7	-0.4	0.00	0.13
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	125	79.2	0.2	-0.1	-0.4	0.00	0.15
									77.3	-0.0	-5.9	-0.4	0.00	
									83.3	0.3	-43.1	-0.1	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	17	83.3	0.2	-46.0	-0.1	0.00	0.06
									25.8	0.2	-48.9	-0.1	0.00	
									27.3	2.0	8.4	-2.7	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-38	34.1	0.4	5.4	-2.7	0.00	0.09
									34.1	-1.3	2.5	-2.7	0.00	
									-17.6	0.2	48.8	-0.4	0.03	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	70	39.7	-0.0	45.9	-0.4	0.06	0.08
									39.7	-0.3	43.0	-0.4	0.06	
									38.3	-1.6	-2.7	2.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	231	38.3	-0.2	-5.6	2.2	0.00	0.27
									31.3	1.2	-8.5	2.2	0.00	
									132.8	-2.5	-89.0	3.8	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	215	132.8	-0.1	-91.9	3.8	0.00	0.25
									18.0	2.3	-94.8	3.8	0.00	
									119.3	-3.0	-76.8	4.5	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-144	119.3	-0.2	-79.8	4.5	0.00	0.18
									19.6	2.6	-82.7	4.5	0.00	
									-67.2	2.9	94.7	-4.2	0.12	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-128	47.5	0.3	91.8	-4.2	0.12	0.16
									47.5	-2.4	88.8	-4.2	0.10	
									-53.7	3.5	82.5	-4.9	0.10	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	195	45.8	0.4	79.6	-4.9	0.10	0.15
									45.8	-2.7	76.7	-4.9	0.09	
									67.0	2.3	-28.3	-2.4	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	90	67.0	0.9	-31.2	-2.4	0.00	0.10
									27.9	-0.6	-34.1	-2.4	0.00	
									-4.9	3.1	38.7	-3.6	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-108	39.8	0.9	35.8	-3.6	0.00	0.09
									39.8	-1.4	32.8	-3.6	0.00	
									-1.3	-1.9	34.0	2.0	0.03	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-4	37.5	-0.7	31.1	2.0	0.08	0.12
									37.5	0.6	28.2	2.0	0.07	
									70.5	-2.7	-33.0	3.2	0.09	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	248	70.5	-0.7	-35.9	3.2	0.09	0.30
									25.6	1.3	-38.8	3.2	0.04	
									152.0	-0.3	-108.1	1.0	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	188	152.0	0.3	-111.0	1.0	0.00	0.29
									13.3	0.9	-113.9	1.0	0.00	
									153.0	-1.8	-109.5	2.6	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-161	153.0	-0.2	-112.4	2.6	0.00	0.21
									12.6	1.5	-115.3	2.6	0.00	
									-86.3	0.8	113.7	-1.4	0.14	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	-101	52.2	-0.1	110.8	-1.4	0.14	0.21
									52.2	-1.0	107.9	-1.4	0.10	
									-87.4	2.3	115.2	-3.1	0.13	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	68	52.9	0.4	112.2	-3.1	0.13	0.09
									52.9	-1.6	109.3	-3.1	0.09	
									53.7	0.3	4.0	-0.3	0.00	

									54.9	0.2	-0.1	-0.3	0.00	
									53.6	-0.0	-4.2	-0.3	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	43	32.8	0.2	2.8	-0.2	0.00	0.06
									33.7	0.1	-0.1	-0.2	0.00	
									32.7	-0.0	-3.0	-0.2	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	125	43	32.8	0.2	2.8	-0.2	0.00	0.06
									33.7	0.1	-0.1	-0.2	0.00	
									32.7	-0.0	-3.0	-0.2	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 181 (D 317)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	91	77.3	0.1	-46.3	-0.2	0.00	0.14
									77.3	-0.1	-52.1	-0.2	0.00	
									12.7	-0.2	-57.8	-0.2	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	118	25.8	0.2	-65.7	-0.5	0.00	0.14
									25.8	-0.1	-68.6	-0.5	0.00	
									-59.3	-0.4	-71.5	-0.5	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	12	34.1	-1.1	-13.7	1.2	0.00	0.06
									34.1	-0.4	-16.6	1.2	0.00	
									13.5	0.4	-19.5	1.2	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	-37	39.7	-0.2	27.6	0.4	0.06	0.11
									70.4	0.0	24.7	0.4	0.09	
									70.4	0.2	21.9	0.4	0.09	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	69	31.3	1.1	-24.4	-1.3	0.00	0.07
									31.3	0.3	-27.3	-1.3	0.00	
									-2.5	-0.5	-30.2	-1.3	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	224	18.0	2.1	-111.9	-2.8	0.00	0.27
									18.0	0.4	-114.8	-2.8	0.00	
									-124.4	-1.3	-117.7	-2.8	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	209	19.6	2.4	-99.5	-3.0	0.00	0.24
									19.6	0.5	-102.4	-3.0	0.00	
									-107.4	-1.3	-105.3	-3.0	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	-143	47.5	-2.1	73.8	2.6	0.10	0.24
									135.5	-0.5	71.0	2.6	0.20	
									135.5	1.2	68.1	2.6	0.20	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	-128	45.8	-2.4	61.4	2.9	0.09	0.21
									118.4	-0.6	58.6	2.9	0.18	
									118.4	1.2	55.7	2.9	0.17	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	178	27.9	-0.3	-50.6	0.2	0.00	0.12
									27.9	-0.2	-53.5	0.2	0.00	
									-38.4	-0.1	-56.4	0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	73	39.8	-1.0	17.4	1.2	0.00	0.10
									57.9	-0.3	14.6	1.2	0.00	
									57.9	0.5	11.7	1.2	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	-96	37.5	0.4	12.5	-0.3	0.07	0.09
									49.5	0.2	9.6	-0.3	0.08	
									49.5	0.0	6.8	-0.3	0.08	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	8	25.6	1.0	-55.5	-1.3	0.00	0.11
									25.6	0.2	-58.4	-1.3	0.00	
									-46.8	-0.6	-61.3	-1.3	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	241	13.2	0.9	-131.7	-1.5	0.00	0.31
									13.2	-0.1	-134.6	-1.5	0.00	
									-153.7	-1.0	-137.5	-1.5	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	190	12.6	1.3	-133.2	-2.0	0.00	0.31
									12.6	0.1	-136.1	-2.0	0.00	
									-156.2	-1.2	-139.0	-2.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	-160	52.2	-0.9	93.7	1.4	0.10	0.28
									164.8	-0.0	90.8	1.4	0.23	
									164.8	0.9	87.9	1.4	0.23	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	-109	52.9	-1.3	95.1	1.9	0.09	0.28
									167.3	-0.1	92.2	1.9	0.23	
									167.3	1.0	89.3	1.9	0.23	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	64	53.6	0.0	-32.1	-0.1	0.00	0.10
									53.6	-0.0	-36.1	-0.1	0.00	
									8.8	-0.1	-40.2	-0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	41	32.7	0.0	-19.0	-0.1	0.00	0.06
									32.7	-0.0	-21.9	-0.1	0.00	
									5.5	-0.1	-24.8	-0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	124	41	32.7	0.0	-19.0	-0.1	0.00	0.06
									32.7	-0.0	-21.9	-0.1	0.00	
									5.5	-0.1	-24.8	-0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 182 (D 318)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	59	12.7	-0.1	-99.8	0.2	0.00	0.24
									12.7	0.0	-106.2	0.2	0.00	
									-133.2	0.2	-112.6	0.2	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	81	-59.3	-0.3	-88.7	0.2	0.00	0.29
									-59.3	-0.2	-91.9	0.2	0.00	
									-185.7	-0.1	-95.1	0.2	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-8	13.5	0.4	-36.1	-1.0	0.02	0.08
									13.5	-0.2	-39.3	-1.0	0.05	
									-40.5	-0.9	-42.5	-1.0	0.05	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-30	70.4	0.2	5.8	-0.0	0.09	0.11
									74.0	0.2	2.6	-0.0	0.09	
									74.0	0.2	-0.6	-0.0	0.09	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	59	-2.5	-0.5	-46.8	1.1	0.00	0.13
									-2.5	0.3	-50.0	1.1	0.00	
									-71.2	1.1	-53.2	1.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	177	-124.4	-1.3	-135.5	1.9	0.00	0.50
									-124.4	-0.0	-138.7	1.9	0.00	
									-315.0	1.3	-141.9	1.9	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	171	-107.4	-1.3	-122.9	2.2	0.00	0.45
									-107.4	0.1	-126.1	2.2	0.00	
									-280.7	1.6	-129.3	2.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-126	135.5	1.2	52.6	-1.7	0.19	0.31
									203.3	0.0	49.4	-1.7	0.27	
									203.3	-1.1	46.2	-1.7	0.27	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-120	118.4	1.3	40.0	-2.0	0.17	0.26
									169.0	-0.1	36.8	-2.0	0.23	
									169.0	-1.5	33.6	-2.0	0.23	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	99	-38.4	-0.0	-73.3	-0.3	0.00	0.24
									-38.4	-0.2	-76.5	-0.3	0.00	
									-143.5	-0.4	-79.7	-0.3	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	3	57.9	0.6	-4.0	-1.1	0.00	0.08
									57.9	-0.1	-7.2	-1.1	0.00	
									48.0	-0.9	-10.4	-1.1	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-48	49.5	-0.1	-9.6	0.4	0.07	0.08
									49.5	0.2	-12.8	0.4	0.07	
									31.8	0.5	-16.0	0.4	0.05	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	48	-46.8	-0.7	-79.0	1.2	0.00	0.25
									-46.8	0.2	-82.2	1.2	0.00	
									-159.7	1.0	-85.4	1.2	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	193	-153.7	-1.0	-156.1	1.2	0.00	0.58
									-153.7	-0.1	-159.3	1.2	0.00	
									-372.6	0.7	-162.5	1.2	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	177	-156.2	-1.2	-157.8	1.7	0.00	0.58
									-156.2	-0.0	-161.0	1.7	0.00	
									-377.5	1.1	-164.2	1.7	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-142	164.8	0.9	73.2	-1.1	0.23	0.39
									261.0	0.1	70.0	-1.1	0.34	
									261.0	-0.6	66.8	-1.1	0.34	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	-126	167.3	1.1	74.9	-1.5	0.23	0.40
									265.8	0.0	71.7	-1.5	0.35	
									265.8	-1.0	68.5	-1.5	0.35	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	41	8.8	-0.1	-69.1	0.1	0.00	0.17
									8.8	0.0	-73.6	0.1	0.00	
									-92.3	0.1	-78.1	0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	25	5.5	-0.0	-41.5	0.1	0.00	0.10
									5.5	0.0	-44.7	0.1	0.00	
									-55.8	0.1	-47.9	0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	137	25	5.5	-0.0	-41.5	0.1	0.00	0.10
									5.5	0.0	-44.7	0.1	0.00	
									-55.8	0.1	-47.9	0.1	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 183 (D 319)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	5	-46.1	-0.1	38.8	0.0	0.00	0.08
									24.0	-0.1	26.6	0.0	0.00	
									24.0	-0.1	14.4	0.0	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-2	70.1	0.2	-10.5	-0.2	0.08	0.10
									70.1	-0.0	-16.6	-0.2	0.08	

3	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-10	26.3	-0.3	-22.8	-0.2	0.03	0.04
									-24.3	-0.0	15.8	-0.1	0.03	
									1.2	-0.1	9.7	-0.1	0.03	
4	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	7	1.2	-0.1	3.5	-0.1	0.00	0.17
									-114.3	-0.3	47.5	0.2	0.00	
									-5.4	-0.0	41.3	0.2	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	16	-5.4	0.2	35.2	0.2	0.00	0.04
									-19.8	-0.1	21.1	0.1	0.00	
									19.7	-0.0	15.0	0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	14	19.7	0.1	8.9	0.1	0.00	0.21
									148.8	0.3	-30.1	-0.2	0.00	
									148.8	-0.0	-36.3	-0.2	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	19	53.2	-0.3	-42.4	-0.2	0.00	0.17
									121.9	0.2	-20.6	-0.2	0.00	
									121.9	0.0	-26.8	-0.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-8	51.3	-0.2	-32.9	-0.2	0.00	0.27
									-193.0	-0.4	67.1	0.3	0.23	
									-32.4	-0.1	60.9	0.3	0.23	
9	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-14	-32.4	0.3	54.8	0.3	0.04	0.24
									-166.0	-0.3	57.6	0.2	0.20	
									-30.4	-0.1	51.4	0.2	0.20	
10	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	14	-30.4	0.2	45.3	0.2	0.04	0.07
									47.3	0.3	-5.3	-0.2	0.00	
									47.3	0.1	-11.5	-0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	6	17.0	-0.2	-17.6	-0.2	0.00	0.10
									-69.9	0.3	25.0	-0.2	0.00	
									-20.3	0.0	18.8	-0.2	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-8	-20.3	-0.2	12.7	-0.2	0.00	0.14
									-91.5	-0.4	42.3	0.2	0.11	
									3.8	-0.2	36.1	0.2	0.11	
13	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-1	3.8	0.1	30.0	0.2	0.01	0.06
									25.8	-0.4	12.0	0.2	0.03	
									41.2	-0.1	5.8	0.2	0.05	
14	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	18	41.2	0.2	-0.3	0.2	0.05	0.24
									176.5	0.1	-34.6	-0.0	0.00	
									176.5	0.1	-40.8	-0.0	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	14	69.0	0.0	-46.9	-0.0	0.00	0.23
									170.1	-0.1	-29.4	0.1	0.00	
									170.1	0.0	-35.6	0.1	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-13	76.3	0.1	-41.7	0.1	0.00	0.31
									-220.7	-0.2	71.6	0.0	0.26	
									-48.2	-0.1	65.4	0.0	0.26	
17	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	-9	-48.2	-0.1	59.3	0.0	0.06	0.30
									-214.2	0.0	66.4	-0.1	0.25	
									-55.4	-0.1	60.3	-0.1	0.25	
18	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	4	-55.4	-0.2	54.1	-0.1	0.07	0.06
									-32.3	-0.1	27.2	0.0	0.00	
									16.7	-0.1	18.6	0.0	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	3	16.7	-0.0	10.0	0.0	0.00	0.04
									-22.1	-0.1	18.5	0.0	0.00	
									10.4	-0.0	12.3	0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	492	1.00	264	3	10.4	-0.0	6.2	0.0	0.00	0.04
									-22.1	-0.1	18.5	0.0	0.00	
									10.4	-0.0	12.3	0.0	0.00	
									10.4	-0.0	6.2	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 184 (D 320)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	4		24.0	-0.1	-0.8	0.1	0.00	0.04
										24.0	0.0	-11.4	0.1	0.00	
										-1.9	0.1	-21.9	0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	0		26.2	-0.4	-11.8	0.4	0.00	0.05
										26.2	0.1	-17.1	0.4	0.00	
										-12.9	0.5	-22.5	0.4	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-13		1.2	-0.3	3.5	0.3	0.01	0.01
										2.5	0.1	-1.8	0.3	0.01	
										-3.0	0.4	-7.1	0.3	0.01	
4	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	3		-5.4	0.3	12.7	-0.3	0.00	0.02
										11.5	-0.0	7.4	-0.3	0.00	
										11.5	-0.4	2.1	-0.3	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	16		19.7	0.2	-2.6	-0.2	0.00	0.04

									19.7	-0.0	-7.9	-0.2	0.00	
									1.6	-0.3	-13.2	-0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	22	53.2	-0.3	-26.5	0.3	0.00	0.09
									53.2	0.0	-31.8	0.3	0.00	
									-19.3	0.4	-37.1	0.3	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	27	51.3	-0.1	-23.7	0.1	0.00	0.09
									51.3	-0.0	-29.1	0.1	0.00	
									-15.0	0.1	-34.4	0.1	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-19	-32.4	0.3	27.4	-0.2	0.04	0.06
									18.0	0.0	22.1	-0.2	0.04	
									18.0	-0.2	16.8	-0.2	0.03	
9	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-23	-30.4	0.1	24.6	-0.0	0.04	0.06
									13.7	0.0	19.3	-0.0	0.04	
									13.7	0.0	14.0	-0.0	0.02	
10	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	15	17.0	-0.0	-7.4	0.0	0.00	0.03
									17.0	-0.0	-12.7	0.0	0.00	
									-12.0	-0.0	-18.0	0.0	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	6	-20.3	-0.1	12.9	0.0	0.00	0.03
									-3.1	-0.1	7.5	0.0	0.00	
									-3.1	-0.1	2.2	0.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-12	3.8	0.0	8.3	0.1	0.01	0.02
									11.2	0.1	3.0	0.1	0.02	
									10.7	0.2	-2.3	0.1	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-3	41.2	0.0	-11.9	0.1	0.05	0.06
									41.2	0.1	-17.3	0.1	0.05	
									1.8	0.2	-22.6	0.1	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	19	69.0	0.0	-32.6	0.0	0.00	0.11
									69.0	0.0	-37.9	0.0	0.00	
									-17.5	0.1	-43.3	0.0	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	14	76.3	0.0	-34.0	0.0	0.00	0.12
									76.3	0.1	-39.3	0.0	0.00	
									-13.4	0.1	-44.6	0.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-16	-48.2	-0.1	33.5	0.1	0.06	0.08
									16.2	0.0	28.2	0.1	0.06	
									16.2	0.1	22.9	0.1	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	-10	-55.4	-0.1	34.9	0.0	0.07	0.09
									12.1	-0.0	29.6	0.0	0.07	
									12.1	0.0	24.3	0.0	0.02	
18	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	3	16.7	-0.0	-0.4	0.1	0.00	0.03
									16.7	0.0	-7.9	0.1	0.00	
									-1.3	0.1	-15.3	0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	2	10.4	-0.0	0.5	0.0	0.00	0.02
									10.4	0.0	-4.9	0.0	0.00	
									-0.7	0.1	-10.2	0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	492	1.00	228	2	10.4	-0.0	0.5	0.0	0.00	0.02
									10.4	0.0	-4.9	0.0	0.00	
									-0.7	0.1	-10.2	0.0	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 185 (D 321)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	4	-0.3	0.0	25.7	-0.0	0.00	0.17
									16.9	0.0	0.1	-0.0	0.00	
									-0.1	-0.0	-25.5	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	4	0.2	-0.0	10.1	0.0	0.00	0.07
									6.9	-0.0	-0.1	0.0	0.00	
									-0.1	0.0	-10.3	0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	1	-0.1	-0.0	10.2	-0.0	0.00	0.07
									6.7	-0.0	0.0	-0.0	0.00	
									-0.1	-0.0	-10.2	-0.0	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	-0	-0.5	0.1	10.4	-0.0	0.00	0.07
									6.6	0.0	0.2	-0.0	0.04	
									0.0	-0.0	-10.0	-0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	3	-0.2	0.1	10.3	-0.0	0.00	0.07
									6.7	0.0	0.1	-0.0	0.00	
									-0.0	0.0	-10.1	-0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	7	0.4	-0.0	10.0	0.0	0.00	0.07
									7.0	0.0	-0.2	0.0	0.00	
									-0.1	0.1	-10.4	0.0	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	7	0.3	0.0	10.0	0.0	0.00	0.07
									6.9	0.0	-0.2	0.0	0.00	
									-0.1	0.1	-10.4	0.0	0.00	

8	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-3	-0.7 6.5 0.1	0.1 -0.0 -0.1	10.5 0.3 -9.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.04 0.00	0.07
9	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-3	-0.6 6.5 0.0	0.0 -0.0 -0.1	10.4 0.2 -10.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.04 0.00	0.07
10	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	7	0.2 6.8 -0.1	0.1 0.0 -0.0	10.1 -0.1 -10.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
11	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	5	-0.3 6.7 -0.0	0.1 0.0 -0.0	10.3 0.1 -10.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
12	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-2	-0.4 6.6 0.0	-0.0 -0.0 0.0	10.4 0.2 -10.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.04 0.00	0.07
13	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-1	-0.0 6.8 -0.0	-0.0 -0.0 -0.0	10.2 -0.0 -10.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.04 0.00	0.07
14	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	5	0.6 7.0 -0.2	0.0 -0.0 -0.1	9.9 -0.3 -10.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
15	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	3	0.5 7.0 -0.2	0.0 -0.0 -0.1	9.9 -0.3 -10.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
16	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-1	-0.9 6.4 0.1	0.0 0.0 0.1	10.6 0.4 -9.8	0.0 0.0 0.0	0.01 0.04 0.00	0.07
17	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	1	-0.8 6.4 0.1	0.0 0.0 0.1	10.5 0.3 -9.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
18	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	3	-0.2 11.6 -0.1	0.0 0.0 -0.0	17.8 0.1 -17.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
19	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	2	-0.1 6.7 -0.0	0.0 0.0 -0.0	10.2 0.0 -10.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
20	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	2	-0.1 6.7 -0.0	0.0 0.0 -0.0	10.2 0.0 -10.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 186 (D 322)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-12	-390.2 -138.8 -138.8	-0.9 -0.0 0.9	252.0 244.4 236.8	1.8 1.8 1.8	0.47 0.47 0.17	0.61
2	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	35	-109.3 -22.1 -22.1	-2.7 -0.1 2.5	87.9 84.7 81.6	5.1 5.1 5.1	0.00 0.00 0.00	0.20
3	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-70	-154.3 -51.9 -51.9	-0.9 0.8 2.6	102.8 99.6 96.4	3.4 3.4 3.4	0.20 0.21 0.09	0.27
4	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-52	-225.5 -96.3 -96.3	1.9 0.1 -1.7	128.8 125.6 122.4	-3.5 -3.5 -3.5	0.28 0.28 0.13	0.36
5	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	52	-180.4 -66.5 -66.5	0.1 -0.8 -1.7	113.9 110.7 107.5	-1.7 -1.7 -1.7	0.00 0.00 0.00	0.30
6	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	162	-81.6 -3.0 -3.0	-3.8 -1.4 1.0	79.6 76.5 73.3	4.7 4.7 4.7	0.00 0.00 0.00	0.19
7	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	167	-103.0 -16.3 -16.3	-3.0 -1.6 -0.3	87.4 84.3 81.1	2.6 2.6 2.6	0.00 0.00 0.00	0.22
8	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-180	-253.2 -115.4 -115.4	3.0 1.4 -0.2	137.1 133.9 130.7	-3.1 -3.1 -3.1	0.35 0.35 0.18	0.43
9	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-185	-231.8 -102.1 -102.1	2.2 1.6 1.1	129.3 126.1 122.9	-1.0 -1.0 -1.0	0.32 0.32 0.17	0.40
10	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-72	-134.2 -38.7	-1.2 1.0	96.0 92.8	4.1 4.1	0.18 0.19	0.24

11	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-183	-38.7 -227.4 -100.6 -100.6	3.1 1.8 1.9 1.9	89.6 126.5 123.3 120.1	4.1 0.1 0.1 0.1	0.07 0.32 0.32 0.17	0.39
12	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	54	-200.6 -79.7 -79.7	0.3 -1.0 -2.3	120.7 117.5 114.3	-2.5 -2.5 -2.5	0.00 0.00 0.00	0.33
13	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	165	-107.3 -17.8 -17.8	-2.6 -1.8 -1.0	90.2 87.0 83.9	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.23
14	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	140	-16.0 40.8 40.8	-5.1 -1.0 3.1	58.4 55.2 52.0	8.0 8.0 8.0	0.00 0.00 0.00	0.14
15	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	211	-8.0 47.1 47.1	-5.6 -1.9 1.8	56.7 53.5 50.3	7.2 7.2 7.2	0.00 0.00 0.00	0.16
16	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-157	-318.8 -159.2 -159.2	4.3 1.0 -2.2	158.3 155.1 152.0	-6.4 -6.4 -6.4	0.43 0.43 0.23	0.52
17	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-228	-326.8 -165.4 -165.4	4.8 1.9 -1.0	160.1 156.9 153.7	-5.6 -5.6 -5.6	0.46 0.46 0.25	0.55
18	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-9	-270.9 -96.3 -96.3	-0.6 -0.0 0.6	175.0 169.7 164.5	1.2 1.2 1.2	0.32 0.32 0.12	0.43
19	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-9	-167.4 -59.2	-0.4 0.0	108.4 105.2	0.8 0.8	0.20 0.20	0.26
20	HEB	450	4	1.00	546	1.00	103	-9	-59.2 -167.4 -59.2 -59.2	0.4 -0.4 0.0 0.4	102.0 108.4 105.2 102.0	0.8 0.8 0.8 0.8	0.07 0.20 0.20 0.07	0.26

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 187 (D 323)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-2	-138.8 8.8 8.8	0.9 0.4 -0.1	165.0 158.7 152.5	-1.1 -1.1 -1.1	0.17 0.17 0.01	0.28
2	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	64	-22.1 24.7 24.7	2.6 1.0 -0.6	53.8 50.4 47.0	-3.4 -3.4 -3.4	0.00 0.00 0.00	0.09
3	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-38	-51.9 8.2 8.2	2.6 0.9 -0.8	68.0 64.6 61.2	-3.7 -3.7 -3.7	0.08 0.08 0.02	0.13
4	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-73	-96.3 -15.7 -15.7	-1.7 -0.6 0.5	90.0 86.6 83.2	2.4 2.4 2.4	0.14 0.14 0.04	0.19
5	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	29	-66.5 0.8 0.8	-1.8 -0.5 0.7	75.7 72.4 69.0	2.6 2.6 2.6	0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	172	-3.0 35.6 35.6	1.0 0.5 0.0	44.9 41.5 38.1	-1.0 -1.0 -1.0	0.00 0.00 0.00	0.11
7	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	161	-16.3 28.4 28.4	-0.3 0.1 0.4	51.5 48.1 44.7	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.10
8	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-181	-115.4 -26.6 -26.6	-0.1 -0.2 -0.2	98.8 95.5 92.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.18 0.18 0.07	0.23
9	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-170	-102.1 -19.4 -19.4	1.2 0.3 -0.6	92.3 88.9 85.5	-1.9 -1.9 -1.9	0.16 0.16 0.06	0.21
10	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-55	-38.7 15.2 15.2	3.2 1.0 -1.1	61.3 57.9 54.6	-4.6 -4.6 -4.6	0.07 0.07 0.03	0.11
11	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-183	-100.6 -20.2 -20.2	2.0 0.3 -1.3	89.8 86.5 83.1	-3.6 -3.6 -3.6	0.17 0.17 0.07	0.22
12	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	46	-79.7 -6.2 -6.2	-2.3 -0.7 1.0	82.4 79.0 75.7	3.5 3.5 3.5	0.00 0.00 0.00	0.17
13	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	174	-17.8	-1.2	53.9	2.6	0.00	0.11

14	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	173	29.2	0.0	50.5	2.6	0.00	0.14
									29.2	1.2	47.1	2.6	0.00	
									40.8	3.0	25.5	-3.2	0.00	
									61.3	1.5	22.1	-3.2	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	242	61.3	0.0	18.7	-3.2	0.00	0.15
									47.0	1.7	23.2	-1.0	0.00	
									65.5	1.2	19.9	-1.0	0.00	
									65.5	0.7	16.5	-1.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-183	-159.2	-2.1	118.3	2.1	0.24	0.30
									-52.3	-1.1	114.9	2.1	0.24	
									-52.3	-0.1	111.5	2.1	0.10	
									-165.4	-0.8	120.5	-0.0	0.25	
17	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-251	-56.5	-0.8	117.1	-0.0	0.25	0.32
									-56.5	-0.8	113.7	-0.0	0.13	
									-96.3	0.6	114.7	-0.8	0.12	
									6.2	0.3	110.2	-0.8	0.12	
18	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-2	6.2	-0.1	105.8	-0.8	0.01	0.20
									-59.2	0.4	71.9	-0.5	0.07	
									4.5	0.2	68.5	-0.5	0.07	
									4.5	-0.1	65.1	-0.5	0.01	
19	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-5	-59.2	0.4	71.9	-0.5	0.07	0.12
									4.5	0.2	68.5	-0.5	0.07	
									4.5	-0.1	65.1	-0.5	0.01	
									-59.2	0.4	71.9	-0.5	0.07	
20	HEB	450	4	1.00	546	1.00	93	-5	4.5	0.2	68.5	-0.5	0.07	0.12
									4.5	-0.1	65.1	-0.5	0.01	
									4.5	0.2	68.5	-0.5	0.07	
									4.5	-0.1	65.1	-0.5	0.01	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 188 (D 324)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	1	8.8	0.0	90.1	-0.1	0.00	0.87
									109.8	-0.0	80.8	-0.1	0.00	
									109.8	-0.1	71.6	-0.1	0.00	
									24.7	-0.2	23.0	0.2	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	23	48.7	-0.1	19.2	0.2	0.00	0.37
									48.7	-0.0	15.3	0.2	0.00	
									8.2	-0.4	34.3	0.4	0.06	
									46.3	-0.1	30.4	0.4	0.30	
3	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	-11	46.3	0.1	26.6	0.4	0.30	0.37
									-15.8	0.3	51.3	-0.2	0.12	
									43.6	0.1	47.5	-0.2	0.30	
									43.6	0.0	43.6	-0.2	0.29	
4	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	-24	0.8	0.4	40.1	-0.4	0.00	0.38
									46.0	0.1	36.2	-0.4	0.00	
									46.0	-0.2	32.3	-0.4	0.00	
									35.6	0.1	15.8	-0.3	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	10	50.5	-0.1	12.0	-0.3	0.00	0.40
									50.5	-0.3	8.1	-0.3	0.00	
									28.4	0.3	20.9	-0.5	0.00	
									49.7	0.0	17.1	-0.5	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	58	49.7	-0.3	13.2	-0.5	0.00	0.40
									-26.6	-0.1	58.6	0.3	0.21	
									41.7	0.1	54.7	0.3	0.31	
									41.7	0.2	50.8	0.3	0.31	
7	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	54	-19.4	-0.3	53.4	0.5	0.17	0.42
									42.5	-0.0	49.6	0.5	0.31	
									42.5	0.3	45.7	0.5	0.31	
									15.1	-0.7	29.4	1.0	0.12	
8	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	-17	47.0	-0.0	25.5	1.0	0.32	0.38
									47.0	0.6	21.6	1.0	0.32	
									-20.2	-1.1	52.8	1.9	0.18	
									40.9	0.1	48.9	1.9	0.32	
9	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	-55	40.9	1.2	45.0	1.9	0.32	0.42
									-6.2	0.7	45.0	-1.1	0.00	
									45.2	0.0	41.1	-1.1	0.00	
									45.2	-0.6	37.3	-1.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	15	29.1	1.1	21.6	-1.9	0.00	0.43
									51.3	-0.1	17.7	-1.9	0.00	
									51.3	-1.3	13.9	-1.9	0.00	
									61.3	0.4	-0.6	-1.0	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	58	61.3	-0.2	-4.5	-1.0	0.00	0.48
									55.6	-0.8	-8.4	-1.0	0.00	
									65.4	1.0	-3.0	-1.8	0.00	
									65.4	-0.2	-6.8	-1.8	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	546	1.00	125	80	56.9	-1.4	-10.7	-1.8	0.00	0.53
									65.4	-0.2	-6.8	-1.8	0.00	
									65.4	-0.2	-6.8	-1.8	0.00	
									56.9	-1.4	-10.7	-1.8	0.00	

16	HEA 240 4 1.00	546 1.00	125	-60	-52.3 36.6 36.6	-0.4 0.2 0.8	75.0 71.2 67.3	0.9 0.9 0.9	0.37 0.38 0.28	0.54
17	HEA 240 4 1.00	546 1.00	125	-82	-56.5 35.3 35.3	-0.9 0.2 1.3	77.4 73.5 69.6	1.8 1.8 1.8	0.42 0.43 0.30	0.59
18	HEA 240 4 1.00	546 1.00	125	1	6.2 76.1 76.1	0.0 -0.0 -0.0	62.4 56.0 49.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.60
19	HEA 240 4 1.00	546 1.00	125	-1	4.5 46.1 46.1	0.0 -0.0 -0.0	37.2 33.3 29.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.29 0.29	0.37
20	HEA 240 4 1.00	546 1.00	125	-1	4.5 46.1 46.1	0.0 -0.0 -0.0	37.2 33.3 29.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.29 0.29	0.37

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 189 (D 325)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-0	109.8 109.8 90.6	0.0 0.1 0.2	-5.5 -15.5 -25.6	0.1 0.1 0.1	0.13 0.13 0.11	0.15
2	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	18	48.7 48.7 26.6	0.2 0.3 0.3	-13.2 -17.8 -22.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
3	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-1	46.3 46.3 35.6	0.0 0.0 0.0	-4.0 -8.6 -13.2	0.0 0.0 0.0	0.05 0.05 0.04	0.06
4	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-21	43.6 49.4 49.4	-0.1 -0.2 -0.2	9.3 4.7 0.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.06 0.06 0.06	0.07
5	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-1	46.0 46.0 40.4	-0.0 0.0 0.1	0.1 -4.5 -9.1	0.1 0.1 0.1	0.05 0.05 0.05	0.06
6	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	34	50.5 50.5 20.9	0.3 0.4 0.6	-19.3 -23.9 -28.5	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.09
7	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	29	49.7 49.7 25.0	0.2 0.4 0.5	-15.3 -19.9 -24.5	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.08
8	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-37	41.7 55.1 55.1	-0.2 -0.4 -0.5	15.4 10.8 6.2	-0.2 -0.2 -0.2	0.06 0.07 0.07	0.09
9	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-31	42.5 51.0 51.0	-0.2 -0.3 -0.4	11.4 6.8 2.2	-0.2 -0.2 -0.2	0.06 0.07 0.07	0.08
10	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-18	47.0 47.0 31.2	0.7 -0.0 -0.7	-8.1 -12.7 -17.3	-1.1 -1.1 -1.1	0.06 0.06 0.04	0.07
11	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-53	40.9 48.8 48.8	1.0 -0.4 -1.8	11.0 6.4 1.8	-2.3 -2.3 -2.3	0.06 0.08 0.08	0.09
12	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	16	45.2 46.4 44.8	-0.6 0.1 0.8	4.2 -0.4 -5.0	1.1 1.1 1.1	0.00 0.00 0.00	0.07
13	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	51	51.3 51.3 27.2	-1.0 0.5 1.9	-14.9 -19.5 -24.1	2.4 2.4 2.4	0.00 0.00 0.00	0.10
14	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	47	55.6 55.6 9.3	-0.4 0.6 1.6	-32.7 -37.3 -41.9	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.11
15	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	68	56.9 56.9 8.1	-0.9 0.8 2.4	-34.7 -39.3 -44.0	2.6 2.6 2.6	0.00 0.00 0.00	0.12
16	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-49	36.6 66.7 66.7	0.4 -0.6 -1.5	28.8 24.2 19.6	-1.5 -1.5 -1.5	0.06 0.10 0.10	0.11
17	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-70	35.3 67.9 67.9	0.9 -0.7 -2.3	30.9 26.3 21.6	-2.6 -2.6 -2.6	0.06 0.10 0.10	0.12
18	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-0	76.1 76.1	0.0 0.1	-3.7 -10.8	0.1 0.1	0.09 0.09	0.10

19	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-1	62.8	0.1	-17.8	0.1	0.07	0.06
									46.1	0.0	-1.9	0.0	0.05	
									46.1	0.0	-6.5	0.0	0.05	
20	HEB	450	4	1.00	546	1.00	124	-1	38.0	0.1	-11.2	0.0	0.05	0.06
									46.1	0.0	-1.9	0.0	0.05	
									46.1	0.0	-6.5	0.0	0.05	
									38.0	0.1	-11.2	0.0	0.05	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 190 (D 326)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	5	90.6	0.4	-115.9	-0.8	0.00	0.21
									90.6	-0.1	-124.9	-0.8	0.00	
									-47.5	-0.6	-133.9	-0.8	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	33	26.6	0.5	-55.1	-1.1	0.00	0.10
									26.6	-0.1	-59.2	-1.1	0.00	
									-38.9	-0.8	-63.3	-1.1	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-16	35.6	0.1	-49.9	-0.8	0.05	0.09
									35.6	-0.3	-54.0	-0.8	0.05	
									-24.1	-0.8	-58.1	-0.8	0.03	
4	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-31	49.4	-0.2	-40.4	0.4	0.07	0.10
									49.4	0.0	-44.5	0.4	0.07	
									0.2	0.3	-48.6	0.4	0.01	
5	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	18	40.4	0.2	-45.6	0.1	0.00	0.09
									40.4	0.2	-49.8	0.1	0.00	
									-14.6	0.2	-53.9	0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	84	20.9	0.9	-57.9	-1.1	0.00	0.12
									20.9	0.2	-62.0	-1.1	0.00	
									-47.6	-0.4	-66.1	-1.1	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	80	25.0	0.8	-55.0	-0.8	0.00	0.11
									25.0	0.3	-59.2	-0.8	0.00	
									-40.4	-0.1	-63.3	-0.8	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-82	55.1	-0.6	-37.6	0.4	0.09	0.11
									55.1	-0.3	-41.8	0.4	0.09	
									9.0	-0.1	-45.9	0.4	0.03	
9	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-77	51.0	-0.5	-40.5	0.1	0.08	0.11
									51.0	-0.4	-44.6	0.1	0.08	
									1.7	-0.4	-48.7	0.1	0.02	
10	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	19	31.3	-0.3	-52.3	0.2	0.00	0.09
									31.3	-0.2	-56.4	0.2	0.00	
									-31.1	-0.1	-60.5	0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-6	48.8	-1.5	-41.3	2.3	0.06	0.10
									48.8	-0.2	-45.5	2.3	0.06	
12	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-17	-1.4	1.0	-49.6	2.3	0.01	0.09
									44.8	0.6	-43.2	-0.9	0.06	
									44.8	0.1	-47.3	-0.9	0.06	
13	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	8	-7.6	-0.5	-51.4	-0.9	0.01	0.10
									27.2	1.8	-54.2	-3.0	0.00	
									27.2	0.1	-58.3	-3.0	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	44	-37.3	-1.6	-62.4	-3.0	0.00	0.15
									9.3	1.9	-65.7	-3.4	0.00	
									9.3	-0.0	-69.8	-3.4	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	41	-67.9	-1.9	-74.0	-3.4	0.00	0.15
									8.1	2.5	-66.3	-4.3	0.00	
									8.1	0.1	-70.4	-4.3	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-42	-69.7	-2.3	-74.5	-4.3	0.00	0.12
									66.7	-1.6	-29.8	2.6	0.09	
									66.7	-0.1	-33.9	2.6	0.09	
17	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	-39	29.2	1.4	-38.0	2.6	0.05	0.12
									67.9	-2.2	-29.2	3.6	0.10	
									67.9	-0.2	-33.3	3.6	0.10	
18	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	3	31.1	1.8	-37.4	3.6	0.05	0.15
									62.8	0.3	-80.2	-0.6	0.00	
									62.8	-0.1	-86.5	-0.6	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	1	-32.8	-0.4	-92.8	-0.6	0.00	0.09
									38.0	0.1	-47.8	-0.4	0.00	
									38.0	-0.1	-51.9	-0.4	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	546	1.00	111	1	-19.3	-0.3	-56.0	-0.4	0.00	0.09
									38.0	0.1	-47.8	-0.4	0.00	
									38.0	-0.1	-51.9	-0.4	0.00	
									-19.3	-0.3	-56.0	-0.4	0.00	

Στάθμη 2 δοκός από χάλυβα 191 (D 327)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-21.1 90.7 -2.6	-0.1 -0.0 0.1	59.1 2.6 -54.0	0.0 0.0 0.0	0.14 0.57 0.02	0.71
2	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-0	-6.9 37.8 -1.2	0.1 -0.0 -0.1	23.9 0.8 -22.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.24 0.01	0.30
3	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			0	-9.0 37.0 -0.7	-0.2 0.0 0.2	24.3 1.1 -22.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.29
4	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-10.4 36.2 -0.9	-0.2 0.0 0.2	24.4 1.3 -21.8	0.0 0.0 0.0	0.07 0.23 0.01	0.29
5	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-8.3 37.0 -1.4	0.1 -0.0 -0.2	24.1 1.0 -22.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.06 0.24 0.01	0.29
6	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-5.0 38.5 -1.7	0.4 -0.1 -0.5	23.6 0.4 -22.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.25 0.02	0.31
7	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-5.4 38.2 -1.8	0.4 -0.1 -0.6	23.6 0.5 -22.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.25 0.02	0.31
8	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			0	-12.4 35.6 -0.3	-0.5 0.1 0.6	24.8 1.7 -21.5	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.28
9	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			0	-12.0 35.9 -0.3	-0.5 0.1 0.6	24.7 1.6 -21.5	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.29
10	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-0	-6.5 38.0 -1.2	-0.3 0.1 0.4	23.9 0.7 -22.4	0.1 0.1 0.1	0.05 0.24 0.01	0.30
11	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-7.0 37.8 -1.0	-0.1 0.1 0.2	23.9 0.8 -22.3	0.0 0.0 0.0	0.05 0.24 0.01	0.30
12	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-10.8 36.1 -0.9	0.2 -0.1 -0.4	24.5 1.4 -21.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.07 0.23 0.01	0.29
13	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			0	-10.4 36.2 -1.1	0.0 -0.1 -0.2	24.4 1.3 -21.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.28
14	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			1	-7.4 37.5 -1.3	-0.4 0.0 0.5	24.0 0.8 -22.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.29
15	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			1	-8.5 37.0 -1.3	-0.3 -0.0 0.3	24.1 1.0 -22.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.29
16	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-10.0 36.5 -0.8	0.3 -0.0 -0.4	24.4 1.3 -21.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.07 0.24 0.01	0.29
17	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-8.8 37.1 -0.8	0.2 0.0 -0.2	24.2 1.1 -22.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.06 0.24 0.01	0.30
18	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-1	-14.6 62.7 -1.8	-0.1 -0.0 0.0	40.9 1.8 -37.4	0.0 0.0 0.0	0.09 0.40 0.01	0.49
19	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-0	-8.7 37.0 -1.0	-0.0 -0.0 0.0	24.2 1.1 -22.1	0.0 0.0 0.0	0.06 0.23 0.01	0.29
20	HEA 240 4	1.00	723	1.00	723			-0	-8.7 37.0 -1.0	-0.0 -0.0 0.0	24.2 1.1 -22.1	0.0 0.0 0.0	0.06 0.23 0.01	0.29

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 1 (K 328)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	70x70	1.00	3	1.00	3	-151		-0.2 2.2 -49.5	56.7 1.4 -53.9	-16.4	-36.9	1.44	0.28 0.05 2.63	
2	70x70	1.00	3	1.00	3	-2		-111.8 65.6 65.6	79.3 30.6 -18.0	59.2	-32.4	2.30	11.29 5.90 5.20	

3	70x70	1.00	3	1.00	3	-214	-116.8	-147.6	46.2	44.9	1.80	10.82
							21.9	-80.3				1.22
							21.9	-12.9				0.05
4	70x70	1.00	3	1.00	3	-184	118.7	-22.0	-81.2	-4.7	3.17	4.73
							118.7	-29.1				4.97
							-125.0	-36.2				5.67
5	70x70	1.00	3	1.00	3	29	123.7	204.9	-68.3	-82.1	3.20	20.66
							123.7	81.8				12.93
							-81.2	-41.2				8.01
6	70x70	1.00	3	1.00	3	257	-23.6	388.0	29.6	-140.0	5.46	34.71
							65.3	178.0				21.13
							65.3	-32.0				11.99
7	70x70	1.00	3	1.00	3	266	47.1	425.7	-8.6	-154.9	6.04	38.46
							52.4	193.3				21.83
							21.3	-39.0				10.12
8	70x70	1.00	3	1.00	3	-443	30.5	-330.7	-51.7	102.9	4.01	14.57
							30.5	-176.4				3.09
							-124.7	-22.1				0.05
9	70x70	1.00	3	1.00	3	-452	-40.2	-368.4	-13.5	117.7	4.59	17.62
							-38.3	-191.7				4.50
							-80.6	-15.1				0.05
10	70x70	1.00	3	1.00	3	21	-125.8	97.3	83.2	-40.2	3.24	13.87
							123.7	37.0				10.59
							123.7	-23.2				10.12
11	70x70	1.00	3	1.00	3	-74	-88.1	9.4	59.4	6.9	2.32	4.73
							90.2	19.7				5.20
							90.2	30.1				5.67
12	70x70	1.00	3	1.00	3	-207	132.7	-40.0	-105.3	3.0	4.10	5.90
							132.7	-35.5				5.67
							-183.1	-31.0				9.18
13	70x70	1.00	3	1.00	3	-112	95.0	47.9	-81.5	-44.0	3.18	5.90
							95.0	-18.2				4.50
							-149.5	-84.2				11.53
14	70x70	1.00	3	1.00	3	86	-92.6	182.5	53.3	-96.4	3.76	18.79
							67.2	37.9				8.25
							67.2	-106.7				12.46
15	70x70	1.00	3	1.00	3	46	-26.3	167.6	3.8	-97.5	3.80	13.87
							-4.4	21.3				2.63
							-14.8	-125.0				10.35
16	70x70	1.00	3	1.00	3	-271	99.5	-125.1	-75.3	59.2	2.94	7.08
							99.5	-36.3				1.92
							-126.6	52.5				4.50
17	70x70	1.00	3	1.00	3	-232	33.2	-110.3	-25.9	60.4	2.35	3.56
							33.2	-19.7				0.05
							-44.6	70.8				1.22
18	70x70	1.00	3	1.00	3	-108	0.3	39.9	-11.9	-25.9	1.01	0.28
							2.2	1.0				0.05
							-35.4	-37.9				1.69
19	70x70	1.00	3	1.00	3	-93	3.5	28.7	-11.0	-18.6	0.72	0.05
							6.8	0.8				0.05
							-29.7	-27.1				1.22
20	70x70	1.00	3	1.00	3	-93	3.5	28.7	-11.0	-18.6	0.72	0.05
							6.8	0.8				0.05
							-29.7	-27.1				1.22

Στάθμη 3 υποσύλωμα από σκυρόδεμα 2 (Κ 329)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x60	1.00	3	1.00	3	-124	17.0	-14.1	-9.4	6.9	0.43	0.04	
							20.2	-3.7				0.04	
							-11.1	6.7				0.04	
2	60x60	1.00	3	1.00	3	-21	-100.7	57.9	64.9	-32.2	2.99	10.85	
							93.9	9.5				7.76	
							93.9	-38.9				9.13	
3	60x60	1.00	3	1.00	3	37	-179.4	-202.4	118.2	116.2	5.44	28.53	
							175.4	-28.1				16.86	
							175.4	146.1				24.07	
4	60x60	1.00	3	1.00	3	-120	115.2	-75.3	-72.5	41.4	3.34	10.68	
							115.2	-13.3				7.25	
							-102.3	48.8				8.10	
5	60x60	1.00	3	1.00	3	-179	193.8	185.0	-125.9	-107.1	5.79	23.38	
							193.8	24.4				13.43	

6	60x60	1.00	3	1.00	3	-144	-183.7 94.2 94.2 -98.3	-136.2 406.0 58.6 -288.8	-64.1	-231.6	10.66	18.92 35.74 7.42 26.13
7	60x60	1.00	3	1.00	3	-191	182.5 182.5 -181.6	444.1 63.1 -318.0	-121.4	-254.0	11.70	43.29 13.94 32.31
8	60x60	1.00	3	1.00	3	2	-79.7 89.9 89.9	-423.4 -62.4 298.7	56.5	240.7	11.08	39.86 10.85 29.56
9	60x60	1.00	3	1.00	3	50	-168.0 173.2 173.2	-461.5 -66.8 327.9	113.8	263.1	12.12	48.79 18.92 38.14
10	60x60	1.00	3	1.00	3	-25	-97.3 93.3 93.3	78.1 13.0 -52.2	63.5	-43.4	2.92	11.71 7.76 9.82
11	60x60	1.00	3	1.00	3	-15	-96.1 92.6 92.6	-18.2 3.8 25.9	62.9	14.7	2.90	8.45 7.59 8.45
12	60x60	1.00	3	1.00	3	-117	111.7 111.7 -101.6	-95.5 -16.7 62.0	-71.1	52.5	3.27	12.05 7.25 8.96
13	60x60	1.00	3	1.00	3	-127	110.6 110.6 -100.9	0.8 -7.6 -16.0	-70.5	-5.6	3.25	6.39 6.56 6.04
14	60x60	1.00	3	1.00	3	-73	-25.9 26.1 26.1	163.5 16.5 -130.5	17.3	-98.0	4.51	13.08 1.24 10.34
15	60x60	1.00	3	1.00	3	-103	36.5 36.5 -32.1	140.3 10.3 -119.7	-22.9	-86.7	3.99	11.02 0.89 8.96
16	60x60	1.00	3	1.00	3	-69	40.3 40.3 -34.5	-180.9 -20.2 140.4	-24.9	107.1	4.93	15.49 2.61 11.71
17	60x60	1.00	3	1.00	3	-38	-22.0 23.8 23.8	-157.7 -14.1 129.6	15.3	95.8	4.41	13.25 1.58 10.85
18	60x60	1.00	3	1.00	3	-88	11.8 14.5 -7.7	-10.1 -2.6 4.9	-6.5	5.0	0.30	0.04 0.04 0.04
19	60x60	1.00	3	1.00	3	-71	7.2 13.4 -4.2	-8.7 -1.9 4.9	-3.8	4.6	0.21	0.04 0.04 0.04
20	60x60	1.00	3	1.00	3	-71	7.2 13.4 -4.2	-8.7 -1.9 4.9	-3.8	4.6	0.21	0.04 0.04 0.04

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 3 (Κ 330)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x75	1.00	3	1.00	3	-638	-0.4 16.2 -1.3	-586.4 -89.7 406.9	-0.3	331.1	15.25	25.79 0.05 13.35	
2	60x75	1.00	3	1.00	3	-364	-226.5 193.8 193.8	-143.1 -26.1 90.8	140.1	77.9	5.08	16.35 8.63 11.20	
3	60x75	1.00	3	1.00	3	-318	-221.0 185.3	-365.1 -78.8	135.4	190.9	8.79	29.23 10.99	
4	60x75	1.00	3	1.00	3	-267	185.3 227.1 227.1	207.5 -402.8 -72.6	-141.4	220.2	10.14	17.64 33.52 15.49	
5	60x75	1.00	3	1.00	3	-313	-197.2 221.6 221.6	257.7 -180.7 -19.9	-136.8	107.2	4.96	22.36 18.93 12.28	
6	60x75	1.00	3	1.00	3	-400	-188.7 -76.1 69.8	141.0 102.8 37.5	48.6	-43.6	2.01	14.42 1.55 0.05	
7	60x75	1.00	3	1.00	3	-385	69.8 58.3 58.3	-27.8 91.5 39.4	-34.4	-34.8	1.60	0.05 0.05 0.05	
8	60x75	1.00	3	1.00	3	-230	-45.0 76.7	-12.8 -648.7	-50.0	341.7	15.73	0.05 42.10	

							76.7	-136.2				7.56	
							-73.2	376.3				23.22	
9	60x75	1.00	3	1.00	3	-246	-57.7	-637.4	33.1	332.9	15.33	39.96	
							41.6	-138.1				5.19	
							41.6	361.2				20.22	
10	60x75	1.00	3	1.00	3	-372	-229.8	-108.5	143.6	53.1	5.21	14.85	
							200.9	-29.0				9.27	
							200.9	50.6				9.92	
11	60x75	1.00	3	1.00	3	-344	-176.0	-225.5	110.3	124.8	5.74	17.21	
							155.0	-38.4				6.27	
							155.0	148.8				11.42	
12	60x75	1.00	3	1.00	3	-259	230.4	-437.3	-144.9	245.0	11.28	36.09	
							230.4	-69.7				15.92	
							-204.3	297.8				25.79	
13	60x75	1.00	3	1.00	3	-287	176.6	-320.3	-111.7	173.3	7.98	24.51	
							176.6	-60.3				10.13	
							-158.4	199.7				15.92	
14	60x75	1.00	3	1.00	3	-375	-150.4	-46.2	93.1	11.5	3.37	5.41	
							128.8	-28.9				2.83	
							128.8	-11.7				2.41	
15	60x75	1.00	3	1.00	3	-349	-28.5	-109.7	16.5	47.6	2.19	0.26	
							21.2	-38.3				0.05	
							21.0	33.0				0.05	
16	60x75	1.00	3	1.00	3	-256	151.0	-499.7	-94.4	286.6	13.20	34.81	
							151.0	-69.8				9.06	
							-132.2	360.1				24.51	
17	60x75	1.00	3	1.00	3	-282	29.1	-436.1	-17.8	250.5	11.54	24.08	
							29.1	-60.3				0.05	
							-24.4	315.4				15.49	
18	60x75	1.00	3	1.00	3	-448	-0.2	-409.7	-0.3	230.7	10.62	18.07	
							12.0	-63.6				0.05	
							-1.0	282.5				9.06	
19	60x75	1.00	3	1.00	3	-315	0.3	-272.9	-0.7	149.1	6.86	11.20	
							13.2	-49.3				0.05	
							-1.7	174.2				4.34	
20	60x75	1.00	3	1.00	3	-315	0.3	-272.9	-0.7	149.1	6.86	11.20	
							13.2	-49.3				0.05	
							-1.7	174.2				4.34	

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 4 (Κ 331)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	155x80	1.00	3	1.00	3	-769	5.6	-756.6	20.5	220.0	3.74	30.28	
							88.5	-426.6				9.58	
							67.1	-96.6				0.12	
2	155x80	1.00	3	1.00	3	-413	-316.7	-262.4	216.9	80.0	7.34	12.54	
							333.9	-142.3				6.63	
							333.9	-22.3				1.31	
3	155x80	1.00	3	1.00	3	-429	-326.4	-429.4	196.3	151.4	6.65	22.00	
							262.6	-202.3				7.22	
							262.6	24.7				0.12	
4	155x80	1.00	3	1.00	3	-374	323.7	-445.5	-198.9	125.2	6.73	23.78	
							323.7	-257.7				12.54	
							-273.1	-70.0				1.90	
5	155x80	1.00	3	1.00	3	-357	333.3	-278.4	-178.4	53.8	6.04	14.91	
							333.3	-197.7				10.18	
							-201.8	-117.0				3.08	
6	155x80	1.00	3	1.00	3	-373	-77.9	-73.1	102.5	-12.4	3.47	0.12	
							229.7	-91.7				1.90	
							229.7	-110.3				3.08	
7	155x80	1.00	3	1.00	3	-357	117.1	-77.9	-16.0	-20.3	0.54	0.12	
							135.2	-108.3				0.72	
							69.0	-138.7				0.72	
8	155x80	1.00	3	1.00	3	-413	84.9	-634.7	-84.6	217.6	3.69	30.87	
							84.9	-308.3				10.18	
							-168.8	18.1				0.12	
9	155x80	1.00	3	1.00	3	-429	-110.1	-629.9	34.0	225.4	3.83	30.87	
							-3.8	-291.7				7.81	
							-8.1	46.5				0.12	
10	155x80	1.00	3	1.00	3	-412	-318.1	-240.0	268.4	25.9	9.08	11.36	
							487.0	-201.2				13.13	
							487.0	-162.3				11.36	

11	155x80	1.00	3	1.00	3	-415	-247.7 443.4 443.4	-343.7 -193.1 -42.5	230.3	100.4	7.80	15.50 11.36 5.45
12	155x80	1.00	3	1.00	3	-375	325.1 325.1 -426.2	-467.8 -198.9 70.1	-250.4	179.3	8.48	25.55 10.18 6.63
13	155x80	1.00	3	1.00	3	-372	254.6 254.6 -382.6	-364.1 -206.9 -49.8	-212.4	104.8	7.19	17.86 8.40 4.26
14	155x80	1.00	3	1.00	3	-394	-199.9 233.5 233.5	-162.4 -212.6 -262.8	144.5	-33.5	4.89	4.26 7.81 10.77
15	155x80	1.00	3	1.00	3	-382	-28.1 10.6 -27.4	-199.6 -214.3 -229.0	0.2	-9.8	0.17	3.08 4.26 5.45
16	155x80	1.00	3	1.00	3	-392	206.8 206.8 -172.7	-545.4 -187.4 170.5	-126.5	238.6	4.28	27.32 5.45 4.26
17	155x80	1.00	3	1.00	3	-404	35.0 104.6 88.2	-508.2 -185.7 136.8	17.7	215.0	3.65	22.59 3.08 0.12
18	155x80	1.00	3	1.00	3	-541	4.0 63.6 46.8	-528.8 -298.2 -67.6	14.3	153.7	2.61	20.82 6.63 0.12
19	155x80	1.00	3	1.00	3	-393	3.5 56.5 30.4	-353.9 -200.0 -46.1	9.0	102.6	1.74	12.54 3.67 0.12
20	155x80	1.00	3	1.00	3	-393	3.5 56.5 30.4	-353.9 -200.0 -46.1	9.0	102.6	1.74	12.54 3.67 0.12

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 5 (Κ 332)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x75	1.00	3	1.00	3	-702	-23.5 18.7 15.5	-655.8 -278.7 98.3	13.0	251.4	11.57	30.09 3.48 0.05	
2	60x75	1.00	3	1.00	3	-333	-216.4 168.6 168.6	-261.6 -94.9 71.7	128.3	111.1	5.12	22.79 9.92 9.06	
3	60x75	1.00	3	1.00	3	-354	-228.4 174.2 174.2	-350.2 -137.4 75.4	134.2	141.9	6.53	28.37 12.06 9.06	
4	60x75	1.00	3	1.00	3	-361	194.5 194.5 -154.0	-351.8 -164.0 23.9	-116.2	125.2	5.77	25.79 15.07 5.19	
5	60x75	1.00	3	1.00	3	-340	206.5 206.5 -159.5	-263.2 -121.5 20.2	-122.0	94.5	4.42	21.93 14.21 6.05	
6	60x75	1.00	3	1.00	3	-311	-54.4 47.2 47.2	-158.8 -54.7 49.4	33.9	69.4	3.19	5.84 0.05 0.05	
7	60x75	1.00	3	1.00	3	-313	72.5 72.5 -51.2	-159.2 -62.7 33.9	-41.2	64.4	2.96	6.91 1.12 0.05	
8	60x75	1.00	3	1.00	3	-383	32.5 32.5 -32.6	-454.7 -204.2 46.2	-21.7	167.0	7.69	23.22 6.05 0.05	
9	60x75	1.00	3	1.00	3	-381	-94.4 65.8 65.8	-454.2 -196.2 61.7	53.4	172.0	7.92	25.79 7.34 0.05	
10	60x75	1.00	3	1.00	3	-332	-216.7 173.1 173.1	-257.5 -115.3 27.0	129.9	94.8	4.71	22.36 11.42 7.77	
11	60x75	1.00	3	1.00	3	-346	-174.2 140.1 140.1	-324.3 -136.1 52.2	104.8	125.5	5.78	23.22 9.49 5.41	
12	60x75	1.00	3	1.00	3	-363	194.8 194.8	-355.9 -143.7	-117.8	141.5	6.52	26.22 13.78	
13	60x75	1.00	3	1.00	3	-348	152.3 152.3	-289.1 -122.8	-92.6	110.9	5.10	19.36 9.70	

							-125.5	43.4				3.69
14	60x75	1.00	3	1.00	3	-320	-137.2	-190.7	81.4	64.7	2.98	12.92
							107.1	-93.6				5.19
							107.1	3.4				1.55
15	60x75	1.00	3	1.00	3	-325	-26.4	-200.2	14.6	69.5	3.20	6.70
							18.1	-95.9				0.05
							17.5	8.4				0.05
16	60x75	1.00	3	1.00	3	-374	115.3	-422.8	-69.2	171.6	7.90	24.94
							115.3	-165.3				8.63
							-92.4	92.2				2.83
17	60x75	1.00	3	1.00	3	-369	4.6	-413.3	-2.5	166.8	7.68	19.79
							15.0	-163.0				2.83
							-2.9	87.3				0.05
18	60x75	1.00	3	1.00	3	-493	-16.4	-458.3	9.1	175.8	8.09	20.64
							13.6	-194.7				1.98
							10.9	68.9				0.05
19	60x75	1.00	3	1.00	3	-347	-10.9	-306.7	6.1	118.2	5.44	13.13
							13.6	-129.5				0.90
							7.3	47.8				0.05
20	60x75	1.00	3	1.00	3	-347	-10.9	-306.7	6.1	118.2	5.44	13.13
							13.6	-129.5				0.90
							7.3	47.8				0.05

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 6 (Κ 333)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	100x85	1.00	3	1.00	3	-667	-39.1	-633.8	24.5	186.3	4.99	22.78	
							40.3	-354.3				6.16	
							34.3	-74.8				0.09	
2	100x85	1.00	3	1.00	3	-304	-324.5	-219.7	193.8	70.4	6.15	16.70	
							256.8	-114.0				9.00	
							256.8	-8.4				5.35	
3	100x85	1.00	3	1.00	3	-318	-346.6	-329.0	199.1	107.5	6.32	22.78	
							250.7	-167.7				11.03	
							250.7	-6.5				4.95	
4	100x85	1.00	3	1.00	3	-372	288.3	-370.7	-171.4	105.2	5.44	21.57	
							288.3	-212.9				13.46	
							-226.0	-55.1				3.73	
5	100x85	1.00	3	1.00	3	-358	310.5	-261.4	-176.8	68.1	5.61	17.11	
							310.5	-159.2				12.24	
							-219.9	-57.0				3.73	
6	100x85	1.00	3	1.00	3	-306	-76.3	-106.7	57.8	26.4	1.83	1.30	
							97.0	-67.2				0.09	
							97.0	-27.6				0.09	
7	100x85	1.00	3	1.00	3	-323	114.2	-119.2	-53.4	25.7	1.69	2.92	
							114.2	-80.7				0.90	
							-46.0	-42.2				0.09	
8	100x85	1.00	3	1.00	3	-369	40.2	-483.7	-35.5	149.3	3.99	20.35	
							40.2	-259.7				6.98	
							-66.2	-35.8				0.09	
9	100x85	1.00	3	1.00	3	-353	-150.3	-471.2	75.7	150.0	4.01	22.78	
							76.8	-246.2				7.79	
							76.8	-21.2				0.09	
10	100x85	1.00	3	1.00	3	-305	-328.0	-231.2	207.3	59.9	6.58	17.51	
							294.0	-141.4				11.84	
							294.0	-51.6				8.60	
11	100x85	1.00	3	1.00	3	-325	-267.8	-338.1	173.7	109.0	5.51	19.95	
							253.2	-174.7				11.03	
							253.2	-11.2				4.95	
12	100x85	1.00	3	1.00	3	-371	291.9	-359.2	-185.0	115.8	5.87	21.16	
							291.9	-185.5				12.24	
							-263.1	-11.9				4.54	
13	100x85	1.00	3	1.00	3	-350	231.7	-252.3	-151.3	66.7	4.80	13.46	
							231.7	-152.3				8.60	
							-222.4	-52.2				3.73	
14	100x85	1.00	3	1.00	3	-297	-202.5	-113.9	121.1	5.0	3.84	6.98	
							160.8	-106.4				4.54	
							160.8	-98.9				4.54	
15	100x85	1.00	3	1.00	3	-310	-34.6	-120.2	13.5	7.0	0.43	0.49	
							15.9	-109.6				0.09	
							5.9	-99.1				0.09	
16	100x85	1.00	3	1.00	3	-379	166.4	-476.5	-98.8	170.6	4.57	23.19	
							166.4	-220.5				8.60	

17	100x85	1.00	3	1.00	3	-365	-130.0 -1.6 39.6 24.9	35.4 -470.2 -217.3 35.6	8.8	168.6	4.51	0.09 19.13 4.54 0.09
18	100x85	1.00	3	1.00	3	-469	-27.3 29.1 23.9	-442.8 -247.4 -51.9	17.1	130.3	3.49	15.49 3.73 0.09
19	100x85	1.00	3	1.00	3	-338	-18.1 27.6 15.4	-295.2 -163.5 -31.7	11.2	87.8	2.35	9.41 2.11 0.09
20	100x85	1.00	3	1.00	3	-338	-18.1 27.6 15.4	-295.2 -163.5 -31.7	11.2	87.8	2.35	9.41 2.11 0.09

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 7 (Κ 334)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	105x85	1.00	3	1.00	3	-462	-10.1 45.3 27.6	23.2 -33.5 -90.3	12.6	-37.9	0.96	0.09 0.09 0.09	
2	105x85	1.00	3	1.00	3	-222	-314.1 216.0 216.0	136.8 -14.8 -166.3	176.7	-101.0	5.61	13.71 4.77 11.15	
3	105x85	1.00	3	1.00	3	-267	-341.8 276.0 276.0	-7.3 -11.3 -15.3	205.9	-2.7	6.54	9.88 6.90 6.90	
4	105x85	1.00	3	1.00	3	-259	305.8 305.8 -191.3	-103.5 -10.2 83.1	-165.7	62.2	5.26	11.15 8.18 5.62	
5	105x85	1.00	3	1.00	3	-214	333.4 333.4 -251.3	40.6 -13.7 -67.9	-194.9	-36.1	6.19	11.58 10.73 8.60	
6	105x85	1.00	3	1.00	3	-168	-55.3 -5.6 -17.6	271.1 -18.5 -308.0	12.6	-193.1	4.91	12.86 0.09 14.13	
7	105x85	1.00	3	1.00	3	-165	139.0 139.0 -157.7	242.3 -18.1 -278.5	-98.9	-173.6	4.41	13.28 3.07 16.26	
8	105x85	1.00	3	1.00	3	-313	46.9 72.3 42.3	-237.8 -6.5 224.8	-1.5	154.2	3.92	7.32 0.09 6.47	
9	105x85	1.00	3	1.00	3	-316	-147.3 182.5 182.5	-209.0 -6.8 195.3	110.0	134.8	3.49	8.60 1.37 9.03	
10	105x85	1.00	3	1.00	3	-235	-322.8 308.0 308.0	95.4 -18.1 -131.5	210.3	-75.6	6.68	12.43 9.03 13.28	
11	105x85	1.00	3	1.00	3	-289	-262.2 320.3 320.3	-94.6 -0.3 94.0	194.2	62.9	6.16	8.18 8.18 10.73	
12	105x85	1.00	3	1.00	3	-246	314.5 314.5 -283.2	-62.1 -6.9 48.3	-199.2	36.8	6.33	10.73 9.03 8.60	
13	105x85	1.00	3	1.00	3	-192	253.9 253.9 -295.5	127.9 -24.6 -177.2	-183.1	-101.7	5.81	11.58 7.75 15.41	
14	105x85	1.00	3	1.00	3	-157	-191.7 82.4 82.4	328.4 -41.1 -410.6	91.4	-246.3	6.26	20.09 1.37 21.79	
15	105x85	1.00	3	1.00	3	-144	-18.7 -16.6 -98.7	338.1 -43.1 -424.3	-26.7	-254.1	6.46	16.69 0.09 23.50	
16	105x85	1.00	3	1.00	3	-324	183.4 183.4 -57.6	-295.1 16.1 327.4	-80.3	207.5	5.28	14.13 1.37 12.43	
17	105x85	1.00	3	1.00	3	-337	10.3 123.4 123.4	-304.8 18.1 341.1	37.7	215.3	5.47	9.88 0.09 14.56	
18	105x85	1.00	3	1.00	3	-326	-7.0 33.0 19.3	16.9 -23.1 -63.1	8.7	-26.7	0.68	0.09 0.09 0.09	
19	105x85	1.00	3	1.00	3	-241	-4.2	16.7	5.5	-19.4	0.49	0.09	

							32.3	-12.5				0.09
							12.4	-41.6				0.09
20	105x85	1.00	3	1.00	3	-241	-4.2	16.7	5.5	-19.4	0.49	0.09
							32.3	-12.5				0.09
							12.4	-41.6				0.09

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 8 (Κ 335)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x75	1.00	3	1.00	3	-493	-10.0	44.2	2.4	45.2	2.08	0.05	
							10.8	111.9				0.05	
							-2.8	179.7				0.69	
2	60x75	1.00	3	1.00	3	-239	-210.4	109.4	133.0	-34.0	4.82	16.35	
							188.5	58.4				12.28	
							188.5	7.3				10.77	
3	60x75	1.00	3	1.00	3	-258	-218.5	48.6	129.5	1.4	4.70	14.21	
							170.2	50.6				9.92	
							170.2	52.7				9.92	
4	60x75	1.00	3	1.00	3	-259	201.6	-50.9	-131.7	65.5	4.77	12.71	
							201.6	47.3				12.49	
							-193.5	145.5				16.35	
5	60x75	1.00	3	1.00	3	-239	209.6	10.0	-128.3	30.0	4.65	12.71	
							209.6	55.1				13.99	
							-175.1	100.2				12.92	
6	60x75	1.00	3	1.00	3	-217	-54.0	145.7	45.5	-52.9	2.44	7.13	
							82.7	66.3				4.34	
							82.7	-13.1				1.98	
7	60x75	1.00	3	1.00	3	-217	72.0	115.9	-32.8	-33.7	1.55	6.27	
							72.0	65.3				3.48	
							-26.4	14.7				0.05	
8	60x75	1.00	3	1.00	3	-281	45.1	-87.1	-44.3	84.4	3.88	1.33	
							45.1	39.4				0.05	
							-87.6	165.9				9.06	
9	60x75	1.00	3	1.00	3	-280	-80.9	-57.3	34.1	65.1	3.00	2.19	
							21.5	40.4				0.05	
							21.5	138.1				3.26	
10	60x75	1.00	3	1.00	3	-248	-207.0	77.7	126.4	-18.2	4.58	14.42	
							172.2	50.4				10.34	
							172.2	23.1				9.49	
11	60x75	1.00	3	1.00	3	-280	-154.4	-43.9	87.0	46.9	3.15	7.77	
							106.5	26.4				3.05	
							106.5	96.7				6.27	
12	60x75	1.00	3	1.00	3	-249	198.2	-19.1	-125.1	49.6	4.54	11.63	
							198.2	55.3				12.71	
							-177.2	129.7				14.21	
13	60x75	1.00	3	1.00	3	-217	145.6	102.5	-85.7	-15.4	3.11	11.20	
							145.6	79.3				9.92	
							-111.5	56.1				6.27	
14	60x75	1.00	3	1.00	3	-200	-145.0	228.2	98.2	-93.1	4.29	18.50	
							149.7	88.5				11.20	
							149.7	-51.1				9.49	
15	60x75	1.00	3	1.00	3	-191	-39.2	235.6	34.6	-92.3	4.25	12.92	
							64.6	97.2				5.41	
							64.6	-41.2				2.41	
16	60x75	1.00	3	1.00	3	-297	136.1	-169.6	-96.9	124.5	5.73	12.28	
							136.1	17.2				4.98	
							-154.6	203.9				15.49	
17	60x75	1.00	3	1.00	3	-307	30.4	-177.0	-33.3	123.7	5.70	5.84	
							30.4	8.5				0.05	
							-69.5	194.0				9.06	
18	60x75	1.00	3	1.00	3	-347	-7.0	31.9	1.6	30.9	1.42	0.05	
							8.2	78.3				0.05	
							-2.1	124.7				0.26	
19	60x75	1.00	3	1.00	3	-249	-4.4	29.3	0.6	15.7	0.72	0.05	
							10.5	52.9				0.05	
							-2.5	76.4				0.05	
20	60x75	1.00	3	1.00	3	-249	-4.4	29.3	0.6	15.7	0.72	0.05	
							10.5	52.9				0.05	
							-2.5	76.4				0.05	

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 9 (Κ 336)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
----	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	----

1	65x65	1.00	3	1.00	3	-242	2.6 46.9 45.1	75.4 49.6 23.7	14.2	-17.2	0.73	0.24 0.24 0.04
2	65x65	1.00	3	1.00	3	-167	-104.1 108.3 108.3	48.0 20.2 -7.6	70.8	-18.5	2.99	6.09 5.08 4.68
3	65x65	1.00	3	1.00	3	-174	-127.0 130.8 130.8	29.3 18.1 6.9	85.9	-7.4	3.63	6.69 6.69 6.29
4	65x65	1.00	3	1.00	3	-92	108.0	28.8	-55.2	3.4	2.33	7.09
5	65x65	1.00	3	1.00	3	-86	108.0 -57.6 131.0 131.0 -80.1	33.9 39.0 47.6 36.0 24.5	-70.3	-7.7	2.97	7.50 3.87 9.91 9.51 5.08
6	65x65	1.00	3	1.00	3	-132	4.9 24.2 16.2	69.8 28.2 -13.3	3.8	-27.7	1.17	2.26 0.24 0.04
7	65x65	1.00	3	1.00	3	-107	75.4 75.4 -40.3	69.7 33.0 -3.7	-38.6	-24.4	1.63	6.69 4.68 0.65
8	65x65	1.00	3	1.00	3	-128	-0.9 35.9 34.5	7.1 25.9 44.7	11.8	12.5	0.53	0.04 0.85 1.86
9	65x65	1.00	3	1.00	3	-152	-71.4 91.0 91.0	7.2 21.1 35.1	54.2	9.3	2.29	2.06 4.07 4.68
10	65x65	1.00	3	1.00	3	-172	-117.7 133.0 133.0	32.4 9.2 -13.9	83.6	-15.4	3.53	6.29 6.49 6.69
11	65x65	1.00	3	1.00	3	-177	-141.3 165.6 165.6	-28.8 1.4 31.7	102.3	20.2	4.32	7.70 8.91 9.71
12	65x65	1.00	3	1.00	3	-88	121.7 121.7 -82.3	44.5 44.9 45.3	-68.0	0.3	2.87	9.11 9.11 6.29
13	65x65	1.00	3	1.00	3	-82	145.3 145.3 -114.9	105.7 52.7 -0.3	-86.7	-35.3	3.66	14.35 11.32 7.09
14	65x65	1.00	3	1.00	3	-134	1.8 18.2 8.1	129.4 33.6 -62.3	2.1	-63.9	2.70	6.89 0.24 1.86
15	65x65	1.00	3	1.00	3	-107	80.7 80.7 -66.3	151.4 46.6 -58.2	-49.0	-69.9	2.95	12.73 5.68 5.48
16	65x65	1.00	3	1.00	3	-126	2.2 43.3 42.6	-52.6 20.6 93.7	13.5	48.8	2.06	1.05 1.05 5.88
17	65x65	1.00	3	1.00	3	-153	-76.7 117.0 117.0	-74.6 7.5 89.6	64.6	54.7	2.73	6.09 5.68 9.71
18	65x65	1.00	3	1.00	3	-171	1.9 33.6 32.0	53.1 35.1 17.1	10.0	-12.0	0.51	0.04 0.24 0.04
19	65x65	1.00	3	1.00	3	-130	2.0 29.4 25.4	38.4 27.1 15.7	7.8	-7.6	0.33	0.04 0.45 0.04
20	65x65	1.00	3	1.00	3	-130	2.0 29.4 25.4	38.4 27.1 15.7	7.8	-7.6	0.33	0.04 0.45 0.04

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 10 (Κ 337)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	3	1.00	3	-196	42.8 42.8 -41.2	-34.4 0.7 35.8	-28.0	23.4	1.69	2.54 0.83 2.43	
2	40x60	1.00	3	1.00	3	-111	9.7 10.5 -10.5	5.2 4.2 3.2	-6.7	-0.7	0.31	0.02 0.02 0.02	
3	40x60	1.00	3	1.00	3	-42	10.8 14.2	-173.1 -23.2	-3.2	100.0	7.20	14.67 2.20	

4	40x60	1.00	3	1.00	3	-90	1.3	126.8				10.09
							30.4	-38.6	-18.5	23.0	1.65	3.80
							30.4	-4.2				1.86
							-25.1	30.3				2.66
5	40x60	1.00	3	1.00	3	-159	29.3	139.7	-22.1	-77.7	5.59	10.32
							29.3	23.2				1.05
							-37.0	-93.3				7.12
6	40x60	1.00	3	1.00	3	-209	15.4	260.3	-16.3	-145.0	10.44	18.79
							15.4	42.8				0.02
							-33.6	-174.7				12.61
7	40x60	1.00	3	1.00	3	-223	21.3	300.6	-20.9	-168.1	12.10	22.45
							21.3	48.5				0.37
							-41.5	-203.7				15.59
8	40x60	1.00	3	1.00	3	7	24.7	-293.7	-8.9	167.3	12.04	27.49
							24.8	-42.8				5.86
							-2.1	208.2				18.56
9	40x60	1.00	3	1.00	3	22	18.8	-334.1	-4.3	190.4	13.71	30.92
							21.2	-48.4				6.32
							5.9	237.2				21.54
10	40x60	1.00	3	1.00	3	-115	10.2	18.7	-8.1	-7.3	0.53	0.02
							10.5	7.7				0.02
							-14.0	-3.3				0.02
11	40x60	1.00	3	1.00	3	-93	12.2	-42.6	-9.1	29.5	2.12	2.20
							12.3	1.6				0.02
							-15.1	45.8				2.66
12	40x60	1.00	3	1.00	3	-86	29.9	-52.1	-17.2	29.6	2.13	4.83
							29.9	-7.7				1.97
							-21.6	36.8				2.89
13	40x60	1.00	3	1.00	3	-108	27.9	9.2	-16.1	-7.2	0.74	1.28
							27.9	-1.6				1.05
							-20.5	-12.3				0.48
14	40x60	1.00	3	1.00	3	-139	14.0	86.8	-9.7	-50.2	3.61	4.94
							14.0	11.6				0.02
							-15.0	-63.7				3.11
15	40x60	1.00	3	1.00	3	-136	19.4	84.0	-12.1	-50.1	3.61	5.17
							19.4	8.8				0.02
							-16.9	-66.4				3.46
16	40x60	1.00	3	1.00	3	-63	26.1	-120.3	-15.6	72.5	5.22	10.55
							26.1	-11.5				2.31
							-20.6	97.2				8.15
17	40x60	1.00	3	1.00	3	-65	20.8	-117.4	-13.2	72.4	5.22	9.87
							20.8	-8.8				1.40
							-18.7	99.9				8.15
18	40x60	1.00	3	1.00	3	-138	29.9	-24.1	-19.5	16.4	1.18	1.63
							29.9	0.5				0.48
							-28.6	25.0				1.51
19	40x60	1.00	3	1.00	3	-101	20.1	-16.7	-12.6	11.2	0.80	0.83
							20.1	0.0				0.14
							-17.8	16.7				0.60
20	40x60	1.00	3	1.00	3	-101	20.1	-16.7	-12.6	11.2	0.80	0.83
							20.1	0.0				0.14
							-17.8	16.7				0.60

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 11 (Κ 338)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	80x70	1.00	3	1.00	3	-461	-50.5	55.2	20.8	-44.1	1.49	0.06	
							13.5	-10.9				0.06	
							12.0	-77.0				0.06	
2	80x70	1.00	3	1.00	3	-185	-166.1	215.8	89.0	-133.3	4.51	17.41	
							101.0	15.9				2.46	
							101.0	-184.1				12.34	
3	80x70	1.00	3	1.00	3	-179	-128.2	8.5	67.6	-9.3	2.64	4.06	
							74.5	-5.5				0.32	
							74.5	-19.5				0.86	
4	80x70	1.00	3	1.00	3	-268	119.7	-172.7	-68.8	98.7	3.34	10.47	
							119.7	-24.7				1.93	
							-86.8	123.3				5.66	
5	80x70	1.00	3	1.00	3	-274	81.7	34.7	-47.3	-25.3	1.85	0.06	
							81.7	-3.3				0.06	
							-60.3	-41.3				0.06	
6	80x70	1.00	3	1.00	3	-223	-123.7	394.4	66.4	-240.2	8.13	27.29	

							75.4	34.1				0.86
							75.4	-326.2				20.35
7	80x70	1.00	3	1.00	3	-250	-49.4	340.0	25.5	-207.8	7.03	20.08
							27.0	28.4				0.06
							27.0	-283.3				15.28
8	80x70	1.00	3	1.00	3	-230	77.3	-351.2	-46.2	205.5	6.96	22.22
							77.3	-42.9				0.86
							-61.2	265.4				15.54
9	80x70	1.00	3	1.00	3	-203	2.9	-296.9	-5.2	173.1	5.86	16.88
							13.3	-37.2				0.06
							-12.8	222.5				11.54
10	80x70	1.00	3	1.00	3	-175	-177.7	156.5	97.2	-96.4	3.79	14.48
							113.9	11.9				2.99
							113.9	-132.7				9.67
11	80x70	1.00	3	1.00	3	-156	-147.9	-112.8	76.7	64.7	2.99	10.74
							82.3	-15.7				1.93
							82.3	81.4				5.13
12	80x70	1.00	3	1.00	3	-278	131.2	-113.3	-77.0	61.7	3.00	7.00
							131.2	-20.7				2.19
							-99.7	71.9				2.73
13	80x70	1.00	3	1.00	3	-297	101.5	155.9	-56.5	-99.4	3.36	7.80
							101.5	6.8				0.06
							-68.1	-142.2				5.40
14	80x70	1.00	3	1.00	3	-239	-114.7	470.4	67.3	-285.4	9.66	32.10
							87.1	42.3				1.39
							87.1	-385.9				24.89
15	80x70	1.00	3	1.00	3	-276	-31.0	470.3	21.2	-286.3	9.69	28.90
							32.6	40.8				0.06
							32.5	-388.7				22.75
16	80x70	1.00	3	1.00	3	-214	68.3	-427.3	-47.1	250.8	8.49	27.83
							68.3	-51.1				1.39
							-72.9	325.1				20.62
17	80x70	1.00	3	1.00	3	-177	-15.5	-427.1	-0.9	251.7	8.52	27.56
							0.5	-49.6				0.06
							-18.3	328.0				20.08
18	80x70	1.00	3	1.00	3	-324	-35.2	38.1	14.6	-30.4	1.03	0.06
							10.0	-7.5				0.06
							8.6	-53.1				0.06
19	80x70	1.00	3	1.00	3	-226	-23.2	21.6	10.1	-17.3	0.59	0.06
							12.6	-4.4				0.06
							7.1	-30.4				0.06
20	80x70	1.00	3	1.00	3	-226	-23.2	21.6	10.1	-17.3	0.59	0.06
							12.6	-4.4				0.06
							7.1	-30.4				0.06

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 12 (Κ 339)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	80x50	1.00	3	1.00	3	-195	43.2	35.1	-32.3	-28.2	1.81	0.61	
							43.2	-7.3				0.04	
							-53.5	-49.6				2.33	
2	80x50	1.00	3	1.00	3	-165	-25.8	103.3	10.4	-68.6	2.32	7.29	
							7.0	0.4				0.04	
							5.3	-102.5				6.72	
3	80x50	1.00	3	1.00	3	-161	-91.7	74.9	53.8	-50.2	3.02	7.29	
							69.6	-0.4				0.61	
							69.6	-75.7				6.33	
4	80x50	1.00	3	1.00	3	-39	65.7	-71.7	-40.9	43.9	2.30	8.62	
							65.7	-5.8				3.28	
							-57.0	60.1				7.10	
5	80x50	1.00	3	1.00	3	-43	131.6	-43.3	-84.3	25.5	4.73	9.58	
							131.6	-5.0				7.29	
							-121.3	33.3				8.24	
6	80x50	1.00	3	1.00	3	-128	106.1	85.1	-73.4	-57.1	4.12	9.77	
							106.1	-0.6				3.66	
							-114.1	-86.3				10.34	
7	80x50	1.00	3	1.00	3	-91	153.4	41.1	-101.8	-28.9	5.72	9.58	
							153.4	-2.2				7.48	
							-152.0	-45.5				9.77	
8	80x50	1.00	3	1.00	3	-76	-66.3	-53.5	42.9	32.4	2.41	6.14	
							62.4	-4.8				2.14	
							62.4	43.8				5.19	

9	80x50	1.00	3	1.00	3	-113	-113.5 100.3 100.3	-9.5 -3.2 3.1	71.3	4.2	4.00	4.81 3.66 3.66
10	80x50	1.00	3	1.00	3	-178	-98.3 71.7 71.7	104.7 -0.1 -104.9	56.6	-69.9	3.18	10.15 0.23 8.81
11	80x50	1.00	3	1.00	3	-187	-294.3 252.2 252.2	72.2 -0.7 -73.5	182.2	-48.6	10.23	18.16 11.67 15.68
12	80x50	1.00	3	1.00	3	-26	138.1 138.1 -123.4	-73.1 -5.3 62.5	-87.2	45.2	4.90	12.82 8.24 11.10
13	80x50	1.00	3	1.00	3	-17	334.1 334.1 -303.9	-40.5 -4.7 31.1	-212.7	23.9	11.95	22.55 21.02 20.07
14	80x50	1.00	3	1.00	3	-112	281.7 281.7 -270.5	91.8 -1.1 -94.0	-184.1	-62.0	10.34	20.64 15.30 20.07
15	80x50	1.00	3	1.00	3	-64	411.4 411.4 -383.1	48.3 -2.5 -53.2	-264.9	-33.8	14.88	26.74 24.84 25.22
16	80x50	1.00	3	1.00	3	-92	-241.9 218.7 218.7	-60.2 -4.3 51.6	153.5	37.3	8.62	16.25 11.67 14.35
17	80x50	1.00	3	1.00	3	-140	-371.6 331.4 331.4	-16.7 -2.9 10.8	234.3	9.1	13.16	21.02 17.97 17.97
18	80x50	1.00	3	1.00	3	-138	30.2 30.2 -37.5	24.4 -5.0 -34.4	-22.6	-19.6	1.27	0.23 0.04 1.38
19	80x50	1.00	3	1.00	3	-102	19.9 20.0 -25.9	15.8 -2.7 -21.2	-15.3	-12.3	0.86	0.04 0.04 0.61
20	80x50	1.00	3	1.00	3	-102	19.9 20.0 -25.9	15.8 -2.7 -21.2	-15.3	-12.3	0.86	0.04 0.04 0.61

Στάθμη 3 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 13 (Κ 340)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x60	1.00	3	1.00	3	-256	89.3 89.3 -89.9	37.4 -4.7 -46.8	-59.8	-28.1	2.75	7.58 6.20 8.26	
2	40x60	1.00	3	1.00	3	-120	31.7 31.7 -30.9	29.9 6.5 -17.0	-20.9	-15.6	1.12	2.66 1.40 1.74	
3	40x60	1.00	3	1.00	3	-138	37.3 37.3 -17.9	-110.8 -37.2 36.4	-18.4	49.0	3.53	9.06 3.34 1.05	
4	40x60	1.00	3	1.00	3	-131	49.7 49.7 -44.6	1.5 -10.3 -22.0	-31.4	-7.8	1.45	3.46 3.69 3.57	
5	40x60	1.00	3	1.00	3	-113	44.1 44.1 -57.6	142.1 33.4 -75.4	-33.9	-72.5	5.22	12.84 4.60 9.18	
6	40x60	1.00	3	1.00	3	-96	29.4 29.4 -55.5	233.3 66.8 -99.7	-28.3	-111.0	7.99	19.94 5.75 11.01	
7	40x60	1.00	3	1.00	3	-94	33.2 33.2 -63.5	266.9 74.9 -117.2	-32.2	-128.0	9.22	23.37 6.78 13.53	
8	40x60	1.00	3	1.00	3	-155	52.0 52.0 -20.0	-201.9 -70.6 60.6	-24.0	87.5	6.30	17.88 7.12 2.89	
9	40x60	1.00	3	1.00	3	-157	48.3 48.3 -12.0	-235.6 -78.7 78.2	-20.1	104.6	7.53	20.17 7.23 3.57	
10	40x60	1.00	3	1.00	3	-115	32.5 32.5 -42.9	51.5 10.6 -30.2	-25.1	-27.2	1.96	4.37 1.74 4.26	
11	40x60	1.00	3	1.00	3	-128	35.3 35.3	-13.4 1.0	-27.8	9.6	1.28	1.97 1.51	

12	40x60	1.00	3	1.00	3	-136	-48.2 48.9 48.9 -32.6	15.4 -20.1 -14.5 -8.8	-27.2	3.8	1.25	3.80 3.91 3.57 1.17
13	40x60	1.00	3	1.00	3	-123	46.1 46.1 -27.3	44.7 -4.8 -54.4	-24.5	-33.0	2.38	5.29 3.23 3.80
14	40x60	1.00	3	1.00	3	-102	34.0 34.0 -31.2	124.7 16.5 -91.8	-21.8	-72.2	5.20	10.78 2.66 7.81
15	40x60	1.00	3	1.00	3	-105	38.1 38.1 -26.6	122.7 11.8 -99.0	-21.6	-73.9	5.32	11.01 2.89 7.81
16	40x60	1.00	3	1.00	3	-149	47.4 47.4 -44.3	-93.4 -20.3 52.8	-30.5	48.7	3.51	8.49 3.46 5.06
17	40x60	1.00	3	1.00	3	-147	43.3 43.3 -48.9	-91.4 -15.7 60.0	-30.8	50.5	3.63	7.92 2.66 6.20
18	40x60	1.00	3	1.00	3	-180	62.3 62.3 -62.3	25.9 -3.3 -32.5	-41.6	-19.5	1.91	4.94 4.03 5.29
19	40x60	1.00	3	1.00	3	-126	40.7 40.7 -37.7	15.7 -1.9 -19.5	-26.2	-11.7	1.20	2.89 2.31 2.66
20	40x60	1.00	3	1.00	3	-126	40.7 40.7 -37.7	15.7 -1.9 -19.5	-26.2	-11.7	1.20	2.89 2.31 2.66

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 14 (Κ 341)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	100x55	1.00	3	1.00	3	-124	-53.9 31.5 31.5	39.1 0.1 -38.9	28.5	-26.0	1.44	2.15 0.06 1.37	
2	100x55	1.00	3	1.00	3	-104	-37.8 -4.1 -10.1	71.3 19.5 -32.4	9.2	-34.5	0.92	5.04 0.06 0.58	
3	100x55	1.00	3	1.00	3	-73	-128.0 80.2 80.2	33.9 8.2 -17.4	69.4	-17.1	3.51	6.09 2.42 2.94	
4	100x55	1.00	3	1.00	3	-37	-19.5 49.3 49.3	-35.7 -18.6 -1.5	22.9	11.4	1.16	2.94 2.42 1.37	
5	100x55	1.00	3	1.00	3	-68	70.7 70.7 -40.9	1.7 -7.3 -16.4	-37.2	-6.1	1.88	1.89 1.89 1.37	
6	100x55	1.00	3	1.00	3	-128	105.4 105.4 -126.1	90.6 23.2 -44.3	-77.2	-45.0	3.91	8.19 3.20 5.56	
7	100x55	1.00	3	1.00	3	-117	138.0 138.0 -135.4	69.7 15.1 -39.5	-91.1	-36.4	4.61	8.19 4.51 5.82	
8	100x55	1.00	3	1.00	3	-13	-162.8 165.3 165.3	-55.0 -22.3 10.4	109.4	21.8	5.53	10.55 8.71 8.19	
9	100x55	1.00	3	1.00	3	-23	-195.3 174.6 174.6	-34.2 -14.2 5.7	123.3	13.3	6.24	10.55 8.45 8.19	
10	100x55	1.00	3	1.00	3	-96	-124.9 58.0 58.0	66.8 19.6 -27.6	60.9	-31.5	3.08	7.92 1.37 1.89	
11	100x55	1.00	3	1.00	3	-51	-360.1 246.9 246.9	28.3 11.7 -4.9	202.4	-11.1	10.24	17.63 11.33 11.07	
12	100x55	1.00	3	1.00	3	-45	67.5 67.5 -18.7	-31.2 -18.7 -6.3	-28.8	8.3	1.46	3.99 2.94 0.32	
13	100x55	1.00	3	1.00	3	-90	302.8 302.8 -207.7	7.3 -10.8 -28.9	-170.2	-12.0	8.61	13.17 13.17 9.23	
14	100x55	1.00	3	1.00	3	-146	299.3	90.9	-184.9	-48.4	9.36	16.05	

							299.3	18.2				11.86
							-255.5	-54.4				11.59
15	100x55	1.00	3	1.00	3	-145	427.6	73.0	-254.3	-42.6	12.87	21.04
							427.6	9.1				18.15
							-335.2	-54.8				15.53
16	100x55	1.00	3	1.00	3	6	-356.6	-55.3	217.1	25.3	10.99	19.99
							294.7	-17.4				15.27
							294.7	20.6				15.27
17	100x55	1.00	3	1.00	3	4	-484.9	-37.4	286.4	19.5	14.50	25.49
							374.4	-8.2				18.94
							374.4	21.0				19.20
18	100x55	1.00	3	1.00	3	-88	-38.1	27.3	20.2	-18.1	1.02	1.37
							22.6	0.1				0.06
							22.6	-27.0				0.84
19	100x55	1.00	3	1.00	3	-70	-28.7	17.8	16.1	-11.6	0.81	0.84
							21.1	0.4				0.06
							19.6	-16.9				0.32
20	100x55	1.00	3	1.00	3	-70	-28.7	17.8	16.1	-11.6	0.81	0.84
							21.1	0.4				0.06
							19.6	-16.9				0.32

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 15 (Κ 342)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	40x55	1.00	3	1.00	3	-84	0.4	33.8	-0.6	-26.0	1.87	1.18	
							7.9	-5.2				0.02	
							-1.5	-44.2				2.12	
2	40x55	1.00	3	1.00	3	-4	-65.7	0.7	42.3	4.6	2.14	8.73	
							61.3	7.6				8.31	
							61.3	14.6				8.62	
3	40x55	1.00	3	1.00	3	15	-30.7	-72.6	25.1	29.0	2.09	9.46	
							44.6	-29.1				7.68	
							44.6	14.4				6.84	
4	40x55	1.00	3	1.00	3	-84	66.7	29.0	-43.2	-27.2	2.19	8.20	
							66.7	-11.9				7.37	
							-62.9	-52.7				9.25	
5	40x55	1.00	3	1.00	3	-103	31.7	102.3	-26.0	-51.6	3.72	9.46	
							31.7	24.9				2.96	
							-46.2	-52.5				6.74	
6	40x55	1.00	3	1.00	3	-62	-72.4	121.8	38.5	-43.5	3.13	16.60	
							43.1	56.5				7.68	
							43.1	-8.7				4.53	
7	40x55	1.00	3	1.00	3	-91	-43.2	152.3	18.0	-60.4	4.35	15.55	
							10.8	61.7				4.22	
							10.8	-28.9				1.18	
8	40x55	1.00	3	1.00	3	-27	73.4	-92.1	-39.4	20.9	1.99	15.13	
							73.4	-60.7				12.61	
							-44.8	-29.4				6.74	
9	40x55	1.00	3	1.00	3	3	44.2	-122.6	-18.9	37.8	2.72	15.13	
							44.2	-65.9				10.09	
							-12.5	-9.2				2.22	
10	40x55	1.00	3	1.00	3	-21	-56.6	23.9	35.6	-8.6	1.80	8.10	
							50.1	10.9				6.53	
							50.1	-2.0				6.21	
11	40x55	1.00	3	1.00	3	-4	-47.4	-23.9	29.7	20.6	1.50	7.26	
							41.6	6.9				5.58	
							41.6	37.8				7.47	
12	40x55	1.00	3	1.00	3	-67	57.6	5.8	-36.4	-14.0	1.84	6.21	
							57.6	-15.1				6.63	
							-51.7	-36.1				7.16	
13	40x55	1.00	3	1.00	3	-84	48.4	53.6	-30.6	-43.2	3.11	7.58	
							48.4	-11.1				4.74	
							-43.3	-75.9				8.83	
14	40x55	1.00	3	1.00	3	-63	-30.6	90.0	19.3	-54.8	3.94	9.25	
							27.2	7.9				2.22	
							27.2	-74.3				7.47	
15	40x55	1.00	3	1.00	3	-82	0.9	98.9	-0.6	-65.1	4.69	7.47	
							6.9	1.2				0.02	
							-0.8	-96.5				7.26	
16	40x55	1.00	3	1.00	3	-25	31.6	-60.3	-20.2	32.2	2.32	7.58	
							31.6	-12.1				4.01	
							-28.9	36.2				5.37	

17	40x55	1.00	3	1.00	3	-6	0.1 6.4 -0.9	-69.3 -5.5 58.4	-0.3	42.5	3.06	6.32 0.97 5.37
18	40x55	1.00	3	1.00	3	-59	0.3 5.9 -1.0	23.5 -3.6 -30.7	-0.5	-18.1	1.30	0.76 0.02 1.39
19	40x55	1.00	3	1.00	3	-44	0.5 6.7 -0.8	14.8 -2.1 -19.1	-0.4	-11.3	0.81	0.34 0.02 0.76
20	40x55	1.00	3	1.00	3	-44	0.5 6.7 -0.8	14.8 -2.1 -19.1	-0.4	-11.3	0.81	0.34 0.02 0.76

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 16 (Κ 343)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	70x50	1.00	3	1.00	3	-65	12.8 17.2 -9.9	1.1 2.1 3.2	-7.6	0.7	0.43	0.03 0.03 0.03	
2	70x50	1.00	3	1.00	3	-56	-175.4 158.5 158.5	-2.1 11.1 24.3	111.3	8.8	6.25	11.55 10.55 11.22	
3	70x50	1.00	3	1.00	3	-44	-123.4 134.5 134.5	-1.6 -18.8 -36.0	86.0	-11.5	4.83	7.88 9.38 10.55	
4	70x50	1.00	3	1.00	3	-23	188.4 188.4 -169.7	3.2 -9.1 -21.3	-119.4	-8.2	6.70	13.22 13.39 12.72	
5	70x50	1.00	3	1.00	3	-35	136.4 136.4 -145.8	2.7 20.9 39.0	-94.1	12.1	5.28	9.05 9.88 11.72	
6	70x50	1.00	3	1.00	3	-62	-126.9 79.9 79.9	-1.0 49.5 99.9	68.9	33.6	3.87	7.71 7.55 12.05	
7	70x50	1.00	3	1.00	3	-56	-33.4 -8.8 -11.4	0.4 52.4 104.3	7.3	34.6	1.35	1.04 4.21 9.71	
8	70x50	1.00	3	1.00	3	-16	139.9 139.9 -91.2	2.1 -47.4 -96.9	-77.0	-33.0	4.33	9.71 12.39 13.55	
9	70x50	1.00	3	1.00	3	-22	46.4 46.4 0.1	0.7 -50.3 -101.3	-15.4	-34.0	1.33	2.87 6.54 10.05	
10	70x50	1.00	3	1.00	3	-54	-128.2 75.1 75.1	-1.3 9.5 20.3	67.8	7.2	3.81	8.05 4.54 5.21	
11	70x50	1.00	3	1.00	3	-49	-124.6 63.5 63.5	-1.4 15.4 32.3	62.7	11.2	3.52	7.88 4.21 5.21	
12	70x50	1.00	3	1.00	3	-25	141.2 141.2 -86.4	2.4 -7.4 -17.2	-75.9	-6.6	4.26	9.71 9.88 6.38	
13	70x50	1.00	3	1.00	3	-29	137.6 137.6 -74.7	2.5 -13.4 -29.3	-70.8	-10.6	3.98	9.38 9.71 6.21	
14	70x50	1.00	3	1.00	3	-51	-39.3 36.3 36.3	0.1 -5.5 -11.1	25.2	-3.7	1.41	1.54 1.54 1.87	
15	70x50	1.00	3	1.00	3	-43	40.4 40.4 -8.7	1.3 -12.3 -26.0	-16.4	-9.1	0.92	1.87 2.54 1.87	
16	70x50	1.00	3	1.00	3	-28	52.3 52.3 -47.5	1.0 7.5 14.1	-33.3	4.4	1.87	3.21 3.37 3.54	
17	70x50	1.00	3	1.00	3	-35	-27.4 -0.6 -2.6	-0.2 14.4 29.0	8.3	9.7	0.47	1.20 0.54 2.20	
18	70x50	1.00	3	1.00	3	-46	9.0 12.5 -7.0	0.8 1.5 2.2	-5.4	0.5	0.30	0.03 0.03 0.03	
19	70x50	1.00	3	1.00	3	-39	6.5 12.1	0.5 1.0	-4.0	0.3	0.23	0.03 0.03	

20	70x50	1.00	3	1.00	3	-39	-5.6	1.5	-4.0	0.3	0.23	0.03
							6.5	0.5				0.03
							12.1	1.0				0.03
							-5.6	1.5				0.03

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 17 (Κ 344)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x50	1.00	3	1.00	3	-495	-8.3	632.2	5.8	-373.9	17.22	59.54	
							13.5	71.3				0.03	
							9.1	-489.6				43.52	
2	60x50	1.00	3	1.00	3	-232	-161.3	334.3	101.8	-192.0	8.84	38.37	
							144.1	46.3				9.47	
							144.1	-241.8				27.50	
3	60x50	1.00	3	1.00	3	-221	-116.0	230.4	75.8	-134.2	6.18	25.21	
							111.5	29.1				5.75	
							111.5	-172.2				18.63	
4	60x50	1.00	3	1.00	3	-248	153.9	250.6	-97.1	-145.7	6.71	28.64	
							153.9	32.0				9.04	
							-137.3	-186.6				21.20	
5	60x50	1.00	3	1.00	3	-259	108.6	354.5	-71.1	-203.6	9.37	37.22	
							108.6	49.1				6.04	
							-104.8	-256.2				26.35	
6	60x50	1.00	3	1.00	3	-254	-119.7	462.6	71.6	-263.5	12.14	49.24	
							94.9	67.2				6.61	
							94.9	-328.1				33.79	
7	60x50	1.00	3	1.00	3	-262	-38.7	468.6	19.7	-267.0	12.29	46.95	
							20.3	68.1				1.46	
							20.3	-332.4				30.93	
8	60x50	1.00	3	1.00	3	-225	112.4	122.4	-66.8	-74.2	3.75	13.76	
							112.4	11.0				4.75	
							-88.2	-100.3				9.76	
9	60x50	1.00	3	1.00	3	-217	31.4	116.3	-15.0	-70.8	3.26	8.33	
							31.4	10.2				0.03	
							-13.5	-96.0				5.18	
10	60x50	1.00	3	1.00	3	-234	-132.1	348.7	79.3	-202.0	9.30	38.37	
							105.9	45.7				6.18	
							105.9	-257.4				26.92	
11	60x50	1.00	3	1.00	3	-225	-134.3	297.8	79.8	-170.4	7.84	33.22	
							105.0	42.2				6.04	
							105.0	-213.4				22.35	
12	60x50	1.00	3	1.00	3	-246	124.7	236.2	-74.6	-135.7	6.25	25.78	
							124.7	32.6				6.61	
							-99.1	-171.0				17.20	
13	60x50	1.00	3	1.00	3	-254	126.9	287.2	-75.1	-167.4	7.71	30.93	
							126.9	36.1				6.75	
							-98.3	-215.0				21.77	
14	60x50	1.00	3	1.00	3	-251	-38.9	386.7	24.8	-226.9	10.45	37.80	
							35.4	46.4				0.46	
							35.4	-293.9				27.50	
15	60x50	1.00	3	1.00	3	-257	38.8	368.2	-21.6	-216.5	9.97	35.51	
							38.8	43.5				0.32	
							-25.8	-281.2				25.21	
16	60x50	1.00	3	1.00	3	-229	31.5	198.3	-20.1	-110.9	5.11	16.91	
							31.5	31.9				0.03	
							-28.7	-134.5				9.76	
17	60x50	1.00	3	1.00	3	-223	-46.2	216.7	26.3	-121.3	5.59	19.77	
							32.6	34.8				0.03	
							32.6	-147.2				11.47	
18	60x50	1.00	3	1.00	3	-347	-5.7	441.5	4.0	-260.6	12.00	41.23	
							9.8	50.5				0.03	
							6.3	-340.4				29.78	
19	60x50	1.00	3	1.00	3	-240	-3.7	292.5	2.4	-168.9	7.78	26.35	
							9.5	39.1				0.03	
							3.4	-214.2				17.77	
20	60x50	1.00	3	1.00	3	-240	-3.7	292.5	2.4	-168.9	7.78	26.35	
							9.5	39.1				0.03	
							3.4	-214.2				17.77	

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 18 (Κ 345)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	115x50	1.00	3	1.00	3	-467	-2.6	672.1	-5.8	-303.8	7.03	63.12	

							11.5	216.4				11.85
							-19.9	-239.3				14.31
2	115x50	1.00	3	1.00	3	-258	-247.4	386.0	152.7	-190.1	8.58	40.09
							210.7	100.9				9.93
							210.7	-184.2				17.88
3	115x50	1.00	3	1.00	3	-230	-166.9	239.7	137.8	-87.7	7.74	23.09
							246.5	108.2				12.40
							246.5	-23.2				6.09
4	115x50	1.00	3	1.00	3	-215	246.5	252.2	-158.7	-96.9	8.91	26.93
							246.5	106.8				12.67
							-229.5	-38.6				6.64
5	115x50	1.00	3	1.00	3	-244	166.0	398.4	-143.8	-199.3	8.08	40.09
							166.0	99.4				8.56
							-265.3	-199.6				21.44
6	115x50	1.00	3	1.00	3	-286	-196.6	560.9	66.3	-312.8	7.23	57.09
							2.3	91.8				2.53
							2.3	-377.4				34.06
7	115x50	1.00	3	1.00	3	-282	-72.6	564.7	-22.7	-315.6	7.30	55.99
							-72.5	91.3				4.17
							-140.5	-382.0				36.80
8	115x50	1.00	3	1.00	3	-188	195.7	77.2	-72.3	25.8	4.06	9.11
							195.7	115.9				12.40
							-21.1	154.6				11.85
9	115x50	1.00	3	1.00	3	-192	71.6	73.5	16.7	28.6	0.94	4.44
							123.3	116.3				10.20
							121.7	159.2				14.31
10	115x50	1.00	3	1.00	3	-259	-212.1	404.0	66.1	-206.3	4.77	41.18
							-13.8	94.5				3.62
							-13.8	-215.0				16.51
11	115x50	1.00	3	1.00	3	-242	-215.2	314.9	53.2	-140.5	3.25	31.86
							-55.6	104.1				5.82
							-55.6	-106.7				6.09
12	115x50	1.00	3	1.00	3	-215	211.2	234.2	-72.1	-80.7	4.05	24.19
							211.2	113.2				12.12
							-5.0	-7.8				0.06
13	115x50	1.00	3	1.00	3	-232	214.3	323.2	-59.2	-146.5	3.39	32.96
							214.3	103.6				11.02
							36.8	-116.1				6.91
14	115x50	1.00	3	1.00	3	-269	-59.2	479.6	37.3	-262.1	6.06	46.12
							52.6	86.4				3.35
							52.6	-306.8				26.93
15	115x50	1.00	3	1.00	3	-262	68.7	455.4	-0.3	-244.2	5.65	43.93
							86.0	89.1				4.72
							67.8	-277.2				24.19
16	115x50	1.00	3	1.00	3	-205	58.3	158.6	-43.2	-24.9	2.43	12.40
							58.3	121.3				8.56
							-71.4	84.0				5.27
17	115x50	1.00	3	1.00	3	-212	-69.6	182.8	-5.7	-42.8	0.99	15.14
							-59.3	118.6				8.01
							-86.6	54.3				2.53
18	115x50	1.00	3	1.00	3	-329	-1.7	470.3	-4.1	-212.5	4.91	43.38
							8.9	151.6				8.01
							-13.9	-167.2				9.65
19	115x50	1.00	3	1.00	3	-237	-0.5	319.1	-3.0	-143.5	3.32	28.57
							13.1	103.8				5.27
							-9.4	-111.4				5.82
20	115x50	1.00	3	1.00	3	-237	-0.5	319.1	-3.0	-143.5	3.32	28.57
							13.1	103.8				5.27
							-9.4	-111.4				5.82

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 19 (Κ 346)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x50	1.00	3	1.00	3	-409	-1.1	369.6	-3.2	-88.2	4.06	31.50	
							6.0	237.3				16.62	
							-10.7	105.1				1.75	
2	60x50	1.00	3	1.00	3	-210	-158.7	208.9	100.8	-49.4	5.66	25.78	
							143.8	134.7				17.48	
							143.8	60.6				10.90	
3	60x50	1.00	3	1.00	3	-201	-95.1	143.1	60.9	-32.5	3.42	15.19	
							87.6	94.4				9.76	
							87.6	45.6				5.47	

4	60x50	1.00	3	1.00	3	-197	157.4 157.4 -153.5	140.7 89.8 38.8	-103.6	-34.0	5.82	19.48 14.91 10.62
5	60x50	1.00	3	1.00	3	-206	93.8 93.8 -97.3	206.5 130.2 53.9	-63.7	-50.9	3.58	21.49 13.76 6.75
6	60x50	1.00	3	1.00	3	-220	-144.5 125.0 125.0	284.8 180.3 75.8	89.8	-69.7	5.05	32.65 20.34 10.62
7	60x50	1.00	3	1.00	3	-219	-68.7 52.7 52.7	284.1 178.9 73.7	40.5	-70.1	3.23	28.07 16.05 5.04
8	60x50	1.00	3	1.00	3	-187	143.2 143.2 -134.7	64.8 44.3 23.7	-92.6	-13.7	5.20	11.76 10.33 8.18
9	60x50	1.00	3	1.00	3	-188	67.4 67.4 -62.4	65.5 45.6 25.7	-43.3	-13.3	2.43	5.90 4.18 2.18
10	60x50	1.00	3	1.00	3	-208	-150.9 132.5 132.5	209.8 132.7 55.7	94.5	-51.4	5.31	25.21 16.62 9.76
11	60x50	1.00	3	1.00	3	-200	-154.3 136.1 136.1	165.9 103.7 41.4	96.8	-41.5	5.44	21.49 14.34 9.19
12	60x50	1.00	3	1.00	3	-200	149.7 149.7 -142.2	139.8 91.8 43.8	-97.3	-32.0	5.46	18.63 14.34 9.90
13	60x50	1.00	3	1.00	3	-208	153.1 153.1 -145.9	183.7 120.9 58.1	-99.6	-41.9	5.60	22.92 16.91 11.04
14	60x50	1.00	3	1.00	3	-217	-40.6 30.8 30.8	251.9 162.5 73.2	23.8	-59.6	2.74	23.49 13.19 3.61
15	60x50	1.00	3	1.00	3	-217	50.6 50.6 -52.7	244.0 159.0 73.9	-34.4	-56.7	2.61	22.92 13.76 5.04
16	60x50	1.00	3	1.00	3	-190	39.3 39.3 -40.5	97.7 62.0 26.3	-26.6	-23.8	1.49	7.33 3.61 0.46
17	60x50	1.00	3	1.00	3	-190	-51.9 43.0 43.0	105.6 65.6 25.6	31.6	-26.6	1.78	8.90 4.18 0.60
18	60x50	1.00	3	1.00	3	-288	-0.8 4.7 -7.5	258.5 166.0 73.5	-2.2	-61.7	2.84	21.49 11.19 0.89
19	60x50	1.00	3	1.00	3	-204	-0.6 6.7 -4.9	174.8 112.3 49.7	-1.4	-41.7	1.92	14.05 7.18 0.32
20	60x50	1.00	3	1.00	3	-204	-0.6 6.7 -4.9	174.8 112.3 49.7	-1.4	-41.7	1.92	14.05 7.18 0.32

Στάθμη 3 υποστυλώμα από σκυρόδεμα 20 (Κ 347)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	100x50	1.00	3	1.00	3	-403	-12.3	423.7	-4.6	-95.2	2.55	36.77	
							0.4	280.8				20.55	
							-26.1	138.0				5.06	
2	100x50	1.00	3	1.00	3	-184	-251.5	252.1	145.9	-60.1	8.19	29.14	
							186.2	161.9				17.69	
							186.2	71.7				9.35	
3	100x50	1.00	3	1.00	3	-183	-144.2	175.6	94.4	-41.4	5.30	17.69	
							138.9	113.5				11.26	
							138.9	51.4				5.53	
4	100x50	1.00	3	1.00	3	-221	239.2	146.7	-149.2	-29.3	8.38	17.45	
							239.2	102.8				13.40	
							-208.5	58.9				8.39	
5	100x50	1.00	3	1.00	3	-221	131.9	223.2	-97.7	-48.0	5.49	21.51	
							131.9	151.2				13.88	
							-161.3	79.2				8.16	
6	100x50	1.00	3	1.00	3	-197	-242.4	331.2	120.7	-77.7	6.78	36.77	
							119.6	214.6				20.55	

7	100x50	1.00	3	1.00	3	-208	119.6 -127.3 15.4 15.4	98.1 322.6 211.4 100.3	47.6	-74.1	2.67	8.63 32.47 17.69 5.53
8	100x50	1.00	3	1.00	3	-208	230.1 230.1 -142.0	67.6 50.1 32.5	-124.0	-11.7	6.97	10.54 9.11 3.86
9	100x50	1.00	3	1.00	3	-196	115.0 115.0 -37.8	76.2 53.3 30.3	-50.9	-15.3	2.86	6.49 4.58 0.05
10	100x50	1.00	3	1.00	3	-185	-239.7 98.8 98.8	236.6 158.2 79.9	112.9	-52.2	6.34	27.23 14.36 6.49
11	100x50	1.00	3	1.00	3	-176	-236.1 77.4 77.4	161.9 112.6 63.3	104.5	-32.9	5.87	19.84 9.11 4.34
12	100x50	1.00	3	1.00	3	-220	227.4 227.4 -121.2	162.2 106.5 50.7	-116.2	-37.2	6.53	18.65 13.40 4.10
13	100x50	1.00	3	1.00	3	-229	223.8 223.8 -99.8	236.8 152.1 67.4	-107.9	-56.5	6.06	25.80 17.22 4.34
14	100x50	1.00	3	1.00	3	-210	-81.7 54.3 54.3	323.7 209.3 95.0	45.3	-76.3	2.55	31.04 18.17 6.01
15	100x50	1.00	3	1.00	3	-224	57.4 57.4 -5.3	323.8 207.5 91.2	-20.9	-77.5	2.07	30.57 17.69 4.10
16	100x50	1.00	3	1.00	3	-195	69.4 69.4 -76.6	75.1 55.4 35.6	-48.7	-13.1	2.73	4.82 2.91 1.24
17	100x50	1.00	3	1.00	3	-181	-69.7 -16.7 -17.1	75.0 57.2 39.4	17.5	-11.9	0.99	5.06 1.72 0.05
18	100x50	1.00	3	1.00	3	-284	-8.6 1.1 -18.1	296.3 196.4 96.5	-3.2	-66.6	1.78	25.32 13.88 3.39
19	100x50	1.00	3	1.00	3	-202	-6.1 6.9 -11.2	199.4 132.3 65.3	-1.7	-44.7	1.20	16.26 8.87 1.96
20	100x50	1.00	3	1.00	3	-202	-6.1 6.9 -11.2	199.4 132.3 65.3	-1.7	-44.7	1.20	16.26 8.87 1.96

Στάθμη 3 υποστύλωμα από σκυρόδεμα 21 (Κ 348)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	Aw	As
1	60x45	1.00	3	1.00	3	-112	12.3 14.1 -11.7	26.7 7.8 -11.1	-8.0	-12.6	0.58	0.80 0.03 0.03	
2	60x45	1.00	3	1.00	3	-132	-94.1 89.0 89.0	31.5 3.7 -24.1	61.0	-18.5	3.85	6.85 4.53 5.82	
3	60x45	1.00	3	1.00	3	-75	-67.3 68.2 68.2	-4.6 0.9 6.4	45.2	3.7	2.85	4.02 4.02 4.28	
4	60x45	1.00	3	1.00	3	15	104.7 104.7 -98.7	-6.9 3.2 13.3	-67.8	6.7	4.28	9.55 9.43 9.43	
5	60x45	1.00	3	1.00	3	-42	77.9 77.9	29.2 6.0	-51.9	-15.5	3.28	7.49 5.82	
6	60x45	1.00	3	1.00	3	-167	-77.9 -65.2 54.9	-17.2 72.8 7.8	40.0	-43.4	2.53	6.46 7.88 0.93	
7	60x45	1.00	3	1.00	3	-140	54.9 -13.6 6.5	-57.3 72.2 8.5	6.1	-42.5	1.96	5.43 0.03 3.12	
8	60x45	1.00	3	1.00	3	50	4.8 75.8 75.8	-55.2 -48.2 -0.9	-46.8	31.6	2.95	11.23 7.62 10.20	
9	60x45	1.00	3	1.00	3	23	-64.6 24.2	46.4 -47.6	-12.9	30.6	1.41	7.11	

							24.2	-1.6				2.73
							-14.5	44.4				6.21
10	60x45	1.00	3	1.00	3	-108	-108.4	6.2	68.5	0.2	4.32	6.98
							97.0	6.6				5.95
							97.0	6.9				5.95
11	60x45	1.00	3	1.00	3	-49	-153.0	-61.4	97.9	44.5	6.18	16.25
							140.8	5.4				11.10
							140.8	72.2				16.25
12	60x45	1.00	3	1.00	3	-9	119.0	18.4	-75.2	-12.1	4.75	10.84
							119.0	0.3				10.07
							-106.6	-17.8				9.81
13	60x45	1.00	3	1.00	3	-68	163.6	86.0	-104.7	-56.3	6.61	18.82
							163.6	1.5				12.64
							-150.5	-83.0				17.54
14	60x45	1.00	3	1.00	3	-163	38.8	113.0	-26.5	-71.2	3.28	11.10
							38.8	6.2				0.03
							-40.9	-100.6				9.68
15	60x45	1.00	3	1.00	3	-151	120.3	136.9	-78.5	-88.2	4.95	19.08
							120.3	4.7				6.98
							-115.1	-127.6				17.79
16	60x45	1.00	3	1.00	3	46	-28.2	-88.4	19.8	59.4	2.73	12.52
							31.2	0.7				3.76
							31.2	89.8				12.77
17	60x45	1.00	3	1.00	3	33	-109.8	-112.3	71.7	76.4	4.53	19.85
							105.4	2.2				9.81
							105.4	116.8				20.11
18	60x45	1.00	3	1.00	3	-79	8.6	18.6	-5.5	-8.8	0.41	0.41
							10.1	5.4				0.03
							-8.1	-7.8				0.03
19	60x45	1.00	3	1.00	3	-59	5.3	12.3	-3.4	-5.9	0.27	0.16
							9.4	3.4				0.03
							-4.8	-5.4				0.03
20	60x45	1.00	3	1.00	3	-59	5.3	12.3	-3.4	-5.9	0.27	0.16
							9.4	3.4				0.03
							-4.8	-5.4				0.03

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 1 (D 349)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	5	3.6	-0.1	8.3	0.1	0.00	0.04
									7.9	0.1	-6.5	0.1	0.00	
									-20.0	0.3	-21.2	0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-42	74.3	-0.5	-41.7	0.4	0.10	0.18
									74.3	0.3	-49.8	0.4	0.14	
									-108.4	1.1	-57.9	0.4	0.14	
3	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-39	37.4	0.3	-22.4	-0.1	0.05	0.12
									37.4	0.2	-30.5	-0.1	0.10	
									-74.5	0.0	-38.6	-0.1	0.10	
4	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	47	-71.6	0.4	51.7	-0.3	0.00	0.15
									88.3	-0.2	43.6	-0.3	0.00	
									88.3	-0.8	35.5	-0.3	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	44	-34.8	-0.5	32.4	0.2	0.00	0.09
									54.3	-0.1	24.3	0.2	0.00	
									54.3	0.2	16.2	0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-16	79.0	-1.5	-38.3	1.0	0.10	0.15
									79.0	0.2	-46.3	1.0	0.12	
									-91.0	2.0	-54.4	1.0	0.12	
7	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	10	46.3	-1.5	-16.0	0.9	0.00	0.08
									46.3	0.1	-24.1	0.9	0.00	
									-42.2	1.8	-32.2	0.9	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	20	-76.4	1.4	48.2	-0.9	0.00	0.13
									70.9	-0.2	40.1	-0.9	0.00	
									70.9	-1.8	32.0	-0.9	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-5	-43.7	1.4	26.0	-0.8	0.06	0.08
									22.0	-0.1	17.9	-0.8	0.06	
									22.0	-1.5	9.8	-0.8	0.03	
10	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	63	63.8	0.1	-32.1	0.1	0.00	0.14
									63.8	0.3	-40.2	0.1	0.00	
									-83.7	0.6	-48.3	0.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	53	54.7	-0.3	-28.1	0.2	0.00	0.13
									54.7	0.1	-36.2	0.2	0.00	
									-78.1	0.4	-44.3	0.2	0.00	

12	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-59	-61.1 63.6 63.6	-0.2 -0.3 -0.3	42.1 34.0 25.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.09 0.09 0.09	0.11
13	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-49	-52.0 57.9 57.9	0.2 0.0 -0.1	38.1 30.0 21.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.07 0.08 0.08	0.10
14	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	35	33.8 33.8 -40.7	0.5 0.6 0.6	-12.2 -20.3 -28.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
15	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	1	-0.9 7.9 1.8	0.6 0.5 0.4	8.8 0.7 -7.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.02
16	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	-31	-31.2 20.5 20.5	-0.7 -0.5 -0.3	22.2 14.1 6.0	0.1 0.1 0.1	0.05 0.05 0.03	0.06
17	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	3	3.6 3.7 -22.0	-0.7 -0.4 -0.1	1.1 -7.0 -15.0	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.04
18	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	3	2.5 5.6 -14.1	-0.1 0.1 0.2	5.9 -4.5 -15.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.03
19	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	2	1.3 4.1 -10.1	-0.1 0.0 0.1	5.0 -3.1 -11.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.02
20	HEB	450	4	1.00	367	1.00	367	2	1.3 4.1 -10.1	-0.1 0.0 0.1	5.0 -3.1 -11.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.02

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 2 (D 350)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	1	-5.7 85.3 -89.5	0.1 -0.0 -0.1	53.8 -10.4 -74.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.72
2	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	3	-2.4 38.2 -39.7	0.3 -0.0 -0.3	24.0 -4.6 -33.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.32
3	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	11	-2.5 38.1 -39.8	0.3 0.0 -0.2	24.0 -4.6 -33.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.33
4	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-2	-2.6 38.1 -39.7	-0.2 0.0 0.2	24.0 -4.6 -33.2	0.0 0.0 0.0	0.02 0.25 0.25	0.32
5	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-10	-2.5 38.2 -39.6	-0.2 -0.0 0.1	24.0 -4.6 -33.2	0.0 0.0 0.0	0.04 0.27 0.27	0.32
6	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-12	-2.3 38.3 -39.5	0.1 -0.0 -0.2	24.0 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.28 0.28	0.33
7	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-15	-2.3 38.3 -39.5	-0.0 -0.1 -0.1	24.0 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.28 0.28	0.32
8	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	13	-2.6 38.0 -39.8	0.0 0.0 0.1	24.0 -4.6 -33.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.33
9	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	17	-2.6 38.0 -39.9	0.1 0.0 -0.1	24.0 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.33
10	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-6	-2.4 38.3 -39.7	0.1 -0.0 -0.1	24.0 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.26 0.26	0.32
11	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-4	-2.4 38.1 -39.9	0.1 -0.0 -0.2	24.0 -4.6 -33.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.02 0.26 0.26	0.32
12	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	7	-2.6 38.1 -39.7	-0.0 -0.0 0.0	24.0 -4.6 -33.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.32
13	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	5	-2.5 38.2 -39.5	-0.0 0.0 0.1	24.0 -4.6 -33.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.32
14	HEA	240	4	1.00	807	1.00	807	-4	-2.4 38.4	0.1 0.0	24.0 -4.6	-0.0 -0.0	0.02 0.26	0.32

15	HEA 240 4 1.00	807 1.00	807	-0	-39.3 -2.4 38.4 -39.3	-0.0 0.0 0.0 0.0	-33.2 24.1 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0 -0.0	0.26 0.02 0.25 0.25	0.31
16	HEA 240 4 1.00	807 1.00	807	5	-2.6 38.0 -40.0	0.0 -0.0 -0.1	24.0 -4.6 -33.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.32
17	HEA 240 4 1.00	807 1.00	807	2	-2.5 38.0 -40.1	0.1 -0.0 -0.2	24.0 -4.7 -33.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.32
18	HEA 240 4 1.00	807 1.00	807	1	-3.9 59.4 -62.3	0.1 -0.0 -0.1	37.5 -7.2 -51.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.50
19	HEA 240 4 1.00	807 1.00	807	1	-2.5 38.2 -39.7	0.1 -0.0 -0.1	24.0 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.32
20	HEA 240 4 1.00	807 1.00	807	1	-2.5 38.2 -39.7	0.1 -0.0 -0.1	24.0 -4.6 -33.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.32

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 3 (D 351)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		5	-82.3 0.5 -16.3	-0.1 -0.0 0.1	49.0 13.5 -22.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.62
2	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		18	-36.2 -0.6 -8.7	0.3 0.0 -0.3	21.5 5.6 -10.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.29
3	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		13	-36.5 0.4 -7.1	0.3 0.0 -0.2	21.8 6.0 -9.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.29
4	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-14	-36.8 0.4 -6.9	-0.4 -0.0 0.3	21.9 6.1 -9.7	0.1 0.1 0.1	0.25 0.25 0.06	0.29
5	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-8	-36.6 -0.6 -8.5	-0.4 -0.0 0.3	21.6 5.7 -10.1	0.1 0.1 0.1	0.24 0.24 0.07	0.28
6	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		16	-36.0 -1.8 -10.5	0.1 -0.0 -0.1	21.1 5.2 -10.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.28
7	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		8	-36.1 -1.8 -10.5	-0.1 -0.0 0.0	21.1 5.2 -10.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.28
8	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-11	-37.0 1.6 -5.1	-0.2 -0.0 0.2	22.4 6.5 -9.3	0.1 0.1 0.1	0.25 0.25 0.05	0.29
9	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-3	-36.9 1.7 -5.1	0.0 0.0 0.0	22.3 6.5 -9.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.24 0.24 0.04	0.28
10	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-4	-36.2 -0.8 -8.9	0.1 -0.0 -0.1	21.4 5.6 -10.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.23 0.23 0.06	0.28
11	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-10	-36.5 0.0 -7.7	0.0 -0.0 -0.1	21.7 5.9 -10.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.24 0.24 0.06	0.28
12	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		9	-36.8 0.6 -6.7	-0.1 0.0 0.2	22.0 6.1 -9.7	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.28
13	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		14	-36.5 -0.2 -7.9	-0.1 0.0 0.2	21.7 5.8 -10.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.28
14	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		9	-36.0 -1.4 -10.0	0.1 0.0 -0.0	21.1 5.3 -10.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.28
15	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		14	-36.1 -1.3 -9.7	0.0 0.0 0.0	21.2 5.4 -10.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.28
16	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-4	-37.0 1.3 -5.6	-0.1 -0.0 0.1	22.3 6.4 -9.4	0.0 0.0 0.0	0.24 0.24 0.04	0.28
17	HEA 240 4 1.00	490	1.00	490		-10	-36.9 1.1	-0.1 -0.0	22.2 6.3	0.0 0.0	0.24 0.24	0.28

18	HEA 240 4 1.00 490 1.00 490	4	-5.9	-0.0	-9.5	0.0	0.05	0.43
			-57.3	-0.0	34.1	0.0	0.00	
			0.3	-0.0	9.4	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00 490 1.00 490	2	-11.4	0.0	-15.4	0.0	0.00	0.27
			-36.5	-0.0	21.7	0.0	0.00	
			-0.1	-0.0	5.9	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00 490 1.00 490	2	-7.8	0.0	-10.0	0.0	0.00	0.27
			-36.5	-0.0	21.7	0.0	0.00	
			-0.1	-0.0	5.9	0.0	0.00	
			-7.8	0.0	-10.0	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 4 (D 352)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				2	-17.0	-1.4	42.4	0.6	0.00	0.06
									36.2	-0.0	-0.8	0.6	0.00	
									-21.0	1.4	-43.9	0.6	0.00	
2	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				23	-8.2	1.1	21.5	-0.4	0.00	0.03
									19.3	0.1	0.0	-0.4	0.00	
									-8.2	-0.9	-21.5	-0.4	0.00	
3	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				15	-6.7	1.4	20.9	-0.5	0.00	0.03
									19.2	0.1	-0.6	-0.5	0.00	
									-10.0	-1.2	-22.1	-0.5	0.00	
4	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-21	-8.1	-2.5	21.1	0.9	0.02	0.04
									18.3	-0.1	-0.5	0.9	0.03	
									-10.4	2.2	-22.0	0.9	0.02	
5	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-13	-9.5	-2.8	21.7	1.0	0.02	0.04
									18.5	-0.1	0.2	1.0	0.02	
									-8.6	2.6	-21.3	1.0	0.02	
6	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				19	-10.4	-0.5	22.3	0.2	0.00	0.03
									19.3	0.1	0.8	0.2	0.00	
									-6.2	0.7	-20.7	0.2	0.00	
7	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				9	-10.8	-1.7	22.4	0.7	0.00	0.03
									19.0	0.0	0.9	0.7	0.00	
									-6.3	1.7	-20.6	0.7	0.00	
8	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-17	-5.9	-0.8	20.2	0.3	0.01	0.03
									18.5	-0.1	-1.3	0.3	0.02	
									-12.4	0.6	-22.8	0.3	0.02	
9	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-7	-5.5	0.4	20.2	-0.2	0.01	0.03
									18.7	-0.0	-1.3	-0.2	0.02	
									-12.3	-0.4	-22.8	-0.2	0.01	
10	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-15	-8.6	-0.4	21.6	0.1	0.01	0.03
									19.1	-0.0	0.1	0.1	0.02	
									-8.2	0.3	-21.4	0.1	0.01	
11	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-30	-7.3	-0.2	21.0	0.0	0.01	0.03
									19.0	-0.1	-0.5	0.0	0.02	
									-9.8	-0.0	-22.0	0.0	0.01	
12	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				16	-7.7	-1.0	21.0	0.4	0.00	0.03
									18.5	0.0	-0.5	0.4	0.00	
									-10.4	1.0	-22.0	0.4	0.00	
13	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				31	-9.0	-1.2	21.5	0.5	0.00	0.03
									18.6	0.1	0.0	0.5	0.00	
									-8.8	1.3	-21.5	0.5	0.00	
14	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				19	-10.3	-0.9	22.3	0.4	0.00	0.03
									19.1	0.1	0.7	0.4	0.00	
									-6.5	1.1	-20.8	0.4	0.00	
15	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				33	-10.5	-1.2	22.2	0.5	0.00	0.03
									19.0	0.1	0.7	0.5	0.00	
									-6.7	1.4	-20.8	0.5	0.00	
16	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-17	-6.0	-0.4	20.3	0.1	0.01	0.03
									18.6	-0.1	-1.2	0.1	0.02	
									-12.1	0.2	-22.7	0.1	0.01	
17	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				-31	-5.8	-0.2	20.3	0.0	0.01	0.03
									18.8	-0.1	-1.2	0.0	0.02	
									-11.9	-0.1	-22.7	0.0	0.02	
18	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				1	-11.9	-1.0	29.8	0.4	0.00	0.04
									25.5	-0.0	-0.5	0.4	0.00	
									-14.6	1.0	-30.8	0.4	0.00	
19	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				1	-8.1	-0.7	21.3	0.3	0.00	0.03
									18.8	-0.0	-0.2	0.3	0.00	
									-9.3	0.7	-21.7	0.3	0.00	
20	HEM 400 4 1.00	512	1.00	512				1	-8.1	-0.7	21.3	0.3	0.00	0.03

18.8	-0.0	-0.2	0.3	0.00
-9.3	0.7	-21.7	0.3	0.00

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 5 (D 353)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	0	-21.9	0.1	35.1	-0.0	0.00	0.26
									20.7	-0.0	-1.1	-0.0	0.00	
									-27.5	-0.1	-37.3	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	7	-8.4	0.4	15.1	-0.1	0.00	0.13
									9.4	-0.0	-1.0	-0.1	0.00	
									-13.4	-0.4	-17.1	-0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	6	-10.2	0.3	15.7	-0.1	0.00	0.12
									9.1	-0.0	-0.4	-0.1	0.00	
									-12.2	-0.3	-16.5	-0.1	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-7	-11.0	-0.3	16.2	0.1	0.08	0.12
									9.3	-0.0	0.0	0.1	0.08	
									-10.8	0.3	-16.1	0.1	0.08	
5	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-6	-9.2	-0.2	15.6	0.1	0.07	0.12
									9.6	0.0	-0.6	0.1	0.09	
									-12.0	0.2	-16.7	0.1	0.09	
6	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	3	-6.6	0.3	14.6	-0.1	0.00	0.14
									10.0	0.0	-1.6	-0.1	0.00	
									-14.4	-0.2	-17.7	-0.1	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-1	-6.8	0.1	14.7	-0.0	0.05	0.13
									10.0	0.0	-1.4	-0.0	0.09	
									-14.0	-0.1	-17.5	-0.0	0.09	
8	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-3	-12.8	-0.2	16.7	0.1	0.09	0.12
									8.9	-0.0	0.6	0.1	0.09	
									-9.9	0.2	-15.5	0.1	0.07	
9	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	1	-12.6	-0.0	16.6	0.0	0.00	0.12
									8.8	-0.0	0.5	0.0	0.00	
									-10.3	-0.0	-15.7	0.0	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-7	-8.4	0.1	15.2	-0.1	0.06	0.13
									9.5	-0.0	-1.0	-0.1	0.09	
									-13.2	-0.1	-17.1	-0.1	0.09	
11	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-12	-9.9	0.0	15.7	-0.0	0.07	0.12
									9.2	-0.0	-0.5	-0.0	0.09	
									-12.2	-0.1	-16.6	-0.0	0.09	
12	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	7	-11.0	-0.0	16.1	0.0	0.00	0.11
									9.2	-0.0	-0.0	0.0	0.00	
									-11.1	0.0	-16.1	0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	12	-9.5	0.0	15.6	-0.0	0.00	0.12
									9.5	0.0	-0.5	-0.0	0.00	
									-12.0	-0.0	-16.6	-0.0	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	6	-7.1	0.2	14.8	-0.1	0.00	0.13
									9.9	0.0	-1.4	-0.1	0.00	
									-13.9	-0.2	-17.5	-0.1	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	11	-7.4	0.2	14.9	-0.1	0.00	0.13
									9.9	0.0	-1.2	-0.1	0.00	
									-13.5	-0.2	-17.3	-0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-6	-12.3	-0.1	16.5	0.0	0.09	0.12
									8.9	-0.0	0.4	0.0	0.09	
									-10.4	0.1	-15.7	0.0	0.07	
17	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-11	-12.0	-0.1	16.4	0.0	0.09	0.12
									8.9	-0.0	0.3	0.0	0.09	
									-10.7	0.1	-15.9	0.0	0.08	
18	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	0	-15.2	0.1	24.4	-0.0	0.00	0.18
									14.5	-0.0	-0.8	-0.0	0.00	
									-19.1	-0.1	-26.0	-0.0	0.00	
19	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-0	-9.7	0.0	15.6	-0.0	0.06	0.12
									9.3	-0.0	-0.5	-0.0	0.08	
									-12.1	-0.0	-16.6	-0.0	0.08	
20	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-0	-9.7	0.0	15.6	-0.0	0.06	0.12
									9.3	-0.0	-0.5	-0.0	0.08	
									-12.1	-0.0	-16.6	-0.0	0.08	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 6 (D 354)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	510	1.00	510	4	-26.5	0.1	34.0	-0.0	0.00	0.31
									14.7	0.0	-1.8	-0.0	0.00	
									-35.7	-0.1	-37.6	-0.0	0.00	

2	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	9	-12.3 6.7 -15.0	0.4 0.0 -0.4	15.5 -0.5 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	3	-11.4 6.7 -16.1	0.2 0.1 -0.0	15.1 -0.9 -16.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
4	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	-5	-11.0 6.4 -17.3	-0.3 -0.0 0.3	14.7 -1.2 -17.2	0.1 0.1 0.1	0.08 0.12 0.12	0.15
5	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	0	-12.0 6.3 -16.2	-0.1 -0.0 -0.0	15.1 -0.8 -16.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	12	-13.3 6.6 -14.2	0.5 -0.0 -0.6	15.8 -0.2 -16.1	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	10	-13.2 6.5 -14.5	0.4 -0.1 -0.5	15.7 -0.3 -16.2	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	-9	-10.0 6.5 -18.1	-0.4 0.1 0.5	14.4 -1.6 -17.6	0.2 0.2 0.2	0.08 0.13 0.13	0.16
9	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	-6	-10.1 6.6 -17.7	-0.3 0.1 0.4	14.5 -1.5 -17.5	0.1 0.1 0.1	0.07 0.12 0.12	0.16
10	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	1	-12.1 6.8 -15.0	0.2 0.0 -0.1	15.4 -0.6 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
11	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	-6	-11.2 7.2 -15.1	0.0 -0.0 -0.0	15.2 -0.8 -16.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.08 0.10 0.10	0.13
12	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	3	-11.2 6.2 -17.3	-0.1 0.0 0.1	14.8 -1.2 -17.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
13	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	10	-12.1 5.8 -17.1	0.1 0.0 -0.0	15.0 -1.0 -17.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
14	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	11	-13.2 6.0 -15.5	0.3 0.0 -0.2	15.5 -0.5 -16.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
15	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	14	-13.2 5.7 -16.2	0.3 0.0 -0.2	15.4 -0.6 -16.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
16	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	-8	-10.1 7.1 -16.7	-0.2 -0.0 0.2	14.7 -1.3 -17.3	0.1 0.1 0.1	0.07 0.12 0.12	0.15
17	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	-11	-10.1 7.4 -16.1	-0.2 -0.0 0.1	14.8 -1.2 -17.1	0.1 0.1 0.1	0.08 0.11 0.11	0.15
18	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	3	-18.4 10.2 -24.9	0.1 0.0 -0.1	23.7 -1.3 -26.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.21
19	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	2	-11.7 6.5 -16.1	0.1 0.0 -0.0	15.1 -0.9 -16.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA 240 4 1.00	510 1.00	510	2	-11.7 6.5 -16.1	0.1 0.0 -0.0	15.1 -0.9 -16.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 7 (D 355)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	761	1.00	761		3	0.5 64.2 -52.1	0.2 0.0 -0.2	39.4 -6.9 -53.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.52
2	HEA 240 4 1.00	761	1.00	761		4	0.2 30.1 -24.3	0.4 0.0 -0.3	18.5 -3.2 -24.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.25
3	HEA 240 4 1.00	761	1.00	761		3	0.1 30.0 -24.3	0.4 0.0 -0.3	18.5 -3.2 -24.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.25
4	HEA 240 4 1.00	761	1.00	761		-1	0.1 29.9	-0.2 -0.0	18.4 -3.2	0.0 0.0	0.01 0.19	0.24

5	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	-0	-24.5	0.2	-24.9	0.0	0.16	0.24
					0.2	-0.2	18.4	0.1	0.00	
					30.0	-0.0	-3.2	0.1	0.19	
					-24.5	0.2	-24.9	0.1	0.16	
6	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	4	0.3	0.1	18.4	-0.0	0.00	0.24
					30.1	-0.0	-3.2	-0.0	0.00	
					-24.3	-0.2	-24.9	-0.0	0.00	
					0.3	-0.1	18.4	0.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	2	30.1	-0.0	-3.2	0.0	0.00	0.24
					-24.4	-0.0	-24.9	0.0	0.00	
					0.0	0.1	18.5	-0.0	0.00	
					29.9	0.0	-3.2	-0.0	0.19	
8	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	-1	-24.5	0.0	-24.9	-0.0	0.16	0.24
					0.0	0.2	18.5	-0.0	0.00	
					29.9	0.0	-3.2	-0.0	0.19	
					-24.4	-0.1	-24.9	-0.0	0.16	
9	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	-0	0.2	0.1	18.5	-0.0	0.00	0.24
					30.1	-0.0	-3.2	-0.0	0.19	
					-24.3	-0.1	-24.9	-0.0	0.15	
					0.2	0.2	18.4	-0.1	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	-0	30.0	-0.0	-3.2	-0.1	0.19	0.24
					-24.5	-0.3	-24.9	-0.1	0.16	
					0.1	0.1	18.4	-0.0	0.00	
					29.9	0.0	-3.2	-0.0	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	3	-24.5	-0.0	-24.9	-0.0	0.00	0.24
					0.1	-0.1	18.5	0.0	0.00	
					30.0	0.0	-3.2	0.0	0.00	
					-24.3	0.1	-24.9	0.0	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	1	0.2	-0.1	18.5	0.0	0.00	0.24
					30.2	0.0	-3.2	0.0	0.00	
					-24.1	0.1	-24.9	0.0	0.00	
					0.2	-0.1	18.5	0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	2	30.2	0.0	-3.2	0.0	0.00	0.24
					-24.1	0.2	-24.9	0.0	0.00	
					0.1	0.3	18.4	-0.1	0.00	
					29.8	-0.0	-3.3	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	2	-24.7	-0.3	-24.9	-0.1	0.00	0.24
					0.1	0.3	18.4	-0.1	0.00	
					29.8	-0.0	-3.3	-0.1	0.00	
					-24.7	-0.3	-24.9	-0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	1	0.4	0.1	27.5	-0.0	0.00	0.36
					44.9	0.0	-4.8	-0.0	0.00	
					-36.4	-0.1	-37.2	-0.0	0.00	
					0.1	0.1	18.4	-0.0	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	1	30.0	0.0	-3.2	-0.0	0.00	0.24
					-24.4	-0.1	-24.9	-0.0	0.00	
					0.1	0.1	18.4	-0.0	0.00	
					30.0	0.0	-3.2	-0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	761 1.00	761	1	-24.4	-0.1	-24.9	-0.0	0.00	0.24
					0.1	0.1	18.4	-0.0	0.00	
					30.0	0.0	-3.2	-0.0	0.00	
					-24.4	-0.1	-24.9	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 8 (D 356)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	4	-52.5	-0.1	34.4	0.0	0.00	0.40
									-3.4	0.0	5.0	0.0	0.00	
									-27.9	0.1	-24.3	0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	3	-24.3	0.3	15.9	-0.1	0.00	0.19
									-2.0	0.0	2.1	-0.1	0.00	
									-14.0	-0.2	-11.7	-0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	3	-24.4	0.3	16.3	-0.1	0.00	0.19
									-1.0	0.1	2.5	-0.1	0.00	
									-12.4	-0.2	-11.4	-0.1	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	0	-24.6	-0.4	16.4	0.1	0.00	0.19
									-1.0	-0.0	2.5	0.1	0.00	
									-12.2	0.3	-11.3	0.1	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	0	-24.5	-0.3	16.0	0.1	0.00	0.19
									-2.0	-0.0	2.2	0.1	0.00	
									-13.9	0.2	-11.6	0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	2	-24.3	0.1	15.5	-0.1	0.00	0.19
									-3.0	-0.0	1.7	-0.1	0.00	
									-15.9	-0.1	-12.1	-0.1	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	487	1.00	487	1	-24.4	-0.1	15.6	0.0	0.00	0.19

								-3.0	-0.0	1.7	0.0	0.00	
								-15.8	0.0	-12.1	0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	1				-24.6	-0.2	16.7	0.1	0.00	0.19
								0.1	0.0	2.9	0.1	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	2				-10.4	0.2	-10.9	0.1	0.00	0.19
								-24.5	0.0	16.7	0.0	0.00	
								0.1	0.0	2.9	0.0	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	-2				-10.4	0.1	-10.9	0.0	0.00	0.19
								-24.3	0.1	15.9	-0.0	0.16	
								-2.1	-0.0	2.1	-0.0	0.16	
11	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	-3				-14.2	-0.1	-11.7	-0.0	0.09	0.19
								-24.5	0.1	16.2	-0.1	0.16	
								-1.4	-0.0	2.4	-0.1	0.16	
12	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	6				-12.9	-0.2	-11.4	-0.1	0.09	0.19
								-24.6	-0.1	16.4	0.0	0.00	
								-0.9	0.0	2.6	0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	6				-12.0	0.1	-11.2	0.0	0.00	0.19
								-24.4	-0.2	16.1	0.1	0.00	
								-1.6	0.0	2.3	0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	1				-13.3	0.2	-11.6	0.1	0.00	0.19
								-24.1	-0.1	15.6	0.0	0.00	
								-2.7	0.0	1.8	0.0	0.00	
								-15.4	0.1	-12.0	0.0	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	4				-24.1	-0.1	15.7	0.1	0.00	0.19
								-2.5	0.0	1.8	0.1	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	2				-15.2	0.2	-12.0	0.1	0.00	0.19
								-24.8	0.0	16.7	-0.0	0.00	
								-0.3	-0.0	2.9	-0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	-0				-10.8	-0.1	-11.0	-0.0	0.00	0.19
								-24.8	0.1	16.6	-0.1	0.16	
								-0.4	-0.0	2.8	-0.1	0.16	
18	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	3				-11.1	-0.2	-11.0	-0.1	0.07	0.28
								-36.7	-0.0	24.1	0.0	0.00	
								-2.4	0.0	3.5	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	2				-19.5	0.1	-17.0	0.0	0.00	0.19
								-24.4	-0.0	16.1	0.0	0.00	
								-1.5	0.0	2.3	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	487 1.00	487	2				-13.1	0.0	-11.5	0.0	0.00	0.19
								-24.4	-0.0	16.1	0.0	0.00	
								-1.5	0.0	2.3	0.0	0.00	
								-13.1	0.0	-11.5	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 9 (D 357)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				1	-4.4	0.2	40.2	-0.1	0.00	0.48
								59.7	0.0	-5.3	-0.1	0.00	
								-42.7	-0.2	-50.8	-0.1	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				1	-1.6	0.3	18.4	-0.1	0.00	0.23
								27.8	0.0	-2.5	-0.1	0.00	
								-19.5	-0.2	-23.4	-0.1	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				1	-1.9	0.2	18.5	-0.1	0.00	0.23
								27.7	0.0	-2.4	-0.1	0.00	
								-19.4	-0.2	-23.3	-0.1	0.00	
4	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				0	-2.5	-0.0	18.5	0.0	0.00	0.22
								27.2	0.0	-2.4	0.0	0.00	
								-19.6	0.1	-23.3	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				0	-2.2	-0.0	18.5	0.0	0.00	0.22
								27.3	-0.0	-2.4	0.0	0.00	
								-19.7	0.0	-23.3	0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				0	-1.5	0.2	18.4	-0.1	0.00	0.23
								27.8	0.0	-2.5	-0.1	0.00	
								-19.6	-0.2	-23.4	-0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				0	-1.6	0.1	18.4	-0.0	0.00	0.22
								27.6	-0.0	-2.5	-0.0	0.00	
								-19.7	-0.1	-23.4	-0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				1	-2.6	0.0	18.6	0.0	0.00	0.22
								27.2	0.0	-2.3	0.0	0.00	
								-19.5	0.0	-23.2	0.0	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723				1	-2.4	0.1	18.5	-0.0	0.00	0.22
								27.4	0.0	-2.3	-0.0	0.00	
								-19.4	-0.0	-23.2	-0.0	0.00	

10	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	-0	-1.6 27.7 -19.5	0.2 0.0 -0.2	18.4 -2.5 -23.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.18 0.13	0.23
11	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	-0	-1.8 27.6 -19.6	0.4 0.0 -0.4	18.4 -2.5 -23.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.02 0.18 0.13	0.23
12	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-2.4 27.3 -19.6	0.0 0.0 -0.0	18.5 -2.4 -23.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
13	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-2.3 27.4 -19.5	-0.1 0.0 0.2	18.5 -2.4 -23.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
14	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	0	-1.7 27.8 -19.4	-0.1 0.0 0.2	18.4 -2.4 -23.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
15	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-1.9 27.7 -19.4	-0.2 0.0 0.3	18.5 -2.4 -23.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.23
16	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-2.4 27.2 -19.7	0.3 -0.0 -0.3	18.5 -2.4 -23.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.22
17	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	0	-2.2 27.3 -19.7	0.4 -0.0 -0.4	18.5 -2.4 -23.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.23
18	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-3.1 41.7 -29.8	0.2 0.0 -0.1	28.0 -3.7 -35.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.34
19	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-2.0 27.5 -19.5	0.1 0.0 -0.1	18.5 -2.4 -23.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
20	HEA 240 4 1.00	723 1.00	723	1	-2.0 27.5 -19.5	0.1 0.0 -0.1	18.5 -2.4 -23.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.22

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 10 (D 358)

ΣΦ									ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	2	-41.3	-0.1	31.6	0.0	0.00	0.32					
									-0.3	0.0	2.1	0.0	0.00						
									-31.2	0.1	-27.4	0.0	0.00						
2	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	2	-19.0	0.2	14.5	-0.1	0.00	0.15					
									-0.5	0.0	0.7	-0.1	0.00						
									-15.6	-0.2	-13.1	-0.1	0.00						
3	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	2	-18.9	0.1	14.8	-0.0	0.00	0.15					
									0.4	0.0	1.0	-0.0	0.00						
									-14.0	-0.1	-12.8	-0.0	0.00						
4	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	-1	-18.9	-0.2	14.9	0.1	0.12	0.15					
									0.5	0.0	1.1	0.1	0.12						
									-13.7	0.2	-12.7	0.1	0.09						
5	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	-0	-18.9	-0.2	14.6	0.1	0.12	0.15					
									-0.4	-0.0	0.8	0.1	0.12						
									-15.3	0.2	-13.1	0.1	0.10						
6	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	2	-19.1	0.1	14.2	-0.0	0.00	0.15					
									-1.5	-0.0	0.3	-0.0	0.00						
									-17.4	-0.1	-13.5	-0.0	0.00						
7	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	1	-19.1	-0.0	14.2	0.0	0.00	0.15					
									-1.4	-0.0	0.4	0.0	0.00						
									-17.3	-0.0	-13.4	0.0	0.00						
8	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	-0	-18.8	-0.1	15.2	0.1	0.12	0.15					
									1.6	0.0	1.4	0.1	0.12						
									-11.9	0.2	-12.4	0.1	0.08						
9	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	0	-18.8	-0.0	15.2	0.0	0.00	0.15					
									1.5	0.0	1.4	0.0	0.00						
									-12.0	0.1	-12.4	0.0	0.00						
10	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	-3	-19.0	0.0	14.5	-0.0	0.12	0.15					
									-0.6	0.0	0.7	-0.0	0.12						
									-15.7	-0.0	-13.1	-0.0	0.10						
11	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	-4	-19.1	0.2	14.8	-0.1	0.13	0.16					
									0.1	-0.0	1.0	-0.1	0.13						
									-14.4	-0.2	-12.8	-0.1	0.10						
12	HEA	240	4	1.00	484	1.00	484	5	-18.8	-0.1	14.9	0.0	0.00	0.15					
									0.6	0.0	1.1	0.0	0.00						

13	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	6	-13.5 -18.7 -0.0 -14.9	0.1 -0.2 0.0 0.2	-12.7 14.6 0.8 -13.0	0.0 0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00 0.00	0.15
14	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	2	-18.8 -1.2 -17.0	-0.2 0.0 0.2	14.2 0.4 -13.5	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
15	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	4	-18.7 -1.0 -16.8	-0.3 0.0 0.3	14.2 0.4 -13.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
16	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	-0	-19.0 1.3 -12.2	0.1 0.0 -0.1	15.2 1.4 -12.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.12 0.12 0.08	0.15
17	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	-3	-19.1 1.1 -12.5	0.2 -0.0 -0.2	15.2 1.4 -12.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.13 0.13 0.08	0.16
18	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	1	-28.8 -0.2 -21.8	-0.1 0.0 0.1	22.1 1.4 -19.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.23
19	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	1	-18.9 0.0 -14.6	-0.0 0.0 0.0	14.7 0.9 -12.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
20	HEA 240 4 1.00	484 1.00	484	1	-18.9 0.0 -14.6	-0.0 0.0 0.0	14.7 0.9 -12.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.15

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 11 (D 359)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	2	-31.6 16.1 -18.4	-0.2 -0.0 0.2	34.2 2.6 -29.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.28	
2	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	3	-15.7 7.8 -7.2	0.1 0.0 -0.1	16.4 1.7 -13.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14	
3	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	2	-14.1 7.5 -9.2	0.1 -0.0 -0.2	15.7 1.0 -13.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13	
4	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	-2	-13.9 7.2 -9.9	-0.3 -0.0 0.3	15.5 0.8 -14.0	0.1 0.1 0.1	0.09 0.09 0.07	0.13	
5	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	0	-15.5 7.5 -7.9	-0.3 0.0 0.4	16.2 1.5 -13.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14	
6	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	4	-17.6 8.2 -5.2	-0.0 0.0 0.1	17.2 2.4 -12.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.15	
7	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	3	-17.5 8.1 -5.4	-0.2 0.0 0.2	17.1 2.3 -12.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15	
8	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	-2	-12.0 7.1 -11.9	-0.2 -0.0 0.1	14.8 0.0 -14.7	0.0 0.0 0.0	0.08 0.08 0.08	0.11	
9	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	-2	-12.1 7.2 -11.7	-0.0 -0.0 -0.1	14.8 0.1 -14.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.08 0.08 0.08	0.11	
10	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	-4	-15.9 7.7 -7.2	-0.2 0.0 0.2	16.4 1.7 -13.1	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.05	0.14	
11	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	-5	-14.5 7.3 -9.1	-0.1 0.0 0.1	15.8 1.0 -13.7	0.0 0.0 0.0	0.10 0.10 0.06	0.13	
12	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	6	-13.7 7.3 -9.9	-0.0 -0.0 0.0	15.5 0.7 -14.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.12	
13	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	7	-15.1 7.7 -8.0	-0.1 -0.0 0.1	16.1 1.4 -13.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.13	
14	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	2	-17.2 8.2 -5.3	-0.2 -0.0 0.2	17.1 2.3 -12.5	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15	
15	HEA 240 4 1.00	516 1.00	516	5	-17.0 -17.0	-0.2 -0.2	17.0 17.0	0.1 0.1	0.00 0.00	0.15	

								8.2	-0.0	2.2	0.1	0.00		
								-5.6	0.2	-12.5	0.1	0.00		
16	HEA	240	4	1.00	516	1.00	516	-0	-12.4	0.0	14.9	-0.0	0.08	0.11
								7.0	0.0	0.1	-0.0	0.08		
								-11.8	-0.0	-14.6	-0.0	0.07		
17	HEA	240	4	1.00	516	1.00	516	-4	-12.6	0.0	15.0	-0.0	0.08	0.11
								7.0	0.0	0.2	-0.0	0.08		
								-11.5	-0.0	-14.5	-0.0	0.08		
18	HEA	240	4	1.00	516	1.00	516	1	-22.1	-0.1	23.9	0.1	0.00	0.19
								11.3	-0.0	1.8	0.1	0.00		
								-12.9	0.1	-20.3	0.1	0.00		
19	HEA	240	4	1.00	516	1.00	516	1	-14.8	-0.1	16.0	0.0	0.00	0.13
								7.5	-0.0	1.2	0.0	0.00		
								-8.5	0.1	-13.5	0.0	0.00		
20	HEA	240	4	1.00	516	1.00	516	1	-14.8	-0.1	16.0	0.0	0.00	0.13
								7.5	-0.0	1.2	0.0	0.00		
								-8.5	0.1	-13.5	0.0	0.00		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 12 (D 360)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	1	-18.8	0.0	32.3	-0.0	0.00	0.23
									23.8	-0.0	1.7	-0.0	0.00	
									-10.4	-0.0	-28.9	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	4	-7.3	0.3	14.4	-0.1	0.00	0.11
									10.8	0.0	0.1	-0.1	0.00	
									-6.9	-0.3	-14.2	-0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	0	-9.3	0.2	15.2	-0.1	0.00	0.11
									11.0	0.0	0.9	-0.1	0.00	
									-4.7	-0.2	-13.4	-0.1	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-3	-10.1	-0.3	15.8	0.1	0.07	0.12
									11.7	-0.0	1.5	0.1	0.08	
									-2.6	0.3	-12.8	0.1	0.02	
5	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	1	-8.1	-0.2	14.9	0.1	0.00	0.11
									11.4	-0.0	0.7	0.1	0.00	
									-4.8	0.2	-13.6	0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	7	-5.3	0.2	13.6	-0.1	0.00	0.11
									10.9	0.0	-0.7	-0.1	0.00	
									-8.8	-0.2	-15.0	-0.1	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	6	-5.5	0.0	13.8	-0.0	0.00	0.11
									11.1	-0.0	-0.5	-0.0	0.00	
									-8.2	-0.0	-14.8	-0.0	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-6	-12.2	-0.2	16.6	0.1	0.08	0.12
									11.9	-0.0	2.3	0.1	0.08	
									-0.7	0.2	-12.0	0.1	0.01	
9	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-5	-11.9	-0.0	16.4	0.0	0.08	0.12
									11.6	0.0	2.1	0.0	0.08	
									-1.3	0.0	-12.2	0.0	0.01	
10	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-3	-7.4	-0.1	14.6	0.0	0.05	0.11
									11.2	0.0	0.3	0.0	0.07	
									-6.0	0.1	-14.0	0.0	0.04	
11	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-5	-9.3	-0.1	15.5	0.1	0.07	0.11
									11.8	-0.0	1.2	0.1	0.08	
									-3.1	0.1	-13.1	0.1	0.03	
12	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	5	-10.1	0.1	15.6	-0.0	0.00	0.11
									11.3	-0.0	1.3	-0.0	0.00	
									-3.5	-0.1	-13.0	-0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	6	-8.1	0.2	14.6	-0.1	0.00	0.11
									10.7	0.0	0.3	-0.1	0.00	
									-6.4	-0.1	-13.9	-0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	2	-5.4	0.1	13.5	-0.0	0.00	0.10
									10.5	0.0	-0.8	-0.0	0.00	
									-9.5	-0.1	-15.1	-0.0	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	5	-5.6	0.2	13.5	-0.1	0.00	0.11
									10.4	0.0	-0.8	-0.1	0.00	
									-9.6	-0.2	-15.1	-0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-1	-12.1	-0.1	16.7	0.0	0.08	0.12
									12.3	-0.0	2.4	0.0	0.08	
									-0.0	0.1	-11.9	0.0	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-4	-11.9	-0.2	16.7	0.1	0.08	0.12
									12.5	-0.0	2.4	0.1	0.09	
									0.1	0.2	-11.9	0.1	0.01	

18	HEA 240 4 1.00	501 1.00	501	1	-13.1	0.0	22.6	-0.0	0.00	0.16
					16.7	-0.0	1.2	-0.0	0.00	
					-7.2	-0.0	-20.2	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	501 1.00	501	1	-8.7	0.0	15.1	-0.0	0.00	0.11
					11.2	-0.0	0.8	-0.0	0.00	
					-4.8	-0.0	-13.5	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	501 1.00	501	1	-8.7	0.0	15.1	-0.0	0.00	0.11
					11.2	-0.0	0.8	-0.0	0.00	
					-4.8	-0.0	-13.5	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 13 (D 361)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			0	-7.9	0.1	22.0	-0.0	0.00	0.41
							11.9	0.0	-8.8	-0.0	0.00	
							-52.1	-0.1	-39.6	-0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			1	-6.0	0.3	11.8	-0.1	0.00	0.16
							6.3	0.0	-2.5	-0.1	0.00	
							-18.8	-0.3	-16.9	-0.1	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			3	-3.5	0.2	10.1	-0.1	0.00	0.20
							5.5	0.0	-4.2	-0.1	0.00	
							-24.8	-0.2	-18.6	-0.1	0.00	
4	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-1	-1.2	-0.3	8.6	0.1	0.01	0.24
							5.3	-0.0	-5.8	0.1	0.20	
							-30.4	0.3	-20.2	0.1	0.20	
5	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-3	-3.7	-0.1	10.3	0.0	0.03	0.19
							5.5	-0.0	-4.1	0.0	0.16	
							-24.4	0.1	-18.5	0.0	0.16	
6	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-2	-8.1	0.4	13.3	-0.1	0.06	0.13
							7.3	0.0	-1.1	-0.1	0.09	
							-13.8	-0.3	-15.5	-0.1	0.09	
7	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-3	-7.4	0.3	12.8	-0.1	0.05	0.14
							6.9	0.0	-1.6	-0.1	0.10	
							-15.4	-0.2	-16.0	-0.1	0.10	
8	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			2	1.0	-0.3	7.1	0.1	0.00	0.27
							5.5	-0.0	-7.2	0.1	0.00	
							-35.4	0.3	-21.6	0.1	0.00	
9	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			3	0.3	-0.2	7.6	0.1	0.00	0.26
							5.4	-0.0	-6.8	0.1	0.00	
							-33.8	0.2	-21.1	0.1	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-7	-5.0	-0.0	11.2	0.0	0.04	0.17
							6.0	0.0	-3.2	0.0	0.14	
							-21.1	0.0	-17.6	0.0	0.14	
11	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-10	-1.7	-0.2	8.9	0.1	0.02	0.23
							5.3	0.0	-5.4	0.1	0.20	
							-29.1	0.2	-19.8	0.1	0.20	
12	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			7	-2.2	0.1	9.2	-0.0	0.00	0.22
							5.3	-0.0	-5.2	-0.0	0.00	
							-28.1	-0.1	-19.5	-0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			10	-5.4	0.3	11.5	-0.1	0.00	0.17
							6.1	-0.0	-2.9	-0.1	0.00	
							-20.0	-0.3	-17.3	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			2	-8.9	0.3	13.9	-0.1	0.00	0.11
							8.0	0.0	-0.5	-0.1	0.00	
							-11.3	-0.3	-14.8	-0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			7	-9.1	0.4	14.0	-0.2	0.00	0.11
							8.1	0.0	-0.4	-0.2	0.00	
							-11.0	-0.4	-14.8	-0.2	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-2	1.8	-0.2	6.5	0.1	0.02	0.29
							5.5	-0.0	-7.9	0.1	0.24	
							-37.9	0.2	-22.3	0.1	0.24	
17	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			-7	1.9	-0.3	6.4	0.1	0.02	0.30
							5.5	-0.0	-8.0	0.1	0.25	
							-38.2	0.3	-22.3	0.1	0.25	
18	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			0	-5.5	0.0	15.4	-0.0	0.00	0.29
							8.3	0.0	-6.2	-0.0	0.00	
							-36.5	-0.0	-27.7	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			0	-3.6	0.0	10.2	-0.0	0.00	0.19
							5.5	0.0	-4.2	-0.0	0.00	
							-24.6	-0.0	-18.5	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	504 1.00	504			0	-3.6	0.0	10.2	-0.0	0.00	0.19
							5.5	0.0	-4.2	-0.0	0.00	

-24.6 -0.0 -18.5 -0.0 0.00

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 14 (D 362)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-5	-97.2 34.6 -3.3	0.1 0.0 -0.1	60.2 14.0 -32.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.62 0.62 0.03	
2	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-5	-35.0 17.3 -3.4	0.2 0.0 -0.2	25.3 4.7 -15.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.23 0.23 0.03	0.28
3	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-4	-39.2 16.4 -2.3	0.2 0.0 -0.1	26.1 5.5 -15.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.26 0.26 0.02	0.30
4	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	1	-53.4 14.5 2.0	-0.1 -0.0 0.1	28.9 8.2 -12.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.40
5	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	0	-49.1 15.1 0.9	-0.1 -0.0 -0.0	28.1 7.4 -13.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.37
6	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-4	-35.0 17.4 -3.2	0.1 -0.0 -0.2	25.4 4.7 -15.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.23 0.23 0.03	0.28
7	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-2	-39.2 16.6 -1.9	0.0 -0.0 -0.1	26.2 5.6 -15.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.25 0.25 0.02	0.30
8	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-0	-53.4 14.4 1.8	-0.0 0.0 0.1	28.8 8.2 -12.4	0.0 0.0 0.0	0.34 0.34 0.01	0.40
9	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-2	-49.2 14.8 0.5	0.1 0.0 0.0	28.0 7.4 -13.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.31 0.31 0.01	0.37
10	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-6	-36.1 17.0 -3.1	0.2 0.0 -0.2	25.5 4.9 -15.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.24 0.24 0.03	0.28
11	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-6	-38.3 16.5 -2.6	0.3 0.0 -0.3	25.9 5.3 -15.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.25 0.25 0.03	0.30
12	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	2	-52.3 14.6 1.7	-0.1 -0.0 0.1	28.7 8.0 -12.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.39
13	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	2	-50.1 14.9 1.2	-0.2 -0.0 0.2	28.3 7.6 -13.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.38
14	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-2	-38.5 16.7 -2.2	-0.1 0.0 0.2	26.0 5.4 -15.2	0.0 0.0 0.0	0.25 0.25 0.02	0.30
15	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	0	-42.7 16.0 -0.9	-0.3 0.0 0.3	26.8 6.2 -14.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.33
16	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-2	-49.9 14.8 0.8	0.2 -0.0 -0.3	28.2 7.5 -13.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.32 0.32 0.01	0.38
17	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-4	-45.7 15.3 -0.4	0.4 -0.0 -0.4	27.4 6.7 -13.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.30 0.30 0.01	0.35
18	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-3	-67.8 24.1 -2.2	0.1 0.0 -0.1	42.0 9.8 -22.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.43 0.43 0.02	0.51
19	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-2	-44.2 15.6 -0.7	0.1 0.0 -0.1	27.1 6.5 -14.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.28 0.28 0.01	0.33
20	HEA 240 4	1.00	672	1.00	672	672	-2	-44.2 15.6 -0.7	0.1 0.0 -0.1	27.1 6.5 -14.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.28 0.28 0.01	0.33

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 15 (D 363)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	481	1.00	481	481	3	-7.5 14.6 -43.5	-0.1 -0.0 0.1	24.1 -7.5 -39.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.36
2	HEA 240 4	1.00	481	1.00	481	481	1	-4.9	0.0	11.0	-0.0	0.00	0.16

									5.4	0.0	-3.1	-0.0	0.00		
									-19.9	-0.0	-17.3	-0.0	0.00		
3		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	0	-4.0	0.0	11.1	-0.0	0.00	0.15
										6.4	-0.0	-3.1	-0.0	0.00	
										-18.9	-0.0	-17.3	-0.0	0.00	
4		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	2	-0.3	-0.1	10.1	0.0	0.00	0.16
										8.4	-0.0	-4.0	0.0	0.00	
										-19.7	0.1	-18.2	0.0	0.00	
5		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	3	-1.2	-0.1	10.1	0.0	0.00	0.17
										7.5	0.0	-4.0	0.0	0.00	
										-20.7	0.1	-18.2	0.0	0.00	
6		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	3	-4.7	-0.0	10.7	0.0	0.00	0.17
										5.0	0.0	-3.5	0.0	0.00	
										-21.4	0.0	-17.6	0.0	0.00	
7		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	4	-3.6	-0.0	10.4	0.0	0.00	0.18
										5.6	0.0	-3.7	0.0	0.00	
										-21.6	0.1	-17.9	0.0	0.00	
8		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	-0	-0.6	-0.1	10.5	0.0	0.00	0.15
										8.8	-0.0	-3.7	0.0	0.12	
										-18.2	0.0	-17.8	0.0	0.11	
9		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	-1	-1.7	-0.0	10.8	0.0	0.01	0.15
										8.2	-0.0	-3.4	0.0	0.11	
										-18.0	-0.0	-17.5	0.0	0.11	
10		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	-2	-4.7	-0.0	10.9	0.0	0.03	0.16
										5.5	0.0	-3.2	0.0	0.13	
										-20.1	0.0	-17.4	0.0	0.13	
11		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	-2	-4.2	0.1	11.0	-0.0	0.03	0.16
										6.1	0.0	-3.1	-0.0	0.12	
										-19.2	-0.1	-17.3	-0.0	0.12	
12		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	5	-0.6	-0.1	10.2	0.0	0.00	0.16
										8.3	-0.0	-3.9	0.0	0.00	
										-19.4	0.0	-18.1	0.0	0.00	
13		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	5	-1.0	-0.2	10.1	0.1	0.00	0.17
										7.7	-0.0	-4.0	0.1	0.00	
										-20.4	0.2	-18.2	0.1	0.00	
14		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	-0	-3.9	-0.2	10.5	0.1	0.03	0.17
										5.5	-0.0	-3.6	0.1	0.14	
										-21.3	0.2	-17.8	0.1	0.14	
15		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	2	-2.8	-0.2	10.3	0.1	0.00	0.18
										6.2	-0.0	-3.9	0.1	0.00	
										-21.4	0.2	-18.0	0.1	0.00	
16		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	3	-1.4	0.1	10.6	-0.1	0.00	0.16
										8.2	-0.0	-3.5	-0.1	0.00	
										-18.3	-0.1	-17.7	-0.1	0.00	
17		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	1	-2.5	0.2	10.9	-0.1	0.00	0.15
										7.6	-0.0	-3.3	-0.1	0.00	
										-18.2	-0.2	-17.4	-0.1	0.00	
18		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	2	-5.1	-0.1	16.7	0.0	0.00	0.25
										10.2	-0.0	-5.2	0.0	0.00	
										-30.3	0.1	-27.2	0.0	0.00	
19		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	1	-2.6	-0.0	10.6	0.0	0.00	0.16
										6.9	-0.0	-3.6	0.0	0.00	
										-19.8	0.0	-17.7	0.0	0.00	
20		HEA	240	4	1.00	481	1.00	481	1	-2.6	-0.0	10.6	0.0	0.00	0.16
										6.9	-0.0	-3.6	0.0	0.00	
										-19.8	0.0	-17.7	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 16 (D 364)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	519	1.00	519	1	-42.5	-0.2	39.4	0.1	0.00	0.35
									16.3	-0.0	5.1	0.1	0.00	
									-15.9	0.2	-29.2	0.1	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	519	1.00	519	1	-19.6	0.0	17.9	-0.0	0.00	0.16
									7.6	0.0	2.6	-0.0	0.00	
									-6.1	-0.0	-12.7	-0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	519	1.00	519	-1	-18.5	0.1	17.5	-0.0	0.12	0.15
									7.3	-0.0	2.1	-0.0	0.12	
									-7.4	-0.1	-13.2	-0.0	0.05	
4	HEA	240	4	1.00	519	1.00	519	-0	-19.1	-0.2	17.5	0.1	0.12	0.16
									6.9	-0.0	2.2	0.1	0.12	
									-7.6	0.2	-13.1	0.1	0.05	

5	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	2	-20.2 7.3 -6.3	-0.3 0.0 0.3	18.0 2.7 -12.7	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
6	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	4	-21.0 7.9 -4.6	-0.1 0.0 0.2	18.5 3.2 -12.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
7	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	4	-21.2 7.8 -4.7	-0.2 0.0 0.3	18.5 3.2 -12.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.18
8	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	-3	-17.6 6.7 -9.1	-0.0 -0.0 -0.0	17.0 1.6 -13.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.11 0.11 0.06	0.15
9	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	-3	-17.5 6.9 -9.1	0.1 -0.0 -0.1	16.9 1.6 -13.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.11 0.11 0.06	0.15
10	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	-3	-19.8 7.6 -6.0	-0.2 0.0 0.2	18.0 2.7 -12.7	0.1 0.1 0.1	0.13 0.13 0.04	0.17
11	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	-4	-18.8 7.3 -7.2	-0.1 -0.0 0.1	17.6 2.2 -13.1	0.1 0.1 0.1	0.12 0.12 0.05	0.16
12	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	5	-18.9 7.0 -7.8	0.0 -0.0 -0.0	17.5 2.1 -13.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.16
13	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	5	-19.9 7.2 -6.6	-0.0 0.0 0.0	17.9 2.6 -12.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.16
14	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	-0	-20.9 7.9 -4.8	-0.2 0.0 0.2	18.4 3.1 -12.2	0.1 0.1 0.1	0.13 0.13 0.03	0.17
15	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	2	-21.0 7.7 -4.9	-0.2 0.0 0.2	18.4 3.1 -12.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
16	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	2	-17.7 6.8 -9.0	0.0 -0.0 -0.1	17.0 1.7 -13.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
17	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	-1	-17.7 6.9 -8.8	-0.0 -0.0 -0.0	17.1 1.7 -13.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.11 0.11 0.06	0.15
18	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	1	-29.7 11.3 -11.1	-0.1 -0.0 0.1	27.5 3.6 -20.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.25
19	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	1	-19.3 7.3 -6.9	-0.1 -0.0 0.1	17.7 2.4 -12.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.16
20	HEA 240 4 1.00	519 1.00	519	1	-19.3 7.3 -6.9	-0.1 -0.0 0.1	17.7 2.4 -12.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.16

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 17 (D 365)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		1	-15.6 23.5 -19.7	0.0 0.0 -0.0	32.1 -0.8 -33.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.23
2	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		1	-5.9 11.0 -9.1	0.2 0.0 -0.2	14.1 -0.6 -15.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
3	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		-0	-7.2 10.5 -8.6	0.1 0.0 -0.1	14.5 -0.3 -15.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.07 0.06	0.10
4	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		-0	-7.5 10.7 -7.9	-0.2 -0.0 0.2	14.7 -0.1 -14.8	0.1 0.1 0.1	0.05 0.07 0.05	0.10
5	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		1	-6.2 11.1 -8.4	-0.1 -0.0 0.1	14.3 -0.4 -15.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
6	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		3	-4.5 11.6 -9.4	0.1 0.0 -0.1	13.8 -1.0 -15.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
7	HEA 240 4 1.00	500	1.00	500		3	-4.5 11.6	0.0 0.0	13.8 -0.9	-0.0 -0.0	0.00 0.00	0.11

8	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	-2	-9.2 -9.0 10.2 -7.5	-0.0 -0.1 -0.0 0.1	-15.7 15.0 0.3 -14.5	-0.0 0.1 0.1 0.1	0.00 0.06 0.07 0.05	0.10
9	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	-2	-8.9 10.1 -7.7	-0.0 -0.0 0.0	15.0 0.2 -14.5	0.0 0.0 0.0	0.06 0.07 0.05	0.10
10	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	-5	-5.8 11.2 -8.7	-0.1 0.0 0.1	14.2 -0.6 -15.3	0.0 0.0 0.0	0.04 0.08 0.06	0.11
11	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	-6	-7.0 10.9 -8.1	-0.2 -0.0 0.2	14.5 -0.2 -15.0	0.1 0.1 0.1	0.05 0.08 0.06	0.11
12	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	6	-7.7 10.5 -8.2	0.1 -0.0 -0.1	14.6 -0.1 -14.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.11
13	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	7	-6.5 10.8 -8.8	0.2 0.0 -0.2	14.3 -0.5 -15.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
14	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	0	-4.6 11.4 -9.5	0.1 0.0 -0.1	13.8 -1.0 -15.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.11
15	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	3	-4.8 11.3 -9.5	0.2 0.0 -0.2	13.8 -0.9 -15.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
16	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	1	-8.8 10.3 -7.5	-0.1 -0.0 0.1	15.0 0.3 -14.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
17	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	-3	-8.6 10.4 -7.5	-0.2 -0.0 0.2	15.0 0.2 -14.5	0.1 0.1 0.1	0.06 0.07 0.05	0.10
18	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	1	-10.8 16.4 -13.7	0.0 0.0 -0.0	22.4 -0.6 -23.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.16
19	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	0	-6.7 10.8 -8.5	0.0 0.0 -0.0	14.4 -0.4 -15.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
20	HEA 240 4 1.00 500 1.00 500	0	-6.7 10.8 -8.5	0.0 0.0 -0.0	14.4 -0.4 -15.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 18 (D 366)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-1	-22.1 29.3 -3.3	0.1 0.0 -0.1	36.8 3.7 -29.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.14 0.19 0.02	0.27
2	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-1	-10.2 12.9 -1.5	0.3 0.0 -0.3	16.5 1.7 -13.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.07 0.09 0.01	0.12
3	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-4	-9.8 13.1 -1.6	0.1 0.0 -0.1	16.4 1.6 -13.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.07 0.09 0.02	0.12
4	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	0	-8.9 13.5 -1.5	-0.2 -0.0 0.2	16.3 1.5 -13.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
5	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	4	-9.4 13.3 -1.4	-0.0 -0.0 -0.0	16.4 1.6 -13.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
6	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	5	-10.5 12.9 -1.4	0.4 -0.0 -0.4	16.6 1.8 -13.0	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
7	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	6	-10.3 13.0	0.3 -0.0	16.6 1.8	-0.1 -0.1	0.00 0.00	0.13
8	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-5	-1.3 -8.7 13.5	-0.3 -0.3 0.0	-13.0 16.2 1.4	-0.1 0.1 0.1	0.00 0.06 0.09	0.13
9	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-6	-1.7 -8.9 13.4	0.3 -0.2 0.0	-13.4 16.2 1.4	0.1 0.1 0.1	0.02 0.07 0.09	0.13
10	HEA	240	4	1.00	502	1.00	502	-3	-1.7 -10.0	0.3 -0.0	-13.4 16.5	0.1 0.0	0.02 0.07	0.12

								13.0	-0.0	1.7	0.0	0.09	
								-1.6	0.0	-13.1	0.0	0.01	
11	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	-1		-9.5	-0.2	16.3	0.1	0.06	0.12
								13.1	-0.0	1.5	0.1	0.09	
								-1.8	0.1	-13.3	0.1	0.01	
12	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	2		-9.2	0.1	16.3	-0.0	0.00	0.12
								13.4	0.0	1.5	-0.0	0.00	
								-1.4	-0.1	-13.2	-0.0	0.00	
13	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	0		-9.7	0.2	16.5	-0.1	0.00	0.12
								13.3	0.0	1.7	-0.1	0.00	
								-1.3	-0.2	-13.1	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	-4		-10.5	0.2	16.6	-0.1	0.07	0.12
								12.9	0.0	1.8	-0.1	0.09	
								-1.3	-0.2	-13.0	-0.1	0.02	
15	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	-4		-10.4	0.3	16.6	-0.1	0.07	0.13
								13.0	0.0	1.8	-0.1	0.09	
								-1.2	-0.3	-13.0	-0.1	0.01	
16	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	4		-8.7	-0.2	16.2	0.1	0.00	0.13
								13.5	-0.0	1.4	0.1	0.00	
								-1.8	0.1	-13.4	0.1	0.00	
17	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	3		-8.8	-0.3	16.2	0.1	0.00	0.13
								13.4	-0.0	1.4	0.1	0.00	
								-1.9	0.2	-13.4	0.1	0.00	
18	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	-0		-15.3	0.1	25.6	-0.0	0.10	0.19
								20.4	0.0	2.6	-0.0	0.13	
								-2.3	-0.0	-20.4	-0.0	0.02	
19	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	-0		-9.6	0.0	16.4	-0.0	0.06	0.12
								13.2	0.0	1.6	-0.0	0.08	
								-1.5	-0.0	-13.2	-0.0	0.01	
20	HEA 240 4	1.00	502	1.00	502	-0		-9.6	0.0	16.4	-0.0	0.06	0.12
								13.2	0.0	1.6	-0.0	0.08	
								-1.5	-0.0	-13.2	-0.0	0.01	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 19 (D 367)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		3	-2.8	0.1	37.6	-0.0	0.00	0.41
								51.0	-0.0	-3.1	-0.0	0.00	
								-22.2	-0.1	-43.8	-0.0	0.00	
2	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		1	-1.0	0.0	16.9	-0.0	0.00	0.19
								23.3	-0.0	-1.3	-0.0	0.00	
								-9.4	-0.0	-19.6	-0.0	0.00	
3	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		2	-1.2	0.1	16.9	-0.0	0.00	0.19
								23.0	0.0	-1.4	-0.0	0.00	
								-9.7	-0.1	-19.6	-0.0	0.00	
4	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		2	-1.6	0.0	16.9	-0.0	0.00	0.18
								22.8	0.0	-1.3	-0.0	0.00	
								-9.7	-0.0	-19.6	-0.0	0.00	
5	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		1	-1.4	-0.1	17.0	0.0	0.00	0.19
								23.1	-0.0	-1.3	0.0	0.00	
								-9.3	0.1	-19.5	0.0	0.00	
6	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		-1	-1.0	-0.1	17.0	0.0	0.01	0.19
								23.5	-0.0	-1.3	0.0	0.15	
								-8.9	0.1	-19.5	0.0	0.06	
7	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		-0	-1.1	-0.2	17.0	0.0	0.01	0.19
								23.4	-0.0	-1.3	0.0	0.15	
								-8.9	0.1	-19.5	0.0	0.06	
8	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		3	-1.6	0.2	16.9	-0.1	0.00	0.19
								22.6	0.0	-1.4	-0.1	0.00	
								-10.2	-0.1	-19.6	-0.1	0.00	
9	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		3	-1.5	0.2	16.9	-0.1	0.00	0.19
								22.7	0.0	-1.4	-0.1	0.00	
								-10.2	-0.2	-19.7	-0.1	0.00	
10	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		0	-1.0	0.0	16.9	-0.0	0.00	0.19
								23.3	-0.0	-1.3	-0.0	0.00	
								-9.4	-0.0	-19.6	-0.0	0.00	
11	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		1	-1.1	0.1	16.9	-0.1	0.00	0.19
								23.2	-0.0	-1.4	-0.1	0.00	
								-9.5	-0.2	-19.6	-0.1	0.00	
12	HEA 240 4	1.00	620	1.00	620		2	-1.5	0.0	16.9	-0.0	0.00	0.18
								22.9	-0.0	-1.3	-0.0	0.00	
								-9.7	-0.0	-19.6	-0.0	0.00	

13	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	1	-1.5	-0.1	17.0	0.0	0.00	0.19
					22.9	0.0	-1.3	0.0	0.00	
					-9.6	0.1	-19.6	0.0	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	-1	-1.1	-0.1	16.9	0.0	0.01	0.19
					23.3	0.0	-1.3	0.0	0.15	
					-9.3	0.2	-19.6	0.0	0.06	
15	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	-0	-1.2	-0.2	17.0	0.1	0.01	0.19
					23.2	0.0	-1.3	0.1	0.15	
					-9.4	0.2	-19.6	0.1	0.06	
16	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	3	-1.5	0.2	16.9	-0.1	0.00	0.19
					22.9	-0.0	-1.3	-0.1	0.00	
					-9.8	-0.2	-19.6	-0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	3	-1.3	0.2	16.9	-0.1	0.00	0.19
					22.9	-0.0	-1.3	-0.1	0.00	
					-9.7	-0.3	-19.6	-0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	2	-2.0	0.0	26.2	-0.0	0.00	0.29
					35.5	-0.0	-2.2	-0.0	0.00	
					-15.4	-0.0	-30.5	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	1	-1.3	0.0	16.9	-0.0	0.00	0.19
					23.1	-0.0	-1.3	-0.0	0.00	
					-9.5	-0.0	-19.6	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	620 1.00	620	1	-1.3	0.0	16.9	-0.0	0.00	0.19
					23.1	-0.0	-1.3	-0.0	0.00	
					-9.5	-0.0	-19.6	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 20 (D 368)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			3	-20.6	-0.1	27.2	0.0	0.00	0.30
							8.4	0.0	-3.3	0.0	0.00	
							-36.2	0.1	-33.8	0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			1	-8.8	-0.0	12.1	0.0	0.00	0.14
							3.9	0.0	-1.7	0.0	0.00	
							-17.1	0.0	-15.6	0.0	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			-0	-9.1	0.1	12.4	-0.0	0.06	0.14
							4.1	0.0	-1.5	-0.0	0.10	
							-16.3	-0.0	-15.4	-0.0	0.10	
4	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			2	-8.8	-0.0	12.3	0.0	0.00	0.14
							4.3	-0.0	-1.5	0.0	0.00	
							-16.2	0.0	-15.4	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			3	-8.5	-0.1	12.1	0.1	0.00	0.14
							4.1	-0.0	-1.8	0.1	0.00	
							-17.0	0.1	-15.7	0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			3	-8.4	-0.2	11.9	0.1	0.00	0.15
							3.7	-0.0	-2.0	0.1	0.00	
							-18.0	0.1	-15.9	0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			4	-8.3	-0.2	11.8	0.1	0.00	0.15
							3.8	-0.0	-2.0	0.1	0.00	
							-18.0	0.2	-15.9	0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			-1	-9.2	0.1	12.6	-0.0	0.06	0.13
							4.4	0.0	-1.3	-0.0	0.10	
							-15.3	-0.1	-15.1	-0.0	0.10	
9	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			-1	-9.3	0.1	12.6	-0.0	0.06	0.13
							4.4	0.0	-1.3	-0.0	0.10	
							-15.3	-0.1	-15.1	-0.0	0.10	
10	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			-1	-8.8	-0.1	12.1	0.0	0.06	0.14
							3.8	-0.0	-1.7	0.0	0.11	
							-17.1	0.1	-15.6	0.0	0.11	
11	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			0	-8.9	0.0	12.3	-0.0	0.00	0.14
							4.1	-0.0	-1.6	-0.0	0.00	
							-16.4	-0.0	-15.5	-0.0	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			4	-8.8	0.0	12.3	-0.0	0.00	0.14
							4.3	0.0	-1.5	-0.0	0.00	
							-16.1	0.0	-15.4	-0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			3	-8.7	-0.1	12.2	0.0	0.00	0.14
							4.0	0.0	-1.7	0.0	0.00	
							-16.8	0.1	-15.6	0.0	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			-2	-8.7	-0.2	12.0	0.1	0.06	0.15
							3.6	0.0	-1.9	0.1	0.12	
							-17.9	0.2	-15.8	0.1	0.12	
15	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477			-0	-8.7	-0.2	12.0	0.1	0.06	0.15
							3.6	0.0	-1.9	0.1	0.12	
							-17.8	0.3	-15.8	0.1	0.12	

16	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477	4	-8.9	0.1	12.5	-0.1	0.00	0.13
					4.6	-0.0	-1.4	-0.1	0.00	
					-15.4	-0.2	-15.2	-0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477	3	-8.9	0.1	12.5	-0.1	0.00	0.13
					4.5	-0.0	-1.4	-0.1	0.00	
					-15.5	-0.2	-15.2	-0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477	2	-14.3	-0.1	18.9	0.0	0.00	0.21
					5.9	0.0	-2.3	0.0	0.00	
					-25.3	0.1	-23.6	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477	1	-8.8	-0.0	12.2	0.0	0.00	0.14
					4.1	0.0	-1.6	0.0	0.00	
					-16.6	0.0	-15.5	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	477 1.00	477	1	-8.8	-0.0	12.2	0.0	0.00	0.14
					4.1	0.0	-1.6	0.0	0.00	
					-16.6	0.0	-15.5	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 21 (D 369)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			2	-36.4	-0.2	36.4	0.1	0.00	0.31
							15.1	-0.0	2.8	0.1	0.00	
							-21.6	0.2	-30.7	0.1	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			1	-17.1	-0.0	16.7	0.0	0.00	0.14
							6.7	0.0	1.5	0.0	0.00	
							-9.5	0.0	-13.8	0.0	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			-1	-16.3	0.1	16.4	-0.0	0.10	0.14
							6.7	-0.0	1.2	-0.0	0.10	
							-10.3	-0.1	-14.1	-0.0	0.07	
4	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			1	-16.3	-0.2	16.5	0.1	0.00	0.14
							6.9	-0.0	1.2	0.1	0.00	
							-9.9	0.1	-14.0	0.1	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			3	-17.1	-0.2	16.7	0.1	0.00	0.15
							6.9	0.0	1.5	0.1	0.00	
							-9.1	0.2	-13.7	0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			3	-18.0	-0.2	17.1	0.1	0.00	0.15
							6.9	0.0	1.8	0.1	0.00	
							-8.5	0.2	-13.4	0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			3	-18.0	-0.2	17.1	0.1	0.00	0.15
							7.0	0.0	1.8	0.1	0.00	
							-8.4	0.2	-13.4	0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			-1	-15.4	-0.0	16.1	-0.0	0.10	0.13
							6.8	-0.0	0.9	-0.0	0.10	
							-10.9	-0.0	-14.4	-0.0	0.07	
9	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			-2	-15.4	0.1	16.1	-0.0	0.10	0.13
							6.7	-0.0	0.8	-0.0	0.10	
							-11.0	-0.1	-14.4	-0.0	0.07	
10	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			-3	-17.1	-0.2	16.7	0.1	0.11	0.15
							6.8	0.0	1.5	0.1	0.11	
							-9.4	0.2	-13.7	0.1	0.07	
11	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			-2	-16.4	-0.2	16.4	0.1	0.11	0.14
							6.7	0.0	1.2	0.1	0.11	
							-10.1	0.2	-14.0	0.1	0.07	
12	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			5	-16.3	0.1	16.4	-0.0	0.00	0.14
							6.9	-0.0	1.2	-0.0	0.00	
							-10.0	-0.1	-14.0	-0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			4	-17.0	0.0	16.7	-0.0	0.00	0.14
							6.9	-0.0	1.5	-0.0	0.00	
							-9.3	-0.0	-13.8	-0.0	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			-1	-17.9	-0.2	17.0	0.1	0.12	0.15
							6.9	-0.0	1.8	0.1	0.12	
							-8.6	0.2	-13.4	0.1	0.06	
15	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			1	-17.9	-0.2	17.0	0.1	0.00	0.15
							6.9	-0.0	1.8	0.1	0.00	
							-8.5	0.2	-13.4	0.1	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			3	-15.5	0.1	16.1	-0.0	0.00	0.13
							6.8	-0.0	0.9	-0.0	0.00	
							-10.8	-0.1	-14.3	-0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			1	-15.5	-0.0	16.1	0.0	0.00	0.13
							6.7	0.0	0.9	0.0	0.00	
							-10.9	0.0	-14.3	0.0	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522			1	-25.4	-0.1	25.4	0.0	0.00	0.22
							10.5	-0.0	2.0	0.0	0.00	

19	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522	1	-15.0	0.1	-21.4	0.0	0.00	0.14
					-16.7	-0.1	16.6	0.0	0.00	
					6.8	-0.0	1.3	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	522 1.00	522	1	-9.7	0.1	-13.9	0.0	0.00	0.14
					-16.7	-0.1	16.6	0.0	0.00	
					6.8	-0.0	1.3	0.0	0.00	
					-9.7	0.1	-13.9	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 22 (D 370)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		1	-22.4	-0.0	37.3	0.0	0.00	0.28
							31.8	-0.0	5.3	0.0	0.00	
							4.0	-0.0	-26.7	0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-0	-10.0	0.2	17.4	-0.1	0.07	0.14
							16.0	0.0	2.8	-0.1	0.10	
							4.2	-0.2	-11.7	-0.1	0.03	
3	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-3	-10.7	0.1	17.3	-0.0	0.07	0.14
							15.1	0.0	2.8	-0.0	0.10	
							3.3	-0.1	-11.8	-0.0	0.02	
4	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		1	-10.2	-0.2	16.7	0.1	0.00	0.13
							13.7	-0.0	2.1	0.1	0.00	
							0.5	0.2	-12.4	0.1	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		3	-9.5	-0.1	16.7	0.0	0.00	0.13
							14.5	-0.0	2.2	0.0	0.00	
							1.4	0.1	-12.4	0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		4	-8.9	0.1	17.2	-0.0	0.00	0.14
							16.4	-0.0	2.6	-0.0	0.00	
							4.3	-0.1	-11.9	-0.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		5	-8.8	0.0	17.0	-0.0	0.00	0.14
							16.0	-0.0	2.5	-0.0	0.00	
							3.5	-0.0	-12.1	-0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-3	-11.2	-0.1	16.9	0.0	0.08	0.12
							13.2	0.0	2.3	0.0	0.09	
							0.4	0.1	-12.2	0.0	0.01	
9	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-4	-11.4	-0.0	17.1	0.0	0.08	0.13
							13.6	0.0	2.5	0.0	0.09	
							1.2	0.0	-12.0	0.0	0.01	
10	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-5	-9.9	-0.1	17.5	0.1	0.07	0.14
							16.2	-0.0	2.9	0.1	0.11	
							4.6	0.1	-11.6	0.1	0.04	
11	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-4	-10.6	-0.2	17.4	0.1	0.07	0.14
							15.5	-0.0	2.9	0.1	0.10	
							3.8	0.2	-11.7	0.1	0.03	
12	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		6	-10.2	0.1	16.6	-0.1	0.00	0.13
							13.4	0.0	2.1	-0.1	0.00	
							0.1	-0.1	-12.5	-0.1	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		5	-9.6	0.2	16.6	-0.1	0.00	0.13
							14.2	0.0	2.1	-0.1	0.00	
							0.9	-0.2	-12.5	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-3	-9.0	0.1	17.2	-0.0	0.06	0.14
							16.4	0.0	2.7	-0.0	0.11	
							4.2	-0.1	-11.9	-0.0	0.03	
15	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		-0	-8.9	0.2	17.0	-0.1	0.06	0.14
							15.7	0.0	2.4	-0.1	0.10	
							3.1	-0.2	-12.1	-0.1	0.02	
16	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		4	-11.1	-0.1	16.9	0.0	0.00	0.12
							13.3	-0.0	2.3	0.0	0.00	
							0.4	0.1	-12.2	0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		1	-11.2	-0.2	17.1	0.1	0.00	0.13
							13.9	-0.0	2.6	0.1	0.00	
							1.6	0.2	-12.0	0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		0	-15.6	-0.0	26.0	0.0	0.00	0.20
							22.2	-0.0	3.7	0.0	0.00	
							2.8	0.0	-18.6	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		0	-10.1	-0.0	17.0	0.0	0.00	0.13
							14.8	-0.0	2.5	0.0	0.00	
							2.3	0.0	-12.1	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	499	1.00	499		0	-10.1	-0.0	17.0	0.0	0.00	0.13
							14.8	-0.0	2.5	0.0	0.00	
							2.3	0.0	-12.1	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 23 (D 371)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	8.2	0.1	11.8	-0.0	0.05	0.69
									13.7	-0.0	-20.1	-0.0	0.58	
									-92.2	-0.1	-52.1	-0.0	0.58	
2	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-2	6.5	0.2	2.9	-0.1	0.05	0.38
									7.2	0.0	-11.7	-0.1	0.33	
									-51.6	-0.2	-26.2	-0.1	0.33	
3	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	5.5	0.0	3.7	0.0	0.04	0.36
									6.7	0.0	-10.8	0.0	0.31	
									-48.5	0.0	-25.4	0.0	0.31	
4	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			1	2.1	-0.2	7.2	0.1	0.00	0.26
									6.6	-0.0	-7.3	0.1	0.00	
									-34.5	0.1	-21.9	0.1	0.00	
5	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	3.2	0.1	6.4	-0.0	0.02	0.28
									6.6	-0.0	-8.2	-0.0	0.24	
									-37.6	-0.1	-22.7	-0.0	0.24	
6	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-4	6.5	0.4	3.1	-0.2	0.05	0.38
									7.4	-0.0	-11.4	-0.2	0.33	
									-50.4	-0.5	-25.9	-0.2	0.33	
7	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-3	5.5	0.4	4.2	-0.2	0.04	0.35
									7.0	-0.0	-10.4	-0.2	0.30	
									-46.2	-0.4	-24.9	-0.2	0.30	
8	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			2	2.1	-0.3	6.9	0.1	0.00	0.28
									6.2	0.0	-7.6	0.1	0.00	
									-35.8	0.4	-22.1	0.1	0.00	
9	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			2	3.1	-0.3	5.9	0.1	0.00	0.31
									6.1	0.0	-8.6	0.1	0.00	
									-40.0	0.3	-23.2	0.1	0.00	
10	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-4	7.0	-0.1	2.5	0.0	0.05	0.39
									7.5	0.0	-12.1	0.0	0.34	
									-53.1	0.1	-26.6	0.0	0.34	
11	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	6.1	-0.3	3.1	0.1	0.04	0.38
									6.9	0.0	-11.5	0.1	0.33	
									-51.1	0.3	-26.0	0.1	0.33	
12	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			3	1.6	0.2	7.6	-0.1	0.00	0.26
									6.6	-0.0	-7.0	-0.1	0.00	
									-33.0	-0.2	-21.5	-0.1	0.00	
13	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			0	2.5	0.4	7.0	-0.2	0.00	0.27
									6.7	-0.0	-7.5	-0.2	0.00	
									-35.1	-0.4	-22.1	-0.2	0.00	
14	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-6	6.4	0.3	3.4	-0.1	0.05	0.37
									7.4	0.0	-11.1	-0.1	0.32	
									-49.2	-0.3	-25.7	-0.1	0.32	
15	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-5	5.1	0.4	4.7	-0.2	0.04	0.34
									7.0	-0.0	-9.8	-0.2	0.29	
									-43.8	-0.4	-24.3	-0.2	0.29	
16	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			5	2.2	-0.2	6.7	0.1	0.00	0.28
									6.0	-0.0	-7.9	0.1	0.00	
									-37.0	0.2	-22.4	0.1	0.00	
17	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			4	3.6	-0.3	5.3	0.1	0.00	0.32
									6.0	0.0	-9.2	0.1	0.00	
									-42.4	0.4	-23.7	0.1	0.00	
18	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	5.8	0.1	8.2	-0.0	0.04	0.48
									9.6	-0.0	-14.1	-0.0	0.41	
									-64.4	-0.1	-36.4	-0.0	0.41	
19	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	4.3	0.0	5.0	-0.0	0.03	0.32
									6.5	-0.0	-9.5	-0.0	0.27	
									-43.1	-0.0	-24.0	-0.0	0.27	
20	HEA 240 4	1.00	499	1.00	499			-1	4.3	0.0	5.0	-0.0	0.03	0.32
									6.5	-0.0	-9.5	-0.0	0.27	
									-43.1	-0.0	-24.0	-0.0	0.27	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 24 (D 372)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 450 4	1.00	506	1.00	506			-19	-32.9	0.4	25.8	-0.2	0.05	0.06
									8.5	-0.1	5.5	-0.2	0.05	
									-5.3	-0.7	-14.9	-0.2	0.01	
2	HEB 450 4	1.00	506	1.00	506			44	66.9	0.9	-16.4	-0.4	0.00	0.12
									66.9	-0.1	-27.6	-0.4	0.00	
									-72.6	-1.2	-38.7	-0.4	0.00	

3	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	34	48.9	-0.5	-9.2	0.1	0.00	0.09
									48.9	-0.3	-20.3	0.1	0.00	
									-54.0	-0.1	-31.5	0.1	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-61	-100.1	-0.6	43.7	0.2	0.14	0.16
									64.6	-0.0	32.6	0.2	0.14	
									64.6	0.5	21.4	0.2	0.09	
5	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-51	-82.1	0.9	36.5	-0.3	0.11	0.13
									46.0	0.2	25.3	-0.3	0.11	
									46.0	-0.5	14.2	-0.3	0.07	
6	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	22	35.9	2.6	-6.4	-0.9	0.00	0.10
									35.9	0.2	-17.5	-0.9	0.00	
									-52.7	-2.2	-28.7	-0.9	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-6	-8.8	2.6	9.5	-0.9	0.02	0.04
									1.4	0.3	-1.7	-0.9	0.03	
									-17.2	-2.0	-12.8	-0.9	0.03	
8	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-40	-69.1	-2.2	33.7	0.7	0.10	0.12
									44.8	-0.3	22.5	0.7	0.10	
									44.8	1.6	11.4	0.7	0.07	
9	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-11	-24.4	-2.2	17.8	0.7	0.04	0.05
									11.5	-0.4	6.6	0.7	0.04	
									9.2	1.4	-4.5	0.7	0.02	
10	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-51	44.4	0.8	-9.1	-0.3	0.07	0.10
									44.4	-0.1	-20.2	-0.3	0.09	
									-57.7	-0.9	-31.3	-0.3	0.09	
11	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-67	46.5	0.8	-9.6	-0.4	0.08	0.11
									46.5	-0.2	-20.8	-0.4	0.09	
									-58.4	-1.1	-31.9	-0.4	0.09	
12	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	34	-77.6	-0.4	36.3	0.1	0.00	0.12
									49.7	-0.0	25.2	0.1	0.00	
									49.7	0.3	14.0	0.1	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	50	-79.7	-0.4	36.9	0.2	0.00	0.13
									50.5	0.0	25.7	0.2	0.00	
									50.5	0.5	14.6	0.2	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	4	-1.4	0.3	7.7	-0.1	0.00	0.03
									5.2	0.0	-3.5	-0.1	0.00	
									-19.0	-0.2	-14.6	-0.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	34	-38.7	-0.0	21.5	0.0	0.00	0.07
									13.5	0.1	10.3	0.0	0.00	
									13.4	0.2	-0.8	0.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-21	-31.8	0.0	19.6	-0.1	0.04	0.05
									11.9	-0.2	8.5	-0.1	0.04	
									11.0	-0.4	-2.7	-0.1	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-51	5.5	0.4	5.8	-0.2	0.02	0.05
									9.3	-0.2	-5.3	-0.2	0.04	
									-21.4	-0.8	-16.5	-0.2	0.04	
18	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-13	-23.1	0.3	18.2	-0.2	0.03	0.04
									6.0	-0.1	3.8	-0.2	0.03	
									-3.9	-0.5	-10.6	-0.2	0.01	
19	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-9	-16.6	0.2	13.6	-0.1	0.02	0.03
									4.5	-0.1	2.5	-0.1	0.02	
									-4.0	-0.3	-8.7	-0.1	0.01	
20	HEB	450	4	1.00	506	1.00	506	-9	-16.6	0.2	13.6	-0.1	0.02	0.03
									4.5	-0.1	2.5	-0.1	0.02	
									-4.0	-0.3	-8.7	-0.1	0.01	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 25 (D 373)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	2	-0.2	0.1	34.2	-0.0	0.00	0.37
									45.5	0.0	-2.4	-0.0	0.00	
									-14.2	-0.1	-39.0	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	0	-0.1	0.0	15.6	-0.0	0.00	0.17
									20.9	0.0	-1.0	-0.0	0.00	
									-6.0	-0.0	-17.7	-0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	1	-0.1	0.1	15.6	-0.0	0.00	0.17
									20.7	0.0	-1.1	-0.0	0.00	
									-6.4	-0.1	-17.8	-0.0	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	1	-0.1	0.1	15.6	-0.0	0.00	0.17
									20.8	0.0	-1.1	-0.0	0.00	
									-6.4	-0.1	-17.8	-0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	573	1.00	573	1	-0.1	-0.0	15.6	0.0	0.00	0.17
									20.9	-0.0	-1.0	0.0	0.00	

6	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-1	-6.0 -0.1 21.1 -5.6	0.0 -0.1 -0.0 0.1	-17.7 15.7 -1.0 -17.6	0.0 0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.14 0.04	0.17
7	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-1	-0.1 21.2 -5.6	-0.1 -0.0 0.1	15.7 -1.0 -17.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.14 0.04	0.17
8	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	3	-0.2 20.5 -6.8	0.2 0.0 -0.2	15.5 -1.2 -17.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
9	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	2	-0.2 20.5 -6.8	0.2 0.0 -0.2	15.5 -1.2 -17.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
10	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	0	-0.1 20.9 -6.1	0.1 0.0 -0.1	15.6 -1.0 -17.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.17
11	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	2	-0.1 20.9 -6.1	0.2 0.0 -0.2	15.6 -1.0 -17.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
12	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	1	-0.1 20.8	0.0 -0.0	15.6 -1.1	-0.0 -0.0	0.00 0.00	0.17
13	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-0	-6.4 -0.1 20.8	-0.0 -0.1 0.0	-17.8 15.6 -1.1	-0.0 0.1 0.1	0.00 0.00 0.13	0.17
14	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-2	-6.3 -0.1 20.9	0.1 -0.2 0.0	-17.8 15.6 -1.1	0.1 0.1 0.1	0.04 0.00 0.14	0.17
15	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	-2	-6.1 -0.1 20.9	0.2 -0.2 0.0	-17.7 15.6 -1.1	0.1 0.1 0.1	0.04 0.01 0.14	0.17
16	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	3	-6.2 -0.1 20.8	0.3 0.3 -0.0	-17.7 15.6 -1.1	0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.00 0.00	0.17
17	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	4	-6.3 -0.1 20.8	-0.3 0.3 -0.0	-17.8 15.6 -1.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.17
18	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	1	-6.2 -0.1 31.7 -9.9	-0.3 0.1 0.0 -0.0	-17.7 23.8 -1.7 -27.2	-0.1 -0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00 0.00	0.26
19	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	1	-0.1 20.8 -6.2	0.0 0.0 -0.0	15.6 -1.1 -17.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.17
20	HEA 240 4 1.00	573 1.00	573	1	-0.1 20.8 -6.2	0.0 0.0 -0.0	15.6 -1.1 -17.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.17

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 26 (D 374)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	4	-14.4 10.2 -37.0	-0.1 -0.0 0.1	24.8 -4.8 -34.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.31	
2	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	1	-6.1 4.9 -17.3	-0.1 0.0 0.1	11.3 -2.4 -16.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14	
3	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	1	-6.5 4.8 -17.1	-0.0 0.0 0.1	11.4 -2.2 -15.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14	
4	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	2	-6.4 4.9 -16.8	0.0 -0.0 -0.0	11.5 -2.2 -15.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14	
5	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	3	-6.1 5.1 -17.1	-0.1 -0.0 0.0	11.3 -2.3 -16.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14	
6	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	2	-5.7 5.1 -17.5	-0.2 -0.0 0.1	11.2 -2.5 -16.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15	
7	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	3	-5.7 5.1 -17.4	-0.2 -0.0 0.1	11.2 -2.5 -16.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15	
8	HEA 240 4 1.00	474 1.00	474	1	-6.8	0.1	11.6	-0.0	0.00	0.14	

									4.8	0.0	-2.1	-0.0	0.00		
									-16.7	-0.0	-15.7	-0.0	0.00		
9		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	1	-6.9	0.1	11.6	-0.0	0.00	0.14
									4.7	0.0	-2.1	-0.0	0.00		
									-16.8	0.0	-15.7	-0.0	0.00		
10		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	-1	-6.2	-0.1	11.3	0.0	0.04	0.14
									4.9	-0.0	-2.4	0.0	0.11		
									-17.3	0.1	-16.0	0.0	0.11		
11		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	0	-6.2	0.0	11.4	-0.0	0.00	0.14
									5.0	-0.0	-2.3	-0.0	0.00		
									-17.0	-0.1	-15.9	-0.0	0.00		
12		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	5	-6.4	0.0	11.4	-0.0	0.00	0.14
									4.9	0.0	-2.2	-0.0	0.00		
									-16.9	-0.0	-15.9	-0.0	0.00		
13		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	3	-6.4	-0.1	11.4	0.1	0.00	0.15
									4.8	0.0	-2.3	0.1	0.00		
									-17.2	0.2	-15.9	0.1	0.00		
14		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	-1	-6.2	-0.3	11.2	0.1	0.04	0.15
									4.8	0.0	-2.4	0.1	0.12		
									-17.6	0.3	-16.1	0.1	0.12		
15		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	0	-6.3	-0.3	11.3	0.1	0.00	0.15
									4.7	0.0	-2.4	0.1	0.00		
									-17.6	0.3	-16.0	0.1	0.00		
16		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	5	-6.3	0.2	11.5	-0.1	0.00	0.14
									5.1	-0.0	-2.2	-0.1	0.00		
									-16.6	-0.2	-15.8	-0.1	0.00		
17		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	3	-6.3	0.2	11.5	-0.1	0.00	0.14
									5.1	-0.0	-2.2	-0.1	0.00		
									-16.6	-0.2	-15.8	-0.1	0.00		
18		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	3	-10.0	-0.1	17.3	0.0	0.00	0.21
									7.2	0.0	-3.3	0.0	0.00		
									-25.8	0.1	-24.0	0.0	0.00		
19		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	2	-6.3	-0.0	11.4	0.0	0.00	0.14
									4.9	0.0	-2.3	0.0	0.00		
									-17.1	0.0	-15.9	0.0	0.00		
20		HEA	240	4	1.00	474	1.00	474	2	-6.3	-0.0	11.4	0.0	0.00	0.14
									4.9	0.0	-2.3	0.0	0.00		
									-17.1	0.0	-15.9	0.0	0.00		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 27 (D 375)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	2	-36.8	-0.2	36.7	0.1	0.00	0.31
									16.7	-0.0	3.7	0.1	0.00	
									-17.3	0.2	-29.2	0.1	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	1	-17.3	-0.1	17.0	0.0	0.00	0.15
									7.7	-0.0	1.8	0.0	0.00	
									-7.7	0.1	-13.3	0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	-1	-17.1	-0.0	16.9	0.0	0.11	0.14
									7.6	-0.0	1.7	0.0	0.11	
									-7.9	-0.0	-13.4	0.0	0.05	
4	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	1	-16.8	-0.1	16.8	0.0	0.00	0.14
									7.6	-0.0	1.7	0.0	0.00	
									-8.1	0.1	-13.5	0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	3	-17.0	-0.1	16.9	0.1	0.00	0.15
									7.7	0.0	1.8	0.1	0.00	
									-7.8	0.2	-13.4	0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	4	-17.4	-0.1	17.1	0.1	0.00	0.15
									7.8	0.0	1.9	0.1	0.00	
									-7.4	0.2	-13.2	0.1	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	5	-17.3	-0.1	17.0	0.1	0.00	0.15
									7.8	0.0	1.9	0.1	0.00	
									-7.4	0.2	-13.3	0.1	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	-2	-16.6	-0.0	16.7	0.0	0.11	0.14
									7.6	-0.0	1.6	0.0	0.11	
									-8.4	-0.0	-13.6	0.0	0.05	
9	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	-3	-16.7	-0.0	16.7	-0.0	0.11	0.14
									7.5	-0.0	1.6	-0.0	0.11	
									-8.3	-0.0	-13.5	-0.0	0.06	
10	HEA	240	4	1.00	524	1.00	524	-2	-17.3	-0.3	17.0	0.1	0.11	0.15
									7.8	0.0	1.9	0.1	0.11	
									-7.5	0.3	-13.3	0.1	0.05	

11	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	-1	-17.0 7.8 -7.7	-0.2 0.0 0.2	16.9 1.8 -13.4	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.05	0.15
12	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	4	-16.8 7.5 -8.3	0.1 -0.0 -0.1	16.8 1.6 -13.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
13	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	3	-17.1 7.5 -8.1	0.0 -0.0 -0.0	16.9 1.7 -13.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
14	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	-2	-17.5 7.7 -7.5	-0.3 -0.0 0.2	17.1 1.9 -13.2	0.1 0.1 0.1	0.12 0.12 0.05	0.15
15	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	-0	-17.5 7.6 -7.6	-0.2 -0.0 0.2	17.0 1.9 -13.3	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.05	0.15
16	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	4	-16.5 7.7 -8.3	0.1 0.0 -0.1	16.7 1.6 -13.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
17	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	2	-16.6 7.7 -8.1	0.0 0.0 -0.0	16.8 1.6 -13.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
18	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	1	-25.7 11.6 -12.1	-0.1 -0.0 0.1	25.6 2.6 -20.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
19	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	1	-17.0 7.7 -7.9	-0.1 -0.0 0.1	16.9 1.7 -13.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA 240 4 1.00	524 1.00	524	1	-17.0 7.7 -7.9	-0.1 -0.0 0.1	16.9 1.7 -13.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 28 (D 376)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			1	-16.6 22.7 -15.9	-0.0 0.0 0.0	31.4 0.2 -31.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
2	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			0	-7.3 11.1 -6.3	0.1 0.0 -0.1	14.6 0.2 -14.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
3	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			-2	-7.6 10.3 -7.6	0.1 -0.0 -0.1	14.4 0.0 -14.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.05 0.07 0.05	0.10
4	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			1	-7.8 10.0 -8.0	-0.1 -0.0 0.1	14.4 -0.0 -14.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
5	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			3	-7.5 10.8 -6.7	-0.1 0.0 0.1	14.5 0.2 -14.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
6	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			3	-7.0 11.9 -5.0	0.1 0.0 -0.1	14.8 0.4 -14.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.11
7	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			4	-7.1 11.8 -5.1	0.0 0.0 -0.0	14.8 0.4 -14.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.11
8	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			-2	-8.1 9.2 -9.3	-0.1 -0.0 0.1	14.1 -0.2 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.05 0.06 0.06	0.10
9	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			-3	-8.0 9.3 -9.2	-0.0 -0.0 0.0	14.2 -0.2 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.05 0.06 0.06	0.10
10	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			-4	-7.1 11.1 -6.5	-0.2 -0.0 0.2	14.5 0.1 -14.3	0.1 0.1 0.1	0.05 0.08 0.05	0.11
11	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			-3	-7.3 10.2 -8.1	-0.3 -0.0 0.2	14.2 -0.2 -14.5	0.1 0.1 0.1	0.05 0.07 0.06	0.10
12	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			5	-8.0 10.0 -7.8	0.2 0.0 -0.2	14.4 0.0 -14.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
13	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498			4	-7.8 11.0	0.3 0.0	14.7 0.3	-0.1 -0.1	0.00 0.00	0.11

									11.7	0.0	1.8	0.1	0.00	
									-2.1	0.3	-12.6	0.1	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	1	-11.1	-0.4	16.1	0.2	0.00	0.12
									11.4	0.0	1.8	0.2	0.00	
									-2.3	0.4	-12.6	0.2	0.00	
18	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	-0	-12.9	0.1	23.5	-0.0	0.08	0.17
									18.8	-0.0	1.8	-0.0	0.12	
									-4.1	-0.1	-20.0	-0.0	0.03	
19	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	-0	-8.4	0.1	15.5	-0.0	0.05	0.11
									12.4	-0.0	1.1	-0.0	0.08	
									-2.8	-0.1	-13.2	-0.0	0.02	
20	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	-0	-8.4	0.1	15.5	-0.0	0.05	0.11
									12.4	-0.0	1.1	-0.0	0.08	
									-2.8	-0.1	-13.2	-0.0	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 30 (D 378)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	3	-0.2	0.1	31.6	-0.0	0.00	0.32
									39.1	0.0	-1.8	-0.0	0.00	
									-10.0	-0.1	-35.3	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-0	-0.1	-0.1	14.5	0.0	0.00	0.15
									18.1	0.0	-0.8	0.0	0.11	
									-4.1	0.1	-16.1	0.0	0.03	
3	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-0.1	0.1	14.5	-0.0	0.00	0.15
									17.9	0.0	-0.8	-0.0	0.00	
									-4.5	-0.1	-16.1	-0.0	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	3	-0.1	0.1	14.5	-0.0	0.00	0.15
									17.9	-0.0	-0.8	-0.0	0.00	
									-4.4	-0.1	-16.1	-0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	0	-0.1	-0.0	14.5	0.0	0.00	0.15
									18.1	-0.0	-0.8	0.0	0.00	
									-4.1	0.0	-16.1	0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-3	-0.1	-0.2	14.6	0.1	0.01	0.15
									18.3	-0.0	-0.7	0.1	0.12	
									-3.8	0.2	-16.0	0.1	0.03	
7	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-0.1	-0.2	14.6	0.1	0.01	0.15
									18.3	-0.0	-0.7	0.1	0.12	
									-3.7	0.2	-16.0	0.1	0.03	
8	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	5	-0.2	0.3	14.4	-0.1	0.00	0.15
									17.7	0.0	-0.9	-0.1	0.00	
									-4.8	-0.3	-16.2	-0.1	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	5	-0.2	0.3	14.4	-0.1	0.00	0.15
									17.7	0.0	-0.9	-0.1	0.00	
									-4.8	-0.2	-16.2	-0.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	0	-0.1	0.0	14.5	-0.0	0.00	0.15
									18.1	0.0	-0.8	-0.0	0.00	
									-4.1	-0.0	-16.1	-0.0	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-0.1	0.2	14.5	-0.1	0.00	0.15
									18.1	-0.0	-0.8	-0.1	0.00	
									-4.1	-0.2	-16.0	-0.1	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-0.1	0.0	14.5	-0.0	0.00	0.15
									17.9	-0.0	-0.8	-0.0	0.00	
									-4.4	-0.0	-16.1	-0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	0	-0.1	-0.1	14.5	0.0	0.00	0.15
									17.9	0.0	-0.8	0.0	0.00	
									-4.5	0.1	-16.1	0.0	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-0.1	-0.2	14.5	0.1	0.00	0.15
									18.0	0.0	-0.8	0.1	0.12	
									-4.3	0.2	-16.1	0.1	0.03	
15	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-0.1	-0.2	14.5	0.1	0.01	0.15
									17.9	0.0	-0.8	0.1	0.12	
									-4.4	0.3	-16.1	0.1	0.03	
16	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	4	-0.1	0.2	14.5	-0.1	0.00	0.15
									18.0	-0.0	-0.8	-0.1	0.00	
									-4.2	-0.3	-16.1	-0.1	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	4	-0.1	0.3	14.5	-0.1	0.00	0.15
									18.0	-0.0	-0.8	-0.1	0.00	
									-4.1	-0.3	-16.0	-0.1	0.00	
18	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-0.2	0.0	22.1	-0.0	0.00	0.22
									27.3	0.0	-1.3	-0.0	0.00	
									-6.9	-0.0	-24.6	-0.0	0.00	

19	HEA 240 4 1.00	527 1.00	527	1	-0.1 18.0 -4.3	0.0 0.0 -0.0	14.5 -0.8 -16.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
20	HEA 240 4 1.00	527 1.00	527	1	-0.1 18.0 -4.3	0.0 0.0 -0.0	14.5 -0.8 -16.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 31 (D 379)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	4	-10.3 12.4 -36.5	-0.1 0.0 0.1	23.8 -5.6 -34.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.30
2	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	2	-4.3 6.0 -16.8	-0.2 0.0 0.2	10.9 -2.7 -16.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	0	-4.6 5.7 -17.1	-0.1 0.0 0.1	10.9 -2.7 -16.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
4	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	2	-4.5 5.8 -16.9	0.1 0.0 -0.1	10.9 -2.6 -16.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
5	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	3	-4.2 6.1 -16.6	0.0 -0.0 -0.0	10.9 -2.6 -16.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	3	-3.9 6.4 -16.3	-0.2 -0.0 0.1	10.9 -2.6 -16.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	4	-3.9 6.5 -16.2	-0.1 -0.0 0.1	10.9 -2.6 -16.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	-0	-4.9 5.4 -17.4	0.1 0.0 -0.1	10.9 -2.7 -16.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.11 0.11	0.14
9	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	-0	-5.0 5.3 -17.5	0.1 0.0 0.0	10.9 -2.7 -16.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.11 0.11	0.14
10	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	-0	-4.3 6.0 -16.7	-0.2 -0.0 0.1	10.9 -2.6 -16.2	0.1 0.1 0.1	0.03 0.11 0.11	0.14
11	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	1	-4.2 6.0 -16.8	0.0 -0.0 -0.0	10.9 -2.7 -16.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
12	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	4	-4.5 5.8 -17.0	0.1 0.0 -0.0	10.9 -2.6 -16.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
13	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	2	-4.6 5.8 -16.9	-0.1 0.0 0.1	10.9 -2.6 -16.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
14	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	-1	-4.5 6.0 -16.6	-0.3 0.0 0.3	11.0 -2.6 -16.1	0.1 0.1 0.1	0.03 0.11 0.11	0.14
15	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	-1	-4.6 5.9 -16.6	-0.3 0.0 0.3	11.0 -2.6 -16.1	0.1 0.1 0.1	0.03 0.11 0.11	0.14
16	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	5	-4.3 5.8 -17.1	0.2 -0.0 -0.3	10.8 -2.7 -16.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
17	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	4	-4.3 5.9 -17.1	0.2 -0.0 -0.3	10.8 -2.7 -16.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
18	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	2	-7.1 8.7 -25.5	-0.1 0.0 0.1	16.6 -3.9 -24.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.21
19	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	2	-4.4 5.9 -16.9	-0.0 0.0 0.0	10.9 -2.6 -16.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA	240	4	1.00	470	1.00	470	2	-4.4 5.9 -16.9	-0.0 0.0 0.0	10.9 -2.6 -16.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 32 (D 380)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-36.4 15.7 -20.1	-0.2 -0.0 0.1	36.2 3.1 -30.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.31
2	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	1	-16.8 7.2 -9.3	-0.1 -0.0 0.1	16.6 1.4 -13.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-0	-17.1 7.2 -9.0	-0.1 -0.0 0.0	16.8 1.5 -13.7	0.0 0.0 0.0	0.11 0.11 0.06	0.14
4	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	1	-16.9 7.3 -9.0	-0.1 -0.0 0.0	16.7 1.5 -13.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
5	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-16.5 7.3 -9.3	-0.1 0.0 0.1	16.6 1.4 -13.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-16.3 7.2 -9.7	-0.1 0.0 0.2	16.5 1.2 -14.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	3	-16.2 7.2 -9.7	-0.1 0.0 0.2	16.5 1.2 -14.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-0	-17.4 7.3 -8.6	-0.0 -0.0 -0.0	16.9 1.7 -13.6	0.0 0.0 0.0	0.11 0.11 0.06	0.15
9	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-17.5 7.2 -8.6	-0.0 -0.0 -0.0	16.9 1.7 -13.5	0.0 0.0 0.0	0.11 0.11 0.06	0.15
10	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-2	-16.7 7.3 -9.1	-0.3 0.0 0.3	16.6 1.4 -13.8	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.06	0.15
11	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-16.8 7.4 -8.8	-0.2 0.0 0.2	16.7 1.5 -13.7	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.06	0.14
12	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	4	-17.0 7.1 -9.2	0.1 -0.0 -0.2	16.7 1.5 -13.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
13	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	3	-16.8 7.0 -9.6	0.1 -0.0 -0.1	16.6 1.4 -13.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
14	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	-1	-16.6 7.0 -9.7	-0.3 -0.0 0.3	16.5 1.3 -13.9	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.07	0.14
15	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	0	-16.6 6.9 -9.8	-0.2 -0.0 0.1	16.5 1.3 -13.9	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
16	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	3	-17.1 7.4 -8.6	0.1 0.0 -0.1	16.8 1.6 -13.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
17	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	2	-17.0 7.5 -8.5	0.0 0.0 0.0	16.8 1.6 -13.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
18	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	1	-25.4 11.0 -14.0	-0.1 -0.0 0.1	25.3 2.2 -21.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
19	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	1	-16.8 7.2 -9.2	-0.1 -0.0 0.1	16.7 1.5 -13.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA	240	4	1.00	527	1.00	527	1	-16.8 7.2 -9.2	-0.1 -0.0 0.1	16.7 1.5 -13.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 33 (D 381)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	1	-20.4 24.7 -8.2	0.0 0.0 -0.0	33.6 2.4 -28.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.23
2	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	-0	-9.5 12.2 -2.2	0.1 0.0 -0.1	15.8 1.5 -12.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.06 0.08 0.02	0.11
3	HEA	240	4	1.00	498	1.00	498	-2	-9.2	0.0	15.3	-0.0	0.06	0.11

4	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	1	11.2	-0.0	1.0	-0.0	0.07	0.10
					-4.4	-0.0	-13.4	-0.0	0.03	
					-9.1	-0.1	15.1	0.0	0.00	
					10.8	0.0	0.8	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	3	-5.2	0.1	-13.6	0.0	0.00	0.11
					-9.5	-0.0	15.7	0.0	0.00	
					11.8	0.0	1.3	0.0	0.00	
					-3.0	0.0	-13.1	0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	3	-9.9	0.1	16.4	-0.0	0.00	0.12
					13.3	0.0	2.0	-0.0	0.00	
					0.1	-0.1	-12.4	-0.0	0.00	
					-9.9	0.0	16.3	-0.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	4	13.2	0.0	1.9	-0.0	0.00	0.12
					-0.2	-0.0	-12.4	-0.0	0.00	
					-8.7	-0.1	14.6	0.0	0.06	
					9.8	-0.0	0.3	0.0	0.06	
8	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	-2	-7.5	0.1	-14.1	0.0	0.05	0.10
					-8.8	-0.0	14.7	0.0	0.06	
					9.9	-0.0	0.3	0.0	0.07	
					-7.3	0.0	-14.1	0.0	0.05	
9	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	-3	-9.3	-0.2	15.7	0.1	0.06	0.12
					12.0	-0.0	1.3	0.1	0.08	
					-2.7	0.2	-13.0	0.1	0.02	
					-8.9	-0.3	15.0	0.1	0.06	
10	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	-2	10.7	-0.0	0.7	0.1	0.07	0.11
					-5.5	0.3	-13.7	0.1	0.04	
					-9.3	0.2	15.3	-0.1	0.00	
					10.9	0.0	0.9	-0.1	0.00	
11	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	3	-4.7	-0.2	-13.4	-0.1	0.00	0.11
					-9.7	0.3	15.9	-0.1	0.00	
					12.2	0.0	1.6	-0.1	0.00	
					-1.9	-0.3	-12.8	-0.1	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	2	-9.9	0.1	16.5	-0.0	0.07	0.13
					13.7	0.0	2.2	-0.0	0.09	
					0.9	-0.1	-12.2	-0.0	0.01	
					-10.1	0.2	16.6	-0.1	0.07	
13	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	-1	13.8	0.0	2.2	-0.1	0.09	0.13
					1.1	-0.2	-12.1	-0.1	0.01	
					-8.7	-0.1	14.4	0.0	0.00	
					9.4	-0.0	0.1	0.0	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	4	-8.3	0.1	-14.3	0.0	0.00	0.10
					-8.6	-0.2	14.4	0.1	0.00	
					9.3	-0.0	0.0	0.1	0.00	
					-8.5	0.2	-14.3	0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	3	-14.2	0.0	23.5	-0.0	0.00	0.16
					17.3	0.0	1.7	-0.0	0.00	
					-5.7	-0.0	-20.1	-0.0	0.00	
					-9.3	0.0	15.5	-0.0	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	1	11.5	0.0	1.1	-0.0	0.00	0.11
					-3.7	-0.0	-13.2	-0.0	0.00	
					-9.3	0.0	15.5	-0.0	0.00	
					11.5	0.0	1.1	-0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	498 1.00	498	1	-3.7	-0.0	-13.2	-0.0	0.00	0.11

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 34 (D 382)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	496	1.00	496	-0	-6.7	0.1	21.0	-0.0	0.04	0.44
									10.9	0.0	-10.1	-0.0	0.36	
									-56.6	-0.1	-41.1	-0.0	0.36	
2	HEA	240	4	1.00	496	1.00	496	-1	-1.4	0.2	8.8	-0.1	0.01	0.22
									5.3	-0.0	-5.5	-0.1	0.18	
									-28.7	-0.2	-19.8	-0.1	0.18	
3	HEA	240	4	1.00	496	1.00	496	-3	-3.7	0.0	10.0	-0.0	0.03	0.20
									4.8	-0.0	-4.4	-0.0	0.16	
									-25.3	-0.0	-18.7	-0.0	0.16	
4	HEA	240	4	1.00	496	1.00	496	1	-4.6	-0.1	10.5	0.0	0.00	0.18
									5.0	0.0	-3.8	0.0	0.00	
									-23.3	0.1	-18.1	0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	496	1.00	496	2	-2.2	0.1	9.4	-0.0	0.00	0.21
									5.4	0.0	-4.9	-0.0	0.00	
									-26.6	-0.1	-19.2	-0.0	0.00	

6	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	1.0	0.4	7.7	-0.1	0.00	0.25
					6.1	-0.0	-6.6	-0.1	0.00	
					-31.8	-0.4	-20.9	-0.1	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	2	0.8	0.3	7.9	-0.1	0.00	0.24
					6.1	0.0	-6.4	-0.1	0.00	
					-31.2	-0.3	-20.8	-0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-1	-7.0	-0.3	11.7	0.1	0.05	0.17
					4.8	0.0	-2.6	0.1	0.13	
					-20.1	0.3	-16.9	0.1	0.13	
9	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-3	-6.8	-0.2	11.5	0.1	0.05	0.17
					4.7	0.0	-2.8	0.1	0.14	
					-20.7	0.2	-17.1	0.1	0.14	
10	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-1	-1.9	-0.1	9.1	0.0	0.01	0.22
					5.2	-0.0	-5.3	0.0	0.18	
					-27.9	0.1	-19.6	0.0	0.18	
11	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-4.9	-0.3	10.5	0.1	0.00	0.19
					4.7	-0.0	-3.8	0.1	0.00	
					-23.7	0.3	-18.1	0.1	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	-4.1	0.2	10.3	-0.1	0.00	0.19
					5.1	0.0	-4.0	-0.1	0.00	
					-24.0	-0.2	-18.3	-0.1	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-1	-1.1	0.4	8.8	-0.2	0.01	0.22
					5.6	0.0	-5.5	-0.2	0.18	
					-28.3	-0.4	-19.8	-0.2	0.18	
14	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-3	1.9	0.3	7.3	-0.1	0.02	0.26
					6.4	0.0	-7.0	-0.1	0.22	
					-33.1	-0.3	-21.4	-0.1	0.22	
15	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-3	2.1	0.5	7.2	-0.2	0.02	0.26
					6.6	0.0	-7.1	-0.2	0.22	
					-33.2	-0.4	-21.4	-0.2	0.22	
16	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	3	-7.9	-0.2	12.1	0.1	0.00	0.16
					4.8	-0.0	-2.2	0.1	0.00	
					-18.9	0.2	-16.5	0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	3	-8.1	-0.3	12.2	0.1	0.00	0.16
					4.7	-0.0	-2.2	0.1	0.00	
					-18.8	0.3	-16.5	0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-0	-4.7	0.1	14.7	-0.0	0.03	0.31
					7.6	0.0	-7.0	-0.0	0.25	
					-39.5	-0.1	-28.7	-0.0	0.25	
19	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-0	-3.0	0.1	9.7	-0.0	0.02	0.20
					5.1	0.0	-4.6	-0.0	0.16	
					-26.0	-0.1	-18.9	-0.0	0.16	
20	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-0	-3.0	0.1	9.7	-0.0	0.02	0.20
					5.1	0.0	-4.6	-0.0	0.16	
					-26.0	-0.1	-18.9	-0.0	0.16	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 35 (D 383)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			1	-58.2	-0.0	47.2	0.0	0.00	0.46
							17.6	-0.0	8.2	0.0	0.00	
							-14.8	0.0	-30.8	0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			-0	-29.5	0.0	22.4	-0.0	0.19	0.23
							8.9	-0.0	5.0	-0.0	0.19	
							-2.7	-0.0	-12.4	-0.0	0.02	
3	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			-3	-26.1	-0.0	21.1	0.0	0.17	0.21
							7.9	0.0	3.7	0.0	0.17	
							-6.4	0.0	-13.7	0.0	0.04	
4	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			1	-24.0	-0.0	20.0	0.0	0.00	0.19
							6.5	0.0	2.6	0.0	0.00	
							-10.2	0.0	-14.8	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			3	-27.4	0.0	21.3	-0.0	0.00	0.22
							7.4	-0.0	3.9	-0.0	0.00	
							-6.5	-0.0	-13.5	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			4	-32.7	0.1	23.6	-0.0	0.00	0.26
							9.8	-0.0	6.2	-0.0	0.00	
							0.2	-0.1	-11.2	-0.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			5	-32.1	0.1	23.3	-0.0	0.00	0.25
							9.3	-0.0	5.9	-0.0	0.00	
							-0.9	-0.1	-11.5	-0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532			-4	-20.8	-0.1	18.8	0.0	0.14	0.17
							6.3	0.0	1.4	0.0	0.14	

9	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-5	-13.2	0.1	-16.0	0.0	0.09	0.18
					-21.4	-0.1	19.1	0.0	0.14	
					6.6	0.0	1.8	0.0	0.14	
10	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-2	-12.1	0.1	-15.6	0.0	0.08	0.23
					-28.7	-0.1	22.0	0.0	0.18	
					8.2	0.0	4.6	0.0	0.18	
11	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-1	-4.3	0.1	-12.8	0.0	0.03	0.19
					-24.3	-0.1	20.1	0.0	0.15	
					6.5	0.0	2.7	0.0	0.15	
12	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	2	-10.0	0.1	-14.7	0.0	0.06	0.20
					-24.7	0.1	20.4	-0.0	0.00	
					7.1	-0.0	3.0	-0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	1	-8.7	-0.1	-14.4	-0.0	0.00	0.23
					-29.1	0.1	22.3	-0.0	0.00	
					9.0	-0.0	4.9	-0.0	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-2	-2.9	-0.1	-12.5	-0.0	0.00	0.27
					-34.0	-0.1	24.3	0.1	0.22	
					11.3	0.0	6.9	0.1	0.22	
15	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-1	2.9	0.1	-10.4	0.1	0.02	0.26
					-34.1	-0.1	24.4	0.0	0.22	
					11.5	0.0	7.0	0.0	0.22	
16	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	2	3.4	0.1	-10.3	0.0	0.02	0.16
					-19.5	0.1	18.1	-0.1	0.00	
					5.5	-0.0	0.7	-0.1	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	1	-15.9	-0.1	-16.7	-0.1	0.00	0.16
					-19.4	0.1	18.0	-0.0	0.00	
					5.3	-0.0	0.6	-0.0	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	1	-16.3	-0.1	-16.8	-0.0	0.00	0.32
					-40.6	-0.0	32.9	0.0	0.00	
					12.2	-0.0	5.7	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-10.3	0.0	-21.5	0.0	0.00	0.21
					-26.7	0.0	21.2	-0.0	0.00	
					7.6	-0.0	3.8	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-6.5	-0.0	-13.6	-0.0	0.00	0.21
					-26.7	0.0	21.2	-0.0	0.00	
					7.6	-0.0	3.8	-0.0	0.00	
					-6.5	-0.0	-13.6	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 36 (D 384)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			3	-14.7	-0.0	19.1	0.0	0.00	0.14
							0.0	0.0	11.1	0.0	0.00	
							0.0	0.0	3.1	0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			6	-2.7	0.1	5.8	-0.1	0.00	0.04
							0.2	0.1	2.0	-0.1	0.00	
							-0.0	-0.0	-1.7	-0.1	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			-4	-6.4	0.0	8.6	0.0	0.04	0.06
							0.0	0.0	4.8	0.0	0.04	
							0.0	0.0	1.1	0.0	0.00	
4	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			-4	-10.1	-0.1	11.4	0.1	0.07	0.09
							0.0	-0.1	7.7	0.1	0.07	
							0.0	0.0	3.9	0.1	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			7	-6.5	-0.0	8.7	-0.0	0.00	0.06
							0.0	-0.0	4.9	-0.0	0.00	
							0.0	-0.0	1.1	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			19	0.2	0.3	3.5	-0.3	0.00	0.03
							1.3	0.1	-0.2	-0.3	0.00	
							-0.1	-0.1	-4.0	-0.3	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			19	-0.9	0.2	4.4	-0.2	0.00	0.03
							0.8	0.1	0.6	-0.2	0.00	
							-0.1	-0.1	-3.1	-0.2	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			-17	-13.1	-0.3	13.7	0.3	0.10	0.12
							0.1	-0.1	9.9	0.3	0.10	
							0.1	0.1	6.2	0.3	0.01	
9	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			-17	-11.9	-0.2	12.8	0.3	0.09	0.11
							0.1	-0.1	9.1	0.3	0.09	
10	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			-13	0.1	0.1	5.3	0.3	0.01	0.05
							-4.2	-0.2	6.9	0.3	0.04	
							0.0	-0.0	3.2	0.3	0.04	
11	HEA 240 4 1.00	132 1.00	132			-5	-0.0	0.2	-0.6	0.3	0.01	0.09
							-9.9	0.2	11.3	-0.1	0.07	

									0.1	0.1	7.5	-0.1	0.07	
									0.1	0.0	3.8	-0.1	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	15	-8.6	0.2	10.3	-0.3	0.00	0.09
									0.0	0.0	6.5	-0.3	0.00	
									0.0	-0.2	2.8	-0.3	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	8	-2.9	-0.2	5.9	0.1	0.00	0.04
									0.2	-0.1	2.2	0.1	0.00	
									-0.1	0.0	-1.6	0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	-14	2.9	-0.6	1.5	0.7	0.03	0.05
									3.1	-0.1	-2.3	0.7	0.04	
									-0.1	0.4	-6.0	0.7	0.01	
15	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	-8	3.2	-0.6	1.2	0.7	0.03	0.05
									3.4	-0.2	-2.6	0.7	0.03	
									-0.1	0.3	-6.3	0.7	0.01	
16	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	17	-15.7	0.6	15.7	-0.7	0.00	0.15
									0.1	0.1	12.0	-0.7	0.00	
									0.1	-0.3	8.2	-0.7	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	10	-16.1	0.6	16.0	-0.7	0.00	0.15
									0.2	0.2	12.3	-0.7	0.00	
									0.2	-0.3	8.5	-0.7	0.00	
18	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	2	-10.2	-0.0	13.3	0.0	0.00	0.10
									0.0	0.0	7.7	0.0	0.00	
									0.0	0.0	2.2	0.0	0.00	
19	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	1	-6.4	-0.0	8.6	0.0	0.00	0.06
									0.0	0.0	4.9	0.0	0.00	
									0.0	0.0	1.1	0.0	0.00	
20	HEA	240	4	1.00	132	1.00	132	1	-6.4	-0.0	8.6	0.0	0.00	0.06
									0.0	0.0	4.9	0.0	0.00	
									0.0	0.0	1.1	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 37 (D 385)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	3	-2.5	0.1	29.2	-0.0	0.00	0.27
									31.2	0.0	-1.2	-0.0	0.00	
									-8.0	-0.1	-31.5	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	0	-0.7	-0.2	13.4	0.1	0.00	0.13
									14.7	-0.0	-0.5	0.1	0.00	
									-3.3	0.2	-14.4	0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	2	-0.8	0.0	13.3	-0.0	0.00	0.12
									14.4	0.0	-0.6	-0.0	0.00	
									-3.8	-0.0	-14.5	-0.0	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	2	-1.6	0.3	13.5	-0.1	0.00	0.12
									14.1	0.0	-0.4	-0.1	0.00	
									-3.6	-0.2	-14.3	-0.1	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	0	-1.5	0.1	13.6	-0.0	0.00	0.12
									14.4	0.0	-0.3	-0.0	0.00	
									-3.1	-0.0	-14.2	-0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	-2	-0.9	-0.4	13.5	0.1	0.01	0.13
									14.9	-0.0	-0.4	0.1	0.10	
									-2.6	0.3	-14.3	0.1	0.02	
7	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	-2	-1.1	-0.3	13.6	0.1	0.01	0.13
									14.8	-0.0	-0.3	0.1	0.10	
									-2.6	0.3	-14.2	0.1	0.02	
8	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	4	-1.4	0.4	13.3	-0.2	0.00	0.13
									13.9	0.0	-0.6	-0.2	0.00	
									-4.2	-0.4	-14.5	-0.2	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	4	-1.2	0.4	13.2	-0.1	0.00	0.13
									14.0	0.0	-0.6	-0.1	0.00	
									-4.3	-0.3	-14.5	-0.1	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	1	-0.7	0.0	13.4	-0.0	0.00	0.12
									14.7	0.0	-0.5	-0.0	0.00	
									-3.2	0.0	-14.4	-0.0	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	3	-0.8	0.2	13.4	-0.1	0.00	0.13
									14.7	0.0	-0.5	-0.1	0.00	
									-3.2	-0.2	-14.4	-0.1	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	1	-1.6	0.1	13.5	-0.0	0.00	0.12
									14.1	0.0	-0.4	-0.0	0.00	
									-3.6	-0.1	-14.3	-0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	480	1.00	480	-0	-1.5	-0.1	13.4	0.1	0.01	0.12
									14.1	-0.0	-0.5	0.1	0.09	
									-3.6	0.1	-14.3	0.1	0.02	

14	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	-1	-0.9 14.6 -3.4	-0.3 -0.0 0.3	13.4 -0.5 -14.4	0.1 0.1 0.1	0.01 0.10 0.03	0.13
15	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	-2	-1.1 14.4 -3.5	-0.3 -0.0 0.3	13.4 -0.5 -14.4	0.1 0.1 0.1	0.01 0.10 0.03	0.13
16	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	4	-1.4 14.2 -3.4	0.4 0.0 -0.3	13.5 -0.4 -14.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
17	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	4	-1.2 14.4 -3.3	0.4 0.0 -0.4	13.5 -0.4 -14.3	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
18	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	2	-1.7 21.8 -5.5	0.1 0.0 -0.0	20.4 -0.8 -22.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.18
19	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	1	-1.1 14.4 -3.4	0.0 0.0 -0.0	13.4 -0.5 -14.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
20	HEA 240 4 1.00	480 1.00	480	1	-1.1 14.4 -3.4	0.0 0.0 -0.0	13.4 -0.5 -14.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 38 (D 386)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		3	-7.4 13.6 -36.5	-0.1 0.0 0.1	22.9 -6.2 -35.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.31
2	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		1	-3.2 6.5 -16.7	-0.2 0.0 0.2	10.6 -2.9 -16.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		2	-3.7 6.0 -17.3	-0.1 -0.0 0.0	10.5 -2.9 -16.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
4	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		2	-3.1 6.3 -17.2	0.1 -0.0 -0.1	10.4 -3.0 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
5	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		1	-2.6 6.9 -16.6	-0.0 0.0 0.0	10.5 -3.0 -16.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		0	-2.4 7.3 -15.9	-0.3 0.0 0.3	10.6 -2.9 -16.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		-0	-2.3 7.4 -15.9	-0.2 0.0 0.3	10.5 -2.9 -16.4	0.1 0.1 0.1	0.02 0.10 0.10	0.14
8	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		3	-3.9 5.6 -17.9	0.2 -0.0 -0.2	10.4 -3.0 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
9	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		3	-4.1 5.5 -17.9	0.2 -0.0 -0.2	10.5 -3.0 -16.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
10	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		-1	-3.2 6.6 -16.5	-0.2 0.0 0.2	10.6 -2.9 -16.3	0.1 0.1 0.1	0.02 0.11 0.11	0.14
11	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		0	-3.1 6.5 -16.9	-0.1 0.0 0.1	10.5 -3.0 -16.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
12	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		4	-3.2 6.3 -17.3	0.1 -0.0 -0.1	10.4 -3.0 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
13	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		3	-3.2 6.4 -17.0	0.0 -0.0 -0.0	10.5 -2.9 -16.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
14	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		-1	-3.3 6.6 -16.3	-0.3 0.0 0.3	10.7 -2.8 -16.2	0.1 0.1 0.1	0.02 0.11 0.11	0.14
15	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		0	-3.3 6.5 -16.4	-0.2 -0.0 0.2	10.6 -2.8 -16.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
16	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467		4	-3.1 6.2 -17.6	0.2 0.0 -0.2	10.3 -3.1 -16.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15

17	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467	3	-3.0 6.3 -17.4	0.1 0.0 -0.1	10.4 -3.1 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
18	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467	2	-5.1	-0.1	16.0	0.0	0.00	0.21
19	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467	1	9.5 -25.5 -3.2 6.4 -16.9	0.0 0.1 -0.0 0.0 0.0	-4.4 -24.7 10.5 -2.9 -16.4	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.14
20	HEA 240 4 1.00	467 1.00	467	1	-3.2 6.4 -16.9	-0.0 0.0 0.0	10.5 -2.9 -16.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 39 (D 387)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	2	-36.7 15.9 -20.3	-0.1 0.0 0.1	36.4 3.1 -30.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.31
2	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	0	-16.7 7.3 -9.6	-0.1 0.0 0.1	16.6 1.3 -13.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	-1	-17.3 7.3 -9.1	-0.0 0.0 0.0	16.8 1.6 -13.7	0.0 0.0 0.0	0.11 0.11 0.06	0.14
4	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	1	-17.3 7.3 -9.0	0.0 0.0 -0.0	16.9 1.6 -13.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
5	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	3	-16.7 7.3 -9.5	-0.1 -0.0 0.1	16.7 1.4 -13.9	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
6	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	3	-16.0 7.3 -10.1	-0.2 -0.0 0.2	16.4 1.1 -14.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	4	-16.0 7.3 -10.1	-0.2 -0.0 0.2	16.4 1.1 -14.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	-1	-18.0 7.3 -8.4	0.1 0.0 -0.1	17.1 1.8 -13.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.12 0.12 0.06	0.15
9	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	-2	-18.0 7.3 -8.5	0.1 0.0 -0.1	17.1 1.8 -13.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.12 0.12 0.06	0.15
10	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	-0	-16.6 7.4 -9.4	-0.4 -0.0 0.3	16.6 1.3 -13.9	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.06	0.15
11	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	1	-16.9 7.5 -9.0	-0.3 -0.0 0.3	16.8 1.5 -13.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
12	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	2	-17.4 7.2 -9.1	0.2 0.0 -0.2	16.9 1.6 -13.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
13	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	0	-17.1 7.1 -9.6	0.2 0.0 -0.2	16.7 1.4 -13.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
14	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	-2	-16.3 7.2 -10.0	-0.2 0.0 0.2	16.5 1.2 -14.1	0.1 0.1 0.1	0.11 0.11 0.07	0.14
15	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	-2	-16.5 7.1 -10.1	-0.0 0.0 0.1	16.5 1.2 -14.1	0.0 0.0 0.0	0.11 0.11 0.07	0.14
16	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	3	-17.6 7.4 -8.5	0.1 -0.0 -0.1	17.0 1.7 -13.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
17	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	3	-17.5 7.5 -8.5	-0.1 -0.0 0.1	17.0 1.7 -13.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
18	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	1	-25.6 11.1 -14.2	-0.1 0.0 0.1	25.4 2.2 -21.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
19	HEA	240	4	1.00	529	1.00	529	1	-17.0 7.3	-0.1 0.0	16.8 1.5	0.0 0.0	0.00 0.00	0.14

20	HEA 240 4 1.00	529	1.00	529	1	-9.3	0.1	-13.8	0.0	0.00	0.14
						-17.0	-0.1	16.8	0.0	0.00	
						7.3	0.0	1.5	0.0	0.00	
						-9.3	0.1	-13.8	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 40 (D 388)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	1	-20.4	0.0	32.2	-0.0	0.00	0.21
								21.1	0.0	1.1	-0.0	0.00	
2	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-0	-14.9	-0.0	-30.0	-0.0	0.00	0.10
								-9.6	0.0	15.2	-0.0	0.06	
								10.3	0.0	0.8	-0.0	0.07	
3	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-1	-5.6	-0.0	-13.5	-0.0	0.04	0.10
								-9.1	0.0	14.7	-0.0	0.06	
								9.6	-0.0	0.4	-0.0	0.06	
4	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	1	-7.3	-0.0	-14.0	-0.0	0.05	0.09
								-9.0	-0.0	14.5	0.0	0.00	
								9.3	0.0	0.2	0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	2	-8.0	0.0	-14.1	0.0	0.00	0.10
								-9.5	0.0	15.0	-0.0	0.00	
								10.0	0.0	0.7	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	2	-6.2	-0.0	-13.7	-0.0	0.00	0.11
								-10.1	0.1	15.6	-0.0	0.00	
								11.0	0.0	1.3	-0.0	0.00	
7	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	2	-3.7	-0.1	-13.0	-0.0	0.00	0.11
								-10.1	0.1	15.6	-0.0	0.00	
								10.9	0.0	1.2	-0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-1	-3.9	-0.1	-13.1	-0.0	0.00	0.10
								-8.5	-0.1	14.1	0.0	0.05	
								8.7	-0.0	-0.3	0.0	0.06	
9	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-1	-9.8	0.1	-14.6	0.0	0.06	0.10
								-8.5	-0.1	14.1	0.0	0.06	
								8.7	-0.0	-0.2	0.0	0.06	
10	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-1	-9.6	0.0	-14.6	0.0	0.06	0.10
								-9.5	-0.2	15.0	0.1	0.06	
								10.2	0.0	0.7	0.1	0.07	
11	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	1	-5.9	0.2	-13.6	0.1	0.04	0.10
								-9.0	-0.3	14.5	0.1	0.00	
								9.3	-0.0	0.2	0.1	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	2	-8.1	0.3	-14.2	0.1	0.00	0.10
								-9.2	0.3	14.6	-0.1	0.00	
								9.4	0.0	0.3	-0.1	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	0	-7.6	-0.2	-14.0	-0.1	0.00	0.11
								-9.6	0.3	15.2	-0.1	0.00	
								10.3	0.0	0.8	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-2	-5.5	-0.3	-13.5	-0.1	0.00	0.11
								-10.1	0.1	15.7	-0.0	0.07	
								11.3	0.0	1.4	-0.0	0.07	
15	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	-2	-3.2	-0.1	-13.0	-0.0	0.02	0.11
								-10.1	0.3	15.8	-0.1	0.07	
								11.4	0.0	1.4	-0.1	0.08	
16	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	3	-3.1	-0.2	-12.9	-0.1	0.02	0.10
								-8.5	-0.1	14.0	0.0	0.00	
								8.4	-0.0	-0.4	0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	3	-10.3	0.1	-14.7	0.0	0.00	0.11
								-8.5	-0.2	13.9	0.1	0.00	
								8.3	-0.0	-0.4	0.1	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	1	-10.5	0.2	-14.7	0.1	0.00	0.15
								-14.2	0.0	22.5	-0.0	0.00	
								14.7	0.0	0.8	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	1	-10.4	-0.0	-21.0	-0.0	0.00	0.10
								-9.3	0.0	14.8	-0.0	0.00	
								9.8	0.0	0.5	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	497	1.00	497	1.00	497	1	-6.8	-0.0	-13.8	-0.0	0.00	0.10
								-9.3	0.0	14.8	-0.0	0.00	
								9.8	0.0	0.5	-0.0	0.00	
								-6.8	-0.0	-13.8	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 41 (D 389)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	494	1.00	494	1.00	494	0	-14.9	0.1	24.8	-0.1	0.00	0.36

									9.7	-0.0	-6.2	-0.1	0.00		
									-45.3	-0.1	-37.1	-0.1	0.00		
2		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-0	-5.5	0.2	10.7	-0.1	0.04	0.18
									4.4	-0.0	-3.5	-0.1	0.15		
									-23.0	-0.2	-17.8	-0.1	0.15		
3		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-2	-7.3	0.0	11.6	-0.0	0.05	0.16
									4.3	-0.0	-2.7	-0.0	0.13		
									-20.6	-0.0	-16.9	-0.0	0.13		
4		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	0	-8.0	-0.1	12.0	0.0	0.00	0.15
									4.6	0.0	-2.2	0.0	0.00		
									-19.0	0.1	-16.5	0.0	0.00		
5		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	2	-6.2	0.1	11.2	-0.0	0.00	0.17
									4.7	0.0	-3.1	-0.0	0.00		
									-21.4	-0.1	-17.3	-0.0	0.00		
6		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	3	-3.6	0.3	9.9	-0.1	0.00	0.20
									4.8	-0.0	-4.4	-0.1	0.00		
									-25.2	-0.4	-18.6	-0.1	0.00		
7		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	4	-3.8	0.3	10.0	-0.1	0.00	0.20
									4.9	-0.0	-4.2	-0.1	0.00		
									-24.7	-0.3	-18.5	-0.1	0.00		
8		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-3	-9.9	-0.2	12.9	0.1	0.07	0.14
									4.5	0.0	-1.4	0.1	0.11		
									-16.7	0.2	-15.6	0.1	0.11		
9		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-4	-9.7	-0.2	12.7	0.1	0.07	0.15
									4.4	0.0	-1.5	0.1	0.11		
									-17.2	0.2	-15.8	0.1	0.11		
10		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-2	-5.9	-0.1	10.9	0.1	0.04	0.18
									4.4	-0.0	-3.4	0.1	0.15		
									-22.5	0.1	-17.6	0.1	0.14		
11		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-0	-8.1	-0.3	11.9	0.1	0.06	0.16
									4.3	0.0	-2.3	0.1	0.13		
									-19.5	0.3	-16.6	0.1	0.13		
12		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	2	-7.6	0.3	11.9	-0.1	0.00	0.16
									4.6	-0.0	-2.4	-0.1	0.00		
									-19.4	-0.3	-16.6	-0.1	0.00		
13		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	0	-5.4	0.5	10.8	-0.2	0.00	0.19
									4.7	-0.0	-3.4	-0.2	0.00		
									-22.4	-0.5	-17.7	-0.2	0.00		
14		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-3	-3.2	0.3	9.6	-0.1	0.03	0.21
									4.9	-0.0	-4.6	-0.1	0.17		
									-26.0	-0.3	-18.9	-0.1	0.17		
15		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	-2	-3.0	0.5	9.6	-0.2	0.03	0.21
									5.0	-0.0	-4.6	-0.2	0.17		
									-26.0	-0.5	-18.9	-0.2	0.17		
16		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	3	-10.4	-0.2	13.1	0.1	0.00	0.14
									4.6	0.0	-1.1	0.1	0.00		
									-15.9	0.2	-15.4	0.1	0.00		
17		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	2	-10.5	-0.4	13.1	0.1	0.00	0.14
									4.5	0.0	-1.1	0.1	0.00		
									-16.0	0.4	-15.4	0.1	0.00		
18		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	0	-10.4	0.1	17.3	-0.0	0.00	0.25
									6.7	-0.0	-4.3	-0.0	0.00		
									-31.6	-0.1	-25.9	-0.0	0.00		
19		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	0	-6.8	0.1	11.4	-0.0	0.00	0.17
									4.5	-0.0	-2.9	-0.0	0.00		
									-21.0	-0.1	-17.1	-0.0	0.00		
20		HEA	240	4	1.00	494	1.00	494	0	-6.8	0.1	11.4	-0.0	0.00	0.17
									4.5	-0.0	-2.9	-0.0	0.00		
									-21.0	-0.1	-17.1	-0.0	0.00		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 42 (D 390)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-45.3	-0.0	39.0	0.0	0.00	0.36
									15.3	0.0	5.6	0.0	0.00	
									-15.6	0.0	-27.9	0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-23.0	-0.0	18.8	0.0	0.00	0.18
									7.6	-0.0	3.4	0.0	0.00	
									-4.7	0.0	-11.9	0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-3	-20.6	-0.1	18.0	0.0	0.13	0.17
									7.3	-0.0	2.6	0.0	0.13	
									-6.9	0.1	-12.8	0.0	0.05	

4	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-1	-19.0 6.3 -9.8	0.0 0.0 -0.0	17.1 1.7 -13.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.12 0.12 0.06	0.15
5	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	3	-21.3 6.5 -7.7	0.1 0.0 -0.1	17.9 2.6 -12.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.17
6	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	5	-25.2 7.7 -3.3	0.1 0.0 -0.1	19.5 4.1 -11.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.20
7	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	6	-24.7 7.3 -4.2	0.1 0.0 -0.1	19.2 3.9 -11.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.20
8	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-5	-16.7 6.5 -11.3	-0.1 -0.0 0.1	16.4 1.0 -14.3	0.0 0.0 0.0	0.11 0.11 0.08	0.14
9	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-6	-17.2 6.8 -10.4	-0.1 -0.0 0.1	16.7 1.3 -14.1	0.0 0.0 0.0	0.12 0.12 0.07	0.15
10	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-3	-22.5 7.3 -5.6	-0.2 -0.0 0.2	18.6 3.2 -12.2	0.1 0.1 0.1	0.15 0.15 0.04	0.18
11	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-19.5 6.7 -8.7	-0.2 0.0 0.2	17.4 2.0 -13.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
12	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	3	-19.4 6.6 -9.0	0.2 0.0 -0.2	17.3 2.0 -13.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
13	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-0	-22.4 7.1 -5.9	0.2 -0.0 -0.2	18.5 3.1 -12.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.14 0.14 0.04	0.18
14	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-5	-26.0 8.2 -2.1	-0.1 -0.0 0.1	19.9 4.5 -10.9	0.0 0.0 0.0	0.17 0.17 0.02	0.21
15	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-4	-26.0 8.1 -2.1	0.0 -0.0 -0.0	19.9 4.5 -10.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.17 0.17 0.02	0.21
16	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	5	-16.0 6.2 -12.5	0.1 0.0 -0.1	16.0 0.7 -14.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
17	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	4	-16.0 6.3 -12.4	-0.0 0.0 0.0	16.0 0.7 -14.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.14
18	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-31.6 10.6 -10.9	-0.0 0.0 0.0	27.2 3.9 -19.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.25
19	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-0	-21.0 6.9 -7.3	0.0 0.0 -0.0	17.9 2.6 -12.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.13 0.13 0.05	0.17
20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-0	-21.0 6.9 -7.3	0.0 0.0 -0.0	17.9 2.6 -12.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.13 0.13 0.05	0.17

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 43 (D 391)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243			1	-15.6 2.9 0.2	0.0 0.0 0.0	21.1 6.5 -8.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
2	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243			-4	-4.7 2.2 0.1	0.0 0.0 0.0	8.9 2.0 -4.9	0.0 0.0 0.0	0.03 0.03 0.00	0.06
3	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243			-5	-6.8 1.5 0.1	-0.1 0.0 0.1	9.7 2.9 -4.0	0.0 0.0 0.0	0.05 0.05 0.00	0.07
4	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243			4	-9.8 0.8 0.1	-0.0 -0.0 -0.0	11.0 4.1 -2.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.09
5	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243			5	-7.7 1.3 0.1	0.1 0.0 -0.0	10.1 3.2 -3.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
6	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243			1	-3.3 2.7	0.2 0.1	8.3 1.4	-0.1 -0.1	0.00 0.00	0.05

7	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	3	0.0	0.0	-5.5	-0.1	0.00	0.05
					-4.2	0.2	8.6	-0.1	0.00	
					2.4	0.1	1.7	-0.1	0.00	
					0.0	-0.0	-5.1	-0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	-0	-11.2	-0.1	11.6	0.1	0.07	0.10
					0.6	-0.1	4.7	0.1	0.07	
					0.2	0.0	-2.2	0.1	0.00	
					-10.3	-0.1	11.2	0.1	0.07	
9	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	-3	0.7	-0.1	4.3	0.1	0.07	0.09
					0.1	0.0	-2.6	0.1	0.00	
					-5.6	-0.1	9.2	0.1	0.04	
					1.9	-0.0	2.3	0.1	0.04	
10	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	-2	0.1	0.1	-4.6	0.1	0.00	0.06
					-8.6	-0.0	10.5	0.0	0.06	
					1.1	0.0	3.6	0.0	0.06	
					0.2	0.1	-3.3	0.0	0.01	
11	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	-6	-8.9	0.2	10.6	-0.1	0.00	0.08
					1.0	0.0	3.7	-0.1	0.00	
					0.1	-0.1	-3.2	-0.1	0.00	
					-5.9	0.0	9.3	-0.1	0.00	
12	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	6	1.8	-0.0	2.4	-0.1	0.00	0.06
					0.0	-0.1	-4.4	-0.1	0.00	
					-2.1	-0.2	7.7	0.1	0.00	
					3.2	-0.1	0.9	0.1	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	4	-0.0	0.0	-6.0	0.1	0.00	0.05
					-2.2	-0.2	7.8	0.1	0.00	
					3.1	-0.1	0.9	0.1	0.00	
					-0.0	-0.0	-6.0	0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	-4	-12.4	0.2	12.1	-0.1	0.08	0.11
					0.5	0.1	5.2	-0.1	0.08	
					0.2	-0.0	-1.7	-0.1	0.00	
					-12.3	0.2	12.1	-0.1	0.08	
15	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	-6	0.5	0.1	5.2	-0.1	0.08	0.11
					0.2	0.0	-1.7	-0.1	0.01	
					-10.9	0.0	14.8	-0.0	0.00	
					2.0	0.0	4.5	-0.0	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	1	0.1	0.0	-5.7	-0.0	0.00	0.10
					-7.3	0.0	9.9	-0.0	0.00	
					1.4	0.0	3.0	-0.0	0.00	
					0.1	0.0	-3.9	-0.0	0.00	
17	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	0	-7.3	0.0	9.9	-0.0	0.00	0.07
					1.4	0.0	3.0	-0.0	0.00	
					0.1	0.0	-3.9	-0.0	0.00	
					-7.3	0.0	9.9	-0.0	0.00	
18	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	0	1.4	0.0	3.0	-0.0	0.00	0.07
					0.1	0.0	-3.9	-0.0	0.00	
					-7.3	0.0	9.9	-0.0	0.00	
					1.4	0.0	3.0	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	243 1.00	243	0	0.1	0.0	-3.9	-0.0	0.00	0.07
					-7.3	0.0	9.9	-0.0	0.00	
					1.4	0.0	3.0	-0.0	0.00	
					0.1	0.0	-3.9	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 44 (D 392)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-18	6.2	-0.3	10.9	-0.0	0.01	0.06
									13.7	-0.4	-7.7	-0.0	0.04	
									-29.9	-0.5	-26.3	-0.0	0.04	
2	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	20	90.6	0.4	-39.5	-0.3	0.00	0.21
									90.6	-0.3	-49.8	-0.3	0.00	
									-143.4	-1.0	-60.1	-0.3	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	33	62.6	0.4	-25.2	-0.2	0.00	0.16
									62.6	-0.1	-35.5	-0.2	0.00	
									-104.3	-0.5	-45.9	-0.2	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-37	-88.1	-0.6	53.2	0.2	0.12	0.18
									113.4	-0.0	42.9	0.2	0.15	
									113.4	0.5	32.6	0.2	0.15	
5	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-50	-60.2	-0.6	38.9	0.1	0.09	0.12
									74.3	-0.3	28.6	0.1	0.10	
									74.3	0.0	18.3	0.1	0.10	
6	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-20	70.5	0.1	-28.7	-0.3	0.09	0.17
									70.5	-0.6	-39.0	-0.3	0.14	
									-112.8	-1.2	-49.3	-0.3	0.14	
7	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-41	25.2	-0.2	-5.2	-0.2	0.04	0.08
									25.2	-0.6	-15.5	-0.2	0.07	
									-47.5	-0.9	-25.8	-0.2	0.07	
8	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	3	-68.0	-0.3	42.4	0.2	0.00	0.13
									82.9	0.2	32.1	0.2	0.00	
									82.9	0.8	21.8	0.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	24	-22.8	-0.1	18.9	0.1	0.00	0.04

10	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-36	17.9	0.2	8.6	0.1	0.00	0.19
									17.6	0.5	-1.7	0.1	0.00	
									76.5	0.2	-32.2	-0.1	0.10	
									76.5	-0.1	-42.5	-0.1	0.16	
11	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-61	-123.2	-0.5	-52.8	-0.1	0.16	0.19
									77.3	0.1	-32.9	-0.1	0.11	
									77.3	-0.1	-43.2	-0.1	0.17	
									-125.5	-0.4	-53.5	-0.1	0.17	
12	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	19	-74.0	-0.4	45.9	0.1	0.00	0.14
									93.2	-0.2	35.6	0.1	0.00	
									93.2	0.0	25.3	0.1	0.00	
									-74.9	-0.3	46.6	0.0	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	44	95.5	-0.2	36.3	0.0	0.00	0.15
									95.5	-0.1	26.0	0.0	0.00	
									22.5	0.2	-3.9	-0.1	0.00	
									22.5	-0.2	-14.2	-0.1	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	21	-44.0	-0.5	-24.5	-0.1	0.00	0.07
									-22.9	0.0	19.8	-0.1	0.00	
									21.7	-0.2	9.5	-0.1	0.00	
									21.6	-0.4	-0.8	-0.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	45	-20.0	-0.4	17.6	0.1	0.04	0.04
									15.1	-0.2	7.2	0.1	0.04	
									14.0	0.0	-3.1	0.1	0.03	
									25.4	-0.2	-6.1	0.0	0.05	
16	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-38	25.4	-0.2	-16.4	0.0	0.08	0.09
									-51.6	-0.1	-26.7	0.0	0.08	
									4.1	-0.2	7.8	-0.0	0.01	
									9.6	-0.3	-5.4	-0.0	0.03	
17	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-62	-21.0	-0.3	-18.6	-0.0	0.03	0.04
									1.2	-0.1	6.8	-0.0	0.00	
									6.6	-0.2	-3.5	-0.0	0.02	
									-15.0	-0.2	-13.8	-0.0	0.02	
18	HEB	450	4	1.00	469	1.00	469	-8	1.2	-0.1	6.8	-0.0	0.00	0.03
									6.6	-0.2	-3.5	-0.0	0.02	
									-15.0	-0.2	-13.8	-0.0	0.02	
									1.2	-0.1	6.8	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 45 (D 393)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	6	-26.3	0.3	23.2	-0.1	0.00	0.05
2	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	48	7.6	0.1	2.1	-0.1	0.00	0.17
									-14.9	-0.1	-18.9	-0.1	0.00	
									103.7	1.0	-24.9	-0.3	0.00	
									103.7	0.2	-36.5	-0.3	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	38	-89.7	-0.7	-48.1	-0.3	0.00	0.11
									62.5	1.4	-11.2	-0.5	0.00	
									62.5	0.2	-22.8	-0.5	0.00	
									-58.2	-1.0	-34.4	-0.5	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	-44	-131.7	-0.8	50.3	0.3	0.17	0.20
									73.1	-0.1	38.6	0.3	0.17	
									73.1	0.6	27.0	0.3	0.10	
									-90.5	-1.1	36.6	0.4	0.12	
5	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	-34	41.6	-0.1	24.9	0.4	0.12	0.14
									41.6	1.0	13.3	0.4	0.06	
									83.8	-0.1	-19.4	0.1	0.00	
									83.8	0.1	-31.0	0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	32	-80.5	0.2	-42.6	0.1	0.00	0.13
									25.5	-0.8	-0.9	0.3	0.00	
									25.5	-0.0	-12.6	0.3	0.00	
									-41.1	0.7	-24.2	0.3	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	7	-111.8	0.3	44.8	-0.1	0.14	0.17
									63.8	0.0	33.1	-0.1	0.14	
									63.8	-0.3	21.5	-0.1	0.08	
									-53.5	1.0	26.3	-0.3	0.07	
8	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	-28	24.4	0.1	14.7	-0.3	0.07	0.08
									24.4	-0.8	3.1	-0.3	0.03	
									88.8	-0.2	-20.8	0.0	0.11	
									88.8	-0.2	-32.4	0.0	0.11	
9	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	-27	-83.1	-0.2	-44.1	0.0	0.11	0.14
									89.5	-0.4	-21.1	0.0	0.12	
									89.5	-0.3	-32.7	0.0	0.12	
									-83.9	-0.2	-44.3	0.0	0.11	

12	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	31	-116.8	0.4	46.2	-0.1	0.00	0.17
									66.4	0.2	34.6	-0.1	0.00	
									66.4	0.1	22.9	-0.1	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	59	-117.5	0.6	46.5	-0.1	0.00	0.18
									67.3	0.4	34.9	-0.1	0.00	
									67.3	0.1	23.2	-0.1	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	36	15.7	0.4	3.1	-0.1	0.00	0.06
									16.8	0.2	-8.5	-0.1	0.00	
									-29.5	-0.0	-20.2	-0.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	61	-46.2	0.6	23.3	-0.1	0.00	0.08
									15.6	0.4	11.6	-0.1	0.00	
									15.6	0.1	0.0	-0.1	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	-32	-43.7	-0.2	22.3	0.0	0.06	0.07
									13.0	-0.1	10.7	0.0	0.06	
									12.9	-0.1	-1.0	0.0	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	-57	18.1	-0.4	2.1	0.1	0.04	0.06
									18.7	-0.3	-9.5	0.1	0.06	
									-32.2	-0.1	-21.1	0.1	0.06	
18	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	4	-18.6	0.2	16.4	-0.0	0.00	0.03
									5.4	0.1	1.5	-0.0	0.00	
									-10.6	-0.1	-13.4	-0.0	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	2	-14.0	0.1	12.7	-0.0	0.00	0.03
									4.4	0.0	1.1	-0.0	0.00	
									-8.3	-0.0	-10.6	-0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	530	1.00	530	2	-14.0	0.1	12.7	-0.0	0.00	0.03
									4.4	0.0	1.1	-0.0	0.00	
									-8.3	-0.0	-10.6	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 46 (D 394)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-1	-48.7	-0.0	38.3	0.0	0.31	0.38
									12.2	0.0	11.9	0.0	0.31	
									3.4	0.0	-14.6	0.0	0.02	
2	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-0	-11.9	-0.2	14.9	0.1	0.08	0.11
									7.8	0.0	2.5	0.1	0.08	
									-0.9	0.3	-10.0	0.1	0.01	
3	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-2	-12.4	0.0	14.8	0.0	0.08	0.11
									7.0	0.0	2.4	0.0	0.08	
									-2.0	0.0	-10.1	0.0	0.01	
4	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-1	-33.9	0.2	21.1	-0.1	0.22	0.26
									5.4	-0.0	8.6	-0.1	0.22	
									4.1	-0.2	-3.8	-0.1	0.03	
5	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	1	-33.3	-0.0	21.2	-0.0	0.00	0.25
									6.3	-0.0	8.7	-0.0	0.00	
									5.1	-0.0	-3.7	-0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	1	-18.7	-0.4	17.3	0.2	0.00	0.16
									7.6	0.0	4.8	0.2	0.00	
									2.4	0.4	-7.7	0.2	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	2	-25.1	-0.3	19.1	0.1	0.00	0.20
									7.2	-0.0	6.7	0.1	0.00	
									4.2	0.3	-5.8	0.1	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-2	-27.0	0.4	18.8	-0.2	0.18	0.22
									4.1	-0.0	6.3	-0.2	0.18	
									0.8	-0.4	-6.1	-0.2	0.01	
9	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-3	-20.6	0.3	16.9	-0.1	0.14	0.17
									4.6	0.0	4.5	-0.1	0.14	
									-1.0	-0.3	-8.0	-0.1	0.01	
10	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-2	-12.4	-0.0	15.1	0.0	0.08	0.11
									7.8	0.0	2.7	0.0	0.08	
									-0.7	0.1	-9.8	0.0	0.01	
11	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	-4	-14.4	0.2	15.6	-0.1	0.10	0.13
									7.2	0.0	3.2	-0.1	0.10	
									-0.4	-0.2	-9.3	-0.1	0.01	
12	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	1	-33.3	-0.0	20.9	-0.0	0.00	0.25
									5.3	-0.0	8.5	-0.0	0.00	
									3.9	-0.1	-4.0	-0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	3	-31.3	-0.2	20.4	0.1	0.00	0.24
									5.4	-0.0	8.0	0.1	0.00	
									3.6	0.2	-4.5	0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	439	1.00	439	1	-16.7	-0.3	16.4	0.2	0.00	0.15
									6.9	0.0	3.9	0.2	0.00	

15	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439	2	0.5 -22.4 6.1 1.8	0.4 -0.4 0.0 0.4	-8.5 18.0 5.5 -6.9	0.2 0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00 0.00	0.19
16	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439	-2	5.1 2.7 -23.3 5.5 1.4	-0.0 -0.4 0.4 -0.0 -0.4	7.2 -5.2 18.1 5.6 -6.8	-0.2 -0.2 -0.2 -0.2 -0.2	0.19 0.02 0.15 0.15 0.02	0.23
17	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439	-4	-34.1 8.6 2.4 -22.9 5.8 1.6	-0.0 0.0 0.0 -0.0 0.0 -0.0	26.8 8.3 -10.2 18.0 5.6 -6.9	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.21 0.21 0.02 0.14 0.14 0.01	0.27
18	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439	-1	5.8 1.6 -22.9 5.8 1.6	0.0 0.0 -0.0 0.0 0.0	5.6 -6.9 18.0 5.6 -6.9	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.14 0.14 0.14 0.14 0.01	0.18
19	HEA 240 4 1.00	439 1.00	439	-1	5.8 1.6 -22.9 5.8 1.6	0.0 0.0 -0.0 0.0 0.0	5.6 -6.9 18.0 5.6 -6.9	0.0 0.0 0.0 0.0 0.0	0.14 0.14 0.14 0.14 0.01	0.18

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 47 (D 395)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	3	0.8 17.5 -35.7	-0.1 0.0 0.1	20.1 -7.9 -35.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.30
2	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	0	-1.7 7.3 -15.9	-0.3 -0.0 0.3	10.1 -3.1 -16.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
3	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	0	-2.6 6.5 -16.4	-0.1 -0.0 0.1	10.2 -3.0 -16.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
4	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	2	2.5 9.3 -17.7	0.2 0.0 -0.2	8.8 -4.3 -17.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
5	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	2	3.4 10.1 -17.1	0.1 0.0 -0.1	8.7 -4.4 -17.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
6	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	1	1.2 9.2 -15.7	-0.4 -0.0 0.4	9.5 -3.6 -16.8	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.14
7	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	2	2.7 10.0 -16.1	-0.3 -0.0 0.3	9.1 -4.0 -17.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	2	-0.4 7.4 -17.9	0.3 0.0 -0.3	9.4 -3.8 -16.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
9	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	1	-1.9 6.5 -17.5	0.2 0.0 -0.2	9.8 -3.4 -16.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
10	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	1	-1.5 7.4 -15.8	-0.3 -0.0 0.3	10.1 -3.1 -16.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
11	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	3	-1.3 7.4 -16.3	-0.1 -0.0 0.1	9.9 -3.2 -16.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.14
12	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	2	2.3 9.1 -17.8	0.3 0.0 -0.2	8.8 -4.3 -17.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15
13	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	-0	2.0 9.2 -17.3	0.1 0.0 -0.1	9.0 -4.2 -17.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.11 0.11	0.15
14	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	-2	-0.5 8.0 -15.8	-0.4 -0.0 0.4	9.9 -3.3 -16.5	0.2 0.2 0.2	0.01 0.11 0.11	0.14
15	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	-3	0.5 8.5 -16.3	-0.3 -0.0 0.3	9.5 -3.6 -16.8	0.1 0.1 0.1	0.01 0.11 0.11	0.14
16	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	5	1.3 8.5 -17.8	0.3 0.0 -0.3	9.0 -4.1 -17.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.16
17	HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	5	0.2 8.5 -17.8	0.2 0.0 -0.3	9.4 -4.1 -17.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.15

									8.0	0.0	-3.8	-0.1	0.00		
									-17.3	-0.2	-16.9	-0.1	0.00		
18		HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	2	0.6	-0.0	14.0	0.0	0.00	0.21
									12.3	0.0	-5.5	0.0	0.00		
									-25.0	0.1	-25.1	0.0	0.00		
19		HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	1	0.4	-0.0	9.5	0.0	0.00	0.14
									8.3	0.0	-3.7	0.0	0.00		
									-16.8	0.0	-16.9	0.0	0.00		
20		HEA	240	4	1.00	464	1.00	464	1	0.4	-0.0	9.5	0.0	0.00	0.14
									8.3	0.0	-3.7	0.0	0.00		
									-16.8	0.0	-16.9	0.0	0.00		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 48 (D 396)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-35.1	-0.1	34.8	0.1	0.00	0.30
									15.1	0.0	2.7	0.1	0.00	
									-20.7	0.1	-29.4	0.1	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-15.7	-0.2	16.1	0.1	0.00	0.14
									7.2	0.0	1.0	0.1	0.00	
									-10.2	0.2	-14.0	0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-16.2	-0.1	16.3	0.0	0.00	0.14
									7.2	-0.0	1.2	0.0	0.00	
									-9.7	0.1	-13.9	0.0	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-17.3	0.1	16.6	-0.0	0.00	0.14
									6.9	-0.0	1.5	-0.0	0.00	
									-9.3	-0.1	-13.6	-0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-16.8	-0.0	16.4	0.0	0.00	0.14
									6.9	0.0	1.3	0.0	0.00	
									-9.7	0.1	-13.8	0.0	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-15.5	-0.2	16.0	0.1	0.10	0.14
									7.1	0.0	0.9	0.1	0.10	
									-10.5	0.3	-14.1	0.1	0.07	
7	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-15.9	-0.2	16.1	0.1	0.10	0.14
									7.0	0.0	1.0	0.1	0.10	
									-10.4	0.2	-14.1	0.1	0.07	
8	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	2	-17.4	0.1	16.7	-0.1	0.00	0.15
									7.1	-0.0	1.6	-0.1	0.00	
									-9.0	-0.1	-13.5	-0.1	0.00	
9	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	2	-17.1	0.1	16.6	-0.0	0.00	0.14
									7.1	-0.0	1.5	-0.0	0.00	
									-9.1	-0.1	-13.6	-0.0	0.00	
10	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-15.6	-0.5	16.1	0.2	0.00	0.14
									7.3	0.0	1.0	0.2	0.00	
									-10.1	0.5	-14.0	0.2	0.00	
11	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-16.0	-0.4	16.3	0.2	0.00	0.14
									7.3	0.0	1.2	0.2	0.00	
									-9.7	0.4	-13.9	0.2	0.00	
12	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-17.4	0.3	16.6	-0.1	0.00	0.15
									6.9	-0.0	1.5	-0.1	0.00	
									-9.4	-0.3	-13.6	-0.1	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-17.0	0.3	16.4	-0.1	0.00	0.15
									6.8	-0.0	1.4	-0.1	0.00	
									-9.8	-0.3	-13.7	-0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-15.6	-0.3	16.1	0.1	0.10	0.14
									7.1	-0.0	1.0	0.1	0.10	
									-10.4	0.3	-14.1	0.1	0.07	
15	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-16.0	-0.0	16.2	0.0	0.10	0.14
									7.0	-0.0	1.1	0.0	0.10	
									-10.3	0.0	-14.0	0.0	0.07	
16	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-17.3	0.1	16.6	-0.1	0.00	0.15
									7.0	0.0	1.6	-0.1	0.00	
									-9.1	-0.1	-13.5	-0.1	0.00	
17	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-16.9	-0.1	16.5	0.0	0.00	0.14
									7.2	0.0	1.5	0.0	0.00	
									-9.2	0.1	-13.6	0.0	0.00	
18	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-24.5	-0.1	24.3	0.0	0.00	0.21
									10.5	0.0	1.9	0.0	0.00	
									-14.5	0.1	-20.5	0.0	0.00	
19	HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-16.5	-0.1	16.4	0.0	0.00	0.14
									7.1	0.0	1.3	0.0	0.00	
									-9.7	0.1	-13.8	0.0	0.00	

20	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	1	-16.5	-0.1	16.4	0.0	0.00	0.14
					7.1	0.0	1.3	0.0	0.00	
					-9.7	0.1	-13.8	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 49 (D 397)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-20.7	0.0	30.1	-0.0	0.00	0.20			
					16.8	0.0	0.1	-0.0	0.00				
					-20.0	-0.0	-29.8	-0.0	0.00				
2	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-1	-10.1	-0.0	14.4	0.0	0.06	0.10			
					8.0	-0.0	0.3	0.0	0.06				
					-8.8	0.0	-13.8	0.0	0.06				
3	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-2	-9.8	-0.0	14.1	0.0	0.06	0.10			
					7.7	0.0	0.0	0.0	0.06				
					-9.7	0.0	-14.1	0.0	0.06				
4	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	-9.4	0.0	13.9	-0.0	0.00	0.10			
					7.8	0.0	-0.1	-0.0	0.00				
					-10.1	-0.0	-14.2	-0.0	0.00				
5	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	2	-9.8	0.1	14.2	-0.0	0.00	0.10			
					8.1	-0.0	0.1	-0.0	0.00				
					-9.1	-0.1	-13.9	-0.0	0.00				
6	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	-10.5	0.0	14.6	-0.0	0.00	0.10			
					8.4	-0.0	0.5	-0.0	0.00				
					-7.7	-0.0	-13.5	-0.0	0.00				
7	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	2	-10.3	0.1	14.6	-0.0	0.00	0.10			
					8.4	-0.0	0.5	-0.0	0.00				
					-7.8	-0.1	-13.6	-0.0	0.00				
8	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-1	-9.1	-0.0	13.7	0.0	0.06	0.10			
					7.4	0.0	-0.4	0.0	0.07				
					-11.1	0.0	-14.5	0.0	0.07				
9	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-2	-9.2	-0.0	13.7	0.0	0.06	0.10			
					7.4	0.0	-0.4	0.0	0.07				
					-11.0	0.1	-14.5	0.0	0.07				
10	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-0	-10.0	-0.4	14.3	0.1	0.07	0.10			
					8.0	-0.0	0.2	0.1	0.07				
					-8.9	0.3	-13.9	0.1	0.06				
11	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	-9.7	-0.5	14.0	0.2	0.00	0.10			
					7.6	-0.0	-0.1	0.2	0.00				
					-10.1	0.5	-14.2	0.2	0.00				
12	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	-9.5	0.4	14.0	-0.2	0.00	0.10			
					7.8	0.0	-0.1	-0.2	0.00				
					-9.9	-0.4	-14.2	-0.2	0.00				
13	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-1	-9.8	0.5	14.3	-0.2	0.07	0.10			
					8.2	0.0	0.2	-0.2	0.07				
					-8.7	-0.5	-13.9	-0.2	0.06				
14	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-2	-10.4	0.1	14.7	-0.0	0.07	0.10			
					8.5	-0.0	0.6	-0.0	0.07				
					-7.6	-0.1	-13.5	-0.0	0.05				
15	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	-3	-10.3	0.3	14.7	-0.1	0.07	0.11			
					8.6	-0.0	0.6	-0.1	0.07				
					-7.5	-0.4	-13.5	-0.1	0.05				
16	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	3	-9.1	-0.1	13.6	0.0	0.00	0.11			
					7.3	0.0	-0.4	0.0	0.00				
					-11.3	0.1	-14.5	0.0	0.00				
17	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	3	-9.2	-0.3	13.7	0.1	0.00	0.11			
					7.2	0.0	-0.4	0.1	0.00				
					-11.3	0.3	-14.5	0.1	0.00				
18	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-14.5	0.0	21.0	-0.0	0.00	0.14			
					11.7	0.0	0.1	-0.0	0.00				
					-14.0	-0.0	-20.8	-0.0	0.00				
19	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-9.8	0.0	14.2	-0.0	0.00	0.10			
					7.9	0.0	0.1	-0.0	0.00				
					-9.4	-0.0	-14.0	-0.0	0.00				
20	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-9.8	0.0	14.2	-0.0	0.00	0.10			
					7.9	0.0	0.1	-0.0	0.00				
					-9.4	-0.0	-14.0	-0.0	0.00				

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 50 (D 398)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	0	-20.2	0.1	26.7	-0.1	0.00	0.29			
					9.4	0.0	-3.0	-0.1	0.00				

2	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	0	-34.9	-0.1	-32.7	-0.1	0.00	0.14
					-8.8	0.1	12.2	-0.0	0.00	
					4.3	0.0	-1.8	-0.0	0.00	
					-17.5	-0.1	-15.7	-0.0	0.00	
3	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	-2	-9.8	-0.1	12.7	0.0	0.06	0.14
					4.3	0.0	-1.3	0.0	0.10	
					-16.3	0.1	-15.3	0.0	0.10	
					-10.2	0.0	12.9	-0.0	0.06	
4	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	-0	4.5	-0.0	-1.1	-0.0	0.10	0.13
					-15.4	-0.0	-15.0	-0.0	0.10	
					-9.2	0.2	12.5	-0.1	0.00	
					4.5	-0.0	-1.5	-0.1	0.00	
5	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	2	-16.6	-0.2	-15.5	-0.1	0.00	0.14
					-7.8	0.3	11.8	-0.1	0.00	
					4.5	0.0	-2.2	-0.1	0.00	
					-18.5	-0.3	-16.1	-0.1	0.00	
6	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	3	-7.9	0.4	11.9	-0.1	0.00	0.16
					4.5	0.0	-2.1	-0.1	0.00	
					-18.2	-0.4	-16.1	-0.1	0.00	
					-11.2	-0.2	13.3	0.1	0.08	
7	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	-3	4.5	-0.0	-0.6	0.1	0.10	0.13
					-14.4	0.2	-14.6	0.1	0.10	
					-11.1	-0.2	13.3	0.1	0.08	
					4.4	0.0	-0.7	0.1	0.10	
8	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	-3	-14.6	0.2	-14.7	0.1	0.10	0.13
					-9.0	-0.2	12.3	0.1	0.06	
					4.3	-0.0	-1.7	0.1	0.11	
					-17.3	0.2	-15.7	0.1	0.11	
9	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	1	-10.1	-0.4	12.8	0.2	0.00	0.14
					4.3	-0.0	-1.2	0.2	0.00	
					-15.9	0.4	-15.1	0.2	0.00	
					-10.0	0.4	12.8	-0.1	0.00	
10	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	0	4.5	0.0	-1.1	-0.1	0.00	0.14
					-15.6	-0.3	-15.1	-0.1	0.00	
					-8.9	0.6	12.3	-0.2	0.06	
					4.5	0.0	-1.6	-0.2	0.12	
11	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	-1	-17.0	-0.6	-15.6	-0.2	0.11	0.15
					-7.6	0.3	11.7	-0.1	0.05	
					4.4	0.0	-2.3	-0.1	0.12	
					-18.8	-0.3	-16.2	-0.1	0.12	
12	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	-2	-7.6	0.6	11.7	-0.2	0.06	0.16
					4.5	0.0	-2.3	-0.2	0.13	
					-18.7	-0.5	-16.2	-0.2	0.13	
					-11.3	-0.2	13.4	0.1	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	2	4.5	-0.0	-0.6	0.1	0.00	0.12
					-14.1	0.2	-14.5	0.1	0.00	
					-11.4	-0.4	13.4	0.2	0.00	
					4.5	-0.0	-0.6	0.2	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	2	-14.1	0.4	-14.5	0.2	0.00	0.13
					-14.1	0.1	18.7	-0.0	0.00	
					6.5	0.0	-2.1	-0.0	0.00	
					-24.4	-0.1	-22.9	-0.0	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	0	-9.5	0.1	12.6	-0.0	0.00	0.14
					4.4	0.0	-1.4	-0.0	0.00	
					-16.4	-0.1	-15.4	-0.0	0.00	
					-9.5	0.1	12.6	-0.0	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	492 1.00	492	0	4.4	0.0	-1.4	-0.0	0.00	0.14
					-16.4	-0.1	-15.4	-0.0	0.00	
					-9.5	0.1	12.6	-0.0	0.00	
					4.4	0.0	-1.4	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 51 (D 399)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-35.0	-0.0	34.6	0.0	0.00	0.29				
					14.6	0.0	2.5	0.0	0.00					
					-21.6	0.0	-29.6	0.0	0.00					
2	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-0	-17.5	-0.1	16.7	0.0	0.11	0.15				
					7.1	0.0	1.6	0.0	0.11					
					-8.9	0.1	-13.5	0.0	0.06					
3	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	-2	-16.3	-0.1	16.3	0.1	0.11	0.14				
					7.2	-0.0	1.2	0.1	0.11					
					-9.7	0.1	-13.9	0.1	0.07					
4	HEA 240 4 1.00	532 1.00	532	0	-15.4	0.1	15.8	-0.0	0.00	0.13				

									6.6	-0.0	0.7	-0.0	0.00		
									-11.6	-0.1	-14.4	-0.0	0.00		
5		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	2	-16.6	0.1	16.2	-0.0	0.00	0.14
									6.5	0.0	1.1	-0.0	0.00		
									-10.7	-0.1	-14.0	-0.0	0.00		
6		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	3	-18.5	0.0	17.0	-0.0	0.00	0.15
									6.9	0.0	1.9	-0.0	0.00		
									-8.5	-0.0	-13.2	-0.0	0.00		
7		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	4	-18.3	0.1	16.8	-0.0	0.00	0.15
									6.7	0.0	1.7	-0.0	0.00		
									-9.1	-0.1	-13.4	-0.0	0.00		
8		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-3	-14.4	-0.1	15.5	0.0	0.09	0.13
									6.9	-0.0	0.5	0.0	0.09		
									-12.0	0.0	-14.6	0.0	0.08		
9		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-4	-14.7	-0.1	15.7	0.0	0.10	0.13
									7.0	-0.0	0.6	0.0	0.10		
									-11.4	0.1	-14.5	0.0	0.08		
10		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-1	-17.3	-0.2	16.6	0.1	0.11	0.15
									7.0	-0.0	1.5	0.1	0.11		
									-9.3	0.2	-13.6	0.1	0.06		
11		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-1	-15.9	-0.2	16.1	0.1	0.10	0.14
									7.0	0.0	1.0	0.1	0.10		
									-10.5	0.2	-14.1	0.1	0.07		
12		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-15.6	0.2	15.9	-0.1	0.00	0.14
									6.7	0.0	0.8	-0.1	0.00		
									-11.2	-0.2	-14.3	-0.1	0.00		
13		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-17.0	0.2	16.4	-0.1	0.00	0.15
									6.7	-0.0	1.3	-0.1	0.00		
									-10.0	-0.2	-13.8	-0.1	0.00		
14		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-1	-18.8	-0.1	17.1	0.0	0.12	0.16
									7.0	-0.0	2.0	0.0	0.12		
									-8.0	0.1	-13.1	0.0	0.05		
15		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-1	-18.7	0.0	17.1	-0.0	0.12	0.15
									6.9	-0.0	2.0	-0.0	0.12		
									-8.3	-0.1	-13.1	-0.0	0.05		
16		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-14.1	0.1	15.4	-0.0	0.00	0.12
									6.8	0.0	0.3	-0.0	0.00		
									-12.5	-0.1	-14.8	-0.0	0.00		
17		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	1	-14.2	-0.1	15.5	0.0	0.00	0.12
									6.9	0.0	0.4	0.0	0.00		
									-12.2	0.1	-14.7	0.0	0.00		
18		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	0	-24.5	-0.0	24.2	0.0	0.00	0.20
									10.2	0.0	1.8	0.0	0.00		
									-15.1	0.0	-20.7	0.0	0.00		
19		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-16.5	-0.0	16.3	0.0	0.10	0.14
									6.8	0.0	1.2	0.0	0.10		
									-10.2	0.0	-13.9	0.0	0.06		
20		HEA	240	4	1.00	532	1.00	532	-0	-16.5	-0.0	16.3	0.0	0.10	0.14
									6.8	0.0	1.2	0.0	0.10		
									-10.2	0.0	-13.9	0.0	0.06		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 52 (D 400)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	353	1.00	353	-0	-21.6	0.0	27.5	-0.0	0.14	0.20
									9.7	0.0	6.2	-0.0	0.14	
									0.3	-0.0	-15.1	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	353	1.00	353	-2	-8.8	-0.1	12.5	0.0	0.06	0.09
									5.0	0.0	2.5	0.0	0.06	
									0.1	0.1	-7.5	0.0	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	353	1.00	353	-4	-9.7	-0.2	12.8	0.1	0.07	0.09
									4.7	-0.0	2.8	0.1	0.07	
									0.1	0.1	-7.2	0.1	0.01	
4	HEA	240	4	1.00	353	1.00	353	1	-11.6	0.1	13.3	-0.0	0.00	0.10
									4.1	-0.0	3.3	-0.0	0.00	
									0.2	-0.1	-6.7	-0.0	0.00	
5	HEA	240	4	1.00	353	1.00	353	4	-10.7	0.2	13.1	-0.1	0.00	0.10
									4.4	0.0	3.1	-0.1	0.00	
									0.2	-0.1	-6.9	-0.1	0.00	
6	HEA	240	4	1.00	353	1.00	353	3	-8.5	0.1	12.4	-0.0	0.00	0.09
									5.1	0.0	2.4	-0.0	0.00	
									0.1	-0.0	-7.6	-0.0	0.00	

7	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	5	-9.0 4.9 0.1	0.2 0.0 -0.1	12.6 2.6 -7.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.09
8	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-3	-11.9 4.0 0.2	-0.1 -0.0 0.0	13.4 3.4 -6.6	0.0 0.0 0.0	0.08 0.08 0.00	0.11
9	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-5	-11.4 4.2 0.2	-0.2 -0.0 0.1	13.3 3.3 -6.7	0.1 0.1 0.1	0.08 0.08 0.01	0.11
10	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-2	-9.2 4.9 0.1	-0.2 -0.0 0.1	12.7 2.6 -7.4	0.1 0.1 0.1	0.06 0.06 0.00	0.09
11	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-2	-10.5 4.5 0.2	-0.1 0.0 0.1	13.0 3.0 -7.0	0.0 0.0 0.0	0.07 0.07 0.00	0.10
12	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	2	-11.2 4.2 0.2	0.2 0.0 -0.1	13.2 3.2 -6.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.10
13	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	2	-10.0 4.6 0.1	0.1 0.0 -0.1	12.9 2.9 -7.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.09
14	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-2	-8.0 5.3 0.0	-0.2 -0.1 0.1	12.3 2.3 -7.7	0.1 0.1 0.1	0.05 0.05 0.00	0.08
15	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-0	-8.3 5.2 0.0	-0.1 -0.0 0.0	12.4 2.4 -7.7	0.1 0.1 0.1	0.05 0.05 0.00	0.08
16	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	1	-12.4 3.9 0.2	0.2 0.1 -0.1	13.6 3.6 -6.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
17	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-0	-12.2 4.0 0.2	0.1 0.0 -0.0	13.5 3.5 -6.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.08 0.08 0.00	0.11
18	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-0	-15.1 6.8 0.2	0.0 0.0 -0.0	19.2 4.3 -10.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.10 0.10 0.00	0.14
19	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-0	-10.2 4.5 0.1	0.0 0.0 0.0	12.9 2.9 -7.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.06 0.06 0.00	0.09
20	HEA 240 4 1.00	353 1.00	353	-0	-10.2 4.5 0.1	0.0 0.0 0.0	12.9 2.9 -7.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.06 0.06 0.00	0.09

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 53 (D 401)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			2	-1.4 17.6 -11.7	-0.1 -0.0 0.1	21.4 -2.6 -26.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.18
2	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-4	-0.2 8.7 -5.2	-0.4 0.0 0.4	10.0 -1.3 -12.5	0.2 0.2 0.2	0.01 0.06 0.04	0.09
3	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-1	-0.4 8.3 -5.8	-0.1 -0.0 0.1	9.9 -1.4 -12.7	0.1 0.1 0.1	0.00 0.05 0.04	0.08
4	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			6	-1.2 7.9 -5.8	0.3 -0.0 -0.3	10.1 -1.2 -12.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.09
5	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			3	-1.0 8.3 -5.1	0.1 0.0 -0.1	10.2 -1.0 -12.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
6	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-6	-0.3 9.0 -4.4	-0.6 0.0 0.6	10.2 -1.0 -12.3	0.3 0.3 0.3	0.01 0.07 0.04	0.10
7	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			-4	-0.5 8.9 -4.4	-0.4 0.0 0.4	10.3 -1.0 -12.3	0.2 0.2 0.2	0.01 0.06 0.04	0.09
8	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			8	-1.1 7.6 -6.5	0.5 -0.0 -0.5	9.9 -1.4 -12.7	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.09
9	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398			6	-0.8 7.7	0.3 -0.0	9.9 -1.4	-0.2 -0.2	0.00 0.00	0.09

10	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	-4	-6.6 -0.2 8.7 -5.1	-0.4 -0.3 0.0 0.3	-12.7 10.0 -1.2 -12.5	-0.2 0.1 0.1 0.1	0.00 0.01 0.06 0.04	0.09
11	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	0	-0.3 8.6 -5.3	-0.1 -0.0 0.1	10.0 -1.2 -12.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
12	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	6	-1.2 7.9 -5.8	0.2 -0.0 -0.2	10.1 -1.2 -12.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.09
13	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	2	-1.0 8.0 -5.7	-0.0 -0.0 0.0	10.1 -1.2 -12.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
14	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	-6	-0.3 8.6 -5.2	-0.4 0.0 0.4	10.1 -1.2 -12.5	0.2 0.2 0.2	0.01 0.06 0.04	0.09
15	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	-4	-0.6 8.4 -5.3	-0.3 0.0 0.3	10.1 -1.2 -12.5	0.2 0.2 0.2	0.01 0.06 0.04	0.09
16	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	8	-1.0 7.9 -5.8	0.3 -0.0 -0.4	10.1 -1.2 -12.5	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.09
17	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	6	-0.8 8.1 -5.6	0.3 -0.0 -0.3	10.1 -1.2 -12.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.09
18	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	2	-1.0 12.3 -8.2	-0.1 -0.0 0.1	15.0 -1.8 -18.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
19	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	1	-0.7 8.3 -5.5	-0.0 -0.0 0.0	10.1 -1.2 -12.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.08
20	HEA 240 4 1.00	398 1.00	398	1	-0.7 8.3 -5.5	-0.0 -0.0 0.0	10.1 -1.2 -12.5	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.08

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 54 (D 402)

ΣΦ	ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		2	-13.1 10.7 -30.7	-0.1 0.0 0.1	24.0 -3.8 -31.6	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.26
2	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		2	-5.6 5.1 -15.0	-0.4 0.0 0.4	11.0 -2.0 -15.1	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
3	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		3	-6.7 4.4 -15.1	-0.2 0.0 0.2	11.3 -1.8 -14.9	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
4	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		-0	-6.7 4.9 -13.9	0.3 0.0 -0.3	11.5 -1.6 -14.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.09 0.09	0.12
5	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		-1	-5.6 5.6 -13.8	0.1 -0.0 -0.1	11.3 -1.8 -14.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.09 0.09	0.12
6	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		-1	-4.3 6.1 -14.4	-0.4 -0.0 0.4	10.9 -2.2 -15.3	0.2 0.2 0.2	0.03 0.10 0.10	0.13
7	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		-2	-4.3 6.3 -14.1	-0.2 -0.0 0.2	11.0 -2.1 -15.2	0.1 0.1 0.1	0.03 0.09 0.09	0.13
8	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		2	-8.0 4.0 -14.5	0.3 0.0 -0.3	11.7 -1.4 -14.5	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
9	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		3	-8.0 3.8 -14.8	0.2 0.0 -0.2	11.6 -1.5 -14.6	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
10	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		0	-5.5 5.2 -14.9	-0.4 0.0 0.4	11.0 -2.0 -15.1	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
11	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		-0	-5.9 5.0 -14.9	-0.2 0.0 0.2	11.1 -2.0 -15.0	0.1 0.1 0.1	0.04 0.10 0.10	0.13
12	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461		1	-6.9 -14.9	0.4 0.2	11.5 -15.0	-0.2 0.1	0.00 0.10	0.13

13	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	2	4.8	-0.0	-1.6	-0.2	0.00	0.12
					-14.0	-0.4	-14.6	-0.2	0.00	
					-6.5	0.2	11.4	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	2	5.0	-0.0	-1.6	-0.1	0.00	0.13
					-14.0	-0.2	-14.7	-0.1	0.00	
					-5.4	-0.4	11.1	0.2	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	2	5.4	0.0	-2.0	0.2	0.00	0.13
					-14.6	0.4	-15.1	0.2	0.00	
					-5.7	-0.3	11.2	0.1	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	-0	5.4	-0.0	-1.9	0.1	0.00	0.13
					-14.3	0.3	-15.0	0.1	0.00	
					-7.0	0.4	11.5	-0.2	0.05	
17	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	-1	4.6	0.0	-1.6	-0.2	0.10	0.13
					-14.3	-0.4	-14.7	-0.2	0.10	
					-6.7	0.2	11.4	-0.1	0.05	
18	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	1	4.7	0.0	-1.7	-0.1	0.10	0.18
					-14.6	-0.2	-14.8	-0.1	0.09	
					-9.2	-0.0	16.8	0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	1	7.5	0.0	-2.7	0.0	0.00	0.12
					-21.5	0.1	-22.1	0.0	0.00	
					-6.2	-0.0	11.3	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	461 1.00	461	1	5.0	0.0	-1.8	0.0	0.00	0.12
					-14.4	0.0	-14.9	0.0	0.00	
					-6.2	-0.0	11.3	0.0	0.00	
					5.0	0.0	-1.8	0.0	0.00	
					-14.4	0.0	-14.9	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 55 (D 403)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533					0	-31.7	-0.1	33.8	0.0	0.00	0.27
2	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-1					15.8	0.0	1.7	0.0	0.00	0.13
							-22.8	0.1	-30.5	0.0	0.00	
							-14.2	-0.2	15.7	0.1	0.09	
3	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-1					7.5	0.0	0.6	0.1	0.09	0.13
							-11.1	0.2	-14.5	0.1	0.07	
							-14.4	-0.2	15.8	0.1	0.09	
4	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	1					7.5	-0.0	0.7	0.1	0.09	0.13
							-10.9	0.1	-14.5	0.1	0.07	
							-15.6	0.1	16.1	-0.0	0.00	
5	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	2					7.3	0.0	1.0	-0.0	0.00	0.13
							-10.4	-0.1	-14.2	-0.0	0.00	
							-15.4	0.0	16.0	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-0					7.3	0.0	0.9	-0.0	0.00	0.13
							-10.5	-0.0	-14.2	-0.0	0.00	
							-14.4	-0.2	15.7	0.1	0.09	
7	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	1					7.5	0.0	0.6	0.1	0.09	0.13
							-11.1	0.3	-14.5	0.1	0.07	
							-14.7	-0.2	15.8	0.1	0.00	
8	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	0					7.4	0.0	0.7	0.1	0.00	0.13
							-11.0	0.2	-14.4	0.1	0.00	
							-15.4	0.1	16.1	-0.0	0.00	
9	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-0					7.4	-0.0	1.0	-0.0	0.00	0.13
							-10.3	-0.1	-14.2	-0.0	0.00	
							-15.1	0.0	16.0	-0.0	0.10	
10	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-0					7.5	-0.0	0.9	-0.0	0.10	0.13
							-10.5	-0.1	-14.3	-0.0	0.07	
							-14.1	-0.6	15.7	0.2	0.10	
11	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-0					7.6	-0.0	0.6	0.2	0.10	0.13
							-11.1	0.6	-14.6	0.2	0.08	
							-14.4	-0.5	15.8	0.2	0.10	
12	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	1					7.6	-0.0	0.7	0.2	0.10	0.14
							-10.9	0.5	-14.5	0.2	0.07	
							-15.7	0.5	16.1	-0.2	0.00	
13	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	1					7.2	0.0	1.0	-0.2	0.00	0.14
							-10.4	-0.4	-14.1	-0.2	0.00	
							-15.4	0.4	16.0	-0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	-0					7.3	0.0	0.9	-0.1	0.00	0.13
							-10.6	-0.4	-14.2	-0.1	0.00	
							-14.3	-0.3	15.7	0.1	0.09	
15	HEA 240 4 1.00 533 1.00 533	0					7.5	-0.0	0.6	0.1	0.09	0.13
							-11.1	0.3	-14.6	0.1	0.07	
							-14.6	-0.0	15.8	0.0	0.00	

								7.4	-0.0	0.7	0.0	0.00	
								-11.0	0.0	-14.5	0.0	0.00	
16	HEA 240 4	1.00	533	1.00	533	1	-15.6	0.2	16.1	-0.1	0.00	0.14	
							7.3	0.0	1.0	-0.1	0.00		
							-10.3	-0.2	-14.2	-0.1	0.00		
17	HEA 240 4	1.00	533	1.00	533	0	-15.2	-0.1	16.0	0.0	0.00	0.13	
							7.4	0.0	0.9	0.0	0.00		
							-10.5	0.1	-14.2	0.0	0.00		
18	HEA 240 4	1.00	533	1.00	533	0	-22.2	-0.1	23.7	0.0	0.00	0.19	
							11.0	0.0	1.2	0.0	0.00		
							-15.9	0.1	-21.3	0.0	0.00		
19	HEA 240 4	1.00	533	1.00	533	0	-14.9	-0.1	15.9	0.0	0.00	0.13	
							7.4	0.0	0.8	0.0	0.00		
							-10.7	0.1	-14.4	0.0	0.00		
20	HEA 240 4	1.00	533	1.00	533	0	-14.9	-0.1	15.9	0.0	0.00	0.13	
							7.4	0.0	0.8	0.0	0.00		
							-10.7	0.1	-14.4	0.0	0.00		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 56 (D 404)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	1	-22.6	0.0	29.8	-0.0	0.00	0.21
							14.2	0.0	-0.1	-0.0	0.00	
							-23.1	-0.0	-30.0	-0.0	0.00	
2	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	0	-10.6	-0.1	14.0	0.0	0.00	0.10
							6.6	0.0	-0.1	0.0	0.00	
							-11.1	0.1	-14.2	0.0	0.00	
3	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	-1	-10.4	-0.1	13.8	0.0	0.07	0.11
							6.5	-0.0	-0.2	0.0	0.07	
							-11.5	0.1	-14.3	0.0	0.07	
4	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	1	-10.7	0.1	14.1	-0.0	0.00	0.10
							6.8	-0.0	0.0	-0.0	0.00	
							-10.6	-0.1	-14.1	-0.0	0.00	
5	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	2	-10.9	0.1	14.2	-0.1	0.00	0.10
							6.9	0.0	0.1	-0.1	0.00	
							-10.2	-0.1	-13.9	-0.1	0.00	
6	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	2	-10.9	0.0	14.2	-0.0	0.00	0.10
							6.8	0.0	0.1	-0.0	0.00	
							-10.3	-0.0	-14.0	-0.0	0.00	
7	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	3	-11.0	0.1	14.2	-0.0	0.00	0.10
							6.9	0.0	0.2	-0.0	0.00	
							-10.1	-0.1	-13.9	-0.0	0.00	
8	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	-1	-10.4	-0.0	13.9	0.0	0.07	0.10
							6.5	-0.0	-0.2	0.0	0.07	
							-11.4	-0.0	-14.3	0.0	0.07	
9	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	-2	-10.3	-0.1	13.8	0.0	0.07	0.11
							6.5	-0.0	-0.3	0.0	0.08	
							-11.7	0.1	-14.3	0.0	0.08	
10	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	2	-10.5	-0.4	13.9	0.2	0.00	0.11
							6.6	0.0	-0.1	0.2	0.00	
							-11.2	0.4	-14.2	0.2	0.00	
11	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	2	-10.4	-0.6	13.9	0.2	0.00	0.11
							6.5	0.0	-0.2	0.2	0.00	
							-11.5	0.6	-14.3	0.2	0.00	
12	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	-1	-10.7	0.5	14.1	-0.2	0.07	0.11
							6.8	-0.0	0.0	-0.2	0.07	
							-10.6	-0.5	-14.0	-0.2	0.07	
13	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	-1	-10.8	0.6	14.2	-0.2	0.08	0.11
							6.9	-0.0	0.1	-0.2	0.08	
							-10.3	-0.6	-14.0	-0.2	0.07	
14	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	2	-10.8	0.1	14.1	-0.0	0.00	0.10
							6.8	-0.0	0.1	-0.0	0.00	
							-10.5	-0.1	-14.0	-0.0	0.00	
15	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	1	-10.8	0.4	14.2	-0.2	0.00	0.11
							6.9	-0.0	0.1	-0.2	0.00	
							-10.2	-0.4	-13.9	-0.2	0.00	
16	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	-1	-10.5	-0.0	13.9	0.0	0.07	0.10
							6.6	0.0	-0.2	0.0	0.07	
							-11.3	0.1	-14.2	0.0	0.07	
17	HEA 240 4	1.00	496	1.00	496	0	-10.4	-0.4	13.8	0.1	0.00	0.11
							6.5	0.0	-0.2	0.1	0.00	
							-11.5	0.4	-14.3	0.1	0.00	

18	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	1	-15.8 9.9 -16.2	0.0 0.0 -0.0	20.8 -0.1 -21.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.15
19	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-10.6 6.7 -10.9	0.0 0.0 -0.0	14.0 -0.0 -14.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
20	HEA 240 4 1.00	496 1.00	496	0	-10.6 6.7 -10.9	0.0 0.0 -0.0	14.0 -0.0 -14.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 57 (D 405)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-1	-23.3 10.2 -29.1	0.1 0.0 -0.1	28.4 -1.2 -30.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.15 0.19 0.19	
2	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-1	-10.3 4.9 -14.3	0.0 0.0 -0.0	13.1 -0.8 -14.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.07 0.09 0.09	0.12
3	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-3	-10.6 4.8 -14.0	-0.1 0.0 0.1	13.2 -0.7 -14.6	0.0 0.0 0.0	0.07 0.09 0.09	0.12
4	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	1	-11.7 4.7 -13.1	0.1 -0.0 -0.1	13.6 -0.3 -14.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
5	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	2	-11.3 4.7 -13.4	0.2 0.0 -0.2	13.5 -0.4 -14.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
6	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	2	-10.3 4.8 -14.4	0.3 0.0 -0.2	13.1 -0.8 -14.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
7	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	3	-10.6 4.8 -14.2	0.3 0.0 -0.3	13.2 -0.7 -14.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
8	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-2	-11.7 4.8 -13.0	-0.1 -0.0 0.1	13.7 -0.3 -14.2	0.0 0.0 0.0	0.08 0.09 0.09	0.12
9	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-4	-11.4 4.8 -13.3	-0.2 -0.0 0.2	13.5 -0.4 -14.3	0.1 0.1 0.1	0.08 0.09 0.09	0.12
10	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	1	-10.3 4.8 -14.3	-0.3 -0.0 0.3	13.1 -0.8 -14.7	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
11	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	3	-10.8 4.8 -13.8	-0.6 0.0 0.6	13.3 -0.6 -14.6	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.13
12	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-2	-11.6 4.7 -13.1	0.5 0.0 -0.5	13.6 -0.3 -14.2	-0.2 -0.2 -0.2	0.08 0.09 0.09	0.12
13	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-3	-11.2 4.7 -13.6	0.7 0.0 -0.7	13.4 -0.5 -14.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.08 0.10 0.10	0.13
14	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-3	-10.1 4.8 -14.6	0.4 -0.0 -0.4	13.0 -0.9 -14.9	-0.2 -0.2 -0.2	0.07 0.10 0.10	0.13
15	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-4	-10.4 4.8 -14.4	0.7 -0.0 -0.7	13.1 -0.8 -14.8	-0.3 -0.3 -0.3	0.08 0.10 0.10	0.14
16	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	2	-11.8 4.8 -12.8	-0.2 0.0 0.2	13.7 -0.2 -14.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
17	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	3	-11.6 4.8 -13.0	-0.5 0.0 0.6	13.6 -0.3 -14.2	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.12
18	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-0	-16.3 7.1 -20.4	0.1 0.0 -0.1	19.9 -0.8 -21.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.10 0.13 0.13	0.18
19	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-0	-11.0 4.8 -13.7	0.1 0.0 -0.1	13.4 -0.6 -14.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.07 0.09 0.09	0.12
20	HEA	240	4	1.00	491	1.00	491	-0	-11.0 4.8	0.1 0.0	13.4 -0.6	-0.0 -0.0	0.07 0.09	0.12

-13.7 -0.1 -14.5 -0.0 0.09

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 58 (D 406)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-1	-29.2 14.2 -27.6	-0.0 0.0 0.1	32.4 0.3 -31.8	0.0 0.0 0.0	0.19 0.19 0.18	0.25
2	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-1	-14.1 6.9 -12.3	-0.2 -0.0 0.2	15.4 0.3 -14.8	0.1 0.1 0.1	0.09 0.09 0.08	0.13
3	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-2	-13.7 6.9 -12.6	-0.2 0.0 0.2	15.3 0.2 -14.9	0.1 0.1 0.1	0.09 0.09 0.08	0.12
4	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-0	-13.4 6.5 -13.6	0.2 0.0 -0.1	15.1 -0.0 -15.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.09 0.09 0.09	0.12
5	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			1	-13.8 6.5 -13.4	0.2 -0.0 -0.2	15.2 0.1 -15.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
6	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			2	-14.4 6.7 -12.4	-0.0 -0.0 0.0	15.5 0.4 -14.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.13
7	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			2	-14.4 6.6 -12.7	0.1 -0.0 -0.1	15.4 0.3 -14.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.13
8	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-3	-13.1 6.7 -13.6	0.0 0.0 0.0	15.0 -0.1 -15.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.09 0.09 0.09	0.12
9	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-3	-13.1 6.8 -13.3	-0.1 0.0 0.1	15.1 -0.0 -15.1	0.0 0.0 0.0	0.09 0.09 0.09	0.12
10	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			0	-14.0 6.8 -12.5	-0.4 -0.0 0.3	15.4 0.3 -14.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
11	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			1	-13.6 6.8 -13.0	-0.4 -0.0 0.3	15.2 0.1 -15.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.13
12	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-1	-13.5 6.6 -13.5	0.3 0.0 -0.3	15.1 0.0 -15.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.09 0.09 0.09	0.12
13	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-2	-13.9 6.6 -13.0	0.3 0.0 -0.3	15.3 0.2 -14.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.09 0.09 0.09	0.13
14	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-2	-14.5 6.8 -12.2	-0.1 0.0 0.1	15.5 0.4 -14.7	0.0 0.0 0.0	0.09 0.09 0.08	0.13
15	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-3	-14.4 6.7 -12.3	0.1 0.0 -0.1	15.5 0.4 -14.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.10 0.10 0.08	0.13
16	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			1	-13.0 6.6 -13.8	0.1 -0.0 -0.1	14.9 -0.1 -15.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
17	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			2	-13.1 6.7 -13.7	-0.1 -0.0 0.1	15.0 -0.1 -15.2	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
18	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-1	-20.4 9.9 -19.3	-0.0 0.0 0.0	22.6 0.2 -22.2	0.0 0.0 0.0	0.13 0.13 0.12	0.18
19	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-1	-13.8 6.7 -13.0	-0.0 0.0 0.0	15.2 0.1 -14.9	0.0 0.0 0.0	0.09 0.09 0.08	0.12
20	HEA 240 4	1.00	532	1.00	532			-1	-13.8 6.7 -13.0	-0.0 0.0 0.0	15.2 0.1 -14.9	0.0 0.0 0.0	0.09 0.09 0.08	0.12

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 59 (D 407)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA 240 4	1.00	438	1.00	438			0	-27.7 16.0 -1.1	-0.0 0.0 0.0	32.5 6.1 -20.3	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.25
2	HEA 240 4	1.00	438	1.00	438			-1	-12.2	-0.1	15.0	0.1	0.08	0.11

3	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-1	7.6	0.0	2.6	0.1	0.08	0.12
			-0.9	0.2	-9.8	0.1	0.01	
			-12.5	-0.1	15.1	0.0	0.08	
4	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	2	7.5	-0.1	2.7	0.0	0.08	0.12
			-0.9	0.0	-9.8	0.0	0.01	
			-13.9	0.1	15.6	-0.1	0.00	
5	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	2	7.5	-0.0	3.2	-0.1	0.00	0.12
			-0.1	-0.1	-9.3	-0.1	0.00	
			-13.6	0.1	15.5	-0.0	0.00	
6	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-0	7.6	0.1	3.1	-0.0	0.00	0.12
			-0.1	-0.0	-9.3	-0.0	0.00	
			-12.4	0.0	15.1	0.1	0.08	
7	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	1	7.7	0.1	2.7	0.1	0.08	0.12
			-0.6	0.3	-9.7	0.1	0.01	
			-12.8	0.1	15.2	0.0	0.00	
8	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	1	7.7	0.1	2.8	0.0	0.00	0.12
			-0.4	0.2	-9.6	0.0	0.00	
			-13.7	-0.0	15.5	-0.0	0.00	0.12
9	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-0	7.4	-0.1	3.1	-0.0	0.00	
			-0.4	-0.2	-9.4	-0.0	0.00	
			-13.3	-0.1	15.3	-0.0	0.09	0.12
10	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-1	7.4	-0.1	2.9	-0.0	0.09	
			-0.6	-0.2	-9.5	-0.0	0.01	
			-12.4	-0.2	15.1	0.1	0.08	0.12
11	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-0	7.5	-0.0	2.6	0.1	0.08	
			-0.9	0.2	-9.8	0.1	0.01	
			-12.9	-0.1	15.2	0.1	0.08	0.12
12	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	1	7.5	0.1	2.8	0.1	0.08	
			-0.7	0.2	-9.6	0.1	0.01	
			-13.7	0.2	15.5	-0.1	0.00	0.12
13	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	1	7.5	0.0	3.1	-0.1	0.00	
			-0.1	-0.2	-9.3	-0.1	0.00	
			-13.2	0.1	15.4	-0.1	0.00	0.12
14	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-1	7.6	-0.0	2.9	-0.1	0.00	
			-0.3	-0.2	-9.5	-0.1	0.00	
			-12.1	-0.2	15.0	0.0	0.08	0.11
15	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	-1	7.6	-0.1	2.6	0.0	0.08	
			-0.9	0.0	-9.9	0.0	0.01	
			-12.4	-0.1	15.1	-0.0	0.08	0.11
16	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	2	7.7	-0.1	2.6	-0.0	0.08	
			-0.8	-0.1	-9.8	-0.0	0.01	
			-14.0	0.2	15.6	-0.0	0.00	0.13
17	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	1	7.5	0.1	3.2	-0.0	0.00	
			-0.1	0.0	-9.2	-0.0	0.00	
			-13.8	0.1	15.5	0.0	0.00	0.12
18	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	0	7.4	0.1	3.1	0.0	0.00	
			-0.3	0.2	-9.3	0.0	0.00	
			-19.4	-0.0	22.7	0.0	0.00	0.17
19	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	0	11.2	0.0	4.3	0.0	0.00	
			-0.7	0.0	-14.2	0.0	0.00	
			-13.1	-0.0	15.3	0.0	0.00	0.12
20	HEA 240 4 1.00 438 1.00 438	0	7.5	0.0	2.9	0.0	0.00	
			-0.5	0.0	-9.6	0.0	0.00	
			-13.1	-0.0	15.3	0.0	0.00	0.12
			7.5	0.0	2.9	0.0	0.00	
			-0.5	0.0	-9.6	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 60 (D 408)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 450 4 1.00 497 1.00 497					21	-11.0	0.1	17.8	0.2	0.00	0.05
2	HEB 450 4 1.00 497 1.00 497					34	8.9	0.6	-2.0	0.2	0.00	0.18
							-20.7	1.1	-21.7	0.2	0.00	
							70.3	0.8	-26.8	-0.2	0.00	
3	HEB 450 4 1.00 497 1.00 497					4	70.3	0.4	-37.7	-0.2	0.00	0.11
							-116.9	-0.1	-48.6	-0.2	0.00	
							37.8	0.2	-11.3	0.0	0.00	
4	HEB 450 4 1.00 497 1.00 497					-15	37.8	0.2	-22.2	0.0	0.00	0.15
							-72.6	0.3	-33.1	0.0	0.00	
							-83.0	-0.8	46.6	0.4	0.10	
							94.4	0.2	35.7	0.4	0.12	
							94.4	1.1	24.8	0.4	0.12	

5	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	15	-50.5	-0.1	31.2	0.2	0.00	0.08
									50.1	0.3	20.3	0.2	0.00	
									50.1	0.7	9.4	0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	62	66.0	1.3	-24.6	-0.3	0.00	0.18
									66.0	0.5	-35.5	-0.3	0.00	
									-110.2	-0.2	-46.4	-0.3	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	56	29.7	1.0	-7.2	-0.2	0.00	0.10
									29.7	0.5	-18.1	-0.2	0.00	
									-60.1	0.0	-29.0	-0.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	-43	-78.7	-1.2	44.4	0.5	0.11	0.14
									87.7	0.0	33.5	0.5	0.12	
									87.7	1.2	22.6	0.5	0.12	
9	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	-37	-42.5	-0.9	27.0	0.4	0.06	0.08
									37.6	0.0	16.1	0.4	0.06	
									37.6	1.0	5.2	0.4	0.06	
10	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	2	69.2	0.8	-25.9	-0.2	0.00	0.17
									69.2	0.3	-36.8	-0.2	0.00	
									-113.5	-0.1	-47.7	-0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	-24	71.4	0.9	-26.8	-0.3	0.09	0.17
									71.4	0.2	-37.7	-0.3	0.15	
									-115.9	-0.5	-48.6	-0.3	0.14	
12	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	17	-82.0	-0.7	45.7	0.4	0.00	0.14
									91.0	0.2	34.8	0.4	0.00	
									91.0	1.1	23.9	0.4	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	43	-84.2	-0.8	46.7	0.5	0.00	0.15
									93.4	0.3	35.8	0.5	0.00	
									93.4	1.5	24.9	0.5	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	46	12.9	0.2	0.6	0.1	0.00	0.07
									13.0	0.5	-10.3	0.1	0.00	
									-38.2	0.8	-21.2	0.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	59	-33.1	-0.3	22.4	0.3	0.00	0.07
									23.9	0.5	11.5	0.3	0.00	
									23.9	1.3	0.6	0.3	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	-27	-25.7	-0.1	19.2	0.1	0.04	0.05
									16.5	0.0	8.3	0.1	0.04	
									15.7	0.2	-2.6	0.1	0.03	
17	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	-40	20.3	0.4	-2.5	-0.1	0.04	0.08
									20.3	0.0	-13.4	-0.1	0.07	
									-46.4	-0.3	-24.3	-0.1	0.07	
18	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	15	-7.8	0.1	12.6	0.1	0.00	0.03
									6.3	0.4	-1.4	0.1	0.00	
									-14.7	0.7	-15.3	0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	10	-6.4	0.0	9.9	0.1	0.00	0.03
									4.8	0.3	-1.0	0.1	0.00	
									-11.2	0.5	-11.9	0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	497	1.00	497	10	-6.4	0.0	9.9	0.1	0.00	0.03
									4.8	0.3	-1.0	0.1	0.00	
									-11.2	0.5	-11.9	0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 61 (D 409)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	2	-28.6	-0.2	33.2	0.1	0.00	0.26
									17.2	-0.0	2.2	0.1	0.00	
									-17.2	0.2	-28.8	0.1	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	6	-14.3	0.2	16.0	-0.1	0.00	0.13
									8.3	-0.0	1.4	-0.1	0.00	
									-7.1	-0.2	-13.2	-0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	4	-12.8	0.2	15.4	-0.1	0.00	0.12
									8.1	-0.0	0.8	-0.1	0.00	
									-8.7	-0.2	-13.8	-0.1	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	-5	-12.7	-0.4	15.3	0.1	0.09	0.12
									8.0	-0.0	0.7	0.1	0.09	
									-9.1	0.4	-13.9	0.1	0.07	
5	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	-3	-14.2	-0.4	15.9	0.2	0.10	0.13
									8.1	0.0	1.3	0.2	0.10	
									-7.5	0.4	-13.3	0.2	0.06	
6	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	6	-16.0	-0.1	16.7	0.0	0.00	0.14
									8.5	0.0	2.1	0.0	0.00	
									-5.4	0.1	-12.5	0.0	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	514	1.00	514	3	-16.0	-0.2	16.6	0.1	0.00	0.14
									8.4	0.0	2.0	0.1	0.00	

8	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	-4	-5.5	0.3	-12.6	0.1	0.00	0.11
					-10.9	-0.2	14.6	0.1	0.08	
					7.9	-0.0	0.0	0.1	0.08	
9	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	-2	-10.8	0.1	-14.6	0.1	0.07	0.10
					-11.0	-0.0	14.7	-0.0	0.07	
					8.0	-0.0	0.1	-0.0	0.07	
10	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	-4	-10.6	-0.1	-14.5	-0.0	0.07	0.13
					-14.5	-0.1	16.1	0.1	0.10	
					8.2	0.0	1.5	0.1	0.10	
11	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	-7	-7.0	0.1	-13.1	0.1	0.05	0.12
					-13.3	-0.0	15.6	0.0	0.09	
					8.0	0.0	1.0	0.0	0.09	
12	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	6	-8.4	0.1	-13.6	0.0	0.06	0.12
					-12.5	-0.1	15.3	0.0	0.00	
					8.0	-0.0	0.7	0.0	0.00	
13	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	8	-9.1	0.1	-13.9	0.0	0.00	0.13
					-13.7	-0.2	15.8	0.1	0.00	
					8.2	-0.0	1.2	0.1	0.00	
14	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	3	-7.7	0.1	-13.4	0.1	0.00	0.14
					-15.6	-0.2	16.5	0.1	0.00	
					8.5	-0.0	1.9	0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	7	-5.6	0.2	-12.7	0.1	0.00	0.14
					-15.4	-0.3	16.5	0.1	0.00	
					8.5	-0.0	1.9	0.1	0.00	
16	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	-2	-5.9	0.2	-12.7	0.1	0.00	0.11
					-11.3	0.0	14.8	-0.0	0.07	
					7.9	0.0	0.2	-0.0	0.07	
17	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	-6	-10.5	-0.0	-14.4	-0.0	0.07	0.11
					-11.6	0.0	14.9	-0.0	0.08	
					7.9	0.0	0.3	-0.0	0.08	
18	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	1	-10.3	-0.0	-14.3	-0.0	0.07	0.18
					-20.0	-0.2	23.3	0.1	0.00	
					12.0	-0.0	1.6	0.1	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	1	-12.0	0.2	-20.1	0.1	0.00	0.12
					-13.5	-0.1	15.7	0.0	0.00	
					8.1	-0.0	1.1	0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	514 1.00	514	1	-8.1	0.1	-13.5	0.0	0.00	0.12
					-13.5	-0.1	15.7	0.0	0.00	
					8.1	-0.0	1.1	0.0	0.00	
					-8.1	0.1	-13.5	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 62 (D 410)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	M_y	M_z	V_y	V_z	k_l	k_{max}
1	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-4	-22.7	-0.5	33.4	0.4	0.03	0.06
									16.1	0.1	10.0	0.4	0.03	
									9.8	0.7	-13.4	0.4	0.02	
2	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-10	127.7	-1.1	-58.9	0.7	0.16	0.21
									127.7	0.0	-70.4	0.7	0.16	
									-101.7	1.2	-81.9	0.7	0.13	
3	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-2	85.7	-0.9	-42.4	0.5	0.10	0.15
									85.7	0.0	-53.9	0.5	0.11	
									-89.8	0.9	-65.4	0.5	0.11	
4	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	7	-149.5	0.6	91.2	-0.4	0.00	0.23
									110.1	0.0	79.7	-0.4	0.00	
									110.1	-0.6	68.2	-0.4	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-2	-107.5	0.4	74.7	-0.2	0.13	0.17
									98.2	0.0	63.2	-0.2	0.13	
									98.2	-0.3	51.7	-0.2	0.12	
6	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-18	94.3	-0.9	-31.5	0.6	0.12	0.15
									94.3	0.0	-43.0	0.6	0.12	
									-45.6	1.0	-54.5	0.6	0.06	
7	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-16	23.8	-0.4	8.6	0.3	0.03	0.05
									29.0	0.0	-2.9	0.3	0.04	
									14.4	0.5	-14.4	0.3	0.02	
8	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	14	-116.1	0.4	63.7	-0.2	0.00	0.18
									54.0	0.0	52.2	-0.2	0.00	
									54.0	-0.4	40.7	-0.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	12	-45.6	-0.0	23.7	0.0	0.00	0.07
									-6.0	0.0	12.2	0.0	0.00	
									-6.0	0.1	0.7	0.0	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-2	133.6	-0.1	-61.6	0.1	0.16	0.21

									133.6	-0.0	-73.1	0.1	0.16		
									-104.5	0.1	-84.6	0.1	0.12		
11		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	3	87.8	0.9	-38.9	-0.5	0.00	0.15
									87.8	0.0	-50.4	-0.5	0.00		
									-76.3	-0.8	-61.9	-0.5	0.00		
12		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-2	-155.4	-0.3	93.9	0.3	0.18	0.24
									112.9	0.1	82.4	0.3	0.19		
									112.9	0.5	70.9	0.3	0.14		
13		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-7	-109.6	-1.3	71.2	0.9	0.14	0.18
									84.6	0.0	59.7	0.9	0.14		
									84.6	1.4	48.2	0.9	0.11		
14		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-10	101.9	-1.7	-41.7	1.0	0.13	0.17
									101.9	-0.0	-53.1	1.0	0.13		
									-71.2	1.6	-64.6	1.0	0.09		
15		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-12	28.9	-2.1	-1.8	1.3	0.04	0.06
									28.9	-0.0	-13.3	1.3	0.04		
									-14.5	2.0	-24.8	1.3	0.03		
16		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	6	-123.7	1.2	73.9	-0.7	0.00	0.20
									79.6	0.1	62.4	-0.7	0.00		
									79.6	-1.1	50.9	-0.7	0.00		
17		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	8	-50.7	1.6	34.1	-0.9	0.00	0.09
									22.8	0.1	22.6	-0.9	0.00		
									22.8	-1.5	11.1	-0.9	0.00		
18		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-3	-15.9	-0.4	23.4	0.3	0.02	0.04
									11.2	0.0	7.0	0.3	0.02		
									6.8	0.5	-9.5	0.3	0.01		
19		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-2	-10.9	-0.2	16.1	0.2	0.01	0.03
									7.5	0.0	4.6	0.2	0.01		
									4.2	0.3	-6.9	0.2	0.01		
20		HEB	450	4	1.00	326	1.00	326	-2	-10.9	-0.2	16.1	0.2	0.01	0.03
									7.5	0.0	4.6	0.2	0.01		
									4.2	0.3	-6.9	0.2	0.01		

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 63 (D 411)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-8	0.1	-0.3	12.0	0.2	0.00	0.08
									5.2	0.0	-8.7	0.2	0.06	
									-25.3	0.3	-29.4	0.2	0.06	
2	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-11	0.6	-0.3	7.1	0.2	0.01	0.03
									4.2	-0.1	-3.0	0.2	0.02	
									-8.2	0.2	-13.1	0.2	0.02	
3	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	8	-0.1	0.5	8.0	-0.3	0.00	0.03
									4.6	0.0	-2.0	-0.3	0.00	
									-6.0	-0.5	-12.1	-0.3	0.00	
4	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	4	-0.5	0.1	4.6	-0.0	0.00	0.05
									1.0	0.1	-5.5	-0.0	0.00	
									-16.4	0.1	-15.5	-0.0	0.00	
5	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-15	0.1	-0.7	3.7	0.5	0.01	0.06
									1.1	-0.0	-6.4	0.5	0.05	
									-18.5	0.7	-16.5	0.5	0.05	
6	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-35	1.1	-1.4	4.8	0.8	0.02	0.06
									2.8	-0.2	-5.3	0.8	0.05	
									-14.3	1.1	-15.4	0.8	0.05	
7	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-36	1.0	-1.5	3.8	0.9	0.02	0.07
									2.0	-0.1	-6.3	0.9	0.06	
									-17.4	1.2	-16.4	0.9	0.05	
8	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	28	-1.1	1.2	6.9	-0.7	0.00	0.05
									2.4	0.2	-3.2	-0.7	0.00	
									-10.3	-0.8	-13.2	-0.7	0.00	
9	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	29	-0.9	1.3	7.9	-0.8	0.00	0.04
									3.6	0.1	-2.1	-0.8	0.00	
									-7.2	-1.0	-12.2	-0.8	0.00	
10	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-5	0.6	0.2	7.1	-0.1	0.00	0.03
									4.3	-0.0	-3.0	-0.1	0.02	
									-8.1	-0.2	-13.1	-0.1	0.02	
11	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-2	0.3	0.3	6.8	-0.2	0.00	0.03
									3.7	-0.0	-3.2	-0.2	0.02	
									-9.1	-0.3	-13.3	-0.2	0.02	
12	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-2	-0.6	-0.4	4.6	0.3	0.00	0.05
									1.0	0.0	-5.5	0.3	0.04	
									-16.5	0.4	-15.5	0.3	0.04	

13	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-5	-0.2	-0.5	4.8	0.4	0.00	0.05
									1.5	0.1	-5.2	0.4	0.04	
									-15.5	0.6	-15.3	0.4	0.04	
14	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-8	0.8	-0.1	6.6	0.1	0.00	0.04
									3.9	0.0	-3.5	0.1	0.02	
									-9.5	0.2	-13.6	0.1	0.02	
15	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-8	0.5	-0.3	5.9	0.3	0.00	0.04
									3.0	0.1	-4.2	0.3	0.03	
									-11.7	0.4	-14.2	0.3	0.03	
16	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	1	-0.7	-0.1	5.1	0.0	0.00	0.05
									1.2	-0.0	-4.9	0.0	0.00	
									-15.1	0.0	-15.0	0.0	0.00	
17	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	1	-0.4	0.1	5.8	-0.1	0.00	0.04
									2.0	-0.0	-4.3	-0.1	0.00	
									-12.9	-0.2	-14.3	-0.1	0.00	
18	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-5	0.1	-0.2	8.4	0.1	0.00	0.06
									3.6	0.0	-6.1	0.1	0.04	
									-17.7	0.2	-20.6	0.1	0.04	
19	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-3	0.0	-0.1	5.8	0.1	0.00	0.04
									2.5	0.0	-4.2	0.1	0.03	
									-12.3	0.1	-14.3	0.1	0.03	
20	HEM	240	4	1.00	292	1.00	292	-3	0.0	-0.1	5.8	0.1	0.00	0.04
									2.5	0.0	-4.2	0.1	0.03	
									-12.3	0.1	-14.3	0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 64 (D 412)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-7	-25.3	0.1	35.8	-0.0	0.06	0.10
									16.4	-0.0	-1.0	-0.0	0.07	
									-30.0	-0.1	-37.8	-0.0	0.07	
2	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-11	-8.1	0.4	15.6	-0.2	0.02	0.06
									8.4	-0.0	-2.0	-0.2	0.04	
									-17.5	-0.5	-19.5	-0.2	0.04	
3	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-9	-6.0	0.8	15.9	-0.4	0.02	0.05
									11.3	-0.0	-1.6	-0.4	0.04	
									-13.7	-0.9	-19.2	-0.4	0.04	
4	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	4	-16.5	-0.4	18.7	0.2	0.00	0.06
									7.4	0.0	1.2	0.2	0.00	
									-10.9	0.4	-16.4	0.2	0.00	
5	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	1	-18.6	-0.7	18.4	0.3	0.00	0.06
									4.4	0.0	0.8	0.3	0.00	
									-14.7	0.8	-16.7	0.3	0.00	
6	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-10	-14.3	-0.4	16.2	0.2	0.04	0.07
									3.5	0.0	-1.4	0.2	0.05	
									-20.9	0.5	-18.9	0.2	0.05	
7	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-6	-17.5	-0.7	17.0	0.3	0.04	0.07
									2.2	0.1	-0.5	0.3	0.05	
									-20.1	0.9	-18.1	0.3	0.05	
8	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	3	-10.3	0.5	18.1	-0.2	0.00	0.05
									12.1	-0.1	0.6	-0.2	0.00	
									-7.5	-0.6	-17.0	-0.2	0.00	
9	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-1	-7.1	0.8	17.3	-0.4	0.02	0.05
									13.3	-0.1	-0.3	-0.4	0.03	
									-8.3	-1.0	-17.8	-0.4	0.02	
10	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	17	-8.0	-0.3	15.4	0.1	0.00	0.06
									8.2	-0.0	-2.1	0.1	0.00	
									-18.3	0.2	-19.7	0.1	0.00	
11	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	24	-9.1	-0.3	16.1	0.1	0.00	0.06
									8.7	-0.0	-1.4	0.1	0.00	
									-15.9	0.2	-19.0	0.1	0.00	
12	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-24	-16.6	0.4	18.9	-0.1	0.05	0.06
									7.8	0.0	1.3	-0.1	0.05	
									-10.1	-0.3	-16.2	-0.1	0.03	
13	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-31	-15.5	0.3	18.2	-0.1	0.05	0.06
									7.0	0.0	0.6	-0.1	0.05	
									-12.5	-0.3	-16.9	-0.1	0.04	
14	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-9	-9.5	-0.1	15.5	0.0	0.02	0.06
									7.0	-0.0	-2.0	0.0	0.05	
									-19.1	-0.0	-19.6	0.0	0.05	
15	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-23	-11.7	0.1	16.4	-0.1	0.03	0.06
									6.6	-0.0	-1.2	-0.1	0.05	

16	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	1	-17.4 -15.1 8.9 -9.3	-0.1 0.2 0.0 -0.1	-18.7 18.8 1.2 -16.3	-0.1 -0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.00 0.00 0.00	0.05
17	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	16	-12.9 9.0 -11.0 -17.8	-0.0 0.0 0.0 0.1	17.9 0.4 -17.2 25.1	0.0 0.0 0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00 0.04	0.05
18	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-5	11.5 -21.0 -12.3 7.8	-0.0 -0.1 0.0 -0.0	-0.7 -26.5 17.2 -0.4	-0.0 -0.0 -0.0 -0.0	0.05 0.05 0.03 0.03	0.07
19	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-4	-14.2 -12.3 7.8 -14.2	-0.0 0.0 -0.0 -0.0	-17.9 17.2 -0.4 -17.9	-0.0 -0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.03 0.03 0.03	0.05
20	HEM	240	4	1.00	479	1.00	479	-4	-12.3 7.8 -14.2	0.0 -0.0 -0.0	17.2 -0.4 -17.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.03 0.03	0.05

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 65 (D 413)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-12	26.4 26.4 -32.9	-0.7 -0.1 0.5	-8.0 -24.6 -41.3	0.5 0.5 0.5	0.04 0.04 0.04	0.07
2	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	8	148.0 148.0 -0.9	-0.7 -0.0 0.6	-53.2 -61.8 -70.4	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.22
3	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-19	48.1 48.1 13.2	-0.4 -0.0 0.4	-5.9 -14.5 -23.1	0.3 0.3 0.3	0.06 0.06 0.02	0.08
4	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-20	-128.3 -32.1 -32.1	0.1 -0.0 -0.1	48.6 40.0 31.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.16 0.16 0.04	0.19
5	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	6	-28.4 -28.3 -46.2	-0.2 -0.0 0.1	1.2 -7.4 -16.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.07
6	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	39	202.8 202.8 -33.1	-0.8 -0.1 0.7	-89.4 -98.0 -106.6	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.31
7	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	38	149.9 149.9 -46.7	-0.7 -0.1 0.6	-73.1 -81.7 -90.3	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.24
8	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-51	-183.2 0.1 0.1	0.2 -0.0 -0.2	84.7 76.1 67.5	-0.2 -0.2 -0.2	0.23 0.23 0.01	0.28
9	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-51	-130.3 13.7 13.7	0.0 -0.0 -0.1	68.4 59.8 51.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.16 0.16 0.03	0.20
10	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	34	170.3 170.3 -1.1	-0.2 -0.2 -0.3	-62.6 -71.2 -79.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.26
11	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	39	92.1 92.1 -3.3	0.6 -0.1 -0.8	-31.1 -39.7 -48.3	-0.6 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.15
12	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-46	-150.6 -31.9 -31.9	-0.4 0.2 0.8	57.9 49.3 40.7	0.5 0.5 0.5	0.19 0.19 0.05	0.23
13	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-51	-72.5 -29.7 -29.7	-1.3 0.0 1.3	26.4 17.8 9.2	1.1 1.1 1.1	0.10 0.10 0.05	0.12
14	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-2	176.5 176.5 -8.4	-1.6 -0.3 0.9	-68.2 -76.8 -85.4	1.0 1.0 1.0	0.21 0.21 0.01	0.27
15	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-27	103.7 103.7 -17.0	-1.9 -0.3 1.3	-41.6 -50.1 -58.7	1.3 1.3 1.3	0.14 0.14 0.03	0.17
16	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-11	-156.9 -24.6 -24.6	0.9 0.3 -0.4	63.6 55.0 46.4	-0.6 -0.6 -0.6	0.19 0.19 0.03	0.23
17	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	15	-84.0 -16.0 -16.0	1.3 0.2 -0.9	36.9 28.3 19.7	-0.9 -0.9 -0.9	0.00 0.00 0.00	0.13
18	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-8	18.2	-0.5	-5.4	0.3	0.03	0.05

									18.2	-0.1	-17.2	0.3	0.03	
									-23.1	0.4	-28.9	0.3	0.03	
19	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-6	9.8	-0.3	-2.3	0.2	0.01	0.04
									9.8	-0.0	-10.9	0.2	0.02	
									-16.5	0.2	-19.5	0.2	0.02	
20	HEB	450	4	1.00	241	1.00	241	-6	9.8	-0.3	-2.3	0.2	0.01	0.04
									9.8	-0.0	-10.9	0.2	0.02	
									-16.5	0.2	-19.5	0.2	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 66 (D 414)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-6	-32.8	0.2	38.4	-0.1	0.04	0.07
									20.3	0.0	5.3	-0.1	0.04	
									-7.7	-0.2	-27.9	-0.1	0.01	
2	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-13	-0.8	0.7	12.8	-0.2	0.01	0.04
									10.7	0.1	-4.3	-0.2	0.03	
									-21.2	-0.5	-21.4	-0.2	0.03	
3	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	2	13.1	0.9	14.3	-0.4	0.00	0.05
									27.5	-0.0	-2.7	-0.4	0.00	
									0.0	-0.9	-19.8	-0.4	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	7	-32.2	-0.5	26.2	0.2	0.00	0.06
									15.9	-0.1	9.1	0.2	0.00	
									11.5	0.4	-7.9	0.2	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-8	-46.1	-0.7	24.7	0.3	0.06	0.07
									-3.5	0.0	7.6	0.3	0.06	
									-9.8	0.7	-9.5	0.3	0.02	
6	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-29	-32.9	-0.0	15.2	0.1	0.05	0.07
									-16.8	0.2	-1.9	0.1	0.06	
									-42.0	0.3	-19.0	0.1	0.06	
7	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-27	-46.5	-0.4	18.7	0.2	0.06	0.08
									-21.9	0.1	1.6	0.2	0.06	
									-38.6	0.7	-15.4	0.2	0.06	
8	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	23	-0.1	0.2	23.8	-0.2	0.00	0.07
									39.7	-0.1	6.8	-0.2	0.00	
									32.3	-0.5	-10.3	-0.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	22	13.5	0.6	20.3	-0.3	0.00	0.07
									42.3	-0.1	3.2	-0.3	0.00	
									28.8	-0.9	-13.9	-0.3	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	10	-1.0	-0.6	11.9	0.3	0.00	0.05
									8.9	0.0	-5.2	0.3	0.00	
									-25.8	0.7	-22.3	0.3	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	16	-3.3	-0.6	15.0	0.3	0.00	0.04
									12.4	-0.0	-2.1	0.3	0.00	
									-13.3	0.6	-19.2	0.3	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-16	-32.0	0.8	27.1	-0.3	0.04	0.06
									19.5	-0.0	10.0	-0.3	0.05	
									16.0	-0.8	-7.0	-0.3	0.03	
13	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-22	-29.7	0.8	24.0	-0.3	0.04	0.06
									10.7	0.0	6.9	-0.3	0.04	
									3.5	-0.8	-10.1	-0.3	0.01	
14	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-8	-8.3	-0.1	12.5	0.1	0.01	0.05
									2.7	0.0	-4.6	0.1	0.04	
									-30.1	0.2	-21.6	0.1	0.04	
15	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-18	-16.9	0.3	16.2	-0.1	0.03	0.04
									1.4	0.0	-0.9	-0.1	0.03	
									-21.3	-0.3	-18.0	-0.1	0.03	
16	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	3	-24.7	0.3	26.5	-0.1	0.00	0.05
									24.4	-0.0	9.4	-0.1	0.00	
									20.3	-0.3	-7.7	-0.1	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	12	-16.1	-0.2	22.8	0.1	0.00	0.04
									20.5	-0.0	5.8	0.1	0.00	
									11.5	0.1	-11.3	0.1	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-4	-23.1	0.1	27.0	-0.1	0.03	0.05
									14.3	0.0	3.7	-0.1	0.03	
									-5.6	-0.1	-19.7	-0.1	0.01	
19	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-3	-16.5	0.1	19.5	-0.0	0.02	0.03
									10.1	0.0	2.4	-0.0	0.02	
									-4.9	-0.1	-14.6	-0.0	0.01	
20	HEB	450	4	1.00	478	1.00	478	-3	-16.5	0.1	19.5	-0.0	0.02	0.03
									10.1	0.0	2.4	-0.0	0.02	
									-4.9	-0.1	-14.6	-0.0	0.01	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 67 (D 415)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-22	-7.7 3.5 -45.0	-0.1 0.1 0.2	13.3 -7.2 -27.7	0.1 0.1 0.1	0.02 0.06 0.06	0.07
2	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-60	-21.2 -6.1 -20.4	0.5 0.2 -0.2	11.5 0.2 -11.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.04 0.04	0.05
3	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-26	0.0 5.1 -24.3	0.3 0.1 -0.2	6.7 -4.7 -16.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.04 0.04	0.04
4	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	39	11.5 13.8 -23.6	-0.6 -0.1 0.4	4.6 -6.8 -18.1	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.05
5	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	4	-9.8 0.4 -19.7	-0.4 0.0 0.4	9.4 -1.9 -13.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.03
6	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-78	-42.0 -11.1 -15.6	0.5 0.3 0.1	16.5 5.1 -6.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.07 0.07 0.04	0.08
7	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-58	-38.5 -10.0 -15.4	0.2 0.2 0.3	15.8 4.5 -6.9	0.0 0.0 0.0	0.06 0.06 0.04	0.07
8	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	56	32.2 32.2 -28.4	-0.6 -0.2 0.1	-0.4 -11.7 -23.1	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.07
9	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	37	28.8 28.8 -28.6	-0.3 -0.2 -0.0	0.3 -11.1 -22.4	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.06
10	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	43	-25.7 -8.8 -21.5	-1.0 -0.2 0.6	12.2 0.8 -10.5	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.05
11	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	59	-13.3 -3.5 -24.0	-0.9 -0.2 0.5	9.3 -2.1 -13.4	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.05
12	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-65	16.0 17.7 -22.5	0.9 0.2 -0.4	3.9 -7.4 -18.8	-0.2 -0.2 -0.2	0.04 0.05 0.05	0.05
13	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-80	3.5 8.8 -20.0	0.8 0.3 -0.2	6.8 -4.5 -15.9	-0.2 -0.2 -0.2	0.03 0.05 0.05	0.05
14	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-18	-30.0 -8.7 -18.0	-0.4 0.1 0.5	13.7 2.3 -9.0	0.2 0.2 0.2	0.04 0.04 0.03	0.05
15	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-55	-21.2 -4.6 -17.5	0.2 0.2 0.2	12.1 0.7 -10.6	0.0 0.0 0.0	0.04 0.04 0.04	0.04
16	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-3	20.2 20.9 -26.0	0.3 0.0 -0.3	2.4 -8.9 -20.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.03 0.03	0.04
17	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	34	11.5 13.3 -26.4	-0.3 -0.1 -0.0	4.0 -7.3 -18.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.05
18	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-15	-5.5 2.5 -31.6	-0.1 0.0 0.2	9.5 -5.0 -19.6	0.0 0.0 0.0	0.01 0.04 0.04	0.05
19	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-11	-4.9 2.5 -22.0	-0.0 0.0 0.1	8.0 -3.3 -14.7	0.0 0.0 0.0	0.01 0.03 0.03	0.04
20	HEB	450	4	1.00	517	1.00	517	-11	-4.9 2.5 -22.0	-0.0 0.0 0.1	8.0 -3.3 -14.7	0.0 0.0 0.0	0.01 0.03 0.03	0.04

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 68 (D 416)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-23	-45.1 -6.2 -18.7	0.2 0.1 0.0	24.8 5.4 -14.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.06 0.06 0.03	0.07
2	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-40	-20.4 -1.1	0.3 0.1	13.0 2.2	-0.1 -0.1	0.04 0.04	0.04

3	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-9	-9.4 -24.3 -2.1 -8.7	-0.1 0.3 0.0 -0.2	-8.5 13.9 3.2 -7.6	-0.1 -0.1 -0.1 -0.1	0.02 0.03 0.03 0.01	0.04
4	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	18	-23.6 -3.2 -10.8	-0.2 -0.0 0.1	13.4 2.6 -8.2	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.04
5	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-13	-19.7 -2.1 -11.5	-0.1 0.1 0.2	12.4 1.7 -9.1	0.1 0.1 0.1	0.03 0.03 0.02	0.03
6	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-66	-15.6 0.0 -11.0	0.2 0.2 0.1	11.7 1.0 -9.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.04 0.03	0.04
7	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-58	-15.4 -0.2 -11.6	0.1 0.2 0.2	11.6 0.8 -10.0	0.0 0.0 0.0	0.03 0.04 0.03	0.04
8	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	44	-28.4 -3.9 -9.3	-0.1 -0.1 -0.1	14.7 3.9 -6.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.05
9	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	36	-28.6 -3.5 -8.6	0.1 -0.1 -0.2	14.8 4.1 -6.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.05
10	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	8	-21.5 -1.4 -9.1	0.2 0.1 0.1	13.3 2.5 -8.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.04
11	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	17	-24.0 -1.8 -8.4	-0.2 0.0 0.2	14.0 3.2 -7.6	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.04
12	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-30	-22.5 -3.0 -11.1	0.0 -0.0 -0.0	13.1 2.3 -8.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.04 0.02	0.04
13	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-39	-20.0 -2.4 -11.9	0.4 0.1 -0.2	12.4 1.7 -9.1	-0.1 -0.1 -0.1	0.04 0.04 0.03	0.04
14	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-18	-18.0 -1.0 -11.0	0.6 0.2 -0.2	12.2 1.4 -9.3	-0.2 -0.2 -0.2	0.03 0.03 0.02	0.03
15	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-32	-17.5 -1.3 -11.8	0.7 0.2 -0.3	11.9 1.2 -9.6	-0.2 -0.2 -0.2	0.03 0.03 0.02	0.04
16	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-4	-26.0 -3.1 -9.2	-0.4 -0.1 0.2	14.2 3.4 -7.4	0.1 0.1 0.1	0.03 0.03 0.01	0.04
17	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	10	-26.4 -2.7 -8.4	-0.5 -0.1 0.3	14.4 3.7 -7.1	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.04
18	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-16	-31.6 -4.2 -13.2	0.1 0.1 0.0	17.6 3.7 -10.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.04 0.02	0.05
19	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-11	-22.0 -2.2 -10.1	0.1 0.0 0.0	13.2 2.4 -8.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.03 0.01	0.04
20	HEB	450	4	1.00	491	1.00	491	-11	-22.0 -2.2 -10.1	0.1 0.0 0.0	13.2 2.4 -8.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.03 0.03 0.01	0.04

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 69 (D 417)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-7	-18.8 7.5 -13.9	0.4 -0.0 -0.4	20.4 1.0 -18.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.03 0.03 0.02	0.04
2	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-18	-9.4 3.1 -10.8	0.5 -0.0 -0.5	10.5 -0.3 -11.0	-0.2 -0.2 -0.2	0.02 0.02 0.02	0.03
3	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	7	-8.7 4.7 -8.2	0.3 -0.0 -0.3	10.9 0.1 -10.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.02
4	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	11	-10.9 4.9 -5.9	-0.1 0.0 0.1	11.8 1.0 -9.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.02
5	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-14	-11.6	0.1	11.4	-0.0	0.02	0.02

									3.2	0.0	0.6	-0.0	0.02	
									-8.5	-0.1	-10.1	-0.0	0.01	
6	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-46	-11.0	0.6	10.3	-0.2	0.03	0.03
									1.2	-0.0	-0.4	-0.2	0.03	
									-13.0	-0.6	-11.2	-0.2	0.03	
7	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-45	-11.6	0.4	10.6	-0.2	0.03	0.03
									1.2	0.0	-0.1	-0.2	0.03	
									-12.3	-0.4	-10.9	-0.2	0.03	
8	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	39	-9.3	-0.2	11.9	0.1	0.00	0.03
									6.8	-0.0	1.1	0.1	0.00	
									-3.7	0.2	-9.6	0.1	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	38	-8.6	-0.1	11.6	0.0	0.00	0.02
									6.8	-0.0	0.9	0.0	0.00	
									-4.4	0.0	-9.9	0.0	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	14	-9.2	0.2	10.9	-0.1	0.00	0.02
									4.3	-0.0	0.1	-0.1	0.00	
									-8.7	-0.3	-10.7	-0.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-7	-8.4	-0.3	11.4	0.1	0.01	0.02
									6.3	0.0	0.6	0.1	0.01	
									-5.5	0.4	-10.2	0.1	0.01	
12	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-21	-11.1	0.1	11.4	-0.1	0.02	0.02
									3.7	0.0	0.6	-0.1	0.02	
									-8.0	-0.1	-10.1	-0.1	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-1	-11.9	0.7	10.9	-0.3	0.02	0.02
									1.6	-0.1	0.1	-0.3	0.02	
									-11.2	-0.8	-10.6	-0.3	0.02	
14	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	32	-11.0	1.0	10.3	-0.4	0.00	0.03
									1.1	-0.1	-0.5	-0.4	0.00	
									-13.3	-1.2	-11.2	-0.4	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	28	-11.8	1.1	10.3	-0.5	0.00	0.04
									0.3	-0.1	-0.5	-0.5	0.00	
									-14.1	-1.4	-11.2	-0.5	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-39	-9.3	-0.6	12.0	0.3	0.02	0.03
									7.0	0.1	1.2	0.3	0.02	
									-3.4	0.8	-9.6	0.3	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-35	-8.5	-0.7	11.9	0.3	0.02	0.03
									7.8	0.1	1.2	0.3	0.02	
									-2.6	0.9	-9.6	0.3	0.02	
18	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-5	-13.3	0.3	14.5	-0.1	0.02	0.03
									5.3	-0.0	0.7	-0.1	0.02	
									-9.9	-0.3	-13.1	-0.1	0.01	
19	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-4	-10.1	0.2	11.1	-0.1	0.01	0.02
									4.0	-0.0	0.4	-0.1	0.01	
									-8.3	-0.2	-10.4	-0.1	0.01	
20	HEB	450	4	1.00	490	1.00	490	-4	-10.1	0.2	11.1	-0.1	0.01	0.02
									4.0	-0.0	0.4	-0.1	0.01	
									-8.3	-0.2	-10.4	-0.1	0.01	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 70 (D 418)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	2	-14.0	-0.2	20.0	0.1	0.00	0.04
									11.2	-0.0	-1.1	0.1	0.00	
									-19.9	0.1	-22.2	0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-10	-10.8	-0.2	10.7	0.0	0.02	0.03
									2.3	-0.0	-0.9	0.0	0.02	
									-15.8	0.1	-12.6	0.0	0.02	
3	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	18	-8.2	-0.0	9.8	-0.0	0.00	0.03
									2.6	-0.1	-1.9	-0.0	0.00	
									-18.4	-0.1	-13.6	-0.0	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	12	-6.0	-0.0	11.1	0.0	0.00	0.02
									8.2	-0.0	-0.5	0.0	0.00	
									-8.7	-0.0	-12.2	0.0	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-17	-8.6	-0.2	12.1	0.1	0.02	0.02
									8.2	0.0	0.5	0.1	0.02	
									-6.2	0.2	-11.2	0.1	0.01	
6	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-45	-13.0	-0.4	12.3	0.1	0.03	0.03
									4.3	0.0	0.7	0.1	0.03	
									-9.4	0.4	-11.0	0.1	0.03	
7	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-47	-12.4	-0.4	12.8	0.1	0.03	0.03
									6.2	0.0	1.1	0.1	0.03	
									-6.5	0.4	-10.6	0.1	0.02	

8	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	47	-3.7	0.2	9.5	-0.1	0.00	0.04
									6.6	-0.0	-2.1	-0.1	0.00	
									-15.1	-0.3	-13.8	-0.1	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	49	-4.4	0.2	9.1	-0.1	0.00	0.04
									5.0	-0.1	-2.6	-0.1	0.00	
									-18.0	-0.3	-14.2	-0.1	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	21	-8.7	0.0	10.4	-0.0	0.00	0.03
									3.7	-0.1	-1.2	-0.0	0.00	
									-15.3	-0.2	-12.9	-0.0	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-20	-5.5	0.1	9.5	-0.0	0.01	0.03
									4.7	0.0	-2.2	-0.0	0.03	
									-17.2	-0.0	-13.9	-0.0	0.03	
12	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-20	-8.1	-0.2	11.5	0.1	0.02	0.02
									6.9	0.0	-0.2	0.1	0.02	
									-9.2	0.3	-11.9	0.1	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	21	-11.3	-0.3	12.4	0.1	0.00	0.03
									6.2	-0.1	0.7	0.1	0.00	
									-7.4	0.1	-10.9	0.1	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	69	-13.3	-0.2	12.2	0.0	0.00	0.04
									3.7	-0.2	0.5	0.0	0.00	
									-10.4	-0.2	-11.1	0.0	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	69	-14.1	-0.3	12.8	0.0	0.00	0.04
									4.6	-0.2	1.1	0.0	0.00	
									-8.1	-0.1	-10.5	0.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-67	-3.4	0.0	9.7	0.0	0.02	0.04
									7.2	0.2	-2.0	0.0	0.04	
									-14.1	0.3	-13.7	0.0	0.04	
17	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	-67	-2.7	0.1	9.1	0.0	0.02	0.04
									6.7	0.2	-2.6	0.0	0.04	
									-16.5	0.2	-14.3	0.0	0.04	
18	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	1	-10.0	-0.1	14.2	0.0	0.00	0.03
									7.8	-0.0	-0.8	0.0	0.00	
									-14.3	0.1	-15.8	0.0	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	1	-8.4	-0.1	10.9	0.0	0.00	0.02
									5.2	-0.0	-0.7	0.0	0.00	
									-12.3	0.1	-12.4	0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	532	1.00	532	1	-8.4	-0.1	10.9	0.0	0.00	0.02
									5.2	-0.0	-0.7	0.0	0.00	
									-12.3	0.1	-12.4	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 71 (D 419)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-1	-19.7	0.1	32.7	-0.0	0.02	0.08
									47.7	0.0	2.7	-0.0	0.06	
									0.8	-0.0	-27.3	-0.0	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-28	-15.8	0.0	18.7	0.1	0.03	0.05
									24.2	0.3	2.1	0.1	0.04	
									0.4	0.5	-14.5	0.1	0.01	
3	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	32	-18.3	0.2	19.1	-0.1	0.00	0.05
									23.1	-0.3	2.5	-0.1	0.00	
									0.4	-0.7	-14.1	-0.1	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	27	-8.7	0.0	17.8	-0.1	0.00	0.05
									27.4	-0.2	1.2	-0.1	0.00	
									0.3	-0.5	-15.4	-0.1	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-33	-6.1	-0.1	17.4	0.1	0.02	0.05
									28.6	0.3	0.9	0.1	0.05	
									0.3	0.7	-15.7	0.1	0.02	
6	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-101	-9.4	-0.2	17.9	0.3	0.05	0.08
									27.0	0.9	1.3	0.3	0.08	
									0.4	2.0	-15.3	0.3	0.05	
7	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-102	-6.5	-0.2	17.5	0.3	0.05	0.08
									28.4	0.9	0.9	0.3	0.08	
									0.4	2.1	-15.7	0.3	0.05	
8	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	99	-15.0	0.2	18.6	-0.3	0.00	0.07
									24.5	-0.9	2.0	-0.3	0.00	
									0.3	-2.0	-14.6	-0.3	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	101	-17.9	0.3	19.0	-0.3	0.00	0.07
									23.2	-0.9	2.4	-0.3	0.00	
									0.4	-2.1	-14.2	-0.3	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	30	-15.3	0.3	18.7	-0.1	0.00	0.05
									24.4	-0.2	2.1	-0.1	0.00	

11	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-34	0.4 -17.1 23.6 0.4	-0.7 0.2 0.3 0.4	-14.5 18.9 2.3 -14.3	-0.1 0.0 0.0 0.0	0.00 0.03 0.04 0.02	0.05
12	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-31	-9.1 27.1 0.3	-0.2 0.2 0.6	17.8 1.3 -15.3	0.1 0.1 0.1	0.02 0.05 0.02	0.05
13	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	33	-7.3 28.0 0.3	-0.2 -0.3 -0.5	17.6 1.0 -15.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.05
14	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	107	-10.4 26.6 0.4	0.2 -0.8 -1.9	18.0 1.4 -15.2	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.07
15	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	107	-8.0 27.7 0.4	0.1 -0.9 -1.8	17.7 1.1 -15.5	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.07
16	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-108	-14.0 24.9 0.4	-0.2 0.9 1.9	18.5 1.9 -14.7	0.3 0.3 0.3	0.06 0.08 0.05	0.08
17	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-109	-16.4 23.9 0.4	-0.0 0.9 1.8	18.8 2.2 -14.4	0.2 0.2 0.2	0.06 0.08 0.05	0.08
18	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-1	-14.2 33.7 0.6	0.1 0.0 -0.0	23.2 1.9 -19.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.02 0.04 0.00	0.05
19	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-1	-12.2 25.7 0.4	0.0 0.0 -0.0	18.3 1.7 -14.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.03 0.00	0.04
20	HEB	450	4	1.00	756	1.00	756	-1	-12.2 25.7 0.4	0.0 0.0 -0.0	18.3 1.7 -14.9	-0.0 -0.0 -0.0	0.01 0.03 0.00	0.04

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 72 (D 420)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	1	-16.4 17.8 -24.1	0.0 -0.0 -0.0	28.7 -1.5 -31.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.22
2	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	4	-6.7 8.5 -12.2	0.4 0.0 -0.4	13.1 -1.1 -15.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
3	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	3	-8.3 8.1 -11.2	0.3 0.0 -0.3	13.6 -0.6 -14.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.11
4	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-4	-8.7 8.3 -10.4	-0.4 -0.0 0.3	13.9 -0.4 -14.6	0.1 0.1 0.1	0.06 0.07 0.07	0.11
5	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-2	-7.1 8.6 -11.4	-0.3 -0.0 0.3	13.4 -0.9 -15.1	0.1 0.1 0.1	0.05 0.08 0.08	0.11
6	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	4	-5.0 9.0 -13.1	0.2 -0.0 -0.3	12.6 -1.6 -15.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.12
7	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	2	-5.1 9.0 -12.9	0.0 -0.0 -0.1	12.7 -1.6 -15.8	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.12
8	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-3	-10.4 7.9 -9.5	-0.2 0.0 0.2	14.4 0.2 -14.1	0.1 0.1 0.1	0.07 0.07 0.07	0.10
9	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-1	-10.3 7.8 -9.8	-0.0 0.0 0.1	14.3 0.1 -14.1	0.0 0.0 0.0	0.07 0.07 0.06	0.10
10	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-4	-6.6 8.7 -11.8	-0.0 -0.0 0.0	13.2 -1.0 -15.3	0.0 0.0 0.0	0.05 0.08 0.08	0.11
11	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	-7	-8.0 8.5 -10.7	-0.1 -0.0 0.1	13.7 -0.5 -14.8	0.0 0.0 0.0	0.06 0.08 0.08	0.11
12	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	5	-8.7 8.1 -10.8	0.0 0.0 -0.0	13.8 -0.4 -14.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.10
13	HEA	240	4	1.00	501	1.00	501	8	-7.3 8.2	0.1 0.0	13.3 -0.9	-0.0 -0.0	0.00 0.00	0.12

14	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	3	-12.0	-0.1	-15.2	-0.0	0.00	0.12
			-5.3	0.2	12.6	-0.1	0.00	
			8.8	0.0	-1.6	-0.1	0.00	
15	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	7	-13.3	-0.1	-15.8	-0.1	0.00	0.13
			-5.5	0.2	12.7	-0.1	0.00	
			8.6	0.0	-1.6	-0.1	0.00	
16	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	-3	-13.3	-0.2	-15.8	-0.1	0.00	0.10
			-10.1	-0.2	14.4	0.1	0.07	
			8.1	-0.0	0.1	0.1	0.07	
17	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	-6	-9.4	0.1	-14.1	0.1	0.06	0.10
			-9.9	-0.2	14.3	0.1	0.07	
			8.2	-0.0	0.1	0.1	0.07	
18	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	0	-9.3	0.2	-14.1	0.1	0.07	0.16
			-11.4	0.0	20.1	-0.0	0.00	
			12.4	-0.0	-1.1	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	0	-16.8	-0.0	-22.2	-0.0	0.00	0.11
			-7.7	0.0	13.5	-0.0	0.00	
			8.4	-0.0	-0.7	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00 501 1.00 501	0	-11.3	-0.0	-15.0	-0.0	0.00	0.11
			-7.7	0.0	13.5	-0.0	0.00	
			8.4	-0.0	-0.7	-0.0	0.00	
			-11.3	-0.0	-15.0	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 73 (D 421)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	0	-26.0	0.1	35.1	-0.0	0.00	0.25
									25.1	0.0	4.7	-0.0	0.00	
									-2.5	-0.0	-25.8	-0.0	0.00	
2	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	6	-13.0	0.4	16.7	-0.1	0.00	0.13
									11.6	0.0	2.4	-0.1	0.00	
									-1.0	-0.3	-12.0	-0.1	0.00	
3	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	0	-12.1	0.1	16.5	-0.0	0.00	0.12
									11.8	0.0	2.2	-0.0	0.00	
									-1.2	-0.1	-12.2	-0.0	0.00	
4	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-5	-11.6	-0.3	16.3	0.1	0.08	0.12
									12.0	-0.0	2.0	0.1	0.09	
									-1.4	0.3	-12.3	0.1	0.02	
5	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-0	-12.4	-0.1	16.6	0.0	0.08	0.12
									11.7	-0.0	2.2	0.0	0.08	
									-1.2	0.1	-12.1	0.0	0.01	
6	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	10	-13.8	0.5	16.9	-0.2	0.00	0.14
									11.4	0.0	2.6	-0.2	0.00	
									-0.7	-0.5	-11.8	-0.2	0.00	
7	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	8	-13.6	0.4	16.9	-0.1	0.00	0.13
									11.5	0.0	2.5	-0.1	0.00	
									-0.8	-0.4	-11.8	-0.1	0.00	
8	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-9	-10.8	-0.5	16.1	0.2	0.08	0.13
									12.2	-0.0	1.8	0.2	0.09	
									-1.6	0.5	-12.5	0.2	0.03	
9	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-8	-10.9	-0.3	16.2	0.1	0.08	0.12
									12.1	0.0	1.9	0.1	0.09	
									-1.6	0.3	-12.5	0.1	0.02	
10	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-4	-12.6	0.1	16.6	-0.0	0.08	0.12
									11.7	0.0	2.3	-0.0	0.08	
									-1.0	-0.0	-12.0	-0.0	0.01	
11	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-6	-11.6	-0.1	16.4	0.0	0.08	0.12
									12.0	-0.0	2.0	0.0	0.08	
									-1.3	0.1	-12.3	0.0	0.02	
12	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	4	-11.9	-0.0	16.4	-0.0	0.00	0.11
									11.9	-0.0	2.1	-0.0	0.00	
									-1.4	-0.0	-12.2	-0.0	0.00	
13	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	6	-12.9	0.2	16.7	-0.1	0.00	0.12
									11.6	0.0	2.3	-0.1	0.00	
									-1.1	-0.1	-12.0	-0.1	0.00	
14	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	3	-13.9	0.3	16.9	-0.1	0.00	0.13
									11.4	0.0	2.6	-0.1	0.00	
									-0.7	-0.2	-11.7	-0.1	0.00	
15	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	6	-14.0	0.3	17.0	-0.1	0.00	0.13
									11.4	0.0	2.6	-0.1	0.00	
									-0.7	-0.2	-11.7	-0.1	0.00	
16	HEA	240	4	1.00	505	1.00	505	-3	-10.6	-0.2	16.1	0.1	0.07	0.12

17	HEA 240 4 1.00	505 1.00	505	-6	12.2	-0.0	1.8	0.1	0.08	0.12
					-1.7	0.2	-12.6	0.1	0.02	
					-10.6	-0.3	16.1	0.1	0.08	
					12.2	-0.0	1.8	0.1	0.09	
					-1.7	0.2	-12.6	0.1	0.02	
18	HEA 240 4 1.00	505 1.00	505	0	-18.2	0.0	24.6	-0.0	0.00	0.17
					17.5	0.0	3.3	-0.0	0.00	
					-1.8	-0.0	-18.0	-0.0	0.00	
19	HEA 240 4 1.00	505 1.00	505	0	-12.3	0.0	16.5	-0.0	0.00	0.12
					11.8	0.0	2.2	-0.0	0.00	
					-1.2	-0.0	-12.1	-0.0	0.00	
20	HEA 240 4 1.00	505 1.00	505	0	-12.3	0.0	16.5	-0.0	0.00	0.12
					11.8	0.0	2.2	-0.0	0.00	
					-1.2	-0.0	-12.1	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 74 (D 422)

$\Sigma\Phi$				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	2	-10.0	-2.0	13.9	0.9	0.00	0.04
									2.3	-0.3	-1.1	0.9	0.00	
									-14.1	1.3	-16.1	0.9	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	30	133.1	0.2	-59.9	-0.2	0.00	0.21
									133.1	-0.2	-68.2	-0.2	0.00	
									-125.0	-0.5	-76.5	-0.2	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-6	70.6	-0.8	-26.7	0.3	0.09	0.11
									70.6	-0.3	-35.0	0.3	0.09	
									-61.9	0.3	-43.3	0.3	0.08	
4	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-29	-144.8	-2.0	75.9	1.0	0.19	0.23
									111.3	-0.1	67.6	1.0	0.19	
									111.3	1.7	59.3	1.0	0.14	
5	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	7	-82.2	-1.0	42.7	0.5	0.00	0.13
									48.1	-0.1	34.4	0.5	0.00	
									48.1	0.9	26.1	0.5	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	65	130.8	0.9	-62.7	-0.5	0.00	0.23
									130.8	-0.0	-71.0	-0.5	0.00	
									-138.1	-1.0	-79.3	-0.5	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	58	66.1	0.6	-31.9	-0.3	0.00	0.14
									66.1	-0.0	-40.2	-0.3	0.00	
									-86.2	-0.6	-48.5	-0.3	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-63	-142.4	-2.8	78.8	1.3	0.19	0.24
									124.4	-0.3	70.5	1.3	0.19	
									124.4	2.2	62.2	1.3	0.17	
9	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-56	-77.8	-2.4	48.0	1.1	0.11	0.14
									72.4	-0.3	39.7	1.1	0.11	
									72.4	1.8	31.4	1.1	0.11	
10	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	10	124.9	-0.3	-54.7	0.2	0.00	0.19
									124.9	-0.0	-63.0	0.2	0.00	
									-113.7	0.3	-71.3	0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-2	118.9	-0.6	-46.8	0.4	0.14	0.18
									118.9	0.0	-55.1	0.4	0.14	
									-89.6	0.7	-63.4	0.4	0.11	
12	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-8	-136.5	-1.5	70.8	0.6	0.17	0.21
									100.0	-0.3	62.5	0.6	0.17	
									100.0	0.9	54.2	0.6	0.12	
13	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	4	-130.5	-1.2	62.8	0.4	0.00	0.20
									75.9	-0.4	54.5	0.4	0.00	
									75.9	0.5	46.2	0.4	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	23	42.5	-0.3	-22.8	0.1	0.00	0.12
									42.5	-0.2	-31.1	0.1	0.00	
									-75.4	-0.1	-39.5	0.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	21	-34.1	-0.6	12.4	0.1	0.00	0.06
									-16.6	-0.3	4.1	0.1	0.00	
									-18.6	-0.0	-4.2	0.1	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-21	-54.1	-1.5	38.9	0.7	0.07	0.11
									61.7	-0.1	30.6	0.7	0.08	
									61.7	1.3	22.3	0.7	0.08	
17	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	-19	22.5	-1.3	3.6	0.7	0.04	0.05
									24.0	-0.0	-4.7	0.7	0.04	
									4.8	1.2	-13.0	0.7	0.02	
18	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	1	-7.1	-1.4	9.9	0.6	0.00	0.03
									1.6	-0.2	-0.7	0.6	0.00	
									-9.9	0.9	-11.4	0.6	0.00	

19	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	1	-5.8	-0.9	8.0	0.4	0.00	0.02
									1.5	-0.2	-0.3	0.4	0.00	
									-6.9	0.6	-8.6	0.4	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	379	1.00	379	1	-5.8	-0.9	8.0	0.4	0.00	0.02
									1.5	-0.2	-0.3	0.4	0.00	
									-6.9	0.6	-8.6	0.4	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 75 (D 423)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-4	0.3	-0.1	21.4	0.1	0.00	0.09
									16.1	0.1	-11.5	0.1	0.06	
									-51.5	0.3	-44.3	0.1	0.06	
2	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-15	118.8	-0.6	-53.7	0.3	0.15	0.29
									118.8	0.1	-69.7	0.3	0.24	
									-196.3	0.9	-85.7	0.3	0.24	
3	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-19	125.4	-0.4	-56.4	0.3	0.15	0.30
									125.4	0.2	-72.5	0.3	0.25	
									-202.3	0.9	-88.5	0.3	0.25	
4	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	11	-120.5	0.5	75.4	-0.3	0.00	0.22
									148.0	-0.1	59.4	-0.3	0.00	
									148.0	-0.6	43.3	-0.3	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	16	-127.1	0.3	78.2	-0.2	0.00	0.23
									154.0	-0.1	62.2	-0.2	0.00	
									154.0	-0.6	46.1	-0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	1	25.1	-0.5	-4.3	0.2	0.00	0.10
									25.1	-0.0	-20.3	0.2	0.00	
									-66.7	0.4	-36.3	0.2	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	11	-48.7	-0.2	35.3	0.0	0.00	0.08
									38.4	-0.1	19.3	0.0	0.00	
									38.4	-0.0	3.2	0.0	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-5	-26.8	0.4	26.0	-0.1	0.03	0.05
									21.0	0.1	10.0	-0.1	0.03	
									18.4	-0.2	-6.0	-0.1	0.02	
9	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-14	47.0	0.1	-13.5	0.0	0.06	0.13
									47.0	0.2	-29.6	0.0	0.11	
									-86.7	0.3	-45.6	0.0	0.11	
10	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-12	119.3	-0.6	-53.9	0.2	0.15	0.29
									119.3	-0.1	-69.9	0.2	0.24	
									-196.9	0.5	-86.0	0.2	0.24	
11	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-1	94.0	0.1	-40.0	-0.1	0.11	0.23
									94.0	-0.2	-56.1	-0.1	0.19	
									-159.5	-0.5	-72.1	-0.1	0.19	
12	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	9	-121.0	0.5	75.7	-0.2	0.00	0.22
									148.6	0.1	59.6	-0.2	0.00	
									148.6	-0.2	43.6	-0.2	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-2	-95.7	-0.2	61.8	0.2	0.11	0.17
									111.2	0.3	45.8	0.2	0.13	
									111.2	0.8	29.7	0.2	0.13	
14	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-22	73.5	-1.3	-29.6	0.7	0.10	0.21
									73.5	0.2	-45.6	0.7	0.17	
									-132.8	1.8	-61.7	0.7	0.17	
15	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-19	9.0	-1.1	5.1	0.7	0.02	0.08
									10.9	0.4	-10.9	0.7	0.06	
									-40.3	1.8	-26.9	0.7	0.06	
16	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	18	-75.2	1.1	51.3	-0.6	0.00	0.14
									84.4	-0.2	35.3	-0.6	0.00	
									84.4	-1.5	19.3	-0.6	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	15	-10.7	1.0	16.6	-0.6	0.00	0.03
									8.8	-0.3	0.6	-0.6	0.00	
									-8.0	-1.6	-15.4	-0.6	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-3	0.1	-0.1	15.1	0.1	0.00	0.06
									11.2	0.1	-8.0	0.1	0.04	
									-36.0	0.2	-31.0	0.1	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-2	-0.9	-0.1	10.9	0.0	0.00	0.04
									7.5	0.0	-5.2	0.0	0.03	
									-24.2	0.1	-21.2	0.0	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	452	1.00	452	-2	-0.9	-0.1	10.9	0.0	0.00	0.04
									7.5	0.0	-5.2	0.0	0.03	
									-24.2	0.1	-21.2	0.0	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 76 (D 424)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	0	-43.6 21.3 -23.5	-0.5 -0.0 0.5	43.6 3.7 -36.2	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.08
2	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	2	123.6 123.6 -115.1	-0.5 -0.0 0.5	-24.4 -43.8 -63.2	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.19
3	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	3	130.2 130.2 -119.9	-0.5 -0.1 0.3	-26.5 -45.9 -65.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.19
4	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-2	-166.3 92.4 92.4	-0.0 -0.0 -0.0	66.8 47.5 28.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.20 0.20 0.11	0.24
5	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-3	-172.8 97.1	-0.0 0.1	68.9 49.5	0.0 0.0	0.20 0.20	0.25
6	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-1	97.1 12.2 20.2	0.2 -0.3 0.1	30.2 10.6 -8.7	0.0 0.2 0.2	0.12 0.02 0.04	0.06
7	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-2	-35.3 -76.7 28.4	0.5 -0.2 0.1	-28.1 38.7 19.3	0.2 0.1 0.1	0.04 0.09 0.09	0.12
8	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	1	28.4 -54.9 16.0	0.4 -0.2 -0.1	-0.1 31.8 12.4	0.1 0.0 0.0	0.04 0.00 0.00	0.08
9	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	2	12.6 34.1 35.0	-0.1 -0.3 -0.1	-7.0 3.8 -15.6	0.0 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.08
10	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	19	-51.1 124.0 124.0	0.0 -1.2 -0.0	-35.0 -24.6 -43.9	0.1 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.19
11	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	17	-115.4 93.1 93.1	1.2 -0.8 0.0	-63.3 -14.8 -34.2	0.4 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.15
12	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-19	-93.2 -166.7 92.6	0.8 0.7 0.0	-53.6 67.0 47.6	0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.20 0.20	0.24
13	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-17	92.6 -135.7 70.5	-0.7 0.3 -0.0	28.2 57.2 37.8	-0.3 -0.1 -0.1	0.12 0.17 0.17	0.20
14	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	9	70.5 69.2 69.2	-0.4 -1.2 -0.1	18.5 -7.3 -26.7	-0.1 0.4 0.4	0.09 0.00 0.00	0.12
15	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-1	-76.2 -8.7 12.1	1.0 -0.8 -0.1	-46.1 17.2 -2.1	0.4 0.2 0.2	0.00 0.01 0.03	0.04
16	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	-9	-20.4 -111.8 53.5	0.6 0.7 0.1	-21.5 49.7 30.3	0.2 -0.2 -0.2	0.03 0.14 0.14	0.17
17	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	2	53.5 -33.9 10.7	-0.6 0.3 0.1	11.0 25.2 5.8	-0.2 -0.1 -0.1	0.07 0.00 0.00	0.06
18	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	0	-2.3 -30.6 14.9	-0.1 -0.4 -0.0	-13.6 30.6 2.6	-0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.06
19	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	0	-16.4 -21.3 10.3	0.3 -0.2 -0.0	-25.4 21.2 1.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.04
20	HEB	450	4	1.00	545	1.00	545	0	-11.4 -21.3 10.3	0.2 -0.2 -0.0	-17.6 21.2 1.8	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.04
									-11.4	0.2	-17.6	0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 77 (D 425)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-8	-30.0 16.5 -38.0	-0.1 0.0 0.2	38.1 -1.6 -41.2	0.1 0.1 0.1	0.07 0.09 0.09	0.12
2	HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-20	-17.2 6.8 -17.3	0.6 0.1 -0.3	18.9 -0.0 -18.9	-0.2 -0.2 -0.2	0.05 0.05 0.05	0.06
3	HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-9	-13.4	0.4	17.9	-0.1	0.03	0.06

									8.1	0.0	-1.0	-0.1	0.05		
									-18.6	-0.3	-19.9	-0.1	0.05		
4		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	12	-11.2	-0.7	17.4	0.2	0.00	0.07
										9.2	-0.1	-1.5	0.2	0.00	
										-18.8	0.5	-20.4	0.2	0.00	
5		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	1	-15.0	-0.5	18.4	0.2	0.00	0.06
										7.8	-0.0	-0.5	0.2	0.00	
										-17.4	0.5	-19.4	0.2	0.00	
6		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-25	-20.9	0.4	19.9	-0.1	0.06	0.07
										5.8	0.2	1.0	-0.1	0.06	
										-15.7	-0.1	-17.9	-0.1	0.04	
7		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-19	-20.2	0.1	19.8	0.0	0.05	0.07
										6.1	0.1	0.9	0.0	0.05	
										-15.8	0.2	-18.0	0.0	0.04	
8		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	17	-7.5	-0.5	16.4	0.2	0.00	0.07
										10.5	-0.1	-2.5	0.2	0.00	
										-20.3	0.3	-21.4	0.2	0.00	
9		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	11	-8.2	-0.2	16.5	0.0	0.00	0.07
										10.2	-0.1	-2.4	0.0	0.00	
										-20.3	0.0	-21.3	0.0	0.00	
10		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	8	-18.0	-0.4	19.0	0.2	0.00	0.06
										6.3	-0.0	0.1	0.2	0.00	
										-17.4	0.4	-18.8	0.2	0.00	
11		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	14	-15.7	-0.4	18.4	0.1	0.00	0.06
										7.0	-0.1	-0.5	0.1	0.00	
										-18.4	0.3	-19.4	0.1	0.00	
12		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-16	-10.4	0.3	17.3	-0.1	0.03	0.06
										9.7	0.1	-1.6	-0.1	0.05	
										-18.6	-0.2	-20.5	-0.1	0.05	
13		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-22	-12.8	0.3	17.9	-0.1	0.04	0.06
										8.9	0.1	-1.0	-0.1	0.05	
										-17.7	-0.1	-19.9	-0.1	0.05	
14		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-10	-18.9	-0.2	19.4	0.1	0.05	0.06
										6.4	0.1	0.5	0.1	0.05	
										-16.4	0.3	-18.4	0.1	0.04	
15		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-19	-17.4	0.0	19.1	0.0	0.05	0.06
										7.1	0.1	0.2	0.0	0.05	
										-16.5	0.2	-18.7	0.0	0.04	
16		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	2	-9.5	0.1	16.9	-0.0	0.00	0.06
										9.7	-0.0	-2.0	-0.0	0.00	
										-19.6	-0.1	-20.9	-0.0	0.00	
17		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	11	-11.1	-0.2	17.2	0.0	0.00	0.06
										8.9	-0.1	-1.7	0.0	0.00	
										-19.6	0.0	-20.6	0.0	0.00	
18		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-6	-21.0	-0.1	26.7	0.0	0.05	0.09
										11.6	0.0	-1.1	0.0	0.06	
										-26.6	0.2	-28.9	0.0	0.06	
19		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-4	-14.2	-0.1	18.1	0.0	0.03	0.06
										8.0	0.0	-0.7	0.0	0.04	
										-18.0	0.1	-19.6	0.0	0.04	
20		HEM	240	4	1.00	509	1.00	509	-4	-14.2	-0.1	18.1	0.0	0.03	0.06
										8.0	0.0	-0.7	0.0	0.04	
										-18.0	0.1	-19.6	0.0	0.04	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 78 (D 426)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-10	-38.0	0.2	38.9	-0.0	0.09	0.12
									11.4	0.0	1.3	-0.0	0.09	
									-31.8	-0.1	-36.4	-0.0	0.07	
2	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-22	-17.2	0.5	18.3	-0.2	0.05	0.06
									5.8	0.0	0.4	-0.2	0.05	
									-15.4	-0.5	-17.6	-0.2	0.04	
3	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-5	-18.6	0.5	18.7	-0.2	0.05	0.06
									5.4	0.0	0.8	-0.2	0.05	
									-14.8	-0.5	-17.2	-0.2	0.04	
4	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	13	-18.8	-0.4	18.7	0.2	0.00	0.06
									5.2	-0.0	0.8	0.2	0.00	
									-14.9	0.4	-17.2	0.2	0.00	
5	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-4	-17.5	-0.4	18.4	0.2	0.04	0.06
									5.6	0.0	0.4	0.2	0.04	
									-15.4	0.4	-17.5	0.2	0.04	

6	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-36	-15.7 6.2 -16.0	0.3 0.1 -0.1	17.9 -0.1 -18.0	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.05 0.05	0.06
7	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-31	-15.8 6.1 -16.0	-0.0 0.1 0.2	17.9 -0.0 -18.0	0.0 0.0 0.0	0.05 0.05 0.05	0.06
8	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	27	-20.3 4.8 -14.3	-0.1 -0.0 0.0	19.2 1.2 -16.7	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.07
9	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	21	-20.2 4.9 -14.3	0.2 -0.0 -0.3	19.2 1.2 -16.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.07
10	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	15	-17.3 5.7 -15.4	0.1 -0.0 -0.1	18.3 0.4 -17.6	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.06
11	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	14	-18.3 5.4 -15.0	-0.3 -0.0 0.3	18.6 0.7 -17.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.06
12	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-24	-18.7 5.3 -14.9	0.1 0.0 0.0	18.7 0.8 -17.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.05 0.05 0.04	0.06
13	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-23	-17.7 5.6 -15.3	0.5 0.1 -0.3	18.5 0.5 -17.5	-0.2 -0.2 -0.2	0.05 0.05 0.04	0.06
14	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	2	-16.3 6.0 -15.8	0.7 0.1 -0.6	18.1 0.1 -17.8	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.06
15	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-9	-16.5 5.9 -15.8	0.8 0.1 -0.6	18.1 0.1 -17.8	-0.3 -0.3 -0.3	0.04 0.04 0.04	0.06
16	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-12	-19.7 5.0 -14.5	-0.5 -0.0 0.5	19.0 1.1 -16.9	0.2 0.2 0.2	0.05 0.05 0.04	0.07
17	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-0	-19.6 5.1 -14.5	-0.6 -0.0 0.6	19.0 1.0 -16.9	0.2 0.2 0.2	0.05 0.05 0.03	0.06
18	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-7	-26.6 8.0 -22.3	0.1 0.0 -0.1	27.3 0.9 -25.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.06 0.06 0.05	0.08
19	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-5	-18.0 5.5 -15.1	0.1 0.0 -0.0	18.5 0.6 -17.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.04 0.04	0.06
20	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-5	-18.0 5.5 -15.1	0.1 0.0 -0.0	18.5 0.6 -17.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.04 0.04 0.04	0.06

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 79 (D 427)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-5	-31.8 17.2 -26.0	0.4 0.0 -0.4	38.7 1.2 -36.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.07 0.07 0.06	0.11
2	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-15	-15.2 7.9 -13.0	0.7 0.0 -0.7	18.4 0.5 -17.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.04 0.04 0.04	0.06
3	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	5	-14.7 8.4 -12.4	0.6 -0.0 -0.7	18.4 0.5 -17.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.05
4	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	9	-15.1 8.4 -12.0	-0.4 -0.0 0.3	18.5 0.6 -17.3	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.05
5	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-10	-15.6 7.9 -12.6	-0.2 0.0 0.3	18.5 0.6 -17.3	0.1 0.1 0.1	0.04 0.04 0.03	0.05
6	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-36	-16.0 7.3 -13.5	0.5 0.1 -0.4	18.4 0.5 -17.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.05 0.05 0.04	0.06
7	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-35	-16.1 7.3 -13.3	0.2 0.1 -0.1	18.5 0.6 -17.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.05 0.04	0.06
8	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	30	-14.3 9.0 -15.1	-0.1 -0.1 -0.0	18.5 0.6 -17.4	0.0 0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.05

9	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	29	-11.5	0.0	-17.3	0.0	0.00	
									-14.2	0.2	18.4	-0.1	0.00	0.06
									9.0	-0.1	0.5	-0.1	0.00	
									-11.6	-0.3	-17.4	-0.1	0.00	
10	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	10	-15.2	0.4	18.5	-0.2	0.00	0.05
									8.1	-0.0	0.6	-0.2	0.00	
									-12.5	-0.4	-17.3	-0.2	0.00	
11	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-1	-14.9	-0.2	18.5	0.1	0.03	0.05
									8.7	0.0	0.6	0.1	0.03	
									-11.7	0.3	-17.3	0.1	0.03	
12	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-15	-15.0	-0.0	18.4	0.0	0.04	0.05
									8.2	0.0	0.5	0.0	0.04	
									-12.5	0.1	-17.4	0.0	0.03	
13	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-4	-15.4	0.6	18.3	-0.2	0.04	0.05
									7.6	-0.0	0.4	-0.2	0.04	
									-13.2	-0.6	-17.5	-0.2	0.03	
14	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	17	-15.7	1.2	18.3	-0.5	0.00	0.06
									7.3	-0.0	0.4	-0.5	0.00	
									-13.6	-1.3	-17.5	-0.5	0.00	
15	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	13	-15.8	1.3	18.3	-0.5	0.00	0.06
									7.2	-0.0	0.4	-0.5	0.00	
									-13.8	-1.3	-17.5	-0.5	0.00	
16	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-23	-14.6	-0.8	18.5	0.4	0.04	0.06
									9.0	0.0	0.7	0.4	0.04	
									-11.4	0.9	-17.2	0.4	0.04	
17	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-19	-14.5	-0.9	18.6	0.4	0.04	0.06
									9.1	0.1	0.7	0.4	0.04	
									-11.2	1.0	-17.2	0.4	0.04	
18	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-4	-22.3	0.3	27.1	-0.1	0.05	0.08
									12.0	0.0	0.8	-0.1	0.05	
									-18.2	-0.3	-25.4	-0.1	0.04	
19	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-3	-15.1	0.2	18.4	-0.1	0.04	0.05
									8.1	0.0	0.5	-0.1	0.04	
									-12.5	-0.2	-17.4	-0.1	0.03	
20	HEM	240	4	1.00	491	1.00	491	-3	-15.1	0.2	18.4	-0.1	0.04	0.05
									8.1	0.0	0.5	-0.1	0.04	
									-12.5	-0.2	-17.4	-0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 80 (D 428)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-3	-25.9	-0.1	34.0	0.1	0.06	0.19
									11.5	-0.0	-7.1	0.1	0.14	
									-63.6	0.1	-48.2	0.1	0.14	
2	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-9	-12.8	0.1	16.2	-0.0	0.03	0.09
									4.9	0.0	-3.4	-0.0	0.07	
									-31.0	-0.1	-23.0	-0.0	0.07	
3	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	9	-12.2	0.4	15.9	-0.2	0.00	0.10
									5.0	-0.0	-3.7	-0.2	0.00	
									-31.6	-0.4	-23.2	-0.2	0.00	
4	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	7	-12.1	-0.2	16.3	0.1	0.00	0.09
									5.9	-0.0	-3.3	0.1	0.00	
									-29.4	0.2	-22.9	0.1	0.00	
5	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-12	-12.7	-0.5	16.6	0.2	0.04	0.09
									5.9	0.0	-3.0	0.2	0.07	
									-28.8	0.5	-22.6	0.2	0.07	
6	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-32	-13.4	-0.5	16.6	0.2	0.04	0.10
									5.2	0.1	-3.0	0.2	0.08	
									-29.6	0.6	-22.6	0.2	0.08	
7	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-33	-13.4	-0.7	16.7	0.3	0.05	0.10
									5.4	0.1	-2.9	0.3	0.08	
									-28.9	0.8	-22.5	0.3	0.08	
8	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	29	-11.5	0.4	15.9	-0.2	0.00	0.10
									5.7	-0.1	-3.7	-0.2	0.00	
									-30.9	-0.5	-23.2	-0.2	0.00	
9	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	30	-11.5	0.5	15.8	-0.2	0.00	0.10
									5.5	-0.1	-3.8	-0.2	0.00	
									-31.5	-0.7	-23.4	-0.2	0.00	
10	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	8	-12.3	0.1	16.1	-0.1	0.00	0.09
									5.2	-0.0	-3.5	-0.1	0.00	
									-31.0	-0.2	-23.1	-0.1	0.00	
11	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-14	-11.6	0.0	15.8	0.0	0.03	0.09

									5.4	0.1	-3.8	0.0	0.08	
									-31.7	0.1	-23.4	0.0	0.08	
12	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-11	-12.6	-0.3	16.4	0.1	0.03	0.09
									5.7	0.0	-3.2	0.1	0.07	
									-29.4	0.3	-22.8	0.1	0.07	
13	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	12	-13.3	-0.1	16.7	0.0	0.00	0.09
									5.6	-0.1	-2.9	0.0	0.00	
									-28.7	-0.0	-22.5	0.0	0.00	
14	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	35	-13.5	0.2	16.6	-0.1	0.00	0.10
									5.2	-0.1	-3.0	-0.1	0.00	
									-29.4	-0.5	-22.6	-0.1	0.00	
15	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	36	-13.8	0.1	16.8	-0.1	0.00	0.09
									5.3	-0.2	-2.8	-0.1	0.00	
									-28.7	-0.4	-22.4	-0.1	0.00	
16	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-38	-11.4	-0.3	15.9	0.2	0.04	0.10
									5.7	0.1	-3.7	0.2	0.09	
									-31.0	0.6	-23.3	0.2	0.09	
17	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-39	-11.1	-0.2	15.7	0.1	0.04	0.10
									5.6	0.1	-3.9	0.1	0.09	
									-31.7	0.5	-23.5	0.1	0.09	
18	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-2	-18.1	-0.1	23.8	0.0	0.04	0.13
									8.1	-0.0	-5.0	0.0	0.10	
									-44.5	0.1	-33.8	0.0	0.10	
19	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-1	-12.5	-0.1	16.2	0.0	0.03	0.09
									5.4	-0.0	-3.3	0.0	0.07	
									-30.2	0.0	-22.9	0.0	0.07	
20	HEM	240	4	1.00	531	1.00	531	-1	-12.5	-0.1	16.2	0.0	0.03	0.09
									5.4	-0.0	-3.3	0.0	0.07	
									-30.2	0.0	-22.9	0.0	0.07	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 81 (D 429)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	0	-63.9	0.1	62.7	-0.0	0.00	0.20
									58.9	-0.0	9.2	-0.0	0.00	
									-2.2	-0.1	-44.3	-0.0	0.00	
2	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	4	-31.1	0.1	29.9	-0.0	0.00	0.10
									27.6	0.1	4.5	-0.0	0.00	
									-1.3	0.1	-21.0	-0.0	0.00	
3	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-0	-31.7	0.4	30.0	-0.1	0.07	0.10
									27.3	-0.1	4.6	-0.1	0.07	
									-1.3	-0.5	-20.9	-0.1	0.01	
4	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-4	-29.7	-0.1	29.8	-0.0	0.07	0.09
									28.5	-0.1	4.3	-0.0	0.07	
									-0.8	-0.1	-21.1	-0.0	0.00	
5	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	0	-29.1	-0.3	29.7	0.1	0.00	0.09
									28.7	0.1	4.2	0.1	0.00	
									-0.8	0.5	-21.2	0.1	0.00	
6	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	8	-29.7	-0.3	29.7	0.2	0.00	0.10
									28.2	0.3	4.3	0.2	0.00	
									-1.1	1.0	-21.2	0.2	0.00	
7	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	7	-29.1	-0.4	29.6	0.2	0.00	0.10
									28.6	0.3	4.2	0.2	0.00	
									-1.0	1.1	-21.2	0.2	0.00	
8	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-8	-31.1	0.3	29.9	-0.2	0.07	0.10
									27.8	-0.4	4.5	-0.2	0.08	
									-0.9	-1.0	-20.9	-0.2	0.01	
9	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-6	-31.7	0.4	30.0	-0.2	0.08	0.10
									27.5	-0.3	4.6	-0.2	0.08	
									-1.1	-1.1	-20.9	-0.2	0.01	
10	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	9	-31.1	0.4	29.9	-0.2	0.00	0.10
									27.6	-0.1	4.5	-0.2	0.00	
									-1.3	-0.7	-21.0	-0.2	0.00	
11	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	7	-31.8	0.2	30.0	-0.0	0.00	0.10
									27.4	0.1	4.6	-0.0	0.00	
									-1.2	-0.0	-20.8	-0.0	0.00	
12	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-9	-29.6	-0.3	29.8	0.1	0.07	0.10
									28.5	0.1	4.3	0.1	0.07	
									-0.8	0.6	-21.1	0.1	0.01	
13	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-7	-28.9	-0.2	29.6	0.0	0.07	0.09
									28.7	-0.1	4.2	0.0	0.07	
									-0.9	-0.0	-21.2	0.0	0.01	

14	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	6	-29.5	0.4	29.7	-0.2	0.00	0.10
									28.2	-0.4	4.2	-0.2	0.00	
									-1.3	-1.2	-21.2	-0.2	0.00	
15	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	1	-28.9	0.2	29.6	-0.2	0.00	0.10
									28.6	-0.4	4.2	-0.2	0.00	
									-1.2	-1.0	-21.3	-0.2	0.00	
16	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-5	-31.2	-0.3	30.0	0.2	0.07	0.10
									27.8	0.4	4.6	0.2	0.08	
									-0.8	1.1	-20.9	0.2	0.01	
17	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	-1	-31.9	-0.2	30.1	0.2	0.07	0.10
									27.5	0.4	4.6	0.2	0.08	
									-0.9	0.9	-20.8	0.2	0.01	
18	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	0	-44.7	0.0	43.9	-0.0	0.00	0.14
									41.2	-0.0	6.5	-0.0	0.00	
									-1.5	-0.1	-31.0	-0.0	0.00	
19	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	0	-30.4	0.0	29.8	-0.0	0.00	0.09
									28.0	-0.0	4.4	-0.0	0.00	
									-1.0	-0.0	-21.0	-0.0	0.00	
20	HEM	240	4	1.00	668	1.00	668	0	-30.4	0.0	29.8	-0.0	0.00	0.09
									28.0	-0.0	4.4	-0.0	0.00	
									-1.0	-0.0	-21.0	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 82 (D 430)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	7	-47.3	-0.1	54.2	0.2	0.00	0.10
									13.0	0.1	44.2	0.2	0.00	
									13.0	0.2	34.1	0.2	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	23	111.2	-1.4	-27.0	1.5	0.00	0.17
									111.2	-0.3	-31.9	1.5	0.00	
									67.7	0.7	-36.7	1.5	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	4	76.6	-1.6	-11.9	1.6	0.00	0.11
									76.6	-0.5	-16.8	1.6	0.00	
									53.7	0.5	-21.6	1.6	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-16	-156.2	1.3	78.3	-1.4	0.19	0.24
									-55.9	0.4	73.5	-1.4	0.19	
									-55.9	-0.5	68.6	-1.4	0.07	
5	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	3	-121.6	1.5	63.3	-1.4	0.00	0.19
									-41.9	0.6	58.4	-1.4	0.00	
									-41.9	-0.4	53.5	-1.4	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	38	70.0	-0.1	-13.0	0.5	0.00	0.11
									70.0	0.2	-17.9	0.5	0.00	
									45.6	0.6	-22.7	0.5	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	32	0.2	0.8	14.0	-0.4	0.00	0.03
									12.8	0.5	9.2	-0.4	0.00	
									12.8	0.2	4.3	-0.4	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-31	-115.0	0.0	64.4	-0.3	0.14	0.18
									-33.8	-0.2	59.5	-0.3	0.14	
									-33.8	-0.4	54.7	-0.3	0.05	
9	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-25	-45.2	-0.8	37.3	0.6	0.06	0.08
									-0.9	-0.4	32.4	0.6	0.06	
									-0.9	-0.1	27.6	0.6	0.01	
10	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-3	121.2	-1.8	-29.7	1.7	0.15	0.18
									121.2	-0.6	-34.5	1.7	0.15	
									74.1	0.5	-39.4	1.7	0.09	
11	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-7	93.7	-1.6	-15.2	1.6	0.12	0.14
									93.7	-0.6	-20.0	1.6	0.12	
									66.4	0.5	-24.9	1.6	0.08	
12	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	10	-166.2	1.7	81.0	-1.5	0.00	0.25
									-62.3	0.7	76.1	-1.5	0.00	
									-62.3	-0.3	71.3	-1.5	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	15	-138.7	1.6	66.5	-1.4	0.00	0.21
									-54.5	0.6	61.7	-1.4	0.00	
									-54.5	-0.3	56.8	-1.4	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	9	62.3	-0.8	-12.9	0.8	0.00	0.09
									62.3	-0.3	-17.7	0.8	0.00	
									38.1	0.2	-22.6	0.8	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	14	-15.7	0.2	16.0	-0.2	0.00	0.03
									-0.5	0.1	11.1	-0.2	0.00	
									-0.5	-0.0	6.3	-0.2	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-2	-107.3	0.7	64.2	-0.6	0.13	0.17
									-26.3	0.3	59.4	-0.6	0.13	

17	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	-7	-26.3	-0.1	54.5	-0.6	0.03	0.06
									-29.3	-0.3	35.4	0.3	0.04	
									12.3	-0.0	30.5	0.3	0.04	
									12.3	0.2	25.7	0.3	0.02	
18	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	5	-33.1	-0.1	37.9	0.1	0.00	0.07
									9.0	0.0	30.9	0.1	0.00	
									9.0	0.1	23.9	0.1	0.00	
									-22.5	-0.0	25.7	0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	4	5.9	0.0	20.8	0.1	0.00	0.05
									5.9	0.1	16.0	0.1	0.00	
									-22.5	-0.0	25.7	0.1	0.00	
									5.9	0.0	20.8	0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	491	1.00	136	4	5.9	0.1	16.0	0.1	0.00	0.05
									-22.5	-0.0	25.7	0.1	0.00	
									5.9	0.0	20.8	0.1	0.00	
									5.9	0.1	16.0	0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 83 (D 431)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-6	12.9	0.2	14.9	-0.2	0.02	0.09
									19.0	-0.1	-17.4	-0.2	0.06	
									-48.9	-0.3	-49.7	-0.2	0.06	
									67.7	0.7	-45.1	-0.4	0.09	
2	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-14	67.7	0.0	-60.3	-0.4	0.18	0.22
									-146.4	-0.7	-75.6	-0.4	0.18	
									53.7	0.5	-30.2	-0.2	0.08	
									53.7	0.1	-45.4	-0.2	0.14	
3	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-44	-107.4	-0.3	-60.7	-0.2	0.14	0.17
									-55.9	-0.5	59.8	0.3	0.00	
									102.3	-0.1	44.6	0.3	0.00	
									102.3	0.4	29.3	0.3	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	8	-41.9	-0.3	44.9	0.1	0.00	0.16
									63.3	-0.2	29.6	0.1	0.00	
									63.3	-0.0	14.4	0.1	0.00	
									45.6	0.6	-31.0	-0.4	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	39	45.6	-0.1	-46.3	-0.4	0.00	0.19
									-118.5	-0.9	-61.5	-0.4	0.00	
									12.7	0.3	-4.0	-0.3	0.00	
									12.7	-0.2	-19.3	-0.3	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	56	-55.6	-0.7	-34.5	-0.3	0.00	0.10
									-33.8	-0.4	45.7	0.3	0.05	
									74.4	0.1	30.5	0.3	0.10	
									74.4	0.6	15.2	0.3	0.10	
7	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-45	-0.9	-0.1	18.7	0.2	0.02	0.05
									19.5	0.2	3.5	0.2	0.04	
									11.5	0.4	-11.7	0.2	0.03	
									74.1	0.3	-47.8	-0.2	0.09	
8	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-3	74.1	-0.0	-63.0	-0.2	0.18	0.22
									-149.6	-0.3	-78.3	-0.2	0.18	
									66.4	0.2	-33.6	-0.1	0.08	
									66.4	0.1	-48.8	-0.1	0.13	
9	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-1	-106.8	-0.1	-64.1	-0.1	0.13	0.16
									-62.3	-0.1	62.5	0.0	0.07	
									105.4	-0.0	47.3	0.0	0.12	
									105.4	0.0	32.0	0.0	0.12	
10	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-2	-54.5	-0.0	48.3	-0.0	0.07	0.11
									62.7	-0.1	33.0	-0.0	0.08	
									62.7	-0.2	17.8	-0.0	0.08	
									38.1	0.3	-30.8	-0.2	0.05	
11	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-7	38.1	-0.1	-46.0	-0.2	0.15	0.19
									-125.2	-0.5	-61.3	-0.2	0.15	
									-0.5	0.2	-2.0	-0.2	0.00	
									-0.5	-0.1	-17.2	-0.2	0.08	
12	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-8	-61.5	-0.5	-32.5	-0.2	0.08	0.10
									-26.3	-0.1	45.5	0.1	0.00	
									81.1	0.1	30.3	0.1	0.00	
									81.1	0.2	15.0	0.1	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	1	12.3	0.0	16.7	0.0	0.00	0.12
									28.5	0.1	1.4	0.0	0.00	
									17.4	0.2	-13.8	0.0	0.00	
									9.0	0.2	10.4	-0.1	0.01	
14	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	2	13.3	-0.0	-12.1	-0.1	0.04	0.06
									-34.1	-0.2	-34.7	-0.1	0.04	
									5.9	0.1	7.4	-0.1	0.01	
									-3					

									9.1	-0.0	-7.9	-0.1	0.03	
									-22.1	-0.1	-23.1	-0.1	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	491	1.00	355	-3	5.9	0.1	7.4	-0.1	0.01	0.04
									9.1	-0.0	-7.9	-0.1	0.03	
									-22.1	-0.1	-23.1	-0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 84 (D 432)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-3	-21.5	0.2	32.0	-0.1	0.03	0.08
									13.5	0.0	-4.4	-0.1	0.05	
									-43.7	-0.1	-40.9	-0.1	0.05	
2	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-15	91.8	0.1	-32.3	-0.0	0.11	0.23
									91.8	0.1	-50.1	-0.0	0.19	
									-158.2	0.1	-67.8	-0.0	0.19	
3	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-20	96.6	-0.3	-34.8	0.2	0.12	0.24
									96.6	0.1	-52.5	0.2	0.20	
									-165.5	0.5	-70.2	0.2	0.20	
4	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	12	-113.2	0.0	63.7	-0.0	0.00	0.18
									116.4	-0.1	46.0	-0.0	0.00	
									116.4	-0.2	28.2	-0.0	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	17	-118.0	0.5	66.1	-0.2	0.00	0.19
									123.7	-0.1	48.4	-0.2	0.00	
									123.7	-0.6	30.7	-0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	3	12.7	0.8	5.0	-0.3	0.00	0.08
									14.4	0.1	-12.8	-0.3	0.00	
									-51.0	-0.7	-30.5	-0.3	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	12	-50.2	0.9	34.5	-0.4	0.00	0.09
									33.6	0.0	16.8	-0.4	0.00	
									33.6	-0.9	-1.0	-0.4	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-6	-34.1	-0.6	26.4	0.2	0.04	0.06
									15.0	-0.0	8.7	0.2	0.04	
									9.2	0.6	-9.1	0.2	0.01	
9	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-15	28.8	-0.7	-3.1	0.3	0.04	0.12
									28.8	0.0	-20.9	0.3	0.10	
									-75.4	0.8	-38.6	0.3	0.10	
10	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	4	91.9	-0.6	-32.4	0.2	0.00	0.23
									91.9	0.0	-50.2	0.2	0.00	
									-158.6	0.6	-67.9	0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	7	69.9	-0.8	-22.2	0.3	0.00	0.19
									69.9	-0.1	-39.9	0.3	0.00	
									-129.6	0.7	-57.7	0.3	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-7	-113.4	0.8	63.8	-0.3	0.14	0.18
									116.8	0.0	46.1	-0.3	0.14	
									116.8	-0.7	28.3	-0.3	0.14	
13	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-10	-91.3	1.0	53.6	-0.4	0.11	0.15
									87.7	0.1	35.9	-0.4	0.11	
									87.7	-0.8	18.1	-0.4	0.11	
14	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-5	53.5	0.3	-14.3	-0.1	0.07	0.16
									53.5	0.1	-32.0	-0.1	0.13	
									-106.3	-0.0	-49.7	-0.1	0.13	
15	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-9	-1.5	0.7	11.5	-0.2	0.01	0.06
									7.9	0.1	-6.2	-0.2	0.04	
									-32.4	-0.5	-23.9	-0.2	0.04	
16	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	2	-75.0	-0.1	45.6	0.0	0.00	0.12
									64.4	-0.1	27.9	0.0	0.00	
									64.4	-0.1	10.2	0.0	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	6	-20.0	-0.6	19.8	0.2	0.00	0.04
									7.7	-0.1	2.1	0.2	0.00	
									-9.5	0.4	-15.6	0.2	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-2	-15.1	0.1	22.4	-0.0	0.02	0.06
									9.5	0.0	-3.1	-0.0	0.04	
									-30.6	-0.1	-28.6	-0.0	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-2	-10.7	0.1	15.7	-0.0	0.01	0.04
									6.6	0.0	-2.0	-0.0	0.03	
									-20.9	-0.0	-19.8	-0.0	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	499	1.00	499	-2	-10.7	0.1	15.7	-0.0	0.01	0.04
									6.6	0.0	-2.0	-0.0	0.03	
									-20.9	-0.0	-19.8	-0.0	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 85 (D 433)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
----	--	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	------

1	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-2	-19.6 15.2 -41.8	0.7 -0.0 -0.8	31.8 -4.5 -40.8	-0.3 -0.3 -0.3	0.03 0.05 0.05	0.08
2	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-7	159.2 159.2 -189.3	0.4 -0.0 -0.4	-52.3 -69.9 -87.6	-0.2 -0.2 -0.2	0.19 0.23 0.23	0.28
3	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-7	172.3 172.3 -205.8	-0.5 -0.0 0.5	-58.2 -75.9 -93.6	0.2 0.2 0.2	0.21 0.25 0.25	0.30
4	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	4	-179.1 149.5 149.5	0.3 -0.0 -0.3	83.6 65.9 48.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.26
5	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	4	-192.2 166.0 166.0	1.2 0.0 -1.2	89.6 71.9 54.2	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.29
6	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-3	20.9 22.2 -45.7	1.7 0.0 -1.7	4.3 -13.4 -31.1	-0.7 -0.7 -0.7	0.03 0.06 0.06	0.08
7	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	0	-84.5 60.9 60.9	2.0 0.0 -2.0	46.9 29.2 11.5	-0.8 -0.8 -0.8	0.00 0.00 0.00	0.14
8	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	1	-40.9 10.7 5.8	-1.0 -0.0 1.0	27.1 9.4 -8.3	0.4 0.4 0.4	0.00 0.00 0.00	0.07
9	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-3	64.5 64.5 -100.8	-1.3 -0.0 1.2	-15.5 -33.2 -50.9	0.5 0.5 0.5	0.08 0.12 0.12	0.16
10	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	7	162.2 162.2 -194.7	-0.0 -0.1 -0.1	-53.9 -71.6 -89.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.28
11	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	3	129.4 129.4 -163.8	-0.5 -0.0 0.5	-41.2 -58.8 -76.5	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.24
12	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-9	-182.1 154.8 154.8	0.7 0.0 -0.6	85.3 67.6 49.9	-0.3 -0.3 -0.3	0.22 0.22 0.19	0.27
13	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-6	-149.4 123.9 123.9	1.2 0.0 -1.2	72.5 54.9 37.2	-0.5 -0.5 -0.5	0.18 0.18 0.15	0.23
14	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	7	91.3 91.3 -119.2	1.1 -0.1 -1.2	-24.6 -42.2 -59.9	-0.4 -0.4 -0.4	0.00 0.00 0.00	0.18
15	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	3	-2.2 10.4 -23.6	1.4 -0.1 -1.5	13.4 -4.3 -22.0	-0.6 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.05
16	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-9	-111.3 79.3 79.3	-0.4 0.1 0.5	55.9 38.2 20.6	0.2 0.2 0.2	0.13 0.14 0.10	0.17
17	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-5	-17.8 5.0 -16.2	-0.7 0.0 0.8	18.0 0.3 -17.4	0.3 0.3 0.3	0.03 0.03 0.02	0.04
18	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-2	-13.8 10.7 -29.3	0.5 -0.0 -0.5	22.4 -3.1 -28.6	-0.2 -0.2 -0.2	0.02 0.04 0.04	0.06
19	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-1	-10.0 7.4 -19.9	0.3 -0.0 -0.4	15.7 -2.0 -19.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.03 0.03	0.04
20	HEB	450	4	1.00	498	1.00	498	-1	-10.0 7.4 -19.9	0.3 -0.0 -0.4	15.7 -2.0 -19.7	-0.1 -0.1 -0.1	0.01 0.03 0.03	0.04

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 86 (D 434)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	300	4	1.00	196	1.00	136	8	-55.2 -38.6 -38.6	0.2 0.0 -0.2	21.7 12.2 2.8	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00
2	HEB	300	4	1.00	196	1.00	136	7	-19.9 -19.9 -63.6	0.3 0.1 -0.0	-27.8 -32.3 -36.7	-0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00
3	HEB	300	4	1.00	196	1.00	136	103	-26.2 -26.2	0.5 0.2	-0.7 -5.1	-0.5 -0.5	0.00 0.00

4	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	2	-33.1	-0.2	-9.5	-0.5	0.00	0.15
			-32.2	-0.0	48.6	-0.1	0.00	
			27.7	-0.1	44.2	-0.1	0.00	
5	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-95	-25.8	-0.3	21.4	0.2	0.10	0.12
			-2.8	-0.1	17.0	0.2	0.10	
			-2.8	-0.0	12.6	0.2	0.04	
6	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-142	-14.6	-0.2	-42.3	0.2	0.08	0.29
			-14.6	-0.0	-46.7	0.2	0.24	
			-77.9	0.2	-51.2	0.2	0.24	
7	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-172	-16.3	-0.3	-27.5	0.4	0.10	0.24
			-16.3	-0.1	-32.0	0.4	0.21	
			-59.7	0.2	-36.4	0.4	0.20	
8	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	150	-37.5	0.4	63.1	-0.5	0.00	0.23
			42.0	0.0	58.6	-0.5	0.00	
			42.0	-0.4	54.2	-0.5	0.00	
9	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	180	-35.7	0.5	48.3	-0.6	0.00	0.20
			23.7	0.1	43.9	-0.6	0.00	
			23.7	-0.3	39.5	-0.6	0.00	
10	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-50	-22.3	0.1	-24.3	-0.2	0.07	0.21
			-22.3	-0.1	-28.7	-0.2	0.17	
			-61.1	-0.3	-33.1	-0.2	0.17	
11	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-86	-30.8	0.3	3.9	-1.0	0.11	0.12
			-29.7	-0.4	-0.5	-1.0	0.11	
			-31.6	-1.1	-5.0	-1.0	0.11	
12	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	59	-29.8	0.1	45.0	-0.0	0.00	0.15
			25.2	0.1	40.6	-0.0	0.00	
			25.2	0.1	36.2	-0.0	0.00	
13	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	94	-21.2	-0.0	16.9	0.7	0.00	0.11
			-4.4	0.5	12.4	0.7	0.00	
			-4.4	1.0	8.0	0.7	0.00	
14	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	42	-11.9	-0.2	-42.7	1.0	0.00	0.27
			-11.9	0.5	-47.1	1.0	0.00	
			-75.8	1.2	-51.5	1.0	0.00	
15	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	85	-11.6	-0.2	-30.4	1.3	0.00	0.22
			-11.6	0.7	-34.8	1.3	0.00	
			-58.7	1.6	-39.2	1.3	0.00	
16	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-34	-40.1	0.4	63.4	-1.3	0.11	0.21
			39.9	-0.5	59.0	-1.3	0.12	
			39.9	-1.4	54.6	-1.3	0.12	
17	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	-77	-40.4	0.4	51.1	-1.6	0.13	0.20
			22.8	-0.7	46.7	-1.6	0.13	
			22.8	-1.8	42.3	-1.6	0.09	
18	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	6	-38.6	0.1	15.2	-0.2	0.00	0.12
			-27.0	0.0	8.6	-0.2	0.00	
			-27.0	-0.1	2.0	-0.2	0.00	
19	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	4	-26.0	0.1	10.4	-0.1	0.00	0.08
			-18.0	0.0	6.0	-0.1	0.00	
			-18.0	-0.1	1.5	-0.1	0.00	
20	HEB 300 4 1.00 196 1.00 136	4	-26.0	0.1	10.4	-0.1	0.00	0.08
			-18.0	0.0	6.0	-0.1	0.00	
			-18.0	-0.1	1.5	-0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 87 (D 435)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 300 4 1.00 196 1.00 60				60	-2	-38.6	-0.1	-16.5	0.0	0.10	0.16
2	HEB 300 4 1.00 196 1.00 60				60	-2	-38.6	-0.1	-21.0	0.0	0.13	0.29
							-51.3	-0.1	-25.4	0.0	0.13	
							-63.6	0.0	-45.5	-0.5	0.16	
3	HEB 300 4 1.00 196 1.00 60				60	-1	-63.6	-0.1	-47.5	-0.5	0.23	0.14
							-92.3	-0.3	-49.5	-0.5	0.23	
							-33.1	-0.1	-18.2	1.6	0.08	
4	HEB 300 4 1.00 196 1.00 60				60	0	-33.1	0.3	-20.2	1.6	0.12	0.15
							-45.3	0.8	-22.2	1.6	0.12	
							27.7	-0.2	31.3	0.7	0.00	
5	HEB 300 4 1.00 196 1.00 60				60	-0	45.4	-0.0	29.3	0.7	0.00	0.02
							45.4	0.2	27.3	0.7	0.00	
							-2.8	-0.0	4.0	-1.5	0.01	
6	HEB 300 4 1.00 196 1.00 60				60	-2	-1.6	-0.5	2.0	-1.5	0.01	0.37
							-1.6	-0.9	-0.0	-1.5	0.01	
							-77.9	0.2	-60.1	-3.3	0.20	

									-77.9	-0.8	-62.1	-3.3	0.30	
									-115.4	-1.8	-64.1	-3.3	0.30	
7	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-2	-59.6	0.2	-45.3	-3.6	0.15	0.29
									-59.6	-0.9	-47.3	-3.6	0.23	
									-88.2	-2.0	-49.3	-3.6	0.23	
8	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	1	42.0	-0.4	45.9	3.5	0.00	0.23
									68.5	0.6	43.9	3.5	0.00	
									68.5	1.7	41.9	3.5	0.00	
9	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	0	23.7	-0.4	31.1	3.8	0.00	0.15
									41.3	0.7	29.1	3.8	0.00	
									41.3	1.9	27.1	3.8	0.00	
10	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-4	-61.1	-0.4	-41.9	0.7	0.16	0.27
									-61.1	-0.2	-43.9	0.7	0.22	
									-87.7	0.0	-45.9	0.7	0.22	
11	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-11	-31.6	-1.5	-13.5	3.2	0.09	0.14
									-31.6	-0.6	-15.5	3.2	0.11	
									-40.9	0.4	-17.5	3.2	0.11	
12	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	3	25.2	0.2	27.7	-0.6	0.00	0.13
									40.8	0.1	25.7	-0.6	0.00	
									40.8	-0.1	23.7	-0.6	0.00	
13	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	9	-4.3	1.4	-0.7	-3.0	0.00	0.03
									-4.3	0.4	-2.7	-3.0	0.00	
									-6.0	-0.5	-4.7	-3.0	0.00	
14	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	8	-75.8	1.5	-60.6	-3.4	0.00	0.37
									-75.8	0.4	-62.6	-3.4	0.00	
									-113.6	-0.6	-64.6	-3.4	0.00	
15	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	12	-58.7	2.0	-48.2	-4.6	0.00	0.30
									-58.7	0.6	-50.2	-4.6	0.00	
									-89.1	-0.7	-52.2	-4.6	0.00	
16	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-9	39.9	-1.7	46.4	3.6	0.11	0.23
									66.7	-0.6	44.4	3.6	0.18	
									66.7	0.5	42.4	3.6	0.17	
17	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-14	22.8	-2.2	34.0	4.7	0.07	0.16
									42.2	-0.8	32.0	4.7	0.12	
									42.2	0.7	30.0	4.7	0.11	
18	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-1	-27.0	-0.1	-11.5	0.0	0.07	0.11
									-27.0	-0.1	-14.6	0.0	0.09	
									-35.8	-0.1	-17.6	0.0	0.09	
19	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-1	-18.0	-0.1	-7.1	0.1	0.05	0.07
									-18.0	-0.1	-9.1	0.1	0.06	
									-23.5	-0.0	-11.1	0.1	0.06	
20	HEB	300	4	1.00	196	1.00	60	-1	-18.0	-0.1	-7.1	0.1	0.05	0.07
									-18.0	-0.1	-9.1	0.1	0.06	
									-23.5	-0.0	-11.1	0.1	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 88 (D 436)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-16	-37.2	-1.5	81.9	1.3	0.05	0.18
									98.6	-0.3	74.7	1.3	0.13	
									98.6	0.9	67.5	1.3	0.12	
2	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	13	-43.6	-1.5	44.8	1.1	0.00	0.09
									30.6	-0.5	40.8	1.1	0.00	
									30.6	0.6	36.8	1.1	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	9	7.5	-0.4	21.0	0.7	0.00	0.06
									38.4	0.3	17.0	0.7	0.00	
									38.4	0.9	13.0	0.7	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-27	9.4	0.1	33.2	0.1	0.02	0.10
									62.5	0.2	29.2	0.1	0.08	
									62.5	0.3	25.3	0.1	0.08	
5	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-24	-41.7	-1.0	57.0	0.6	0.06	0.11
									54.6	-0.5	53.0	0.6	0.07	
									54.6	-0.0	49.0	0.6	0.07	
6	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	4	-102.5	-2.6	76.8	1.4	0.00	0.18
									29.9	-1.3	72.8	1.4	0.00	
									29.9	-0.0	68.8	1.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-7	-101.9	-2.5	80.5	1.3	0.13	0.18
									37.1	-1.3	76.5	1.3	0.13	
									37.1	-0.2	72.5	1.3	0.05	
8	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-18	68.3	1.2	1.2	-0.2	0.09	0.10
									68.4	1.1	-2.8	-0.2	0.09	
									63.2	0.9	-6.8	-0.2	0.08	

9	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-7	67.7	1.1	-2.4	-0.0	0.09	0.10
									67.7	1.1	-6.4	-0.0	0.09	
									56.0	1.1	-10.4	-0.0	0.07	
10	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	28	-7.6	-1.5	25.8	1.2	0.00	0.07
									32.0	-0.4	21.8	1.2	0.00	
									32.0	0.7	17.8	1.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	72	88.6	-0.4	-25.2	0.1	0.00	0.14
									88.6	-0.3	-29.2	0.1	0.00	
									35.6	-0.2	-33.2	0.1	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-43	-26.6	0.1	52.2	0.0	0.04	0.11
									61.1	0.1	48.2	0.0	0.08	
									61.1	0.2	44.2	0.0	0.08	
13	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-87	-122.9	-1.0	103.2	1.1	0.17	0.23
									57.5	0.0	99.2	1.1	0.17	
									57.5	1.0	95.2	1.1	0.09	
14	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-64	-160.3	-2.6	112.4	2.5	0.21	0.28
									36.7	-0.4	108.4	2.5	0.21	
									36.7	1.9	104.4	2.5	0.06	
15	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-99	-194.8	-2.5	135.6	2.4	0.26	0.34
									44.4	-0.3	131.6	2.4	0.26	
									44.4	1.9	127.6	2.4	0.08	
16	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	49	126.0	1.2	-34.4	-1.2	0.00	0.19
									126.0	0.1	-38.3	-1.2	0.00	
									56.3	-1.0	-42.3	-1.2	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	84	160.6	1.0	-57.6	-1.2	0.00	0.25
									160.6	-0.0	-61.6	-1.2	0.00	
									48.7	-1.1	-65.6	-1.2	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-11	-26.0	-1.1	57.3	0.9	0.04	0.12
									68.9	-0.2	52.2	0.9	0.09	
									68.9	0.6	47.1	0.9	0.09	
19	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-7	-17.1	-0.7	39.0	0.6	0.02	0.08
									46.5	-0.1	35.0	0.6	0.06	
									46.5	0.4	31.0	0.6	0.06	
20	HEB	450	4	1.00	435	1.00	182	-7	-17.1	-0.7	39.0	0.6	0.02	0.08
									46.5	-0.1	35.0	0.6	0.06	
									46.5	0.4	31.0	0.6	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 89 (D 437)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-0	47.4	0.2	-29.7	-0.2	0.06	0.10
									47.4	-0.0	-39.8	-0.2	0.06	
									-53.3	-0.3	-49.8	-0.2	0.06	
2	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	39	9.4	0.2	-3.1	-0.0	0.00	0.03
									9.4	0.1	-8.7	-0.0	0.00	
									-12.6	0.1	-14.3	-0.0	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	37	15.4	-1.2	-27.0	0.9	0.00	0.11
									15.4	-0.1	-32.5	0.9	0.00	
									-66.9	1.0	-38.1	0.9	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-40	37.3	0.1	-26.3	-0.2	0.05	0.08
									37.3	-0.2	-31.8	-0.2	0.06	
									-43.3	-0.4	-37.4	-0.2	0.06	
5	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-38	31.3	1.4	-2.4	-1.1	0.05	0.06
									31.3	0.0	-8.0	-1.1	0.05	
									11.0	-1.3	-13.6	-1.1	0.03	
6	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	15	10.0	2.1	24.9	-1.4	0.00	0.10
									59.0	0.4	19.4	-1.4	0.00	
									59.0	-1.4	13.8	-1.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-8	16.6	2.5	25.1	-1.7	0.03	0.11
									66.1	0.3	19.6	-1.7	0.09	
									66.1	-1.8	14.0	-1.7	0.09	
8	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-16	36.7	-1.9	-54.3	1.2	0.05	0.19
									36.7	-0.4	-59.9	1.2	0.15	
									-114.9	1.1	-65.5	1.2	0.14	
9	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	7	30.2	-2.3	-54.6	1.5	0.00	0.20
									30.2	-0.3	-60.1	1.5	0.00	
									-122.0	1.6	-65.7	1.5	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-3	10.8	1.1	-20.2	-0.8	0.02	0.09
									10.8	0.1	-25.8	-0.8	0.07	
									-54.4	-0.8	-31.3	-0.8	0.07	
11	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-33	13.9	1.8	-68.2	-1.5	0.03	0.27
									13.9	-0.1	-73.8	-1.5	0.22	

12	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	2	-173.0	-2.1	-79.4	-1.5	0.22	0.06
									36.0	-0.8	-9.2	0.6	0.00	
									36.0	-0.1	-14.8	0.6	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	32	-1.5	0.6	-20.3	0.6	0.00	0.18
									32.9	-1.6	38.8	1.3	0.00	
									117.1	0.1	33.3	1.3	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	44	117.1	1.8	27.7	1.3	0.00	0.22
									14.9	-0.7	56.5	0.9	0.00	
									143.9	0.4	51.0	0.9	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	55	143.9	1.5	45.4	0.9	0.00	0.30
									21.5	-1.5	74.2	1.5	0.00	
									195.3	0.4	68.7	1.5	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-45	195.3	2.3	63.1	1.5	0.00	0.31
									31.8	0.9	-86.0	-1.1	0.05	
									31.8	-0.4	-91.5	-1.1	0.25	
17	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-56	-199.8	-1.8	-97.1	-1.1	0.25	0.39
									25.2	1.7	-103.7	-1.7	0.05	
									25.2	-0.4	-109.2	-1.7	0.32	
18	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-0	-251.2	-2.6	-114.8	-1.7	0.32	0.07
									33.3	0.2	-20.9	-0.1	0.04	
									33.3	-0.0	-28.0	-0.1	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-0	-37.6	-0.2	-35.1	-0.1	0.04	0.05
									23.4	0.1	-14.7	-0.1	0.03	
									23.4	-0.0	-20.3	-0.1	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	435	1.00	253	-0	-27.9	-0.1	-25.8	-0.1	0.03	0.05
									23.4	0.1	-14.7	-0.1	0.03	
									23.4	-0.0	-20.3	-0.1	0.03	
									-27.9	-0.1	-25.8	-0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 90 (D 438)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	14	-27.4	0.3	21.4	-0.1	0.00	0.05
									1.5	0.0	4.9	-0.1	0.00	
									-7.1	-0.3	-11.7	-0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	47	-23.9	0.4	17.6	-0.2	0.00	0.05
									11.4	0.0	8.5	-0.2	0.00	
									11.4	-0.3	-0.7	-0.2	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	16	36.3	-0.2	-10.2	0.1	0.00	0.07
									36.3	0.0	-19.4	0.1	0.00	
									-44.5	0.3	-28.5	0.1	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-30	-0.6	-0.1	3.7	0.1	0.01	0.04
									1.0	-0.0	-5.4	0.1	0.04	
									-23.1	0.1	-14.5	0.1	0.04	
5	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	1	-60.8	0.5	31.6	-0.3	0.00	0.09
									32.8	-0.0	22.4	-0.3	0.00	
									32.8	-0.6	13.3	-0.3	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	66	-107.0	1.2	55.0	-0.6	0.00	0.18
									84.0	0.0	45.8	-0.6	0.00	
									84.0	-1.2	36.7	-0.6	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	52	-118.0	1.2	59.2	-0.6	0.00	0.19
									90.5	-0.0	50.0	-0.6	0.00	
									90.5	-1.2	40.9	-0.6	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-49	82.5	-0.9	-33.6	0.4	0.11	0.16
									82.5	0.0	-42.8	0.4	0.13	
									-95.8	0.9	-51.9	0.4	0.13	
9	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-35	93.5	-0.9	-37.8	0.5	0.12	0.17
									93.5	0.0	-47.0	0.5	0.13	
									-102.2	1.0	-56.1	0.5	0.13	
10	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-4	23.5	0.7	-4.0	-0.3	0.03	0.05
									23.5	0.0	-13.1	-0.3	0.04	
									-31.3	-0.6	-22.3	-0.3	0.04	
11	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	46	163.8	1.7	-68.8	-0.7	0.00	0.26
									163.8	0.3	-78.0	-0.7	0.00	
									-161.2	-1.1	-87.1	-0.7	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	21	-48.0	-0.4	25.3	0.2	0.00	0.08
									19.5	0.0	16.2	0.2	0.00	
									19.5	0.4	7.1	0.2	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-29	-188.3	-1.4	90.2	0.5	0.23	0.29
									149.4	-0.3	81.0	0.5	0.23	
									149.4	0.8	71.9	0.5	0.19	
14	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-72	-214.4	-1.3	104.6	0.4	0.27	0.33
									183.5	-0.5	95.4	0.4	0.27	

15	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	-79	183.5	0.4	86.3	0.4	0.23	0.43
									-277.9	-1.9	132.8	0.7	0.35	
									237.7	-0.6	123.7	0.7	0.35	
16	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	89	237.7	0.8	114.6	0.7	0.30	0.31
									189.9	1.6	-83.2	-0.5	0.00	
									189.9	0.5	-92.4	-0.5	0.00	
									-195.2	-0.6	-101.5	-0.5	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	96	253.4	2.2	-111.5	-0.8	0.00	0.40
									253.4	0.6	-120.6	-0.8	0.00	
									-249.5	-1.1	-129.8	-0.8	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	10	-19.1	0.2	15.0	-0.1	0.00	0.03
									1.0	0.0	3.3	-0.1	0.00	
									-5.3	-0.2	-8.4	-0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	8	-12.2	0.1	10.7	-0.1	0.00	0.02
									0.7	0.0	1.5	-0.1	0.00	
									-5.9	-0.1	-7.6	-0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	417	1.00	417	8	-12.2	0.1	10.7	-0.1	0.00	0.02
									0.7	0.0	1.5	-0.1	0.00	
									-5.9	-0.1	-7.6	-0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 91 (D 439)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-3	-85.5	-0.5	113.4	1.5	0.10	0.19
									-7.6	-0.0	110.3	1.5	0.10	
									-7.6	0.5	107.2	1.5	0.01	
2	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	47	-68.1	-1.4	72.7	3.2	0.00	0.14
									-17.9	-0.2	71.1	3.2	0.00	
									-17.9	0.9	69.4	3.2	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	22	-30.1	-1.4	55.3	2.8	0.00	0.09
									7.8	-0.4	53.6	2.8	0.00	
									7.8	0.6	52.0	2.8	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-47	-15.3	0.9	37.1	-1.9	0.03	0.06
									9.7	0.2	35.4	-1.9	0.03	
									9.7	-0.5	33.8	-1.9	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-22	-53.3	0.9	54.5	-1.5	0.07	0.11
									-16.0	0.4	52.9	-1.5	0.07	
									-16.0	-0.2	51.2	-1.5	0.02	
6	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	52	-107.3	-0.5	86.6	2.0	0.00	0.19
									-47.2	0.2	85.0	2.0	0.00	
									-47.2	0.9	83.4	2.0	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	31	-102.9	0.2	81.2	0.5	0.00	0.18
									-46.7	0.4	79.5	0.5	0.00	
									-46.7	0.5	77.9	0.5	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-52	23.9	0.1	23.1	-0.7	0.04	0.07
									39.1	-0.2	21.5	-0.7	0.06	
									39.1	-0.4	19.9	-0.7	0.06	
9	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-31	19.5	-0.6	28.6	0.8	0.03	0.07
									38.5	-0.4	27.0	0.8	0.05	
									38.5	-0.1	25.3	0.8	0.05	
10	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	6	-40.6	-1.1	61.4	3.4	0.00	0.10
									1.6	0.1	59.7	3.4	0.00	
									1.6	1.4	58.1	3.4	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	104	56.2	-0.8	19.1	2.0	0.00	0.12
									68.6	-0.1	17.5	2.0	0.00	
									68.6	0.7	15.9	2.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-5	-42.8	0.6	48.4	-2.1	0.05	0.09
									-9.8	-0.1	46.8	-2.1	0.05	
									-9.8	-0.9	45.1	-2.1	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-104	-139.6	0.3	90.6	-0.7	0.19	0.24
									-76.8	0.1	89.0	-0.7	0.19	
									-76.8	-0.2	87.4	-0.7	0.11	
14	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-148	-188.2	-1.0	120.9	3.7	0.26	0.33
									-104.0	0.3	119.2	3.7	0.26	
									-104.0	1.6	117.6	3.7	0.16	
15	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-181	-217.9	-0.5	129.6	2.4	0.30	0.37
									-127.5	0.3	128.0	2.4	0.30	
									-127.5	1.2	126.4	2.4	0.19	
16	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	148	104.8	0.5	-11.1	-2.3	0.00	0.18
									104.8	-0.4	-12.7	-2.3	0.00	
									95.8	-1.2	-14.4	-2.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	181	134.5	0.1	-19.9	-1.1	0.00	0.22

18	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	-2	134.5	-0.3	-21.5	-1.1	0.00	0.13
									119.3	-0.7	-23.2	-1.1	0.00	
									-60.0	-0.4	79.5	1.0	0.07	
19	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	0	-5.4	-0.0	77.3	1.0	0.07	0.09
									-5.4	0.4	75.1	1.0	0.01	
									-41.7	-0.2	54.9	0.7	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	256	1.00	71	0	-4.1	-0.0	53.2	0.7	0.00	0.09
									-4.1	0.2	51.6	0.7	0.00	
									-41.7	-0.2	54.9	0.7	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 92 (D 440)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	6	-7.1	0.2	23.2	-0.1	0.00	0.04
2	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	42	22.2	0.1	15.8	-0.1	0.00	0.04
									22.2	0.0	8.5	-0.1	0.00	
									-16.9	0.4	19.4	-0.1	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	7	11.6	0.3	15.4	-0.1	0.00	0.03
									11.6	0.3	11.3	-0.1	0.00	
									8.2	0.4	9.9	-0.2	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-37	19.0	0.2	5.8	-0.2	0.00	0.03
									19.0	-0.0	1.8	-0.2	0.00	
									9.1	-0.3	6.0	0.0	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-1	13.2	-0.2	1.9	0.0	0.02	0.03
									12.7	-0.2	-2.2	0.0	0.02	
									-16.0	-0.2	15.5	0.2	0.02	
6	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	68	5.3	-0.1	11.4	0.2	0.02	0.09
									5.3	0.1	7.4	0.2	0.01	
									-45.8	0.2	29.2	0.2	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	55	0.7	0.4	25.1	0.2	0.00	0.08
									0.7	0.6	21.1	0.2	0.00	
									-45.6	0.0	28.0	0.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-63	-1.2	0.3	23.9	0.2	0.00	0.07
									-1.2	0.5	19.9	0.2	0.00	
									38.1	-0.1	-3.8	-0.2	0.06	
9	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-49	38.1	-0.3	-7.8	-0.2	0.06	0.06
									23.6	-0.5	-11.9	-0.2	0.04	
									37.8	0.1	-2.6	-0.3	0.06	
10	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-8	37.8	-0.2	-6.7	-0.3	0.06	0.03
									25.5	-0.5	-10.7	-0.3	0.04	
									2.3	0.8	12.7	-0.6	0.01	
11	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	62	18.2	0.3	8.6	-0.6	0.03	0.11
									18.2	-0.2	4.5	-0.6	0.02	
									68.1	0.7	-12.1	-0.3	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	14	68.1	0.5	-16.2	-0.3	0.00	0.03
									38.1	0.2	-20.2	-0.3	0.00	
									-10.0	-0.7	12.7	0.5	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-56	6.1	-0.2	8.7	0.5	0.00	0.13
									6.1	0.3	4.6	0.5	0.00	
									-75.8	-0.6	37.5	0.2	0.10	
14	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-107	-13.8	-0.4	33.4	0.2	0.10	0.17
									-13.8	-0.2	29.4	0.2	0.03	
									-101.8	0.5	50.3	-0.6	0.14	
15	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	-122	-16.1	-0.1	46.2	-0.6	0.15	0.21
									-16.1	-0.7	42.1	-0.6	0.05	
									-125.2	0.0	57.7	-0.4	0.17	
16	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	113	-25.7	-0.3	53.6	-0.4	0.18	0.16
									-25.7	-0.7	49.6	-0.4	0.06	
									94.0	-0.3	-24.8	0.6	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	127	94.0	0.2	-28.9	0.6	0.00	0.19
									40.4	0.8	-33.0	0.6	0.00	
									117.5	0.1	-32.3	0.3	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	4	117.5	0.4	-36.4	0.3	0.00	0.03
									50.0	0.7	-40.4	0.3	0.00	
									-5.0	0.1	16.4	-0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	3	15.8	0.1	11.2	-0.1	0.00	0.02
									15.8	0.0	6.0	-0.1	0.00	
									-3.9	0.1	12.7	-0.0	0.00	
									12.2	0.0	8.6	-0.0	0.00	
									12.2	0.0	4.6	-0.0	0.00	

20	HEB	450	4	1.00	256	1.00	185	3	-3.9	0.1	12.7	-0.0	0.00	0.02
									12.2	0.0	8.6	-0.0	0.00	
									12.2	0.0	4.6	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 93 (D 441)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	8	22.3	0.1	11.6	0.0	0.00	0.05
									30.8	0.1	5.5	0.0	0.00	
									30.8	0.1	-0.6	0.0	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	44	11.6	0.3	9.6	-0.1	0.00	0.04
									21.1	0.2	6.2	-0.1	0.00	
									21.1	0.1	2.8	-0.1	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-1	19.1	0.0	2.8	-0.0	0.02	0.03
									20.0	-0.0	-0.6	-0.0	0.02	
									18.2	-0.0	-3.9	-0.0	0.02	
4	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-37	12.7	-0.2	1.8	0.1	0.02	0.03
									13.1	-0.1	-1.6	0.1	0.02	
									10.2	-0.0	-5.0	0.1	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	8	5.3	0.0	8.5	0.1	0.00	0.02
									13.2	0.1	5.1	0.1	0.00	
									13.2	0.1	1.7	0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	84	0.7	0.5	17.1	-0.1	0.00	0.05
									21.8	0.4	13.7	-0.1	0.00	
									21.8	0.3	10.3	-0.1	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	73	-1.2	0.4	16.8	-0.1	0.00	0.05
									19.4	0.3	13.4	-0.1	0.00	
									19.4	0.3	10.0	-0.1	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-77	23.6	-0.4	-5.7	0.1	0.05	0.05
									23.6	-0.3	-9.1	0.1	0.05	
									9.6	-0.2	-12.5	0.1	0.03	
9	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-66	25.5	-0.3	-5.4	0.1	0.05	0.05
									25.5	-0.3	-8.8	0.1	0.05	
									12.0	-0.2	-12.2	0.1	0.03	
10	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-19	18.2	-0.0	4.0	0.0	0.03	0.03
									20.0	-0.0	0.6	0.0	0.03	
									19.1	-0.0	-2.8	0.0	0.03	
11	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	54	38.2	0.2	-16.4	-0.1	0.00	0.07
									38.2	0.2	-19.8	-0.1	0.00	
									7.6	0.1	-23.2	-0.1	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	26	6.1	0.1	7.4	0.0	0.00	0.02
									12.2	0.1	4.0	0.0	0.00	
									12.2	0.1	0.6	0.0	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-46	-13.8	-0.2	27.8	0.1	0.03	0.06
									23.8	-0.1	24.4	0.1	0.04	
									23.8	-0.0	21.0	0.1	0.04	
14	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-113	-16.2	-0.4	36.1	0.1	0.05	0.09
									34.3	-0.3	32.7	0.1	0.07	
									34.3	-0.2	29.3	0.1	0.07	
15	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-121	-25.9	-0.4	43.3	0.2	0.06	0.09
									35.7	-0.3	39.9	0.2	0.07	
									35.7	-0.2	36.5	0.2	0.07	
16	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	120	40.5	0.4	-24.8	-0.1	0.00	0.09
									40.5	0.3	-28.2	-0.1	0.00	
									-2.9	0.3	-31.5	-0.1	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	129	50.2	0.5	-31.9	-0.1	0.00	0.11
									50.2	0.4	-35.3	-0.1	0.00	
									-4.3	0.3	-38.7	-0.1	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	5	15.8	0.0	8.2	0.0	0.00	0.03
									21.7	0.1	3.8	0.0	0.00	
									21.7	0.1	-0.5	0.0	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	4	12.2	0.0	5.7	0.0	0.00	0.02
									15.8	0.0	2.3	0.0	0.00	
									15.7	0.0	-1.1	0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	4	12.2	0.0	5.7	0.0	0.00	0.02
									15.8	0.0	2.3	0.0	0.00	
									15.7	0.0	-1.1	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 94 (D 442)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	13	30.9	0.1	-8.7	-0.1	0.00	0.05
									30.9	0.0	-14.8	-0.1	0.00	

2	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	66	8.0	-0.1	-21.0	-0.1	0.00	0.04
									21.2	0.2	-2.1	0.0	0.00	
									21.2	0.2	-5.5	0.0	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-18	12.7	0.2	-8.9	0.0	0.00	0.03
									18.3	0.0	-8.0	0.1	0.03	
									18.3	0.1	-11.4	0.1	0.03	
4	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-53	0.7	0.2	-14.7	0.1	0.01	0.03
									10.3	-0.1	-7.8	-0.1	0.02	
									10.3	-0.2	-11.2	-0.1	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	31	-6.9	-0.3	-14.6	-0.1	0.02	0.03
									13.2	0.1	-1.9	-0.2	0.00	
									13.2	-0.1	-5.3	-0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	153	5.0	-0.3	-8.7	-0.2	0.00	0.07
									21.8	0.3	4.8	-0.2	0.00	
									24.5	0.2	1.4	-0.2	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	142	24.0	0.1	-2.0	-0.2	0.00	0.06
									19.4	0.3	4.9	-0.2	0.00	
									22.1	0.1	1.5	-0.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-140	21.7	-0.1	-1.9	-0.2	0.00	0.06
									9.7	-0.2	-14.7	0.0	0.04	
									9.7	-0.2	-18.1	0.0	0.05	
9	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-129	-18.2	-0.1	-21.5	0.0	0.05	0.06
									12.1	-0.2	-14.8	0.1	0.04	
									12.1	-0.1	-18.1	0.1	0.05	
10	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-56	-15.9	0.0	-21.5	0.1	0.05	0.04
									19.2	0.1	-7.4	-0.1	0.04	
									19.2	-0.0	-10.7	-0.1	0.04	
11	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	58	2.6	-0.1	-14.1	-0.1	0.02	0.08
									7.7	0.2	-26.5	-0.3	0.00	
									7.7	0.0	-29.9	-0.3	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	69	-38.4	-0.2	-33.3	-0.3	0.00	0.03
									12.3	0.0	-2.5	0.0	0.00	
									12.3	0.0	-5.9	0.0	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-45	3.2	0.0	-9.3	0.0	0.00	0.07
									23.8	-0.1	16.6	0.2	0.04	
									44.2	0.0	13.2	0.2	0.06	
14	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-185	44.2	0.1	9.8	0.2	0.06	0.13
									34.2	-0.1	23.3	0.1	0.08	
									65.0	-0.0	19.9	0.1	0.12	
15	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	-182	65.0	0.1	16.6	0.1	0.12	0.15
									35.6	-0.2	30.5	0.2	0.08	
									77.5	-0.0	27.1	0.2	0.13	
16	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	198	77.5	0.2	23.7	0.2	0.13	0.13
									-2.7	0.2	-33.2	-0.3	0.00	
									-2.7	0.0	-36.6	-0.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	195	-59.2	-0.2	-40.0	-0.3	0.00	0.15
									-4.1	0.3	-40.4	-0.3	0.00	
									-4.1	0.0	-43.8	-0.3	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	9	-71.7	-0.2	-47.2	-0.3	0.00	0.04
									21.8	0.1	-6.2	-0.1	0.00	
									21.8	0.0	-10.5	-0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	6	5.5	-0.1	-14.9	-0.1	0.00	0.03
									15.7	0.1	-5.0	-0.1	0.00	
									15.7	0.0	-8.3	-0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	551	1.00	154	6	2.9	-0.0	-11.7	-0.1	0.00	0.03
									15.7	0.1	-5.0	-0.1	0.00	
									15.7	0.0	-8.3	-0.1	0.00	
									2.9	-0.0	-11.7	-0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 95 (D 443)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	16	8.2	-0.1	-36.0	0.5	0.00	0.08
2	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	70	8.2	0.2	-40.7	0.5	0.00	0.04
									-40.3	0.5	-45.5	0.5	0.00	
									12.8	0.3	-16.3	0.2	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-43	12.8	0.4	-19.0	0.2	0.00	0.06
									-9.8	0.5	-21.6	0.2	0.00	
									0.8	0.4	-22.0	-1.3	0.01	
4	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-55	0.8	-0.4	-24.6	-1.3	0.05	0.07
									-28.4	-1.2	-27.2	-1.3	0.05	
									-6.8	-0.4	-21.2	0.2	0.02	

									-6.8	-0.2	-23.9	0.2	0.06	
									-35.2	-0.1	-26.5	0.2	0.05	
5	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	58	5.1	-0.4	-15.6	1.8	0.00	0.05
									5.1	0.6	-18.2	1.8	0.00	
									-16.6	1.7	-20.9	1.8	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	198	24.1	0.0	-9.5	2.5	0.00	0.09
									24.1	1.5	-12.2	2.5	0.00	
									9.6	3.0	-14.8	2.5	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	195	21.8	-0.2	-9.3	3.0	0.00	0.09
									21.8	1.6	-11.9	3.0	0.00	
									7.6	3.4	-14.6	3.0	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-183	-18.1	-0.1	-28.1	-2.1	0.06	0.13
									-18.1	-1.3	-30.7	-2.1	0.11	
									-54.6	-2.6	-33.3	-2.1	0.11	
9	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-180	-15.8	0.1	-28.3	-2.6	0.06	0.13
									-15.8	-1.4	-30.9	-2.6	0.11	
									-52.6	-2.9	-33.5	-2.6	0.11	
10	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-79	2.7	0.0	-21.5	0.5	0.02	0.06
									2.7	0.3	-24.1	0.5	0.05	
									-26.0	0.6	-26.7	0.5	0.05	
11	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	53	-38.3	-0.1	-40.2	1.7	0.00	0.15
									-38.3	0.9	-42.9	1.7	0.00	
									-89.3	1.8	-45.5	1.7	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	94	3.3	-0.1	-16.1	-0.1	0.00	0.05
									3.3	-0.1	-18.7	-0.1	0.00	
									-19.0	-0.1	-21.3	-0.1	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-38	44.2	0.1	2.7	-1.2	0.06	0.08
									45.0	-0.7	0.0	-1.2	0.07	
									44.3	-1.4	-2.6	-1.2	0.07	
14	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-218	65.0	0.2	8.8	-1.5	0.13	0.15
									72.4	-0.7	6.2	-1.5	0.14	
									72.4	-1.6	3.6	-1.5	0.14	
15	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	-206	77.5	0.2	16.1	-2.0	0.14	0.18
									93.5	-1.0	13.5	-2.0	0.17	
									93.5	-2.2	10.9	-2.0	0.17	
16	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	233	-59.1	-0.3	-46.4	1.9	0.00	0.23
									-59.1	0.9	-49.0	1.9	0.00	
									-117.4	2.0	-51.7	1.9	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	221	-71.5	-0.3	-53.7	2.4	0.00	0.26
									-71.5	1.2	-56.3	2.4	0.00	
									-138.5	2.6	-58.9	2.4	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	11	5.6	-0.1	-25.4	0.3	0.00	0.06
									5.6	0.1	-28.8	0.3	0.00	
									-28.6	0.3	-32.1	0.3	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	8	3.0	-0.0	-18.8	0.2	0.00	0.04
									3.0	0.1	-21.4	0.2	0.00	
									-22.5	0.2	-24.0	0.2	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	551	1.00	119	8	3.0	-0.0	-18.8	0.2	0.00	0.04
									3.0	0.1	-21.4	0.2	0.00	
									-22.5	0.2	-24.0	0.2	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 96 (D 444)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	16	-41.1	0.5	-65.8	-1.1	0.00	0.20
									-41.1	-0.2	-70.7	-1.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	66	-128.0	-0.8	-75.5	-1.1	0.00	
									-10.5	0.7	-31.4	-2.0	0.00	0.11
									-10.5	-0.5	-34.1	-2.0	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-64	-52.4	-1.8	-36.8	-2.0	0.00	
									-29.1	-1.2	-37.0	1.9	0.05	0.14
									-29.1	-0.0	-39.7	1.9	0.11	
4	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-52	-77.9	1.2	-42.4	1.9	0.11	
									-35.3	-0.2	-35.7	1.0	0.05	0.14
									-35.3	0.4	-38.4	1.0	0.11	
5	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	78	-82.5	1.0	-41.1	1.0	0.11	
									-16.6	1.7	-30.2	-3.0	0.00	0.11
									-16.6	-0.1	-32.9	-3.0	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	222	-57.1	-2.0	-35.6	-3.0	0.00	
									9.1	3.3	-24.5	-7.0	0.00	0.12
									9.1	-1.0	-27.2	-7.0	0.00	
									-24.3	-5.3	-29.9	-7.0	0.00	

7	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	226	7.3	3.6	-24.1	-7.2	0.00	0.12
									7.3	-0.9	-26.8	-7.2	0.00	
									-25.7	-5.3	-29.5	-7.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-208	-54.9	-2.8	-42.6	5.9	0.12	0.23
									-54.9	0.8	-45.3	5.9	0.19	
									-110.6	4.4	-48.0	5.9	0.19	
9	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-211	-53.0	-3.1	-43.0	6.2	0.12	0.23
									-53.0	0.7	-45.7	6.2	0.19	
									-109.2	4.5	-48.4	6.2	0.19	
10	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-99	-26.7	0.8	-36.5	-2.3	0.06	0.14
									-26.7	-0.6	-39.2	-2.3	0.12	
									-74.9	-2.0	-41.9	-2.3	0.12	
11	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	40	-89.8	2.1	-55.1	-4.6	0.00	0.25
									-89.8	-0.7	-57.8	-4.6	0.00	
									-160.9	-3.5	-60.5	-4.6	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	114	-19.1	-0.3	-30.6	1.2	0.00	0.12
									-19.1	0.5	-33.3	1.2	0.00	
									-60.1	1.2	-36.0	1.2	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-25	44.1	-1.6	-12.0	3.5	0.06	0.08
									44.1	0.5	-14.7	3.5	0.07	
									25.9	2.7	-17.4	3.5	0.05	
14	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-236	71.7	-1.6	-6.3	2.4	0.14	0.16
									71.7	-0.1	-9.0	2.4	0.14	
									60.7	1.3	-11.7	2.4	0.13	
15	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	-213	93.0	-2.3	1.1	4.1	0.17	0.19
									93.1	0.2	-1.6	4.1	0.17	
									91.0	2.8	-4.3	4.1	0.17	
16	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	250	-117.5	2.1	-60.9	-3.4	0.00	0.34
									-117.5	-0.0	-63.6	-3.4	0.00	
									-195.7	-2.2	-66.3	-3.4	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	228	-138.7	2.8	-68.2	-5.2	0.00	0.38
									-138.7	-0.4	-70.9	-5.2	0.00	
									-225.9	-3.6	-73.6	-5.2	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	11	-29.1	0.4	-46.3	-0.8	0.00	0.14
									-29.1	-0.1	-49.8	-0.8	0.00	
									-90.4	-0.6	-53.2	-0.8	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	7	-22.9	0.2	-33.6	-0.5	0.00	0.11
									-22.9	-0.1	-36.3	-0.5	0.00	
									-67.5	-0.4	-39.0	-0.5	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	551	1.00	123	7	-22.9	0.2	-33.6	-0.5	0.00	0.11
									-22.9	-0.1	-36.3	-0.5	0.00	
									-67.5	-0.4	-39.0	-0.5	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 97 (D 445)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	-2	-33.2	-0.2	38.8	0.1	0.04	0.07
									18.2	0.0	1.2	0.1	0.04	
									-26.9	0.2	-36.3	0.1	0.03	
2	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	-0	121.4	-0.5	-29.0	0.2	0.14	0.18
									121.4	-0.0	-47.2	0.2	0.14	
									-120.7	0.5	-65.5	0.2	0.14	
3	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	8	135.0	-1.2	-33.0	0.4	0.00	0.21
									135.0	-0.2	-51.3	0.4	0.00	
									-127.9	0.9	-69.5	0.4	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	-2	-154.5	0.4	67.0	-0.1	0.18	0.22
									95.6	0.0	48.8	-0.1	0.18	
									95.6	-0.4	30.5	-0.1	0.11	
5	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	-11	-168.1	1.0	71.1	-0.3	0.20	0.25
									102.8	0.2	52.8	-0.3	0.20	
									102.8	-0.7	34.6	-0.3	0.13	
6	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	-14	4.2	0.8	10.7	-0.2	0.01	0.06
									12.3	0.2	-7.5	-0.2	0.05	
									-34.2	-0.4	-25.7	-0.2	0.05	
7	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	-17	-82.6	1.3	40.8	-0.4	0.11	0.13
									32.8	0.3	22.5	-0.4	0.11	
									32.8	-0.7	4.3	-0.4	0.05	
8	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	11	-37.4	-0.9	27.3	0.3	0.00	0.07
									15.0	-0.2	9.1	0.3	0.00	
									9.1	0.5	-9.2	0.3	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	513	1.00	513	14	49.5	-1.4	-2.7	0.4	0.00	0.10
									49.5	-0.3	-20.9	0.4	0.00	

10	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	9	-58.0	0.8	-39.2	0.4	0.00	0.19
					125.4	-0.2	-29.8	0.1	0.00	
					125.4	0.0	-48.1	0.1	0.00	
11	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	13	-121.0	0.3	-66.3	0.1	0.00	0.15
					99.1	0.3	-20.3	-0.0	0.00	
					99.1	0.2	-38.5	-0.0	0.00	
12	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-12	-98.5	0.0	-56.8	-0.0	0.00	0.23
					-158.6	0.1	67.9	-0.1	0.19	
					95.9	-0.0	49.6	-0.1	0.19	
13	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-15	95.9	-0.2	31.4	-0.1	0.12	0.20
					-132.3	-0.4	58.3	0.1	0.16	
					73.4	-0.2	40.1	0.1	0.16	
14	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-3	73.4	0.1	21.9	0.1	0.09	0.13
					65.9	-0.9	-10.1	0.3	0.08	
					65.9	-0.2	-28.3	0.3	0.10	
15	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-11	-79.3	0.5	-46.6	0.3	0.10	0.04
					-11.4	-0.9	16.4	0.3	0.02	
					7.4	-0.3	-1.9	0.3	0.03	
16	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	1	-21.0	0.4	-20.1	0.3	0.03	0.15
					-99.1	0.8	48.1	-0.2	0.00	
					54.2	0.2	29.9	-0.2	0.00	
17	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	8	54.2	-0.4	11.7	-0.2	0.00	0.04
					-21.8	0.8	21.7	-0.2	0.00	
					11.3	0.3	3.4	-0.2	0.00	
18	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-2	-4.1	-0.3	-14.8	-0.2	0.00	0.05
					-23.3	-0.1	27.2	0.0	0.03	
					12.7	0.0	0.9	0.0	0.03	
19	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-1	-18.8	0.1	-25.5	0.0	0.02	0.03
					-16.6	-0.1	19.0	0.0	0.02	
					8.9	0.0	0.8	0.0	0.02	
20	HEB 450 4 1.00	513 1.00	513	-1	-12.6	0.1	-17.5	0.0	0.02	0.03
					-16.6	-0.1	19.0	0.0	0.02	
					8.9	0.0	0.8	0.0	0.02	
					-12.6	0.1	-17.5	0.0	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 98 (D 446)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-8	-17.5	0.2	30.0	-0.1	0.02	0.10
									13.3	0.0	-8.3	-0.1	0.07	
									-60.8	-0.1	-46.6	-0.1	0.07	
2	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-1	87.5	0.2	-25.9	-0.1	0.10	0.21
									87.5	0.0	-44.5	-0.1	0.17	
									-145.4	-0.1	-63.1	-0.1	0.17	
3	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-25	89.6	-0.2	-27.1	0.1	0.11	0.22
									89.6	-0.1	-45.7	0.1	0.18	
									-149.3	0.1	-64.3	0.1	0.18	
4	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-7	-104.7	-0.0	54.8	0.0	0.13	0.16
									84.9	-0.0	36.2	0.0	0.13	
									84.9	0.0	17.6	0.0	0.10	
5	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	17	-106.7	0.4	56.0	-0.1	0.00	0.16
									88.8	0.1	37.4	-0.1	0.00	
									88.8	-0.2	18.8	-0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	33	17.2	0.8	4.0	-0.2	0.00	0.10
									18.4	0.2	-14.6	-0.2	0.00	
									-58.9	-0.5	-33.2	-0.2	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	38	-41.0	0.8	28.6	-0.3	0.00	0.08
									16.5	0.2	10.0	-0.3	0.00	
									11.3	-0.5	-8.6	-0.3	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-41	-34.4	-0.6	24.9	0.2	0.05	0.07
									9.1	-0.1	6.3	0.2	0.05	
									-1.6	0.4	-12.3	0.2	0.01	
9	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-46	23.9	-0.7	0.3	0.2	0.04	0.12
									23.9	-0.2	-18.3	0.2	0.10	
									-71.8	0.4	-36.9	0.2	0.10	
10	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	9	84.4	0.1	-24.9	-0.0	0.00	0.21
									84.4	-0.1	-43.5	-0.0	0.00	
									-143.2	-0.2	-62.1	-0.0	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	14	56.6	0.5	-12.3	-0.1	0.00	0.16
									56.6	0.1	-30.9	-0.1	0.00	
									-104.9	-0.3	-49.5	-0.1	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-17	-101.6	0.1	53.8	-0.0	0.12	0.15

13	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-22	82.7	0.1	35.2	-0.0	0.12	0.12
									82.7	0.1	16.6	-0.0	0.10	
									-73.7	-0.3	41.2	0.1	0.09	
									44.4	-0.1	22.6	0.1	0.09	
14	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-8	44.4	0.2	4.0	0.1	0.06	0.18
									61.6	-0.5	-16.5	0.1	0.08	
									61.6	-0.2	-35.1	0.1	0.15	
									-122.2	0.1	-53.7	0.1	0.15	
15	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-17	14.1	-0.6	3.3	0.2	0.02	0.10
									14.9	-0.2	-15.3	0.2	0.08	
									-65.9	0.2	-33.9	0.2	0.08	
									-78.7	0.7	45.4	-0.2	0.10	
16	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-0	61.7	0.3	26.8	-0.2	0.10	0.12
									61.7	-0.2	8.2	-0.2	0.07	
									-31.3	0.8	25.6	-0.2	0.00	
									14.8	0.3	7.0	-0.2	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	9	5.4	-0.3	-11.6	-0.2	0.00	0.06
									-12.3	0.1	21.0	-0.0	0.02	
									9.3	0.0	-5.8	-0.0	0.05	
									-42.7	-0.1	-32.7	-0.0	0.05	
18	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-5	-8.6	0.1	14.5	-0.0	0.01	0.07
									6.1	0.0	-4.1	-0.0	0.04	
									-30.3	-0.1	-22.8	-0.0	0.04	
									-8.6	0.1	14.5	-0.0	0.01	
19	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-4	6.1	0.0	-4.1	-0.0	0.04	0.05
									-30.3	-0.1	-22.8	-0.0	0.04	
									-8.6	0.1	14.5	-0.0	0.01	
									6.1	0.0	-4.1	-0.0	0.04	
20	HEB	450	4	1.00	523	1.00	523	-4	-30.3	-0.1	-22.8	-0.0	0.04	0.05
									-8.6	0.1	14.5	-0.0	0.01	
									6.1	0.0	-4.1	-0.0	0.04	
									-30.3	-0.1	-22.8	-0.0	0.04	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 99 (D 447)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-6	-0.0	-0.0	0.0	0.1	0.00	0.17
									-0.0	0.1	-42.8	0.1	0.12	
									-97.2	0.3	-85.6	0.1	0.12	
									-0.0	-0.0	0.0	0.5	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	48	-0.0	0.5	-23.2	0.5	0.00	0.11
									-52.8	1.1	-46.5	0.5	0.00	
									0.0	-0.0	0.0	0.5	0.00	
									0.0	0.6	-23.2	0.5	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	91	-52.8	1.1	-46.5	0.5	0.00	0.11
									0.0	-0.0	0.0	0.5	0.00	
									0.0	0.6	-23.2	0.5	0.00	
									-52.8	1.1	-46.5	0.5	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-54	0.0	0.0	0.0	-0.4	0.01	0.11
									0.0	-0.4	-23.2	-0.4	0.08	
									-52.8	-0.9	-46.5	-0.4	0.08	
									-0.0	0.0	0.0	-0.4	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-97	-0.0	-0.4	-23.2	-0.4	0.09	0.11
									-52.8	-0.9	-46.5	-0.4	0.09	
									-0.0	-0.0	0.0	0.2	0.01	
									-0.0	0.2	-23.2	0.2	0.08	
6	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-53	-52.8	0.4	-46.5	0.2	0.08	0.10
									-0.0	0.0	0.0	-0.1	0.02	
									-0.0	-0.1	-23.2	-0.1	0.08	
									-52.8	-0.2	-46.5	-0.1	0.08	
7	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-97	0.0	0.0	-0.0	-0.1	0.00	0.10
									0.0	-0.1	-23.2	-0.1	0.00	
									-52.8	-0.1	-46.5	-0.1	0.00	
									-0.0	-0.0	-0.0	0.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	90	0.0	0.2	-23.2	0.2	0.00	0.11
									0.0	0.2	-23.2	0.2	0.00	
									-52.8	0.5	-46.5	0.2	0.00	
									-0.0	-0.0	0.0	-0.1	0.01	
9	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-64	-0.0	-0.1	-23.2	-0.1	0.08	0.10
									-52.8	-0.2	-46.5	-0.1	0.08	
									-0.0	0.0	0.0	-0.4	0.01	
									-0.0	-0.4	-23.2	-0.4	0.08	
10	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-65	-52.8	-0.8	-46.5	-0.4	0.08	0.11
									0.0	-0.0	-0.0	0.2	0.00	
									0.0	0.2	-23.2	0.2	0.00	
									-52.8	0.4	-46.5	0.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	58	0.0	-0.0	0.0	0.5	0.00	0.10
									0.0	0.5	-23.2	0.5	0.00	
									-52.8	1.0	-46.5	0.5	0.00	
									-0.0	-0.0	0.0	0.4	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-20	-0.0	0.5	-23.2	0.4	0.07	0.10
									-0.0	1.0	-46.5	0.4	0.07	
									-52.8	1.0	-46.5	0.4	0.07	
									-52.8	1.0	-46.5	0.4	0.07	

15	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	17	-0.0	-0.0	0.0	0.6	0.00	0.10
									-0.0	0.7	-23.2	0.6	0.00	
									-52.8	1.4	-46.5	0.6	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	14	0.0	0.0	-0.0	-0.3	0.00	0.10
									0.0	-0.4	-23.2	-0.3	0.00	
									-52.8	-0.8	-46.5	-0.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-23	0.0	0.0	-0.0	-0.5	0.01	0.10
									0.0	-0.6	-23.2	-0.5	0.07	
									-52.8	-1.1	-46.5	-0.5	0.07	
18	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-4	-0.0	-0.0	0.0	0.1	0.00	0.12
									-0.0	0.1	-30.3	0.1	0.08	
									-68.8	0.2	-60.6	0.1	0.08	
19	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-3	-0.0	-0.0	0.0	0.1	0.00	0.09
									-0.0	0.1	-23.2	0.1	0.06	
									-52.8	0.1	-46.5	0.1	0.06	
20	HEB	450	4	1.00	227	1.00	227	-3	-0.0	-0.0	0.0	0.1	0.00	0.09
									-0.0	0.1	-23.2	0.1	0.06	
									-52.8	0.1	-46.5	0.1	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 100 (D 448)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	25	-34.8	0.1	47.7	-0.3	0.00	0.08
									3.9	-0.1	31.9	-0.3	0.00	
									3.9	-0.3	16.2	-0.3	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	58	33.8	1.4	-12.5	-1.8	0.00	0.08
									33.8	0.3	-21.6	-1.8	0.00	
									7.6	-0.8	-30.7	-1.8	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	50	-215.8	0.4	153.1	-1.0	0.00	0.36
									-41.3	-0.3	144.0	-1.0	0.00	
									-41.3	-0.9	134.9	-1.0	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	-31	-76.3	-1.4	68.6	1.6	0.10	0.15
									-4.2	-0.4	59.5	1.6	0.10	
									-4.2	0.6	50.4	1.6	0.01	
5	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	-23	173.3	-0.3	-97.0	0.8	0.21	0.28
									173.3	0.2	-106.1	0.8	0.21	
									44.8	0.7	-115.2	0.8	0.06	
6	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	39	373.8	2.0	-235.2	-1.8	0.00	0.61
									373.8	0.9	-244.3	-1.8	0.00	
									77.7	-0.2	-253.4	-1.8	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	14	415.6	1.5	-260.5	-1.0	0.00	0.67
									415.6	0.9	-269.7	-1.0	0.00	
									88.9	0.3	-278.8	-1.0	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	-12	-416.3	-2.0	291.3	1.6	0.50	0.68
									-74.3	-1.0	282.2	1.6	0.50	
									-74.3	-0.0	273.1	1.6	0.09	
9	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	12	-458.1	-1.5	316.7	0.8	0.00	0.74
									-85.4	-1.0	307.6	0.8	0.00	
									-85.4	-0.5	298.4	0.8	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	-35	53.5	-0.6	-25.5	0.3	0.07	0.10
									53.5	-0.4	-34.6	0.3	0.07	
									11.5	-0.2	-43.7	0.3	0.02	
11	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	-48	-42.9	-1.0	38.1	1.4	0.06	0.09
									-7.7	-0.1	29.0	1.4	0.06	
									-7.7	0.7	19.9	1.4	0.02	
12	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	61	-96.0	0.7	81.6	-0.6	0.00	0.18
									-8.1	0.3	72.5	-0.6	0.00	
									-8.1	-0.0	63.4	-0.6	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	74	0.4	1.0	18.0	-1.6	0.00	0.04
									11.2	0.0	8.9	-1.6	0.00	
									11.2	-0.9	-0.2	-1.6	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	19	147.4	0.4	-84.5	-1.6	0.00	0.25
									147.4	-0.6	-93.7	-1.6	0.00	
									33.9	-1.6	-102.8	-1.6	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	51	131.5	0.9	-71.5	-2.2	0.00	0.23
									131.5	-0.5	-80.6	-2.2	0.00	
									33.8	-1.8	-89.7	-2.2	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	8	-189.9	-0.3	140.7	1.4	0.00	0.32
									-30.5	0.5	131.6	1.4	0.00	
									-30.5	1.4	122.4	1.4	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	-25	-173.9	-0.8	127.6	2.0	0.21	0.29
									-30.3	0.4	118.5	2.0	0.22	

18	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	18	-30.3	1.6	109.4	2.0	0.05	
								18	-24.9	0.1	34.0	-0.2	0.00	0.06
									2.7	-0.1	22.8	-0.2	0.00	
									2.7	-0.2	11.6	-0.2	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	13	-21.2	0.0	28.1	-0.1	0.00	0.05
									1.7	-0.0	18.9	-0.1	0.00	
									1.7	-0.1	9.8	-0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	253	1.00	121	13	-21.2	0.0	28.1	-0.1	0.00	0.05
									1.7	-0.0	18.9	-0.1	0.00	
									1.7	-0.1	9.8	-0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 101 (D 449)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	8	4.0	-0.0	4.2	-0.0	0.00	0.04
									4.3	-0.0	-12.9	-0.0	0.00	
									-13.0	-0.1	-29.9	-0.0	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	45	7.8	-0.5	-37.8	1.2	0.00	0.12
									7.8	0.3	-47.6	1.2	0.00	
									-55.1	1.1	-57.5	1.2	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	80	-41.5	-1.4	126.9	2.6	0.00	0.24
									113.0	0.3	117.0	2.6	0.00	
									113.0	2.0	107.1	2.6	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-34	-4.4	0.5	45.8	-1.3	0.01	0.09
									43.0	-0.3	35.9	-1.3	0.06	
									43.0	-1.2	26.0	-1.3	0.06	
5	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-69	45.0	1.4	-118.8	-2.7	0.07	0.26
									45.0	-0.3	-128.7	-2.7	0.17	
									-125.0	-2.1	-138.6	-2.7	0.17	
6	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-35	78.4	1.2	-258.2	-1.8	0.10	0.52
									78.4	0.0	-268.1	-1.8	0.34	
									-275.6	-1.1	-277.9	-1.8	0.34	
7	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-70	89.5	1.8	-282.5	-3.0	0.13	0.57
									89.5	-0.2	-292.4	-3.0	0.37	
									-296.6	-2.1	-302.3	-3.0	0.37	
8	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	47	-74.9	-1.2	266.2	1.7	0.00	0.50
									263.5	-0.1	256.3	1.7	0.00	
									263.5	1.1	246.4	1.7	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	81	-86.1	-1.8	290.5	2.9	0.00	0.55
									284.5	0.1	280.6	2.9	0.00	
									284.5	2.0	270.8	2.9	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-29	11.8	-0.4	-50.8	0.9	0.02	0.14
									11.8	0.2	-60.7	0.9	0.09	
									-68.3	0.8	-70.6	0.9	0.09	
11	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-24	-7.6	0.5	13.1	-0.6	0.02	0.02
									-1.9	0.1	3.2	-0.6	0.02	
									-3.4	-0.3	-6.7	-0.6	0.01	
12	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	40	-8.3	0.4	58.8	-1.0	0.00	0.12
									56.3	-0.3	48.9	-1.0	0.00	
									56.3	-0.9	39.0	-1.0	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	35	11.1	-0.5	-5.1	0.6	0.00	0.04
									11.1	-0.1	-15.0	0.6	0.00	
									-8.6	0.3	-24.8	0.6	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	-13	34.3	-1.4	-109.3	2.6	0.05	0.24
									34.3	0.3	-119.2	2.6	0.16	
									-123.1	2.0	-129.1	2.6	0.16	
15	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	6	34.1	-1.4	-95.6	2.5	0.00	0.21
									34.1	0.2	-105.5	2.5	0.00	
									-105.2	1.8	-115.4	2.5	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	24	-30.8	1.4	117.3	-2.7	0.00	0.22
									111.1	-0.3	107.4	-2.7	0.00	
									111.1	-2.1	97.6	-2.7	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	5	-30.6	1.5	103.6	-2.5	0.00	0.19
									93.2	-0.2	93.7	-2.5	0.00	
									93.2	-1.9	83.9	-2.5	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	6	2.8	-0.0	3.2	-0.0	0.00	0.03
									3.0	-0.0	-9.0	-0.0	0.00	
									-9.1	-0.1	-21.1	-0.0	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	6	1.7	0.0	4.0	-0.0	0.00	0.02
									2.3	-0.0	-5.9	-0.0	0.00	
									-6.0	-0.0	-15.8	-0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	253	1.00	132	6	1.7	0.0	4.0	-0.0	0.00	0.02

2.3	-0.0	-5.9	-0.0	0.00
-6.0	-0.0	-15.8	-0.0	0.00

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 102 (D 450)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-13	-28.1 4.9 4.9	0.1 0.3 0.5	42.4 25.8 9.2	0.3 0.3 0.3	0.04 0.04 0.01	
2	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	33	9.0 11.1 6.7	2.2 0.7 -0.8	7.8 -1.8 -11.4	-2.3 -2.3 -2.3	0.00 0.00 0.00	0.04
3	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-55	-109.9 3.1 3.1	2.4 0.5 -1.4	97.8 88.2 78.6	-2.9 -2.9 -2.9	0.15 0.15 0.02	0.21
4	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-44	-39.8 -0.3 -0.3	-2.2 -0.5 1.2	40.4 30.8 21.2	2.6 2.6 2.6	0.06 0.06 0.01	0.09
5	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	44	79.1 79.1 3.3	-2.4 -0.3 1.8	-49.5 -59.1 -68.7	3.2 3.2 3.2	0.00 0.00 0.00	0.16
6	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	140	172.3 172.3 9.8	0.4 0.6 0.8	-117.2 -126.8 -136.4	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.32
7	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	143	193.3 193.3 8.7	-1.0 0.3 1.6	-134.4 -144.0 -153.6	2.0 2.0 2.0	0.00 0.00 0.00	0.36
8	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-151	-203.1 -3.3 -3.3	-0.3 -0.4 -0.4	165.4 155.8 146.2	-0.0 -0.0 -0.0	0.27 0.27 0.04	0.37
9	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-154	-224.1 -2.3 -2.3	1.0 -0.0 -1.1	182.6 173.0 163.5	-1.7 -1.7 -1.7	0.30 0.30 0.04	0.41
10	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	5	18.1 18.2 7.6	0.7 0.4 0.1	1.4 -8.2 -17.8	-0.5 -0.5 -0.5	0.00 0.00 0.00	0.04
11	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-3	-23.3 5.8 5.8	-1.0 0.2 1.3	32.2 22.7 13.1	1.8 1.8 1.8	0.03 0.03 0.01	0.06
12	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-17	-48.9 -1.2 -1.2	-0.6 -0.1 0.4	46.8 37.3 27.7	0.8 0.8 0.8	0.06 0.06 0.01	0.09
13	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-8	-7.6 1.0 0.7	1.1 0.1 -0.9	16.0 6.4 -3.2	-1.5 -1.5 -1.5	0.01 0.01 0.01	0.03
14	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	11	57.4 57.4 7.3	2.8 0.5 -1.7	-29.5 -39.1 -48.7	-3.5 -3.5 -3.5	0.00 0.00 0.00	0.11
15	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	7	49.7 49.7 5.2	2.9 0.4 -2.0	-25.1 -34.7 -44.3	-3.9 -3.9 -3.9	0.00 0.00 0.00	0.10
16	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-22	-88.2 -0.9 -0.9	-2.7 -0.3 2.2	77.7 68.1 58.5	3.8 3.8 3.8	0.12 0.12 0.01	0.17
17	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-18	-80.5 1.2 1.2	-2.9 -0.2 2.5	73.3 63.7 54.2	4.2 4.2 4.2	0.11 0.11 0.01	0.16
18	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-9	-19.9 3.6 3.6	0.1 0.2 0.3	30.1 18.3 6.5	0.2 0.2 0.2	0.03 0.03 0.01	0.05
19	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-6	-15.4 3.2 3.2	0.0 0.1 0.2	24.1 14.5 4.9	0.1 0.1 0.1	0.02 0.02 0.01	0.04
20	HEB	450	4	1.00	259	1.00	128	-6	-15.4 3.2 3.2	0.0 0.1 0.2	24.1 14.5 4.9	0.1 0.1 0.1	0.02 0.02 0.01	0.04

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 103 (D 451)

Παράρτημα 5: Στοιχεία από Χάρτηρα 105 (B-451)														
ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax	
1	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-23	4.4	0.6	-12.2	-1.0	0.01	0.08
								4.4	-0.1	-28.7	-1.0	0.05		
								-33.2	-0.7	-45.2	-1.0	0.05		

2	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-5	6.7	-0.3	-21.4	-0.2	0.01	0.07
									6.7	-0.5	-31.0	-0.2	0.04	
									-33.9	-0.6	-40.6	-0.2	0.04	
3	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-58	3.0	-1.2	68.7	0.9	0.02	0.15
									80.3	-0.6	59.1	0.9	0.11	
									80.3	0.0	49.5	0.9	0.11	
4	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-15	-0.8	0.9	11.1	-0.7	0.01	0.02
									3.4	0.4	1.5	-0.7	0.01	
									1.2	-0.0	-8.1	-0.7	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	39	2.9	1.7	-78.9	-1.8	0.00	0.21
									2.9	0.6	-88.6	-1.8	0.00	
									-113.0	-0.6	-98.2	-1.8	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	73	9.7	1.4	-146.6	-2.0	0.00	0.35
									9.7	0.1	-156.2	-2.0	0.00	
									-194.7	-1.3	-165.8	-2.0	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	86	8.5	2.0	-163.9	-2.5	0.00	0.40
									8.5	0.4	-173.5	-2.5	0.00	
									-218.5	-1.3	-183.1	-2.5	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-93	-3.8	-0.9	136.3	1.2	0.03	0.30
									162.0	-0.1	126.7	1.2	0.21	
									162.0	0.6	117.1	1.2	0.21	
9	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-106	-2.6	-1.5	153.6	1.6	0.03	0.34
									185.8	-0.4	144.0	1.6	0.25	
									185.8	0.7	134.4	1.6	0.24	
10	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-21	7.5	0.3	-27.8	-1.4	0.01	0.09
									7.5	-0.6	-37.4	-1.4	0.06	
									-41.4	-1.5	-47.0	-1.4	0.06	
11	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-5	5.6	1.4	3.0	-3.0	0.01	0.03
									6.0	-0.6	-6.6	-3.0	0.02	
									-3.0	-2.5	-16.2	-3.0	0.01	
12	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	2	-1.6	0.2	17.5	0.6	0.00	0.03
									8.8	0.5	7.9	0.6	0.00	
									8.7	0.9	-1.7	0.6	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-15	0.2	-0.9	-13.3	2.1	0.01	0.07
									0.2	0.5	-22.9	2.1	0.05	
									-29.7	1.9	-32.5	2.1	0.05	
14	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-38	7.2	-1.3	-58.7	1.7	0.02	0.16
									7.2	-0.2	-68.3	1.7	0.11	
									-82.2	0.9	-77.9	1.7	0.11	
15	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-36	5.0	-1.7	-54.4	2.7	0.02	0.16
									5.0	0.1	-64.0	2.7	0.11	
									-78.7	1.9	-73.6	2.7	0.11	
16	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	18	-1.3	1.8	48.4	-2.5	0.00	0.10
									49.5	0.2	38.8	-2.5	0.00	
									49.5	-1.5	29.2	-2.5	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	17	0.9	2.2	44.1	-3.6	0.00	0.10
									46.0	-0.2	34.5	-3.6	0.00	
									46.0	-2.5	24.9	-3.6	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-16	3.2	0.4	-8.4	-0.7	0.01	0.06
									3.2	-0.0	-20.2	-0.7	0.03	
									-23.3	-0.5	-32.0	-0.7	0.03	
19	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-10	2.9	0.3	-5.1	-0.4	0.01	0.04
									2.9	-0.0	-14.7	-0.4	0.02	
									-16.3	-0.3	-24.4	-0.4	0.02	
20	HEB	450	4	1.00	259	1.00	131	-10	2.9	0.3	-5.1	-0.4	0.01	0.04
									2.9	-0.0	-14.7	-0.4	0.02	
									-16.3	-0.3	-24.4	-0.4	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 104 (D 452)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-70	-102.1	-1.3	100.3	2.4	0.14	0.20
									-24.3	-0.3	97.1	2.4	0.14	
									-24.3	0.6	93.9	2.4	0.05	
2	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	17	-39.1	2.1	45.4	-3.6	0.00	0.09
									-4.1	0.6	43.7	-3.6	0.00	
									-4.1	-0.8	41.9	-3.6	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-143	-103.5	1.6	66.5	-2.9	0.16	0.20
									-51.7	0.4	64.7	-2.9	0.16	
									-51.7	-0.7	62.9	-2.9	0.10	
4	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-79	-59.4	-3.2	51.2	5.7	0.10	0.13
									-19.8	-0.9	49.5	5.7	0.10	

5	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	81	-19.8	1.4	47.7	5.7	0.05	0.08
									4.9	-2.7	30.2	5.0	0.00	
									27.7	-0.7	28.4	5.0	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	227	27.7	1.3	26.7	5.0	0.00	0.14
									51.4	1.0	15.6	-1.4	0.00	
									62.5	0.4	13.8	-1.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	246	62.5	-0.1	12.1	-1.4	0.00	0.15
									64.6	-0.4	11.0	1.1	0.00	
									72.0	0.0	9.2	1.1	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-288	72.0	0.5	7.5	1.1	0.00	0.29
									-150.0	-2.2	81.1	3.6	0.25	
									-86.4	-0.7	79.3	3.6	0.25	
9	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-307	-86.4	0.7	77.6	3.6	0.17	0.31
									-163.2	-0.7	85.7	1.0	0.27	
									-96.0	-0.3	83.9	1.0	0.27	
10	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-78	-96.0	0.1	82.1	1.0	0.18	0.08
									-33.5	0.0	43.3	0.1	0.06	
									-0.2	0.1	41.6	0.1	0.06	
11	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-53	-0.2	0.1	39.8	0.1	0.02	0.12
									-57.4	-1.7	51.5	3.6	0.09	
									-17.5	-0.3	49.8	3.6	0.09	
12	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	16	-17.5	1.1	48.0	3.6	0.04	0.12
									-65.0	-1.2	53.3	2.1	0.00	
									-23.7	-0.3	51.6	2.1	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-9	-23.7	0.5	49.8	2.1	0.00	0.08
									-41.2	0.6	45.1	-1.4	0.05	
									-6.5	0.0	43.4	-1.4	0.05	
14	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-83	-6.5	-0.6	41.6	-1.4	0.01	0.07
									-8.4	2.3	34.4	-4.6	0.04	
									17.7	0.4	32.6	-4.6	0.05	
15	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-63	17.7	-1.4	30.9	-4.6	0.04	0.07
									-10.7	2.4	34.9	-5.0	0.04	
									15.9	0.4	33.2	-5.0	0.04	
16	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	22	15.9	-1.6	31.4	-5.0	0.04	0.16
									-90.2	-3.4	62.3	6.7	0.00	
									-41.7	-0.7	60.5	6.7	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	1	-41.7	2.0	58.7	6.7	0.00	0.16
									-87.9	-3.6	61.7	7.2	0.00	
									-39.8	-0.7	60.0	7.2	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-49	-39.8	2.2	58.2	7.2	0.00	0.14
									-71.5	-0.9	70.3	1.6	0.10	
									-17.1	-0.2	68.0	1.6	0.10	
19	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-31	-17.1	0.4	65.8	1.6	0.03	0.10
									-49.3	-0.6	48.3	1.1	0.07	
									-12.0	-0.1	46.6	1.1	0.07	
20	HEB	450	4	1.00	602	1.00	80	-31	-12.0	0.3	44.8	1.1	0.02	0.10
									-49.3	-0.6	48.3	1.1	0.07	
									-12.0	-0.1	46.6	1.1	0.07	
									-12.0	0.3	44.8	1.1	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 105 (D 453)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-70	-25.3	0.5	64.7	-0.4	0.05	0.11
									46.1	0.3	60.0	-0.4	0.07	
									46.1	0.0	55.3	-0.4	0.07	
2	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	3	-4.4	-0.6	28.6	0.4	0.00	0.05
									26.5	-0.4	25.9	0.4	0.00	
									26.5	-0.1	23.3	0.4	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-137	-52.0	-0.8	49.7	0.7	0.09	0.12
									4.0	-0.3	47.0	0.7	0.09	
									4.0	0.1	44.4	0.7	0.04	
4	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-64	-20.5	1.1	34.2	-0.8	0.04	0.06
									17.2	0.6	31.6	-0.8	0.04	
5	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	76	17.2	0.1	29.0	-0.8	0.04	0.08
									27.1	1.2	13.1	-1.1	0.00	
									39.6	0.6	10.5	-1.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	192	39.6	-0.0	7.9	-1.1	0.00	0.13
									62.1	0.2	-1.5	-0.4	0.00	
									62.1	-0.0	-4.1	-0.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	214	57.2	-0.3	-6.7	-0.4	0.00	0.15
									71.5	0.8	-6.1	-0.9	0.00	

									71.5	0.3	-8.7	-0.9	0.00	
									61.2	-0.3	-11.3	-0.9	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-253	-87.0	0.2	64.3	0.1	0.16	0.19
									-13.6	0.3	61.6	0.1	0.16	
									-13.6	0.3	59.0	0.1	0.07	
9	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-275	-96.5	-0.3	68.9	0.5	0.18	0.21
									-17.5	-0.0	66.3	0.5	0.18	
									-17.5	0.3	63.7	0.5	0.08	
10	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-85	-0.5	0.1	26.4	-0.2	0.02	0.07
									27.9	-0.1	23.8	-0.2	0.05	
									27.9	-0.2	21.2	-0.2	0.05	
11	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-41	-17.8	0.9	34.6	-0.9	0.03	0.06
									20.3	0.3	32.0	-0.9	0.04	
									20.3	-0.2	29.4	-0.9	0.03	
12	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	24	-24.4	0.4	36.3	-0.2	0.00	0.06
									15.8	0.3	33.7	-0.2	0.00	
									15.8	0.2	31.1	-0.2	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-21	-7.1	-0.4	28.2	0.6	0.01	0.05
									23.3	-0.1	25.5	0.6	0.03	
									23.3	0.3	22.9	0.6	0.03	
14	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-115	17.4	-1.1	17.5	0.9	0.05	0.08
									35.1	-0.5	14.9	0.9	0.07	
									35.1	0.0	12.3	0.9	0.07	
15	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-96	15.4	-1.2	18.0	1.1	0.04	0.08
									33.8	-0.5	15.4	1.1	0.07	
									33.8	0.1	12.8	1.1	0.06	
16	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	53	-42.3	1.6	45.3	-1.3	0.00	0.10
									8.5	0.8	42.7	-1.3	0.00	
									8.5	0.0	40.0	-1.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	34	-40.3	1.7	44.8	-1.5	0.00	0.09
									9.9	0.8	42.1	-1.5	0.00	
									9.9	-0.1	39.5	-1.5	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-49	-17.8	0.4	45.4	-0.3	0.03	0.08
									32.3	0.2	42.0	-0.3	0.05	
									32.3	0.0	38.7	-0.3	0.05	
19	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-31	-12.5	0.2	31.4	-0.2	0.02	0.05
									21.8	0.1	28.8	-0.2	0.03	
									21.8	0.0	26.2	-0.2	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-31	-12.5	0.2	31.4	-0.2	0.02	0.05
									21.8	0.1	28.8	-0.2	0.03	
									21.8	0.0	26.2	-0.2	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 106 (D 454)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-67	46.0	-0.0	23.7	-0.1	0.07	0.11
									68.6	-0.1	19.0	-0.1	0.10	
									68.6	-0.2	14.2	-0.1	0.10	
2	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-7	26.4	-0.0	8.8	-0.2	0.03	0.05
									33.8	-0.2	6.2	-0.2	0.04	
									33.8	-0.3	3.6	-0.2	0.04	
3	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-132	4.0	-0.0	30.0	-0.2	0.03	0.09
									36.6	-0.1	27.4	-0.2	0.07	
									36.6	-0.2	24.7	-0.2	0.07	
4	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-52	17.1	0.0	14.5	0.1	0.03	0.06
									31.3	0.1	11.9	0.1	0.05	
									31.3	0.1	9.3	0.1	0.05	
5	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	73	39.6	0.0	-6.6	0.1	0.00	0.07
									39.6	0.0	-9.3	0.1	0.00	
									28.5	0.1	-11.9	0.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	166	57.2	-0.0	-21.3	-0.2	0.00	0.12
									57.2	-0.1	-23.9	-0.2	0.00	
									28.7	-0.3	-26.5	-0.2	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	190	61.1	-0.0	-25.9	-0.1	0.00	0.13
									61.1	-0.1	-28.5	-0.1	0.00	
									27.1	-0.1	-31.2	-0.1	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-225	-13.7	0.0	44.6	0.1	0.07	0.11
									36.4	0.1	42.0	0.1	0.09	
									36.4	0.1	39.4	0.1	0.09	
9	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-249	-17.6	-0.0	49.3	-0.0	0.08	0.12
									37.9	-0.0	46.6	-0.0	0.10	
									37.9	-0.0	44.0	-0.0	0.10	

10	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-89	27.8 32.7 32.7	-0.2 -0.2 -0.2	6.7 4.1 1.5	-0.0 -0.0 -0.0	0.05 0.06 0.06	
11	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-22	20.2 34.8 34.8	-0.4 -0.3 -0.2	14.9 12.2 9.6	0.2 0.2 0.2	0.03 0.05 0.05	0.06
12	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	30	15.7 32.4 32.4	0.2 0.1 0.1	16.6 14.0 11.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.05
13	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-37	23.3 30.3 30.3	0.4 0.2 0.0	8.5 5.9 3.3	-0.3 -0.3 -0.3	0.04 0.05 0.04	0.05
14	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-148	35.1 35.1 29.3	0.2 -0.0 -0.2	-2.2 -4.8 -7.4	-0.3 -0.3 -0.3	0.08 0.08 0.07	0.08
15	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-133	33.7 33.7 28.6	0.4 0.1 -0.1	-1.7 -4.3 -6.9	-0.4 -0.4 -0.4	0.07 0.07 0.06	0.08
16	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	89	8.5 35.7 35.7	-0.2 -0.1 0.1	25.5 22.9 20.3	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.08
17	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	74	9.8 36.5 36.5	-0.4 -0.2 -0.0	25.0 22.4 19.8	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.07
18	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-47	32.2 48.0 48.0	-0.0 -0.1 -0.1	16.6 13.3 9.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.07 0.07	0.08
19	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-29	21.8 32.5 32.5	-0.0 -0.0 -0.1	11.7 9.1 6.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.05 0.05	0.05
20	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-29	21.8 32.5 32.5	-0.0 -0.0 -0.1	11.7 9.1 6.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.03 0.05 0.05	0.05

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 107 (D 455)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-64	68.5 68.5 39.2	-0.3 0.3 0.9	-19.9 -24.6 -29.4	1.0 1.0 1.0	0.10 0.10 0.06	
2	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-11	33.7 33.7 16.3	-0.3 0.1 0.5	-12.1 -14.7 -17.3	0.7 0.7 0.7	0.04 0.04 0.02	0.05
3	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-123	36.5 44.3 44.3	-0.4 -0.0 0.3	9.2 6.5 3.9	0.5 0.5 0.5	0.07 0.08 0.08	0.09
4	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-44	31.3 31.3 20.7	0.1 0.2 0.2	-6.3 -8.9 -11.5	0.1 0.1 0.1	0.05 0.05 0.04	0.05
5	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	67	28.5 28.5 -7.4	0.1 0.3 0.5	-27.5 -30.1 -32.7	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.07
6	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	146	28.7 28.7 -24.7	-0.1 0.3 0.8	-42.2 -44.8 -47.5	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.10
7	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	170	27.1 27.1 -31.8	0.0 0.4 0.8	-46.9 -49.5 -52.1	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.11
8	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-202	36.3 61.6 61.6	-0.1 -0.1 -0.0	23.9 21.3 18.7	0.1 0.1 0.1	0.09 0.12 0.12	0.13
9	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-225	37.9 68.7 68.7	-0.3 -0.1 -0.0	28.5 25.9 23.3	0.2 0.2 0.2	0.10 0.13 0.13	0.15
10	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-90	32.6 32.6 12.6	-0.3 0.2 0.7	-14.2 -16.8 -19.4	0.8 0.8 0.8	0.06 0.06 0.04	0.07
11	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-3	34.8 34.8 24.5	-0.4 0.5 1.3	-6.0 -8.6 -11.2	1.5 1.5 1.5	0.04 0.05 0.03	0.06
12	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	35	32.4 32.4 24.3	0.1 0.1 0.1	-4.2 -6.8 -9.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.05

13	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-53	30.2	0.2	-12.3	-0.6	0.05	0.06
									30.2	-0.2	-15.0	-0.6	0.05	
									12.4	-0.6	-17.6	-0.6	0.03	
14	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-179	29.3	-0.0	-23.1	-0.4	0.07	0.09
									29.3	-0.3	-25.7	-0.4	0.08	
									-1.3	-0.5	-28.3	-0.4	0.04	
15	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-168	28.6	0.1	-22.5	-0.8	0.07	0.09
									28.6	-0.4	-25.1	-0.8	0.07	
									-1.3	-0.9	-27.7	-0.8	0.04	
16	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	124	35.7	-0.2	4.7	1.2	0.00	0.08
									38.2	0.5	2.1	1.2	0.00	
									38.2	1.3	-0.5	1.2	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	113	36.4	-0.3	4.2	1.7	0.00	0.08
									38.4	0.7	1.5	1.7	0.00	
									38.2	1.7	-1.1	1.7	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-44	47.9	-0.2	-13.9	0.7	0.07	0.08
									47.9	0.2	-17.3	0.7	0.07	
									27.4	0.6	-20.6	0.7	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-28	32.5	-0.1	-9.2	0.4	0.04	0.05
									32.5	0.1	-11.8	0.4	0.05	
									18.5	0.4	-14.4	0.4	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	602	1.00	119	-28	32.5	-0.1	-9.2	0.4	0.04	0.05
									32.5	0.1	-11.8	0.4	0.05	
									18.5	0.4	-14.4	0.4	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 108 (D 456)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-59	38.0	0.8	-67.0	-1.1	0.06	0.16
									38.0	-0.1	-73.5	-1.1	0.11	
									-82.9	-1.1	-80.0	-1.1	0.11	
2	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-12	15.8	0.5	-34.2	-1.4	0.02	0.09
									15.8	-0.7	-37.8	-1.4	0.06	
									-46.3	-1.9	-41.4	-1.4	0.06	
3	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-111	43.8	0.2	-12.9	-0.8	0.08	0.09
									43.8	-0.5	-16.6	-0.8	0.08	
									16.6	-1.2	-20.2	-0.8	0.05	
4	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-39	20.0	0.2	-28.5	0.4	0.03	0.07
									20.0	0.6	-32.1	0.4	0.05	
									-32.7	0.9	-35.7	0.4	0.05	
5	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	61	-8.0	0.6	-49.7	-0.2	0.00	0.16
									-8.0	0.4	-53.3	-0.2	0.00	
									-95.7	0.2	-56.9	-0.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	130	-25.1	0.9	-64.4	-1.8	0.00	0.24
									-25.1	-0.5	-68.0	-1.8	0.00	
									-137.0	-2.0	-71.7	-1.8	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	152	-32.3	1.0	-69.1	-1.4	0.00	0.26
									-32.3	-0.2	-72.7	-1.4	0.00	
									-151.8	-1.3	-76.3	-1.4	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-181	61.0	-0.2	1.8	0.8	0.11	0.13
									61.3	0.4	-1.8	0.8	0.12	
									57.9	1.0	-5.4	0.8	0.11	
9	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-202	68.1	-0.3	6.4	0.4	0.13	0.14
									72.8	0.1	2.8	0.4	0.13	
									72.7	0.4	-0.8	0.4	0.13	
10	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-91	12.2	0.6	-36.3	-1.5	0.04	0.12
									12.2	-0.6	-39.9	-1.5	0.09	
									-53.5	-1.9	-43.5	-1.5	0.09	
11	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	18	24.0	1.2	-28.1	-2.2	0.00	0.07
									24.0	-0.6	-31.8	-2.2	0.00	
									-28.2	-2.5	-35.4	-2.2	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	40	23.6	0.1	-26.4	0.5	0.00	0.06
									23.6	0.5	-30.0	0.5	0.00	
									-25.6	0.9	-33.6	0.5	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-68	11.8	-0.5	-34.5	1.2	0.03	0.11
									11.8	0.5	-38.1	1.2	0.08	
									-50.9	1.5	-41.7	1.2	0.08	
14	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-210	-1.7	-0.4	-45.2	0.3	0.05	0.17
									-1.7	-0.2	-48.8	0.3	0.14	
									-82.0	0.1	-52.4	0.3	0.14	
15	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-203	-1.9	-0.7	-44.7	1.1	0.05	0.17
									-1.9	0.2	-48.3	1.1	0.14	

16	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	159	-81.3	1.1	-51.9	1.1	0.14	0.10
									37.6	1.1	-17.4	-1.3	0.00	
									37.6	0.1	-21.1	-1.3	0.00	
									2.9	-1.0	-24.7	-1.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	152	37.7	1.4	-18.0	-2.1	0.00	0.10
									37.7	-0.3	-21.6	-2.1	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-41	2.2	-2.0	-25.2	-2.1	0.00	0.12
									26.5	0.6	-46.8	-0.8	0.04	
									26.5	-0.1	-51.4	-0.8	0.08	
									-58.0	-0.7	-56.1	-0.8	0.08	
19	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-25	17.9	0.4	-31.3	-0.5	0.03	0.08
									17.9	-0.1	-34.9	-0.5	0.05	
									-39.5	-0.5	-38.6	-0.5	0.05	
20	HEB	450	4	1.00	602	1.00	164	-25	17.9	0.4	-31.3	-0.5	0.03	0.08
									17.9	-0.1	-34.9	-0.5	0.05	
									-39.5	-0.5	-38.6	-0.5	0.05	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 109 (D 457)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-51	-107.9	-2.9	103.7	4.1	0.15	0.22
									-10.1	-0.9	99.8	4.1	0.15	
									-10.1	1.2	95.9	4.1	0.03	
2	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-4	-40.2	0.0	43.3	-0.6	0.05	0.08
									0.1	-0.3	41.1	-0.6	0.05	
									0.1	-0.6	39.0	-0.6	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-155	-120.0	0.3	81.9	-0.9	0.18	0.22
									-41.8	-0.1	79.8	-0.9	0.18	
									-41.8	-0.6	77.6	-0.9	0.09	
4	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-41	-64.1	-2.6	56.8	4.3	0.09	0.13
									-10.5	-0.5	54.7	4.3	0.09	
									-10.5	1.6	52.5	4.3	0.03	
5	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	110	15.7	-2.8	18.2	4.5	0.00	0.09
									31.4	-0.6	16.0	4.5	0.00	
									31.4	1.6	13.9	4.5	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	212	72.5	-1.3	-10.6	1.4	0.00	0.15
									72.5	-0.6	-12.8	1.4	0.00	
									60.0	0.1	-14.9	1.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	247	89.3	-2.1	-18.1	3.0	0.00	0.19
									89.3	-0.7	-20.3	3.0	0.00	
									69.4	0.8	-22.4	3.0	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-257	-176.8	-1.3	110.7	2.2	0.27	0.33
									-70.4	-0.2	108.6	2.2	0.27	
									-70.4	0.9	106.4	2.2	0.14	
9	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-292	-193.6	-0.4	118.2	0.6	0.29	0.35
									-79.8	-0.1	116.1	0.6	0.29	
									-79.8	0.2	113.9	0.6	0.16	
10	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-76	-26.3	-0.4	35.8	0.7	0.05	0.07
									6.8	-0.0	33.7	0.7	0.05	
									6.8	0.3	31.5	0.7	0.03	
11	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	22	-66.9	-1.7	56.9	2.8	0.00	0.13
									-13.2	-0.3	54.8	2.8	0.00	
									-13.2	1.1	52.6	2.8	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	31	-78.0	-2.2	64.3	3.0	0.00	0.15
									-17.2	-0.7	62.1	3.0	0.00	
									-17.2	0.7	60.0	3.0	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-68	-37.4	-0.9	43.2	0.9	0.06	0.09
									2.8	-0.5	41.0	0.9	0.06	
									2.8	-0.0	38.9	0.9	0.02	
14	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-188	17.2	1.0	13.8	-1.7	0.06	0.09
									28.7	0.1	11.7	-1.7	0.08	
									28.7	-0.7	9.5	-1.7	0.08	
15	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-186	13.9	0.8	16.0	-1.6	0.06	0.08
									27.5	-0.0	13.9	-1.6	0.08	
									27.5	-0.8	11.7	-1.6	0.08	
16	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	143	-121.6	-3.5	86.3	5.3	0.00	0.24
									-39.1	-0.9	84.1	5.3	0.00	
									-39.1	1.7	82.0	5.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	141	-118.2	-3.3	84.1	5.3	0.00	0.23
									-37.9	-0.8	81.9	5.3	0.00	
									-37.9	1.8	79.8	5.3	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-36	-75.6	-2.0	72.6	2.9	0.10	0.15

									-7.1	-0.6	69.9	2.9	0.10	
									-7.1	0.8	67.1	2.9	0.02	
19	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-23	-52.2	-1.3	50.0	1.8	0.07	0.10
									-5.2	-0.4	47.9	1.8	0.07	
									-5.2	0.5	45.7	1.8	0.01	
20	HEB	450	4	1.00	438	1.00	98	-23	-52.2	-1.3	50.0	1.8	0.07	0.10
									-5.2	-0.4	47.9	1.8	0.07	
									-5.2	0.5	45.7	1.8	0.01	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 110 (D 458)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-46	-12.0	0.9	55.7	-0.8	0.03	0.10
									37.3	0.5	52.0	-0.8	0.06	
									37.3	0.2	48.2	-0.8	0.05	
2	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	3	-0.5	-0.9	20.6	0.7	0.00	0.04
									17.0	-0.6	18.5	0.7	0.00	
									17.0	-0.2	16.4	0.7	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-141	-42.6	-0.8	59.2	-0.9	0.08	0.12
									11.5	-1.2	57.1	-0.9	0.09	
									11.5	-1.7	55.0	-0.9	0.05	
4	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-44	-11.6	1.7	34.0	-1.3	0.03	0.06
									18.6	1.0	31.9	-1.3	0.04	
									18.6	0.4	29.8	-1.3	0.03	
5	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	100	30.4	1.6	-4.6	0.3	0.00	0.07
									30.4	1.7	-6.7	0.3	0.00	
									24.1	1.8	-8.8	0.3	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	205	59.4	-0.1	-33.3	2.4	0.00	0.14
									59.4	1.0	-35.4	2.4	0.00	
									25.8	2.2	-37.5	2.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	234	68.7	0.6	-40.8	2.3	0.00	0.17
									68.7	1.7	-42.9	2.3	0.00	
									28.0	2.8	-45.0	2.3	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-246	-71.5	0.9	87.8	-3.0	0.14	0.20
									9.8	-0.6	85.8	-3.0	0.14	
									9.8	-2.0	83.7	-3.0	0.07	
9	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-275	-80.8	0.1	95.4	-2.9	0.15	0.22
									7.6	-1.2	93.3	-2.9	0.16	
									7.6	-2.6	91.2	-2.9	0.08	
10	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-74	6.1	0.1	13.1	1.1	0.02	0.05
									16.5	0.6	11.0	1.1	0.04	
									16.5	1.1	9.0	1.1	0.04	
11	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	41	-14.0	0.7	34.2	0.4	0.00	0.06
									16.5	0.8	32.1	0.4	0.00	
									16.5	1.0	30.0	0.4	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	34	-18.2	0.7	41.4	-1.7	0.00	0.07
									19.1	-0.1	39.3	-1.7	0.00	
									19.1	-1.0	37.3	-1.7	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-81	1.8	0.1	20.4	-1.0	0.02	0.05
									19.1	-0.4	18.3	-1.0	0.04	
									19.1	-0.9	16.2	-1.0	0.04	
14	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-211	27.9	-0.6	-8.9	1.2	0.08	0.09
									27.9	-0.0	-11.0	1.2	0.08	
									17.5	0.5	-13.1	1.2	0.07	
15	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-213	26.7	-0.6	-6.8	0.5	0.08	0.09
									26.7	-0.3	-8.8	0.5	0.08	
									18.3	-0.1	-10.9	0.5	0.07	
16	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	171	-40.1	1.4	63.5	-1.8	0.00	0.13
									18.1	0.5	61.4	-1.8	0.00	
									18.1	-0.4	59.3	-1.8	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	173	-38.8	1.4	61.3	-1.2	0.00	0.12
									17.3	0.8	59.2	-1.2	0.00	
									17.3	0.2	57.1	-1.2	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-32	-8.4	0.6	39.1	-0.5	0.02	0.07
									26.1	0.4	36.4	-0.5	0.04	
									26.1	0.1	33.8	-0.5	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-20	-6.1	0.4	27.3	-0.3	0.01	0.05
									17.8	0.2	25.2	-0.3	0.03	
									17.8	0.1	23.1	-0.3	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	438	1.00	95	-20	-6.1	0.4	27.3	-0.3	0.01	0.05
									17.8	0.2	25.2	-0.3	0.03	
									17.8	0.1	23.1	-0.3	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 111 (D 459)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-37	37.5	-0.0	8.8	0.9	0.05	0.07
									42.4	0.5	4.1	0.9	0.06	
									42.3	1.0	-0.6	0.9	0.06	
2	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	15	17.0	-0.6	-2.1	1.9	0.00	0.04
									17.0	0.5	-4.7	1.9	0.00	
									11.4	1.6	-7.3	1.9	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-122	11.5	-2.1	36.5	4.2	0.05	0.12
									51.9	0.4	33.9	4.2	0.10	
									51.9	2.9	31.3	4.2	0.10	
4	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-48	18.7	0.6	11.4	-1.1	0.03	0.05
									29.1	-0.0	8.8	-1.1	0.05	
									29.1	-0.7	6.2	-1.1	0.05	
5	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	89	24.2	2.1	-27.2	-3.4	0.00	0.08
									24.2	0.1	-29.8	-3.4	0.00	
									-11.4	-2.0	-32.4	-3.4	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	201	25.9	2.0	-55.9	-2.7	0.00	0.14
									25.9	0.5	-58.5	-2.7	0.00	
									-43.8	-1.1	-61.1	-2.7	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	223	28.1	2.9	-63.4	-4.2	0.00	0.16
									28.1	0.3	-66.1	-4.2	0.00	
									-50.6	-2.2	-68.7	-4.2	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-233	9.8	-2.1	65.2	3.4	0.07	0.19
									84.3	-0.0	62.6	3.4	0.16	
									84.3	2.0	60.0	3.4	0.16	
9	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-255	7.6	-2.9	72.8	5.0	0.08	0.21
									91.2	0.1	70.2	5.0	0.17	
									91.2	3.1	67.5	5.0	0.17	
10	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-73	16.6	1.0	-9.5	-1.9	0.04	0.05
									16.6	-0.1	-12.1	-1.9	0.04	
									2.2	-1.2	-14.7	-1.9	0.02	
11	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	58	16.5	0.8	11.6	-0.2	0.00	0.06
									27.2	0.7	9.0	-0.2	0.00	
									27.2	0.5	6.4	-0.2	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	41	19.1	-1.0	18.8	2.6	0.00	0.08
									38.4	0.5	16.2	2.6	0.00	
									38.4	2.1	13.6	2.6	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-91	19.2	-0.8	-2.3	1.0	0.05	0.05
									19.2	-0.2	-4.9	1.0	0.05	
									13.4	0.3	-7.5	1.0	0.04	
14	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-233	17.6	0.6	-31.6	-2.8	0.07	0.11
									17.6	-1.1	-34.2	-2.8	0.09	
									-23.1	-2.7	-36.8	-2.8	0.09	
15	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-238	18.4	0.1	-29.4	-2.0	0.07	0.10
									18.4	-1.1	-32.0	-2.0	0.08	
									-19.8	-2.3	-34.6	-2.0	0.08	
16	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	200	18.1	-0.6	40.9	3.6	0.00	0.16
									63.7	1.5	38.3	3.6	0.00	
									63.7	3.6	35.7	3.6	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	205	17.3	-0.1	38.7	2.7	0.00	0.15
									60.3	1.5	36.1	2.7	0.00	
									60.3	3.2	33.5	2.7	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-26	26.2	-0.0	6.2	0.6	0.04	0.05
									29.7	0.3	2.9	0.6	0.04	
									29.7	0.7	-0.5	0.6	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-16	17.8	-0.0	4.7	0.4	0.02	0.03
									20.3	0.2	2.0	0.4	0.03	
									20.3	0.4	-0.6	0.4	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	438	1.00	119	-16	17.8	-0.0	4.7	0.4	0.02	0.03
									20.3	0.2	2.0	0.4	0.03	
									20.3	0.4	-0.6	0.4	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 112 (D 460)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-27	39.9	0.9	-54.4	-0.8	0.06	0.10
									39.9	0.4	-59.5	-0.8	0.06	
									-35.3	-0.1	-64.5	-0.8	0.05	
2	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	48	10.4	1.3	-31.3	-1.4	0.00	0.08
									10.4	0.4	-34.1	-1.4	0.00	

3	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-64	-32.7	-0.4	-36.9	-1.4	0.00	0.10
									50.9	2.5	7.3	-1.6	0.08	
									56.6	1.5	4.5	-1.6	0.09	
4	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-71	56.6	0.5	1.7	-1.6	0.08	0.06
									28.0	-0.5	-17.8	0.7	0.05	
									28.0	-0.1	-20.6	0.7	0.05	
5	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	40	1.9	0.3	-23.4	0.7	0.02	0.16
									-12.4	-1.8	-56.4	0.9	0.00	
									-12.4	-1.2	-59.2	0.9	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	176	-87.3	-0.6	-62.0	0.9	0.00	0.28
									-44.8	-1.2	-85.1	-0.4	0.00	
									-44.8	-1.4	-87.9	-0.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	174	-156.0	-1.7	-90.7	-0.4	0.00	0.30
									-51.6	-2.1	-92.7	0.3	0.00	
									-51.6	-1.9	-95.5	0.3	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-199	-172.4	-1.7	-98.2	0.3	0.00	0.22
									83.2	2.0	36.0	-0.3	0.15	
									125.2	1.8	33.2	-0.3	0.20	
9	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-197	125.2	1.6	30.4	-0.3	0.20	0.25
									90.0	2.9	43.5	-1.0	0.16	
									141.6	2.2	40.8	-1.0	0.22	
10	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-85	141.6	1.6	38.0	-1.0	0.22	0.11
									1.1	-1.4	-38.7	1.3	0.02	
									1.1	-0.5	-41.5	1.3	0.08	
11	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	67	-51.4	0.3	-44.3	1.3	0.08	0.06
									26.2	0.4	-17.6	-0.6	0.00	
									26.2	0.1	-20.4	-0.6	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	61	0.4	-0.3	-23.2	-0.6	0.00	0.08
									37.3	2.1	-10.4	-2.0	0.00	
									37.3	0.8	-13.2	-2.0	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-90	20.6	-0.4	-16.0	-2.0	0.00	0.08
									12.3	0.4	-31.5	-0.1	0.04	
									12.3	0.3	-34.3	-0.1	0.06	
14	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-264	-31.1	0.2	-37.1	-0.1	0.06	0.23
									-24.2	-2.8	-60.8	3.1	0.10	
									-24.2	-0.9	-63.6	3.1	0.19	
15	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-265	-104.7	1.0	-66.4	3.1	0.18	0.22
									-20.8	-2.3	-58.7	2.6	0.09	
									-20.8	-0.7	-61.5	2.6	0.18	
16	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	240	-98.6	1.0	-64.2	2.6	0.18	0.17
									62.6	3.6	11.7	-3.7	0.00	
									73.9	1.2	8.9	-3.7	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	242	73.9	-1.1	6.1	-3.7	0.00	0.16
									59.3	3.1	9.5	-3.3	0.00	
									67.8	1.0	6.8	-3.3	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-19	67.8	-1.1	4.0	-3.3	0.00	0.07
									28.0	0.6	-37.9	-0.5	0.04	
									28.0	0.3	-41.5	-0.5	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-12	-24.5	-0.1	-45.1	-0.5	0.03	0.05
									19.2	0.4	-24.6	-0.3	0.03	
									19.2	0.2	-27.3	-0.3	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	438	1.00	127	-12	-15.4	-0.1	-30.1	-0.3	0.02	0.05
									19.2	0.4	-24.6	-0.3	0.03	
									19.2	0.2	-27.3	-0.3	0.03	
									-15.4	-0.1	-30.1	-0.3	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 113 (D 461)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	27		0.0	0.3	-79.7	-0.4	0.00	0.17
										0.0	0.1	-86.7	-0.4	0.00	
										-90.1	-0.1	-93.8	-0.4	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	-47		0.2	-0.1	-83.2	0.4	0.01	0.18
										0.2	0.1	-86.8	0.4	0.12	
										-90.0	0.3	-90.4	0.4	0.12	
3	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	-51		0.0	-0.5	-37.4	0.6	0.01	0.09
										0.0	-0.2	-41.0	0.6	0.06	
										-42.6	0.2	-44.6	0.6	0.06	
4	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	72		-0.2	0.4	5.2	-0.8	0.00	0.02
										1.7	-0.0	1.6	-0.8	0.00	
										1.5	-0.4	-2.0	-0.8	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	76		-0.0	0.8	-40.6	-1.0	0.00	0.10

									-0.0	0.3	-44.2	-1.0	0.00	
									-46.0	-0.3	-47.8	-1.0	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	1	0.3	0.7	-121.8	-0.4	0.00	0.24
									0.3	0.5	-125.3	-0.4	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	38	-130.0	0.3	-128.9	-0.4	0.00	
									0.3	1.0	-109.0	-0.8	0.00	0.22
									0.3	0.6	-112.6	-0.8	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	24	-116.7	0.1	-116.2	-0.8	0.00	
									-0.3	-0.5	43.7	0.0	0.00	0.08
									41.4	-0.4	40.1	0.0	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	-13	41.4	-0.4	36.5	0.0	0.00	
									-0.3	-0.7	30.9	0.4	0.01	0.06
									28.1	-0.5	27.3	0.4	0.04	
10	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	35	28.1	-0.3	23.7	0.4	0.04	
									0.2	0.3	-91.7	-0.7	0.00	0.19
									0.2	-0.0	-95.3	-0.7	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	30	-98.8	-0.4	-98.8	-0.7	0.00	
									0.1	-0.2	-63.2	0.0	0.00	0.13
									0.1	-0.2	-66.8	0.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	-10	-69.4	-0.1	-70.4	0.0	0.00	
									-0.2	-0.0	13.6	0.3	0.00	0.02
									10.2	0.1	10.0	0.3	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	-5	10.2	0.3	6.4	0.3	0.02	
									-0.1	0.5	-14.8	-0.4	0.00	0.04
									-0.1	0.2	-18.4	-0.4	0.03	
									-19.2	0.0	-22.0	-0.4	0.02	
14	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	26	0.3	0.9	-98.0	-1.4	0.00	0.20
									0.3	0.2	-101.5	-1.4	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	14	-105.3	-0.5	-105.1	-1.4	0.00	
									0.2	1.0	-74.9	-1.3	0.00	0.16
									0.2	0.3	-78.5	-1.3	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	-1	-81.4	-0.4	-82.1	-1.3	0.00	
									-0.2	-0.7	19.9	1.0	0.00	0.04
									16.7	-0.1	16.3	1.0	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	11	16.7	0.4	12.7	1.0	0.02	
									-0.1	-0.7	-3.2	0.9	0.00	0.02
									-0.1	-0.2	-6.8	0.9	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	19	-7.2	0.3	-10.3	0.9	0.00	
									0.0	0.2	-55.9	-0.3	0.00	0.12
									0.0	0.1	-60.9	-0.3	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	13	-63.3	-0.1	-65.8	-0.3	0.00	
									0.0	0.1	-39.0	-0.2	0.00	0.09
									0.0	0.0	-42.6	-0.2	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	230	1.00	104	13	-44.3	-0.1	-46.2	-0.2	0.00	
									0.0	0.1	-39.0	-0.2	0.00	0.09
									0.0	0.0	-42.6	-0.2	0.00	
									-44.3	-0.1	-46.2	-0.2	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 114 (D 462)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	46	-90.2	0.0	-159.0	0.1	0.00	0.47
									-90.2	0.1	-167.5	0.1	0.00	
									-301.0	0.1	-176.1	0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	-19	-90.0	0.1	-119.1	0.8	0.11	0.37
									-90.0	0.6	-123.4	0.8	0.30	
									-245.3	1.1	-127.7	0.8	0.30	
3	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	-24	-42.5	-1.1	-72.6	2.2	0.06	0.22
									-42.5	0.3	-77.0	2.2	0.18	
									-139.4	1.6	-81.3	2.2	0.18	
4	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	59	1.3	-0.0	-36.2	-0.7	0.00	0.10
									1.3	-0.5	-40.6	-0.7	0.00	
									-49.7	-1.0	-44.9	-0.7	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	65	-46.1	1.1	-82.7	-2.1	0.00	0.26
									-46.1	-0.2	-87.0	-2.1	0.00	
									-155.6	-1.5	-91.3	-2.1	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	17	-130.0	1.8	-160.5	-1.8	0.00	0.51
									-130.0	0.7	-164.8	-1.8	0.00	
									-337.4	-0.5	-169.1	-1.8	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	42	-116.9	2.1	-149.5	-2.7	0.00	0.48
									-116.9	0.4	-153.9	-2.7	0.00	
									-310.5	-1.3	-158.2	-2.7	0.00	

8	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	24	41.4	-1.7	5.2	1.9	0.00	0.07
									43.3	-0.6	0.8	1.9	0.00	
									42.4	0.6	-3.5	1.9	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	-2	28.2	-2.1	-5.8	2.7	0.04	0.05
									28.2	-0.3	-10.1	2.7	0.04	
									15.5	1.4	-14.4	2.7	0.02	
10	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	22	-98.7	-0.3	-127.3	0.9	0.00	0.40
									-98.7	0.3	-131.7	0.9	0.00	
									-264.4	0.8	-136.0	0.9	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	7	-69.3	-0.2	-99.8	0.8	0.00	0.30
									-69.3	0.2	-104.2	0.8	0.00	
									-200.4	0.7	-108.5	0.8	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	19	10.1	0.3	-28.0	-0.8	0.00	0.07
									10.1	-0.2	-32.3	-0.8	0.00	
									-30.6	-0.7	-36.7	-0.8	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	34	-19.3	0.3	-55.5	-0.7	0.00	0.16
									-19.3	-0.2	-59.8	-0.7	0.00	
									-94.6	-0.6	-64.1	-0.7	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	44	-105.2	-0.2	-134.2	0.5	0.00	0.42
									-105.2	0.1	-138.6	0.5	0.00	
									-279.6	0.4	-142.9	0.5	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	47	-81.4	-0.0	-112.7	0.0	0.00	0.35
									-81.4	-0.0	-117.0	0.0	0.00	
									-228.7	-0.0	-121.4	0.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	-3	16.6	0.2	-21.1	-0.4	0.02	0.05
									16.6	-0.0	-25.4	-0.4	0.02	
									-15.4	-0.3	-29.7	-0.4	0.02	
17	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	-6	-7.2	0.0	-42.6	0.1	0.01	0.11
									-7.2	0.1	-47.0	0.1	0.08	
									-66.3	0.1	-51.3	0.1	0.08	
18	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	32	-63.3	0.0	-111.5	0.0	0.00	0.33
									-63.3	0.1	-117.5	0.0	0.00	
									-211.2	0.1	-123.5	0.0	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	20	-44.3	0.0	-77.6	0.0	0.00	0.23
									-44.3	0.0	-82.0	0.0	0.00	
									-147.5	0.1	-86.3	0.0	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	230	1.00	126	20	-44.3	0.0	-77.6	0.0	0.00	0.23
									-44.3	0.0	-82.0	0.0	0.00	
									-147.5	0.1	-86.3	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 115 (D 463)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-271	-887.8	0.4	404.0	-0.4	0.81	0.97
									-451.4	0.2	395.9	-0.4	0.81	
									-451.4	0.0	387.8	-0.4	0.44	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-92	-384.5	2.3	189.4	-1.7	0.35	0.43
									-180.6	1.4	185.1	-1.7	0.35	
									-180.6	0.5	180.7	-1.7	0.17	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-202	-500.8	1.6	208.7	-1.2	0.47	0.55
									-275.6	0.9	204.4	-1.2	0.47	
									-275.6	0.3	200.1	-1.2	0.27	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-154	-456.7	-1.9	195.9	1.4	0.42	0.50
									-245.5	-1.2	191.6	1.4	0.42	
									-245.5	-0.4	187.3	1.4	0.24	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-43	-340.4	-1.2	176.6	0.8	0.30	0.38
									-150.5	-0.7	172.3	0.8	0.30	
									-150.5	-0.3	168.0	0.8	0.13	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	55	-233.4	2.0	162.4	-1.5	0.00	0.28
									-59.2	1.2	158.1	-1.5	0.00	
									-59.2	0.4	153.8	-1.5	0.00	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	70	-220.2	0.9	158.5	-0.7	0.00	0.27
									-50.2	0.6	154.2	-0.7	0.00	
									-50.2	0.2	149.9	-0.7	0.00	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-300	-607.8	-1.6	222.9	1.1	0.58	0.67
									-366.9	-1.0	218.6	1.1	0.58	
									-366.9	-0.4	214.3	1.1	0.37	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-315	-621.1	-0.5	226.7	0.3	0.60	0.68
									-375.9	-0.3	222.4	0.3	0.60	
									-375.9	-0.2	218.1	0.3	0.38	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	110	-46	-369.1	2.0	186.6	-1.8	0.32	0.41
									-168.2	1.0	182.3	-1.8	0.32	

11	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-119	-168.2	-0.0	178.0	-1.8	0.15	0.47
			-423.0	1.3	195.1	-1.9	0.38	
			-212.8	0.3	190.7	-1.9	0.38	
12	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-199	-212.8	-0.8	186.4	-1.9	0.20	0.52
			-472.1	-1.6	198.7	1.5	0.44	
			-257.9	-0.8	194.4	1.5	0.44	
13	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-126	-257.9	0.0	190.0	1.5	0.26	0.46
			-418.2	-0.9	190.2	1.6	0.38	
			-213.3	-0.1	185.9	1.6	0.38	
14	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	11	-213.3	0.8	181.6	1.6	0.20	0.36
			-323.4	1.7	178.0	-0.5	0.00	
			-131.9	1.5	173.7	-0.5	0.00	
15	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-13	-131.9	1.2	169.4	-0.5	0.00	0.37
			-338.1	0.9	179.1	0.5	0.29	
			-145.4	1.1	174.8	0.5	0.29	
16	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-256	-145.4	1.4	170.5	0.5	0.13	0.58
			-517.9	-1.3	207.2	0.2	0.49	
			-294.2	-1.2	202.9	0.2	0.49	
17	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-232	-294.2	-1.2	198.6	0.2	0.30	0.56
			-503.1	-0.5	206.2	-0.9	0.47	
			-280.7	-0.9	201.8	-0.9	0.48	
18	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-189	-280.7	-1.4	197.5	-0.9	0.28	0.68
			-621.1	0.3	282.8	-0.3	0.56	
			-315.7	0.2	277.1	-0.3	0.56	
19	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-123	-315.7	0.0	271.4	-0.3	0.30	0.46
			-420.6	0.2	192.6	-0.2	0.38	
			-213.0	0.1	188.3	-0.2	0.38	
20	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 110	-123	-213.0	0.0	184.0	-0.2	0.20	0.46
			-420.6	0.2	192.6	-0.2	0.38	
			-213.0	0.1	188.3	-0.2	0.38	
			-213.0	0.0	184.0	-0.2	0.20	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 116 (D 464)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-270	-451.5	0.2	337.3	-0.1	0.44	0.56				
				-175.4	0.1	331.2	-0.1	0.44					
2	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-82	-175.4	0.0	325.1	-0.1	0.20	0.24				
				-180.6	1.3	157.2	-3.5	0.17					
				-52.3	-0.2	153.9	-3.5	0.17					
3	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-192	-52.3	-1.6	150.6	-3.5	0.06	0.34				
				-275.6	0.6	176.1	-2.1	0.27					
				-131.5	-0.2	172.9	-2.1	0.27					
4	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-162	-131.5	-1.1	169.6	-2.1	0.15	0.31				
				-245.6	-1.1	163.3	3.3	0.24					
				-112.1	0.3	160.1	3.3	0.24					
5	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-53	-112.1	1.7	156.8	3.3	0.13	0.20				
				-150.5	-0.5	144.4	2.0	0.14					
				-32.9	0.3	141.1	2.0	0.14					
6	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	56	-32.9	1.1	137.8	2.0	0.04	0.14				
				-59.2	1.4	130.5	-3.2	0.00					
				46.9	0.1	127.3	-3.2	0.00					
7	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	65	46.9	-1.3	124.0	-3.2	0.00	0.13				
				-50.2	0.9	126.7	-1.6	0.00					
				52.7	0.2	123.4	-1.6	0.00					
8	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-301	52.7	-0.4	120.2	-1.6	0.00	0.44				
				-367.0	-1.3	190.0	3.1	0.37					
				-211.3	0.0	186.7	3.1	0.37					
9	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-310	-211.3	1.3	183.4	3.1	0.24	0.45				
				-376.0	-0.7	193.8	1.4	0.38					
				-217.2	-0.1	190.5	1.4	0.38					
10	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-60	-217.2	0.5	187.3	1.4	0.24	0.22				
				-168.2	0.7	154.4	-2.4	0.15					
				-42.2	-0.3	151.2	-2.4	0.16					
11	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-136	-42.2	-1.3	147.9	-2.4	0.05	0.27				
				-212.8	-0.5	162.8	0.4	0.21					
				-79.9	-0.3	159.5	0.4	0.21					
12	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-185	-79.9	-0.1	156.2	0.4	0.09	0.32				
				-258.0	-0.5	166.1	2.3	0.25					
				-122.3	0.4	162.8	2.3	0.26					
13	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	83	-108	-122.3	1.4	159.5	2.3	0.14	0.27				
				-213.3	0.7	157.7	-0.6	0.20					

14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	13	-84.6	0.4	154.5	-0.6	0.20	0.19
									-84.6	0.2	151.2	-0.6	0.09	
									-131.9	2.1	145.8	-5.1	0.00	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-2	-13.1	-0.0	142.6	-5.1	0.00	0.20
									-13.1	-2.2	139.3	-5.1	0.00	
									-145.4	2.1	146.8	-4.6	0.13	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-257	-25.8	0.2	143.6	-4.6	0.13	0.37
									-25.8	-1.7	140.3	-4.6	0.03	
									-294.3	-2.0	174.7	5.0	0.30	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-243	-151.4	0.1	171.4	5.0	0.30	0.35
									-151.4	2.2	168.1	5.0	0.18	
									-280.7	-1.9	173.7	4.4	0.29	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-188	-138.7	-0.1	170.4	4.4	0.29	0.40
									-138.7	1.8	167.1	4.4	0.16	
									-315.8	0.1	236.1	-0.1	0.30	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-122	-122.6	0.1	231.7	-0.1	0.30	0.27
									-122.6	0.0	227.4	-0.1	0.14	
									-213.1	0.1	160.2	-0.1	0.20	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	83	-122	-82.2	0.0	157.0	-0.1	0.20	0.27
									-82.2	0.0	153.7	-0.1	0.09	
									-213.1	0.1	160.2	-0.1	0.20	
									-82.2	0.0	157.0	-0.1	0.20	
									-82.2	0.0	153.7	-0.1	0.09	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 117 (D 465)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-271	-175.6	0.1	290.4	-0.2	0.20	0.33	
									129.6	0.0	282.4	-0.2	0.20		
									129.6	-0.1	274.5	-0.2	0.16		
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-87	-52.4	-1.0	130.6	0.8	0.06	0.15	
									84.1	-0.6	126.3	0.8	0.09		
									84.1	-0.1	122.1	0.8	0.09		
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-190	-131.6	-0.9	149.4	1.0	0.15	0.21	
									25.2	-0.4	145.1	1.0	0.15		
									25.2	0.1	140.9	1.0	0.05		
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-159	-112.2	1.1	144.2	-1.0	0.13	0.19	
									39.0	0.6	140.0	-1.0	0.13		
									39.0	0.1	135.7	-1.0	0.06		
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-56	-33.0	1.0	125.4	-1.1	0.04	0.15	
									97.9	0.4	121.2	-1.1	0.09		
									97.9	-0.2	116.9	-1.1	0.09		
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	44	46.8	-0.4	106.8	-0.0	0.00	0.19	
									157.7	-0.5	102.6	-0.0	0.00		
									157.7	-0.5	98.4	-0.0	0.00		
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	53	52.6	0.2	105.3	-0.6	0.00	0.19	
									161.8	-0.1	101.0	-0.6	0.00		
									161.8	-0.5	96.8	-0.6	0.00		
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-290	-211.4	0.6	167.9	-0.1	0.23	0.29	
									-34.5	0.5	163.7	-0.1	0.23		
									-34.5	0.4	159.5	-0.1	0.08		
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-299	-217.2	-0.1	169.5	0.5	0.24	0.30	
									-38.7	0.2	165.2	0.5	0.24		
									-38.7	0.4	161.0	0.5	0.09		
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-76	-42.2	-0.9	128.0	0.4	0.05	0.15	
									91.5	-0.7	123.8	0.4	0.09		
									91.5	-0.4	119.6	0.4	0.09		
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-145	-79.9	-0.2	137.0	-0.4	0.09	0.16	
									63.6	-0.4	132.8	-0.4	0.09		
									63.6	-0.6	128.6	-0.4	0.08		
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-170	-122.3	1.0	146.7	-0.6	0.14	0.20	
									31.6	0.7	142.5	-0.6	0.14		
									31.6	0.4	138.3	-0.6	0.06		
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-101	-84.7	0.3	137.7	0.3	0.09	0.16	
									59.6	0.4	133.5	0.3	0.09		
									59.6	0.6	129.2	0.3	0.07		
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-4	-13.1	-1.3	120.9	1.4	0.01	0.16	
									113.0	-0.6	116.7	1.4	0.10		
									113.0	0.1	112.5	1.4	0.10		
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-11	-25.8	-1.0	123.8	1.3	0.03	0.15	
									103.4	-0.3	119.6	1.3	0.09		
									103.4	0.5	115.4	1.3	0.09		

16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-242	-151.5 10.2 10.2	1.4 0.6 -0.2	153.8 149.6 145.4	-1.5 -1.5 -1.5	0.18 0.18 0.05	0.23
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-235	-138.7 19.8 19.8	1.1 0.3 -0.5	150.9 146.7 142.5	-1.5 -1.5 -1.5	0.16 0.16 0.06	0.22
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-189	-122.7 90.7 90.7	0.1 0.0 -0.0	203.1 197.5 191.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.14 0.14 0.11	0.23
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-123	-82.3 61.6 61.6	0.1 0.0 -0.0	137.4 133.1 128.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.09 0.09 0.07	0.16
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-123	-82.3 61.6 61.6	0.1 0.0 -0.0	137.4 133.1 128.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.09 0.09 0.07	0.16

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 118 (D 466)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-280	129.6 358.9 358.9	-0.0 -0.0 -0.0	220.1 212.2 204.2	0.0 0.0 0.0	0.16 0.36 0.36	0.44
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-102	84.1 184.5 184.5	0.2 -0.1 -0.4	97.1 92.9 88.6	-0.5 -0.5 -0.5	0.09 0.17 0.17	0.21
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-190	25.2 145.8 145.8	0.2 -0.2 -0.5	115.8 111.6 107.4	-0.6 -0.6 -0.6	0.05 0.16 0.16	0.20
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-153	39.0 154.3 154.3	-0.3 0.0 0.3	111.0 106.7 102.5	0.6 0.6 0.6	0.06 0.16 0.16	0.20
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-64	97.9 193.0 193.0	-0.2 0.2 0.5	92.2 88.0 83.8	0.7 0.7 0.7	0.09 0.18 0.18	0.22
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	15	157.7 232.6 232.6	0.2 0.2 0.2	73.5 69.3 65.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.24
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	26	161.8 235.1 235.1	0.0 0.2 0.4	72.1 67.9 63.6	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.24
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-269	-34.5 106.3 106.3	-0.2 -0.2 -0.2	134.5 130.3 126.1	0.0 0.0 0.0	0.08 0.14 0.14	0.19
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-281	-38.7 103.7 103.7	-0.1 -0.2 -0.4	136.0 131.8 127.5	-0.3 -0.3 -0.3	0.08 0.14 0.14	0.19
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-98	91.5 189.1 189.1	-0.2 -0.2 -0.2	94.6 90.3 86.1	-0.0 -0.0 -0.0	0.09 0.18 0.18	0.22
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-156	63.6 171.0 171.0	-0.7 -0.3 0.0	103.7 99.5 95.2	0.7 0.7 0.7	0.08 0.17 0.17	0.21
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-157	31.6 149.7 149.7	0.2 0.2 0.2	113.5 109.3 105.0	0.1 0.1 0.1	0.05 0.16 0.16	0.20
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-99	59.6 167.8 167.8	0.7 0.3 -0.0	104.4 100.2 95.9	-0.7 -0.7 -0.7	0.07 0.16 0.16	0.20
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-31	113.0 202.8 202.8	0.7 0.1 -0.5	87.4 83.1 78.9	-1.1 -1.1 -1.1	0.10 0.18 0.18	0.22
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-31	103.4 196.4 196.4	1.0 0.3 -0.5	90.3 86.1 81.8	-1.3 -1.3 -1.3	0.09 0.17 0.17	0.21
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-224	10.2 136.1 136.1	-0.8 -0.1 0.5	120.7 116.5 112.3	1.2 1.2 1.2	0.05 0.16 0.16	0.20
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-224	19.8 142.5 142.5	-1.0 -0.3 0.4	117.8 113.5 109.3	1.4 1.4 1.4	0.06 0.16 0.16	0.20
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-196	90.7 251.0	-0.0 -0.0	154.0 148.4	0.0 0.0	0.11 0.25	0.30

19	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	-127	251.0	-0.0	142.8	0.0	0.25	0.21
			61.6	-0.0	104.0	0.0	0.07	
			169.4	-0.0	99.8	0.0	0.17	
20	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 108	-127	169.4	-0.0	95.6	0.0	0.17	0.21
			61.6	-0.0	104.0	0.0	0.07	
			169.4	-0.0	99.8	0.0	0.17	
			169.4	-0.0	95.6	0.0	0.17	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 119 (D 467)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-291	358.9	0.0	145.1	0.2	0.36	0.55
									507.1	0.1	137.2	0.2	0.49	
									507.1	0.3	129.2	0.2	0.49	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-115	184.5	-0.1	61.7	-0.2	0.18	0.26
									246.6	-0.2	57.5	-0.2	0.23	
									246.6	-0.3	53.2	-0.2	0.23	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-189	145.8	-0.5	80.4	0.5	0.16	0.26
									228.1	-0.3	76.2	0.5	0.23	
									228.1	0.0	71.9	0.5	0.23	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-149	154.3	0.1	75.5	0.4	0.16	0.26
									231.3	0.4	71.3	0.4	0.22	
									231.3	0.6	67.0	0.4	0.22	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-75	193.0	0.5	56.8	-0.3	0.18	0.26
									249.8	0.4	52.6	-0.3	0.23	
									249.8	0.2	48.3	-0.3	0.23	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-14	232.6	0.6	38.2	-1.1	0.20	0.27
									269.3	0.0	33.9	-1.1	0.23	
									269.3	-0.6	29.7	-1.1	0.23	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-2	235.1	0.8	36.7	-1.1	0.20	0.27
									270.2	0.2	32.5	-1.1	0.23	
									270.2	-0.4	28.2	-1.1	0.23	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-250	106.2	-0.6	99.0	1.2	0.14	0.26
									208.7	0.1	94.8	1.2	0.22	
									208.7	0.8	90.5	1.2	0.22	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-262	103.7	-0.8	100.5	1.3	0.14	0.26
									207.7	-0.1	96.2	1.3	0.23	
									207.7	0.6	92.0	1.3	0.23	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-118	189.1	-0.1	59.1	-0.2	0.18	0.26
									248.5	-0.2	54.9	-0.2	0.23	
									248.5	-0.3	50.7	-0.2	0.23	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-166	171.0	-0.1	68.3	-0.1	0.18	0.27
									240.3	-0.2	64.1	-0.1	0.23	
									240.3	-0.3	59.9	-0.1	0.23	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-147	149.7	0.1	78.0	0.4	0.15	0.26
									229.4	0.3	73.8	0.4	0.22	
									229.4	0.5	69.6	0.4	0.22	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-98	167.8	0.2	68.9	0.3	0.16	0.25
									237.6	0.3	64.6	0.3	0.22	
									237.6	0.5	60.4	0.3	0.22	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-55	202.8	0.0	51.8	-0.1	0.18	0.26
									254.2	-0.0	47.6	-0.1	0.22	
									254.2	-0.1	43.4	-0.1	0.22	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-49	196.4	0.1	54.7	-0.0	0.17	0.26
									251.0	0.1	50.5	-0.0	0.22	
									251.0	0.1	46.3	-0.0	0.22	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-210	136.0	-0.0	85.3	0.3	0.15	0.26
									223.7	0.2	81.1	0.3	0.23	
									223.7	0.3	76.9	0.3	0.23	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-215	142.5	-0.1	82.4	0.2	0.16	0.26
									227.0	-0.0	78.2	0.2	0.23	
									227.0	0.1	74.0	0.2	0.23	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-203	251.0	0.0	101.5	0.1	0.25	0.39
									354.6	0.1	95.9	0.1	0.34	
									354.6	0.2	90.3	0.1	0.34	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-132	169.4	0.0	68.6	0.1	0.17	0.26
									239.0	0.1	64.4	0.1	0.23	
									239.0	0.1	60.1	0.1	0.23	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-132	169.4	0.0	68.6	0.1	0.17	0.26
									239.0	0.1	64.4	0.1	0.23	
									239.0	0.1	60.1	0.1	0.23	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 120 (D 468)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-303	507.1 569.2 569.2	0.3 -0.1 -0.5	65.4 57.4 49.5	-0.7 -0.7 -0.7	0.50 0.55 0.55	0.60
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-129	246.6 268.2 268.2	-0.2 -0.4 -0.5	24.2 20.0 15.8	-0.2 -0.2 -0.2	0.23 0.25 0.25	0.28
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-187	228.1 269.7 269.7	-0.0 -0.5 -0.9	42.7 38.5 34.3	-0.7 -0.7 -0.7	0.23 0.27 0.27	0.29
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-146	231.3 267.6 267.6	0.5 0.3 0.1	37.8 33.6 29.3	-0.4 -0.4 -0.4	0.22 0.26 0.25	0.28
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-88	249.8 266.1 266.1	0.3 0.4 0.5	19.3 15.1 10.8	0.1 0.1 0.1	0.23 0.24 0.24	0.27
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-47	269.3 269.3 265.7	-0.2 0.0 0.3	0.9 -3.3 -7.6	0.5 0.5 0.5	0.24 0.24 0.23	0.27
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-35	270.2 270.2 265.0	-0.1 0.2 0.5	-0.6 -4.8 -9.0	0.6 0.6 0.6	0.23 0.24 0.23	0.27
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-228	208.7 270.1 270.1	0.5 -0.1 -0.7	61.1 56.9 52.7	-1.1 -1.1 -1.1	0.22 0.27 0.27	0.30
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-240	207.7 270.8 270.8	0.3 -0.3 -0.9	62.6 58.4 54.2	-1.2 -1.2 -1.2	0.22 0.28 0.28	0.31
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-136	248.5 267.3 267.3	-0.2 -0.2 -0.2	21.7 17.4 13.2	0.0 0.0 0.0	0.24 0.25 0.25	0.28
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-174	240.3 269.0 269.0	-0.5 -0.1 0.3	30.8 26.5 22.3	0.7 0.7 0.7	0.24 0.26 0.26	0.29
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-139	229.4 268.5 268.5	0.5 0.2 -0.2	40.4 36.1 31.9	-0.6 -0.6 -0.6	0.22 0.25 0.25	0.28
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-101	237.6 266.8 266.8	0.8 0.0 -0.7	31.3 27.0 22.8	-1.3 -1.3 -1.3	0.22 0.25 0.25	0.28
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-81	254.2 265.2 265.2	0.4 -0.3 -0.9	14.4 10.2 5.9	-1.2 -1.2 -1.2	0.23 0.24 0.24	0.27
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-70	251.0 265.0 265.0	0.7 -0.2 -1.1	17.3 13.0 8.8	-1.7 -1.7 -1.7	0.23 0.24 0.24	0.27
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-194	223.7 270.6 270.6	-0.2 0.2 0.5	47.6 43.4 39.2	0.6 0.6 0.6	0.23 0.27 0.27	0.30
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-205	227.0 270.8 270.8	-0.5 0.1 0.7	44.8 40.5 36.3	1.0 1.0 1.0	0.23 0.27 0.27	0.30
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-211	354.7 398.0 398.0	0.2 -0.1 -0.3	45.7 40.1 34.5	-0.5 -0.5 -0.5	0.34 0.38 0.38	0.42
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-137	239.0 267.9 267.9	0.1 -0.0 -0.2	31.0 26.8 22.6	-0.3 -0.3 -0.3	0.23 0.25 0.25	0.28
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-137	239.0 267.9 267.9	0.1 -0.0 -0.2	31.0 26.8 22.6	-0.3 -0.3 -0.3	0.23 0.25 0.25	0.28

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 121 (D 469)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-312	569.3 569.3 533.6	-0.4 -0.1 0.3	-21.5 -30.2 -38.9	0.6 0.6 0.6	0.55 0.55 0.52	0.60
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-141	268.2 268.2 243.9	-0.5 -0.3 -0.1	-16.0 -20.6 -25.2	0.4 0.4 0.4	0.25 0.25 0.23	0.28

3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-179	269.8	-1.0	2.3	2.3	0.27	0.29
									270.1	0.3	-2.3	2.3	0.27	
									267.0	1.7	-7.0	2.3	0.26	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-142	267.6	0.1	-2.6	0.2	0.25	0.28
									267.6	0.2	-7.2	0.2	0.25	
									259.2	0.3	-11.8	0.2	0.25	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-104	266.1	0.7	-20.8	-1.8	0.25	0.28
									266.1	-0.4	-25.4	-1.8	0.25	
									236.1	-1.4	-30.0	-1.8	0.22	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-83	265.7	0.5	-39.0	-2.6	0.24	0.28
									265.7	-1.0	-43.6	-2.6	0.25	
									214.3	-2.6	-48.2	-2.6	0.20	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-72	265.1	0.9	-40.4	-3.3	0.24	0.28
									265.1	-1.1	-45.0	-3.3	0.24	
									211.9	-3.0	-49.6	-3.3	0.20	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-200	270.2	-0.9	20.4	3.2	0.27	0.32
									288.8	1.0	15.8	3.2	0.29	
									288.8	2.8	11.2	3.2	0.29	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-211	270.8	-1.3	21.9	3.8	0.27	0.33
									291.2	1.0	17.2	3.8	0.30	
									291.2	3.3	12.6	3.8	0.30	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-152	267.3	-0.2	-18.5	-0.5	0.26	0.29
									267.3	-0.5	-23.2	-0.5	0.26	
									240.0	-0.8	-27.8	-0.5	0.23	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-181	269.0	0.1	-9.6	-1.1	0.26	0.29
									269.0	-0.6	-14.2	-1.1	0.27	
									252.2	-1.2	-18.8	-1.1	0.25	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-131	268.5	-0.2	-0.0	1.0	0.25	0.28
									268.5	0.4	-4.6	1.0	0.25	
									263.1	1.0	-9.2	1.0	0.25	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-103	266.9	-0.4	-8.9	1.6	0.25	0.28
									266.9	0.5	-13.6	1.6	0.25	
									250.9	1.5	-18.2	1.6	0.23	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-102	265.2	-0.5	-25.6	0.9	0.24	0.28
									265.2	0.0	-30.2	0.9	0.24	
									229.6	0.5	-34.8	0.9	0.21	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-87	265.1	-0.6	-22.7	1.5	0.24	0.28
									265.1	0.3	-27.3	1.5	0.24	
									232.8	1.2	-32.0	1.5	0.22	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-181	270.7	0.1	7.1	-0.3	0.26	0.29
									273.8	-0.1	2.5	-0.3	0.27	
									273.5	-0.3	-2.2	-0.3	0.27	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-196	270.8	0.2	4.2	-1.0	0.27	0.30
									271.9	-0.4	-0.4	-1.0	0.27	
									270.3	-0.9	-5.0	-1.0	0.27	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-217	398.1	-0.3	-15.0	0.4	0.38	0.42
									398.1	-0.1	-21.1	0.4	0.38	
									373.2	0.2	-27.2	0.4	0.36	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-142	267.9	-0.2	-9.3	0.3	0.25	0.28
									267.9	-0.0	-13.9	0.3	0.25	
									251.6	0.1	-18.5	0.3	0.24	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-142	267.9	-0.2	-9.3	0.3	0.25	0.28
									267.9	-0.0	-13.9	0.3	0.25	
									251.6	0.1	-18.5	0.3	0.24	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 122 (D 470)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	130	-325	533.5	0.2	-95.2	-0.6	0.52	0.58
									533.5	-0.2	-104.8	-0.6	0.52	
									397.2	-0.6	-114.4	-0.6	0.40	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	130	-153	243.9	-0.3	-52.2	-0.5	0.24	0.27
									243.9	-0.6	-57.3	-0.5	0.24	
									169.4	-1.0	-62.4	-0.5	0.17	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	130	-172	266.9	1.6	-33.2	-3.6	0.26	0.30
									266.9	-0.8	-38.2	-3.6	0.27	
									217.2	-3.1	-43.3	-3.6	0.22	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	130	-142	259.1	0.5	-34.3	-0.0	0.25	0.28
									259.1	0.5	-39.4	-0.0	0.25	
									207.8	0.4	-44.5	-0.0	0.20	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	130	-123	236.1	-1.3	-53.3	3.0	0.23	0.26
									236.1	0.6	-58.4	3.0	0.23	

6	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-121	160.0	2.6	-63.5	3.0	0.16	0.25
			214.3	-2.8	-74.8	4.2	0.21	
			214.3	-0.0	-79.9	4.2	0.21	
7	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-112	110.4	2.7	-85.0	4.2	0.12	0.25
			211.9	-3.1	-75.1	5.3	0.21	
			211.9	0.4	-80.2	5.3	0.21	
8	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-175	107.5	3.8	-85.3	5.3	0.12	0.32
			288.7	3.0	-11.7	-4.8	0.29	
			288.7	-0.1	-16.8	-4.8	0.29	
9	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-183	266.8	-3.2	-21.9	-4.8	0.27	0.33
			291.1	3.3	-11.4	-5.9	0.29	
			291.1	-0.5	-16.5	-5.9	0.29	
10	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-168	269.7	-4.3	-21.6	-5.9	0.27	0.27
			240.0	-0.9	-54.4	0.9	0.24	
			240.0	-0.3	-59.5	0.9	0.24	
11	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-184	162.5	0.3	-64.6	0.9	0.17	0.28
			252.2	-1.7	-45.2	1.9	0.25	
			252.2	-0.4	-50.3	1.9	0.25	
12	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-127	186.7	0.9	-55.4	1.9	0.19	0.28
			263.0	1.1	-32.1	-1.5	0.25	
			263.0	0.2	-37.2	-1.5	0.25	
13	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-111	214.7	-0.8	-42.3	-1.5	0.21	0.27
			250.8	1.9	-41.3	-2.5	0.24	
			250.8	0.3	-46.4	-2.5	0.24	
14	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-130	190.5	-1.4	-51.5	-2.5	0.18	0.25
			229.5	0.9	-60.6	-1.5	0.22	
			229.5	-0.0	-65.7	-1.5	0.22	
15	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-113	144.0	-1.0	-70.8	-1.5	0.15	0.26
			232.8	1.8	-56.7	-2.5	0.22	
			232.8	0.2	-61.8	-2.5	0.22	
16	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-165	152.4	-1.5	-66.9	-2.5	0.15	0.29
			273.5	-0.7	-25.9	0.9	0.26	
			273.5	-0.1	-31.0	0.9	0.26	
17	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-182	233.2	0.4	-36.1	0.9	0.23	0.30
			270.2	-1.6	-29.8	1.9	0.27	
			270.2	-0.3	-34.9	1.9	0.27	
18	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-227	224.8	0.9	-40.0	1.9	0.23	0.40
			373.1	0.2	-66.4	-0.4	0.36	
			373.1	-0.1	-73.2	-0.4	0.36	
19	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-148	277.9	-0.4	-79.9	-0.4	0.28	0.27
			251.5	0.1	-43.3	-0.3	0.24	
			251.5	-0.1	-48.3	-0.3	0.24	
20	HEM 400 4 1.00 1176 1.00 130	-148	188.6	-0.3	-53.4	-0.3	0.19	0.27
			251.5	0.1	-43.3	-0.3	0.24	
			251.5	-0.1	-48.3	-0.3	0.24	
			188.6	-0.3	-53.4	-0.3	0.19	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 123 (D 471)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-342	1.00	1176	1.00	86		397.3	-0.7	-196.7	0.9	0.41	0.48
									397.3	-0.3	-203.0	0.9	0.41	
									222.6	0.1	-209.3	0.9	0.25	
2	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-161	1.00	1176	1.00	86		169.4	-1.4	-100.2	-0.4	0.18	0.22
									169.4	-1.6	-103.6	-0.4	0.18	
									80.3	-1.7	-107.0	-0.4	0.10	
3	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-161	1.00	1176	1.00	86		217.2	-3.4	-81.5	4.0	0.22	0.26
									217.2	-1.7	-84.8	4.0	0.22	
									144.2	0.1	-88.2	4.0	0.15	
4	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-148	1.00	1176	1.00	86		207.9	0.7	-82.7	1.2	0.20	0.24
									207.9	1.3	-86.0	1.2	0.21	
									133.9	1.8	-89.4	1.2	0.14	
5	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-149	1.00	1176	1.00	86		160.1	2.8	-101.4	-3.2	0.17	0.21
									160.1	1.4	-104.8	-3.2	0.17	
									70.0	-0.0	-108.1	-3.2	0.09	
6	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-158	1.00	1176	1.00	86		110.4	2.4	-122.5	-6.6	0.13	0.18
									110.4	-0.4	-125.9	-6.6	0.13	
7	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-154	1.00	1176	1.00	86		2.1	-3.2	-129.3	-6.6	0.04	0.18
									107.6	3.7	-122.9	-7.4	0.13	
									107.6	0.5	-126.2	-7.4	0.13	
8	HEM 400 4 1.00 1176 1.00	86	-152	1.00	1176	1.00	86		-1.0	-2.7	-129.6	-7.4	0.03	0.30
									266.9	-3.1	-60.4	7.4	0.26	

9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-156	266.9	0.1	-63.7	7.4	0.26	0.31
									212.1	3.3	-67.1	7.4	0.22	
									269.7	-4.3	-60.0	8.2	0.27	
									269.7	-0.8	-63.4	8.2	0.27	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-184	215.2	2.8	-66.7	8.2	0.22	0.21
									162.6	0.1	-102.5	-0.2	0.17	
									162.6	-0.0	-105.8	-0.2	0.17	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-187	71.5	-0.1	-109.2	-0.2	0.09	0.23
									186.8	0.3	-93.5	0.8	0.19	
									186.8	0.6	-96.9	0.8	0.19	
									103.4	1.0	-100.3	0.8	0.12	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-126	214.7	-0.7	-80.4	1.0	0.21	0.24
									214.7	-0.3	-83.8	1.0	0.21	
									142.7	0.2	-87.2	1.0	0.14	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-123	190.5	-0.9	-89.4	0.0	0.19	0.22
									190.5	-0.9	-92.7	0.0	0.19	
									110.7	-0.9	-96.1	0.0	0.12	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-159	144.1	-0.6	-108.3	-1.3	0.15	0.20
									144.1	-1.1	-111.7	-1.3	0.15	
									48.0	-1.7	-115.0	-1.3	0.07	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-140	152.5	-0.9	-104.4	-1.3	0.16	0.20
									152.5	-1.4	-107.7	-1.3	0.16	
									59.8	-1.9	-111.1	-1.3	0.08	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-151	233.2	-0.1	-74.6	2.1	0.23	0.26
									233.2	0.8	-78.0	2.1	0.23	
									166.2	1.8	-81.3	2.1	0.17	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-169	224.8	0.2	-78.5	2.1	0.22	0.26
									224.8	1.1	-81.9	2.1	0.23	
									154.4	2.0	-85.3	2.1	0.17	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-238	278.0	-0.5	-137.4	0.6	0.28	0.33
									278.0	-0.2	-141.9	0.6	0.28	
									156.0	0.0	-146.3	0.6	0.18	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-155	188.6	-0.3	-91.4	0.4	0.19	0.22
									188.6	-0.1	-94.8	0.4	0.19	
									107.1	0.0	-98.2	0.4	0.12	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	86	-155	188.6	-0.3	-91.4	0.4	0.19	0.22
									188.6	-0.1	-94.8	0.4	0.19	
									107.1	0.0	-98.2	0.4	0.12	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 124 (D 472)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-354	222.7	-0.1	-297.0	0.7	0.25	0.39
									222.7	0.3	-304.9	0.7	0.25	
									-107.1	0.6	-312.9	0.7	0.15	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-170	80.3	-2.4	-147.8	4.7	0.10	0.18
									80.3	0.1	-152.0	4.7	0.11	
									-84.0	2.6	-156.2	4.7	0.11	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-155	144.3	-0.6	-129.4	1.3	0.15	0.21
									144.3	0.1	-133.6	1.3	0.15	
									-0.2	0.8	-137.8	1.3	0.03	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-151	133.9	2.4	-130.7	-4.1	0.15	0.20
									133.9	0.2	-134.9	-4.1	0.15	
									-12.0	-2.0	-139.1	-4.1	0.04	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-166	70.0	0.5	-149.1	-0.7	0.09	0.18
									70.0	0.1	-153.3	-0.7	0.11	
									-95.8	-0.2	-157.5	-0.7	0.11	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-187	2.1	-3.6	-169.7	6.8	0.04	0.27
									2.1	0.1	-173.9	6.8	0.20	
									-185.9	3.7	-178.2	6.8	0.20	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-185	-1.0	-2.7	-170.1	5.2	0.04	0.27
									-1.0	0.1	-174.3	5.2	0.20	
									-189.5	2.9	-178.6	5.2	0.20	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-134	212.1	3.5	-108.7	-6.1	0.21	0.26
									212.1	0.2	-113.0	-6.1	0.21	
									90.0	-3.1	-117.2	-6.1	0.11	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-135	215.2	2.6	-108.3	-4.5	0.21	0.26
									215.2	0.2	-112.6	-4.5	0.21	
									93.5	-2.3	-116.8	-4.5	0.11	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-189	71.6	-0.3	-150.0	0.5	0.09	0.19
									71.6	-0.1	-154.2	0.5	0.11	
									-95.2	0.2	-158.4	0.5	0.11	

11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-181	103.5	0.6	-141.4	-0.3	0.12	0.19
									103.5	0.4	-145.6	-0.3	0.12	
									-54.0	0.2	-149.8	-0.3	0.08	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-132	142.7	0.3	-128.5	0.1	0.14	0.20
									142.7	0.3	-132.7	0.1	0.15	
									-0.8	0.4	-136.9	0.1	0.02	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-140	110.8	-0.7	-137.1	0.9	0.12	0.18
									110.8	-0.2	-141.3	0.9	0.12	
									-42.0	0.4	-145.5	0.9	0.06	
14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-180	48.1	-1.5	-155.5	1.6	0.08	0.21
									48.1	-0.7	-159.7	1.6	0.14	
									-124.7	0.2	-164.0	1.6	0.14	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-166	59.8	-1.6	-151.6	1.7	0.08	0.20
									59.8	-0.7	-155.9	1.7	0.12	
									-108.7	0.2	-160.1	1.7	0.12	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-140	166.2	1.4	-122.9	-0.9	0.17	0.22
									166.2	0.9	-127.2	-0.9	0.17	
									28.7	0.4	-131.4	-0.9	0.05	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-155	154.4	1.5	-126.8	-1.1	0.16	0.22
									154.4	1.0	-131.0	-1.1	0.16	
									12.7	0.4	-135.3	-1.1	0.04	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-247	156.0	-0.1	-207.6	0.5	0.18	0.27
									156.0	0.2	-213.2	0.5	0.18	
									-74.6	0.4	-218.9	0.5	0.11	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-160	107.1	-0.0	-139.2	0.3	0.12	0.18
									107.1	0.1	-143.5	0.3	0.12	
									-48.0	0.3	-147.7	0.3	0.07	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	108	-160	107.1	-0.0	-139.2	0.3	0.12	0.18
									107.1	0.1	-143.5	0.3	0.12	
									-48.0	0.3	-147.7	0.3	0.07	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 125 (D 473)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-363	-106.8	0.6	-436.5	-0.1	0.16	0.78
									-106.8	0.5	-445.2	-0.1	0.61	
									-632.9	0.5	-453.9	-0.1	0.61	
2	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-203	-83.9	2.0	-211.0	-0.1	0.11	0.42
									-83.9	1.9	-215.6	-0.1	0.33	
									-338.7	1.8	-220.2	-0.1	0.33	
3	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-164	-0.1	0.3	-192.9	0.7	0.03	0.31
									-0.1	0.7	-197.5	0.7	0.23	
									-233.6	1.1	-202.2	0.7	0.23	
4	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-125	-11.8	-1.4	-194.3	0.1	0.03	0.32
									-11.8	-1.4	-198.9	0.1	0.23	
									-246.9	-1.4	-203.5	0.1	0.23	
5	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-164	-95.7	0.3	-212.3	-0.8	0.11	0.42
									-95.7	-0.2	-216.9	-0.8	0.33	
									-352.1	-0.7	-221.6	-0.8	0.33	
6	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-235	-185.8	3.4	-232.5	-1.4	0.21	0.54
									-185.8	2.5	-237.1	-1.4	0.45	
									-466.0	1.7	-241.7	-1.4	0.44	
7	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-223	-189.3	2.9	-232.9	-1.6	0.21	0.54
									-189.3	1.9	-237.5	-1.6	0.45	
									-470.0	0.9	-242.1	-1.6	0.44	
8	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-93	90.1	-2.8	-172.8	1.3	0.10	0.21
									90.1	-2.0	-177.4	1.3	0.12	
									-119.6	-1.3	-182.0	1.3	0.12	
9	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-105	93.6	-2.3	-172.4	1.5	0.10	0.21
									93.6	-1.4	-177.0	1.5	0.12	
									-115.6	-0.5	-181.6	1.5	0.12	
10	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-185	-95.1	-0.1	-213.1	1.0	0.11	0.42
									-95.1	0.5	-217.7	1.0	0.33	
									-352.4	1.1	-222.4	1.0	0.33	
11	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-156	-53.8	0.0	-204.8	0.9	0.07	0.37
									-53.8	0.5	-209.5	0.9	0.29	
									-301.4	1.0	-214.1	0.9	0.29	
12	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-143	-0.7	0.6	-192.1	-1.1	0.03	0.31
									-0.7	-0.0	-196.8	-1.1	0.22	
									-233.2	-0.7	-201.4	-1.1	0.22	
13	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-172	-41.9	0.5	-200.4	-0.9	0.07	0.36
									-41.9	-0.0	-205.0	-0.9	0.27	
									-284.2	-0.6	-209.7	-0.9	0.27	

14	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-214	-124.5	0.0	-218.3	0.4	0.14	0.46
									-124.5	0.3	-222.9	0.4	0.37	
									-388.0	0.6	-227.6	0.4	0.37	
15	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-211	-108.6	0.2	-214.5	-0.1	0.13	0.44
									-108.6	0.1	-219.1	-0.1	0.35	
									-367.6	0.1	-223.7	-0.1	0.35	
16	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-114	28.8	0.5	-186.9	-0.5	0.04	0.27
									28.8	0.2	-191.6	-0.5	0.19	
									-197.6	-0.1	-196.2	-0.5	0.19	
17	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-118	12.8	0.3	-190.7	0.0	0.03	0.29
									12.8	0.3	-195.4	0.0	0.21	
									-218.1	0.4	-200.0	0.0	0.21	
18	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-253	-74.4	0.4	-304.9	-0.1	0.11	0.55
									-74.4	0.4	-311.0	-0.1	0.42	
									-442.0	0.3	-317.2	-0.1	0.42	
19	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-164	-47.9	0.3	-202.6	-0.0	0.07	0.36
									-47.9	0.2	-207.2	-0.0	0.28	
									-292.8	0.2	-211.9	-0.0	0.28	
20	HEM	400	4	1.00	1176	1.00	118	-164	-47.9	0.3	-202.6	-0.0	0.07	0.36
									-47.9	0.2	-207.2	-0.0	0.28	
									-292.8	0.2	-211.9	-0.0	0.28	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 126 (D 474)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-3	0.0	-0.1	-41.2	0.2	0.00	0.10
									0.0	0.0	-48.1	0.2	0.06	
									-49.2	0.1	-55.0	0.2	0.06	
2	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-32	-0.0	-1.1	-32.9	1.6	0.01	0.08
									-0.0	-0.3	-36.4	1.6	0.05	
									-37.3	0.5	-39.9	1.6	0.05	
3	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-33	0.0	-1.2	-26.5	1.6	0.01	0.07
									0.0	-0.4	-30.0	1.6	0.05	
									-30.7	0.4	-33.5	1.6	0.04	
4	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	29	0.0	1.0	-12.5	-1.4	0.00	0.04
									0.0	0.3	-16.0	-1.4	0.00	
									-16.4	-0.4	-19.6	-1.4	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	30	-0.0	1.2	-18.9	-1.4	0.00	0.06
									-0.0	0.4	-22.4	-1.4	0.00	
									-23.0	-0.3	-26.0	-1.4	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-10	-0.1	-0.1	-35.4	0.5	0.00	0.08
									-0.1	0.1	-39.0	0.5	0.05	
									-40.0	0.4	-42.5	0.5	0.05	
7	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	9	-0.1	0.5	-31.3	-0.4	0.00	0.07
									-0.1	0.4	-34.8	-0.4	0.00	
									-35.7	0.2	-38.3	-0.4	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	7	0.1	0.1	-9.9	-0.4	0.00	0.03
									0.1	-0.1	-13.5	-0.4	0.00	
									-13.7	-0.3	-17.0	-0.4	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-12	0.1	-0.6	-14.1	0.5	0.01	0.04
									0.1	-0.3	-17.7	0.5	0.03	
									-17.9	-0.1	-21.2	0.5	0.02	
10	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	23	-0.1	1.6	-34.4	-4.1	0.00	0.09
									-0.1	-0.4	-38.0	-4.1	0.00	
									-38.9	-2.5	-41.5	-4.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	32	-0.0	1.6	-28.4	-3.8	0.00	0.08
									-0.0	-0.3	-32.0	-3.8	0.00	
									-32.7	-2.3	-35.5	-3.8	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-26	0.1	-1.7	-11.0	4.3	0.01	0.05
									0.1	0.5	-14.5	4.3	0.03	
									-14.8	2.6	-18.0	4.3	0.03	
13	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-34	0.0	-1.7	-16.9	4.0	0.01	0.06
									0.0	0.4	-20.5	4.0	0.04	
									-20.9	2.4	-24.0	4.0	0.04	
14	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-7	-0.1	0.6	-35.3	-1.6	0.00	0.08
									-0.1	-0.3	-38.8	-1.6	0.05	
									-39.8	-1.1	-42.4	-1.6	0.05	
15	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-24	-0.0	-0.4	-30.1	0.8	0.01	0.07
									-0.0	-0.0	-33.6	0.8	0.05	
									-34.4	0.4	-37.1	0.8	0.05	
16	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	4	0.1	-0.6	-10.1	1.8	0.00	0.03
									0.1	0.3	-13.6	1.8	0.00	

17	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	22	-13.9 0.0 0.0	1.2 0.4 0.0	-17.1 -15.3 -18.9	1.8 -0.6 -0.6	0.00 0.00 0.00	0.04
18	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-2	-19.2 0.0 0.0	-0.3 -0.0 0.0	-22.4 -29.2 -34.1	-0.6 0.1 0.1	0.00 0.00 0.04	0.07
19	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-1	-34.9 0.0 0.0	0.1 -0.0 0.0	-39.0 -22.7 -26.2	0.1 0.1 0.1	0.04 0.00 0.03	0.05
20	HEB	450	4	1.00	233	1.00	102	-1	-26.8 0.0 0.0	0.1 -0.0 0.0	-29.7 -22.7 -26.2	0.1 0.1 0.1	0.03 0.00 0.03	0.05
									-26.8	0.1	-29.7	0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 127 (D 475)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-14	-49.2 -49.2 -232.1	0.1 0.4 0.7	-130.9 -139.8 -148.7	0.4 0.4 0.4	0.06 0.28 0.28	0.37
2	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-45	-37.3 -37.3 -145.7	-0.5 1.1 2.8	-78.3 -82.8 -87.3	2.5 2.5 2.5	0.06 0.19 0.19	0.25
3	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-42	-30.6 -30.6 -128.8	-0.9 1.3 3.5	-70.6 -75.1 -79.6	3.4 3.4 3.4	0.05 0.17 0.17	0.22
4	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	32	-16.3 -16.3 -92.0	0.6 -0.8 -2.2	-53.4 -57.9 -62.4	-2.1 -2.1 -2.1	0.00 0.00 0.00	0.16
5	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	29	-23.0 -23.0 -108.9	1.0 -0.9 -2.9	-61.1 -65.6 -70.1	-3.0 -3.0 -3.0	0.00 0.00 0.00	0.19
6	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-23	-40.1 -40.1 -152.4	0.5 0.2 -0.1	-81.3 -85.8 -90.3	-0.5 -0.5 -0.5	0.05 0.19 0.18	0.24
7	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-1	-35.9 -35.9 -141.4	1.0 -0.4 -1.8	-76.2 -80.7 -85.2	-2.1 -2.1 -2.1	0.05 0.17 0.17	0.23
8	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	10	-13.5 -13.5 -85.2	-0.4 0.2 0.7	-50.3 -54.8 -59.4	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.14
9	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-12	-17.8 -17.8 -96.3	-0.8 0.8 2.4	-55.5 -60.0 -64.5	2.5 2.5 2.5	0.03 0.13 0.13	0.17
10	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	15	-38.9 -38.9 -149.7	-1.9 0.3 2.5	-80.2 -84.7 -89.2	3.3 3.3 3.3	0.00 0.00 0.00	0.24
11	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	39	-32.7 -32.7 -133.9	-1.6 -0.4 0.9	-72.8 -77.3 -81.8	2.0 2.0 2.0	0.00 0.00 0.00	0.22
12	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-28	-14.7 -14.7 -87.9	2.0 0.1 -1.9	-51.5 -56.0 -60.5	-3.0 -3.0 -3.0	0.03 0.12 0.12	0.16
13	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-52	-20.9 -20.9 -103.8	1.8 0.7 -0.3	-58.8 -63.4 -67.9	-1.6 -1.6 -1.6	0.04 0.14 0.13	0.18
14	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-37	-39.9 -39.9 -152.1	-0.9 1.2 3.3	-81.3 -85.8 -90.3	3.2 3.2 3.2	0.06 0.20 0.20	0.26
15	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-57	-34.4 -34.4 -138.3	0.2 1.3 2.4	-74.9 -79.4 -83.9	1.7 1.7 1.7	0.05 0.18 0.18	0.24
16	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	24	-13.7 -13.7 -85.5	1.0 -0.8 -2.7	-50.4 -54.9 -59.4	-2.8 -2.8 -2.8	0.00 0.00 0.00	0.15
17	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	44	-19.2 -19.2 -99.3	-0.1 -1.0 -1.8	-56.8 -61.3 -65.8	-1.4 -1.4 -1.4	0.00 0.00 0.00	0.17
18	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-10	-34.8 -34.8 -163.4	0.1 0.3 0.5	-92.1 -98.3 -104.6	0.3 0.3 0.3	0.04 0.20 0.20	0.26
19	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-6	-26.8	0.1	-65.8	0.2	0.03	0.19

									-26.8	0.2	-70.3	0.2	0.14	
									-118.8	0.3	-74.9	0.2	0.14	
20	HEB	450	4	1.00	233	1.00	131	-6	-26.8	0.1	-65.8	0.2	0.03	0.19
									-26.8	0.2	-70.3	0.2	0.14	
									-118.8	0.3	-74.9	0.2	0.14	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 128 (D 476)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-238	-988.5	-0.5	469.5	0.6	0.89	1.08 *
									-501.1	-0.1	461.7	0.6	0.89	
									-501.1	0.2	454.0	0.6	0.47	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-133	-402.8	2.2	212.7	-3.1	0.37	0.46
									-182.6	0.6	208.6	-3.1	0.37	
									-182.6	-1.0	204.5	-3.1	0.18	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-169	-552.8	-1.7	236.6	2.7	0.51	0.61
									-307.4	-0.3	232.5	2.7	0.51	
									-307.4	1.2	228.3	2.7	0.29	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-88	-542.5	-2.7	236.6	3.7	0.48	0.59
									-297.1	-0.7	232.5	3.7	0.48	
									-297.1	1.3	228.3	3.7	0.27	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-53	-392.6	1.3	212.8	-2.1	0.34	0.44
									-172.3	0.2	208.6	-2.1	0.34	
									-172.3	-0.9	204.5	-2.1	0.16	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-63	-224.3	6.5	184.9	-9.6	0.22	0.30
									-33.5	1.5	180.8	-9.6	0.22	
									-33.5	-3.6	176.6	-9.6	0.05	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-39	-221.2	6.2	184.9	-9.3	0.21	0.29
									-30.4	1.3	180.8	-9.3	0.21	
									-30.4	-3.5	176.6	-9.3	0.04	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-158	-721.1	-7.0	264.4	10.2	0.66	0.79
									-446.3	-1.6	260.3	10.2	0.66	
									-446.3	3.8	256.2	10.2	0.42	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-183	-724.1	-6.7	264.4	9.9	0.67	0.79
									-449.3	-1.5	260.3	9.9	0.67	
									-449.3	3.8	256.2	9.9	0.43	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-28	-384.6	6.8	209.9	-9.5	0.35	0.44
									-167.4	1.8	205.7	-9.5	0.35	
									-167.4	-3.2	201.6	-9.5	0.15	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-58	-473.6	8.8	224.3	-12.5	0.43	0.54
									-241.2	2.3	220.1	-12.5	0.43	
									-241.2	-4.3	216.0	-12.5	0.22	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-194	-560.8	-7.3	239.5	10.1	0.53	0.64
									-312.3	-1.9	235.4	10.1	0.53	
									-312.3	3.4	231.2	10.1	0.31	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-164	-471.8	-9.3	225.1	13.1	0.45	0.55
									-238.5	-2.4	221.0	13.1	0.45	
									-238.5	4.5	216.8	13.1	0.24	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-41	-311.3	-1.2	198.4	1.9	0.27	0.36
									-106.2	-0.2	194.3	1.9	0.27	
									-106.2	0.8	190.1	1.9	0.10	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-82	-337.5	-6.0	203.0	8.7	0.31	0.40
									-127.6	-1.4	198.8	8.7	0.31	
									-127.6	3.1	194.7	8.7	0.13	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-181	-634.1	0.7	250.9	-1.2	0.58	0.68
									-373.5	0.1	246.8	-1.2	0.58	
									-373.5	-0.6	242.7	-1.2	0.35	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-140	-607.9	5.6	246.4	-8.0	0.56	0.67
									-352.2	1.3	242.2	-8.0	0.56	
									-352.2	-2.9	238.1	-8.0	0.33	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-166	-692.2	-0.3	328.7	0.5	0.62	0.76
									-350.9	-0.1	323.3	0.5	0.62	
									-350.9	0.2	317.8	0.5	0.33	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-111	-472.7	-0.2	224.7	0.3	0.42	0.52
									-239.9	-0.1	220.5	0.3	0.42	
									-239.9	0.1	216.4	0.3	0.22	
20	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	106	-111	-472.7	-0.2	224.7	0.3	0.42	0.52
									-239.9	-0.1	220.5	0.3	0.42	
									-239.9	0.1	216.4	0.3	0.22	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 129 (D 477)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
----	--	--	--	----	----	----	----	---	----	----	----	----	----	------

1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-245	-501.1	0.4	388.5	-1.0	0.47	0.63
									-163.7	-0.0	382.1	-1.0	0.47	
									-163.7	-0.5	375.6	-1.0	0.18	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-132	-182.6	-0.4	173.7	-0.3	0.18	0.25
									-32.3	-0.5	170.2	-0.3	0.18	
									-32.3	-0.7	166.7	-0.3	0.05	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-163	-307.4	1.5	197.6	-4.9	0.29	0.38
									-135.9	-0.6	194.2	-4.9	0.30	
									-135.9	-2.8	190.7	-4.9	0.15	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-97	-297.1	0.8	197.6	-0.6	0.27	0.35
									-125.7	0.5	194.1	-0.6	0.27	
									-125.7	0.2	190.7	-0.6	0.12	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-65	-172.3	-1.1	173.6	3.9	0.16	0.24
									-22.1	0.6	170.1	3.9	0.16	
									-22.1	2.3	166.7	3.9	0.04	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-72	-33.5	-2.9	145.6	6.5	0.05	0.17
									92.1	-0.0	142.2	6.5	0.10	
									92.1	2.8	138.7	6.5	0.10	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-52	-30.4	-3.1	145.6	7.8	0.04	0.17
									95.2	0.3	142.2	7.8	0.10	
									95.2	3.7	138.7	7.8	0.10	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-157	-446.2	3.3	225.6	-7.5	0.42	0.51
									-250.1	0.0	222.1	-7.5	0.42	
									-250.1	-3.3	218.7	-7.5	0.25	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-177	-449.3	3.5	225.6	-8.8	0.42	0.52
									-253.1	-0.3	222.2	-8.8	0.42	
									-253.1	-4.2	218.7	-8.8	0.26	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-38	-167.4	-2.1	170.8	2.3	0.15	0.23
									-19.6	-1.1	167.3	2.3	0.15	
									-19.6	-0.1	163.9	2.3	0.02	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-65	-241.2	-3.5	185.2	5.5	0.22	0.31
									-80.7	-1.1	181.7	5.5	0.22	
									-80.7	1.4	178.3	5.5	0.08	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-191	-312.3	2.5	200.5	-3.3	0.31	0.38
									-138.3	1.1	197.0	-3.3	0.31	
									-138.3	-0.4	193.6	-3.3	0.15	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-163	-238.5	3.9	186.1	-6.5	0.24	0.32
									-77.3	1.1	182.6	-6.5	0.24	
									-77.3	-1.8	179.2	-6.5	0.10	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-50	-106.2	1.6	159.3	-4.6	0.10	0.19
									31.4	-0.4	155.9	-4.6	0.10	
									31.4	-2.4	152.4	-4.6	0.04	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-87	-127.6	3.4	163.9	-7.2	0.13	0.21
									14.2	0.3	160.5	-7.2	0.13	
									14.2	-2.9	157.0	-7.2	0.03	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-179	-373.5	-1.2	211.9	3.6	0.35	0.44
									-189.4	0.4	208.4	3.6	0.35	
									-189.4	1.9	205.0	3.6	0.20	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-141	-352.2	-3.0	207.3	6.2	0.33	0.42
									-172.1	-0.3	203.9	6.2	0.33	
									-172.1	2.5	200.4	6.2	0.18	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-171	-350.9	0.3	272.0	-0.7	0.33	0.44
									-114.7	-0.0	267.4	-0.7	0.33	
									-114.7	-0.3	262.9	-0.7	0.13	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-114	-239.9	0.2	185.6	-0.5	0.22	0.30
									-79.0	-0.0	182.2	-0.5	0.22	
									-79.0	-0.2	178.7	-0.5	0.09	
20	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	88	-114	-239.9	0.2	185.6	-0.5	0.22	0.30
									-79.0	-0.0	182.2	-0.5	0.22	
									-79.0	-0.2	178.7	-0.5	0.09	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 130 (D 478)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-248	-163.7	-0.3	305.0	0.3	0.18	0.34
									143.5	-0.1	297.4	0.3	0.18	
									143.5	0.1	289.8	0.3	0.17	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-128	-32.3	-0.2	134.4	-0.2	0.05	0.17
									102.3	-0.3	130.3	-0.2	0.11	
									102.3	-0.4	126.3	-0.2	0.11	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-152	-135.9	-2.6	158.3	4.0	0.15	0.22
									23.5	-0.5	154.3	4.0	0.15	

4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-102	23.5	1.6	150.2	4.0	0.05	0.20
									-125.7	-0.0	156.6	0.5	0.12	
									31.9	0.2	152.5	0.5	0.13	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-78	31.9	0.5	148.5	0.5	0.05	0.17
									-22.1	2.3	132.7	-3.7	0.04	
									110.8	0.4	128.6	-3.7	0.11	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-83	110.8	-1.5	124.6	-3.7	0.11	0.24
									92.1	3.5	105.9	-6.3	0.10	
									197.3	0.2	101.8	-6.3	0.19	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-68	197.3	-3.0	97.8	-6.3	0.19	0.24
									95.2	4.2	105.4	-7.4	0.10	
									199.8	0.4	101.3	-7.4	0.19	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-148	199.8	-3.4	97.3	-7.4	0.19	0.32
									-250.1	-3.7	185.1	6.6	0.25	
									-63.0	-0.3	181.0	6.6	0.25	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-163	-63.0	3.1	177.0	6.6	0.09	0.33
									-253.1	-4.5	185.6	7.7	0.25	
									-65.6	-0.5	181.6	7.7	0.25	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-48	-65.6	3.5	177.5	7.7	0.09	0.17
									-19.6	0.7	131.5	-2.0	0.03	
									112.0	-0.3	127.4	-2.0	0.11	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-74	112.0	-1.4	123.4	-2.0	0.11	0.16
									-80.7	1.9	145.6	-4.0	0.09	
									65.5	-0.2	141.5	-4.0	0.09	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-182	65.5	-2.3	137.5	-4.0	0.07	0.22
									-138.3	-1.0	159.5	2.4	0.15	
									22.2	0.3	155.4	2.4	0.15	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-157	22.2	1.5	151.4	2.4	0.05	0.17
									-77.3	-2.2	145.4	4.4	0.10	
									68.7	0.1	141.3	4.4	0.10	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-56	68.7	2.4	137.3	4.4	0.09	0.19
									31.4	-1.7	119.9	2.6	0.04	
									151.1	-0.4	115.9	2.6	0.14	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-89	151.1	0.9	111.8	2.6	0.14	0.19
									14.2	-2.6	124.1	4.5	0.03	
									138.1	-0.2	120.0	4.5	0.14	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-174	138.1	2.1	116.0	4.5	0.14	0.26
									-189.4	1.5	171.1	-2.2	0.19	
									-16.9	0.3	167.0	-2.2	0.19	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-142	-16.9	-0.8	163.0	-2.2	0.05	0.25
									-172.1	2.3	166.9	-4.2	0.18	
									-3.9	0.2	162.9	-4.2	0.18	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-173	-3.9	-2.0	158.8	-4.2	0.03	0.23
									-114.7	-0.2	213.5	0.2	0.13	
									100.3	-0.1	208.1	0.2	0.13	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-115	100.3	0.1	202.8	0.2	0.11	0.16
									-79.0	-0.1	145.5	0.2	0.09	
									67.1	-0.0	141.4	0.2	0.09	
20	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	103	-115	67.1	0.1	137.4	0.2	0.08	0.16
									-79.0	-0.1	145.5	0.2	0.09	
									67.1	-0.0	141.4	0.2	0.09	
									67.1	0.1	137.4	0.2	0.08	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 131 (D 479)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-251	143.5	0.3	218.0	-0.4	0.17	0.45
									380.5	0.1	209.7	-0.4	0.37	
									380.5	-0.1	201.4	-0.4	0.37	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-127	102.3	-0.0	93.3	-0.3	0.11	0.23
									202.8	-0.2	88.9	-0.3	0.20	
									202.8	-0.4	84.5	-0.3	0.20	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-142	23.5	1.6	117.0	-2.0	0.05	0.20
									150.7	0.5	112.6	-2.0	0.16	
									150.7	-0.6	108.2	-2.0	0.15	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-107	31.9	0.3	115.2	-0.1	0.05	0.20
									157.1	0.3	110.8	-0.1	0.15	
									157.1	0.3	106.3	-0.1	0.15	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-92	110.8	-1.3	91.5	1.6	0.11	0.24
									209.2	-0.4	87.1	1.6	0.20	
									209.2	0.5	82.7	1.6	0.19	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-97	197.3	-2.4	65.1	2.3	0.19	0.29

7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-87	265.8	-1.1	60.6	2.3	0.25	0.29
									265.8	0.2	56.2	2.3	0.24	
									199.8	-2.8	64.5	2.9	0.19	
									267.7	-1.2	60.1	2.9	0.25	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-137	267.7	0.4	55.7	2.9	0.24	0.18
									-63.0	2.7	143.4	-2.7	0.08	
									94.1	1.2	139.0	-2.7	0.11	
									94.1	-0.3	134.6	-2.7	0.10	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-147	-65.6	3.1	144.0	-3.3	0.09	0.18
									92.1	1.3	139.6	-3.3	0.11	
									92.1	-0.6	135.2	-3.3	0.10	
									112.0	-0.8	90.4	0.4	0.11	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-62	209.2	-0.6	86.0	0.4	0.19	0.23
									209.2	-0.4	81.6	0.4	0.19	
									65.5	-1.8	104.3	1.5	0.07	
									178.4	-1.0	99.9	1.5	0.17	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-83	178.4	-0.1	95.5	1.5	0.17	0.21
									22.2	1.1	118.1	-0.7	0.05	
									150.7	0.7	113.6	-0.7	0.16	
									150.7	0.3	109.2	-0.7	0.16	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-151	68.7	2.1	104.2	-1.9	0.09	0.23
									181.5	1.1	99.8	-1.9	0.19	
									181.5	0.0	95.4	-1.9	0.18	
									151.1	1.5	79.1	-1.8	0.14	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-67	235.5	0.5	74.7	-1.8	0.21	0.25
									235.5	-0.5	70.2	-1.8	0.21	
									138.1	2.3	83.2	-2.4	0.14	
									227.2	1.0	78.8	-2.4	0.21	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-94	227.2	-0.4	74.4	-2.4	0.21	0.25
									-16.9	-1.2	129.4	1.4	0.05	
									124.4	-0.4	125.0	1.4	0.14	
									124.4	0.4	120.6	1.4	0.14	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-140	-3.9	-2.0	125.3	2.1	0.03	0.19
									132.7	-0.9	120.9	2.1	0.14	
									132.7	0.3	116.5	2.1	0.14	
									100.3	0.2	152.7	-0.3	0.12	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-176	266.2	0.1	146.8	-0.3	0.26	0.32
									266.2	-0.1	140.9	-0.3	0.26	
									67.1	0.2	104.3	-0.2	0.08	
									179.9	0.0	99.8	-0.2	0.17	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-117	179.9	-0.1	95.4	-0.2	0.17	0.21
									67.1	0.2	104.3	-0.2	0.08	
									179.9	0.0	99.8	-0.2	0.17	
									179.9	-0.1	95.4	-0.2	0.17	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 132 (D 480)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-256	380.5	0.1	130.3	-0.3	0.37	0.55
									518.3	-0.0	122.0	-0.3	0.49	
									518.3	-0.2	113.7	-0.3	0.49	
									202.8	-0.1	51.7	-0.2	0.19	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-127	256.2	-0.2	47.2	-0.2	0.24	0.27
									256.2	-0.3	42.8	-0.2	0.24	
									150.7	-0.4	75.2	0.2	0.15	
									230.7	-0.3	70.8	0.2	0.22	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-132	230.7	-0.2	66.3	0.2	0.22	0.25
									157.1	0.2	73.4	-0.1	0.15	
									235.1	0.2	69.0	-0.1	0.22	
									235.1	0.2	64.6	-0.1	0.22	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-112	209.2	0.5	49.9	-0.4	0.20	0.27
									260.6	0.3	45.5	-0.4	0.24	
									260.6	0.1	41.0	-0.4	0.24	
									265.8	0.4	23.6	-0.7	0.25	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-113	287.5	0.1	19.1	-0.7	0.27	0.30
									287.5	-0.3	14.7	-0.7	0.27	
									267.7	0.6	23.0	-0.8	0.25	
									288.8	0.2	18.6	-0.8	0.27	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-107	288.8	-0.2	14.2	-0.8	0.26	0.30
									94.1	-0.3	101.5	0.4	0.10	
									203.8	-0.1	97.1	0.4	0.20	
									203.8	0.2	92.7	0.4	0.20	

9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-131	92.1	-0.5	102.0	0.5	0.10	0.24
									202.5	-0.2	97.6	0.5	0.20	
									202.5	0.1	93.2	0.5	0.19	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-76	209.2	0.1	48.8	-0.5	0.19	0.27
									259.3	-0.2	44.3	-0.5	0.23	
									259.3	-0.4	39.9	-0.5	0.23	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-93	178.4	0.0	62.5	-0.4	0.17	0.26
									244.0	-0.2	58.1	-0.4	0.22	
									244.0	-0.4	53.6	-0.4	0.22	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-162	150.7	0.0	76.3	0.2	0.16	0.26
									231.9	0.2	71.9	0.2	0.23	
									231.9	0.3	67.5	0.2	0.23	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-145	181.5	0.1	62.6	0.1	0.18	0.27
									247.2	0.2	58.2	0.1	0.24	
									247.2	0.2	53.8	0.1	0.24	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-80	235.5	0.1	37.6	-0.4	0.21	0.28
									273.0	-0.1	33.2	-0.4	0.25	
									273.0	-0.3	28.8	-0.4	0.25	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-101	227.2	0.1	41.8	-0.2	0.21	0.28
									269.4	0.0	37.3	-0.2	0.25	
									269.4	-0.1	32.9	-0.2	0.25	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-158	124.4	-0.0	87.5	0.1	0.13	0.25
									218.3	0.1	83.1	0.1	0.21	
									218.3	0.1	78.6	0.1	0.21	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-137	132.7	-0.0	83.3	-0.0	0.14	0.25
									221.9	-0.0	78.9	-0.0	0.21	
									221.9	-0.1	74.5	-0.0	0.21	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-179	266.2	0.1	91.3	-0.2	0.26	0.39
									362.7	-0.0	85.4	-0.2	0.34	
									362.7	-0.1	79.5	-0.2	0.34	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-119	179.9	0.1	62.5	-0.1	0.17	0.26
									245.6	-0.0	58.1	-0.1	0.23	
									245.6	-0.1	53.7	-0.1	0.23	
20	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-119	179.9	0.1	62.5	-0.1	0.17	0.26
									245.6	-0.0	58.1	-0.1	0.23	
									245.6	-0.1	53.7	-0.1	0.23	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 133 (D 481)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-259	518.3	0.1	42.7	-0.3	0.50	0.58
									557.2	-0.1	34.3	-0.3	0.53	
									557.2	-0.2	26.0	-0.3	0.53	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-127	256.2	-0.2	9.8	-0.3	0.24	0.27
									262.3	-0.3	5.4	-0.3	0.25	
									262.3	-0.5	1.0	-0.3	0.25	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-123	230.7	-0.1	33.6	-1.0	0.22	0.28
									263.6	-0.7	29.1	-1.0	0.25	
									263.6	-1.2	24.7	-1.0	0.25	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-115	235.1	0.3	31.9	0.0	0.22	0.28
									266.2	0.3	27.5	0.0	0.25	
									266.2	0.3	23.1	0.0	0.25	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-119	260.6	0.2	8.2	0.7	0.24	0.28
									264.9	0.6	3.8	0.7	0.25	
									264.8	1.0	-0.7	0.7	0.25	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-130	287.5	-0.1	-18.5	0.8	0.27	0.30
									287.5	0.4	-22.9	0.8	0.27	
									261.6	0.9	-27.3	0.8	0.25	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-127	288.8	0.0	-19.0	1.1	0.27	0.30
									288.8	0.7	-23.4	1.1	0.27	
									262.4	1.3	-27.8	1.1	0.25	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-112	203.8	0.2	60.2	-1.1	0.19	0.28
									266.8	-0.4	55.8	-1.1	0.25	
									266.8	-1.1	51.4	-1.1	0.25	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-114	202.5	0.1	60.7	-1.4	0.19	0.29
									266.1	-0.7	56.3	-1.4	0.25	
									266.1	-1.5	51.9	-1.4	0.25	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-91	259.3	-0.1	6.9	-0.1	0.24	0.27
									262.4	-0.1	2.5	-0.1	0.24	
									262.1	-0.1	-1.9	-0.1	0.24	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	113	-102	244.0	-0.3	20.8	0.7	0.23	0.27
									262.5	0.1	16.4	0.7	0.24	

12	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-151	262.5	0.5	11.9	0.7	0.24	0.28
			231.9	0.2	34.8	-0.2	0.22	
			266.3	0.1	30.4	-0.2	0.25	
13	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-140	266.3	-0.1	26.0	-0.2	0.25	0.28
			247.2	0.4	21.0	-1.0	0.24	
			265.9	-0.2	16.5	-1.0	0.25	
14	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-95	265.9	-0.7	12.1	-1.0	0.25	0.28
			273.0	0.3	-4.4	-1.2	0.25	
			273.0	-0.4	-8.8	-1.2	0.25	
15	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-110	263.1	-1.1	-13.2	-1.2	0.24	0.28
			269.4	0.5	-0.1	-1.5	0.25	
			269.4	-0.4	-4.6	-1.5	0.25	
16	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-147	264.2	-1.2	-9.0	-1.5	0.25	0.28
			218.3	-0.2	46.1	1.0	0.21	
			265.4	0.3	41.7	1.0	0.25	
17	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-132	265.4	0.9	37.3	1.0	0.25	0.28
			221.9	-0.4	41.9	1.2	0.21	
			264.2	0.3	37.5	1.2	0.25	
18	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-181	264.2	1.0	33.1	1.2	0.25	0.41
			362.7	0.1	29.9	-0.2	0.34	
			389.8	-0.0	24.1	-0.2	0.37	
19	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-121	389.8	-0.2	18.2	-0.2	0.37	0.27
			245.6	0.1	20.9	-0.1	0.23	
			264.2	-0.0	16.5	-0.1	0.25	
20	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-121	264.2	-0.1	12.0	-0.1	0.25	0.27
			245.6	0.1	20.9	-0.1	0.23	
			264.2	-0.0	16.5	-0.1	0.25	
			264.2	-0.1	12.0	-0.1	0.25	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 134 (D 482)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-263						557.2	0.1	-44.1	-0.4	0.53	0.58
								557.2	-0.2	-52.8	-0.4	0.53	
								494.9	-0.4	-61.4	-0.4	0.48	
2	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-131						262.3	-0.4	-31.3	0.3	0.25	0.28
								262.3	-0.3	-36.0	0.3	0.25	
								219.9	-0.1	-40.6	0.3	0.21	
3	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-114						263.6	-1.3	-7.1	1.7	0.25	0.28
								263.6	-0.3	-11.7	1.7	0.25	
4	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-116						249.8	0.7	-16.3	1.7	0.23	0.28
								266.2	0.5	-8.8	-0.7	0.25	
								266.2	0.1	-13.4	-0.7	0.25	
5	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-133						250.4	-0.3	-18.0	-0.7	0.23	0.28
								264.8	1.4	-33.1	-2.1	0.25	
								264.8	0.1	-37.7	-2.1	0.25	
6	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-151						220.4	-1.1	-42.3	-2.1	0.21	0.29
								261.6	1.2	-60.3	-2.2	0.25	
								261.6	-0.1	-64.9	-2.2	0.25	
7	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-152						185.1	-1.4	-69.5	-2.2	0.19	0.29
								262.4	1.7	-60.8	-2.9	0.25	
								262.4	0.0	-65.4	-2.9	0.25	
8	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-95						185.3	-1.7	-70.0	-2.9	0.19	0.30
								266.8	-1.1	20.1	1.8	0.25	
								285.2	-0.1	15.5	1.8	0.26	
9	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-95						285.2	1.0	10.9	1.8	0.26	0.30
								266.1	-1.7	20.7	2.5	0.25	
								285.0	-0.2	16.1	2.5	0.26	
10	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-108						285.0	1.3	11.4	2.5	0.26	0.28
								262.2	0.2	-34.3	-0.8	0.24	
								262.2	-0.3	-38.9	-0.8	0.24	
11	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-111						216.3	-0.8	-43.5	-0.8	0.20	0.28
								262.5	0.6	-20.0	-1.4	0.24	
								262.5	-0.2	-24.6	-1.4	0.25	
12	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-139						233.5	-1.0	-29.2	-1.4	0.22	0.28
								266.3	-0.1	-5.9	0.4	0.25	
								266.3	0.1	-10.5	0.4	0.25	
13	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-136						254.0	0.4	-15.1	0.4	0.24	0.28
								265.9	-0.6	-20.2	1.0	0.25	
								265.9	0.0	-24.8	1.0	0.25	
14	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 118	-114						236.7	0.6	-29.4	1.0	0.23	0.28
								263.1	-0.6	-46.0	0.5	0.24	

15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	118	-122	263.1	-0.3	-50.6	0.5	0.24	0.28
									203.4	0.0	-55.3	0.5	0.19	
									264.2	-0.8	-41.8	1.1	0.25	
									264.2	-0.2	-46.4	1.1	0.25	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	118	-133	209.5	0.5	-51.0	1.1	0.20	0.28
									265.4	0.6	5.9	-0.9	0.25	
									267.6	0.1	1.3	-0.9	0.25	
									266.9	-0.4	-3.3	-0.9	0.25	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	118	-124	264.2	0.8	1.7	-1.4	0.25	0.28
									264.4	-0.0	-2.9	-1.4	0.25	
									260.8	-0.9	-7.5	-1.4	0.25	
									389.8	0.0	-30.8	-0.3	0.37	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	118	-184	389.8	-0.1	-36.9	-0.3	0.37	0.41
									346.4	-0.3	-43.0	-0.3	0.33	
									264.2	0.0	-20.1	-0.2	0.25	
									264.2	-0.1	-24.7	-0.2	0.25	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	118	-123	235.1	-0.2	-29.3	-0.2	0.22	0.28
									264.2	0.0	-20.1	-0.2	0.25	
									264.2	-0.1	-24.7	-0.2	0.25	
									235.1	-0.2	-29.3	-0.2	0.22	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 135 (D 483)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-270	494.9	-0.2	-139.9	0.3	0.48	0.54
									494.9	0.0	-149.1	0.3	0.48	
									308.3	0.2	-158.3	0.3	0.31	
									219.9	-0.2	-75.8	-0.8	0.21	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-138	219.9	-0.7	-80.7	-0.8	0.21	0.25
									118.9	-1.1	-85.6	-0.8	0.13	
									249.9	0.6	-51.0	-1.2	0.23	
									249.9	-0.2	-55.9	-1.2	0.23	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-109	179.9	-0.9	-60.8	-1.2	0.17	0.27
									250.4	0.0	-53.7	1.1	0.23	
									250.4	0.7	-58.6	1.1	0.24	
									177.0	1.3	-63.5	1.1	0.17	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-115	220.4	-0.7	-78.5	1.5	0.21	0.25
									220.4	0.2	-83.4	1.5	0.22	
									116.1	1.1	-88.3	1.5	0.13	
									185.1	-1.2	-105.6	0.5	0.19	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-145	185.1	-0.9	-110.5	0.5	0.19	0.23
									46.8	-0.6	-115.4	0.5	0.07	
									185.3	-1.4	-106.4	1.2	0.19	
									185.3	-0.6	-111.3	1.2	0.19	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-177	45.9	0.1	-116.2	1.2	0.07	0.23
									285.2	1.1	-23.9	-0.2	0.26	
									285.2	0.9	-28.8	-0.2	0.26	
									249.1	0.8	-33.7	-0.2	0.23	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-76	285.0	1.2	-23.1	-0.9	0.26	0.29
									285.0	0.7	-28.0	-0.9	0.26	
									250.0	0.1	-32.8	-0.9	0.23	
									216.3	-0.5	-78.9	0.4	0.21	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-126	216.3	-0.3	-83.8	0.4	0.21	0.24
									111.5	-0.1	-88.7	0.4	0.12	
									233.5	-1.0	-64.0	0.9	0.22	
									233.5	-0.4	-68.9	0.9	0.22	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-118	147.3	0.1	-73.8	0.9	0.15	0.26
									254.0	0.4	-50.6	-0.1	0.24	
									254.0	0.3	-55.5	-0.1	0.24	
									184.5	0.3	-60.4	-0.1	0.18	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-127	236.7	0.8	-65.5	-0.6	0.23	0.27
									236.7	0.5	-70.4	-0.6	0.23	
									148.7	0.1	-75.3	-0.6	0.15	
									203.4	0.5	-91.5	-0.6	0.20	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-135	203.4	0.1	-96.4	-0.6	0.20	0.24
									82.7	-0.2	-101.3	-0.6	0.09	
									209.5	0.9	-87.5	-0.9	0.20	
									209.5	0.3	-92.4	-0.9	0.20	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-141	93.9	-0.2	-97.3	-0.9	0.10	0.24
									266.9	-0.6	-38.0	0.8	0.25	
									266.9	-0.1	-42.9	0.8	0.25	
									213.2	0.4	-47.8	0.8	0.20	

17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-112	260.8	-1.0	-42.0	1.1	0.24	0.28
									260.8	-0.3	-46.9	1.1	0.24	
									202.1	0.4	-51.8	1.1	0.19	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-189	346.4	-0.1	-97.7	0.2	0.33	0.38
									346.4	0.0	-104.2	0.2	0.33	
									216.0	0.1	-110.7	0.2	0.22	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-127	235.1	-0.1	-64.7	0.1	0.22	0.26
									235.1	0.0	-69.6	0.1	0.22	
									148.0	0.1	-74.5	0.1	0.15	
20	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	125	-127	235.1	-0.1	-64.7	0.1	0.22	0.26
									235.1	0.0	-69.6	0.1	0.22	
									148.0	0.1	-74.5	0.1	0.15	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 136 (D 484)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-282		308.3	0.5	-219.9	-0.9	0.32	0.40
										308.3	0.1	-226.6	-0.9	0.32	
										102.2	-0.3	-233.3	-0.9	0.14	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-150		118.9	-1.5	-115.1	3.1	0.13	0.18
										118.9	-0.1	-118.6	3.1	0.13	
										11.0	1.3	-122.2	3.1	0.04	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-108		179.9	-1.2	-89.3	2.5	0.17	0.21
										179.9	-0.1	-92.9	2.5	0.17	
										95.4	1.1	-96.4	2.5	0.10	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-114		177.0	1.9	-91.8	-3.9	0.17	0.21
										177.0	0.1	-95.3	-3.9	0.17	
										90.3	-1.6	-98.9	-3.9	0.10	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-156		116.1	1.7	-117.6	-3.3	0.13	0.18
										116.1	0.1	-121.1	-3.3	0.13	
										5.9	-1.4	-124.7	-3.3	0.03	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-202		46.8	-0.7	-146.0	1.5	0.08	0.18
										46.8	0.0	-149.6	1.5	0.11	
										-89.3	0.7	-153.2	1.5	0.11	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-203		45.9	0.3	-146.8	-0.4	0.07	0.18
										45.9	0.1	-150.3	-0.4	0.11	
										-90.8	-0.1	-153.9	-0.4	0.11	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-63		249.1	1.1	-60.8	-2.3	0.22	0.26
										249.1	0.1	-64.4	-2.3	0.22	
										190.6	-1.0	-67.9	-2.3	0.17	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-61		250.0	0.2	-60.1	-0.4	0.22	0.26
										250.0	0.0	-63.6	-0.4	0.22	
										192.1	-0.2	-67.2	-0.4	0.17	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-148		111.5	0.0	-118.2	-0.7	0.12	0.17
										111.5	-0.3	-121.8	-0.7	0.12	
										0.7	-0.6	-125.3	-0.7	0.03	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-129		147.3	0.0	-102.5	-0.7	0.15	0.19
										147.3	-0.3	-106.0	-0.7	0.15	
										50.9	-0.7	-109.6	-0.7	0.07	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-117		184.5	0.4	-88.6	-0.1	0.18	0.22
										184.5	0.4	-92.2	-0.1	0.18	
										100.6	0.3	-95.8	-0.1	0.11	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-135		148.7	0.5	-104.4	-0.1	0.15	0.19
										148.7	0.4	-108.0	-0.1	0.15	
										50.4	0.4	-111.5	-0.1	0.07	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-165		82.7	0.2	-131.8	-0.5	0.10	0.16
										82.7	0.0	-135.4	-0.5	0.10	
										-40.4	-0.2	-138.9	-0.5	0.06	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-161		93.9	0.4	-127.6	-0.3	0.11	0.17
										93.9	0.2	-131.2	-0.3	0.11	
										-25.5	0.1	-134.8	-0.3	0.05	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-99		213.2	0.2	-75.1	-0.3	0.20	0.23
										213.2	0.1	-78.6	-0.3	0.20	
										141.7	-0.1	-82.2	-0.3	0.14	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-103		202.1	0.1	-79.2	-0.5	0.19	0.23
										202.1	-0.1	-82.8	-0.5	0.19	
										126.8	-0.4	-86.3	-0.5	0.13	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-197		216.0	0.4	-153.8	-0.6	0.22	0.28
										216.0	0.1	-158.5	-0.6	0.22	
										71.8	-0.2	-163.2	-0.6	0.10	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	91	-132		148.0	0.2	-103.4	-0.4	0.15	0.19
										148.0	0.0	-107.0	-0.4	0.15	

20	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 91	-132	50.6	-0.1	-110.6	-0.4	0.07	0.19
			148.0	0.2	-103.4	-0.4	0.15	
			148.0	0.0	-107.0	-0.4	0.15	
			50.6	-0.1	-110.6	-0.4	0.07	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 137 (D 485)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-291	102.2	0.0	-290.9	-0.9	0.14	0.39	102.2	-0.5	-299.2	-0.9	0.25
			-236.3	-0.9	-307.5	-0.9	0.25						
2	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-172	11.0	0.9	-149.9	-2.3	0.04	0.24	11.0	-0.4	-154.4	-2.3	0.17
			-163.6	-1.6	-158.8	-2.3	0.17						
3	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-110	95.4	0.7	-123.2	-2.4	0.10	0.17	95.4	-0.6	-127.6	-2.4	0.10
			-49.0	-2.0	-132.0	-2.4	0.06						
4	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-102	90.3	-0.9	-125.5	1.5	0.10	0.16	90.3	-0.1	-129.9	1.5	0.10
			-56.7	0.8	-134.3	1.5	0.07						
5	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-163	5.9	-0.7	-152.2	1.6	0.03	0.24	5.9	0.2	-156.7	1.6	0.18
			-171.4	1.1	-161.1	1.6	0.18						
6	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-240	-89.3	0.6	-181.9	-0.8	0.12	0.37	-89.3	0.1	-186.4	-0.8	0.30
			-300.1	-0.3	-190.8	-0.8	0.30						
7	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-237	-90.8	0.1	-182.6	0.3	0.12	0.37	-90.8	0.3	-187.0	0.3	0.30
			-302.4	0.5	-191.5	0.3	0.30						
8	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-33	190.6	-0.6	-93.5	0.0	0.17	0.21	190.6	-0.6	-97.9	0.0	0.17
			79.8	-0.5	-102.3	0.0	0.07						
9	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-36	192.1	-0.1	-92.8	-1.1	0.17	0.22	192.1	-0.7	-97.2	-1.1	0.17
			82.1	-1.4	-101.7	-1.1	0.08						
10	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-163	0.7	-0.6	-153.1	0.2	0.03	0.25	0.7	-0.4	-157.6	0.2	0.18
			-177.6	-0.3	-162.0	0.2	0.18						
11	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-130	50.8	-0.8	-136.6	1.5	0.07	0.18	50.8	0.1	-141.0	1.5	0.12
			-108.7	0.9	-145.4	1.5	0.12						
12	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-110	100.6	0.6	-122.3	-1.0	0.11	0.16	100.6	0.0	-126.7	-1.0	0.11
			-42.8	-0.5	-131.1	-1.0	0.06						
13	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-143	50.4	0.8	-138.9	-2.3	0.07	0.19	50.4	-0.5	-143.3	-2.3	0.12
			-111.7	-1.8	-147.7	-2.3	0.12						
14	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-195	-40.4	0.2	-167.5	-2.2	0.07	0.31	-40.4	-1.0	-171.9	-2.2	0.24
			-234.9	-2.3	-176.4	-2.2	0.24						
15	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-189	-25.5	0.6	-163.2	-2.9	0.06	0.29	-25.5	-1.0	-167.6	-2.9	0.22
			-215.1	-2.7	-172.1	-2.9	0.22						
16	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-78	141.7	-0.2	-107.9	1.4	0.13	0.19	141.7	0.6	-112.3	1.4	0.14
			14.6	1.4	-116.8	1.4	0.03						
17	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-84	126.8	-0.6	-112.2	2.1	0.12	0.18	126.8	0.6	-116.6	2.1	0.13
			-5.2	1.8	-121.1	2.1	0.02						
18	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-203	71.8	0.0	-203.5	-0.6	0.10	0.27	71.8	-0.3	-209.4	-0.6	0.18
			-165.1	-0.7	-215.2	-0.6	0.18						
19	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-137	50.6	0.0	-137.7	-0.4	0.07	0.18	50.6	-0.2	-142.1	-0.4	0.12
			-110.2	-0.4	-146.6	-0.4	0.12						
20	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 113	-137	50.6	0.0	-137.7	-0.4	0.07	0.18	50.6	-0.2	-142.1	-0.4	0.12
			-110.2	-0.4	-146.6	-0.4	0.12						

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 138 (D 486)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1167 1.00 114	-297	-236.8	0.5	-371.9	-4.0	0.26	0.79					

									-236.8	-1.7	-380.3	-4.0	0.64	
									-671.8	-4.0	-388.7	-4.0	0.64	
2	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-194	-163.9	-3.1	-190.5	4.1	0.18	0.45
									-163.9	-0.8	-195.0	4.1	0.37	
									-386.9	1.6	-199.5	4.1	0.37	
3	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-117	-49.2	-3.6	-162.8	5.4	0.07	0.31
									-49.2	-0.6	-167.2	5.4	0.23	
									-240.4	2.5	-171.7	5.4	0.23	
4	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-86	-56.9	3.6	-165.1	-7.8	0.07	0.32
									-56.9	-0.8	-169.6	-7.8	0.24	
									-250.9	-5.3	-174.1	-7.8	0.24	
5	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-163	-171.7	4.2	-192.9	-9.1	0.18	0.47
									-171.7	-1.0	-197.4	-9.1	0.38	
									-397.4	-6.2	-201.9	-9.1	0.38	
6	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-274	-300.6	0.1	-223.7	-2.1	0.31	0.63
									-300.6	-1.1	-228.2	-2.1	0.54	
									-561.5	-2.3	-232.7	-2.1	0.54	
7	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-265	-302.9	2.3	-224.5	-6.0	0.31	0.64
									-302.9	-1.2	-228.9	-6.0	0.54	
									-564.7	-4.6	-233.4	-6.0	0.54	
8	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-6	79.7	0.4	-131.9	-1.6	0.07	0.15
									79.7	-0.5	-136.4	-1.6	0.07	
									-76.3	-1.4	-140.9	-1.6	0.07	
9	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-15	82.0	-1.7	-131.2	2.3	0.08	0.15
									82.0	-0.4	-135.7	2.3	0.08	
									-73.1	0.9	-140.2	2.3	0.07	
10	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-175	-177.9	-0.1	-193.9	0.4	0.18	0.46
									-177.9	0.1	-198.4	0.4	0.38	
									-404.7	0.4	-202.8	0.4	0.38	
11	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-114	-108.9	0.9	-176.4	-0.4	0.11	0.37
									-108.9	0.7	-180.9	-0.4	0.29	
									-315.8	0.5	-185.4	-0.4	0.29	
12	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-105	-42.9	0.6	-161.8	-4.1	0.06	0.30
									-42.9	-1.7	-166.3	-4.1	0.23	
									-233.1	-4.1	-170.7	-4.1	0.23	
13	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-166	-111.9	-0.4	-179.3	-3.3	0.12	0.39
									-111.9	-2.3	-183.7	-3.3	0.31	
									-322.1	-4.2	-188.2	-3.3	0.31	
14	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-243	-235.3	-1.4	-209.2	-0.0	0.25	0.54
									-235.3	-1.4	-213.6	-0.0	0.46	
									-479.6	-1.4	-218.1	-0.0	0.46	
15	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-240	-215.5	-1.5	-204.8	-1.1	0.23	0.52
									-215.5	-2.1	-209.2	-1.1	0.44	
									-454.8	-2.7	-213.7	-1.1	0.44	
16	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-37	14.4	1.9	-146.5	-3.7	0.02	0.22
									14.4	-0.2	-151.0	-3.7	0.15	
									-158.2	-2.3	-155.5	-3.7	0.15	
17	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-40	-5.3	2.0	-150.9	-2.6	0.02	0.24
									-5.3	0.5	-155.4	-2.6	0.17	
									-183.0	-1.0	-159.9	-2.6	0.16	
18	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-208	-165.5	0.4	-260.4	-2.8	0.18	0.55
									-165.5	-1.2	-266.3	-2.8	0.44	
									-470.1	-2.8	-272.3	-2.8	0.44	
19	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-140	-110.4	0.3	-177.8	-1.9	0.12	0.38
									-110.4	-0.8	-182.3	-1.9	0.30	
									-318.9	-1.9	-186.8	-1.9	0.30	
20	HEM	400	4	1.00	1167	1.00	114	-140	-110.4	0.3	-177.8	-1.9	0.12	0.38
									-110.4	-0.8	-182.3	-1.9	0.30	
									-318.9	-1.9	-186.8	-1.9	0.30	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 139 (D 487)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	11	-0.1	0.1	-52.6	-0.1	0.00	0.17
									-0.1	0.0	-59.2	-0.1	0.00	
									-59.6	-0.0	-65.8	-0.1	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	14	-0.0	-0.5	-24.2	0.4	0.00	0.08
									-0.0	-0.3	-27.5	0.4	0.00	
									-27.7	-0.1	-30.8	0.4	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	10	-0.0	-0.5	-30.0	0.3	0.00	0.10
									-0.0	-0.3	-33.3	0.3	0.00	
									-33.5	-0.1	-36.6	0.3	0.00	

4	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	-3	-0.0	0.5	-31.5	-0.5	0.00	0.10
									-0.0	0.3	-34.8	-0.5	0.06	
									-35.0	0.0	-38.1	-0.5	0.06	
5	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	0	-0.0	0.5	-25.7	-0.4	0.00	0.08
									-0.0	0.3	-29.0	-0.4	0.00	
									-29.2	0.1	-32.3	-0.4	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	13	-0.1	-0.2	-18.0	0.3	0.00	0.06
									-0.1	-0.0	-21.3	0.3	0.00	
									-21.5	0.1	-24.6	0.3	0.00	
7	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	9	-0.1	0.1	-18.4	0.0	0.00	0.06
									-0.1	0.2	-21.7	0.0	0.00	
									-21.9	0.2	-25.0	0.0	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	-2	0.0	0.2	-37.7	-0.3	0.00	0.11
									0.0	0.0	-41.0	-0.3	0.07	
									-41.3	-0.1	-44.3	-0.3	0.07	
9	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	2	-0.0	-0.1	-37.3	-0.1	0.00	0.11
									-0.0	-0.1	-40.6	-0.1	0.00	
									-40.8	-0.2	-43.9	-0.1	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	-5	-0.1	0.5	-23.8	-0.5	0.00	0.08
									-0.1	0.2	-27.1	-0.5	0.05	
									-27.3	-0.0	-30.4	-0.5	0.05	
11	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	-5	-0.0	0.6	-27.4	-0.7	0.00	0.09
									-0.0	0.3	-30.7	-0.7	0.06	
									-30.9	-0.0	-34.0	-0.7	0.06	
12	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	16	-0.0	-0.4	-31.9	0.4	0.00	0.10
									-0.0	-0.2	-35.2	0.4	0.00	
									-35.4	0.0	-38.5	0.4	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	16	-0.0	-0.6	-28.3	0.6	0.00	0.09
									-0.0	-0.3	-31.6	0.6	0.00	
									-31.8	0.0	-34.9	0.6	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	2	-0.1	-0.1	-21.2	0.1	0.00	0.07
									-0.1	-0.1	-24.5	0.1	0.00	
									-24.7	-0.0	-27.9	0.1	0.00	
15	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	8	-0.0	-0.4	-22.6	0.4	0.00	0.08
									-0.0	-0.2	-25.9	0.4	0.00	
									-26.1	-0.0	-29.2	0.4	0.00	
16	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	9	-0.0	0.2	-34.5	-0.2	0.00	0.11
									-0.0	0.1	-37.8	-0.2	0.00	
									-38.0	0.0	-41.1	-0.2	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	2	-0.0	0.5	-33.1	-0.5	0.00	0.10
									-0.0	0.2	-36.4	-0.5	0.00	
									-36.6	-0.0	-39.7	-0.5	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	8	-0.0	0.0	-37.1	-0.1	0.00	0.12
									-0.0	0.0	-41.8	-0.1	0.00	
									-42.1	-0.0	-46.4	-0.1	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	5	-0.0	0.0	-27.9	-0.0	0.00	0.09
									-0.0	0.0	-31.2	-0.0	0.00	
									-31.4	-0.0	-34.5	-0.0	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	229	1.00	101	5	-0.0	0.0	-27.9	-0.0	0.00	0.09
									-0.0	0.0	-31.2	-0.0	0.00	
									-31.4	-0.0	-34.5	-0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 140 (D 488)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	15	-59.7	0.0	-146.0	0.0	0.00	0.59
									-59.7	0.0	-154.4	0.0	0.00	
									-257.9	0.1	-162.9	0.0	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	3	-27.8	-0.9	-68.0	1.9	0.00	0.28
									-27.8	0.3	-72.3	1.9	0.00	
									-120.5	1.5	-76.5	1.9	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	15	-33.6	-1.0	-75.2	2.4	0.00	0.32
									-33.6	0.6	-79.4	2.4	0.00	
									-135.5	2.2	-83.7	2.4	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	11	-35.0	1.0	-77.2	-1.9	0.00	0.32
									-35.0	-0.3	-81.5	-1.9	0.00	
									-139.6	-1.5	-85.7	-1.9	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	-1	-29.3	1.0	-70.1	-2.4	0.06	0.29
									-29.3	-0.5	-74.3	-2.4	0.23	
									-124.6	-2.1	-78.5	-2.4	0.23	
6	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	-13	-21.6	-0.2	-60.4	-0.2	0.04	0.24
									-21.6	-0.3	-64.6	-0.2	0.19	

7	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	-14	-104.4 -22.0 -22.0 -105.6	-0.4 0.4 -0.6 -1.5	-68.8 -61.0 -65.2 -69.4	-0.2 -1.5 -1.5 -1.5	0.19 0.04 0.19 0.19	0.25
8	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	27	-41.3 -41.3 -155.7	0.2 0.4 0.5	-84.9 -89.1 -93.4	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.36
9	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	28	-40.8 -40.8 -154.4	-0.4 0.6 1.6	-84.3 -88.5 -92.8	1.5 1.5 1.5	0.00 0.00 0.00	0.36
10	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	6	-27.4 -27.4 -119.5	0.3 0.3 0.4	-67.6 -71.8 -76.0	0.1 0.1 0.1	0.00 0.00 0.00	0.27
11	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	12	-31.0 -31.0 -128.8	0.6 0.1 -0.3	-72.0 -76.3 -80.5	-0.7 -0.7 -0.7	0.00 0.00 0.00	0.30
12	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	8	-35.4 -35.4 -140.6	-0.3 -0.3 -0.3	-77.7 -81.9 -86.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.32
13	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	3	-31.9 -31.9 -131.2	-0.6 -0.1 0.4	-73.2 -77.5 -81.7	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.30
14	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	-2	-24.8 -24.8 -112.7	-0.4 0.4 1.2	-64.3 -68.5 -72.7	1.2 1.2 1.2	0.05 0.20 0.20	0.26
15	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	-3	-26.1 -26.1 -116.3	-0.6 0.3 1.2	-66.0 -70.2 -74.4	1.4 1.4 1.4	0.05 0.21 0.21	0.27
16	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	16	-38.0 -38.0 -147.3	0.4 -0.4 -1.2	-81.0 -85.2 -89.4	-1.2 -1.2 -1.2	0.00 0.00 0.00	0.34
17	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	17	-36.7 -36.7 -143.8	0.7 -0.2 -1.2	-79.3 -83.5 -87.7	-1.4 -1.4 -1.4	0.00 0.00 0.00	0.33
18	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	11	-42.2 -42.2 -181.4	0.0 0.0 0.0	-102.6 -108.5 -114.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.41
19	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	7	-31.4 -31.4 -130.0	0.0 0.0 0.0	-72.6 -76.9 -81.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.29
20	HEB	360	4	1.00	229	1.00	128	7	-31.4 -31.4 -130.0	0.0 0.0 0.0	-72.6 -76.9 -81.1	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.29

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 141 (D 489)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-224	-914.0 -439.9 -439.9	0.2 0.1 0.1	448.0 440.1 432.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.82 0.82 0.42	1.00 *
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-113	-382.7 -164.4 -164.4	1.5 0.7 -0.1	206.9 202.7 198.5	-1.5 -1.5 -1.5	0.35 0.35 0.16	0.43
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-113	-486.4 -252.7 -252.7	1.4 0.3 -0.8	221.2 216.9 212.7	-2.1 -2.1 -2.1	0.44 0.44 0.24	0.53
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-97	-491.2 -257.0 -257.0	-1.4 -0.6 0.2	221.6 217.4 213.1	1.4 1.4 1.4	0.44 0.44 0.23	0.53
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-97	-387.5 -168.7 -168.7	-1.3 -0.2 0.9	207.3 203.1 198.9	2.0 2.0 2.0	0.35 0.35 0.16	0.44
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-108	-263.4 -62.8 -62.8	0.7 0.9 1.1	190.4 186.2 181.9	0.4 0.4 0.4	0.24 0.24 0.07	0.32
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-103	-264.8 -64.1 -64.1	-0.2 0.6 1.3	190.5 186.3 182.1	1.4 1.4 1.4	0.24 0.25 0.08	0.33
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-102	-610.5 -358.6	-0.5 -0.8	238.1 233.9	-0.5 -0.5	0.54 0.54	0.65
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-107	-358.6 -609.1	-1.0 0.3	229.6 238.0	-0.5 -1.5	0.32 0.54	0.65

10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-82	-357.3	-0.5	233.7	-1.5	0.54	0.43
									-357.3	-1.3	229.5	-1.5	0.33	
									-377.7	2.8	206.2	-2.2	0.34	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-100	-160.1	1.6	201.9	-2.2	0.34	0.50
									-160.1	0.4	197.7	-2.2	0.15	
									-453.7	2.9	215.9	-2.1	0.41	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-128	-225.6	1.7	211.7	-2.1	0.41	0.55
									-225.6	0.6	207.5	-2.1	0.21	
									-496.3	-2.6	222.3	2.1	0.45	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-110	-261.3	-1.5	218.1	2.1	0.45	0.47
									-261.3	-0.4	213.9	2.1	0.24	
									-420.2	-2.7	212.6	2.0	0.38	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-71	-195.7	-1.6	208.4	2.0	0.38	0.35
									-195.7	-0.6	204.1	2.0	0.19	
									-303.8	0.7	197.0	-0.8	0.27	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-79	-96.1	0.3	192.8	-0.8	0.27	0.37
									-96.1	-0.2	188.6	-0.8	0.09	
									-316.6	-0.9	199.0	0.4	0.28	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-139	-106.8	-0.7	194.7	0.4	0.28	0.61
									-106.8	-0.5	190.5	0.4	0.10	
									-570.1	-0.6	231.4	0.7	0.51	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-131	-325.3	-0.2	227.2	0.7	0.51	0.60
									-325.3	0.2	223.0	0.7	0.30	
									-557.3	1.1	229.5	-0.5	0.50	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-156	-314.6	0.8	225.3	-0.5	0.50	0.70
									-314.6	0.5	221.1	-0.5	0.29	
									-640.0	0.1	313.7	-0.1	0.57	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-105	-308.1	0.1	308.1	-0.1	0.57	0.48
									-308.1	0.0	302.5	-0.1	0.29	
									-437.0	0.1	214.2	-0.1	0.39	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-105	-210.7	0.1	210.0	-0.1	0.39	0.48
									-210.7	0.0	205.8	-0.1	0.20	
									-437.0	0.1	214.2	-0.1	0.39	
									-210.7	0.1	210.0	-0.1	0.39	
									-210.7	0.0	205.8	-0.1	0.20	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 142 (D 490)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-217	-439.9	0.2	371.9	-0.6	0.41	0.57
									-135.1	-0.1	365.8	-0.6	0.42	
									-135.1	-0.3	359.7	-0.6	0.15	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-113	-164.4	0.2	169.9	-1.4	0.16	0.23
									-25.5	-0.4	166.7	-1.4	0.16	
									-25.5	-0.9	163.4	-1.4	0.04	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-109	-252.7	-0.5	184.4	-0.2	0.23	0.31
									-101.7	-0.6	181.1	-0.2	0.23	
									-101.7	-0.7	177.9	-0.2	0.11	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-91	-257.0	-0.1	184.9	0.9	0.23	0.31
									-105.7	0.3	181.7	0.9	0.24	
									-105.7	0.7	178.4	0.9	0.11	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-95	-168.7	0.7	170.5	-0.4	0.16	0.24
									-29.4	0.6	167.2	-0.4	0.16	
									-29.4	0.4	163.9	-0.4	0.04	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-111	-62.8	1.3	153.2	-2.4	0.08	0.16
									62.2	0.3	150.0	-2.4	0.08	
									62.2	-0.8	146.7	-2.4	0.07	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-105	-64.1	1.4	153.4	-2.1	0.08	0.16
									61.0	0.5	150.1	-2.1	0.08	
									61.0	-0.4	146.9	-2.1	0.07	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-93	-358.6	-1.1	201.6	1.9	0.32	0.41
									-193.3	-0.3	198.3	1.9	0.32	
									-193.3	0.5	195.1	1.9	0.18	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-99	-357.3	-1.3	201.5	1.6	0.32	0.41
									-192.1	-0.6	198.2	1.6	0.32	
									-192.1	0.1	194.9	1.6	0.18	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-78	-160.1	1.5	169.2	-4.4	0.15	0.23
									-21.8	-0.4	166.0	-4.4	0.15	
									-21.8	-2.2	162.7	-4.4	0.04	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-96	-225.6	1.7	179.1	-4.8	0.21	0.29
									-79.1	-0.3	175.9	-4.8	0.21	
									-79.1	-2.3	172.6	-4.8	0.09	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-126	-261.3	-1.3	185.6	3.8	0.25	0.32

									-109.3	0.3	182.4	3.8	0.25	
									-109.3	1.9	179.1	3.8	0.12	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-108	-195.8	-1.6	175.7	4.3	0.19	0.26
									-52.0	0.2	172.5	4.3	0.19	
									-52.0	2.0	169.2	4.3	0.07	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-68	-96.1	0.1	159.9	-0.8	0.09	0.18
									34.5	-0.3	156.7	-0.8	0.09	
									34.5	-0.6	153.4	-0.8	0.04	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-77	-106.8	-0.8	161.9	1.8	0.11	0.19
									25.4	-0.1	158.6	1.8	0.11	
									25.4	0.6	155.4	1.8	0.04	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-136	-325.3	0.1	194.9	0.3	0.30	0.38
									-165.6	0.2	191.7	0.3	0.30	
									-165.6	0.3	188.4	0.3	0.16	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-127	-314.6	1.0	193.0	-2.3	0.29	0.37
									-156.5	0.0	189.7	-2.3	0.29	
									-156.5	-0.9	186.4	-2.3	0.16	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-152	-308.1	0.1	260.4	-0.4	0.29	0.40
									-94.7	-0.0	256.0	-0.4	0.29	
									-94.7	-0.2	251.7	-0.4	0.11	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-102	-210.7	0.1	177.4	-0.3	0.20	0.27
									-65.6	-0.0	174.2	-0.3	0.20	
									-65.6	-0.1	170.9	-0.3	0.07	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	83	-102	-210.7	0.1	177.4	-0.3	0.20	0.27
									-65.6	-0.0	174.2	-0.3	0.20	
									-65.6	-0.1	170.9	-0.3	0.07	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 143 (D 491)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-207	-135.1	-0.2	300.2	0.2	0.15	0.34
									180.7	-0.1	292.3	0.2	0.19	
									180.7	0.0	284.4	0.2	0.19	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-108	-25.5	-0.7	135.0	0.5	0.04	0.18
									115.8	-0.4	130.8	0.5	0.12	
									115.8	-0.2	126.6	0.5	0.12	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-101	-101.8	-0.6	149.9	0.5	0.10	0.18
									55.6	-0.3	145.7	0.5	0.10	
									55.6	-0.1	141.5	0.5	0.06	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-87	-105.7	0.5	150.9	-0.3	0.11	0.18
									52.7	0.4	146.6	-0.3	0.11	
									52.7	0.2	142.4	-0.3	0.06	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-94	-29.4	0.4	135.9	-0.3	0.04	0.17
									112.9	0.2	131.7	-0.3	0.11	
									112.9	0.1	127.5	-0.3	0.11	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-111	62.1	-0.5	117.9	0.3	0.07	0.22
									185.0	-0.4	113.7	0.3	0.18	
									185.0	-0.2	109.5	0.3	0.18	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-107	61.0	-0.2	118.2	0.0	0.07	0.22
									184.1	-0.2	114.0	0.0	0.18	
									184.1	-0.1	109.8	0.0	0.17	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-84	-193.3	0.3	167.9	-0.1	0.18	0.25
									-16.4	0.3	163.7	-0.1	0.18	
									-16.4	0.2	159.5	-0.1	0.03	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-88	-192.1	0.0	167.6	0.1	0.18	0.25
									-15.6	0.1	163.4	0.1	0.18	
									-15.6	0.2	159.2	0.1	0.03	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-77	-21.8	-1.3	134.3	0.9	0.03	0.18
									118.8	-0.8	130.1	0.9	0.12	
									118.8	-0.3	125.9	0.9	0.11	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-95	-79.1	-1.3	144.7	0.7	0.09	0.16
									72.7	-0.9	140.5	0.7	0.09	
									72.7	-0.5	136.2	0.7	0.08	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-118	-109.3	1.1	151.5	-0.7	0.12	0.19
									49.8	0.7	147.3	-0.7	0.12	
									49.8	0.4	143.1	-0.7	0.06	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-100	-52.1	1.1	141.2	-0.6	0.06	0.17
									95.9	0.8	136.9	-0.6	0.10	
									95.9	0.5	132.7	-0.6	0.10	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-64	34.4	-0.4	124.7	0.5	0.04	0.20
									164.5	-0.1	120.4	0.5	0.15	
									164.5	0.2	116.2	0.5	0.15	

15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-71	25.4	0.3	126.7	0.1	0.03	0.20
									157.7	0.4	122.5	0.1	0.15	
									157.7	0.4	118.2	0.1	0.15	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-130	-165.6	0.3	161.2	-0.4	0.16	0.23
									4.0	0.1	157.0	-0.4	0.16	
									4.0	-0.1	152.8	-0.4	0.03	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-124	-156.5	-0.5	159.2	0.1	0.16	0.22
									10.9	-0.4	154.9	0.1	0.16	
									10.9	-0.4	150.7	0.1	0.03	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-145	-94.7	-0.1	210.2	0.1	0.11	0.24
									126.2	-0.1	204.5	0.1	0.13	
									126.2	0.0	198.9	0.1	0.13	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-97	-65.6	-0.1	142.9	0.1	0.07	0.16
									84.3	-0.0	138.7	0.1	0.09	
									84.3	0.0	134.5	0.1	0.09	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-97	-65.6	-0.1	142.9	0.1	0.07	0.16
									84.3	-0.0	138.7	0.1	0.09	
									84.3	0.0	134.5	0.1	0.09	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 144 (D 492)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-197	180.6	0.1	221.9	-0.3	0.19	0.47
									411.8	-0.0	214.0	-0.3	0.39	
									411.8	-0.2	206.1	-0.3	0.39	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-102	115.8	-0.1	97.5	-0.2	0.12	0.24
									216.5	-0.2	93.2	-0.2	0.20	
									216.5	-0.4	89.0	-0.2	0.20	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-92	55.6	-0.0	113.0	-0.4	0.06	0.21
									173.2	-0.3	108.8	-0.4	0.16	
									173.2	-0.5	104.6	-0.4	0.16	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-84	52.7	0.2	114.1	-0.0	0.06	0.21
									171.5	0.2	109.9	-0.0	0.16	
									171.5	0.2	105.7	-0.0	0.16	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-93	112.9	0.2	98.6	0.1	0.11	0.24
									214.8	0.3	94.3	0.1	0.20	
									214.8	0.3	90.1	0.1	0.20	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-110	185.0	-0.1	79.7	0.1	0.18	0.28
									266.5	-0.0	75.5	0.1	0.25	
									266.5	0.0	71.2	0.1	0.25	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-107	184.1	0.0	80.0	0.2	0.17	0.28
									266.0	0.1	75.8	0.2	0.25	
									266.0	0.2	71.6	0.2	0.25	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-76	-16.5	0.2	131.9	-0.3	0.03	0.18
									121.5	0.0	127.7	-0.3	0.12	
									121.5	-0.2	123.4	-0.3	0.12	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-78	-15.6	0.1	131.6	-0.4	0.03	0.18
									122.0	-0.1	127.3	-0.4	0.12	
									122.0	-0.4	123.1	-0.4	0.12	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-75	118.8	0.3	96.9	-0.8	0.11	0.24
									218.9	-0.2	92.7	-0.8	0.20	
									218.9	-0.6	88.4	-0.8	0.20	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-92	72.7	0.2	107.9	-0.6	0.08	0.22
									184.7	-0.2	103.7	-0.6	0.17	
									184.7	-0.5	99.5	-0.6	0.17	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-111	49.8	-0.1	114.7	0.5	0.06	0.21
									169.1	0.2	110.5	0.5	0.16	
									169.1	0.4	106.2	0.5	0.16	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-93	95.9	-0.0	103.7	0.4	0.10	0.23
									203.3	0.2	99.4	0.4	0.19	
									203.3	0.4	95.2	0.4	0.19	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-61	164.5	0.3	86.4	-0.6	0.15	0.27
									253.3	0.0	82.2	-0.6	0.23	
									253.3	-0.3	77.9	-0.6	0.23	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-66	157.7	0.2	88.4	-0.2	0.15	0.26
									248.6	0.1	84.2	-0.2	0.22	
									248.6	-0.0	80.0	-0.2	0.22	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-125	4.0	-0.2	125.2	0.3	0.02	0.19
									134.7	-0.0	121.0	0.3	0.14	
									134.7	0.2	116.8	0.3	0.14	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-119	10.9	-0.1	123.2	-0.0	0.03	0.19
									139.4	-0.1	119.0	-0.0	0.14	

18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-138	139.4	-0.1	114.7	-0.0	0.14	
									126.2	0.1	155.4	-0.2	0.13	0.33
									288.0	-0.0	149.7	-0.2	0.27	
									288.0	-0.1	144.1	-0.2	0.27	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-93	84.3	0.1	105.8	-0.1	0.09	0.22
									194.0	-0.0	101.6	-0.1	0.18	
									194.0	-0.1	97.3	-0.1	0.18	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-93	84.3	0.1	105.8	-0.1	0.09	0.22
									194.0	-0.0	101.6	-0.1	0.18	
									194.0	-0.1	97.3	-0.1	0.18	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 145 (D 493)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	My	Mz	Vy	Vz	k_l	k_{max}
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-186	411.8	-0.0	142.4	-0.1	0.39	0.58
									557.1	-0.0	134.5	-0.1	0.51	
									557.1	-0.1	126.5	-0.1	0.51	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-94	216.5	-0.3	59.4	0.1	0.20	0.29
									276.1	-0.3	55.1	0.1	0.25	
									276.1	-0.2	50.9	0.1	0.25	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-83	173.1	-0.5	75.6	0.4	0.16	0.27
									250.2	-0.3	71.3	0.4	0.23	
									250.2	-0.0	67.1	0.4	0.23	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-81	171.5	0.4	76.8	-0.2	0.16	0.26
									249.9	0.3	72.6	-0.2	0.23	
									249.9	0.2	68.4	-0.2	0.23	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-92	214.8	0.5	60.6	-0.5	0.20	0.29
									275.7	0.2	56.4	-0.5	0.25	
									275.7	-0.0	52.2	-0.5	0.25	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-107	266.5	0.1	40.9	-0.4	0.25	0.32
									306.1	-0.1	36.7	-0.4	0.28	
									306.1	-0.3	32.4	-0.4	0.28	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-106	266.0	0.4	41.3	-0.6	0.25	0.32
									306.0	0.0	37.0	-0.6	0.28	
									306.0	-0.3	32.8	-0.6	0.28	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-68	121.5	-0.1	95.3	0.3	0.11	0.24
									219.8	0.1	91.1	0.3	0.20	
									219.8	0.3	86.8	0.3	0.20	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-69	122.0	-0.4	94.9	0.5	0.12	0.24
									219.9	-0.1	90.7	0.5	0.20	
									219.9	0.2	86.4	0.5	0.20	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-71	218.9	-0.1	59.0	-0.3	0.20	0.29
									278.0	-0.2	54.7	-0.3	0.25	
									278.0	-0.4	50.5	-0.3	0.25	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-87	184.7	0.0	70.8	-0.5	0.17	0.27
									256.6	-0.3	66.5	-0.5	0.23	
									256.6	-0.5	62.3	-0.5	0.23	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-104	169.1	0.1	77.2	0.3	0.16	0.27
									247.9	0.2	73.0	0.3	0.23	
									247.9	0.4	68.8	0.3	0.23	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-88	203.3	-0.0	65.4	0.4	0.19	0.28
									269.4	0.2	61.2	0.4	0.24	
									269.4	0.5	57.0	0.4	0.24	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-57	253.3	-0.1	47.5	0.1	0.22	0.30
									300.0	-0.0	43.3	0.1	0.26	
									300.0	0.0	39.0	0.1	0.26	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-62	248.6	-0.1	49.4	0.4	0.22	0.30
									297.4	0.1	45.2	0.4	0.26	
									297.4	0.3	41.0	0.4	0.26	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-118	134.7	0.1	88.7	-0.2	0.13	0.25
									225.9	0.0	84.5	-0.2	0.21	
									225.9	-0.1	80.2	-0.2	0.21	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-113	139.4	0.1	86.8	-0.4	0.14	0.25
									228.5	-0.1	82.5	-0.4	0.21	
									228.5	-0.4	78.3	-0.4	0.21	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-130	288.0	-0.0	99.7	-0.0	0.27	0.41
									389.6	-0.0	94.1	-0.0	0.35	
									389.6	-0.0	88.5	-0.0	0.35	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-88	194.0	0.0	68.1	-0.0	0.18	0.27
									263.0	-0.0	63.9	-0.0	0.24	
									263.0	-0.0	59.6	-0.0	0.24	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-88	194.0	0.0	68.1	-0.0	0.18	0.27

263.0	-0.0	63.9	-0.0	0.24
263.0	-0.0	59.6	-0.0	0.24

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 146 (D 494)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-174	557.1	0.1	65.9	-0.3	0.51	0.63
									619.7	-0.1	58.0	-0.3	0.56	
									619.7	-0.2	50.0	-0.3	0.56	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-87	276.1	-0.3	23.0	0.1	0.25	0.30
									296.4	-0.3	18.8	0.1	0.27	
									296.4	-0.2	14.6	0.1	0.27	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-73	250.2	-0.2	39.3	-0.2	0.23	0.29
									288.1	-0.2	35.1	-0.2	0.26	
									288.1	-0.3	30.9	-0.2	0.26	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-77	249.9	0.4	40.5	-0.4	0.23	0.30
									289.1	0.2	36.3	-0.4	0.26	
									289.1	-0.0	32.1	-0.4	0.26	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-90	275.7	0.3	24.2	-0.1	0.25	0.30
									297.3	0.2	20.0	-0.1	0.27	
									297.3	0.1	15.8	-0.1	0.27	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-103	306.1	-0.3	4.4	0.3	0.28	0.31
									307.4	-0.1	0.2	0.3	0.28	
									306.3	0.0	-4.0	0.3	0.28	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-105	306.0	-0.1	4.8	0.2	0.28	0.31
									307.5	0.0	0.6	0.2	0.28	
									306.6	0.1	-3.7	0.2	0.28	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-60	219.8	0.4	59.1	-0.6	0.20	0.29
									279.1	0.1	54.9	-0.6	0.25	
									279.1	-0.2	50.7	-0.6	0.25	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-59	219.9	0.2	58.7	-0.5	0.20	0.29
									278.8	-0.1	54.5	-0.5	0.25	
									278.8	-0.3	50.3	-0.5	0.25	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-67	278.0	0.0	22.7	-0.5	0.25	0.30
									298.0	-0.2	18.5	-0.5	0.27	
									298.0	-0.5	14.3	-0.5	0.27	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-82	256.6	-0.1	34.7	-0.3	0.23	0.30
									289.5	-0.2	30.5	-0.3	0.26	
									289.5	-0.4	26.2	-0.3	0.26	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-97	247.9	0.1	40.8	0.2	0.23	0.30
									287.5	0.2	36.6	0.2	0.26	
									287.5	0.3	32.4	0.2	0.26	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-81	269.4	0.2	28.8	0.0	0.24	0.30
									296.0	0.2	24.6	0.0	0.27	
									296.0	0.2	20.4	0.0	0.27	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-54	300.0	0.2	10.9	-0.5	0.26	0.31
									307.2	-0.1	6.7	-0.5	0.27	
									307.2	-0.3	2.4	-0.5	0.27	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-58	297.4	0.3	12.7	-0.3	0.26	0.31
									306.6	0.1	8.5	-0.3	0.27	
									306.6	-0.1	4.3	-0.3	0.27	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-110	225.9	-0.1	52.6	0.2	0.21	0.29
									278.2	0.0	48.4	0.2	0.26	
									278.2	0.1	44.2	0.2	0.26	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-105	228.5	-0.1	50.8	0.0	0.21	0.29
									278.8	-0.1	46.6	0.0	0.26	
									278.8	-0.1	42.3	0.0	0.26	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-121	389.6	0.1	46.2	-0.2	0.35	0.44
									433.5	-0.0	40.6	-0.2	0.39	
									433.5	-0.2	35.0	-0.2	0.39	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-82	263.0	0.1	31.8	-0.1	0.24	0.30
									292.7	-0.0	27.5	-0.1	0.26	
									292.7	-0.1	23.3	-0.1	0.26	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-82	263.0	0.1	31.8	-0.1	0.24	0.30
									292.7	-0.0	27.5	-0.1	0.26	
									292.7	-0.1	23.3	-0.1	0.26	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 147 (D 495)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	118	-159	619.7	-0.1	-18.0	-0.1	0.56	0.63
									619.7	-0.1	-26.6	-0.1	0.56	
									588.3	-0.2	-35.3	-0.1	0.53	

2	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-78	296.4	-0.4	-16.6	0.2	0.27	0.30
			296.4	-0.2	-21.2	0.2	0.27	
			271.4	-0.1	-25.8	0.2	0.24	
3	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-64	288.1	-0.5	-0.5	0.6	0.26	0.29
			288.1	-0.2	-5.2	0.6	0.26	
			282.0	0.1	-9.8	0.6	0.25	
4	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-71	289.1	0.3	1.4	-0.4	0.26	0.29
			289.2	0.1	-3.2	-0.4	0.26	
			285.2	-0.1	-7.9	-0.4	0.25	
5	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-85	297.3	0.5	-14.7	-0.7	0.27	0.30
			297.3	0.1	-19.3	-0.7	0.27	
			274.6	-0.3	-23.9	-0.7	0.25	
6	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-96	306.3	0.1	-34.6	-0.5	0.28	0.32
			306.3	-0.2	-39.2	-0.5	0.28	
			260.0	-0.5	-43.9	-0.5	0.24	
7	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-98	306.6	0.3	-34.0	-0.8	0.28	0.32
			306.6	-0.1	-38.7	-0.8	0.28	
			261.0	-0.6	-43.3	-0.8	0.24	
8	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-53	279.1	-0.1	19.4	0.3	0.25	0.30
			296.6	0.1	14.8	0.3	0.26	
			296.6	0.3	10.2	0.3	0.26	
9	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-51	278.8	-0.4	18.8	0.6	0.25	0.30
10	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-63	295.6	-0.0	14.2	0.6	0.26	
			295.6	0.3	9.6	0.6	0.26	
			298.0	-0.1	-16.9	-0.3	0.26	0.30
11	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-76	298.0	-0.3	-21.6	-0.3	0.26	
			272.6	-0.5	-26.2	-0.3	0.24	
			289.5	-0.0	-5.2	-0.4	0.26	0.29
12	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-87	289.5	-0.3	-9.8	-0.4	0.26	
			277.9	-0.5	-14.4	-0.4	0.25	
			287.5	0.1	1.7	0.2	0.26	0.29
13	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-73	287.6	0.2	-2.9	0.2	0.26	
			284.0	0.3	-7.5	0.2	0.26	
			296.0	-0.0	-10.0	0.3	0.26	0.30
14	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-51	296.0	0.1	-14.6	0.3	0.26	
			278.7	0.3	-19.2	0.3	0.25	
			307.2	-0.2	-28.2	0.0	0.27	0.31
15	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-54	307.2	-0.2	-32.8	0.0	0.27	
			268.5	-0.1	-37.4	0.0	0.24	
			306.6	-0.1	-26.1	0.2	0.27	0.31
16	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-99	306.6	-0.0	-30.7	0.2	0.27	
			270.4	0.1	-35.3	0.2	0.24	
			278.2	0.1	13.0	-0.2	0.25	0.29
17	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-96	288.1	0.0	8.4	-0.2	0.26	
			288.1	-0.1	3.8	-0.2	0.26	
			278.8	0.1	10.9	-0.3	0.25	0.29
18	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-111	286.2	-0.1	6.3	-0.3	0.26	
			286.2	-0.3	1.7	-0.3	0.26	
			433.4	-0.0	-12.5	-0.1	0.39	0.44
19	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-75	433.4	-0.1	-18.6	-0.1	0.39	
			411.5	-0.2	-24.7	-0.1	0.37	
			292.7	-0.0	-7.6	-0.1	0.26	0.30
20	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 118	-75	292.7	-0.1	-12.2	-0.1	0.26	
			278.3	-0.1	-16.8	-0.1	0.25	
			292.7	-0.0	-7.6	-0.1	0.26	0.30
			292.7	-0.1	-12.2	-0.1	0.26	
			278.3	-0.1	-16.8	-0.1	0.25	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 148 (D 496)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 120	-143					588.3	-0.0	-96.6	0.1	0.53	0.60
							588.3	0.0	-105.4	0.1	0.53	
							461.6	0.1	-114.2	0.1	0.42	
2	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 120	-71					271.4	-0.4	-52.7	-0.2	0.24	0.28
							271.4	-0.5	-57.4	-0.2	0.24	
							202.4	-0.6	-62.1	-0.2	0.19	
3	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 120	-58					282.0	-0.1	-37.5	-0.5	0.25	0.29
							282.0	-0.4	-42.2	-0.5	0.25	
							231.4	-0.7	-46.9	-0.5	0.21	
4	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 120	-63					285.3	0.3	-35.7	0.3	0.25	0.29
							285.3	0.5	-40.4	0.3	0.25	

5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-77	236.8	0.6	-45.1	0.3	0.21	0.29
									274.6	0.1	-50.9	0.6	0.25	
									274.6	0.4	-55.6	0.6	0.25	
									207.8	0.8	-60.3	0.6	0.19	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-89	260.0	-0.5	-69.8	0.4	0.24	0.28
									260.0	-0.2	-74.5	0.4	0.24	
									170.5	0.1	-79.2	0.4	0.16	
									261.0	-0.3	-69.2	0.7	0.24	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-91	261.0	0.1	-73.9	0.7	0.24	0.28
									172.2	0.5	-78.6	0.7	0.16	
									296.6	0.4	-18.5	-0.4	0.26	
									296.6	0.2	-23.2	-0.4	0.26	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-46	268.6	-0.0	-28.0	-0.4	0.23	0.30
									295.6	0.3	-19.1	-0.6	0.26	
									295.6	-0.1	-23.8	-0.6	0.26	
									267.0	-0.4	-28.5	-0.6	0.23	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-44	272.6	-0.2	-53.0	-0.1	0.24	0.28
									272.6	-0.2	-57.7	-0.1	0.24	
									203.2	-0.2	-62.4	-0.1	0.18	
									277.9	-0.2	-42.0	0.0	0.25	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-60	277.9	-0.2	-46.7	0.0	0.25	0.28
									221.7	-0.1	-51.5	0.0	0.20	
									284.0	0.1	-35.3	0.2	0.25	
									284.0	0.2	-40.0	0.2	0.25	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-71	236.0	0.3	-44.7	0.2	0.21	0.29
									278.7	0.1	-46.3	0.0	0.25	
									278.7	0.2	-51.0	0.0	0.25	
									217.5	0.2	-55.7	0.0	0.20	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-48	268.5	-0.0	-63.4	-0.2	0.24	0.28
									268.5	-0.1	-68.1	-0.2	0.24	
									186.6	-0.2	-72.8	-0.2	0.17	
									270.4	0.1	-61.4	-0.1	0.24	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-49	270.4	-0.0	-66.1	-0.1	0.24	0.28
									190.9	-0.1	-70.8	-0.1	0.17	
									288.1	-0.0	-24.9	0.2	0.26	
									288.1	0.1	-29.6	0.2	0.26	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-86	252.5	0.3	-34.3	0.2	0.23	0.29
									286.3	-0.1	-26.9	0.2	0.26	
									286.3	0.0	-31.6	0.2	0.26	
									248.3	0.1	-36.3	0.2	0.23	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-85	411.5	-0.0	-67.4	0.1	0.37	0.42
									411.5	0.0	-73.6	0.1	0.37	
									323.1	0.0	-79.9	0.1	0.29	
									278.3	-0.0	-44.2	0.0	0.25	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-67	278.3	0.0	-48.9	0.0	0.25	0.28
									219.6	0.0	-53.6	0.0	0.20	
									278.3	-0.0	-44.2	0.0	0.25	
									278.3	0.0	-48.9	0.0	0.25	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	120	-67	219.6	0.0	-53.6	0.0	0.20	0.28
									278.3	-0.0	-44.2	0.0	0.25	
									278.3	0.0	-48.9	0.0	0.25	
									219.6	0.0	-53.6	0.0	0.20	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 149 (D 497)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-130	461.6	0.3	-175.6	-0.8	0.42	0.50
									461.6	-0.1	-181.9	-0.8	0.42	
									305.2	-0.4	-188.2	-0.8	0.28	
									202.4	-1.0	-89.6	1.1	0.19	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-67	202.4	-0.6	-92.9	1.1	0.19	0.23
									122.5	-0.1	-96.3	1.1	0.12	
									231.4	-1.2	-75.9	1.2	0.21	
									231.4	-0.6	-79.3	1.2	0.21	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-54	163.2	-0.1	-82.6	1.2	0.15	0.25
									236.8	1.3	-74.8	-1.8	0.21	
									236.8	0.5	-78.2	-1.8	0.21	
									169.5	-0.3	-81.6	-1.8	0.15	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-56	207.8	1.4	-88.5	-2.0	0.19	0.23
									207.8	0.6	-91.9	-2.0	0.19	
									128.8	-0.3	-95.2	-2.0	0.12	
									170.5	-0.0	-105.1	-0.1	0.16	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-84	170.5	-0.1	-108.5	-0.1	0.16	0.20
									77.2	-0.2	-111.9	-0.1	0.08	
									172.2	0.7	-104.8	-1.1	0.16	
									172.2	0.7	-104.8	-1.1	0.16	

8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-39	172.2	0.2	-108.2	-1.1	0.16	0.27
									79.1	-0.2	-111.5	-1.1	0.08	
									268.6	0.3	-59.3	-0.6	0.23	
									268.6	0.0	-62.6	-0.6	0.23	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-38	214.8	-0.2	-66.0	-0.6	0.19	0.27
									267.0	-0.4	-59.6	0.3	0.23	
									267.0	-0.3	-62.9	0.3	0.23	
									212.9	-0.2	-66.3	0.3	0.19	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-61	203.2	-0.0	-90.1	-0.4	0.18	0.22
									203.2	-0.2	-93.4	-0.4	0.18	
									122.9	-0.4	-96.8	-0.4	0.12	
									221.7	0.1	-80.7	-0.4	0.20	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-69	221.7	-0.0	-84.1	-0.4	0.20	0.24
									149.4	-0.2	-87.4	-0.4	0.14	
									236.0	0.3	-74.3	-0.3	0.21	
									236.0	0.1	-77.7	-0.3	0.21	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-62	169.1	-0.0	-81.1	-0.3	0.15	0.25
									217.5	0.1	-83.7	-0.4	0.19	
									217.5	-0.0	-87.1	-0.4	0.19	
									142.6	-0.2	-90.4	-0.4	0.13	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-54	186.6	-0.1	-98.8	-0.5	0.17	0.21
									186.6	-0.3	-102.1	-0.5	0.17	
									98.8	-0.5	-105.5	-0.5	0.09	
									190.9	-0.1	-96.9	-0.5	0.17	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-46	190.9	-0.2	-100.2	-0.5	0.17	0.21
									104.7	-0.4	-103.6	-0.5	0.10	
									252.5	0.3	-65.6	-0.3	0.23	
									252.5	0.2	-69.0	-0.3	0.23	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-75	193.2	0.1	-72.4	-0.3	0.18	0.27
									248.3	0.3	-67.5	-0.3	0.22	
									248.3	0.2	-70.9	-0.3	0.22	
									187.3	0.1	-74.3	-0.3	0.17	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-77	323.1	0.2	-122.7	-0.6	0.29	0.26
									323.1	-0.1	-127.2	-0.6	0.29	
									213.7	-0.3	-131.7	-0.6	0.20	
									219.6	0.1	-82.2	-0.4	0.20	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-62	219.6	-0.0	-85.6	-0.4	0.20	0.24
									219.6	-0.2	-88.9	-0.4	0.13	
									146.0	0.1	-82.2	-0.4	0.20	
									219.6	-0.0	-85.6	-0.4	0.20	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	86	-62	146.0	-0.2	-88.9	-0.4	0.13	0.24

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 150 (D 498)

$\Sigma\Phi$					k_y	l_y	k_z	l_z	N	My	Mz	Vy	Vz	k_l	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-113	305.2	-0.2	-245.7	-0.3	0.28	0.39	
									305.2	-0.3	-253.7	-0.3	0.28		
									30.7	-0.5	-261.6	-0.3	0.05		
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-62	122.5	-0.7	-122.6	1.7	0.12	0.18	
									122.5	0.2	-126.8	1.7	0.12		
									-14.7	1.1	-131.1	1.7	0.03		
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-49	163.2	-0.7	-110.1	2.2	0.15	0.20	
									163.2	0.5	-114.3	2.2	0.15		
									39.6	1.8	-118.5	2.2	0.05		
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-44	169.5	0.5	-109.3	-2.0	0.15	0.21	
									169.5	-0.6	-113.6	-2.0	0.15		
									46.6	-1.6	-117.8	-2.0	0.05		
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-58	128.8	0.5	-121.9	-2.5	0.12	0.18	
									128.8	-0.9	-126.1	-2.5	0.12		
									-7.6	-2.2	-130.4	-2.5	0.02		
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-77	77.3	-0.3	-137.0	-0.4	0.08	0.16	
									77.3	-0.5	-141.2	-0.4	0.08		
									-75.5	-0.8	-145.5	-0.4	0.08		
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-76	79.1	0.1	-136.8	-1.7	0.08	0.16	
									79.1	-0.8	-141.0	-1.7	0.08		
									-73.4	-1.8	-145.2	-1.7	0.08		
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-30	214.8	0.1	-95.0	0.1	0.19	0.23	
									214.8	0.2	-99.2	0.1	0.19		
									107.5	0.3	-103.4	0.1	0.10		
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-31	212.9	-0.2	-95.2	1.4	0.19	0.24	
									212.9	0.5	-99.4	1.4	0.19		
									105.3	1.3	-103.6	1.4	0.10		

10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-54	122.9	-0.2	-123.1	-1.1	0.11	0.18
									122.9	-0.8	-127.4	-1.1	0.12	
									-14.9	-1.4	-131.6	-1.1	0.03	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-58	149.4	0.0	-114.8	-1.6	0.14	0.19
									149.4	-0.8	-119.0	-1.6	0.14	
									20.7	-1.7	-123.2	-1.6	0.03	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-52	169.1	0.0	-108.8	0.8	0.15	0.20
									169.1	0.5	-113.1	0.8	0.15	
									46.8	0.9	-117.3	0.8	0.05	
13	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-49	142.6	-0.2	-117.2	1.3	0.13	0.19
									142.6	0.5	-121.4	1.3	0.13	
									11.2	1.2	-125.6	1.3	0.02	
14	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-48	98.8	-0.4	-130.8	0.3	0.09	0.16
									98.8	-0.3	-135.0	0.3	0.09	
									-47.2	-0.1	-139.3	0.3	0.05	
15	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-47	104.8	-0.4	-129.0	1.0	0.10	0.17
									104.8	0.1	-133.2	1.0	0.10	
									-39.4	0.7	-137.5	1.0	0.04	
16	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-58	193.2	0.3	-101.2	-0.6	0.17	0.22
									193.2	-0.0	-105.4	-0.6	0.17	
									79.2	-0.4	-109.6	-0.6	0.08	
17	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-60	187.3	0.3	-103.0	-1.3	0.17	0.22
									187.3	-0.4	-107.2	-1.3	0.17	
									71.3	-1.1	-111.4	-1.3	0.07	
18	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-79	213.7	-0.1	-171.9	-0.2	0.19	0.27
									213.7	-0.2	-177.5	-0.2	0.20	
									21.7	-0.3	-183.1	-0.2	0.03	
19	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-53	146.0	-0.1	-116.0	-0.1	0.13	0.19
									146.0	-0.2	-120.2	-0.1	0.13	
									16.0	-0.2	-124.4	-0.1	0.02	
20	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	108	-53	146.0	-0.1	-116.0	-0.1	0.13	0.19
									146.0	-0.2	-120.2	-0.1	0.13	
									16.0	-0.2	-124.4	-0.1	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 151 (D 499)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-98	31.3	0.8	-340.6	-3.4	0.05	0.50
									31.3	-1.1	-349.0	-3.4	0.34	
									-370.1	-3.0	-357.5	-3.4	0.34	
2	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-64	-14.4	-0.2	-167.7	0.1	0.02	0.27
									-14.4	-0.1	-172.2	0.1	0.19	
									-212.4	-0.0	-176.7	0.1	0.19	
3	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-51	39.8	0.2	-156.4	0.2	0.04	0.21
									39.8	0.3	-160.9	0.2	0.13	
									-145.3	0.4	-165.4	0.2	0.13	
4	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-29	46.8	0.9	-156.0	-3.3	0.05	0.21
									46.8	-1.0	-160.5	-3.3	0.13	
									-137.7	-2.8	-165.0	-3.3	0.13	
5	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-42	-7.3	0.6	-167.2	-3.4	0.01	0.27
									-7.3	-1.4	-171.8	-3.4	0.19	
									-204.9	-3.3	-176.3	-3.4	0.19	
6	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-71	-75.1	-0.4	-180.7	-1.2	0.08	0.34
									-75.1	-1.0	-185.2	-1.2	0.26	
									-288.1	-1.7	-189.7	-1.2	0.26	
7	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-64	-73.0	-0.1	-180.6	-2.2	0.07	0.34
									-73.0	-1.4	-185.1	-2.2	0.26	
									-285.9	-2.7	-189.6	-2.2	0.26	
8	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-22	107.5	1.1	-142.9	-2.0	0.10	0.18
									107.5	-0.0	-147.4	-2.0	0.10	
									-62.0	-1.2	-151.9	-2.0	0.06	
9	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-28	105.4	0.9	-143.1	-1.0	0.10	0.17
									105.4	0.4	-147.6	-1.0	0.10	
									-64.3	-0.2	-152.1	-1.0	0.06	
10	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-44	-14.6	-1.2	-168.2	0.0	0.02	0.27
									-14.6	-1.2	-172.7	0.0	0.19	
									-213.2	-1.2	-177.2	0.0	0.19	
11	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-32	20.9	-1.7	-160.9	0.6	0.03	0.23
									20.9	-1.4	-165.4	0.6	0.15	
									-169.3	-1.1	-169.9	0.6	0.15	
12	HEM	400	4	1.00	1170	1.00	115	-49	47.0	2.0	-155.5	-3.2	0.05	0.21
									47.0	0.1	-160.0	-3.2	0.13	

13	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-61	-137.0	-1.7	-164.5	-3.2	0.13	0.25
			11.5	2.5	-162.7	-3.8	0.03	
			11.5	0.4	-167.2	-3.8	0.17	
14	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-64	-180.9	-1.8	-171.7	-3.8	0.17	0.31
			-46.9	0.8	-174.8	-1.9	0.05	
			-46.9	-0.4	-179.3	-1.9	0.23	
15	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-69	-253.1	-1.5	-183.8	-1.9	0.23	0.30
			-39.0	1.9	-173.2	-3.1	0.05	
			-39.0	0.1	-177.7	-3.1	0.22	
16	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-29	-243.4	-1.7	-182.2	-3.1	0.22	0.17
			79.3	0.0	-148.9	-1.2	0.07	
			79.3	-0.7	-153.4	-1.2	0.09	
17	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-24	-97.1	-1.4	-157.9	-1.2	0.09	0.18
			71.5	-1.1	-150.5	-0.1	0.07	
			71.5	-1.1	-155.0	-0.1	0.10	
18	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-69	-106.8	-1.2	-159.5	-0.1	0.10	0.35
			22.0	0.6	-238.3	-2.3	0.03	
			22.0	-0.8	-244.3	-2.3	0.24	
19	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-46	-258.9	-2.1	-250.3	-2.3	0.24	0.24
			16.2	0.4	-161.8	-1.6	0.02	
			16.2	-0.5	-166.3	-1.6	0.16	
20	HEM 400 4 1.00 1170 1.00 115	-46	-175.1	-1.4	-170.8	-1.6	0.16	0.24
			16.2	0.4	-161.8	-1.6	0.02	
			16.2	-0.5	-166.3	-1.6	0.16	
			-175.1	-1.4	-170.8	-1.6	0.16	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 152 (D 500)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	9	-0.0	-0.4	-34.5	0.5	0.00	0.12			
					-0.0	-0.1	-41.0	0.5	0.00				
					-40.6	0.1	-47.6	0.5	0.00				
2	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	10	-0.0	-0.6	-19.0	0.4	0.00	0.07			
					-0.0	-0.4	-22.3	0.4	0.00				
					-22.0	-0.2	-25.5	0.4	0.00				
3	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	5	-0.0	-0.5	-18.5	0.3	0.00	0.06			
					-0.0	-0.4	-21.7	0.3	0.00				
					-21.5	-0.3	-25.0	0.3	0.00				
4	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	-2	-0.0	0.3	-19.9	0.1	0.00	0.07			
					-0.0	0.3	-23.2	0.1	0.04				
					-22.9	0.4	-26.4	0.1	0.04				
5	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	4	-0.0	0.2	-20.5	0.2	0.00	0.07			
					-0.0	0.3	-23.7	0.2	0.00				
					-23.5	0.4	-27.0	0.2	0.00				
6	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	15	-0.0	-0.5	-20.2	0.5	0.00	0.07			
					-0.0	-0.2	-23.4	0.5	0.00				
					-23.2	0.0	-26.7	0.5	0.00				
7	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	13	-0.0	-0.2	-20.6	0.4	0.00	0.07			
					-0.0	-0.0	-23.9	0.4	0.00				
					-23.6	0.2	-27.1	0.4	0.00				
8	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	-6	-0.0	0.1	-18.8	0.0	0.00	0.06			
					-0.0	0.1	-22.0	0.0	0.04				
					-21.8	0.1	-25.3	0.0	0.04				
9	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	-4	-0.0	-0.2	-18.3	0.1	0.00	0.06			
					-0.0	-0.1	-21.6	0.1	0.04				
					-21.4	-0.1	-24.8	0.1	0.04				
10	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	-7	-0.0	-0.2	-19.1	-0.2	0.00	0.07			
					-0.0	-0.3	-22.4	-0.2	0.04				
					-22.1	-0.4	-25.6	-0.2	0.04				
11	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	1	-0.0	0.5	-18.9	-1.0	0.00	0.07			
					-0.0	0.0	-22.2	-1.0	0.00				
					-21.9	-0.5	-25.4	-1.0	0.00				
12	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	15	-0.0	-0.2	-19.8	0.7	0.00	0.07			
					-0.0	0.2	-23.1	0.7	0.00				
					-22.8	0.5	-26.3	0.7	0.00				
13	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	8	-0.0	-0.9	-20.0	1.5	0.00	0.07			
					-0.0	-0.1	-23.3	1.5	0.00				
					-23.0	0.6	-26.5	1.5	0.00				
14	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	-11	-0.0	-1.2	-19.6	1.4	0.01	0.07			
					-0.0	-0.6	-22.9	1.4	0.05				
					-22.6	0.1	-26.1	1.4	0.04				
15	HEB 360 4 1.00	233 1.00	99	-6	-0.0	-1.5	-19.9	1.9	0.01	0.07			

									-0.0	-0.5	-23.2	1.9	0.05		
									-22.9	0.4	-26.4	1.9	0.04		
16		HEB	360	4	1.00	233	1.00	99	19	-0.0	0.9	-19.3	-0.9	0.00	0.07
										-0.0	0.4	-22.6	-0.9	0.00	
										-22.3	0.0	-25.8	-0.9	0.00	
17		HEB	360	4	1.00	233	1.00	99	15	-0.0	1.1	-19.0	-1.4	0.00	0.07
										-0.0	0.4	-22.3	-1.4	0.00	
										-22.1	-0.3	-25.6	-1.4	0.00	
18		HEB	360	4	1.00	233	1.00	99	6	-0.0	-0.3	-24.5	0.4	0.00	0.09
										-0.0	-0.1	-29.1	0.4	0.00	
										-28.8	0.1	-33.7	0.4	0.00	
19		HEB	360	4	1.00	233	1.00	99	4	-0.0	-0.2	-19.5	0.3	0.00	0.07
										-0.0	-0.1	-22.7	0.3	0.00	
										-22.5	0.1	-26.0	0.3	0.00	
20		HEB	360	4	1.00	233	1.00	99	4	-0.0	-0.2	-19.5	0.3	0.00	0.07
										-0.0	-0.1	-22.7	0.3	0.00	
										-22.5	0.1	-26.0	0.3	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 153 (D 501)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	16	-40.7	-0.3	-122.7	0.5	0.00	0.50
									-40.7	-0.0	-131.6	0.5	0.00	
									-217.7	0.3	-140.4	0.5	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	8	-22.0	-1.4	-61.5	2.8	0.00	0.27
									-22.0	0.4	-65.9	2.8	0.00	
									-110.7	2.3	-70.3	2.8	0.00	
3	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	20	-21.5	-1.4	-60.5	3.4	0.00	0.27
									-21.5	0.8	-64.9	3.4	0.00	
									-108.9	3.1	-69.4	3.4	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	7	-23.0	1.1	-62.1	-2.3	0.00	0.27
									-23.0	-0.4	-66.5	-2.3	0.00	
									-112.5	-2.0	-71.0	-2.3	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	-4	-23.5	1.1	-63.0	-2.9	0.05	0.28
									-23.5	-0.9	-67.5	-2.9	0.21	
									-114.3	-2.8	-71.9	-2.9	0.21	
6	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	-9	-23.2	-0.6	-63.1	0.1	0.05	0.26
									-23.2	-0.5	-67.5	0.1	0.20	
									-114.0	-0.4	-71.9	0.1	0.20	
7	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	-13	-23.6	0.2	-63.6	-1.6	0.05	0.27
									-23.6	-0.9	-68.0	-1.6	0.21	
									-115.1	-2.0	-72.4	-1.6	0.21	
8	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	25	-21.8	0.3	-60.5	0.3	0.00	0.26
									-21.8	0.5	-64.9	0.3	0.00	
									-109.2	0.7	-69.3	0.3	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	29	-21.4	-0.5	-60.0	2.0	0.00	0.26
									-21.4	0.9	-64.4	2.0	0.00	
									-108.1	2.3	-68.8	2.0	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	-0	-22.1	-0.9	-61.6	1.9	0.04	0.26
									-22.1	0.4	-66.1	1.9	0.20	
									-111.0	1.6	-70.5	1.9	0.20	
11	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	9	-22.0	-0.0	-61.3	0.2	0.00	0.25
									-22.0	0.1	-65.7	0.2	0.00	
									-110.4	0.3	-70.1	0.2	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	16	-22.9	0.6	-61.9	-1.4	0.00	0.27
									-22.9	-0.4	-66.4	-1.4	0.00	
									-112.2	-1.4	-70.8	-1.4	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	6	-23.0	-0.3	-62.3	0.2	0.00	0.26
									-23.0	-0.1	-66.7	0.2	0.00	
									-112.9	0.0	-71.2	0.2	0.00	
14	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	-9	-22.6	-1.7	-62.3	3.2	0.05	0.27
									-22.6	0.5	-66.7	3.2	0.21	
									-112.5	2.7	-71.2	3.2	0.21	
15	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	-7	-22.9	-1.5	-62.5	2.7	0.05	0.27
									-22.9	0.3	-66.9	2.7	0.21	
									-113.0	2.2	-71.4	2.7	0.21	
16	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	25	-22.4	1.4	-61.3	-2.8	0.00	0.27
									-22.4	-0.5	-65.7	-2.8	0.00	
									-110.8	-2.4	-70.1	-2.8	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	23	-22.1	1.2	-61.1	-2.3	0.00	0.27
									-22.1	-0.4	-65.5	-2.3	0.00	
									-110.2	-1.9	-69.9	-2.3	0.00	

18	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	11	-28.8	-0.2	-86.3	0.3	0.00	0.35
									-28.8	-0.0	-92.5	0.3	0.00	
									-153.3	0.2	-98.7	0.3	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	8	-22.5	-0.2	-61.8	0.2	0.00	0.25
									-22.5	-0.0	-66.2	0.2	0.00	
									-111.6	0.1	-70.6	0.2	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	233	1.00	135	8	-22.5	-0.2	-61.8	0.2	0.00	0.25
									-22.5	-0.0	-66.2	0.2	0.00	
									-111.6	0.1	-70.6	0.2	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 154 (D 502)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-159	-851.7	0.1	411.1	-0.4	0.75	0.93
									-442.2	-0.1	403.7	-0.4	0.76	
									-442.2	-0.4	396.2	-0.4	0.41	
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-72	-331.3	1.7	182.9	-3.0	0.30	0.38
									-149.9	0.2	178.9	-3.0	0.30	
									-149.9	-1.3	174.9	-3.0	0.14	
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-75	-438.9	-0.3	201.3	-0.5	0.39	0.48
									-238.8	-0.5	197.3	-0.5	0.39	
									-238.8	-0.8	193.3	-0.5	0.22	
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-77	-482.4	-1.6	210.7	2.6	0.43	0.52
									-272.7	-0.3	206.7	2.6	0.43	
									-272.7	1.0	202.7	2.6	0.25	
5	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-74	-374.8	0.3	192.3	0.1	0.33	0.41
									-183.8	0.4	188.3	0.1	0.33	
									-183.8	0.5	184.3	0.1	0.17	
6	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-69	-221.0	3.5	164.7	-4.7	0.21	0.28
									-58.0	1.1	160.7	-4.7	0.21	
									-58.0	-1.3	156.7	-4.7	0.06	
7	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-70	-234.1	3.1	167.5	-3.8	0.22	0.29
									-68.2	1.1	163.5	-3.8	0.22	
									-68.2	-0.8	159.5	-3.8	0.07	
8	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-80	-592.8	-3.4	228.9	4.4	0.52	0.63
									-364.6	-1.2	224.9	4.4	0.52	
									-364.6	1.0	221.0	4.4	0.32	
9	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-79	-579.7	-3.0	226.1	3.4	0.51	0.62
									-354.4	-1.3	222.1	3.4	0.51	
									-354.4	0.5	218.1	3.4	0.31	
10	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-53	-343.2	4.9	185.4	-6.3	0.31	0.40
									-159.2	1.7	181.4	-6.3	0.31	
									-159.2	-1.5	177.4	-6.3	0.15	
11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-79	-449.3	6.9	203.8	-8.3	0.41	0.51
									-246.6	2.7	199.8	-8.3	0.41	
									-246.6	-1.5	195.8	-8.3	0.23	
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-95	-470.6	-4.8	208.2	5.9	0.43	0.52
									-263.4	-1.9	204.2	5.9	0.43	
									-263.4	1.1	200.2	5.9	0.24	
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-69	-364.5	-6.9	189.8	8.0	0.34	0.42
									-176.0	-2.9	185.8	8.0	0.34	
									-176.0	1.2	181.8	8.0	0.16	
14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-29	-226.9	-1.6	165.4	1.1	0.20	0.27
									-63.2	-1.1	161.4	1.1	0.20	
									-63.2	-0.5	157.5	1.1	0.06	
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-34	-233.3	-5.2	166.7	5.4	0.21	0.29
									-68.2	-2.4	162.8	5.4	0.21	
									-68.2	0.3	158.8	5.4	0.06	
16	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-120	-586.8	1.7	228.1	-1.5	0.52	0.63
									-359.4	0.9	224.2	-1.5	0.52	
									-359.4	0.1	220.2	-1.5	0.33	
17	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-115	-580.5	5.2	226.8	-5.8	0.53	0.63
									-354.4	2.3	222.8	-5.8	0.53	
									-354.4	-0.6	218.9	-5.8	0.32	
18	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-111	-596.3	0.0	287.9	-0.3	0.53	0.65
									-309.6	-0.1	282.6	-0.3	0.53	
									-309.6	-0.2	277.4	-0.3	0.28	
19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-74	-406.9	0.0	196.8	-0.2	0.36	0.44
									-211.3	-0.1	192.8	-0.2	0.36	
									-211.3	-0.2	188.8	-0.2	0.19	
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	101	-74	-406.9	0.0	196.8	-0.2	0.36	0.44
									-211.3	-0.1	192.8	-0.2	0.36	

-211.3 -0.2 188.8 -0.2 0.19

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 155 (D 503)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-153	-442.2 -165.8 -165.8	-0.5 -0.1 0.3	337.8 331.7 325.6	1.0 1.0 1.0	0.40 0.40 0.17	0.54
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-74	-149.9 -29.6 -29.6	-1.3 -0.7 -0.1	147.6 144.4 141.1	1.4 1.4 1.4	0.14 0.14 0.04	0.21
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-66	-238.8 -103.3 -103.3	-0.6 -0.5 -0.3	165.8 162.5 159.3	0.3 0.3 0.3	0.21 0.21 0.10	0.29
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-69	-272.8 -129.6 -129.6	0.8 0.6 0.4	175.0 171.8 168.5	-0.5 -0.5 -0.5	0.24 0.24 0.12	0.32
5	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-77	-183.8 -55.9 -55.9	0.1 0.3 0.6	156.9 153.6 150.4	0.6 0.6 0.6	0.17 0.17 0.06	0.24
6	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-85	-58.0 47.3 47.3	-1.6 -0.6 0.4	129.7 126.4 123.1	2.4 2.4 2.4	0.07 0.07 0.06	0.14
7	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-86	-68.2 39.4 39.4	-1.2 -0.3 0.6	132.4 129.2 125.9	2.2 2.2 2.2	0.08 0.08 0.05	0.14
8	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-58	-364.6 -206.5 -206.5	1.1 0.5 -0.1	193.0 189.7 186.5	-1.5 -1.5 -1.5	0.32 0.32 0.18	0.41
9	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-57	-354.4 -198.6 -198.6	0.7 0.2 -0.3	190.2 187.0 183.7	-1.3 -1.3 -1.3	0.31 0.31 0.18	0.39
10	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-50	-159.2 -36.9 -36.9	-0.7 -0.9 -1.1	150.1 146.8 143.6	-0.5 -0.5 -0.5	0.14 0.15 0.04	0.21
11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-76	-246.6 -109.1 -109.1	-0.3 -1.1 -1.9	168.2 165.0 161.7	-1.9 -1.9 -1.9	0.22 0.23 0.11	0.30
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-93	-263.4 -122.3 -122.3	0.1 0.7 1.3	172.6 169.3 166.1	1.4 1.4 1.4	0.24 0.24 0.12	0.31
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-68	-176.0 -50.1 -50.1	-0.2 0.9 2.1	154.4 151.2 147.9	2.8 2.8 2.8	0.16 0.17 0.06	0.23
14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-27	-63.2 42.8 42.8	-1.0 0.0 1.0	130.4 127.2 123.9	2.4 2.4 2.4	0.06 0.06 0.04	0.14
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-32	-68.2 38.8 38.8	-0.9 0.5 1.9	131.7 128.5 125.2	3.4 3.4 3.4	0.07 0.07 0.04	0.14
16	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-117	-359.5 -202.0 -202.0	0.5 -0.1 -0.7	192.2 189.0 185.7	-1.4 -1.4 -1.4	0.33 0.33 0.19	0.41
17	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-111	-354.4 -198.0 -198.0	0.3 -0.7 -1.7	190.9 187.7 184.4	-2.4 -2.4 -2.4	0.32 0.32 0.19	0.40
18	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-107	-309.6 -116.1 -116.1	-0.4 -0.1 0.2	236.5 232.2 227.9	0.7 0.7 0.7	0.28 0.28 0.12	0.38
19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-72	-211.3 -79.6 -79.6	-0.3 -0.1 0.1	161.3 158.1 154.8	0.5 0.5 0.5	0.19 0.19 0.08	0.26
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	83	-72	-211.3 -79.6 -79.6	-0.3 -0.1 0.1	161.3 158.1 154.8	0.5 0.5 0.5	0.19 0.19 0.08	0.26

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 156 (D 504)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-144	-165.8 116.2 116.2	0.1 0.0 -0.1	269.1 261.1 253.2	-0.1 -0.1 -0.1	0.17 0.17 0.12	0.30
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-72	-29.6	-0.2	115.1	-0.1	0.04	0.14

									90.2	-0.3	110.9	-0.1	0.09		
									90.2	-0.4	106.6	-0.1	0.09		
3		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-60	-103.3	-0.2	132.5	-0.2	0.10	0.16
										35.3	-0.3	128.3	-0.2	0.10	
										35.3	-0.4	124.1	-0.2	0.04	
4		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-63	-129.6	0.3	141.4	-0.0	0.12	0.19
										18.5	0.3	137.2	-0.0	0.12	
										18.5	0.3	132.9	-0.0	0.03	
5		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-75	-55.9	0.3	123.9	0.1	0.06	0.14
										73.4	0.4	119.7	0.1	0.08	
										73.4	0.4	115.5	0.1	0.08	
6		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-86	47.3	-0.0	97.8	0.0	0.05	0.18
										148.4	-0.0	93.6	0.0	0.14	
										148.4	-0.0	89.4	0.0	0.14	
7		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-87	39.4	0.1	100.5	0.1	0.05	0.18
										143.3	0.2	96.2	0.1	0.14	
										143.3	0.2	92.0	0.1	0.14	
8		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-49	-206.5	0.1	158.7	-0.2	0.18	0.25
										-39.7	0.0	154.4	-0.2	0.18	
										-39.7	-0.0	150.2	-0.2	0.04	
9		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-48	-198.6	-0.0	156.0	-0.2	0.18	0.24
										-34.7	-0.1	151.8	-0.2	0.18	
										-34.7	-0.3	147.6	-0.2	0.04	
10		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-45	-36.9	-0.5	117.4	-0.1	0.04	0.14
										85.4	-0.5	113.2	-0.1	0.08	
										85.4	-0.6	109.0	-0.1	0.08	
11		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-67	-109.1	-0.9	134.8	0.2	0.11	0.17
										31.9	-0.8	130.5	0.2	0.11	
										31.9	-0.7	126.3	0.2	0.04	
12		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-90	-122.3	0.6	139.1	-0.0	0.12	0.18
										23.3	0.5	134.8	-0.0	0.12	
										23.3	0.5	130.6	-0.0	0.04	
13		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-68	-50.1	1.0	121.7	-0.3	0.06	0.14
										76.8	0.8	117.5	-0.3	0.08	
										76.8	0.6	113.3	-0.3	0.08	
14		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-28	42.8	0.5	98.7	-0.6	0.04	0.17
										144.8	0.2	94.5	-0.6	0.13	
										144.8	-0.1	90.2	-0.6	0.13	
15		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-34	38.8	1.0	100.0	-0.6	0.04	0.17
										142.3	0.6	95.8	-0.6	0.13	
										142.3	0.3	91.5	-0.6	0.13	
16		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-107	-202.0	-0.4	157.8	0.4	0.19	0.26
										-36.2	-0.2	153.5	0.4	0.19	
										-36.2	0.0	149.3	0.4	0.05	
17		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-101	-198.0	-0.9	156.5	0.5	0.19	0.25
										-33.6	-0.6	152.3	0.5	0.19	
										-33.6	-0.3	148.0	0.5	0.05	
18		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-101	-116.1	0.1	188.4	-0.1	0.12	0.21
										81.2	0.0	182.7	-0.1	0.12	
										81.2	-0.0	177.1	-0.1	0.09	
19		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-67	-79.6	0.0	128.2	-0.1	0.08	0.14
										54.3	0.0	124.0	-0.1	0.08	
										54.3	-0.0	119.8	-0.1	0.06	
20		HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-67	-79.6	0.0	128.2	-0.1	0.08	0.14
										54.3	0.0	124.0	-0.1	0.08	
										54.3	-0.0	119.8	-0.1	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 157 (D 505)

ΣΦ					ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-134	116.2	-0.2	198.4	0.2	0.12	0.38	
									321.9	-0.1	190.5	0.2	0.30		
									321.9	0.1	182.5	0.2	0.30		
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-66	90.1	-0.6	82.4	0.6	0.09	0.20	
									174.6	-0.3	78.2	0.6	0.16		
									174.6	0.0	73.9	0.6	0.16		
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-54	35.2	-0.4	98.5	0.3	0.04	0.17	
									137.1	-0.3	94.3	0.3	0.13		
									137.1	-0.1	90.1	0.3	0.13		
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-60	18.5	0.4	106.8	-0.3	0.03	0.17	
									129.3	0.2	102.5	-0.3	0.12		
									129.3	0.1	98.3	-0.3	0.12		

5	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-72	73.4	0.3	90.6	-0.1	0.07	0.19
			166.7	0.2	86.4	-0.1	0.15	
			166.7	0.2	82.1	-0.1	0.15	
6	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-82	148.3	-0.4	66.4	0.6	0.14	0.23
			215.5	-0.1	62.2	0.6	0.20	
			215.5	0.2	58.0	0.6	0.20	
7	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-84	143.3	-0.2	68.9	0.4	0.14	0.23
			213.2	0.0	64.7	0.4	0.20	
			213.2	0.2	60.4	0.4	0.20	
8	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-44	-39.7	0.3	122.7	-0.4	0.04	0.14
			88.3	0.1	118.5	-0.4	0.08	
			88.3	-0.1	114.3	-0.4	0.08	
9	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-42	-34.7	0.0	120.3	-0.2	0.04	0.14
			90.7	-0.1	116.0	-0.2	0.08	
			90.7	-0.2	111.8	-0.2	0.08	
10	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-42	85.4	-0.2	84.4	-0.2	0.08	0.19
			172.0	-0.3	80.2	-0.2	0.15	
			172.0	-0.4	76.0	-0.2	0.15	
11	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-61	31.9	0.0	100.2	-0.7	0.04	0.17
			135.5	-0.3	96.0	-0.7	0.13	
			135.5	-0.7	91.7	-0.7	0.13	
12	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-84	23.3	-0.0	104.7	0.5	0.03	0.17
			131.8	0.2	100.5	0.5	0.13	
			131.8	0.5	96.2	0.5	0.13	
13	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-65	76.8	-0.2	89.0	1.0	0.08	0.19
			168.3	0.3	84.7	1.0	0.16	
			168.3	0.8	80.5	1.0	0.16	
14	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-28	144.8	-0.5	67.7	0.8	0.13	0.22
			213.3	-0.1	63.4	0.8	0.19	
			213.3	0.3	59.2	0.8	0.19	
15	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-34	142.2	-0.5	69.0	1.1	0.13	0.22
			212.2	0.1	64.8	1.1	0.19	
			212.2	0.7	60.5	1.1	0.19	
16	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-98	-36.2	0.3	121.5	-0.5	0.05	0.15
			90.5	0.0	117.3	-0.5	0.09	
			90.5	-0.3	113.0	-0.5	0.09	
17	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-91	-33.6	0.3	120.1	-0.9	0.04	0.15
			91.6	-0.2	115.9	-0.9	0.09	
			91.6	-0.6	111.7	-0.9	0.09	
18	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-94	81.2	-0.1	138.9	0.2	0.09	0.26
			225.2	-0.0	133.3	0.2	0.21	
			225.2	0.0	127.7	0.2	0.21	
19	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-63	54.3	-0.1	94.6	0.1	0.06	0.18
			151.9	-0.0	90.3	0.1	0.14	
			151.9	0.0	86.1	0.1	0.14	
20	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-63	54.3	-0.1	94.6	0.1	0.06	0.18
			151.9	-0.0	90.3	0.1	0.14	
			151.9	0.0	86.1	0.1	0.14	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 158 (D 506)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-125						321.9	-0.1	132.8	-0.0	0.30	0.48
								456.8	-0.1	124.8	-0.0	0.41	
								456.8	-0.1	116.9	-0.0	0.41	
2	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-61						174.6	-0.3	52.2	0.1	0.16	0.23
								226.4	-0.3	48.0	0.1	0.20	
								226.4	-0.2	43.8	0.1	0.20	
3	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-48						137.1	-0.2	66.7	-0.2	0.12	0.22
								204.6	-0.3	62.5	-0.2	0.18	
								204.6	-0.4	58.3	-0.2	0.18	
4	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-57						129.3	0.2	74.2	-0.1	0.12	0.22
								204.8	0.2	70.0	-0.1	0.18	
								204.8	0.2	65.7	-0.1	0.18	
5	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-70						166.7	0.1	59.7	0.2	0.15	0.24
								226.6	0.2	55.5	0.2	0.20	
								226.6	0.3	51.2	0.2	0.20	
6	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-79						215.5	-0.3	37.9	0.4	0.20	0.26
7	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-81						251.9	-0.0	33.7	0.4	0.23	
								251.9	0.2	29.5	0.4	0.23	
								213.2	-0.1	40.2	0.5	0.20	0.26
								252.0	0.1	35.9	0.5	0.23	

8	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-39	252.0	0.3	31.7	0.5	0.23	0.20
			88.3	0.2	88.5	-0.4	0.08	
			179.3	-0.0	84.3	-0.4	0.16	
9	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-36	179.3	-0.2	80.0	-0.4	0.16	0.20
			90.7	0.1	86.3	-0.5	0.08	
			179.3	-0.2	82.0	-0.5	0.16	
10	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-36	179.3	-0.4	77.8	-0.5	0.16	0.23
			172.0	-0.1	53.9	-0.2	0.15	
			225.7	-0.2	49.7	-0.2	0.20	
11	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-52	225.7	-0.4	45.4	-0.2	0.20	0.22
			135.5	-0.1	67.5	-0.2	0.12	
			203.9	-0.3	63.3	-0.2	0.18	
12	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-81	203.9	-0.4	59.1	-0.2	0.18	0.22
			131.8	0.1	72.5	0.2	0.13	
			205.5	0.2	68.3	0.2	0.19	
13	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-65	205.5	0.3	64.1	0.2	0.19	0.24
			168.3	0.1	58.9	0.2	0.15	
			227.3	0.2	54.6	0.2	0.20	
14	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-28	227.3	0.3	50.4	0.2	0.20	0.25
			213.3	-0.1	39.7	-0.0	0.18	
			251.7	-0.1	35.5	-0.0	0.22	
15	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-36	251.7	-0.1	31.3	-0.0	0.22	0.25
			212.2	0.0	41.2	0.1	0.19	
			252.2	0.1	37.0	0.1	0.22	
16	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-90	252.2	0.1	32.8	0.1	0.22	0.20
			90.5	-0.0	86.7	0.0	0.09	
			179.6	0.0	82.5	0.0	0.17	
17	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-81	179.6	0.0	78.2	0.0	0.17	0.20
			91.6	-0.1	85.2	-0.1	0.09	
			179.1	-0.1	81.0	-0.1	0.17	
18	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-87	179.1	-0.2	76.7	-0.1	0.17	0.33
			225.2	-0.0	92.9	-0.0	0.21	
			319.5	-0.0	87.3	-0.0	0.29	
19	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-59	319.5	-0.1	81.7	-0.0	0.29	0.23
			151.9	-0.0	63.2	-0.0	0.14	
			215.6	-0.0	59.0	-0.0	0.19	
20	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-59	215.6	-0.0	54.8	-0.0	0.19	0.23
			151.9	-0.0	63.2	-0.0	0.14	
			215.6	-0.0	59.0	-0.0	0.19	
			215.6	-0.0	54.8	-0.0	0.19	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 159 (D 507)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-119						456.7	-0.2	52.1	0.2	0.41	0.51
								504.4	-0.1	44.2	0.2	0.45	
								504.4	0.1	36.2	0.2	0.45	
2	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-63						226.4	-0.7	14.3	0.8	0.20	0.24
								237.3	-0.2	10.1	0.8	0.21	
								237.3	0.2	5.9	0.8	0.21	
3	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-45						204.6	-0.6	28.3	0.9	0.18	0.23
								230.6	-0.1	24.1	0.9	0.20	
								230.6	0.4	19.9	0.9	0.20	
4	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-49						204.8	0.5	35.6	-0.6	0.18	0.24
								238.7	0.2	31.4	-0.6	0.21	
								238.7	-0.1	27.1	-0.6	0.21	
5	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-67						226.6	0.4	21.6	-0.7	0.20	0.25
								245.3	0.0	17.4	-0.7	0.22	
								245.3	-0.3	13.1	-0.7	0.22	
6	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-84						251.9	-0.3	0.5	0.1	0.23	0.26
								251.9	-0.3	-3.7	0.1	0.23	
								247.9	-0.3	-7.9	0.1	0.23	
7	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-86						251.9	-0.0	2.7	-0.4	0.23	0.26
								252.4	-0.2	-1.5	-0.4	0.23	
								250.3	-0.4	-5.8	-0.4	0.23	
8	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-27						179.3	0.2	49.4	0.1	0.16	0.23
								228.1	0.2	45.2	0.1	0.20	
								228.1	0.3	40.9	0.1	0.20	
9	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-26						179.2	-0.2	47.2	0.6	0.16	0.23
								225.7	0.1	43.0	0.6	0.20	
								225.7	0.4	38.8	0.6	0.20	
10	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 108	-30						225.7	-0.2	15.9	0.0	0.20	0.24
								238.3	-0.2	11.7	0.0	0.21	

11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-38	238.3	-0.1	7.4	0.0	0.21	0.23
									203.9	0.1	28.9	-0.7	0.18	
									230.5	-0.2	24.6	-0.7	0.20	
									230.5	-0.6	20.4	-0.7	0.20	
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-82	205.5	-0.0	34.0	0.2	0.19	0.25
									237.7	0.1	29.8	0.2	0.22	
									237.7	0.2	25.6	0.2	0.22	
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-73	227.3	-0.3	21.1	0.9	0.21	0.25
									245.5	0.2	16.8	0.9	0.22	
									245.5	0.7	12.6	0.9	0.22	
14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-35	251.7	-0.6	2.6	1.2	0.22	0.25
									252.1	0.1	-1.7	1.2	0.22	
									249.9	0.7	-5.9	1.2	0.22	
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-48	252.1	-0.6	4.1	1.4	0.22	0.26
									253.2	0.2	-0.1	1.4	0.22	
									252.0	0.9	-4.3	1.4	0.22	
16	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-77	179.5	0.4	47.4	-1.0	0.17	0.24
									226.1	-0.1	43.1	-1.0	0.21	
									226.1	-0.6	38.9	-1.0	0.21	
17	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-64	179.0	0.4	45.8	-1.2	0.16	0.23
									224.0	-0.2	41.6	-1.2	0.20	
									224.0	-0.9	37.4	-1.2	0.20	
18	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-83	319.4	-0.1	36.5	0.2	0.29	0.36
									352.8	-0.1	30.9	0.2	0.31	
									352.8	0.0	25.3	0.2	0.31	
19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-56	215.6	-0.1	25.0	0.1	0.19	0.24
									238.0	-0.0	20.7	0.1	0.21	
									238.0	0.0	16.5	0.1	0.21	
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-56	215.6	-0.1	25.0	0.1	0.19	0.24
									238.0	-0.0	20.7	0.1	0.21	
									238.0	0.0	16.5	0.1	0.21	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 160 (D 508)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-110	504.5	-0.1	-2.3	0.0	0.45	0.51
									504.5	-0.0	-11.0	0.0	0.45	
									491.5	-0.0	-19.7	0.0	0.44	
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-61	237.3	-0.3	-8.7	0.4	0.21	0.24
									237.3	-0.0	-13.3	0.4	0.21	
									221.6	0.2	-17.9	0.4	0.20	
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-43	230.7	0.2	4.4	-0.5	0.20	0.23
									231.9	-0.1	-0.2	-0.5	0.20	
									230.5	-0.4	-4.8	-0.5	0.20	
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-43	238.7	0.2	7.5	-0.4	0.21	0.24
									242.3	0.0	2.9	-0.4	0.21	
									242.2	-0.2	-1.7	-0.4	0.21	
5	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-60	245.4	-0.3	-5.6	0.6	0.22	0.25
									245.4	0.1	-10.2	0.6	0.22	
									233.3	0.4	-14.8	0.6	0.21	
6	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-81	247.9	-0.9	-22.9	1.6	0.23	0.26
									247.9	0.1	-27.6	1.6	0.23	
									215.4	1.0	-32.2	1.6	0.20	
7	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-81	250.3	-0.9	-22.0	1.6	0.23	0.26
									250.3	0.1	-26.6	1.6	0.23	
									218.9	1.1	-31.2	1.6	0.20	
8	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-22	228.1	0.8	21.8	-1.5	0.20	0.25
									248.4	-0.1	17.2	-1.5	0.22	
									248.4	-1.0	12.6	-1.5	0.22	
9	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-22	225.7	0.8	20.9	-1.6	0.20	0.25
									244.9	-0.1	16.2	-1.6	0.21	
									244.9	-1.1	11.6	-1.6	0.21	
10	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-31	238.3	0.1	-6.7	-0.3	0.21	0.24
									238.3	-0.1	-11.3	-0.3	0.21	
									225.0	-0.2	-15.9	-0.3	0.20	
11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-38	230.5	-0.1	5.7	-0.0	0.20	0.23
									232.6	-0.1	1.1	-0.0	0.20	
									231.8	-0.1	-3.5	-0.0	0.20	
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-72	237.7	-0.1	5.5	0.3	0.21	0.24
									239.7	0.0	0.9	0.3	0.22	
									238.8	0.2	-3.7	0.3	0.22	
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-65	245.5	0.0	-6.9	0.1	0.22	0.25

14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-35	245.5	0.1	-11.5	0.1	0.22	0.25
									232.0	0.1	-16.1	0.1	0.21	
									249.9	0.3	-21.2	-0.4	0.22	
									249.9	0.1	-25.8	-0.4	0.22	
									219.5	-0.2	-30.4	-0.4	0.19	
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-45	252.1	0.3	-21.2	-0.3	0.22	0.25
									252.1	0.1	-25.8	-0.3	0.22	
									221.6	-0.1	-30.4	-0.3	0.20	
16	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-69	226.1	-0.3	20.0	0.4	0.20	0.25
									244.3	-0.1	15.4	0.4	0.22	
									244.3	0.1	10.8	0.4	0.22	
17	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-58	224.0	-0.3	20.1	0.3	0.20	0.25
									242.2	-0.1	15.4	0.3	0.22	
									242.2	0.0	10.8	0.3	0.22	
18	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-77	352.8	-0.0	-1.6	0.0	0.31	0.35
									352.8	-0.0	-7.7	0.0	0.31	
									343.8	-0.0	-13.8	0.0	0.31	
19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-52	238.0	-0.0	-0.6	0.0	0.21	0.24
									238.0	-0.0	-5.2	0.0	0.21	
									231.9	-0.0	-9.8	0.0	0.21	
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	118	-52	238.0	-0.0	-0.6	0.0	0.21	0.24
									238.0	-0.0	-5.2	0.0	0.21	
									231.9	-0.0	-9.8	0.0	0.21	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 161 (D 509)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-102	491.5	-0.1	-90.2	0.0	0.44	0.50
									491.5	-0.1	-99.0	0.0	0.44	
									372.5	-0.1	-107.9	0.0	0.33	
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-57	221.6	-0.3	-49.8	-0.6	0.20	0.23
									221.6	-0.6	-54.5	-0.6	0.20	
									156.1	-1.0	-59.2	-0.6	0.14	
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-47	230.5	-0.6	-36.2	0.3	0.20	0.24
									230.5	-0.5	-40.9	0.3	0.20	
									181.3	-0.3	-45.6	0.3	0.16	
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-39	242.2	0.2	-32.8	0.6	0.21	0.25
									242.2	0.5	-37.5	0.6	0.21	
									197.1	0.9	-42.2	0.6	0.18	
5	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-49	233.3	0.5	-46.4	-0.3	0.21	0.24
									233.3	0.4	-51.1	-0.3	0.21	
									171.9	0.2	-55.8	-0.3	0.15	
6	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-65	215.4	0.5	-64.5	-1.5	0.19	0.23
									215.4	-0.4	-69.2	-1.5	0.20	
									132.2	-1.3	-73.9	-1.5	0.13	
7	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-63	218.9	0.7	-63.5	-1.4	0.20	0.23
									218.9	-0.1	-68.2	-1.4	0.20	
									137.0	-1.0	-72.9	-1.4	0.13	
8	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-31	248.4	-0.5	-18.1	1.5	0.22	0.25
									248.4	0.4	-22.8	1.5	0.22	
									221.0	1.3	-27.5	1.5	0.19	
9	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-33	244.8	-0.8	-19.1	1.4	0.21	0.25
									244.8	0.1	-23.8	1.4	0.21	
									216.2	0.9	-28.5	1.4	0.19	
10	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-35	225.0	-0.1	-47.7	-0.4	0.20	0.23
									225.0	-0.3	-52.4	-0.4	0.20	
									162.0	-0.5	-57.1	-0.4	0.14	
11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-40	231.8	0.2	-34.8	-0.7	0.20	0.24
									231.8	-0.2	-39.5	-0.7	0.20	
									184.3	-0.6	-44.2	-0.7	0.16	
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-61	238.8	-0.0	-34.9	0.4	0.21	0.25
									238.8	0.2	-39.6	0.4	0.21	
									191.2	0.5	-44.3	0.4	0.17	
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-56	232.0	-0.3	-47.8	0.7	0.21	0.24
									232.0	0.1	-52.5	0.7	0.21	
									168.9	0.6	-57.2	0.7	0.15	
14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-36	219.5	-0.5	-62.7	0.4	0.19	0.23
									219.5	-0.3	-67.4	0.4	0.19	
									138.5	-0.0	-72.1	0.4	0.12	
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	120	-42	221.6	-0.6	-62.8	0.7	0.20	0.23
									221.6	-0.1	-67.5	0.7	0.20	
									140.6	0.3	-72.2	0.7	0.13	

16	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 120	-60	244.2	0.4	-19.9	-0.4	0.22	0.25
			244.2	0.2	-24.6	-0.4	0.22	
			214.7	-0.0	-29.3	-0.4	0.19	
17	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 120	-54	242.2	0.5	-19.9	-0.7	0.22	0.25
			242.2	0.1	-24.6	-0.7	0.22	
			212.6	-0.4	-29.3	-0.7	0.19	
18	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 120	-71	343.8	-0.1	-62.9	0.0	0.30	0.35
			343.8	-0.1	-69.2	0.0	0.30	
			260.6	-0.1	-75.4	0.0	0.23	
19	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 120	-48	231.9	-0.0	-41.3	0.0	0.20	0.24
20	HEM 400 4 1.00 1165 1.00 120	-48	231.9	-0.0	-46.0	0.0	0.20	
			176.6	-0.0	-50.7	0.0	0.16	
			231.9	-0.0	-41.3	0.0	0.20	0.24
			231.9	-0.0	-46.0	0.0	0.20	
			176.6	-0.0	-50.7	0.0	0.16	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 162 (D 510)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-99	372.6	-0.2	-158.8	0.2	0.33	0.41				
				372.6	-0.1	-165.1	0.2	0.33					
				230.6	-0.0	-171.4	0.2	0.21					
2	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-63	156.1	-1.6	-85.3	3.0	0.15	0.19				
				156.1	-0.4	-88.7	3.0	0.15					
				79.9	0.9	-92.0	3.0	0.08					
3	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-51	181.3	-0.7	-69.1	1.5	0.16	0.20				
				181.3	-0.1	-72.5	1.5	0.16					
				119.0	0.6	-75.9	1.5	0.11					
4	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-30	197.2	1.5	-63.5	-2.8	0.17	0.21				
				197.2	0.3	-66.9	-2.8	0.17					
				139.6	-0.9	-70.3	-2.8	0.13					
5	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-41	172.0	0.6	-79.7	-1.3	0.15	0.19				
				172.0	-0.0	-83.1	-1.3	0.15					
				100.5	-0.6	-86.4	-1.3	0.09					
6	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-69	132.3	-2.0	-102.2	3.2	0.13	0.18				
				132.3	-0.6	-105.6	3.2	0.13					
				41.5	0.8	-108.9	3.2	0.05					
7	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-63	137.0	-1.3	-100.5	1.9	0.13	0.18				
				137.0	-0.5	-103.9	1.9	0.13					
				47.7	0.3	-107.2	1.9	0.05					
8	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-24	221.0	1.8	-46.6	-3.1	0.19	0.23				
				221.0	0.5	-50.0	-3.1	0.19					
				178.0	-0.8	-53.4	-3.1	0.16					
9	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-30	216.3	1.2	-48.3	-1.8	0.19	0.22				
				216.3	0.4	-51.7	-1.8	0.19					
				171.8	-0.4	-55.0	-1.8	0.15					
10	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-38	162.1	-0.5	-82.3	-0.1	0.14	0.18				
				162.1	-0.5	-85.7	-0.1	0.14					
				88.4	-0.6	-89.0	-0.1	0.08					
11	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-35	184.3	-0.3	-66.2	-0.4	0.16	0.20				
				184.3	-0.5	-69.6	-0.4	0.16					
				124.5	-0.7	-73.0	-0.4	0.11					
12	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-55	191.2	0.3	-66.5	0.2	0.17	0.21				
				191.2	0.4	-69.9	0.2	0.17					
				131.1	0.5	-73.3	0.2	0.12					
13	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-57	169.0	0.1	-82.6	0.6	0.15	0.19				
				169.0	0.4	-86.0	0.6	0.15					
				95.0	0.6	-89.3	0.6	0.09					
14	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-48	138.5	-0.5	-101.2	0.5	0.13	0.17				
				138.5	-0.2	-104.5	0.5	0.13					
				48.7	-0.0	-107.9	0.5	0.05					
15	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-54	140.6	-0.3	-101.2	0.7	0.13	0.17				
				140.6	0.0	-104.6	0.7	0.13					
				50.7	0.3	-108.0	0.7	0.05					
16	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-45	214.7	0.3	-47.7	-0.4	0.19	0.22				
				214.7	0.2	-51.0	-0.4	0.19					
				170.8	-0.0	-54.4	-0.4	0.15					
17	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-39	212.7	0.1	-47.6	-0.6	0.19	0.22				
				212.7	-0.1	-51.0	-0.6	0.19					
				168.9	-0.4	-54.3	-0.6	0.15					
18	HEM 400 4 1.00 1165 1.00	86	-69	260.7	-0.1	-111.0	0.1	0.23	0.28				
				260.7	-0.1	-115.5	0.1	0.23					

19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	86	-46	161.4	-0.0	-119.9	0.1	0.15	0.19
									176.6	-0.1	-74.4	0.1	0.16	
									176.6	-0.0	-77.8	0.1	0.16	
									109.8	-0.0	-81.1	0.1	0.10	
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	86	-46	176.6	-0.1	-74.4	0.1	0.16	0.19
									176.6	-0.0	-77.8	0.1	0.16	
									109.8	-0.0	-81.1	0.1	0.10	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 163 (D 511)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-97	230.6	-0.1	-238.3	-0.9	0.21	0.33
									230.6	-0.6	-246.2	-0.9	0.21	
									-35.8	-1.0	-254.2	-0.9	0.05	
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-73	79.9	0.1	-124.1	-0.7	0.08	0.15
									79.9	-0.2	-128.3	-0.7	0.08	
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-54	-58.9	-0.6	-132.5	-0.7	0.06	0.16
									119.0	0.1	-107.2	-1.3	0.11	
									119.0	-0.6	-111.4	-1.3	0.11	
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-18	-1.5	-1.3	-115.6	-1.3	0.01	0.17
									139.6	-0.2	-101.2	-0.2	0.12	
									139.6	-0.3	-105.4	-0.2	0.12	
5	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-36	25.6	-0.4	-109.7	-0.2	0.03	0.15
									100.5	-0.2	-118.1	0.5	0.09	
									100.5	0.0	-122.3	0.5	0.09	
6	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-82	-31.8	0.3	-126.6	0.5	0.03	0.18
									41.5	-0.0	-141.7	0.5	0.05	
									41.5	0.3	-145.9	0.5	0.11	
7	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-71	-116.4	0.6	-150.2	0.5	0.11	0.18
									47.7	-0.1	-139.9	0.9	0.05	
									47.7	0.4	-144.1	0.9	0.11	
8	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-9	-108.2	0.8	-148.4	0.9	0.11	0.20
									178.0	-0.1	-83.6	-1.3	0.15	
									178.0	-0.8	-87.8	-1.3	0.16	
9	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-20	83.0	-1.5	-92.0	-1.3	0.08	0.20
									171.8	0.0	-85.4	-1.7	0.15	
									171.8	-0.9	-89.6	-1.7	0.15	
10	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-41	74.9	-1.8	-93.8	-1.7	0.07	0.15
									88.4	-0.6	-120.9	-0.3	0.08	
									88.4	-0.8	-125.2	-0.3	0.08	
11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-28	-47.0	-0.9	-129.4	-0.3	0.05	0.16
									124.5	-0.4	-104.1	-0.9	0.11	
									124.5	-0.9	-108.3	-0.9	0.11	
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-50	7.3	-1.4	-112.6	-0.9	0.01	0.17
									131.1	0.5	-104.3	-0.5	0.12	
									131.1	0.2	-108.6	-0.5	0.12	
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-63	13.6	-0.0	-112.8	-0.5	0.02	0.15
									95.0	0.4	-121.2	0.1	0.09	
									95.0	0.4	-125.4	0.1	0.09	
14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-64	-40.6	0.4	-129.6	0.1	0.05	0.18
									48.7	-0.5	-140.7	0.5	0.05	
									48.7	-0.2	-144.9	0.5	0.10	
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-70	-108.1	0.1	-149.1	0.5	0.10	0.18
									50.7	-0.2	-140.7	0.6	0.06	
									50.7	0.1	-145.0	0.6	0.10	
16	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-27	-106.2	0.5	-149.2	0.6	0.10	0.19
									170.8	0.4	-84.6	-1.3	0.15	
									170.8	-0.3	-88.8	-1.3	0.15	
17	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-21	74.7	-1.0	-93.1	-1.3	0.07	0.19
									168.9	0.1	-84.5	-1.4	0.15	
									168.9	-0.7	-88.8	-1.4	0.15	
18	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-68	72.8	-1.4	-93.0	-1.4	0.07	0.23
									161.4	-0.1	-166.7	-0.6	0.15	
									161.4	-0.4	-172.3	-0.6	0.15	
19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-45	-25.0	-0.7	-177.9	-0.6	0.03	0.16
									109.8	-0.0	-112.6	-0.4	0.10	
									109.8	-0.3	-116.9	-0.4	0.10	
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	108	-45	-16.7	-0.5	-121.1	-0.4	0.02	0.16
									109.8	-0.0	-112.6	-0.4	0.10	
									109.8	-0.3	-116.9	-0.4	0.10	
									-16.7	-0.5	-121.1	-0.4	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 164 (D 512)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-98	-35.7	-1.2	-325.5	7.5	0.05	0.55
									-35.7	3.1	-334.0	7.5	0.39	
									-424.3	7.5	-342.6	7.5	0.39	
2	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-68	-58.9	-1.4	-165.1	7.2	0.06	0.32
									-58.9	2.7	-169.7	7.2	0.24	
									-256.2	6.9	-174.2	7.2	0.24	
3	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-57	-1.5	-1.8	-147.2	7.2	0.02	0.25
									-1.5	2.4	-151.8	7.2	0.18	
									-178.0	6.6	-156.3	7.2	0.18	
4	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-24	25.6	0.2	-140.5	-0.0	0.03	0.20
									25.6	0.2	-145.0	-0.0	0.13	
									-143.1	0.2	-149.6	-0.0	0.13	
5	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-35	-31.8	0.6	-158.4	-0.1	0.03	0.27
									-31.8	0.5	-162.9	-0.1	0.19	
									-221.3	0.5	-167.5	-0.1	0.19	
6	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-69	-116.3	-0.3	-183.6	4.5	0.11	0.39
									-116.3	2.3	-188.2	4.5	0.31	
									-335.2	5.0	-192.8	4.5	0.31	
7	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-59	-108.2	0.3	-181.6	2.3	0.10	0.38
									-108.2	1.7	-186.2	2.3	0.29	
									-324.7	3.0	-190.7	2.3	0.29	
8	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-22	83.0	-0.9	-122.0	2.6	0.08	0.15
									83.0	0.6	-126.5	2.6	0.08	
									-64.1	2.1	-131.1	2.6	0.06	
9	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-32	74.9	-1.5	-124.0	4.8	0.07	0.15
									74.9	1.3	-128.5	4.8	0.08	
									-74.6	4.1	-133.1	4.8	0.08	
10	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-41	-47.0	-1.3	-161.9	4.6	0.05	0.30
									-47.0	1.4	-166.4	4.6	0.22	
									-240.5	4.1	-171.0	4.6	0.22	
11	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-20	7.3	-1.5	-144.4	3.3	0.01	0.22
									7.3	0.4	-148.9	3.3	0.15	
									-165.9	2.3	-153.5	3.3	0.15	
12	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-51	13.6	0.1	-143.7	2.5	0.02	0.22
									13.6	1.5	-148.3	2.5	0.15	
									-158.8	3.0	-152.8	2.5	0.15	
13	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-71	-40.6	0.3	-161.3	3.8	0.05	0.30
									-40.6	2.5	-165.8	3.8	0.22	
									-233.5	4.8	-170.4	3.8	0.22	
14	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-75	-108.1	-0.5	-182.1	5.9	0.11	0.39
									-108.1	3.0	-186.7	5.9	0.30	
									-325.2	6.4	-191.2	5.9	0.30	
15	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-85	-106.2	-0.0	-181.9	5.7	0.10	0.39
									-106.2	3.3	-186.5	5.7	0.30	
									-323.1	6.6	-191.0	5.7	0.30	
16	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-16	74.8	-0.7	-123.5	1.2	0.07	0.14
									74.8	-0.0	-128.0	1.2	0.07	
									-74.2	0.7	-132.6	1.2	0.07	
17	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-7	72.9	-1.2	-123.7	1.4	0.07	0.14
									72.9	-0.3	-128.2	1.4	0.07	
									-76.3	0.5	-132.8	1.4	0.07	
18	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-68	-25.0	-0.9	-227.6	5.3	0.03	0.38
									-25.0	2.2	-233.6	5.3	0.27	
									-296.7	5.3	-239.6	5.3	0.27	
19	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-46	-16.7	-0.6	-152.8	3.6	0.02	0.26
									-16.7	1.5	-157.4	3.6	0.18	
									-199.7	3.6	-161.9	3.6	0.18	
20	HEM	400	4	1.00	1165	1.00	116	-46	-16.7	-0.6	-152.8	3.6	0.02	0.26
									-16.7	1.5	-157.4	3.6	0.18	
									-199.7	3.6	-161.9	3.6	0.18	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 165 (D 513)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-4	0.0	-0.2	-38.4	0.4	0.00	0.13
									0.0	-0.0	-44.8	0.4	0.08	
									-43.6	0.1	-51.2	0.4	0.08	
2	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-4	-0.0	-0.4	-21.8	0.2	0.00	0.07
									-0.0	-0.3	-24.9	0.2	0.05	
									-24.3	-0.2	-28.1	0.2	0.04	

3	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-4	-0.0	-0.3	-20.4	-0.2	0.00	0.07
									-0.0	-0.5	-23.6	-0.2	0.04	
									-22.9	-0.6	-26.8	-0.2	0.04	
4	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	1	0.0	0.1	-20.9	0.2	0.00	0.07
									0.0	0.2	-24.1	0.2	0.00	
									-23.4	0.4	-27.3	0.2	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	0	0.0	0.1	-22.3	0.6	0.00	0.07
									0.0	0.4	-25.4	0.6	0.00	
									-24.7	0.7	-28.6	0.6	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-3	-0.0	-0.2	-23.5	0.8	0.00	0.08
									-0.0	0.2	-26.7	0.8	0.05	
									-26.0	0.5	-29.9	0.8	0.05	
7	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-2	-0.0	-0.1	-23.7	0.9	0.00	0.08
									-0.0	0.4	-26.8	0.9	0.05	
									-26.1	0.8	-30.0	0.9	0.05	
8	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-0	0.0	-0.0	-19.1	-0.4	0.00	0.06
									0.0	-0.2	-22.3	-0.4	0.04	
									-21.7	-0.4	-25.5	-0.4	0.04	
9	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-2	0.0	-0.2	-19.0	-0.5	0.00	0.07
									0.0	-0.4	-22.2	-0.5	0.04	
									-21.6	-0.7	-25.4	-0.5	0.04	
10	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-12	-0.0	-0.3	-21.1	0.1	0.00	0.07
									-0.0	-0.2	-24.3	0.1	0.05	
									-23.6	-0.2	-27.5	0.1	0.05	
11	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	13	0.0	0.3	-19.6	-0.6	0.00	0.07
									0.0	-0.0	-22.8	-0.6	0.00	
									-22.2	-0.3	-26.0	-0.6	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	9	0.0	0.1	-21.6	0.3	0.00	0.07
									0.0	0.2	-24.8	0.3	0.00	
									-24.1	0.3	-28.0	0.3	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-16	-0.0	-0.5	-23.0	1.0	0.01	0.08
									-0.0	-0.0	-26.2	1.0	0.05	
									-25.5	0.5	-29.4	1.0	0.05	
14	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-43	-0.0	-1.0	-23.4	1.3	0.02	0.09
									-0.0	-0.4	-26.6	1.3	0.06	
									-25.9	0.2	-29.8	1.3	0.06	
15	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-44	-0.0	-1.1	-24.0	1.6	0.02	0.09
									-0.0	-0.3	-27.2	1.6	0.06	
									-26.5	0.4	-30.4	1.6	0.06	
16	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	40	0.0	0.8	-19.2	-0.9	0.00	0.07
									0.0	0.3	-22.4	-0.9	0.00	
									-21.8	-0.1	-25.6	-0.9	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	41	0.0	0.8	-18.6	-1.2	0.00	0.07
									0.0	0.3	-21.8	-1.2	0.00	
									-21.2	-0.3	-25.0	-1.2	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-3	0.0	-0.2	-27.3	0.3	0.00	0.09
									0.0	-0.0	-31.8	0.3	0.06	
									-30.9	0.1	-36.3	0.3	0.06	
19	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-2	-0.0	-0.1	-21.3	0.2	0.00	0.07
									-0.0	-0.0	-24.5	0.2	0.04	
									-23.8	0.1	-27.7	0.2	0.04	
20	HEB	360	4	1.00	234	1.00	97	-2	-0.0	-0.1	-21.3	0.2	0.00	0.07
									-0.0	-0.0	-24.5	0.2	0.04	
									-23.8	0.1	-27.7	0.2	0.04	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 166 (D 514)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	360	4	1.00	234	1.00	137	-22	-43.6	-0.1	-121.6	-0.0	0.08	0.51
									-43.6	-0.1	-130.6	-0.0	0.39	
									-222.1	-0.1	-139.6	-0.0	0.39	
2	HEB	360	4	1.00	234	1.00	137	-35	-24.3	-1.0	-61.7	1.9	0.06	0.28
									-24.3	0.3	-66.2	1.9	0.22	
									-114.8	1.6	-70.7	1.9	0.22	
3	HEB	360	4	1.00	234	1.00	137	0	-23.0	-1.6	-60.2	3.6	0.00	0.27
									-23.0	0.9	-64.7	3.6	0.00	
									-111.3	3.3	-69.2	3.6	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	234	1.00	137	15	-23.4	0.9	-60.9	-1.9	0.00	0.27
									-23.4	-0.4	-65.4	-1.9	0.00	
									-112.8	-1.8	-69.9	-1.9	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	234	1.00	137	-20	-24.7	1.5	-62.5	-3.6	0.06	0.29
									-24.7	-1.0	-67.0	-3.6	0.22	

6	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-71	-116.3	-3.4	-71.5	-3.6	0.22	0.30
			-26.0	0.6	-63.8	-2.0	0.07	
			-26.0	-0.8	-68.3	-2.0	0.24	
7	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-66	-119.4	-2.1	-72.8	-2.0	0.24	0.31
			-26.1	1.4	-64.1	-3.7	0.07	
			-26.1	-1.1	-68.6	-3.7	0.24	
8	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	51	-119.8	-3.6	-73.0	-3.7	0.24	0.27
			-21.7	-0.7	-58.8	2.0	0.00	
			-21.7	0.6	-63.3	2.0	0.00	
9	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	47	-108.2	2.0	-67.8	2.0	0.00	0.28
			-21.6	-1.5	-58.6	3.6	0.00	
			-21.6	1.0	-63.1	3.6	0.00	
10	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-29	-107.8	3.5	-67.6	3.6	0.00	0.27
			-23.6	-0.8	-60.9	1.4	0.05	
			-23.6	0.2	-65.4	1.4	0.21	
11	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	18	-112.9	1.2	-69.9	1.4	0.21	0.25
			-22.2	-0.1	-59.1	0.1	0.00	
			-22.2	-0.1	-63.6	0.1	0.00	
12	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	10	-109.1	-0.0	-68.1	0.1	0.00	0.27
			-24.1	0.7	-61.8	-1.4	0.00	
			-24.1	-0.3	-66.3	-1.4	0.00	
13	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-38	-114.7	-1.3	-70.8	-1.4	0.00	0.27
			-25.5	0.0	-63.6	-0.1	0.05	
			-25.5	-0.0	-68.1	-0.1	0.22	
14	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-88	-118.5	-0.1	-72.5	-0.1	0.22	0.30
			-25.9	-1.3	-63.9	2.5	0.07	
			-25.9	0.4	-68.4	2.5	0.24	
15	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-90	-119.4	2.1	-72.9	2.5	0.24	0.30
			-26.5	-1.0	-64.7	2.0	0.07	
			-26.5	0.4	-69.2	2.0	0.24	
16	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	68	-121.1	1.8	-73.7	2.0	0.24	0.27
			-21.8	1.2	-58.8	-2.5	0.00	
			-21.8	-0.6	-63.3	-2.5	0.00	
17	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	71	-108.2	-2.3	-67.7	-2.5	0.00	0.27
			-21.2	0.9	-58.0	-2.1	0.00	
			-21.2	-0.5	-62.4	-2.1	0.00	
18	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-15	-106.5	-1.9	-66.9	-2.1	0.00	0.36
			-30.9	-0.1	-85.5	-0.0	0.06	
			-30.9	-0.1	-91.9	-0.0	0.28	
19	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-10	-156.4	-0.1	-98.2	-0.0	0.28	0.26
			-23.8	-0.0	-61.3	-0.0	0.04	
			-23.8	-0.1	-65.8	-0.0	0.20	
20	HEB 360 4 1.00 234 1.00 137	-10	-113.8	-0.1	-70.3	-0.0	0.20	0.26
			-23.8	-0.0	-61.3	-0.0	0.04	
			-23.8	-0.1	-65.8	-0.0	0.20	
			-113.8	-0.1	-70.3	-0.0	0.20	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 167 (D 515)

ΣΦ		ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					-3	-198.7	0.4	197.5	-0.6	0.24	0.37
							-9.2	0.1	190.7	-0.6	0.24	
							-9.2	-0.2	184.0	-0.6	0.01	
2	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					29	26.9	1.4	56.0	-2.3	0.00	0.14
							79.1	0.3	52.5	-2.3	0.00	
							79.1	-0.9	49.1	-2.3	0.00	
3	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					5	-113.2	-0.3	100.1	0.2	0.00	0.20
							-17.2	-0.2	96.7	0.2	0.00	
							-17.2	-0.1	93.2	0.2	0.00	
4	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					-28	-221.1	-1.1	133.4	1.8	0.27	0.35
							-91.9	-0.2	130.0	1.8	0.27	
							-91.9	0.7	126.5	1.8	0.12	
5	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					-4	-81.0	0.6	89.3	-0.7	0.10	0.16
							4.3	0.3	85.9	-0.7	0.10	
							4.3	-0.1	82.4	-0.7	0.01	
6	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					45	152.6	3.2	16.2	-4.7	0.00	0.25
							165.2	0.9	12.8	-4.7	0.00	
							165.2	-1.5	9.3	-4.7	0.00	
7	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					35	120.2	2.9	26.2	-4.2	0.00	0.22
							142.8	0.9	22.7	-4.2	0.00	
							142.8	-1.2	19.3	-4.2	0.00	
8	HEB 450 4 1.00 569 1.00 99					-44	-346.8	-2.8	173.2	4.1	0.43	0.53

									-178.1	-0.8	169.8	4.1	0.43	
									-178.1	1.3	166.3	4.1	0.22	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-34	-314.4	-2.6	163.2	3.6	0.39	0.49
									-155.7	-0.8	159.8	3.6	0.39	
									-155.7	1.0	156.3	3.6	0.19	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	34	-12.5	3.8	68.8	-5.1	0.00	0.13
									52.5	1.3	65.4	-5.1	0.00	
									52.5	-1.3	62.0	-5.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-11	-199.6	5.7	127.9	-7.7	0.26	0.34
									-75.9	1.9	124.5	-7.7	0.26	
									-75.9	-2.0	121.1	-7.7	0.10	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-34	-181.7	-3.4	120.5	4.5	0.23	0.31
									-65.3	-1.2	117.1	4.5	0.23	
									-65.3	1.1	113.7	4.5	0.09	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	12	5.4	-5.3	61.4	7.2	0.00	0.14
									63.0	-1.8	58.0	7.2	0.00	
									63.0	1.8	54.6	7.2	0.00	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	80	211.9	-1.6	-2.7	2.3	0.00	0.31
									211.9	-0.5	-6.1	2.3	0.00	
									205.8	0.6	-9.6	2.3	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	73	217.3	-4.4	-4.9	6.0	0.00	0.33
									217.3	-1.4	-8.3	6.0	0.00	
									209.0	1.6	-11.8	6.0	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-79	-406.1	2.0	192.1	-2.8	0.50	0.62
									-218.7	0.6	188.6	-2.8	0.50	
									-218.7	-0.9	185.2	-2.8	0.28	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-72	-411.5	4.7	194.3	-6.5	0.52	0.64
									-221.9	1.5	190.9	-6.5	0.52	
									-221.9	-1.8	187.4	-6.5	0.28	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	-2	-139.4	0.3	138.3	-0.4	0.17	0.26
									-6.7	0.1	133.5	-0.4	0.17	
									-6.7	-0.2	128.8	-0.4	0.01	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	0	-97.1	0.2	94.7	-0.3	0.00	0.18
									-6.4	0.0	91.3	-0.3	0.00	
									-6.4	-0.1	87.8	-0.3	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	99	0	-97.1	0.2	94.7	-0.3	0.00	0.18
									-6.4	0.0	91.3	-0.3	0.00	
									-6.4	-0.1	87.8	-0.3	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 168 (D 516)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-16	-9.2	-0.3	120.8	0.6	0.02	0.20
									86.8	-0.1	115.2	0.6	0.11	
									86.8	0.1	109.5	0.6	0.11	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	10	79.1	-0.7	18.9	0.4	0.00	0.13
									92.5	-0.5	16.1	0.4	0.00	
									92.5	-0.3	13.2	0.4	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	7	-17.2	0.2	63.3	-1.0	0.00	0.10
									33.2	-0.2	60.4	-1.0	0.00	
									33.2	-0.6	57.6	-1.0	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-21	-91.9	0.4	97.3	0.1	0.11	0.18
									-13.3	0.4	94.4	0.1	0.11	
									-13.3	0.5	91.5	0.1	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-18	4.4	-0.5	52.9	1.6	0.01	0.10
									46.0	0.1	50.0	1.6	0.06	
									46.0	0.8	47.1	1.6	0.06	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	4	165.2	-1.7	-20.9	2.6	0.00	0.23
									165.2	-0.6	-23.8	2.6	0.00	
									145.4	0.5	-26.7	2.6	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-4	142.8	-1.6	-10.8	2.9	0.18	0.20
									142.8	-0.4	-13.6	2.9	0.18	
									131.5	0.8	-16.5	2.9	0.16	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-15	-178.1	1.3	137.1	-2.0	0.22	0.30
									-66.2	0.5	134.3	-2.0	0.22	
									-66.2	-0.3	131.4	-2.0	0.08	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-7	-155.7	1.3	127.0	-2.3	0.19	0.27
									-52.3	0.3	124.1	-2.3	0.19	
									-52.3	-0.6	121.2	-2.3	0.07	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	31	52.5	-0.5	31.8	-0.1	0.00	0.12
									76.6	-0.6	29.0	-0.1	0.00	
									76.6	-0.7	26.1	-0.1	0.00	

11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	11	-75.8	-0.9	91.3	0.0	0.00	0.16
									-2.2	-0.9	88.4	0.0	0.00	
									-2.2	-0.9	85.5	0.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-42	-65.3	0.2	84.4	0.7	0.09	0.15
									2.6	0.5	81.5	0.7	0.09	
									2.6	0.8	78.6	0.7	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-22	63.0	0.6	24.9	0.6	0.08	0.12
									81.4	0.9	22.0	0.6	0.10	
									81.4	1.1	19.2	0.6	0.10	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	34	205.9	0.3	-39.9	-0.1	0.00	0.29
									205.9	0.3	-42.8	-0.1	0.00	
									170.2	0.3	-45.7	-0.1	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	19	209.0	0.7	-42.0	0.1	0.00	0.29
									209.0	0.7	-44.9	0.1	0.00	
									171.6	0.8	-47.8	0.1	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-45	-218.7	-0.7	156.1	0.7	0.27	0.36
									-91.0	-0.4	153.3	0.7	0.27	
									-91.0	-0.1	150.4	0.7	0.12	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-29	-221.9	-1.0	158.2	0.5	0.27	0.37
									-92.4	-0.8	155.3	0.5	0.27	
									-92.4	-0.6	152.5	0.5	0.12	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-11	-6.7	-0.2	84.6	0.4	0.01	0.14
									60.5	-0.1	80.7	0.4	0.07	
									60.5	0.1	76.7	0.4	0.07	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-5	-6.4	-0.2	58.1	0.3	0.01	0.09
									39.6	-0.0	55.2	0.3	0.05	
									39.6	0.1	52.4	0.3	0.05	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	83	-5	-6.4	-0.2	58.1	0.3	0.01	0.09
									39.6	-0.0	55.2	0.3	0.05	
									39.6	0.1	52.4	0.3	0.05	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 169 (D 517)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-27	86.8	0.0	42.3	-0.2	0.11	0.18
									124.5	-0.1	35.0	-0.2	0.15	
									124.5	-0.2	27.6	-0.2	0.15	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-8	92.5	-0.3	-19.2	0.0	0.11	0.13
									92.5	-0.3	-23.0	0.0	0.11	
									67.7	-0.3	-26.7	0.0	0.08	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	8	33.2	-0.4	25.9	0.2	0.00	0.09
									57.2	-0.3	22.2	0.2	0.00	
									57.2	-0.2	18.5	0.2	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-12	-13.3	0.4	60.7	-0.2	0.02	0.10
									48.2	0.3	56.9	-0.2	0.06	
									48.2	0.2	53.2	-0.2	0.06	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-29	46.0	0.5	15.5	-0.4	0.06	0.09
									58.7	0.3	11.8	-0.4	0.08	
									58.7	0.1	8.0	-0.4	0.08	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-35	145.4	0.1	-59.8	-0.3	0.18	0.22
									145.4	-0.1	-63.5	-0.3	0.18	
									76.8	-0.3	-67.3	-0.3	0.10	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-41	131.5	0.3	-49.4	-0.5	0.17	0.20
									131.5	0.0	-53.1	-0.5	0.17	
									74.1	-0.2	-56.8	-0.5	0.10	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	15	-66.2	-0.0	101.2	0.2	0.00	0.16
									39.1	0.1	97.5	0.2	0.00	
									39.1	0.2	93.8	0.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	21	-52.3	-0.3	90.8	0.3	0.00	0.14
									41.8	-0.1	87.1	0.3	0.00	
									41.8	0.1	83.4	0.3	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	26	76.6	-0.2	-6.2	-0.1	0.00	0.11
									76.6	-0.2	-9.9	-0.1	0.00	
									66.0	-0.2	-13.6	-0.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	32	-2.2	-0.2	54.3	-0.0	0.00	0.10
									52.5	-0.2	50.6	-0.0	0.00	
									52.5	-0.3	46.9	-0.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-46	2.6	0.2	47.6	-0.1	0.01	0.10
									50.0	0.1	43.9	-0.1	0.07	
									50.0	0.1	40.1	-0.1	0.07	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-52	81.4	0.3	-12.9	-0.1	0.11	0.12
									81.4	0.2	-16.6	-0.1	0.11	

14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-9	63.5	0.1	-20.3	-0.1	0.09	
									170.2	0.0	-79.0	-0.1	0.20	0.25
									170.2	-0.0	-82.8	-0.1	0.20	
									80.8	-0.1	-86.5	-0.1	0.10	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-32	171.7	0.2	-81.1	-0.1	0.21	0.26
									171.7	0.1	-84.8	-0.1	0.21	
									80.1	0.0	-88.5	-0.1	0.10	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-12	-91.0	-0.0	120.5	-0.1	0.11	0.20
									35.1	-0.0	116.7	-0.1	0.11	
									35.1	-0.1	113.0	-0.1	0.04	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	12	-92.4	-0.1	122.5	-0.0	0.00	0.20
									35.8	-0.2	118.8	-0.0	0.00	
									35.8	-0.2	115.0	-0.0	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-19	60.5	0.0	29.7	-0.1	0.08	0.13
									87.0	-0.0	24.5	-0.1	0.11	
									87.0	-0.1	19.4	-0.1	0.11	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-10	39.6	0.0	20.7	-0.1	0.05	0.08
									58.0	-0.0	17.0	-0.1	0.07	
									58.0	-0.1	13.3	-0.1	0.07	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-10	39.6	0.0	20.7	-0.1	0.05	0.08
									58.0	-0.0	17.0	-0.1	0.07	
									58.0	-0.1	13.3	-0.1	0.07	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 170 (D 518)

$\Sigma\Phi$				k_y	l_y	k_z	l_z	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-38	124.6	-0.3	-48.5	0.5	0.16	0.19
									124.6	-0.0	-55.8	0.5	0.16	
									64.3	0.3	-63.2	0.5	0.09	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-28	67.7	-0.5	-63.3	0.7	0.09	0.13
									67.7	-0.1	-67.0	0.7	0.09	
									-4.7	0.3	-70.7	0.7	0.01	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	9	57.2	-0.1	-16.4	0.0	0.00	0.08
									57.2	-0.1	-20.1	0.0	0.00	
									35.5	-0.1	-23.8	0.0	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-2	48.2	0.2	19.7	-0.2	0.06	0.09
									65.4	0.1	15.9	-0.2	0.08	
									65.4	-0.0	12.2	-0.2	0.08	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-39	58.8	-0.1	-27.2	0.5	0.08	0.10
									58.8	0.1	-31.0	0.5	0.08	
									25.3	0.4	-34.7	0.5	0.04	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-76	76.8	-0.8	-105.4	1.4	0.11	0.19
									76.8	-0.0	-109.1	1.4	0.11	
									-41.0	0.7	-112.8	1.4	0.07	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-79	74.2	-0.7	-94.5	1.3	0.11	0.18
									74.2	0.0	-98.3	1.3	0.11	
									-32.0	0.8	-102.0	1.3	0.06	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	46	39.1	0.5	61.7	-0.9	0.00	0.17
									101.8	0.0	58.0	-0.9	0.00	
									101.8	-0.5	54.3	-0.9	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	49	41.8	0.4	50.9	-0.8	0.00	0.15
									92.8	-0.1	47.2	-0.8	0.00	
									92.8	-0.5	43.5	-0.8	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	18	66.0	0.1	-49.8	-0.6	0.00	0.12
									66.0	-0.2	-53.5	-0.6	0.00	
									8.2	-0.6	-57.2	-0.6	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	54	52.5	0.3	12.9	-1.2	0.00	0.10
									62.4	-0.4	9.2	-1.2	0.00	
									62.4	-1.0	5.4	-1.2	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-48	50.0	-0.4	6.1	1.1	0.07	0.09
									52.7	0.2	2.4	1.1	0.08	
									52.6	0.8	-1.3	1.1	0.08	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-84	63.5	-0.6	-56.5	1.7	0.10	0.14
									63.5	0.4	-60.2	1.7	0.10	
									-1.6	1.3	-64.0	1.7	0.03	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-59	80.9	-0.3	-125.2	0.8	0.11	0.21
									80.9	0.1	-129.0	0.8	0.11	
									-58.4	0.6	-132.7	0.8	0.08	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-90	80.1	-0.5	-127.3	1.5	0.12	0.22
									80.1	0.3	-131.0	1.5	0.12	
									-61.3	1.1	-134.7	1.5	0.10	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	29	35.1	0.0	81.6	-0.3	0.00	0.20

									119.2	-0.2	77.9	-0.3	0.00	
									119.2	-0.3	74.2	-0.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	60	35.8	0.2	83.6	-1.0	0.00	0.21
									122.1	-0.3	79.9	-1.0	0.00	
									122.1	-0.9	76.2	-1.0	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-26	87.0	-0.2	-33.8	0.4	0.11	0.13
									87.0	-0.0	-39.0	0.4	0.11	
									45.0	0.2	-44.1	0.4	0.06	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-15	58.0	-0.1	-21.8	0.2	0.07	0.09
									58.0	-0.0	-25.5	0.2	0.07	
									30.4	0.1	-29.3	0.2	0.04	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-15	58.0	-0.1	-21.8	0.2	0.07	0.09
									58.0	-0.0	-25.5	0.2	0.07	
									30.4	0.1	-29.3	0.2	0.04	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 171 (D 519)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-14	64.3	0.2	-151.4	-0.5	0.08	0.26
									64.3	-0.1	-158.8	-0.5	0.13	
									-107.1	-0.4	-166.1	-0.5	0.13	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-13	-4.6	0.0	-112.9	-1.0	0.01	0.24
									-4.6	-0.5	-116.7	-1.0	0.16	
									-130.6	-1.0	-120.4	-1.0	0.16	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	2	35.5	-0.1	-63.6	-0.6	0.00	0.11
									35.5	-0.4	-67.3	-0.6	0.00	
									-37.2	-0.8	-71.0	-0.6	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	2	65.5	0.1	-25.9	0.5	0.00	0.10
									65.5	0.4	-29.6	0.5	0.00	
									33.5	0.6	-33.3	0.5	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-14	25.3	0.2	-75.2	0.2	0.03	0.14
									25.3	0.3	-78.9	0.2	0.07	
									-59.9	0.4	-82.7	0.2	0.07	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-32	-40.9	0.2	-157.3	-0.9	0.06	0.36
									-40.9	-0.3	-161.1	-0.9	0.26	
									-214.9	-0.8	-164.8	-0.9	0.26	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-32	-32.0	0.3	-146.0	-0.6	0.05	0.33
									-32.0	-0.0	-149.7	-0.6	0.24	
									-193.7	-0.4	-153.5	-0.6	0.24	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	21	101.8	-0.1	18.5	0.5	0.00	0.16
									117.8	0.2	14.8	0.5	0.00	
									117.8	0.4	11.1	0.5	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	21	92.8	-0.1	7.2	0.1	0.00	0.13
									96.5	-0.1	3.5	0.1	0.00	
									96.5	0.0	-0.2	0.1	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-2	8.2	-0.3	-98.8	-0.2	0.01	0.19
									8.2	-0.5	-102.5	-0.2	0.12	
									-102.5	-0.6	-106.2	-0.2	0.12	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	15	62.4	-0.6	-32.7	0.8	0.00	0.10
									62.4	-0.2	-36.5	0.8	0.00	
									23.0	0.2	-40.2	0.8	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-10	52.6	0.5	-40.0	-0.3	0.07	0.10
									52.6	0.3	-43.8	-0.3	0.07	
									5.3	0.2	-47.5	-0.3	0.01	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-27	-1.6	0.8	-106.1	-1.3	0.01	0.22
									-1.6	0.1	-109.8	-1.3	0.15	
									-120.1	-0.6	-113.5	-1.3	0.15	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-30	-58.4	0.4	-178.4	-1.8	0.08	0.43
									-58.4	-0.6	-182.1	-1.8	0.31	
									-255.1	-1.6	-185.8	-1.8	0.31	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-37	-61.3	0.8	-180.6	-2.2	0.08	0.43
									-61.3	-0.4	-184.3	-2.2	0.32	
									-260.3	-1.6	-188.0	-2.2	0.32	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	18	119.2	-0.3	39.6	1.4	0.00	0.23
									157.9	0.5	35.8	1.4	0.00	
									157.9	1.2	32.1	1.4	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	26	122.2	-0.6	41.8	1.7	0.00	0.23
									163.2	0.3	38.0	1.7	0.00	
									163.2	1.2	34.3	1.7	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-10	45.0	0.1	-105.7	-0.4	0.06	0.18
									45.0	-0.1	-110.8	-0.4	0.09	
									-74.7	-0.3	-116.0	-0.4	0.09	

19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-6	30.4	0.1	-69.4	-0.2	0.04	0.12
									30.4	-0.1	-73.1	-0.2	0.06	
									-48.6	-0.2	-76.8	-0.2	0.06	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	108	-6	30.4	0.1	-69.4	-0.2	0.04	0.12
									30.4	-0.1	-73.1	-0.2	0.06	
									-48.6	-0.2	-76.8	-0.2	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 172 (D 520)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-21	-107.1	-0.6	-194.7	2.0	0.13	0.41
									-107.1	0.1	-199.0	2.0	0.28	
									-231.3	0.7	-203.2	2.0	0.28	
2	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-32	-130.6	-1.3	-133.9	7.5	0.17	0.36
									-130.6	1.0	-136.0	7.5	0.27	
									-215.5	3.4	-138.2	7.5	0.27	
3	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-1	-37.2	-0.9	-84.2	7.1	0.05	0.18
									-37.2	1.3	-86.4	7.1	0.12	
									-91.1	3.5	-88.5	7.1	0.12	
4	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	14	33.5	0.8	-46.3	-5.8	0.00	0.09
									33.5	-1.0	-48.4	-5.8	0.00	
									3.3	-2.8	-50.6	-5.8	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-17	-59.9	0.4	-96.0	-5.3	0.08	0.22
									-59.9	-1.3	-98.1	-5.3	0.16	
									-121.1	-2.9	-100.3	-5.3	0.16	
6	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-63	-214.9	-1.3	-178.5	3.6	0.27	0.51
									-214.9	-0.1	-180.7	3.6	0.41	
									-327.7	1.0	-182.9	3.6	0.40	
7	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-59	-193.7	-0.7	-167.2	-0.2	0.24	0.47
									-193.7	-0.8	-169.3	-0.2	0.37	
									-299.3	-0.9	-171.5	-0.2	0.37	
8	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	45	117.8	0.8	-1.6	-1.8	0.00	0.17
									117.8	0.2	-3.8	-1.8	0.00	
									115.4	-0.4	-5.9	-1.8	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	41	96.6	0.2	-13.0	2.0	0.00	0.15
									96.6	0.9	-15.1	2.0	0.00	
									87.1	1.5	-17.3	2.0	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-0	-102.5	-0.6	-119.7	5.7	0.12	0.30
									-102.5	1.2	-121.8	5.7	0.22	
									-178.5	3.0	-124.0	5.7	0.22	
11	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	43	23.0	0.5	-53.2	0.7	0.00	0.09
									23.0	0.7	-55.4	0.7	0.00	
									-11.5	0.9	-57.5	0.7	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-17	5.4	0.1	-60.5	-3.9	0.01	0.10
									5.4	-1.1	-62.7	-3.9	0.05	
									-33.7	-2.4	-64.8	-3.9	0.05	
13	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-61	-120.1	-1.0	-126.9	1.0	0.16	0.33
									-120.1	-0.7	-129.1	1.0	0.25	
									-200.7	-0.3	-131.2	1.0	0.25	
14	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-73	-255.0	-2.0	-199.7	9.9	0.32	0.60
									-255.0	1.1	-201.8	9.9	0.48	
									-381.0	4.2	-204.0	9.9	0.48	
15	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-91	-260.3	-2.1	-201.9	8.5	0.34	0.61
									-260.3	0.5	-204.0	8.5	0.49	
									-387.7	3.2	-206.2	8.5	0.49	
16	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	55	157.9	1.5	19.5	-8.1	0.00	0.26
									168.8	-1.0	17.4	-8.1	0.00	
									168.8	-3.6	15.2	-8.1	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	73	163.2	1.6	21.7	-6.7	0.00	0.26
									175.4	-0.5	19.6	-6.7	0.00	
									175.4	-2.6	17.4	-6.7	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-15	-74.7	-0.4	-136.0	1.4	0.09	0.29
									-74.7	0.0	-139.0	1.4	0.19	
									-161.4	0.5	-141.9	1.4	0.19	
19	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-9	-48.6	-0.2	-90.1	0.9	0.06	0.19
									-48.6	0.0	-92.2	0.9	0.13	
									-106.1	0.3	-94.4	0.9	0.13	
20	HEB	450	4	1.00	569	1.00	62	-9	-48.6	-0.2	-90.1	0.9	0.06	0.19
									-48.6	0.0	-92.2	0.9	0.13	
									-106.1	0.3	-94.4	0.9	0.13	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 173 (D 521)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	0	-152.2 31.5 31.5	0.1 0.0 -0.0	123.4 112.4 101.3	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.26
2	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	20	12.1 43.0 43.0	-0.5 -0.2 0.0	24.5 18.9 13.2	0.3 0.3 0.3	0.00 0.00 0.00	0.07
3	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	12	-71.0 8.2 8.2	-1.5 -0.3 0.9	54.1 48.4 42.8	1.5 1.5 1.5	0.00 0.00 0.00	0.13
4	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-20	-159.1 -14.7 -14.7	0.6 0.3 -0.1	94.0 88.4 82.7	-0.4 -0.4 -0.4	0.19 0.19 0.02	0.25
5	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-13	-76.0 20.1 20.1	1.6 0.3 -1.0	64.4 58.8 53.2	-1.6 -1.6 -1.6	0.10 0.10 0.03	0.14
6	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	17	78.3 79.4 75.6	1.4 0.0 -1.4	4.0 -1.6 -7.3	-1.7 -1.7 -1.7	0.00 0.00 0.00	0.12
7	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	7	51.8 68.7 68.7	2.1 0.2 -1.7	16.0 10.4 4.7	-2.3 -2.3 -2.3	0.00 0.00 0.00	0.11
8	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-17	-225.3 -47.3 -47.3	-1.4 0.0 1.4	114.5 108.9 103.2	1.7 1.7 1.7	0.27 0.27 0.06	0.34
9	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-8	-198.8 -40.5 -40.5	-2.0 -0.2 1.7	102.5 96.9 91.2	2.2 2.2 2.2	0.24 0.24 0.06	0.31
10	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	24	-10.0 31.3 31.3	-0.1 -0.4 -0.7	30.9 25.2 19.6	-0.3 -0.3 -0.3	0.00 0.00 0.00	0.06
11	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-1	-112.3 -15.6 -15.6	0.0 -0.6 -1.2	64.8 59.2 53.6	-0.8 -0.8 -0.8	0.13 0.14 0.02	0.18
12	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-24	-137.0 -3.0 -3.0	0.2 0.4 0.6	87.6 82.0 76.4	0.3 0.3 0.3	0.17 0.17 0.01	0.22
13	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	1	-34.7 43.8 43.8	0.0 0.6 1.2	53.7 48.0 42.4	0.7 0.7 0.7	0.00 0.00 0.00	0.09
14	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	45	100.8 100.8 90.4	-0.3 0.2 0.6	-0.7 -6.4 -12.0	0.5 0.5 0.5	0.00 0.00 0.00	0.15
15	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	38	93.4 96.1 94.1	-0.2 0.5 1.2	6.1 0.5 -5.2	0.8 0.8 0.8	0.00 0.00 0.00	0.14
16	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-45	-247.8 -62.1 -62.1	0.4 -0.1 -0.6	119.2 113.6 108.0	-0.6 -0.6 -0.6	0.30 0.30 0.09	0.37
17	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-38	-240.4 -65.9 -65.9	0.3 -0.4 -1.2	112.4 106.8 101.1	-0.9 -0.9 -0.9	0.29 0.30 0.09	0.36
18	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	0	-106.6 21.9 21.9	0.1 0.0 -0.0	86.5 78.7 70.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.18
19	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-0	-73.5 14.1 14.1	0.0 0.0 -0.0	59.3 53.6 48.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.09 0.09 0.02	0.12
20	HEB	450	4	1.00	492	1.00	163	-0	-73.5 14.1 14.1	0.0 0.0 -0.0	59.3 53.6 48.0	-0.0 -0.0 -0.0	0.09 0.09 0.02	0.12

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 174 (D 522)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-1	31.5 108.2 108.2	-0.1 -0.1 -0.0	72.0 63.8 55.7	0.1 0.1 0.1	0.04 0.13 0.13	0.17
2	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	0	43.0 43.0 38.2	-0.3 -0.2 -0.1	0.2 -4.0 -8.1	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.06
3	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	12	8.2	0.9	29.6	-2.2	0.00	0.07

4	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-2	38.8	-0.4	25.5	-2.2	0.00	0.12
									38.8	-1.7	21.3	-2.2	0.00	
									-14.7	0.2	69.4	-0.1	0.02	
									63.7	0.1	65.3	-0.1	0.08	
5	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-14	63.7	0.0	61.1	-0.1	0.08	0.11
									20.1	-1.0	40.0	2.2	0.03	
									63.1	0.3	35.8	2.2	0.08	
									63.1	1.7	31.7	2.2	0.08	
6	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-18	75.6	-1.8	-20.2	3.6	0.10	0.12
									75.6	0.3	-24.4	3.6	0.10	
									46.3	2.5	-28.5	3.6	0.07	
									68.7	-2.1	-8.3	4.2	0.09	
7	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-22	68.7	0.5	-12.4	4.2	0.10	0.12
									53.8	3.0	-16.6	4.2	0.08	
									-47.3	1.7	89.8	-3.6	0.00	
									55.6	-0.4	85.7	-3.6	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	17	55.6	-2.5	81.5	-3.6	0.00	0.15
									-40.5	2.0	77.9	-4.2	0.00	
									48.1	-0.5	73.7	-4.2	0.00	
									48.1	-3.1	69.6	-4.2	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	21	31.3	-0.7	6.5	1.2	0.00	0.13
									34.3	0.0	2.3	1.2	0.00	
									34.1	0.8	-1.8	1.2	0.00	
									-15.6	-1.1	40.3	2.3	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	9	27.9	0.3	36.1	2.3	0.00	0.07
									27.9	1.7	32.0	2.3	0.00	
									-3.0	0.6	63.1	-1.1	0.01	
									67.8	-0.1	59.0	-1.1	0.09	
11	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-10	67.8	-0.8	54.8	-1.1	0.09	0.13
									43.8	1.0	29.3	-2.3	0.06	
									74.1	-0.4	25.2	-2.3	0.09	
									74.1	-1.7	21.0	-2.3	0.09	
12	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-2	90.4	0.4	-25.0	-1.3	0.00	0.14
									90.4	-0.4	-29.1	-1.3	0.00	
									55.4	-1.2	-33.3	-1.3	0.00	
									94.1	0.9	-18.1	-2.4	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	12	94.1	-0.5	-22.3	-2.4	0.00	0.14
									67.4	-1.9	-26.4	-2.4	0.00	
									-62.1	-0.5	94.5	1.4	0.08	
									46.5	0.3	90.4	1.4	0.08	
14	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-16	46.5	1.1	86.3	1.4	0.06	0.15
									-65.9	-1.0	87.7	2.4	0.08	
									34.5	0.4	83.6	2.4	0.09	
									34.5	1.9	79.4	2.4	0.05	
15	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-1	21.9	-0.1	50.4	0.0	0.03	0.12
									75.6	-0.1	44.7	0.0	0.09	
									75.6	-0.0	39.0	0.0	0.09	
									14.1	-0.1	34.8	0.0	0.02	
16	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-1	51.0	-0.0	30.6	0.0	0.06	0.08
									51.0	-0.0	26.5	0.0	0.06	
									14.1	-0.1	34.8	0.0	0.02	
									51.0	-0.0	30.6	0.0	0.06	
17	HEB	450	4	1.00	492	1.00	120	-1	51.0	-0.0	26.5	0.0	0.06	0.08
									51.0	-0.0	26.5	0.0	0.06	
									51.0	-0.0	26.5	0.0	0.06	
									51.0	-0.0	26.5	0.0	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 175 (D 523)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-1	108.0	-0.3	-5.6	1.0	0.13	0.15
									108.0	0.1	-11.4	1.0	0.13	
									98.2	0.5	-17.2	1.0	0.12	
2	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	1	38.1	-0.6	2.8	1.1	0.00	0.06
									38.7	-0.2	-0.1	1.1	0.00	
									38.0	0.3	-3.1	1.1	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	25	38.7	-2.3	3.4	6.2	0.00	0.08
									39.5	0.3	0.4	6.2	0.00	
									39.0	2.9	-2.6	6.2	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-2	63.6	0.3	-7.6	-0.2	0.08	0.09
									63.6	0.2	-10.6	-0.2	0.08	
									54.5	0.2	-13.6	-0.2	0.07	
5	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-27	63.1	2.0	-8.2	-5.2	0.09	0.11
									63.1	-0.2	-11.2	-5.2	0.09	
									53.5	-2.5	-14.1	-5.2	0.08	

6	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-37	46.2	2.3	-1.7	-7.0	0.07	0.09
									46.2	-0.7	-4.7	-7.0	0.08	
									42.2	-3.8	-7.6	-7.0	0.07	
7	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-45	53.7	3.1	-5.0	-8.9	0.09	0.11
									53.7	-0.8	-8.0	-8.9	0.09	
									46.9	-4.6	-10.9	-8.9	0.08	
8	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	36	55.6	-2.6	-3.1	8.0	0.00	0.11
									55.6	0.8	-6.1	8.0	0.00	
									50.3	4.2	-9.1	8.0	0.00	
9	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	44	48.1	-3.4	0.2	9.9	0.00	0.10
									48.1	0.8	-2.8	9.9	0.00	
									45.7	5.1	-5.8	9.9	0.00	
10	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	15	34.0	0.7	4.9	-2.1	0.00	0.06
									35.8	-0.2	1.9	-2.1	0.00	
									35.7	-1.1	-1.0	-2.1	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	3	27.8	1.6	8.3	-5.1	0.00	0.06
									32.4	-0.6	5.3	-5.1	0.00	
									32.4	-2.8	2.4	-5.1	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-16	67.8	-1.0	-9.7	3.0	0.09	0.10
									67.8	0.3	-12.7	3.0	0.09	
									56.9	1.6	-15.6	3.0	0.08	
13	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-4	74.0	-2.0	-13.1	6.0	0.10	0.12
									74.0	0.6	-16.1	6.0	0.10	
									60.2	3.2	-19.1	6.0	0.08	
14	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	22	55.3	-1.3	-5.4	4.3	0.00	0.09
									55.3	0.5	-8.4	4.3	0.00	
									48.1	2.3	-11.3	4.3	0.00	
15	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	16	67.3	-2.1	-10.8	6.7	0.00	0.12
									67.3	0.7	-13.8	6.7	0.00	
									55.5	3.6	-16.7	6.7	0.00	
16	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-23	46.5	1.0	0.6	-3.4	0.06	0.08
									46.5	-0.4	-2.4	-3.4	0.07	
									44.4	-1.9	-5.4	-3.4	0.06	
17	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-18	34.5	1.8	6.0	-5.8	0.05	0.07
									37.1	-0.7	3.0	-5.8	0.06	
									37.1	-3.2	0.0	-5.8	0.06	
18	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-1	75.5	-0.2	-3.9	0.7	0.09	0.10
									75.5	0.1	-8.0	0.7	0.09	
									68.7	0.3	-12.1	0.7	0.08	
19	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-1	50.9	-0.2	-2.4	0.5	0.06	0.07
									50.9	0.0	-5.4	0.5	0.06	
									46.3	0.2	-8.3	0.5	0.06	
20	HEB	450	4	1.00	492	1.00	86	-1	50.9	-0.2	-2.4	0.5	0.06	0.07
									50.9	0.0	-5.4	0.5	0.06	
									46.3	0.2	-8.3	0.5	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 176 (D 524)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	-3	98.2	0.4	-43.0	-0.9	0.12	0.15
									98.2	-0.1	-51.3	-0.9	0.12	
									35.6	-0.6	-59.6	-0.9	0.04	
2	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	-6	38.0	-0.1	-15.1	0.0	0.05	0.06
									38.0	-0.1	-19.3	0.0	0.05	
									14.5	-0.0	-23.5	0.0	0.02	
3	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	8	39.0	2.8	-14.7	-4.0	0.00	0.08
									39.0	0.4	-18.9	-4.0	0.00	
									15.9	-2.0	-23.1	-4.0	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	3	54.5	0.5	-25.9	-0.8	0.00	0.09
									54.5	-0.0	-30.1	-0.8	0.00	
									17.7	-0.5	-34.3	-0.8	0.00	
5	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	-11	53.5	-2.4	-26.2	3.2	0.07	0.10
									53.5	-0.5	-30.5	3.2	0.07	
									16.3	1.5	-34.7	3.2	0.03	
6	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	-24	42.2	-4.3	-19.4	5.8	0.07	0.09
									42.2	-0.7	-23.6	5.8	0.07	
									13.4	2.8	-27.8	5.8	0.03	
7	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	-26	46.9	-5.0	-22.7	6.8	0.08	0.11
									46.9	-0.9	-26.9	6.8	0.08	
									14.0	3.3	-31.1	6.8	0.03	
8	HEB	450	4	1.00	492	1.00	122	21	50.3	4.7	-21.6	-6.6	0.00	0.11
									50.3	0.7	-25.8	-6.6	0.00	

9	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	23	18.8	-3.4	-30.0	-6.6	0.00	0.10
					45.6	5.4	-18.2	-7.6	0.00	
					45.6	0.8	-22.4	-7.6	0.00	
					18.2	-3.8	-26.7	-7.6	0.00	
10	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	-2	35.7	-1.2	-13.1	1.4	0.05	0.06
					35.7	-0.3	-17.3	1.4	0.05	
					14.6	0.5	-21.5	1.4	0.02	
					32.3	-2.7	-9.9	3.8	0.00	
11	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	1	32.3	-0.4	-14.1	3.8	0.00	0.06
					15.1	2.0	-18.3	3.8	0.00	
					56.8	1.6	-27.9	-2.2	0.07	
					56.8	0.3	-32.1	-2.2	0.07	
12	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	-1	17.7	-1.1	-36.3	-2.2	0.03	0.11
					60.2	3.1	-31.0	-4.7	0.08	
					60.2	0.3	-35.3	-4.7	0.08	
					17.1	-2.6	-39.5	-4.7	0.03	
13	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	-4	48.1	2.1	-23.0	-3.6	0.07	0.09
					48.1	-0.1	-27.3	-3.6	0.07	
					14.8	-2.3	-31.5	-3.6	0.03	
					55.5	3.4	-28.4	-5.4	0.08	
14	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	-7	55.5	0.1	-32.6	-5.4	0.08	0.11
					15.6	-3.2	-36.9	-5.4	0.03	
					44.4	-1.7	-17.9	2.8	0.00	
					44.4	0.0	-22.1	2.8	0.00	
15	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	4	17.4	1.7	-26.3	2.8	0.00	0.08
					37.0	-3.0	-12.5	4.6	0.00	
					37.0	-0.2	-16.7	4.6	0.00	
					16.6	2.7	-21.0	4.6	0.00	
16	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	4	68.7	0.3	-30.1	-0.6	0.08	0.07
					68.7	-0.1	-35.9	-0.6	0.08	
					24.8	-0.4	-41.8	-0.6	0.03	
					46.3	0.2	-20.5	-0.4	0.06	
17	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	-1	46.3	-0.0	-24.7	-0.4	0.06	0.11
					16.1	-0.3	-28.9	-0.4	0.02	
					46.3	0.2	-20.5	-0.4	0.06	
					46.3	-0.0	-24.7	-0.4	0.06	
18	HEB 450 4 1.00	492 1.00	122	-1	16.1	-0.3	-28.9	-0.4	0.02	0.07
					46.3	0.2	-20.5	-0.4	0.06	
					46.3	-0.0	-24.7	-0.4	0.06	
					16.1	-0.3	-28.9	-0.4	0.02	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 177 (D 525)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	-1	-0.2 12.6 -0.3	-0.0 -0.0 0.0	19.3 -0.0 -19.4	0.0 0.0 0.0	0.00 0.08 0.00	0.13
2	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	2	0.2 5.6 -0.4	-0.0 0.0 0.0	8.4 -0.2 -8.8	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.00	0.06
3	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	6	-0.0 5.6 -0.2	0.0 0.0 -0.0	8.6 -0.1 -8.7	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.06
4	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	-3	-0.4 5.6 0.1	-0.0 -0.0 -0.0	8.8 0.2 -8.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.04 0.00	0.06
5	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	-7	-0.2 5.6 -0.1	-0.0 -0.0 0.0	8.6 0.0 -8.6	0.0 0.0 0.0	0.01 0.04 0.01	0.06
6	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	-6	0.4 5.7 -0.5	-0.1 0.0 0.1	8.3 -0.3 -8.9	0.1 0.1 0.1	0.01 0.04 0.01	0.06
7	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	-9	0.3 5.7 -0.4	-0.1 0.0 0.1	8.4 -0.3 -8.9	0.1 0.1 0.1	0.01 0.04 0.01	0.06
8	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	5	-0.6 5.6 0.3	0.0 -0.0 -0.1	8.9 0.3 -8.3	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.06
9	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	8	-0.5 5.6 0.2	0.0 -0.0 -0.1	8.8 0.2 -8.4	-0.0 -0.0 -0.0	0.00 0.00 0.00	0.06
10	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	5	0.1 5.6 -0.4	0.2 0.0 -0.2	8.4 -0.2 -8.8	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.06
11	HEA	240	4	1.00	267	1.00	267	6	-0.2 5.6	0.2 -0.1	8.7 0.1	-0.2 -0.2	0.00 0.00	0.06

12	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-5	-0.1 -0.3 5.6	-0.4 -0.2 -0.0	-8.6 8.8 0.2	-0.2 0.1 0.1	0.00 0.01 0.04	0.06
13	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-6	0.1 0.0 5.6	0.2 -0.3 0.0	-8.5 8.5 -0.1	0.1 0.2 0.2	0.01 0.01 0.05	0.07
14	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-1	-0.2 0.5 5.7	0.4 -0.0 0.1	-8.7 8.2 -0.4	0.2 0.1 0.1	0.01 0.00 0.04	0.06
15	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-4	-0.6 0.4 5.7	0.2 -0.2 0.1	-9.0 8.2 -0.4	0.1 0.2 0.2	0.01 0.01 0.04	0.07
16	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	0	-0.6 -0.7 5.6	0.4 0.0 -0.1	-9.0 9.0 0.4	0.2 -0.1 -0.1	0.01 0.00 0.00	0.06
17	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	3	0.4 -0.7 5.6	-0.2 0.2 -0.1	-8.2 9.0 0.4	-0.1 -0.2 -0.2	0.00 0.00 0.00	0.06
18	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-1	0.3 -0.2 8.8	-0.4 -0.0 -0.0	-8.3 13.4 -0.0	-0.2 0.0 0.0	0.00 0.00 0.06	0.09
19	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-0	-0.2 -0.1 5.6	0.0 -0.0 -0.0	-13.5 8.6 -0.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.04	0.06
20	HEA 240 4 1.00	267 1.00	267	-0	-0.1 -0.1 5.6	0.0 -0.0 -0.0	-8.6 8.6 -0.0	0.0 0.0 0.0	0.00 0.00 0.04	0.06
					-0.1	0.0	-8.6	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 178 (D 526)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	2	0.1	0.1	-54.9	0.0	0.00	0.17
									0.1	0.1	-61.2	0.0	0.00	
									-58.3	0.1	-67.5	0.0	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-1	0.0	0.1	-31.3	-0.3	0.00	0.09
									0.0	-0.1	-34.5	-0.3	0.06	
									-32.9	-0.2	-37.6	-0.3	0.06	
3	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-0	0.0	-0.3	-32.6	-0.2	0.00	0.10
									0.0	-0.4	-35.8	-0.2	0.06	
									-34.1	-0.5	-38.9	-0.2	0.06	
4	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	2	0.0	-0.0	-30.0	0.3	0.00	0.09
									0.0	0.1	-33.1	0.3	0.00	
									-31.5	0.3	-36.2	0.3	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	2	0.1	0.3	-28.7	0.3	0.00	0.09
									0.1	0.5	-31.8	0.3	0.00	
									-30.3	0.6	-34.9	0.3	0.00	
6	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-1	0.0	0.6	-28.9	-0.2	0.00	0.09
									0.0	0.5	-32.0	-0.2	0.06	
									-30.5	0.4	-35.1	-0.2	0.06	
7	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	0	0.0	0.7	-28.1	0.0	0.00	0.09
									0.0	0.7	-31.2	0.0	0.00	
									-29.7	0.7	-34.3	0.0	0.00	
8	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	2	0.0	-0.5	-32.4	0.2	0.00	0.10
									0.0	-0.4	-35.6	0.2	0.00	
									-33.9	-0.4	-38.7	0.2	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	1	0.0	-0.6	-33.2	0.0	0.00	0.10
									0.0	-0.6	-36.4	0.0	0.00	
									-34.7	-0.6	-39.5	0.0	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-10	0.0	-0.5	-31.6	0.9	0.00	0.10
									0.0	-0.0	-34.7	0.9	0.06	
									-33.1	0.4	-37.8	0.9	0.06	
11	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	12	0.0	-0.3	-32.8	1.1	0.00	0.10
									0.0	0.2	-35.9	1.1	0.00	
									-34.2	0.8	-39.0	1.1	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	12	0.0	0.5	-29.7	-0.9	0.00	0.09
									0.0	0.1	-32.9	-0.9	0.00	
									-31.3	-0.3	-36.0	-0.9	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-10	0.0	0.3	-28.5	-1.1	0.00	0.09
									0.0	-0.2	-31.7	-1.1	0.06	
									-30.2	-0.7	-34.8	-1.1	0.06	
14	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-36	0.0	-0.4	-29.1	-0.0	0.01	0.10

									0.0	-0.4	-32.3	-0.0	0.06	
									-30.8	-0.4	-35.4	-0.0	0.06	
15	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	-36	0.0	-0.2	-28.2	-0.6	0.01	0.10
									0.0	-0.5	-31.4	-0.6	0.06	
									-29.9	-0.8	-34.5	-0.6	0.06	
16	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	38	0.0	0.5	-32.2	0.0	0.00	0.10
									0.0	0.5	-35.3	0.0	0.00	
									-33.6	0.5	-38.4	0.0	0.00	
17	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	38	0.0	0.2	-33.1	0.6	0.00	0.11
									0.0	0.5	-36.2	0.6	0.00	
									-34.5	0.8	-39.3	0.6	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	1	0.0	0.0	-39.0	0.0	0.00	0.12
									0.0	0.0	-43.4	0.0	0.00	
									-41.3	0.0	-47.8	0.0	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	1	0.0	0.0	-30.6	0.0	0.00	0.09
									0.0	0.0	-33.8	0.0	0.00	
									-32.2	0.0	-36.9	0.0	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	229	1.00	95	1	0.0	0.0	-30.6	0.0	0.00	0.09
									0.0	0.0	-33.8	0.0	0.00	
									-32.2	0.0	-36.9	0.0	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 179 (D 527)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	11	-58.3	0.1	-178.4	-0.2	0.00	0.70
									-58.3	-0.0	-187.2	-0.2	0.00	
									-307.6	-0.2	-196.0	-0.2	0.00	
2	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-2	-32.9	-0.4	-90.5	1.0	0.06	0.36
									-32.9	0.3	-94.9	1.0	0.28	
									-159.3	1.0	-99.3	1.0	0.28	
3	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	13	-34.1	-1.3	-92.1	2.8	0.00	0.38
									-34.1	0.5	-96.5	2.8	0.00	
									-162.7	2.4	-100.9	2.8	0.00	
4	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	11	-31.5	0.5	-88.8	-1.2	0.00	0.36
									-31.5	-0.3	-93.2	-1.2	0.00	
									-155.6	-1.1	-97.6	-1.2	0.00	
5	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-3	-30.3	1.4	-87.2	-3.0	0.06	0.36
									-30.3	-0.5	-91.6	-3.0	0.28	
									-152.2	-2.5	-96.0	-3.0	0.28	
6	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-19	-30.5	1.3	-87.5	-2.4	0.06	0.36
									-30.5	-0.3	-91.9	-2.4	0.28	
									-152.8	-1.9	-96.2	-2.4	0.28	
7	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-19	-29.7	1.8	-86.5	-3.6	0.07	0.36
									-29.7	-0.6	-90.9	-3.6	0.28	
									-150.7	-2.9	-95.3	-3.6	0.28	
8	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	29	-33.9	-1.2	-91.9	2.2	0.00	0.38
									-33.9	0.3	-96.3	2.2	0.00	
									-162.1	1.7	-100.6	2.2	0.00	
9	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	29	-34.7	-1.7	-92.9	3.4	0.00	0.39
									-34.7	0.5	-97.3	3.4	0.00	
									-164.2	2.8	-101.6	3.4	0.00	
10	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-10	-33.1	-0.2	-90.9	0.9	0.06	0.37
									-33.1	0.4	-95.2	0.9	0.29	
									-159.9	1.0	-99.6	0.9	0.29	
11	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	27	-34.2	0.6	-92.4	-0.7	0.00	0.38
									-34.2	0.2	-96.8	-0.7	0.00	
									-163.1	-0.3	-101.2	-0.7	0.00	
12	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	19	-31.3	0.3	-88.5	-1.1	0.00	0.36
									-31.3	-0.4	-92.9	-1.1	0.00	
									-155.0	-1.2	-97.3	-1.1	0.00	
13	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-17	-30.2	-0.5	-86.9	0.5	0.06	0.35
									-30.2	-0.2	-91.3	0.5	0.27	
									-151.8	0.2	-95.7	0.5	0.27	
14	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-55	-30.8	-1.3	-87.7	2.7	0.07	0.37
									-30.8	0.5	-92.0	2.7	0.29	
									-153.3	2.3	-96.4	2.7	0.29	
15	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	-58	-29.9	-1.4	-86.5	2.6	0.07	0.37
									-29.9	0.3	-90.9	2.6	0.29	
									-150.9	2.0	-95.2	2.6	0.29	
16	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	65	-33.6	1.4	-91.7	-2.9	0.00	0.39
									-33.6	-0.5	-96.1	-2.9	0.00	
									-161.6	-2.5	-100.5	-2.9	0.00	

17	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	67	-34.5	1.5	-92.9	-2.8	0.00	0.40
									-34.5	-0.3	-97.3	-2.8	0.00	
									-164.0	-2.2	-101.6	-2.8	0.00	
18	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	8	-41.4	0.1	-125.5	-0.1	0.00	0.49
									-41.4	-0.0	-131.6	-0.1	0.00	
									-216.6	-0.1	-137.8	-0.1	0.00	
19	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	5	-32.2	0.1	-89.7	-0.1	0.00	0.36
									-32.2	-0.0	-94.1	-0.1	0.00	
									-157.5	-0.1	-98.4	-0.1	0.00	
20	HEB	360	4	1.00	229	1.00	133	5	-32.2	0.1	-89.7	-0.1	0.00	0.36
									-32.2	-0.0	-94.1	-0.1	0.00	
									-157.5	-0.1	-98.4	-0.1	0.00	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 180 (D 528)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-28	-263.2	0.2	208.3	-0.1	0.32	0.44
									-56.0	0.1	201.4	-0.1	0.32	
									-56.0	0.0	194.4	-0.1	0.07	
2	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	32	-46.2	1.2	81.4	-1.9	0.00	0.13
									33.9	0.3	77.9	-1.9	0.00	
									33.9	-0.7	74.3	-1.9	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	22	-110.4	1.8	96.0	-2.2	0.00	0.20
									-15.3	0.6	92.4	-2.2	0.00	
									-15.3	-0.5	88.9	-2.2	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-49	-209.9	-1.1	118.1	1.8	0.26	0.33
									-92.1	-0.2	114.6	1.8	0.26	
									-92.1	0.7	111.0	1.8	0.12	
5	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-40	-145.8	-1.6	103.6	2.1	0.19	0.25
									-42.9	-0.6	100.0	2.1	0.19	
									-42.9	0.5	96.5	2.1	0.06	
6	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	17	-6.2	-0.4	72.2	-0.0	0.00	0.13
									64.4	-0.4	68.6	-0.0	0.00	
									64.4	-0.5	65.1	-0.0	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-4	-36.1	-1.3	78.8	1.1	0.05	0.12
									41.4	-0.7	75.3	1.1	0.05	
									41.4	-0.1	71.7	1.1	0.05	
8	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-35	-250.0	0.5	127.4	-0.1	0.30	0.38
									-122.6	0.5	123.8	-0.1	0.30	
									-122.6	0.5	120.3	-0.1	0.15	
9	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-13	-220.1	1.4	120.7	-1.3	0.27	0.34
									-99.6	0.8	117.2	-1.3	0.27	
									-99.6	0.1	113.6	-1.3	0.12	
10	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	4	-78.7	1.9	88.5	-2.2	0.00	0.16
									8.7	0.8	84.9	-2.2	0.00	
									8.7	-0.4	81.4	-2.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	7	-204.4	0.9	115.8	-1.0	0.00	0.31
									-88.9	0.4	112.3	-1.0	0.00	
									-88.9	-0.1	108.7	-1.0	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-21	-177.5	-1.8	111.1	2.1	0.22	0.29
									-66.8	-0.7	107.5	2.1	0.22	
									-66.8	0.4	104.0	2.1	0.08	
13	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-24	-51.8	-0.8	83.7	0.9	0.07	0.13
									30.7	-0.3	80.2	0.9	0.07	
									30.7	0.1	76.6	0.9	0.04	
14	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-9	77.3	2.1	54.9	-2.6	0.10	0.20
									130.1	0.8	51.3	-2.6	0.16	
									130.1	-0.5	47.8	-2.6	0.16	
15	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-18	85.4	1.3	53.5	-1.6	0.11	0.20
									136.7	0.5	49.9	-1.6	0.17	
									136.7	-0.4	46.4	-1.6	0.17	
16	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-8	-333.5	-2.0	144.7	2.4	0.40	0.49
									-188.3	-0.7	141.1	2.4	0.40	
									-188.3	0.5	137.6	2.4	0.23	
17	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	1	-341.6	-1.2	146.1	1.5	0.00	0.49
									-194.9	-0.4	142.5	1.5	0.00	
									-194.9	0.4	139.0	1.5	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-19	-184.5	0.1	145.9	-0.1	0.22	0.31
									-39.5	0.1	141.0	-0.1	0.22	
									-39.5	0.0	136.1	-0.1	0.05	
19	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-9	-128.1	0.1	99.8	-0.1	0.15	0.21
									-29.1	0.0	96.2	-0.1	0.15	

20	HEB	450	4	1.00	532	1.00	103	-9	-29.1	0.0	92.7	-0.1	0.04	0.21
									-128.1	0.1	99.8	-0.1	0.15	
									-29.1	0.0	96.2	-0.1	0.15	
									-29.1	0.0	92.7	-0.1	0.04	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 181 (D 529)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-26	-56.0	0.1	130.2	-0.3	0.07	0.19
									47.7	-0.1	124.5	-0.3	0.07	
									47.7	-0.2	118.9	-0.3	0.06	
2	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	33	33.9	-0.4	44.6	-0.0	0.00	0.12
									68.6	-0.4	41.7	-0.0	0.00	
									68.6	-0.4	38.8	-0.0	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	30	-15.3	-0.1	58.9	-0.6	0.00	0.09
									31.4	-0.4	56.0	-0.6	0.00	
									31.4	-0.7	53.2	-0.6	0.00	
4	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-50	-92.1	0.4	80.3	-0.3	0.12	0.17
									-27.5	0.3	77.5	-0.3	0.12	
									-27.5	0.2	74.6	-0.3	0.04	
5	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-47	-42.9	0.2	66.0	0.3	0.06	0.11
									9.7	0.3	63.1	0.3	0.06	
									9.7	0.5	60.2	0.3	0.02	
6	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	9	64.4	-0.5	35.3	0.9	0.00	0.13
									91.4	-0.1	32.4	0.9	0.00	
									91.4	0.3	29.5	0.9	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-15	41.4	-0.3	41.7	1.0	0.05	0.12
									73.7	0.1	38.8	1.0	0.09	
									73.7	0.5	36.0	1.0	0.09	
8	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-26	-122.6	0.5	89.6	-1.1	0.15	0.21
									-50.3	0.0	86.7	-1.1	0.15	
									-50.3	-0.4	83.9	-1.1	0.07	
9	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-2	-99.6	0.4	83.2	-1.2	0.12	0.17
									-32.7	-0.2	80.3	-1.2	0.12	
									-32.7	-0.7	77.4	-1.2	0.04	
10	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	4	8.6	0.2	51.5	-1.2	0.00	0.10
									49.2	-0.3	48.6	-1.2	0.00	
									49.2	-0.8	45.8	-1.2	0.00	
11	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	28	-88.9	0.4	78.6	-1.1	0.00	0.16
									-25.8	-0.1	75.7	-1.1	0.00	
									-25.8	-0.6	72.8	-1.1	0.00	
12	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-21	-66.8	-0.2	73.4	0.9	0.08	0.13
									-8.1	0.2	70.5	0.9	0.09	
									-8.1	0.6	67.6	0.9	0.02	
13	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-44	30.7	-0.3	46.3	0.8	0.05	0.12
									66.9	0.1	43.5	0.8	0.09	
									66.9	0.4	40.6	0.8	0.09	
14	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-40	130.1	-0.1	18.2	-0.6	0.16	0.20
									142.9	-0.4	15.3	-0.6	0.18	
									142.9	-0.6	12.4	-0.6	0.18	
15	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-55	136.7	-0.3	16.6	0.0	0.17	0.21
									148.2	-0.3	13.7	0.0	0.19	
									148.2	-0.2	10.9	0.0	0.19	
16	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	24	-188.3	0.2	106.7	0.3	0.00	0.29
									-101.8	0.3	103.9	0.3	0.00	
									-101.8	0.4	101.0	0.3	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	38	-194.9	0.4	108.3	-0.3	0.00	0.30
									-107.1	0.2	105.4	-0.3	0.00	
									-107.1	0.1	102.5	-0.3	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-18	-39.5	0.0	91.2	-0.2	0.05	0.13
									33.1	-0.0	87.2	-0.2	0.05	
									33.1	-0.1	83.2	-0.2	0.04	
19	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-8	-29.1	0.0	62.4	-0.1	0.04	0.09
									20.5	-0.0	59.6	-0.1	0.04	
									20.5	-0.1	56.7	-0.1	0.03	
20	HEB	450	4	1.00	532	1.00	83	-8	-29.1	0.0	62.4	-0.1	0.04	0.09
									20.5	-0.0	59.6	-0.1	0.04	
									20.5	-0.1	56.7	-0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 182 (D 530)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-23	47.7	-0.2	61.9	0.1	0.06	0.17

									106.6	-0.1	54.6	0.1	0.13		
									106.6	-0.1	47.2	0.1	0.13		
2		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	33	68.6	-0.2	12.8	-0.4	0.00	0.12
										78.4	-0.4	9.1	-0.4	0.00	
										78.4	-0.6	5.3	-0.4	0.00	
3		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	32	31.4	-0.3	26.5	0.1	0.00	0.09
										56.0	-0.3	22.8	0.1	0.00	
										56.0	-0.2	19.1	0.1	0.00	
4		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-47	-27.5	0.0	46.9	0.4	0.04	0.08
										19.1	0.3	43.2	0.4	0.04	
										19.1	0.5	39.4	0.4	0.03	
5		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-47	9.7	0.2	33.1	-0.0	0.02	0.08
										41.4	0.2	29.4	-0.0	0.06	
										41.4	0.2	25.7	-0.0	0.06	
6		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	5	91.4	0.1	3.9	-0.8	0.00	0.13
										92.5	-0.3	0.2	-0.8	0.00	
										91.6	-0.7	-3.5	-0.8	0.00	
7		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-18	73.7	0.2	10.0	-0.7	0.09	0.11
										80.5	-0.1	6.3	-0.7	0.10	
										80.5	-0.5	2.6	-0.7	0.10	
8		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-20	-50.3	-0.3	55.8	0.8	0.06	0.10
										5.9	0.2	52.0	0.8	0.07	
										5.9	0.7	48.3	0.8	0.01	
9		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	4	-32.7	-0.4	49.7	0.7	0.00	0.08
										17.0	0.0	45.9	0.7	0.00	
										17.0	0.4	42.2	0.7	0.00	
10		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-3	49.2	-0.3	19.5	0.4	0.06	0.09
										66.2	-0.1	15.8	0.4	0.08	
										66.2	0.1	12.1	0.4	0.08	
11		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	45	-25.8	-0.2	45.7	-0.1	0.00	0.07
										19.5	-0.3	42.0	-0.1	0.00	
										19.5	-0.4	38.3	-0.1	0.00	
12		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-12	-8.1	0.2	40.1	-0.3	0.01	0.07
										31.2	0.0	36.4	-0.3	0.04	
										31.2	-0.1	32.7	-0.3	0.04	
13		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-59	66.9	0.1	14.0	0.2	0.09	0.12
										77.9	0.2	10.2	0.2	0.11	
										77.9	0.3	6.5	0.2	0.11	
14		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-78	142.8	-0.3	-12.9	0.9	0.19	0.21
										142.8	0.2	-16.7	0.9	0.19	
										124.8	0.6	-20.4	0.9	0.17	
15		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-95	148.2	-0.2	-14.6	0.8	0.20	0.22
										148.2	0.3	-18.3	0.8	0.20	
										128.3	0.7	-22.1	0.8	0.18	
16		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	64	-101.8	0.2	72.6	-0.8	0.00	0.18
										-27.4	-0.3	68.9	-0.8	0.00	
										-27.4	-0.7	65.2	-0.8	0.00	
17		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	81	-107.1	0.0	74.3	-0.7	0.00	0.19
										-30.9	-0.4	70.6	-0.7	0.00	
										-30.9	-0.8	66.8	-0.7	0.00	
18		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-15	33.1	-0.1	43.4	0.1	0.04	0.12
										74.4	-0.1	38.2	0.1	0.09	
										74.4	-0.0	33.0	0.1	0.09	
19		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-7	20.5	-0.1	29.8	0.0	0.03	0.08
										48.7	-0.1	26.1	0.0	0.06	
										48.7	-0.0	22.4	0.0	0.06	
20		HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-7	20.5	-0.1	29.8	0.0	0.03	0.08
										48.7	-0.1	26.1	0.0	0.06	
										48.7	-0.0	22.4	0.0	0.06	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 183 (D 531)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	-20	106.6	-0.1	-1.8	0.1	0.13	0.15
									106.6	-0.0	-9.1	0.1	0.13	
									96.8	0.0	-16.4	0.1	0.12	
2	HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	30	78.4	-0.6	-15.4	0.8	0.00	0.12
									78.4	-0.2	-19.2	0.8	0.00	
									57.7	0.2	-22.9	0.8	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	532	1.00	108	30	56.0	-0.1	-3.4	0.0	0.00	0.08
									56.0	-0.1	-7.2	0.0	0.00	
									48.3	-0.1	-10.9	0.0	0.00	

4	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-43	19.1	0.5	14.8	-0.7	0.03	0.06
			31.0	0.2	11.1	-0.7	0.05	
			31.0	-0.2	7.4	-0.7	0.05	
5	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-43	41.4	0.0	2.8	0.1	0.06	0.07
			42.0	0.1	-0.9	0.1	0.06	
			40.5	0.1	-4.6	0.1	0.06	
6	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	5	91.6	-1.0	-23.1	1.4	0.00	0.13
			91.6	-0.2	-26.8	1.4	0.00	
			62.6	0.6	-30.5	1.4	0.00	
7	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-17	80.5	-0.8	-17.6	1.2	0.10	0.12
			80.5	-0.1	-21.3	1.2	0.10	
			57.5	0.5	-25.0	1.2	0.07	
8	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-17	5.9	0.9	22.4	-1.3	0.01	0.05
			26.1	0.2	18.7	-1.3	0.04	
			26.1	-0.5	15.0	-1.3	0.04	
9	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	5	17.0	0.7	16.9	-1.1	0.00	0.05
			31.2	0.1	13.2	-1.1	0.00	
			31.2	-0.5	9.5	-1.1	0.00	
10	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-14	66.2	0.4	-9.3	-1.1	0.08	0.10
			66.2	-0.2	-13.0	-1.1	0.08	
			52.2	-0.7	-16.8	-1.1	0.07	
11	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	57	19.5	-0.2	14.4	-0.4	0.00	0.06
			31.1	-0.4	10.7	-0.4	0.00	
			31.1	-0.6	7.0	-0.4	0.00	
12	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	1	31.2	-0.5	8.7	1.2	0.00	0.05
			36.5	0.1	4.9	1.2	0.00	
			36.5	0.8	1.2	1.2	0.00	
13	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-69	77.9	0.1	-15.1	0.5	0.11	0.12
14	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-115	77.9	0.3	-18.8	0.5	0.11	
			57.6	0.6	-22.5	0.5	0.09	
			124.8	1.0	-39.0	-1.3	0.18	0.20
15	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-132	124.8	0.2	-42.7	-1.3	0.18	
			78.7	-0.5	-46.5	-1.3	0.12	
			128.3	0.9	-40.7	-0.9	0.18	0.21
16	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	103	128.3	0.4	-44.5	-0.9	0.18	
			80.3	-0.1	-48.2	-0.9	0.12	
			-27.4	-1.0	38.4	1.5	0.00	0.08
17	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	120	10.0	-0.3	34.6	1.5	0.00	
			10.0	0.5	30.9	1.5	0.00	
			-30.9	-0.9	40.1	1.0	0.00	0.09
18	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-14	8.4	-0.4	36.4	1.0	0.00	
			8.4	0.1	32.6	1.0	0.00	
			74.4	-0.0	-1.2	0.1	0.09	0.10
19	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-6	74.4	-0.0	-6.3	0.1	0.09	
			67.5	0.0	-11.5	0.1	0.08	
			48.7	-0.0	-0.3	0.1	0.06	0.07
20	HEB 450 4 1.00 532 1.00 108	-6	48.7	-0.0	-4.0	0.1	0.06	
			44.4	0.0	-7.8	0.1	0.05	
			48.7	-0.0	-0.3	0.1	0.06	0.07
			48.7	-0.0	-4.0	0.1	0.06	
			44.4	0.0	-7.8	0.1	0.05	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 184 (D 532)

ΣΦ			ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB 450 4 1.00 532 1.00 130	-6						96.8	0.0	-66.4	-0.3	0.12	0.17
								96.8	-0.2	-75.2	-0.3	0.12	
								-0.8	-0.3	-84.0	-0.3	0.00	
2	HEB 450 4 1.00 532 1.00 130	6						57.7	0.1	-41.1	-0.4	0.00	0.10
								57.7	-0.2	-45.5	-0.4	0.00	
								-1.4	-0.5	-50.0	-0.4	0.00	
3	HEB 450 4 1.00 532 1.00 130	8						48.3	-0.0	-33.2	-0.2	0.00	0.09
								48.3	-0.1	-37.6	-0.2	0.00	
								-0.6	-0.3	-42.1	-0.2	0.00	
4	HEB 450 4 1.00 532 1.00 130	-10						31.0	-0.0	-18.9	0.2	0.04	0.06
								31.0	0.1	-23.4	0.2	0.04	
								0.7	0.2	-27.8	0.2	0.00	
5	HEB 450 4 1.00 532 1.00 130	-12						40.4	0.1	-26.8	-0.1	0.05	0.07
								40.4	0.0	-31.2	-0.1	0.05	
								-0.1	-0.0	-35.7	-0.1	0.00	
6	HEB 450 4 1.00 532 1.00 130	-2						62.6	0.2	-45.2	-0.6	0.07	0.11
								62.6	-0.2	-49.7	-0.6	0.08	

7	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-8	-1.9 57.5 57.5 -1.5	-0.6 0.2 -0.2 -0.5	-54.2 -41.0 -45.4 -49.9	-0.6 -0.5 -0.5 -0.5	0.01 0.07 0.07 0.01	0.10
8	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-2	26.1 26.1 1.2	-0.1 0.1 0.3	-14.7 -19.2 -23.6	0.3 0.3 0.3	0.03 0.03 0.00	0.05
9	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	4	31.2 31.2 0.8	-0.1 0.0 0.2	-19.0 -23.4 -27.9	0.2 0.2 0.2	0.00 0.00 0.00	0.06
10	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	7	52.2 52.2 -1.0	-0.4 -0.5 -0.5	-36.5 -41.0 -45.4	-0.1 -0.1 -0.1	0.00 0.00 0.00	0.09
11	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	27	31.1 31.1 0.6	-0.7 -0.3 0.1	-19.0 -23.5 -28.0	0.6 0.6 0.6	0.00 0.00 0.00	0.06
12	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-11	36.5 36.5 0.3	0.4 0.3 0.2	-23.4 -27.9 -32.4	-0.2 -0.2 -0.2	0.05 0.05 0.00	0.07
13	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-31	57.6 57.6 -1.3	0.7 0.2 -0.4	-40.9 -45.4 -49.8	-0.8 -0.8 -0.8	0.08 0.08 0.01	0.11
14	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-30	78.7 78.7 -2.9	0.3 -0.4 -1.2	-58.4 -62.9 -67.4	-1.1 -1.1 -1.1	0.10 0.10 0.01	0.15
15	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-41	80.3 80.3 -3.0	0.7 -0.2 -1.1	-59.7 -64.2 -68.7	-1.4 -1.4 -1.4	0.11 0.11 0.02	0.15
16	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	26	10.0 10.0 2.3	-0.3 0.3 0.9	-1.5 -6.0 -10.5	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.03
17	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	37	8.4 8.4	-0.6 0.1	-0.2 -4.7	1.1 1.1	0.00 0.00	0.03
18	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-4	2.3 67.5 67.5 -0.6	0.8 0.0 -0.1 -0.2	-9.1 -46.3 -52.5 -58.6	1.1 -0.2 -0.2 -0.2	0.00 0.08 0.08 0.00	0.12
19	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-2	44.4 44.4 -0.3	0.0 -0.1 -0.1	-30.0 -34.4 -38.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.05 0.00	0.08
20	HEB	450	4	1.00	532	1.00	130	-2	44.4 44.4 -0.3	0.0 -0.1 -0.1	-30.0 -34.4 -38.9	-0.1 -0.1 -0.1	0.05 0.05 0.00	0.08

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 185 (D 533)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	k1	kmax
1	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-2	-226.1 -40.3 -40.3	-0.3 -0.1 0.2	98.1 89.9 81.7	0.3 0.3 0.3	0.27 0.27 0.05	0.33
2	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	65	-115.6 -21.4 -21.4	-1.4 0.3 1.9	50.1 45.6 41.0	1.6 1.6 1.6	0.00 0.00 0.00	0.19
3	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-85	-114.3 -21.0 -21.0	0.0 -0.7 -1.3	49.7 45.1 40.6	-0.6 -0.6 -0.6	0.15 0.16 0.05	0.19
4	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-66	-119.4 -23.0 -23.0	1.0 -0.3 -1.7	51.2 46.7 42.1	-1.3 -1.3 -1.3	0.16 0.16 0.05	0.19
5	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	84	-120.7 -23.4 -23.4	-0.3 0.6 1.5	51.6 47.1 42.6	0.9 0.9 0.9	0.00 0.00 0.00	0.20
6	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	246	-118.9 -22.5 -22.5	-2.6 1.5 5.6	51.1 46.6 42.1	4.0 4.0 4.0	0.00 0.00 0.00	0.25
7	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	252	-120.4 -23.1 -23.1	-2.3 1.6 5.5	51.6 47.1 42.5	3.8 3.8 3.8	0.00 0.00 0.00	0.25
8	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-247	-116.1 -21.8 -21.8	2.3 -1.5 -5.4	50.2 45.6 41.1	-3.7 -3.7 -3.7	0.20 0.21 0.10	0.25
9	HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-253	-114.6	2.0	49.7	-3.5	0.20	0.25

									-21.2	-1.6	45.2	-3.5	0.21		
									-21.2	-5.2	40.6	-3.5	0.10		
10		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-100	-115.8	-1.5	50.2	0.7	0.16	0.19
										-21.5	-0.8	45.6	0.7	0.16	
										-21.5	-0.1	41.1	0.7	0.05	
11		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	82	-114.8	-2.4	49.8	2.4	0.00	0.20
										-21.2	0.1	45.3	2.4	0.00	
										-21.2	2.6	40.7	2.4	0.00	
12		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	99	-119.2	1.2	51.1	-0.4	0.00	0.20
										-22.9	0.7	46.6	-0.4	0.00	
										-22.9	0.3	42.1	-0.4	0.00	
13		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-84	-120.2	2.1	51.5	-2.2	0.17	0.20
										-23.1	-0.1	47.0	-2.2	0.17	
										-23.1	-2.4	42.4	-2.2	0.05	
14		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-308	-118.5	0.9	51.1	-2.4	0.21	0.26
										-22.3	-1.6	46.5	-2.4	0.22	
										-22.3	-4.0	42.0	-2.4	0.11	
15		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-303	-119.8	1.9	51.5	-3.2	0.22	0.26
										-22.8	-1.4	46.9	-3.2	0.23	
										-22.8	-4.7	42.4	-3.2	0.11	
16		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	307	-116.5	-1.2	50.3	2.6	0.00	0.25
										-22.0	1.5	45.7	2.6	0.00	
										-22.0	4.3	41.2	2.6	0.00	
17		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	302	-115.2	-2.3	49.9	3.5	0.00	0.25
										-21.5	1.3	45.3	3.5	0.00	
										-21.5	4.9	40.8	3.5	0.00	
18		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-1	-159.4	-0.2	69.1	0.2	0.19	0.23
										-28.6	-0.0	63.3	0.2	0.19	
										-28.6	0.2	57.5	0.2	0.03	
19		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-1	-117.5	-0.2	50.7	0.1	0.14	0.17
										-22.2	-0.0	46.1	0.1	0.14	
										-22.2	0.1	41.6	0.1	0.03	
20		HEB	450	4	1.00	335	1.00	207	-1	-117.5	-0.2	50.7	0.1	0.14	0.17
										-22.2	-0.0	46.1	0.1	0.14	
										-22.2	0.1	41.6	0.1	0.03	

Στάθμη 3 δοκός από χάλυβα 186 (D 534)

ΣΦ				ky	ly	kz	lz	N	My	Mz	Vy	Vz	kl	kmax
1	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-0	-41.9	0.2	37.4	-0.1	0.05	0.07
									-0.5	0.1	32.3	-0.1	0.05	
									-0.5	0.0	27.3	-0.1	0.00	
2	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	80	-22.3	2.0	20.1	-2.0	0.00	0.06
									-0.2	0.8	17.3	-2.0	0.00	
									-0.2	-0.5	14.5	-2.0	0.00	
3	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-84	-21.9	-1.9	19.7	2.0	0.05	0.06
									-0.2	-0.6	16.9	2.0	0.05	
									-0.2	0.7	14.1	2.0	0.02	
4	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-81	-23.5	-1.9	21.0	1.8	0.05	0.07
									-0.2	-0.7	18.2	1.8	0.05	
									-0.2	0.5	15.4	1.8	0.02	
5	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	83	-24.0	2.0	21.4	-2.2	0.00	0.07
									-0.2	0.7	18.5	-2.2	0.00	
									-0.2	-0.7	15.7	-2.2	0.00	
6	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	272	-23.4	6.6	20.9	-6.7	0.00	0.13
									-0.2	2.3	18.1	-6.7	0.00	
									-0.2	-2.0	15.3	-6.7	0.00	
7	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	273	-23.9	6.6	21.3	-6.8	0.00	0.13
									-0.2	2.2	18.5	-6.8	0.00	
									-0.2	-2.1	15.7	-6.8	0.00	
8	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-273	-22.5	-6.4	20.2	6.6	0.11	0.13
									-0.2	-2.2	17.4	6.6	0.11	
									-0.2	2.0	14.6	6.6	0.07	
9	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-274	-22.0	-6.4	19.8	6.6	0.11	0.13
									-0.2	-2.1	17.0	6.6	0.11	
									-0.2	2.1	14.2	6.6	0.07	
10	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-89	-22.4	-0.8	20.1	1.1	0.05	0.06
									-0.2	-0.0	17.3	1.1	0.05	
									-0.2	0.7	14.5	1.1	0.02	
11	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	83	-22.1	2.6	19.9	-2.3	0.00	0.07
									-0.2	1.1	17.1	-2.3	0.00	
									-0.2	-0.4	14.3	-2.3	0.00	

12	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	89	-23.5	0.9	21.0	-1.2	0.00	0.06
									-0.2	0.1	18.1	-1.2	0.00	
									-0.2	-0.6	15.3	-1.2	0.00	
13	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-83	-23.8	-2.4	21.2	2.2	0.06	0.07
									-0.2	-1.0	18.4	2.2	0.06	
									-0.2	0.5	15.6	2.2	0.02	
14	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-288	-23.2	-5.2	20.8	5.6	0.11	0.13
									-0.2	-1.7	18.0	5.6	0.11	
									-0.2	1.9	15.2	5.6	0.07	
15	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-286	-23.6	-5.7	21.1	5.9	0.11	0.13
									-0.2	-1.9	18.3	5.9	0.11	
									-0.2	1.8	15.5	5.9	0.07	
16	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	288	-22.6	5.4	20.3	-5.7	0.00	0.13
									-0.2	1.7	17.5	-5.7	0.00	
									-0.2	-1.9	14.7	-5.7	0.00	
17	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	286	-22.2	5.9	20.0	-6.0	0.00	0.13
									-0.2	2.0	17.2	-6.0	0.00	
									-0.2	-1.8	14.4	-6.0	0.00	
18	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-0	-29.7	0.1	26.5	-0.1	0.04	0.05
									-0.4	0.1	22.9	-0.1	0.04	
									-0.4	0.0	19.3	-0.1	0.00	
19	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-0	-22.9	0.1	20.5	-0.1	0.03	0.04
									-0.2	0.0	17.7	-0.1	0.03	
									-0.2	0.0	14.9	-0.1	0.00	
20	HEB	450	4	1.00	335	1.00	128	-0	-22.9	0.1	20.5	-0.1	0.03	0.04
									-0.2	0.0	17.7	-0.1	0.03	
									-0.2	0.0	14.9	-0.1	0.00	

Στάθμη 2

11	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	18.47	8.70	14.28	268.4	573.0	270.7	280.8	190.4
592.2	0.96	0.32						24.69	11.12	14.28	270.7	746.4	268.4	358.6	195.4
592.2	0.75	0.33						24.69	11.12	37.70	285.8	746.4	175.3	358.6	182.0
13	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	24.69	11.12	37.70	285.8	746.4	175.3	358.6	182.0
1135.9	0.49	0.16						10.05	9.42	37.70	0.0	323.2	-0.0	303.4	178.9
1135.9	0.00	0.16						10.05	9.42	37.70	0.0	323.2	-0.0	303.4	98.9
14	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	10.05	9.42	37.70	0.0	323.2	-0.0	303.4	98.9
1135.9	0.00	0.09						26.11	12.19	37.70	127.9	788.9	117.4	393.0	81.8
1135.9	0.30	0.07						26.11	12.19	9.14	37.4	817.4	75.2	393.0	78.0
15	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	26.11	12.19	9.14	37.4	817.4	75.2	393.0	78.0
516.8	0.19	0.15						7.70	6.03	9.14	0.0	248.6	-0.0	194.7	63.8
516.8	0.00	0.12						7.70	6.03	8.38	0.0	247.5	-0.0	194.7	55.2
16	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	7.70	6.03	8.38	0.0	247.5	-0.0	194.7	55.2
500.7	0.00	0.11						7.70	6.03	8.38	0.0	247.5	-0.0	194.7	61.9
500.7	0.00	0.12						7.70	6.03	8.38	0.0	249.6	-0.0	194.7	66.3
17	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	7.70	6.03	8.38	0.0	249.6	-0.0	194.7	66.3
500.7	0.00	0.13						7.70	6.03	8.38	0.0	249.6	-0.0	194.7	78.6
500.7	0.00	0.16						7.70	6.03	9.14	0.0	247.5	-0.0	194.7	86.2
18	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	7.70	6.03	9.14	0.0	247.5	-0.0	194.7	86.2
516.8	0.00	0.17						10.65	5.62	9.14	239.5	340.1	164.7	181.8	92.8
516.8	0.91	0.18						6.79	6.28	11.17	140.8	160.0	139.6	148.3	46.9
19	30/60	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	6.79	6.28	11.17	140.8	160.0	139.6	148.3	46.9
409.4	0.94	0.11						14.80	6.47	11.17	139.6	333.5	140.8	152.9	44.1
409.4	0.92	0.11						14.80	6.47	11.17	140.8	462.1	139.6	209.1	105.6
20	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	14.80	6.47	11.17	140.8	462.1	139.6	209.1	105.6
553.1	0.67	0.19						7.70	3.39	11.17	0.0	245.9	-0.0	110.0	97.5
553.1	0.00	0.18						7.70	3.39	11.17	0.0	245.9	-0.0	110.0	97.6
21	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	7.70	3.39	11.17	0.0	245.9	-0.0	110.0	97.6
553.1	0.00	0.18						16.02	6.16	11.17	139.6	493.6	140.8	199.0	106.8
553.1	0.71	0.19						16.02	6.16	11.17	140.8	493.6	139.6	199.0	82.9
22	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	16.02	6.16	11.17	140.8	493.6	139.6	199.0	82.9
553.1	0.70	0.15						16.02	6.16	11.17	139.6	493.6	140.8	199.0	81.2
553.1	0.71	0.15						16.02	6.16	11.17	140.8	493.6	139.6	199.0	85.1
23	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	16.02	6.16	11.17	140.8	493.6	139.6	199.0	85.1
553.1	0.70	0.15						16.02	6.16	11.17	139.6	493.6	140.8	199.0	83.9
553.1	0.71	0.15						16.02	6.16	11.17	140.8	493.6	139.6	199.0	130.9
24	30/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	16.02	6.16	11.17	140.8	493.6	139.6	199.0	130.9
553.1	0.70	0.24						8.01	4.62	11.17	139.6	256.7	140.8	149.4	131.2
553.1	0.94	0.24						3.39	2.26	11.17	3.3	67.6	0.0	43.3	0.0
25	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	3.39	2.26	11.17	3.3	67.6	0.0	43.3	0.0
379.1	0.05	0.00						27.08	16.78	11.17	52.1	500.4	0.0	302.4	55.6
379.1	0.10	0.15						27.08	14.99	37.70	388.8	677.2	365.7	368.1	410.2
26	25/65	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	27.08	14.99	37.70	388.8	677.2	365.7	368.1	410.2
892.5	0.99	0.46						10.18	9.42	37.70	0.0	261.5	-0.0	232.6	396.1
892.5	0.00	0.44						10.18	9.42	37.70	0.0	261.5	-0.0	232.6	385.7
27	25/65	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	10.18	9.42	37.70	0.0	261.5	-0.0	232.6	385.7
892.5	0.00	0.43						26.80	15.14	37.70	316.5	670.2	318.4	371.9	390.1
892.5	0.86	0.44						26.80	16.74	26.18	280.6	496.3	263.0	301.8	301.8
28	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	26.80	16.74	26.18	280.6	496.3	263.0	301.8	301.8
466.1	0.87	0.65						8.04	7.63	26.18	0.0	156.7	-0.0	139.5	284.6
466.1	0.00	0.61						8.04	7.63	26.18	0.0	155.8	-0.0	139.5	282.5
29	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	8.04	7.63	26.18	0.0	155.8	-0.0	139.5	282.5
466.1	0.00	0.61						19.82	15.14	26.18	287.3	369.4	270.5	273.2	299.9
466.1	0.99	0.64													

30	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	19.82	15.14	25.13	135.2	354.4	45.1	273.2	130.1
460.5	0.38	0.28													
								6.16	5.09	25.13	0.0	113.1	-0.0	94.1	124.5
460.5	0.00	0.27													
31	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	5.09	8.38	0.0	113.1	-0.0	94.1	85.5
339.4	0.00	0.25													
								6.16	5.09	8.38	0.0	113.1	-0.0	94.1	72.2
339.4	0.00	0.21													
32	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	5.09	8.38	0.0	113.1	-0.0	94.1	51.0
339.4	0.00	0.15													
								6.16	5.09	8.38	0.0	113.1	-0.0	94.1	43.6
339.4	0.00	0.13													
33	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	5.09	8.38	0.0	113.1	-0.0	94.1	47.0
339.4	0.00	0.14													
								6.16	5.09	8.38	0.0	113.1	-0.0	94.1	54.4
339.4	0.00	0.16													
34	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	5.09	25.13	0.0	113.1	-0.0	94.1	90.7
460.5	0.00	0.20													
								18.16	7.29	25.13	145.2	312.6	62.0	133.3	105.8
460.5	0.46	0.23													
35	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	18.16	7.29	25.13	188.4	312.6	111.8	133.3	143.3
460.5	0.84	0.31													
								6.16	6.28	25.13	0.0	113.2	-0.0	115.4	139.0
460.5	0.00	0.30													
36	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	6.28	8.38	0.0	113.2	-0.0	115.4	114.3
339.4	0.00	0.34													
								6.16	6.28	8.38	0.0	113.2	-0.0	115.4	108.4
339.4	0.00	0.32													
37	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	6.28	8.38	0.0	113.2	-0.0	115.4	83.9
339.4	0.00	0.25													
								6.16	6.28	8.38	0.0	113.2	-0.0	115.4	87.3
339.4	0.00	0.26													
38	25/50	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	6.16	6.28	25.13	0.0	113.2	-0.0	115.4	119.2
460.5	0.00	0.26													
								10.81	7.70	25.13	183.1	195.3	136.0	140.6	125.3
460.5	0.97	0.27													

Στάθμη 3

Δ	Διαστ.	TP	ΠΔ	ΒΛ	fcd	fyd	fyw	As1	As2	Asw	MsdU	MrdU	MsdD	MrdD	Vsd
Vrd	λM	λV			MPa	MPa	MPa	cm ²	cm ²	cm ² /m	KNm	KNm	KNm	KNm	KN
KN	cm														

Μη επαρκείς δοκοί: 0 λM,max=0.993 λV,max=0.647

Επεξήγηση συμβόλων

Δ: Τοπική αρίθμηση δοκού

Διαστ. Διαστάσεις ορθογωνικής διατομής σε cm

TP Y=Υφιστάμενο N=Νέο E=ενισχυμένο

ΠΔ Π=Πρωτεύον Δ=Δευτερεύον

ΒΛ Βαθμός βλάβης με βάση τον πίνακα Π2 του ΚΑΝΕΠΕ.

0=Καμία βλάβη, 1=A, 2=A/B, 3=B, 4=Γ/Δ, 5=Δ

fcd Αντοχή σχεδιασμού σκυροδέματος (fcd=fck/γc)

fyd Αντοχή σχεδιασμού χάλυβα οπλισμών (fyd=fyk/γs)

fyw Αντοχή σχεδιασμού χάλυβα συνδετήρων (fyw=fykw/γs)

As1 Εμβαδόν διαμήκους οπλισμού στο άνω μέρος της διατομής

As2 Εμβαδόν διαμήκους οπλισμού στο κάτω μέρος της διατομής

Asw Εμβαδόν οπλισμού συνδετήρων σε cm²/m

Vsd Τέμνουσα από στατικά φορτία

Vrd Αντοχή διατομή σε τέμνουσα

λM Καμπτική επάρκεια διατομής σε στατικά φορτία

λV Διατμητική επάρκεια διατομής σε στατικά φορτία

ΣΥΝΟΠΤΙΚΟΣ ΠΙΝΑΚΑΣ ΑΠΟΤΙΜΗΣΗΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

Στάθμη 2

Y	O	Διαστ.	TP	ΠΔ	ΒΛ	fcd	fyd	fyw	As	AswX	AswY	vd	λM	λV
		cm				MPa	MPa	MPa	cm ²	cm ² /m	cm ² /m			
2	2	25/25	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	12.32	6.70	6.70	0.06	0.36	0.04
3	3	25/25	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	25.13	10.05	10.05	0.08	0.64	0.04

4	4	60/60	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	75.40	18.28	18.28	0.05	0.77	0.39
5	5	60/75	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	95.29	39.27	31.42	0.20	0.97	0.42
6	6	155/80	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	160.95	39.27	39.27	0.07	0.93	0.35
7	7	60/75	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	65.27	3.14	3.14	0.18	0.55	0.15
8	8	100/85	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	108.37	39.27	47.12	0.10	0.60	0.16
9	9	105/85	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	111.45	39.27	47.12	0.08	0.60	0.20
10	10	25/25	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	12.32	6.70	6.70	0.11	0.19	0.04
11	11	60/75	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	81.90	39.27	31.42	0.13	0.45	0.18
12	12	65/65	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	48.34	3.14	3.14	0.08	0.77	0.17
13	13	25/25	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	20.36	10.05	10.05	0.04	0.74	0.03
14	14	40/60	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	43.98	14.36	10.77	0.12	0.69	0.34
21	21	80/70	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	46.18	0.00	0.00	0.09	0.62	0.16
22	22	80/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	75.74	39.27	31.42	0.10	0.76	0.28
23	23	40/60	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	35.63	11.83	8.87	0.16	0.84	0.29
24	24	100/55	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	102.64	47.12	31.42	0.04	0.80	0.29
25	25	40/55	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	35.63	10.05	7.54	0.06	0.76	0.24
26	26	70/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	69.58	31.42	39.27	0.04	0.97	0.23
27	27	60/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	80.82	31.42	31.42	0.22	0.88	0.26
28	28	115/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	80.97	31.42	31.42	0.08	0.76	0.40
30	30	60/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	69.74	31.42	31.42	0.11	0.77	0.18
32	32	100/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	79.74	31.42	47.12	0.08	0.77	0.32
34	1	60/45	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	73.58	39.27	39.27	0.05	0.41	0.17

Στάθμη 3

Y	O	Διαστ. cm	TP	ΠΔ	ΒΛ	fcd MPa	fyd MPa	fyw MPa	As cm ²	AswX cm ² /m	AswY cm ² /m	vd	λM	λV
2	2	60/60	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	62.83	12.57	12.57	0.02	0.73	0.44
3	3	60/75	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	89.13	39.27	31.42	0.10	0.88	0.45
4	4	155/80	E	Π	1	10.7	434.8	434.8	118.22	39.27	39.27	0.04	0.49	0.13
5	5	60/75	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	65.27	3.14	3.14	0.11	0.52	0.33
6	6	100/85	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	80.66	16.76	16.76	0.06	0.32	0.16
7	7	105/85	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	111.45	39.27	47.12	0.04	0.28	0.19
8	8	60/75	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	81.90	39.27	31.42	0.08	0.34	0.18
9	9	65/65	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	48.34	3.14	3.14	0.05	0.36	0.16
10	10	40/60	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	43.98	11.17	8.38	0.05	0.78	0.43
11	11	80/70	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	46.18	0.00	0.00	0.06	0.65	0.32
12	12	80/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	71.12	39.27	31.42	0.04	0.82	0.43
13	13	40/60	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	35.63	10.05	7.54	0.07	0.78	0.29
14	14	100/55	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	82.82	47.12	31.42	0.02	0.59	0.29
15	15	40/55	N	Π	0	16.7	434.8	434.8	25.32	10.58	7.94	0.03	0.53	0.17
16	16	70/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	69.58	31.42	39.27	0.02	0.37	0.23
17	17	60/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	115.19	31.42	31.42	0.11	0.80	0.64
18	18	115/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	96.37	31.42	31.42	0.05	0.16	0.34
19	19	60/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	69.74	31.42	31.42	0.10	0.56	0.22
20	20	100/50	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	79.74	31.42	47.12	0.06	0.33	0.19
21	1	60/45	E	Π	0	10.7	434.8	434.8	73.58	39.27	39.27	0.03	0.54	0.24

Μη επαρκή υποστυλώματα: 0 λ, vd, max=0.224 λM, max=0.975 λV, max=0.635

Επεξήγηση συμβόλων

Y: Τοπική αρίθμηση υποστυλώματος
O: Τοπική αρίθμηση ορθογωνίου
Διαστ. Διαστάσεις διατομής σε cm
TP Y=Υφιστάμενο N=Νέο E=ενισχυμένο
ΠΔ Π=Πρωτεύον Δ=Δευτερεύον
ΒΛ Βαθμός βλάβης με βάση τον πίνακα Π2 του ΚΑΝΕΠΕ.
0=Καμία βλάβη, 1=A, 2=A/B, 3=B, 4=Γ/Δ, 5=Δ
fcd Αντοχή σχεδιασμού σκυροδέματος (fcd=fck/γc)
fyd Αντοχή σχεδιασμού χάλυβα οπλισμών (fyd=fyk/γs)
fyw Αντοχή σχεδιασμού χάλυβα συνδετήρων (fyw=fyk/γs)
As Συνολικό εμβαδόν κατακόρυφου οπλισμού
AswX Εμβαδόν οπλισμού συνδετήρων σε cm²/m στη διεύθυνση X
AswY Εμβαδόν οπλισμού συνδετήρων σε cm²/m στη διεύθυνση Y
vd Ανοιγμένη αξονική δύναμη από στατικά φορτία: Nd/(fcd*Ac).
λM Καμπτική επάρκεια διατομής σε στατικά φορτία
λV Διατμητική επάρκεια διατομής σε στατικά φορτία

ΠΙΝΑΚΑΣ ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΩΝ ΣΤΑΤΙΚΗΣ ΜΕΛΕΤΗΣ

ΜΗΤΡΩΟ ΦΟΡΤΙΩΝ	7
ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΤΑΤΟΠΙΣΕΩΝ	34
ΜΗΤΡΩΟ ΑΝΤΙΔΡΑΣΕΩΝ	61
ΜΗΤΡΩΟ ΕΝΤΑΤΙΚΩΝ ΜΕΓΕΘΩΝ ΜΕΛΩΝ	88
ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΤΑΘΜΩΝ	239
ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ	242
Στάθμη 1	242
Στάθμη 2	251
Στάθμη 3	277
ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	299
ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΛΑΚΩΝ	307
Στάθμη 1	307
Στάθμη 2	314
Στάθμη 3	330
ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΔΟΚΩΝ	349
Στάθμη 1	349
Στάθμη 2	358
Στάθμη 3	366
ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΥΠΟΣΤΥΛ/ΤΩΝ	374
Στάθμη 2	376
Στάθμη 3	400
ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΘΕΜΕΛΙΩΝ	421
ΕΛΕΓΧΟΣ Θητά	425
ΕΛΕΓΧΟΙ ΚΟΜΒΩΝ	426
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΥΛΙΚΩΝ	431
ΣΥΝΟΠΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΟΜΩΝ	432
ΠΙΝΑΚΑΣ ΑΠΟΤΙΜΗΣΗΣ ΔΟΚΩΝ	791
ΠΙΝΑΚΑΣ ΑΠΟΤΙΜΗΣΗΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	793