

## ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ

### ΥΠΕΥΘΥΝΗ ΔΗΛΩΣΗ ΚΑΙ ΜΕΛΕΤΗ ΤΟΥ ΕΠΙΒΛΕΠΟΝΤΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΥ ΤΩΝ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

Ο υπογεγραμμένος .....  
κεκτημένος βάσει του Νόμου του δικαιώματος ασκήσεως του  
επαγγέλματος ..... κάτοικος.....  
οδός ..... αριθ. .... τηλ.....  
Αριθ. αστυν. ταυτότητας και χρονολογία εκδόσεως.....  
Εκδοθείσα υπό του Αστυν.Τμήματος.....  
αυξ. αριθμ. Μητρώου του Π.Γ.....

### ΔΗΛΩΝΩ ΥΠΕΥΘΥΝΑ

A) Για την περίπτωση φέροντος οργανισμού από οπλισμένο σκυρόδεμα:

- 1) Ότι κατά την σύνταξη της μελέτης, συμμορφώθηκα πλήρως προς τους ισχύοντες κανονισμούς οπλισμένου σκυροδέματος και τον αντισεισμικό Κανονισμό οικοδομικών έργων.
- 2) Ότι αναλαμβάνω την πλήρη ευθύνη για την ακρίβεια των υπολογισμών.
- 3) Ότι κατά την εκτέλεση θα προβώ στην έγκαιρη και επιμελημένη σύνταξη των σχεδίων λεπτομερειών.
- 4) Ότι θα συμμορφωθώ πλήρως κατά την κατασκευή προς τις διατάξεις του κανονισμού οπλισμένου σκυροδέματος.
- 5) Ότι συνεχώς θα παρακολουθώ και θα ελέγχω την ορθή και ακριβή τοποθέτηση των οπλισμών, την στατική επάρκεια των ξυλοτύπων, την σύμφωνη προς την μελέτη από κάθε άποψη επιμελημένη εκτέλεση του σκυροδέματος, υπέχων πλήρη και αμέριστη την ευθύνη επί πάντων των ζητημάτων τούτων.

B) Για την περίπτωση φέροντος οργανισμού από υλικά διαφόρων του οπλισμένου σκυροδέματος:

- 1) Ότι συμμορφώθηκα πλήρως προς τον ισχύοντα αντισεισμικό κανονισμό οικοδομικών έργων.
- 2) Ότι αναλαμβάνω την πλήρη ευθύνη για την ακρίβεια των υπολογισμών.
- 3) Ότι κατά την εκτέλεση, θα προβώ στην έγκαιρη και επιμελημένη σύνταξη των σχεδίων λεπτομερειών.

Ο Συντάξας

ΜΠΑΪΡΑΚΤΑΡΗΣ ΙΩΑΝΝΗΣ  
ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ Π.Ε.  
Με Βαθμό Δ'



Αγγελική Κ. Τόλιζα  
Πολίτ. Μηχ. Π.Ε.Θ

ΕΡΓΟ .....: ΝΕΟ ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ ΔΥΝΑΜΙΚΟΤΗΤΑΣ 50 ΘΕΣΕΩΝ  
ΕΡΓΟΔΟΤΗΣ .....: ΔΗΜΟΣ ΚΥΜΗΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ  
ΘΕΣΗ .....: ΕΝΤΟΣ ΕΠΕΚΤΑΣΕΩΣ ΣΧΕΔΙΟΥ ΠΟΛΕΩΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ Π.Ε. Ι  
ΜΕΛΕΤΗΤΗΣ .....: ΤΕΧΝΙΚΗ ΥΠΗΡΕΣΙΑ ΔΗΜΟΥ ΚΥΜΗΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ  
ΧΡΗΣΗ .....: ΕΚΠΑΙΔΕΥΤΙΚΟ ΚΕΝΤΡΟ, ΚΤΙΡΙΟ ΔΗΜΟΣΙΩΝ ΣΥΝΑΘΡΟΙΣΕΩΝ  
ΠΡΟΒΛΕΨΗ ΜΕΛΛ. ΟΡΟΦΩΝ: 0  
ΕΙΔΟΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ ....: ΚΟΙΝΗ ΜΕ Φ. Ο. ΑΠΟ ΟΠΛΙΣΜΕΝΟ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ

ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ ΣΤΑΤΙΚΟΥ ΚΑΙ ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΥ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ  
ΜΕ ΤΟ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑ S T A T I C S 2010  
ΣΥΜΦΩΝΑ ΜΕ ΤΟΝ ΕΛΛΗΝΙΚΟ ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟ (ΕΑΚ 2003)  
ΚΑΙ ΤΟΝ ΕΛΛΗΝΙΚΟ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟ ΩΠΛΙΣΜΕΝΟΥ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ (ΕΚΩΣ 2000)

## ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ

### I. ΥΛΙΚΑ

Σκυρόδεμα ..... 4  
Χάλυβας ..... S500  
Χάλυβας συνδετήρων ..... S220  
Μέτρο Ελαστικότητας Σκυροδέματος ... 30.5 GPa  
Μέτρο Ελαστικότητας Χάλυβα ..... 200.0 GPa

### II. ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΑ ΦΟΡΤΙΑ

#### α. Μόνιμα

Ειδικό βάρος Ο. Σ. .... 25.00 KNt/m<sup>3</sup>  
Επικάλυψη δαπέδων ..... Φ58 KNt/m<sup>2</sup>  
Επικάλυψη δώματος ..... 1.20 KNt/m<sup>2</sup>  
Οπτοπλινθοδομές Μπατικές ..... 3.60 KNt/m<sup>2</sup>  
Οπτοπλινθοδομές Δρομικές ..... 2.10 KNt/m<sup>2</sup>

#### β. Κινητά

Κατοικιών ..... Φ48 KNt/m<sup>2</sup>  
Καταστημάτων ..... 5.00 KNt/m<sup>2</sup>  
Εξωστών ..... Φ60 KNt/m<sup>2</sup>  
Δώματος ..... 2.00 KNt/m<sup>2</sup>  
Κλιμακοστασίων ..... Φ59 KNt/m<sup>2</sup>

### III. ΣΕΙΣΜΟΣ

Ζώνη Σεισμικής Επικινδυνότητας ..... II  
Σεισμική επιτάχυνση εδάφους:  $A=a*g$  ..... 0.16\*g  
Συντελεστής Σπουδαιότητας Κατασκευής  $\gamma_1$  .... 1.00  
Συντελεστής Σεισμικής Συμπεριφοράς  $q$  ..... 3.50  
Συντελεστες κινητών φορτίων  $\psi_1 = \Phi 57$ ,  $\psi_2 = 0.30$   
Κατηγορία εδάφους ..... Γ  
Τιμές Χαρακτηριστικών Περιόδων ...  $T_1=0.10$ ,  $T_2=0.80$   
Συντελεστής θεμελίωσης  $\theta$  ..... 1.00  
Ιδιοπερίοδοι κατασκευής .....  $T_x = 0.40$  sec  
 $T_y = 0.40$  sec  
Τεταγμένες φάσματος σχεδιασμού ....  $R_{dx}(T_x) = 1.12$   
 $R_{dy}(T_y) = 1.12$

### IV. ΕΔΑΦΟΣ

Τύπος εδάφους κοκκώδες συνεκτικό  $\phi=30^\circ$ ,  $c=70$  kN/m<sup>2</sup>  
Επιτρ. τάση εδάφους ..... 200 KNt/m<sup>2</sup>  
Μέτρο Ελαστικότητας Εδάφους..... 100000 KNt/m<sup>3</sup>

### V. ΣΥΝΘΗΚΕΣ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΟΣ

Κατηγορία συνθηκών περιβάλλοντος.... Φ52  
Επικαλύψεις οπλισμών σκυροδέματος:  
Πλάκες Φ53mm, δοκοί Φ54mm, υποστ. Φ55mm, θεμέλια Φ56mm

Το δόμημα αποτελεί κοινή κατασκευή, της οποίας ο Βασικός Φέρων Οργανισμός έργου κατασκευάζεται από οπλισμένο σκυρόδεμα 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.

## 2. ΜΕΘΟΔΟΛΟΓΙΑ ΑΝΑΛΥΣΗΣ

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 Cholleski- Skyline.

## ΕΞΙΔΑΝΙΚΕΥΣΗ ΓΕΩΜΕΤΡΙΑΣ ΚΑΙ ΑΚΑΜΨΙΑΣ ΤΩΝ ΜΕΛΩΝ ΤΟΥ ΦΟΡΕΑ

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.

Κατά τις απαιτήσεις του ΕΑΚ 2000 οι δυσκαμψίες των στοιχείων υπολογίζονται σε στάδιο II:

- α) υποστυλώματα:  $\text{καμπ.δυσκαμψία σταδίου II} = \text{καμπ.δυσκαμψία σταδίου I}$   
β) τοιχώματα:  $\text{καμπ.δυσκαμψία σταδίου II} = 2/3 \text{ καμπ.δυσκαμψία σταδίου I}$   
γ) οριζ.στοιχεία:  $\text{καμπ.δυσκαμψία σταδίου II} = 1/2 \text{ καμπ.δυσκαμψία σταδίου I}$   
 $\text{στρεπ.δυσκαμψία σταδίου II} = 1/10 \text{ καμπ.δυσκαμψία σταδίου I}$

## ΕΞΙΔΑΝΙΚΕΥΣΗ ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ

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

Στην περίπτωση που χρησιμοποιείται η ισοδύναμη στατική μέθοδος η καθ' ύψος κατανομή της σεισμικής δράσης θεωρείται τριγωνική με βάση τον τύπο 3.15 του ΕΑΚ 2000, και με εκκεντρότητες σχεδιασμού σύμφωνα με την παράγραφο 3.3.3 και το παράρτημα Στ'.

Στην περίπτωση εφαρμογής της δυναμικής φασματικής μεθόδου, το πλήθος των

ιδιομορφών που εξετάζεται καθορίζεται σύμφωνα με την παράγραφο 3.4.2 του ΕΑΚ 2000, ενώ οι εκκεντρότητες σχεδιασμού σύμφωνα με την 3.3.2. 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 κατά τις προδιαγραφές της παραγράφου 3.2.2 του ΕΑΚ 2000.

### ΠΛΑΚΕΣ

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 σχεδιασμού στις περιμετρικές δοκούς.

Οι μέγιστες και ελάχιστες ροπές ανοίγματος υπολογίζονται κατά τις προδιαγραφές της παρ.18.1.4 του Ελληνικού Κανονισμού Ωπλισμένου Σκυροδέματος (ΕΚΩΣ 2000).

### ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΙΣ

Οι δράσεις σχεδιασμού υπολογίζονται με βάση το συνδυασμό της σχέσης (5.1) της παραγρ. 5.2.2 ΕΑΚ 2000

$$S_{fd} = S_v \pm acd \cdot S_e$$

όπου  $S_v$ : εντατικό μέγεθος από τις μη σεισμικές δράσεις του σεισμικού συνδυασμού

$S_e$ : εντατικό μέγεθος από τη σεισμική δράση που αντιστοιχεί στη σεισμική δράση που χρησιμοποιήθηκε για τον προσδιορισμό του ικανοτικού συντελεστή  $acd$ .

Η ικανοτική ένταση για την οποία διαστασιολογούνται 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 στροφή 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 στροφή του πεδύλου.

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

## 3. ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ

Η διαστασιολόγηση γίνεται με τη μέθοδο της συνολικής αντοχής.

Προκειμένου να εξασφαλιστεί η φέρουσα ικανότητα και η λειτουργικότητα του φορέα, εκτελούνται στις κρίσιμες διατομές των μελών όλοι οι απαιτούμενοι έλεγχοι σύμφωνα με τον αναθεωρημένο Κανονισμό Ωπλισμένου Σκυροδέματος έναντι:

- α) οριακών καταστάσεων αντοχή ορθών εντατικών μεγεθών : ροπή κάμψης και αξονική δύναμη πλακών, πεδύλων δοκών και υποστυλωμάτων.
- β) διατμητικών καταπονήσεων: τέμνουσα και στρέψη δοκών, υποστυλωμάτων,

- ε) οριακών καταστάσεων λειτουργικότητας ρηγματώσεων και παραμορφώσεων - βέλη κάμψης. Ο περιορισμός των μεγάλων παραμορφώσεων επιτυγχάνεται στις περισσότερες των περιπτώσεων εφαρμόζοντας τις κατασκευαστικές διατάξεις του Κανονισμού Σκυροδέματος.
- ζ) Πραγματοποιούνται όλοι οι ειδικοί έλεγχοι που επιβάλλονται από τις νέες διατάξεις του ΕΑΚ 2000 για Δοκούς, Υποστυλώματα και Τοιχεία.

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

$S_d = 1.35 \cdot G + 1.50 \cdot Q$  για στατική φόρτιση, και  
 $S_d = 1.00 \cdot G + \psi_2 \cdot Q \pm 1.0 \cdot E$  για φόρτιση με σεισμό,  
όπου το  $\psi_2$  ορίζεται σύμφωνα με τον πίνακα 6.3 του ΕΚΩΣ 2000.  
ΘΕΜΕΛΙΩΣΕΙΣ

Πραγματοποιούνται οι έλεγχοι που εξασφαλίζουν ότι:

- α) η αδρανής επιφάνεια του πεδίου δεν ξεπερνά το 50% της συνολικής επιφανείας του.
- β) Για πέδιλα ορθογωνικής κάτοψης ισχύει:  
 $e_x^2 + e_y^2 < 1/9$  γενικά  
 $e_x^2 + e_y^2 < 1/16$  για σεισμικά ευπαθή εδάφη  
όπου  $e_x, e_y$  οι ανηγμένες εκκεντρότητες κατά την παρ.5.2.3.2 [4] του ΕΑΚ 2000

#### Κοιτοστρώσεις

Η γενική κοιτόστρωση αντιμετωπίζεται ως 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 διαστασιολογούνται οι πεδιλοδοκοί.

Οι πλάκες διαστασιολογούνται κατά Czerny με βάση την αρνητική φόρτιση (αντιφόρτιση εδάφους) που προκύπτει από την κατανομή του αθροίσματος των φορτίων των αντίστοιχων υποστυλωμάτων που συντρέχουν σε κάθε φάτνωμα προς την επιφάνειά του. Οι πλάκες ελέγχονται σε κάμψη και διάτμηση, και επειδή στα σημεία έδρασης των υποστυλωμάτων υπάρχει εσχάρα δοκών δεν υφίστανται διάτρηση.

#### Περιμετρικά τοιχεία υπογείων.

Στο πρόγραμμα Statics τα τοιχώματα υπογείων προσομοιώνονται με χιαστί άκαμπτες ράβδους. Η προσομοίωση αυτή των περιμετρικών τοιχείων είναι πιο κοντά στην πραγματικότητα. Τοποθετούνται χιαστί σύνδεσμοι με πλάτος όσο το πλάτος του DT, π.χ. 0.20m και κρέμαση  $20/10=2.0m$ . Η κρέμαση δεν μπορεί να είναι μεγαλύτερη από το μισό του ανοίγματος του DT.

Η ακαμψία  $I_y$  των συνδέσμων καθορίζεται από τις ανωτέρω διαστάσεις. Το εμβαδόν  $F$  των συνδέσμων υπολογίζεται ως το  $1/10$  αυτού που προκύπτει από τις παραπάνω διαστάσεις, κι αυτό γίνεται για να μη μειωθεί σημαντικά το αξονικό φορτίο των υποστυλωμάτων που βρίσκονται στα άκρα του DT. Οι άκαμπτες αυτές ράβδοι των τοιχείων εισέρχονται ως μέλη στο χωρικό πλαίσιο, συμβάλλοντας ανάλογα στην ακαμψία του φορέα.

#### Φορτία-Διαστασιολόγηση Τοιχείων



Τα Τοιχεία υπολογίζονται αφενός μεν σε κατακόρυφη φόρτιση λόγω ιδίου βάρους και υπερκείμενων φορτίων (πλυνθοδομής και πλακών), και αφετέρου σε εγκάρσια φόρτιση από την ώθηση γαιών σε κατάσταση ηρεμίας κατά Coulomb και σε κατάσταση σεισμού κατά Mononobe-Okabe. (Παρ.5.3.β ΕΑΚ),  
Οι οπλισμοί και τα πάχη των τοιχείων προκύπτουν από διαστασιολόγηση υπό εγκάρσια φόρτιση ως τετραέρειστες πλακες σύμφωνα με τους πίνακες Czerny.

## ΓΕΝΙΚΟΙ ΕΛΕΓΧΟΙ

Επί πλέον γίνονται οι εξής έλεγχοι:

- i) Έλεγχος αποφυγής μηχανισμού ορόφου (4.1.4.1 ΕΑΚ 2000)
- ii) Έλεγχος επαρκείας και καλής τοποθέτησης τοιχωμάτων κατά τους τύπους 4.8 και 4.9 του ΕΑΚ 2000.
- iii) Έλεγχος επιρροών 2ας Τάξεως (4.1.2.2 ΕΑΚ 2000)
- iv) Έλεγχος αποφυγής ψαθυρών μορφών διατμητικής αστοχίας σύμφωνα με το παράρτημα Β του ΕΑΚ 2000
- v) Έλεγχος ευστρεψίας ορόφων (3.3.3 [7] ΕΑΚ 2000)
- vi) Έλεγχος περίσφιξης υποστυλωμάτων (18.4.4 ΕΚΩΣ 2000)
- vii) Έλεγχος κοντού υποστυλώματος (18.4.9 ΕΚΩΣ 2000)

ΕΦΑΡΜΟΖΟΜΕΝΟΙ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ:

ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΣ ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ ΔΟΜΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ (Β.Δ. 10/12/1945)

ΕΛΛΗΝΙΚΟΣ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΣ ΩΠΛΙΣΜΕΝΟΥ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ:

ΦΕΚ 1329B/6-11-2000, ΦΕΚ 447/5-3-2004

ΦΕΚ 649/B/24-5-06, ΦΕΚ 1881/B/29-12-06

ΤΕΧΝΟΛΟΓΙΑΣ ΧΑΛΥΒΩΝ: ΦΕΚ 649 24/5/2006 ΑΡΘΡΟ 1

ΕΛΛΗΝΙΚΟΣ ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΣ:

ΦΕΚ 2184B/1999, ΦΕΚ 781B/18-6-2003, ΦΕΚ 1153,1154/12-8-2003

## Ο ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ

ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ ΣΥΜΦΩΝΑ ΜΕ ΤΗΝ ΠΑΡ.Ζ6 ΕΑΚ2000

Για τον υπό μελέτη φορέα: ΝΕΟ ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ ΔΥΝΑΜΙΚΟΤΗΤΑΑΣ 50 ΘΕΣΕΩΝ

που βρίσκεται στη διεύθυνση: ΕΝΤΟΣ ΕΠΕΚΤΑΣΕΩΣ ΣΧΕΔΙΟΥ ΠΟΛΕΩΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ Π.Ε. Ι

σπουδαιότητας Σ2, η εκτίμηση της φέρουσας ικανότητας του εδάφους γίνεται με βάση υπάρχουσα εμπειρία από παρακείμενες κατασκευές.

Με βάση πρόσφατη αυτοψία μας, διαπιστώθηκε ότι οι γειτονικές κατασκευές δεν έχουν εμφανίσει αξιόλογες βλάβες και έχουν επιδείξει καλή συμπεριφορά σε προγενέστερες σημαντικές σεισμικές δράσεις.

Για το εν λόγω έδαφος που είναι δυνατό να περιγραφεί ως

κοκκώδες συνεκτικό  $\phi=30^\circ$ ,  $c=70 \text{ kN/m}^2$

η δέ επιτρεπόμενη τάση λαμβάνεται:

$\sigma_E = 200 \text{ KNT/m}^2$

Από άποψη σεισμικής επικινδυνότητας το έδαφος κατατάσσεται στην κατηγορία Γ

Μετά την εξάντληση του συντελεστή δόμησης ο συνολικός όγκος του

|  |   |
|--|---|
| ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ   | Α/Α Πράξης: 211583  |
| <br>3A5A44E23C8D5E50 | Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021<br>ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ<br><a href="https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile">https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile</a> |

## Ο ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ

## ΜΗΤΡΩΟ ΚΟΜΒΩΝ

A/A ΣΤ ΤΑ X Y Z DX DY DZ DMx DMy DMz BEΘ

|    |   |    |       |       |      |   |   |   |   |   |   |    |
|----|---|----|-------|-------|------|---|---|---|---|---|---|----|
| 1  | 1 | 1  | 0.20  | 0.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 2  | 1 | 2  | 7.70  | 0.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 3  | 1 | 3  | 15.35 | 0.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 4  | 1 | 4  | 24.05 | 0.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 5  | 1 | 5  | 24.05 | 6.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 6  | 1 | 6  | 15.50 | 6.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 7  | 1 | 7  | 12.10 | 11.00 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 8  | 1 | 8  | 25.40 | 11.00 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 9  | 1 | 9  | 25.40 | 15.20 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 10 | 1 | 10 | 21.05 | 15.20 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 11 | 1 | 11 | 12.10 | 15.20 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 12 | 1 | 12 | 4.40  | 15.20 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 13 | 1 | 13 | 0.20  | 15.20 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 14 | 1 | 14 | 0.20  | 11.00 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 15 | 1 | 15 | 4.25  | 11.00 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 16 | 1 | 16 | 4.25  | 6.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 17 | 1 | 17 | 0.20  | 6.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 18 | 1 | 18 | 7.85  | 6.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 19 | 1 | 19 | 20.95 | 11.05 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 20 | 1 | 20 | 20.85 | 6.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 21 | 1 | 21 | 20.85 | 0.20  | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 22 | 1 | 22 | 24.13 | 10.93 | 0.00 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 |
| 23 | 2 | 1  | 0.20  | 0.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 24 | 2 | 2  | 7.70  | 0.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 25 | 2 | 3  | 15.35 | 0.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 26 | 2 | 4  | 24.05 | 0.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 27 | 2 | 5  | 24.05 | 6.20  | 5.60 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 28 | 2 | 6  | 15.50 | 6.20  | 5.60 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 29 | 2 | 7  | 12.10 | 11.00 | 5.00 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 30 | 2 | 8  | 25.40 | 11.00 | 5.00 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 31 | 2 | 9  | 25.40 | 15.20 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 32 | 2 | 10 | 21.05 | 15.20 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 33 | 2 | 11 | 12.10 | 15.20 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 34 | 2 | 12 | 4.40  | 15.20 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 35 | 2 | 13 | 0.20  | 15.20 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 36 | 2 | 14 | 0.20  | 11.00 | 5.00 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 37 | 2 | 15 | 4.25  | 11.00 | 5.00 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 38 | 2 | 16 | 4.25  | 6.20  | 5.60 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 39 | 2 | 17 | 0.20  | 6.20  | 5.60 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 40 | 2 | 18 | 7.85  | 6.20  | 5.60 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 41 | 2 | 19 | 20.95 | 11.05 | 5.00 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 42 | 2 | 20 | 20.85 | 6.20  | 5.60 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 43 | 2 | 21 | 20.85 | 0.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |
| 44 | 2 | 22 | 24.13 | 10.93 | 5.00 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  |

|    |   |     |       |       |      |   |   |   |   |   |   |   |    |   |                     |
|----|---|-----|-------|-------|------|---|---|---|---|---|---|---|----|---|---------------------|
| 45 | 1 | -8  | 25.48 | 11.00 | 3.04 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 14 | ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ                                    | Α/Α Πράξης: 211583  |
| 46 | 2 | -17 | 0.16  | 6.24  | 9.40 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  | Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021                   | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ |
| 47 | 2 | -17 | 0.13  | 6.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0  | https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |                     |

|    |   |     |       |       |      |   |   |   |   |   |   |   |   |
|----|---|-----|-------|-------|------|---|---|---|---|---|---|---|---|
| 48 | 2 | -14 | 0.13  | 11.00 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 49 | 2 | -14 | 0.16  | 10.96 | 8.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 50 | 2 | -8  | 25.44 | 10.96 | 8.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 51 | 2 | -5  | 24.09 | 6.24  | 9.40 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 52 | 2 | -15 | 4.29  | 10.96 | 8.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 53 | 2 | -7  | 12.14 | 10.96 | 8.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 54 | 2 | -19 | 21.04 | 10.99 | 8.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 55 | 2 | -5  | 24.13 | 6.20  | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 56 | 2 | -22 | 24.13 | 10.93 | 3.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 57 | 2 | -6  | 15.46 | 6.24  | 9.40 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 58 | 2 | -18 | 7.81  | 6.24  | 9.40 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 59 | 2 | -16 | 4.25  | 6.28  | 9.40 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 60 | 2 | -20 | 20.81 | 6.24  | 9.40 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |
| 61 | 2 | -22 | 24.13 | 10.93 | 8.80 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 1 | 0 |

# ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΛΩΝ

| T | ΣΤ | TA | K1 | K2 | E          | G      | F      | I <sub>x</sub> | I <sub>y</sub> | I <sub>z</sub> | Θ 1 2 | b0   | d0 |
|---|----|----|----|----|------------|--------|--------|----------------|----------------|----------------|-------|------|----|
| d | 1  | 1  | 13 | 12 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 2  | 12 | 11 | 3050012700 | 0.4875 | 0.0004 | 0.0070         | 0.0862         | 0 0 0          | 0.35  | 0.50 |    |
| d | 1  | 3  | 11 | 10 | 3050012700 | 0.4875 | 0.0004 | 0.0070         | 0.0862         | 0 0 0          | 0.35  | 0.50 |    |
| d | 1  | 4  | 10 | 9  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 5  | 1  | 17 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 6  | 17 | 14 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 7  | 14 | 13 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 8  | 1  | 2  | 3050012700 | 0.5000 | 0.0005 | 0.0076         | 0.0867         | 0 0 0          | 0.40  | 0.50 |    |
| d | 1  | 9  | 2  | 3  | 3050012700 | 0.5000 | 0.0005 | 0.0076         | 0.0867         | 0 0 0          | 0.40  | 0.50 |    |
| d | 1  | 10 | 3  | 21 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 11 | 21 | 4  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 12 | 45 | 9  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 13 | 4  | 5  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 14 | 5  | 22 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 15 | 15 | 12 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 16 | 7  | 11 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 17 | 19 | 10 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 18 | 20 | 19 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 19 | 3  | 6  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 20 | 16 | 15 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 21 | 2  | 18 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 22 | 7  | 19 | 3050012700 | 0.4875 | 0.0004 | 0.0070         | 0.0862         | 0 0 0          | 0.35  | 0.50 |    |
| d | 1  | 23 | 19 | 22 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 24 | 22 | 8  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 25 | 14 | 15 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 26 | 15 | 7  | 3050012700 | 0.4875 | 0.0004 | 0.0070         | 0.0862         | 0 0 0          | 0.35  | 0.50 |    |
| d | 1  | 27 | 17 | 16 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 28 | 16 | 18 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 29 | 6  | 20 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 30 | 20 | 5  | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 31 | 21 | 20 | 3050012700 | 0.4625 | 0.0002 | 0.0058         | 0.0857         | 0 0 0          | 0.25  | 0.50 |    |
| d | 1  | 32 | 18 | 6  | 3050012700 | 0.4875 | 0.0004 | 0.0070         | 0.0862         | 0 0 0          | 0.35  | 0.50 |    |
| K | 2  | 1  | 23 | 1  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021         | 0.0021         | 0 0 0          | 0.40  | 0.40 |    |
| K | 2  | 2  | 24 | 2  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021         | 0.0021         | 0 0 0          | 0.40  | 0.40 |    |
| K | 2  | 3  | 25 | 3  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021         | 0.0021         | 0 0 0          | 0.40  | 0.40 |    |
| K | 2  | 4  | 26 | 4  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021         | 0.0021         | 0 0 0          | 0.40  | 0.40 |    |
| K | 2  | 5  | 27 | 5  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021         | 0.0021         | 0 0 0          | 0.40  | 0.40 |    |
| K | 2  | 6  | 28 | 6  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021         | 0.0021         | 0 0 0          | 0.40  | 0.40 |    |



|   |   |     |    |    |            |        |        |        |        |       |       |       |
|---|---|-----|----|----|------------|--------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|
| K | 2 | 7   | 29 | 7  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 8   | 30 | 8  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 9   | 31 | 9  | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 10  | 32 | 10 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 11  | 33 | 11 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 12  | 34 | 12 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 13  | 35 | 13 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 14  | 36 | 14 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 15  | 37 | 15 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 16  | 38 | 16 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 17  | 39 | 17 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 18  | 40 | 18 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 19  | 41 | 19 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0012 | 0.0090 | 0.0063 | 0 0 0 | 0.60  | 0.50  |
| K | 2 | 20  | 42 | 20 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 21  | 43 | 21 | 3050012700 | 0.1600 | 0.0004 | 0.0021 | 0.0021 | 0 0 0 | 0.40  | 0.40  |
| K | 2 | 22  | 44 | 22 | 3050012700 | 0.0625 | 0.0001 | 0.0003 | 0.0003 | 0 0 0 | 0.25  | 0.25  |
| D | 2 | 1   | 35 | 34 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 2   | 34 | 33 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 3   | 33 | 32 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 4   | 23 | 46 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0020 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 5   | 47 | 48 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0019 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 6   | 49 | 35 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0019 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 7   | 23 | 24 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0003 | 0.0025 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 8   | 24 | 25 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0003 | 0.0025 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 9   | 25 | 43 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 10  | 43 | 26 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 11  | 50 | 31 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0019 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 12  | 26 | 51 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0019 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 13  | 52 | 34 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 14  | 53 | 33 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 15  | 54 | 32 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 16  | 55 | 56 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0019 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 17  | 25 | 57 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0003 | 0.0025 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 18  | 24 | 58 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0003 | 0.0026 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 19  | 53 | 54 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0007 | 0.0431 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.35  |
| D | 2 | 20  | 49 | 52 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0007 | 0.0431 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.35  |
| D | 2 | 21  | 46 | 59 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0010 | 0.1281 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.95  |
| D | 2 | 22  | 59 | 58 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0010 | 0.1281 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.95  |
| D | 2 | 23  | 57 | 60 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0010 | 0.1202 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.95  |
| D | 2 | 24  | 60 | 51 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0010 | 0.1202 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.95  |
| D | 2 | 25  | 43 | 60 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 26  | 32 | 31 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0002 | 0.0024 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 0.50  |
| D | 2 | 27  | 52 | 53 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0007 | 0.0431 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.35  |
| D | 2 | 28  | 58 | 57 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0010 | 0.1262 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.95  |
| D | 2 | 29  | 54 | 61 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0007 | 0.0431 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.35  |
| D | 2 | 30  | 61 | 50 | 3050012700 | 5.0000 | 0.0006 | 0.0274 | 5.0000 | 0 0 0 | 0.25  | 1.35  |
| A | 1 | -12 | 8  | 45 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -4  | 39 | 46 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -5  | 39 | 47 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -5  | 36 | 48 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -6  | 36 | 49 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -11 | 30 | 50 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -12 | 27 | 51 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -13 | 37 | 52 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -14 | 29 | 53 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -15 | 41 | 54 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -16 | 27 | 55 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A | 2 | -16 | 44 | 56 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |

ΕΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ  
Α/Α Πρωτ.: 211383  
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΚΚΥΡΟΤΗΤΑΣ  
https://www.mta.gr/elekchicos/antigrafo/211383

|         |    |    |            |        |        |        |        |       |       |       |
|---------|----|----|------------|--------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|
| A 2 -17 | 28 | 57 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -18 | 40 | 58 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -19 | 29 | 53 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -19 | 41 | 54 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -20 | 36 | 49 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -20 | 37 | 52 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -21 | 39 | 46 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -21 | 38 | 59 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -22 | 40 | 58 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -23 | 28 | 57 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -23 | 42 | 60 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -24 | 27 | 51 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -25 | 42 | 60 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -29 | 44 | 61 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| A 2 -30 | 30 | 50 | 3050012700 | 5.0000 | 5.0000 | 0.4000 | 5.0000 | 0 0 0 | 10.00 | 10.00 |
| X 2 14  | 36 | 35 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 15  | 37 | 34 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 14  | 36 | 34 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 15  | 37 | 35 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 14  | 36 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 13  | 35 | 31 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 7   | 29 | 33 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 15  | 37 | 33 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 7   | 29 | 34 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 15  | 37 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 19  | 41 | 32 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 7   | 29 | 32 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 19  | 41 | 33 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 7   | 29 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 1   | 23 | 39 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 2   | 24 | 38 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 1   | 23 | 38 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 2   | 24 | 39 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 2   | 24 | 40 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 1   | 23 | 40 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 17  | 39 | 40 | 3050012700 | 0.3800 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.19  |
| X 2 20  | 42 | 36 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 5   | 27 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 20  | 42 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 5   | 27 | 36 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 5   | 27 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 20  | 42 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 5   | 27 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 20  | 42 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 5   | 27 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 20  | 42 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 6   | 28 | 36 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 6   | 28 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 6   | 28 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 6   | 28 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 6   | 28 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 18  | 40 | 36 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 18  | 40 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 18  | 40 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 18  | 40 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 18  | 40 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 16  | 38 | 36 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |
| X 2 16  | 38 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 1 1 | 2.00  | 0.15  |

|   |   |    |    |    |            |        |        |        |        |        |   |   |   |      |      |
|---|---|----|----|----|------------|--------|--------|--------|--------|--------|---|---|---|------|------|
| X | 2 | 16 | 38 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 16 | 38 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 16 | 38 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 17 | 39 | 36 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 17 | 39 | 37 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 17 | 39 | 29 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 17 | 39 | 41 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 17 | 39 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 17 | 39 | 27 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 14 | 36 | 44 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 1  | 23 | 26 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 3  | 25 | 28 | 3050012700 | 0.3600 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.18 |
| X | 2 | 2  | 24 | 28 | 3050012700 | 0.3600 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.18 |
| X | 2 | 3  | 25 | 40 | 3050012700 | 0.3600 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.18 |
| X | 2 | 18 | 40 | 28 | 3050012700 | 0.3600 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.18 |
| X | 2 | 21 | 43 | 42 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 3  | 25 | 42 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 21 | 43 | 28 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 6  | 28 | 42 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 4  | 26 | 27 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 21 | 43 | 27 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 4  | 26 | 42 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 20 | 42 | 27 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 22 | 44 | 32 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 8  | 30 | 31 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 22 | 44 | 31 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 8  | 30 | 32 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 19 | 41 | 31 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |
| X | 2 | 19 | 41 | 30 | 3050012700 | 0.3000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0000 | 0.0001 | 0 | 1 | 1 | 2.00 | 0.15 |

# ΜΗΤΡΩΟ ΦΟΡΤΙΩΝ

| A/A | ΣΤ | ΤΑ | ΤΦ  | Fx     | Fy     | Fz      | Mx    | My    | Mz    |
|-----|----|----|-----|--------|--------|---------|-------|-------|-------|
| 1   | 1  | 1  | G   | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|     |    |    | Q   | 0.000  | 0.000  | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|     |    |    | Σx1 | -3.367 | 0.000  | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|     |    |    | Σy1 | 0.000  | -0.000 | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|     |    |    | Σx2 | -5.130 | 0.000  | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|     |    |    | Σy2 | 0.000  | -0.000 | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 2   | 1  | 2  | G   | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 3   | 1  | 3  | G   | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 4   | 1  | 4  | G   | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 5   | 1  | 5  | G   | 0.000  | 0.000  | -11.200 | 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 |

ΕΓΚΥΡΩ ΑΝΤΙΓΡΑΦΗ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερ. έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<http://adeiapublic/aces/searchDocFile>

|    |   |             |   |        |        |         |       |       |       |
|----|---|-------------|---|--------|--------|---------|-------|-------|-------|
| 6  | 1 | 6           | G | 0.000  | 0.000  | -11.200 | 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 |
| 7  | 1 | 7           | G | 0.000  | 0.000  | -10.000 | 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 |
| 8  | 1 | 8           | G | 0.000  | 0.000  | -10.000 | 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 |
| 9  | 1 | 9           | G | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 10 | 1 | 10          | G | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 11 | 1 | 11          | G | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|    |   | Q           |   | 0.000  | 0.000  | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | 3.367  | 0.000  | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | 0.000  | -0.000 | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | 5.130  | 0.000  | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 0.000  | -0.000 | 0.000   | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| 12 | 1 | 12          | G | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 13 | 1 | 13          | G | 0.000  | 0.000  | -7.600  | 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 |
| 14 | 1 | 14          | G | 0.000  | 0.000  | -10.000 | 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 |

|    |   |     |   |         |        |          |          |        |       |
|----|---|-----|---|---------|--------|----------|----------|--------|-------|
| 15 | 1 | 15  | G | 0.000   | 0.000  | -10.000  | 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 |
| 16 | 1 | 16  | G | 0.000   | 0.000  | -11.200  | 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 | 1 | 17  | G | 0.000   | 0.000  | -11.200  | 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   | -3.133 | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | -0.000  | 0.000  | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000   | -4.816 | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
| 18 | 1 | 18  | G | 0.000   | 0.000  | -11.200  | 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 |
| 19 | 1 | 19  | G | 0.000   | 0.000  | -18.750  | 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 |
| 20 | 1 | 20  | G | 0.000   | 0.000  | -11.200  | 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 |
| 21 | 1 | 21  | G | 0.000   | 0.000  | -7.600   | 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 |
| 22 | 1 | 22  | G | 0.000   | 0.000  | -3.906   | 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 |
| 23 | 2 | 1   | G | 0.000   | 0.000  | -102.335 | -51.801  | 71.083 | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000   | 0.000  | -32.940  | -12.636  | 29.627 | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 52.006  | 0.000  | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000   | 7.022  | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | -37.396 | 0.000  | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000   | 7.022  | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
| 24 | 2 | 2   | G | 0.000   | 0.000  | -217.287 | -138.515 | -5.345 | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000   | 0.000  | -78.021  | -43.764  | -1.164 | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 15.062  | 0.000  | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000   | 15.062 | 0.000    | 0.000    | 0.000  | 0.000 |



|    |   |    |              |         |        |          |         |         |       |
|----|---|----|--------------|---------|--------|----------|---------|---------|-------|
|    |   |    | $\Sigma x^2$ | 15.062  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y^2$ | 0.000   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 25 | 2 | 3  | G            | 0.000   | 0.000  | -179.561 | 122.936 | -37.752 | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | -66.966  | -41.608 | -15.425 | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 12.493  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 12.493 | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 12.493  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 12.493 | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 26 | 2 | 4  | G            | 0.000   | 0.000  | -53.127  | -39.702 | -8.801  | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | -15.090  | -10.017 | -4.142  | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 3.608   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 3.608  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 3.608   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 3.608  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 27 | 2 | 5  | G            | 0.000   | 0.000  | -11.200  | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 1.033   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 1.033  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 1.033   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 1.033  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 28 | 2 | 6  | G            | 0.000   | 0.000  | -11.200  | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 1.033   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 1.033  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 1.033   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 1.033  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 29 | 2 | 7  | G            | 0.000   | 0.000  | -10.000  | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 0.823   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 0.823  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 0.823   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 0.823  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 30 | 2 | 8  | G            | 0.000   | 0.000  | -10.000  | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 0.823   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 0.823  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 0.823   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 0.823  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 31 | 2 | 9  | G            | 0.000   | 0.000  | -53.542  | 23.441  | -17.692 | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | -16.552  | 5.658   | -8.232  | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 3.661   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 3.661  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 3.661   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 3.661  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 32 | 2 | 10 | G            | 0.000   | 0.000  | -140.438 | 55.729  | -67.297 | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | -55.368  | 19.407  | -30.692 | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | 9.827   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 9.827  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 9.827   | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 9.827  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 33 | 2 | 11 | G            | 0.000   | 0.000  | -163.997 | 56.280  | 23.764  | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | -66.023  | 19.599  | 10.793  | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_1$ | -33.483 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_1$ | 0.000   | 11.502 | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma x_2$ | 55.920  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   |    | $\Sigma y_2$ | 0.000   | 11.502 | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 34 | 2 | 12 | G            | 0.000   | 0.000  | -130.270 | 56.251  | 44.932  | 0.000 |
|    |   |    | Q            | 0.000   | 0.000  | -50.765  | 19.587  | 20.538  | 0.000 |

|     |       |       |       |       |       |       |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx1 | 9.105 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Σy1 | 0.000 | 9.105 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Σx2 | 9.105 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |
| Σy2 | 0.000 | 9.105 | 0.000 | 0.000 | 0.000 | 0.000 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://adeiapublica.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

35 2 13 G 0.000 0.000 -52.400 23.425 16.293 0.000

Q 0.000 0.000 -16.039 5.651 7.593 0.000

Σx1 3.580 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 3.580 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 3.580 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 3.580 0.000 0.000 0.000 0.000

36 2 14 G 0.000 0.000 -10.000 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000

37 2 15 G 0.000 0.000 -10.000 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 0.823 0.000 0.000 0.000 0.000

38 2 16 G 0.000 0.000 -11.200 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

39 2 17 G 0.000 0.000 -11.200 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

40 2 18 G 0.000 0.000 -11.200 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

41 2 19 G 0.000 0.000 -18.750 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 1.544 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 1.544 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 1.544 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 1.544 0.000 0.000 0.000 0.000

42 2 20 G 0.000 0.000 -11.200 0.000 0.000 0.000

Q 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx1 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 1.033 0.000 0.000 0.000 0.000

43 2 21 G 0.000 0.000 -130.698 -104.049 -19.184 0.000

Q 0.000 0.000 -49.098 -37.079 -8.897 0.000

Σx1 9.100 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy1 0.000 9.100 0.000 0.000 0.000 0.000

Σx2 9.100 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000

Σy2 0.000 9.100 0.000 0.000 0.000 0.000

|    |   |     |   |        |         |          |         |         |       |
|----|---|-----|---|--------|---------|----------|---------|---------|-------|
| 44 | 2 | 22  | G | 0.000  | 0.000   | -3.906   | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 0.322  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 0.322   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 0.322  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 0.322   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 45 | 1 | -8  | 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  | 3.133   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | -0.000 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 4.816   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 46 | 2 | -17 | G | 0.000  | 0.000   | -110.493 | 51.801  | 49.021  | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -27.571  | 12.636  | 12.375  | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 18.384 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 18.384  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 18.384 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 18.384  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 47 | 2 | -17 | G | 0.000  | 0.000   | -14.348  | -11.479 | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -3.222   | -2.577  | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 0.958  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 46.381  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 0.958  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | -41.689 | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 48 | 2 | -14 | G | 0.000  | 0.000   | -14.348  | 11.479  | -0.000  | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -3.222   | 2.577   | -0.000  | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 0.958  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 0.958   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 0.958  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 0.958   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 49 | 2 | -14 | G | 0.000  | 0.000   | -72.058  | -23.425 | 34.111  | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -19.474  | -5.651  | 9.640   | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 11.289 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 11.289  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 11.289 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 11.289  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 50 | 2 | -8  | G | 0.000  | 0.000   | -30.970  | -23.441 | -2.004  | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -6.957   | -5.658  | -0.374  | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 4.790  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | -40.632 | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 4.790  | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 47.437  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 51 | 2 | -5  | G | 0.000  | 0.000   | -72.819  | 39.702  | -23.357 | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -17.745  | 10.017  | -5.558  | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 12.096 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 12.096  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 12.096 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 12.096  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 52 | 2 | -15 | G | 0.000  | 0.000   | -209.060 | -56.251 | 105.672 | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -63.553  | -19.587 | 31.276  | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 33.058 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 33.058  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σx2 |   | 33.058 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy2 |   | 0.000  | 33.058  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
| 53 | 2 | -7  | G | 0.000  | 0.000   | -281.610 | -56.280 | 41.729  | 0.000 |
|    |   | Q   |   | 0.000  | 0.000   | -85.593  | -19.599 | 12.643  | 0.000 |
|    |   | Σx1 |   | 44.530 | 0.000   | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |
|    |   | Σy1 |   | 0.000  | 44.530  | 0.000    | 0.000   | 0.000   | 0.000 |

|    |   |     |             |        |        |          |         |          |       |
|----|---|-----|-------------|--------|--------|----------|---------|----------|-------|
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 44.530 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 44.530 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 54 | 2 | -19 | G           | 0.000  | 0.000  | -214.507 | 55.729  | -160.350 | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -65.578  | -19.407 | -47.555  | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 33.936 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 33.936 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 33.936 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 33.936 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 55 | 2 | -5  | G           | 0.000  | 0.000  | -14.124  | -11.123 | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -3.171   | -2.497  | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 0.943  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 0.943  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 0.943  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 0.943  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 56 | 2 | -22 | G           | 0.000  | 0.000  | -14.124  | 11.123  | -0.000   | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -3.171   | 2.497   | -0.000   | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 0.943  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 0.943  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 0.943  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 0.943  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 57 | 2 | -6  | G           | 0.000  | 0.000  | -292.670 | 122.936 | -92.019  | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -80.738  | 41.608  | -23.212  | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 49.053 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 49.053 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 49.053 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 49.053 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 58 | 2 | -18 | G           | 0.000  | 0.000  | -291.746 | 138.515 | 121.826  | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -79.712  | 43.764  | 30.286   | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 48.862 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 48.862 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 48.862 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 48.862 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 59 | 2 | -16 | G           | 0.000  | 0.000  | -137.179 | 0.000   | -10.288  | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -34.629  | 0.000   | -2.597   | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 22.843 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 22.843 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 22.843 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 22.843 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 60 | 2 | -20 | G           | 0.000  | 0.000  | -196.728 | 104.049 | -45.184  | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -56.427  | 37.079  | -11.293  | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 33.073 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 33.073 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 33.073 | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 33.073 | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
| 61 | 2 | -22 | G           | 0.000  | 0.000  | -49.421  | 0.000   | -19.157  | 0.000 |
|    |   |     | Q           | 0.000  | 0.000  | -13.105  | 0.000   | -5.631   | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x1$ | 7.732  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y1$ | 0.000  | 7.732  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma x2$ | 7.732  | 0.000  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |
|    |   |     | $\Sigma y2$ | 0.000  | 7.732  | 0.000    | 0.000   | 0.000    | 0.000 |

#### ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΤΑΤΟΠΙΣΕΩΝ

| A/A | ΣΤ | ΤΑ | ΤΦ          | dx       | dy       | dz       | dφx      | dφy      | dφz      |
|-----|----|----|-------------|----------|----------|----------|----------|----------|----------|
| 1   | 1  | 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 |
|     |    |    | $\Sigma x1$ | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 |
|     |    |    | $\Sigma y1$ | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 |
|     |    |    | $\Sigma x2$ | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 | 0.000000 |

[illegible]





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

22 1 22 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

23 2 1 G 0.000013 0.000408 -0.000093 -0.000652 0.000009 0.000006  
Q 0.000010 0.000120 -0.000029 -0.000165 0.000004 0.000004  
Σx1 0.002031 0.000018 0.000014 -0.000003 0.000027 -0.000003  
Σy1 -0.000041 0.003053 0.000032 -0.000830 0.000001 -0.000004  
Σx2 0.001906 0.000221 0.000016 -0.000058 0.000027 -0.000018  
Σy2 0.000105 0.002811 0.000032 -0.000764 0.000001 0.000014

24 2 2 G 0.000014 0.000442 -0.000184 -0.001427 0.000001 0.000003  
Q 0.000010 0.000141 -0.000064 -0.000450 0.000001 0.000002  
Σx1 0.002032 -0.000004 -0.000014 0.000001 0.000028 -0.000002  
Σy1 -0.000040 0.003021 0.000036 -0.000760 -0.000000 -0.000004  
Σx2 0.001908 0.000084 -0.000014 -0.000021 0.000028 -0.000017  
Σy2 0.000105 0.002915 0.000036 -0.000734 0.000001 0.000014

25 2 3 G 0.000016 0.000451 -0.000172 -0.001301 -0.000004 0.000000  
Q 0.000011 0.000150 -0.000061 -0.000438 -0.000002 0.000001  
Σx1 0.002032 -0.000009 0.000009 0.000002 0.000029 -0.000000  
Σy1 -0.000041 0.002985 0.000029 -0.000759 -0.000001 -0.000005  
Σx2 0.001908 -0.000037 0.000008 0.000009 0.000029 -0.000015  
Σy2 0.000105 0.003019 0.000030 -0.000768 -0.000000 0.000013

26 2 4 G 0.000017 0.000453 -0.000056 -0.000551 -0.000005 -0.000001  
Q 0.000011 0.000151 -0.000017 -0.000150 -0.000002 -0.000000  
Σx1 0.002030 -0.000016 -0.000021 0.000003 0.000030 -0.000000  
Σy1 -0.000041 0.002939 0.000023 -0.000813 -0.000001 -0.000005  
Σx2 0.001906 -0.000176 -0.000022 0.000047 0.000030 -0.000015  
Σy2 0.000105 0.003133 0.000024 -0.000866 -0.000000 0.000013

27 2 5 G 0.000009 0.000496 -0.000145 -0.000009 -0.000004 0.000001  
Q 0.000004 0.000161 -0.000035 -0.000002 -0.000001 0.000001  
Σx1 0.002070 -0.000002 -0.000043 -0.000001 0.000031 0.000002  
Σy1 -0.000010 0.002951 -0.000032 -0.000012 -0.000001 -0.000006  
Σx2 0.002038 -0.000162 -0.000042 -0.000001 0.000031 -0.000014  
Σy2 0.000028 0.003145 -0.000034 -0.000012 -0.000001 0.000012

28 2 6 G 0.000006 0.000481 -0.000270 -0.000016 -0.000002 0.000001  
Q 0.000003 0.000152 -0.000071 -0.000002 -0.000001 0.000001  
Σx1 0.002071 -0.000006 0.000004 -0.000000 0.000031 0.000000  
Σy1 -0.000011 0.002993 -0.000041 -0.000017 -0.000001 -0.000006  
Σx2 0.002039 -0.000036 0.000005 -0.000000 0.000031 -0.000015  
Σy2 0.000026 0.003031 -0.000042 -0.000017 -0.000000 0.000012

29 2 7 G -0.000009 0.000452 -0.000242 0.000018 -0.000001 0.000004  
Q -0.000005 0.000139 -0.000072 0.000002 -0.000000 0.000002  
Σx1 0.002067 -0.000002 -0.000003 0.000002 0.000063 -0.000002  
Σy1 0.000009 0.003016 0.000053 -0.000027 -0.000003 -0.000004  
Σx2 0.002109 0.000019 -0.000003 0.000001 0.000064 -0.000018  
Σy2 -0.000041 0.002992 0.000054 -0.000027 -0.000005 0.000015

30 2 8 G 0.000001 0.000496 -0.000075 0.000003 -0.000005 0.000007  
Q -0.000002 0.000165 -0.000015 -0.000001 -0.000002 0.000003  
Σx1 0.002066 -0.000001 -0.000061 0.000012 0.000063 -0.000005  
Σy1 0.000005 0.002949 0.000044 -0.000026 -0.000002 -0.000006  
Σx2 0.002108 -0.000181 -0.000063 0.000013 0.000064 -0.000020

Σy2 -0.000044 0.003175 -0.000054 -0.000030 -0.000005 0.000014  
31 2 9 G -0.000016 0.000502 -0.000058 0.000103 -0.000005 0.000005  
Q -0.000010 0.000164 0.000018 0.000013 0.000002 0.000003  
Σx1 0.002026 0.000007 -0.000017 0.000002 0.000054 0.000002  
Σy1 0.000028 0.002933 -0.000045 -0.000759 -0.000002 -0.000005  
Σx2 0.002133 -0.000173 -0.000016 0.000048 0.000055 -0.000013  
Σy2 -0.000100 0.003155 -0.000051 -0.000817 -0.000003 0.000014  
32 2 10 G -0.000017 0.000483 -0.000105 0.000382 -0.000005 0.000004  
Q -0.000011 0.000152 -0.000040 0.000136 -0.000002 0.000002  
Σx1 0.002027 -0.000004 0.000028 0.000002 0.000055 0.000001  
Σy1 0.000028 0.002955 -0.000054 -0.000699 -0.000002 -0.000005  
Σx2 0.002134 -0.000118 0.000029 0.000029 0.000055 -0.000014  
Σy2 -0.000100 0.003096 -0.000059 -0.000733 -0.000003 0.000013  
33 2 11 G -0.000020 0.000471 -0.000168 0.000397 0.000001 0.000001  
Q -0.000012 0.000140 -0.000063 0.000142 0.000000 0.000001  
Σx1 0.002028 -0.000004 -0.000002 0.000001 0.000056 -0.000001  
Σy1 0.000027 0.002999 -0.000040 -0.000711 -0.000002 -0.000004  
Σx2 0.002135 0.000018 -0.000001 -0.000004 0.000057 -0.000016  
Σy2 -0.000100 0.002975 -0.000041 -0.000706 -0.000004 0.000014  
34 2 12 G -0.000022 0.000461 -0.000115 0.000398 0.000003 0.000001  
Q -0.000013 0.000133 -0.000043 0.000144 0.000001 0.000000  
Σx1 0.002027 -0.000004 -0.000018 0.000000 0.000055 0.000001  
Σy1 0.000027 0.003030 -0.000036 -0.000718 -0.000003 -0.000004  
Σx2 0.002134 0.000134 -0.000020 -0.000032 0.000056 -0.000014  
Σy2 -0.000101 0.002864 -0.000035 -0.000679 -0.000004 0.000015  
35 2 13 G -0.000022 0.000457 -0.000049 0.000119 0.000003 0.000001  
Q -0.000013 0.000132 -0.000015 0.000023 0.000001 0.000000  
Σx1 0.002027 -0.000011 0.000017 0.000001 0.000056 0.000001  
Σy1 0.000027 0.003046 -0.000038 -0.000787 -0.000003 -0.000004  
Σx2 0.002133 0.000191 0.000016 -0.000051 0.000056 -0.000014  
Σy2 -0.000101 0.002802 -0.000038 -0.000724 -0.000004 0.000015  
36 2 14 G -0.000016 0.000429 -0.000119 0.000014 0.000002 0.000001  
Q -0.000007 0.000126 -0.000029 0.000003 0.000000 0.000001  
Σx1 0.002074 0.000000 0.000039 -0.000004 0.000061 -0.000001  
Σy1 0.000007 0.003060 0.000043 -0.000024 -0.000003 -0.000004  
Σx2 0.002117 0.000203 0.000041 -0.000004 0.000062 -0.000016  
Σy2 -0.000045 0.002814 0.000041 -0.000024 -0.000004 0.000015  
37 2 15 G -0.000016 0.000440 -0.000189 0.000018 0.000002 -0.000000  
Q -0.000007 0.000129 -0.000055 0.000003 0.000000 0.000001  
Σx1 0.002069 -0.000004 -0.000009 -0.000003 0.000063 -0.000003  
Σy1 0.000009 0.003049 0.000049 -0.000024 -0.000003 -0.000003  
Σx2 0.002111 0.000137 -0.000007 -0.000003 0.000063 -0.000018  
Σy2 -0.000042 0.002880 0.000048 -0.000024 -0.000005 0.000016  
38 2 16 G -0.000002 0.000439 -0.000198 -0.000015 0.000002 0.000006  
Q -0.000000 0.000131 -0.000049 -0.000002 0.000001 0.000002  
Σx1 0.002080 -0.000001 0.000014 0.000001 0.000028 0.000001  
Σy1 -0.000013 0.003040 -0.000020 -0.000023 -0.000000 -0.000003  
Σx2 0.002049 0.000139 0.000013 0.000000 0.000028 -0.000014  
Σy2 0.000025 0.002871 -0.000020 -0.000022 0.000000 0.000015  
39 2 17 G -0.000003 0.000448 -0.000161 -0.000005 0.000002 0.000004  
Q 0.000001 0.000128 -0.000038 0.000000 0.000001 0.000002  
Σx1 0.002069 -0.000004 0.000048 0.000001 0.000032 0.000002  
Σy1 -0.000013 0.003060 -0.000035 -0.000017 -0.000000 -0.000004  
Σx2 0.002036 0.000199 0.000046 0.000001 0.000032 -0.000014  
Σy2 0.000025 0.002814 -0.000033 -0.000017 -0.000000 0.000015  
40 2 18 G -0.000003 0.000463 -0.000261 -0.000014 0.000002 0.000005  
Q 0.000000 0.000141 -0.000068 -0.000001 0.000001 0.000002  
Σx1 0.002071 -0.000002 -0.000019 0.000000 0.000031 0.000000

Σy1 -0.000013 0.003029 -0.000039 -0.000018 -0.000000 -0.000004  
Σx2 0.002040 -0.000084 -0.000019 -0.000000 0.000030 -0.000015  
Σy2 0.000024 0.002926 -0.000040 -0.000018 0.000000 0.000014  
41 2 19 G -0.000000 0.000480 -0.000128 0.000008 -0.000004 0.000008  
Q -0.000002 0.000154 -0.000036 -0.000000 -0.000002 0.000003  
Σx1 0.002061 -0.000002 0.000016 0.000007 0.000066 -0.000004  
Σy1 0.000009 0.002964 0.000035 -0.000030 -0.000003 -0.000006  
Σx2 0.002104 -0.000114 0.000015 0.000007 0.000066 -0.000019  
Σy2 -0.000042 0.003103 0.000038 -0.000033 -0.000005 0.000014  
42 2 20 G 0.000009 0.000481 -0.000193 -0.000015 -0.000003 -0.000001  
Q 0.000004 0.000156 -0.000050 -0.000002 -0.000001 0.000001  
Σx1 0.002073 -0.000007 -0.000001 -0.000001 0.000030 0.000001  
Σy1 -0.000009 0.002964 -0.000035 -0.000015 -0.000001 -0.000007  
Σx2 0.002041 -0.000118 -0.000001 -0.000001 0.000030 -0.000014  
Σy2 0.000028 0.003100 -0.000037 -0.000015 -0.000001 0.000012  
43 2 21 G 0.000017 0.000454 -0.000105 -0.001125 -0.000005 -0.000000  
Q 0.000011 0.000152 -0.000038 -0.000397 -0.000002 0.000000  
Σx1 0.002031 -0.000013 0.000011 0.000003 0.000030 -0.000000  
Σy1 -0.000041 0.002956 0.000025 -0.000758 -0.000001 -0.000005  
Σx2 0.001907 -0.000124 0.000010 0.000031 0.000030 -0.000016  
Σy2 0.000105 0.003091 0.000026 -0.000792 -0.000001 0.000013  
44 2 22 G 0.000003 0.000483 -0.000096 0.000001 -0.000002 0.000004  
Q -0.000002 0.000160 -0.000022 -0.000001 -0.000001 0.000002  
Σx1 0.002082 -0.000009 -0.000015 0.000008 0.000064 -0.000001  
Σy1 0.000010 0.002960 0.000039 -0.000025 -0.000004 -0.000005  
Σx2 0.002123 -0.000171 -0.000016 0.000009 0.000065 -0.000016  
Σy2 -0.000041 0.003160 0.000045 -0.000029 -0.000005 0.000014  
45 1 -8 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  
46 2 -17 G 0.000006 0.000469 -0.000162 -0.000005 0.000003 0.000005  
Q 0.000003 0.000128 -0.000038 0.000000 0.000001 0.000002  
Σx1 0.002186 -0.000012 0.000049 0.000002 0.000030 0.000002  
Σy1 -0.000014 0.003122 -0.000036 -0.000016 -0.000000 -0.000003  
Σx2 0.002155 0.000194 0.000048 0.000002 0.000030 -0.000014  
Σy2 0.000024 0.002878 -0.000035 -0.000017 0.000000 0.000015  
47 2 -17 G -0.000007 0.000442 -0.000161 -0.000004 0.000002 0.000003  
Q -0.000000 0.000128 -0.000038 0.000000 0.000001 0.000002  
Σx1 0.002009 -0.000003 0.000050 0.000001 0.000033 0.000002  
Σy1 -0.000011 0.003031 -0.000035 -0.000016 -0.000002 -0.000004  
Σx2 0.001977 0.000201 0.000049 0.000001 0.000033 -0.000014  
Σy2 0.000027 0.002782 -0.000033 -0.000017 -0.000001 0.000014  
48 2 -14 G -0.000019 0.000444 -0.000119 0.000014 0.000002 0.000002  
Q -0.000008 0.000129 -0.000029 0.000003 0.000000 0.000001  
Σx1 0.002002 -0.000004 0.000044 -0.000004 0.000060 0.000001  
Σy1 0.000010 0.003031 0.000042 -0.000024 -0.000002 -0.000004  
Σx2 0.002043 0.000200 0.000046 -0.000004 0.000061 -0.000015  
Σy2 -0.000040 0.002783 0.000040 -0.000024 -0.000004 0.000014  
49 2 -14 G -0.000007 0.000373 -0.000121 0.000014 0.000003 0.000000  
Q -0.000005 0.000114 -0.000030 0.000003 0.000001 0.000001  
Σx1 0.002305 0.000017 0.000042 -0.000005 0.000059 -0.000003  
Σy1 -0.000003 0.003148 0.000044 -0.000023 -0.000003 -0.000003  
Σx2 0.002349 0.000223 0.000044 -0.000005 0.000060 -0.000018  
Σy2 -0.000060 0.002902 0.000042 -0.000023 -0.000004 0.000016  
50 2 -8 G -0.000016 0.000483 -0.000075 0.000003 -0.000005 0.000007

Q -0.000008 -0.000168 -0.000015 -0.000001 -0.000002 0.000003

$\Sigma x_1$  0.002304 -0.000048 -0.000065 -0.000012 0.000061 -0.000005

$\Sigma y_1$  -0.000003 0.003046 -0.000046 -0.000026 -0.000002 0.000006

$\Sigma x_2$  0.002348 -0.000232 -0.000067 0.000013 0.000062 -0.000020

$\Sigma y_2$  -0.000061 0.003288 0.000056 -0.000029 -0.000004 0.000014

51 2 -5 G -0.000005 0.000534 -0.000146 -0.000010 -0.000005 -0.000001

Q -0.000000 0.000167 -0.000035 -0.000002 -0.000001 0.000001

$\Sigma x_1$  0.002187 0.000004 -0.000045 -0.000001 0.000030 0.000002

$\Sigma y_1$  -0.000014 0.002995 -0.000033 -0.000012 -0.000001 -0.000007

$\Sigma x_2$  0.002155 -0.000158 -0.000044 -0.000001 0.000029 -0.000014

$\Sigma y_2$  0.000024 0.003191 -0.000035 -0.000012 -0.000001 0.000012

52 2 -15 G -0.000008 0.000371 -0.000192 0.000017 0.000003 -0.000000

Q -0.000006 0.000118 -0.000056 0.000003 0.000001 0.000001

$\Sigma x_1$  0.002306 0.000006 -0.000011 -0.000003 0.000060 -0.000003

$\Sigma y_1$  -0.000003 0.003138 0.000051 -0.000023 -0.000003 -0.000003

$\Sigma x_2$  0.002349 0.000148 -0.000009 -0.000003 0.000060 -0.000018

$\Sigma y_2$  -0.000060 0.002969 0.000050 -0.000023 -0.000005 0.000016

53 2 -7 G -0.000011 0.000384 -0.000245 0.000017 -0.000001 0.000004

Q -0.000007 0.000129 -0.000073 0.000002 -0.000000 0.000002

$\Sigma x_1$  0.002306 -0.000008 -0.000006 0.000002 0.000060 -0.000002

$\Sigma y_1$  -0.000003 0.003116 0.000054 -0.000026 -0.000003 -0.000004

$\Sigma x_2$  0.002350 0.000013 -0.000006 0.000001 0.000061 -0.000018

$\Sigma y_2$  -0.000060 0.003096 0.000056 -0.000027 -0.000005 0.000016

54 2 -19 G -0.000016 0.000451 -0.000131 0.000007 -0.000006 0.000008

Q -0.000008 0.000156 -0.000037 -0.000001 -0.000002 0.000003

$\Sigma x_1$  0.002305 -0.000028 0.000010 0.000007 0.000061 -0.000004

$\Sigma y_1$  -0.000003 0.003073 0.000038 -0.000029 -0.000003 -0.000005

$\Sigma x_2$  0.002349 -0.000144 0.000010 0.000007 0.000062 -0.000019

$\Sigma y_2$  -0.000061 0.003225 0.000042 -0.000031 -0.000005 0.000014

55 2 -5 G 0.000016 0.000482 -0.000145 -0.000009 -0.000004 0.000002

Q 0.000006 0.000158 -0.000035 -0.000001 -0.000001 0.000001

$\Sigma x_1$  0.002012 -0.000002 -0.000046 -0.000000 0.000033 0.000001

$\Sigma y_1$  -0.000009 0.002929 -0.000032 -0.000012 -0.000000 -0.000005

$\Sigma x_2$  0.001980 -0.000162 -0.000045 -0.000000 0.000033 -0.000014

$\Sigma y_2$  0.000029 0.003125 -0.000034 -0.000012 -0.000000 0.000013

56 2 -22 G 0.000005 0.000484 -0.000096 0.000001 -0.000002 0.000003

Q -0.000001 0.000159 -0.000022 -0.000001 -0.000001 0.000002

$\Sigma x_1$  0.002007 -0.000001 -0.000015 0.000008 0.000063 0.000000

$\Sigma y_1$  0.000016 0.002930 0.000039 -0.000025 -0.000005 -0.000005

$\Sigma x_2$  0.002047 -0.000161 -0.000016 0.000009 0.000064 -0.000015

$\Sigma y_2$  -0.000035 0.003125 0.000045 -0.000029 -0.000006 0.000013

57 2 -6 G -0.000002 0.000540 -0.000273 -0.000014 -0.000003 0.000001

Q 0.000001 0.000158 -0.000072 -0.000001 -0.000001 0.000001

$\Sigma x_1$  0.002187 -0.000005 0.000005 -0.000000 0.000028 0.000000

$\Sigma y_1$  -0.000014 0.003056 -0.000042 -0.000016 -0.000001 -0.000006

$\Sigma x_2$  0.002155 -0.000034 0.000006 -0.000000 0.000028 -0.000015

$\Sigma y_2$  0.000024 0.003093 -0.000043 -0.000016 -0.000000 0.000012

58 2 -18 G 0.000004 0.000514 -0.000264 -0.000012 0.000004 0.000005

Q 0.000002 0.000144 -0.000069 -0.000000 0.000001 0.000002

$\Sigma x_1$  0.002187 -0.000002 -0.000018 0.000000 0.000028 0.000000

$\Sigma y_1$  -0.000014 0.003098 -0.000040 -0.000018 0.000000 -0.000004

$\Sigma x_2$  0.002155 0.000086 -0.000018 -0.000000 0.000028 -0.000015

$\Sigma y_2$  0.000025 0.002993 -0.000041 -0.000018 0.000001 0.000014

59 2 -16 G 0.000005 0.000493 -0.000203 -0.000014 0.000003 0.000006

Q 0.000003 0.000137 -0.000050 -0.000002 0.000001 0.000002

$\Sigma x_1$  0.002186 -0.000006 0.000014 0.000001 0.000025 0.000001

$\Sigma y_1$  -0.000014 0.003112 -0.000022 -0.000017 -0.000000 -0.000003

$\Sigma x_2$  0.002154 0.000138 0.000013 0.000000 0.000025 -0.000014



Σy2 0.000024 0.002942 -0.000022 -0.000017 0.000000 0.000015  
 60 2 -20 G -0.000004 0.000537 -0.000196 -0.000013 0.000005 0.000001  
 Q -0.000000 0.000164 0.000051 -0.000002 0.000001 0.000001  
 Σx1 0.002187 -0.000002 -0.000000 -0.000001 0.000028 0.000001  
 Σy1 -0.000014 0.003018 -0.000036 -0.000014 -0.000001 -0.000007  
 Σx2 0.002155 -0.000114 0.000000 -0.000001 0.000028 -0.000014  
 Σy2 0.000024 0.003155 -0.000038 -0.000014 -0.000001 0.000012  
 61 2 -22 G -0.000016 0.000475 -0.000096 0.000002 -0.000011 0.000007  
 Q -0.000008 0.000165 -0.000022 -0.000001 -0.000004 0.000003  
 Σx1 0.002304 -0.000042 -0.000014 0.000009 0.000044 -0.000004  
 Σy1 -0.000003 0.003054 0.000039 -0.000025 -0.000004 -0.000006  
 Σx2 0.002348 -0.000207 -0.000016 0.000009 0.000045 -0.000020  
 Σy2 -0.000061 0.003270 0.000046 -0.000029 -0.000005 0.000014

# ΜΗΤΡΩΟ ΑΝΤΙΔΡΑΣΕΩΝ

| A/A | ΣΤ | ΤΑ | ΤΦ  | Fx     | Fy     | Fz     | Mx     | My     | Mz    |
|-----|----|----|-----|--------|--------|--------|--------|--------|-------|
| 1   | 1  | 1  | G   | 0.06   | 11.51  | 126.91 | -10.72 | -0.04  | -0.01 |
|     |    |    | Q   | -0.04  | 2.67   | 37.21  | -2.25  | -0.13  | -0.00 |
|     |    |    | Σx1 | -28.48 | 3.27   | -13.95 | -8.55  | -60.96 | -0.04 |
|     |    |    | Σy1 | 9.04   | -27.38 | -40.46 | 71.01  | 17.21  | 0.10  |
|     |    |    | Σx2 | -19.17 | -2.66  | -21.64 | 6.80   | -46.63 | 0.04  |
|     |    |    | Σy2 | -3.10  | -17.45 | -41.26 | 45.29  | -5.93  | -0.04 |
| 2   | 1  | 2  | G   | -0.17  | 31.46  | 243.46 | -35.34 | -0.34  | -0.00 |
|     |    |    | Q   | -0.13  | 9.90   | 82.09  | -11.10 | -0.25  | -0.00 |
|     |    |    | Σx1 | -31.81 | 1.66   | 18.88  | -4.12  | -60.91 | -0.04 |
|     |    |    | Σy1 | 9.02   | -25.12 | -45.96 | 62.65  | 17.19  | 0.10  |
|     |    |    | Σx2 | -24.31 | -1.12  | 17.55  | 2.80   | -46.66 | 0.04  |
|     |    |    | Σy2 | -3.13  | -20.44 | -46.06 | 51.02  | -5.96  | -0.04 |
| 3   | 1  | 3  | G   | -0.33  | 28.01  | 228.33 | -30.95 | -0.55  | -0.00 |
|     |    |    | Q   | -0.20  | 9.46   | 78.28  | -10.48 | -0.34  | -0.00 |
|     |    |    | Σx1 | -31.75 | -0.42  | -13.45 | 1.08   | -60.81 | -0.05 |
|     |    |    | Σy1 | 8.99   | -20.35 | -31.33 | 51.00  | 17.15  | 0.10  |
|     |    |    | Σx2 | -24.27 | 0.43   | -9.72  | -1.08  | -46.62 | 0.03  |
|     |    |    | Σy2 | -3.14  | -21.84 | -39.91 | 54.77  | -5.98  | -0.03 |
| 4   | 1  | 4  | G   | -0.37  | 8.24   | 79.86  | -6.22  | -0.61  | 0.00  |
|     |    |    | Q   | -0.22  | 1.85   | 22.26  | -0.95  | -0.37  | 0.00  |
|     |    |    | Σx1 | -31.69 | -2.52  | 24.84  | 6.65   | -60.72 | -0.05 |
|     |    |    | Σy1 | 8.97   | -13.91 | -28.47 | 36.47  | 17.12  | 0.10  |
|     |    |    | Σx2 | -24.25 | 2.05   | 28.52  | -5.32  | -46.58 | 0.03  |
|     |    |    | Σy2 | -3.15  | -21.68 | -30.63 | 56.81  | -5.98  | -0.03 |
| 5   | 1  | 5  | G   | -0.09  | -2.07  | 137.40 | 5.89   | -0.20  | -0.00 |
|     |    |    | Q   | -0.03  | -0.69  | 30.16  | 1.94   | -0.07  | -0.00 |
|     |    |    | Σx1 | -9.06  | -1.75  | 40.03  | 4.93   | -25.73 | -0.03 |
|     |    |    | Σy1 | 0.71   | -9.20  | 18.87  | 25.90  | 2.02   | 0.07  |
|     |    |    | Σx2 | -8.46  | 1.29   | 36.20  | -3.60  | -24.04 | 0.02  |
|     |    |    | Σy2 | -0.27  | -14.39 | 31.74  | 40.43  | -0.74  | -0.02 |
| 6   | 1  | 6  | G   | -0.05  | -1.92  | 246.34 | 5.55   | -0.12  | -0.00 |
|     |    |    | Q   | -0.02  | -0.65  | 61.92  | 1.83   | -0.05  | -0.00 |
|     |    |    | Σx1 | -9.06  | -0.31  | -2.11  | 0.87   | -25.74 | -0.03 |
|     |    |    | Σy1 | 0.70   | -12.23 | 30.71  | 34.43  | 1.99   | 0.07  |
|     |    |    | Σx2 | -8.47  | 0.27   | -4.45  | -0.75  | -24.07 | 0.02  |
|     |    |    | Σy2 | -0.25  | -13.25 | 37.72  | 37.29  | -0.70  | -0.02 |
| 7   | 1  | 7  | G   | 0.05   | -3.06  | 245.77 | 7.42   | 0.13   | -0.00 |
|     |    |    | Q   | 0.03   | -0.89  | 69.97  | 2.20   | 0.07   | -0.00 |
|     |    |    | Σx1 | -11.12 | 0.32   | 2.47   | -0.82  | -28.59 | -0.03 |
|     |    |    | Σy1 | -1.29  | -18.79 | -44.22 | 47.29  | -3.29  | 0.08  |
|     |    |    | Σx2 | -12.19 | -0.24  | 3.40   | 0.58   | -31.31 | 0.03  |
|     |    |    | Σy2 | 0.41   | -17.86 | -54.52 | 45.00  | 1.11   | -0.03 |

|    |   |             |   |        |        |        |       |        |       |
|----|---|-------------|---|--------|--------|--------|-------|--------|-------|
| 8  | 1 | 8           | G | -0.08  | -3.11  | 82.80  | 7.72  | -0.13  | -0.01 |
|    |   | Q           |   | -0.01  | -1.00  | 14.91  | 2.51  | -0.00  | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -11.10 | -2.96  | 54.80  | 7.26  | -28.54 | -0.03 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -1.18  | -12.11 | -5.99  | 30.41 | -3.06  | 0.08  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -12.19 | 1.80   | 63.16  | -4.68 | -31.32 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 0.43   | -20.19 | -59.72 | 50.91 | 1.15   | -0.03 |
| 9  | 1 | 9           | G | 0.10   | -9.67  | 81.80  | 16.61 | 0.28   | -0.01 |
|    |   | Q           |   | 0.09   | -2.63  | 23.22  | 4.77  | 0.20   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -22.94 | -3.37  | 27.26  | 8.37  | -44.51 | -0.05 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -7.73  | -14.12 | 21.97  | 35.61 | -14.78 | 0.10  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -29.31 | 2.16   | 18.36  | -5.57 | -56.63 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 2.75   | -23.53 | 72.63  | 59.52 | 5.30   | -0.04 |
| 10 | 1 | 10          | G | 0.10   | -16.76 | 142.07 | 25.30 | 0.28   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.08   | -5.68  | 51.65  | 8.47  | 0.20   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -22.93 | -2.21  | -31.94 | 5.32  | -44.49 | -0.05 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -7.76  | -18.03 | 39.96  | 43.76 | -14.81 | 0.10  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -29.33 | 1.58   | -38.00 | -3.87 | -56.66 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 2.76   | -24.52 | 82.22  | 59.63 | 5.31   | -0.04 |
| 11 | 1 | 11          | G | 0.31   | -17.00 | 223.15 | 25.49 | 0.56   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.17   | -5.69  | 80.69  | 8.37  | 0.32   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -26.24 | 0.44   | 2.45   | -1.07 | -44.43 | -0.05 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -7.74  | -23.66 | 46.06  | 57.52 | -14.78 | 0.10  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -34.43 | -0.28  | 1.70   | 0.67  | -56.64 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 2.74   | -22.48 | 53.98  | 54.73 | 5.30   | -0.04 |
| 12 | 1 | 12          | G | 0.39   | -16.87 | 155.65 | 25.23 | 0.69   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.21   | -5.63  | 54.77  | 8.23  | 0.38   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -22.92 | 2.71   | 17.98  | -6.57 | -44.49 | -0.05 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -7.75  | -28.48 | 56.85  | 69.27 | -14.79 | 0.10  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -29.30 | -1.85  | 27.68  | 4.53  | -56.64 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 2.73   | -20.74 | 42.43  | 50.46 | 5.29   | -0.04 |
| 13 | 1 | 13          | G | 0.39   | -9.47  | 70.65  | 15.95 | 0.69   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.21   | -2.44  | 19.20  | 4.24  | 0.38   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -22.92 | 3.76   | -25.26 | -9.40 | -44.48 | -0.05 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -7.74  | -28.84 | 45.41  | 72.82 | -14.78 | 0.10  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -29.29 | -2.45  | -19.28 | 6.26  | -56.61 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 2.73   | -18.30 | 50.06  | 46.26 | 5.29   | -0.04 |
| 14 | 1 | 14          | G | 0.13   | -2.85  | 126.52 | 6.94  | 0.31   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.05   | -0.81  | 28.59  | 2.00  | 0.12   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -11.19 | 3.20   | -34.69 | -7.97 | -28.75 | -0.04 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -1.33  | -24.92 | -49.68 | 62.58 | -3.39  | 0.08  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -12.27 | -2.19  | -41.28 | 5.53  | -31.50 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 0.46   | -15.65 | -38.02 | 39.44 | 1.22   | -0.03 |
| 15 | 1 | 15          | G | 0.13   | -2.99  | 194.87 | 7.23  | 0.29   | 0.00  |
|    |   | Q           |   | 0.05   | -0.84  | 53.68  | 2.07  | 0.13   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -11.13 | 2.24   | 12.58  | -5.58 | -28.62 | -0.03 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | -1.32  | -22.78 | -51.06 | 57.28 | -3.37  | 0.08  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -12.21 | -1.49  | 5.54   | 3.77  | -31.37 | 0.03  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | 0.43   | -16.48 | -46.53 | 41.50 | 1.15   | -0.03 |
| 16 | 1 | 16          | G | 0.04   | -1.74  | 183.84 | 5.06  | 0.08   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.01   | -0.55  | 42.52  | 1.56  | 0.02   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -9.13  | 1.52   | -12.84 | -4.31 | -25.89 | -0.03 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | 0.73   | -16.19 | 19.29  | 45.62 | 2.06   | 0.07  |
|    |   | $\Sigma x2$ |   | -8.55  | -1.11  | -11.21 | 3.11  | -24.26 | 0.02  |
|    |   | $\Sigma y2$ |   | -0.24  | -11.72 | 17.13  | 33.06 | -0.68  | -0.02 |
| 17 | 1 | 17          | G | 0.04   | -1.91  | 151.15 | 5.40  | 0.09   | -0.00 |
|    |   | Q           |   | 0.00   | -0.56  | 32.83  | 1.57  | 0.01   | -0.00 |
|    |   | $\Sigma x1$ |   | -9.05  | 2.24   | -44.62 | -6.31 | -25.72 | -0.03 |
|    |   | $\Sigma y1$ |   | 0.74   | -14.72 | 36.68  | 50.15 | 2.09   | 0.07  |

|    |   |    |             |        |        |        |        |         |       |
|----|---|----|-------------|--------|--------|--------|--------|---------|-------|
|    |   |    | $\Sigma x2$ | -8.44  | -1.61  | -39.28 | 4.49   | -24.00  | 0.02  |
|    |   |    | $\Sigma y2$ | -0.25  | -6.41  | 27.90  | 31.64  | -0.69   | -0.02 |
| 18 | 1 | 18 | G           | 0.04   | -1.87  | 238.88 | 5.39   | 0.08    | -0.00 |
|    |   |    | Q           | 0.00   | -0.61  | 59.17  | 1.71   | 0.01    | -0.00 |
|    |   |    | $\Sigma x1$ | -9.07  | 0.95   | 16.09  | -2.66  | -25.76  | -0.03 |
|    |   |    | $\Sigma y1$ | 0.72   | -14.97 | 30.22  | 42.13  | 2.04    | 0.07  |
|    |   |    | $\Sigma x2$ | -8.47  | -0.66  | 16.42  | 1.87   | -24.07  | 0.02  |
|    |   |    | $\Sigma y2$ | -0.24  | -12.25 | 35.19  | 34.52  | -0.67   | -0.02 |
| 19 | 1 | 19 | G           | -0.26  | -8.92  | 253.69 | 22.01  | -0.42   | -0.03 |
|    |   |    | Q           | -0.04  | -2.74  | 66.79  | 6.87   | -0.01   | -0.01 |
|    |   |    | $\Sigma x1$ | -45.68 | -5.31  | -30.08 | 13.05  | -117.70 | -0.11 |
|    |   |    | $\Sigma y1$ | -5.24  | -41.60 | -40.09 | 104.68 | -13.47  | 0.28  |
|    |   |    | $\Sigma x2$ | -50.22 | 3.35   | -27.56 | -8.65  | -129.23 | 0.10  |
|    |   |    | $\Sigma y2$ | 1.68   | -55.97 | -74.19 | 141.28 | 4.61    | -0.10 |
| 20 | 1 | 20 | G           | -0.08  | -1.93  | 179.29 | 5.57   | -0.18   | 0.00  |
|    |   |    | Q           | -0.03  | -0.66  | 43.79  | 1.87   | -0.07   | -0.00 |
|    |   |    | $\Sigma x1$ | -9.08  | -1.17  | 2.06   | 3.31   | -25.77  | -0.03 |
|    |   |    | $\Sigma y1$ | 0.69   | -10.32 | 25.84  | 29.05  | 1.98    | 0.07  |
|    |   |    | $\Sigma x2$ | -8.48  | 0.92   | 0.25   | -2.58  | -24.10  | 0.02  |
|    |   |    | $\Sigma y2$ | -0.26  | -13.93 | 32.91  | 39.19  | -0.73   | -0.02 |
| 21 | 1 | 21 | G           | -0.36  | 23.34  | 142.59 | -25.08 | -0.61   | 0.00  |
|    |   |    | Q           | -0.21  | 8.35   | 48.78  | -9.06  | -0.37   | -0.00 |
|    |   |    | $\Sigma x1$ | -31.71 | -1.89  | -14.81 | 4.77   | -60.75  | -0.05 |
|    |   |    | $\Sigma y1$ | 8.98   | -16.93 | -30.29 | 42.64  | 17.13   | 0.10  |
|    |   |    | $\Sigma x2$ | -24.26 | 1.55   | -12.80 | -3.87  | -46.60  | 0.03  |
|    |   |    | $\Sigma y2$ | -3.15  | -22.79 | -33.71 | 57.38  | -5.99   | -0.03 |
| 22 | 1 | 22 | G           | -0.01  | -0.46  | 40.55  | 1.15   | -0.02   | -0.00 |
|    |   |    | Q           | 0.00   | -0.15  | 8.28   | 0.37   | 0.00    | -0.00 |
|    |   |    | $\Sigma x1$ | -1.73  | -0.39  | 4.29   | 0.97   | -4.44   | -0.01 |
|    |   |    | $\Sigma y1$ | -0.22  | -1.98  | -4.31  | 4.97   | -0.54   | 0.01  |
|    |   |    | $\Sigma x2$ | -1.89  | 0.26   | 6.44   | -0.68  | -4.85   | 0.00  |
|    |   |    | $\Sigma y2$ | 0.07   | -3.08  | -19.34 | 7.76   | 0.18    | -0.00 |
| 23 | 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  |
| 24 | 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 |
| 25 | 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 |
| 26 | 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 |
| 27 | 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 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://adeiapublica.gr/adeiapublica/faces/searchDocFile>

|    |   |             |   |       |       |       |       |       |       |
|----|---|-------------|---|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 28 | 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 |
| 29 | 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  |
| 30 | 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  |
| 31 | 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 |
| 32 | 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 |
| 33 | 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  |
| 34 | 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  |
| 35 | 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  |
| 36 | 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 |

|    |   |     |     |       |       |       |       |       |       |
|----|---|-----|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 37 | 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 |
|    |   |     | 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  |
| 38 | 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 |
|    |   |     | 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 |
| 39 | 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 |
|    |   |     | 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 |
| 40 | 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 |
|    |   |     | 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 |
| 41 | 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 |
|    |   |     | 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 |
| 42 | 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  |
|    |   |     | 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  |
| 43 | 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 |
|    |   |     | 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 |
| 44 | 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  |
|    |   |     | 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 |
| 45 | 1 | -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  |
|    |   |     | Σx1 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|    |   |     | Σy1 | 0.00  | -3.13 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|    |   |     | Σx2 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|    |   |     | Σy2 | 0.00  | -4.82 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
| 46 | 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  |
|    |   |     | 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 |



|    |       |             |       |       |       |       |       |       |
|----|-------|-------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|    |       | $\Sigma x2$ | 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 | 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 |
| 48 | 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  |
| 49 | 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  |
| 50 | 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  |
| 51 | 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  |
| 52 | 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 |
| 53 | 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  |
| 54 | 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 |
| 55 | 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 |
| 56 | 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 |

|     |       |       |       |      |       |      |
|-----|-------|-------|-------|------|-------|------|
| 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 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://adeia.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

|    |     |       |       |       |       |       |       |       |       |
|----|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 57 | 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  |       |       |
|    | 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  |       |       |
| 58 | 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  |       |       |
|    | 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  |       |       |
| 59 | 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  |       |       |
|    | 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 |       |       |
| 60 | 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 |       |       |
|    | 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 |       |       |
| 61 | 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  |       |       |
|    | 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  |       |       |

## ΜΗΤΡΩΟ ΕΝΤΑΤΙΚΩΝ ΜΕΓΕΘΩΝ ΜΕΛΩΝ

| A/A | T | ΣΤ | TA | TΦ  | N    | Mx     | My     | Vx     | Vy     | T     | s     |
|-----|---|----|----|-----|------|--------|--------|--------|--------|-------|-------|
| 1   | d | 1  | 1  | G   | 0.00 | 0.00   | -0.74  | 0.00   | 31.47  | -0.03 | 9.80  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -49.92 | 0.00   | -57.90 | 0.02   | 10.03 |       |
|     |   |    |    | Q   | 0.00 | 0.00   | -0.39  | 0.00   | 9.05   | -0.01 | 2.61  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -18.14 | 0.00   | -20.21 | 0.01   | 3.62  |       |
|     |   |    |    | Σx1 | 0.00 | 0.00   | 44.41  | 0.00   | -20.81 | -0.03 | 0.58  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -32.85 | 0.00   | -20.83 | 0.02   | 1.00  |       |
|     |   |    |    | Σy1 | 0.00 | 0.00   | 14.73  | 0.00   | 1.62   | 0.07  | 3.28  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -15.92 | 0.00   | -14.62 | -0.09  | 1.42  |       |
|     |   |    |    | Σx2 | 0.00 | 0.00   | 56.51  | 0.00   | -24.83 | -0.01 | 1.42  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -40.93 | 0.00   | -26.25 | 0.00   | 1.12  |       |
|     |   |    |    | Σy2 | 0.00 | 0.00   | -5.32  | 0.00   | 15.75  | 0.02  | 4.82  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -2.11  | 0.00   | -7.80  | -0.06  | 1.21  |       |
| 2   | d | 1  | 2  | G   | 0.00 | 0.00   | -50.62 | 0.00   | 54.10  | -0.02 | 10.03 |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -81.46 | 0.00   | -80.04 | 0.11   | 14.61 |       |
|     |   |    |    | Q   | 0.00 | 0.00   | -18.53 | 0.00   | 19.68  | -0.01 | 3.62  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -30.06 | 0.00   | -29.56 | 0.05   | 5.40  |       |
|     |   |    |    | Σx1 | 0.00 | 0.00   | 11.60  | 0.00   | -2.27  | -0.03 | 1.00  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -23.54 | 0.00   | -11.73 | 0.01   | 0.23  |       |
|     |   |    |    | Σy1 | 0.00 | 0.00   | -1.14  | 0.00   | 4.79   | 0.14  | 1.42  |
|     |   |    |    |     | 0.00 | -14.73 | 0.00   | -10.58 | -0.10  | 1.27  |       |
|     |   |    |    | Σx2 | 0.00 | 0.00   | 15.67  | 0.00   | -3.76  | -0.00 | 1.12  |

|     |      |      |        |      |        |       |      |
|-----|------|------|--------|------|--------|-------|------|
|     |      | 0.00 | -28.99 | 0.00 | -13.89 | -0.00 | 0.09 |
| Σy2 | 0.00 | 0.00 | -7.40  | 0.00 | 7.15   | 0.10  | 1.21 |
|     |      | 0.00 | -8.89  | 0.00 | -9.91  | -0.09 | 2.02 |

3 d 1 3 G 0.00 0.00 -82.02 0.00 78.69 -0.11 14.61

0.00 -44.23 0.00 -45.29 -0.01 8.76

Q 0.00 0.00 -30.38 0.00 29.13 -0.05 5.40

0.00 -16.86 0.00 -17.22 0.01 3.32

Σx1 0.00 0.00 20.85 0.00 -9.36 -0.01 0.23

0.00 -6.10 0.00 2.97 -0.03 -2.13

Σy1 0.00 0.00 0.04 0.00 3.47 0.10 1.27

0.00 -13.66 0.00 -10.70 -0.04 1.56

Σx2 0.00 0.00 27.61 0.00 -12.93 0.00 0.09

0.00 -11.61 0.00 -0.01 -0.01 -1.98

Σy2 0.00 0.00 -14.18 0.00 12.31 0.09 2.02

0.00 -14.89 0.00 -16.67 -0.03 3.53

4 d 1 4 G 0.00 0.00 -44.49 0.00 53.62 0.00 8.76

0.00 0.19 0.00 -36.58 0.05 12.19

Q 0.00 0.00 -17.06 0.00 19.56 -0.01 3.32

0.00 0.18 0.00 -10.90 0.02 3.48

Σx1 0.00 0.00 38.37 0.00 -25.61 0.02 -2.13

0.00 -44.45 0.00 -20.76 -0.03 -0.21

Σy1 0.00 0.00 1.14 0.00 2.45 0.03 1.56

0.00 -14.75 0.00 -6.43 -0.07 -0.82

Σx2 0.00 0.00 45.01 0.00 -30.07 0.01 -1.98

0.00 -56.53 0.00 -22.73 -0.03 -1.89

Σy2 0.00 0.00 -20.19 0.00 26.11 0.02 3.53

0.00 5.22 0.00 -23.10 0.00 9.22

5 d 1 5 G 0.00 0.00 -11.03 0.00 64.65 -0.19 21.49

0.00 -52.03 0.00 -58.39 0.05 10.25

Q 0.00 0.00 -2.35 0.00 18.44 -0.06 6.43

0.00 -11.45 0.00 -13.00 0.01 2.15

Σx1 0.00 0.00 -8.56 0.00 8.24 -0.11 2.03

0.00 14.25 0.00 12.76 0.02 -2.52

Σy1 0.00 0.00 70.83 0.00 -40.65 0.05 -2.74

0.00 -41.41 0.00 -24.78 0.01 2.92

Σx2 0.00 0.00 6.77 0.00 -2.52 -0.08 0.71

0.00 6.74 0.00 8.87 0.02 -2.10

Σy2 0.00 0.00 45.20 0.00 -29.43 0.02 -3.22

0.00 -28.68 0.00 -17.75 0.01 2.32

6 d 1 6 G 0.00 0.00 -46.62 0.00 55.84 -0.05 10.25

0.00 -38.76 0.00 -50.42 0.05 9.45

Q 0.00 0.00 -9.87 0.00 11.83 -0.01 2.15

0.00 -8.74 0.00 -11.20 0.01 2.11

Σx1 0.00 0.00 7.94 0.00 -11.59 -0.02 -2.52

0.00 9.90 0.00 11.01 0.03 -1.72

Σy1 0.00 0.00 8.69 0.00 1.27 -0.01 2.92

0.00 -5.90 0.00 3.13 -0.01 -3.06

Σx2 0.00 0.00 11.23 0.00 -12.31 -0.02 -2.10

0.00 6.58 0.00 9.76 0.03 -1.98

Σy2 0.00 0.00 2.94 0.00 2.78 -0.01 2.32

0.00 0.85 0.00 5.98 -0.02 -2.72

7 d 1 7 G 0.00 0.00 -31.82 0.00 46.97 -0.05 9.45

0.00 -15.98 0.00 -39.19 0.05 9.80

Q 0.00 0.00 -6.74 0.00 10.61 -0.01 2.11

0.00 -4.24 0.00 -10.15 0.01 2.61

Σx1 0.00 0.00 1.94 0.00 -4.51 -0.03 -1.72

0.00 9.38 0.00 4.46 0.07 0.58

Σy1 0.00 0.00 56.64 0.00 -35.71 0.01 -3.06

|     |      |        |       |        |       |       |
|-----|------|--------|-------|--------|-------|-------|
|     | 0.00 | -72.74 | 0.00  | -43.79 | 0.05  | 3.28  |
| Σx2 | 0.00 | 0.00   | 12.11 | 0.00   | 10.07 | +0.03 |
|     | 0.00 | -6.27  | 0.00  | -5.55  | 0.10  | 1.42  |

|     |      |        |       |        |        |      |
|-----|------|--------|-------|--------|--------|------|
| Σy2 | 0.00 | 0.00   | 40.27 | 0.00   | -24.58 | 0.02 |
|     | 0.00 | -46.24 | 0.00  | -34.31 | 0.03   | 4.82 |

8 d 1 8 G 0.00 0.00 -0.15 0.00 62.26 0.31 21.49

0.00 -95.53 0.00 -89.40 -0.16 15.72

Q 0.00 0.00 0.08 0.00 18.76 0.10 6.43

0.00 -32.57 0.00 -30.46 -0.06 5.38

Σx1 0.00 0.00 60.85 0.00 -22.18 0.01 2.03

0.00 -38.44 0.00 -19.82 -0.01 1.29

Σy1 0.00 0.00 -17.16 0.00 0.19 0.18 -2.74

0.00 15.93 0.00 10.32 -0.18 -1.16

Σx2 0.00 0.00 46.55 0.00 -19.12 0.03 0.71

0.00 -31.87 0.00 -17.52 -0.03 1.45

Σy2 0.00 0.00 5.95 0.00 -11.83 0.09 -3.22

0.00 6.58 0.00 7.77 -0.13 -1.56

9 d 1 9 G 0.00 0.00 -95.19 0.00 91.22 0.16 15.72

0.00 -81.30 0.00 -83.98 -0.17 15.31

Q 0.00 0.00 -32.32 0.00 31.10 0.06 5.38

0.00 -28.11 0.00 -29.00 -0.06 5.29

Σx1 0.00 0.00 22.42 0.00 -6.43 0.01 1.29

0.00 -26.42 0.00 -8.99 0.01 -1.10

Σy1 0.00 0.00 -1.25 0.00 -2.93 0.18 -1.16

0.00 11.43 0.00 6.74 -0.15 -0.47

Σx2 0.00 0.00 14.75 0.00 -2.53 0.03 1.45

0.00 -20.34 0.00 -6.97 0.02 -0.87

Σy2 0.00 0.00 12.54 0.00 -10.31 0.13 -1.56

0.00 2.46 0.00 4.45 -0.15 -1.03

10 d 1 10 G 0.00 0.00 -80.73 0.00 85.02 0.10 15.31

0.00 -31.72 0.00 -49.99 -0.04 9.79

Q 0.00 0.00 -27.76 0.00 29.33 0.03 5.29

0.00 -11.70 0.00 -17.62 -0.01 3.37

Σx1 0.00 0.00 34.34 0.00 -19.09 -0.01 -1.10

0.00 -24.74 0.00 -12.93 -0.02 0.80

Σy1 0.00 0.00 -5.70 0.00 0.80 0.09 -0.47

0.00 11.38 0.00 9.05 -0.07 -1.29

Σx2 0.00 0.00 26.24 0.00 -14.93 -0.01 -0.87

0.00 -16.10 0.00 -7.35 0.01 0.18

Σy2 0.00 0.00 8.43 0.00 -6.95 0.09 -1.03

0.00 -2.07 0.00 0.36 -0.10 -0.28

11 d 1 11 G 0.00 0.00 -31.10 0.00 51.22 0.04 9.79

0.00 -0.67 0.00 -36.92 -0.11 13.83

Q 0.00 0.00 -11.33 0.00 17.08 0.01 3.37

0.00 -0.39 0.00 -10.75 -0.03 3.94

Σx1 0.00 0.00 35.98 0.00 -27.68 0.02 0.80

0.00 -60.62 0.00 -31.63 0.00 -1.74

Σy1 0.00 0.00 -5.74 0.00 2.57 0.07 -1.29

0.00 17.09 0.00 10.75 -0.06 -0.18

Σx2 0.00 0.00 30.47 0.00 -22.75 -0.01 0.18

0.00 -46.52 0.00 -26.35 0.01 -0.48

Σy2 0.00 0.00 3.91 0.00 -5.01 0.10 -0.28

0.00 -5.96 0.00 0.18 -0.09 -1.45

12 d 1 12 G 0.00 0.00 -32.52 0.00 48.14 -0.00 9.04

0.00 -16.66 0.00 -45.22 -0.08 12.19

Q 0.00 0.00 -4.80 0.00 9.10 -0.00 1.62

0.00 -4.79 0.00 -12.32 -0.02 3.48

Σx1 0.00 0.00 -18.32 0.00 19.92 -0.00 4.48

|     |      |      |        |      |        |       |       |
|-----|------|------|--------|------|--------|-------|-------|
|     |      | 0.00 | -8.34  | 0.00 | -6.49  | 0.06  | -0.21 |
| Σy1 | 0.00 | 0.00 | 12.97  | 0.00 | -9.47  | -0.00 | -0.43 |
|     |      | 0.00 | -35.54 | 0.00 | -15.54 | 0.04  | 0.82  |

Σx2 0.00 0.00 -26.70 0.00 25.05 -0.00 5.21  
0.00 5.60 0.00 4.37 0.10 -1.89

Σy2 0.00 0.00 51.69 0.00 -36.37 0.00 -6.35  
0.00 -59.53 0.00 -49.53 -0.08 9.22

13 d 1 13 G 0.00 0.00 -6.34 0.00 42.93 0.06 13.83  
0.00 -53.32 0.00 -55.97 -0.04 9.88

Q 0.00 0.00 -0.98 0.00 11.51 0.01 3.94  
0.00 -12.08 0.00 -12.62 -0.01 2.14

Σx1 0.00 0.00 6.65 0.00 -6.79 -0.10 -1.74  
0.00 -11.77 0.00 -10.20 0.02 1.94

Σy1 0.00 0.00 36.41 0.00 -17.71 0.03 -0.18  
0.00 -22.11 0.00 -13.84 -0.01 1.65

Σx2 0.00 0.00 -5.31 0.00 2.17 -0.06 -0.48  
0.00 -5.91 0.00 -7.28 0.02 1.64

Σy2 0.00 0.00 56.72 0.00 -30.45 -0.02 -1.45  
0.00 -35.43 0.00 -22.45 -0.01 2.84

14 d 1 14 G 0.00 0.00 -47.43 0.00 54.52 0.04 9.88  
0.00 -1.26 0.00 -29.08 -0.00 8.58

Q 0.00 0.00 -10.14 0.00 11.64 0.01 2.14  
0.00 -0.40 0.00 -5.93 0.00 1.69

Σx1 0.00 0.00 -6.84 0.00 9.69 -0.02 1.94  
0.00 -1.00 0.00 -6.93 -0.06 2.02

Σy1 0.00 0.00 3.76 0.00 1.83 0.01 1.65  
0.00 -4.94 0.00 -1.43 -0.01 -0.81

Σx2 0.00 0.00 -9.50 0.00 10.56 -0.02 1.64  
0.00 0.64 0.00 -7.18 -0.06 2.51

Σy2 0.00 0.00 4.97 0.00 1.40 0.01 2.84  
0.00 -7.64 0.00 7.99 0.02 -5.33

15 d 1 15 G 0.00 0.00 -32.77 0.00 45.21 -0.01 8.64  
0.00 -25.27 0.00 -43.64 0.01 10.03

Q 0.00 0.00 -8.71 0.00 12.99 -0.00 2.40  
0.00 -8.26 0.00 -14.87 0.00 3.62

Σx1 0.00 0.00 -4.73 0.00 4.27 -0.02 0.35  
0.00 6.53 0.00 0.57 0.03 1.00

Σy1 0.00 0.00 44.80 0.00 -29.18 0.00 -2.24  
0.00 -69.04 0.00 -37.44 0.01 1.42

Σx2 0.00 0.00 2.37 0.00 -0.38 -0.02 0.02  
0.00 -4.54 0.00 -5.19 0.04 1.12

Σy2 0.00 0.00 34.51 0.00 -23.08 0.00 -2.05  
0.00 -50.30 0.00 -27.48 -0.00 1.21

16 d 1 16 G 0.00 0.00 6.97 0.00 52.75 -0.00 17.87  
0.00 -25.71 0.00 -64.41 -0.00 14.61

Q 0.00 0.00 2.08 0.00 15.76 -0.00 5.02  
0.00 -8.46 0.00 -22.00 -0.00 5.40

Σx1 0.00 0.00 -0.81 0.00 0.79 -0.02 0.07  
0.00 1.06 0.00 -0.08 0.04 0.23

Σy1 0.00 0.00 47.17 0.00 -28.03 -0.00 -1.46  
0.00 -57.32 0.00 -32.01 0.01 1.27

Σx2 0.00 0.00 0.58 0.00 0.28 -0.03 0.20  
0.00 -0.67 0.00 -0.74 0.05 0.09

Σy2 0.00 0.00 44.91 0.00 -28.51 0.00 -2.36  
0.00 -54.55 0.00 -31.75 -0.00 2.02

17 d 1 17 G 0.00 0.00 -38.48 0.00 56.48 0.02 12.42  
0.00 -25.29 0.00 -43.17 -0.01 8.76

Q 0.00 0.00 -9.08 0.00 15.04 0.00 3.24

|     |      |       |       |        |       |       |
|-----|------|-------|-------|--------|-------|-------|
|     | 0.00 | -8.49 | 0.00  | -14.87 | -0.00 | 3.32  |
| Σx1 | 0.00 | 0.00  | 13.58 | 0.00   | 12.12 | +0.09 |
|     | 0.00 | -5.27 | 0.00  | 3.36   | 0.03  | 2.13  |

Σy1 0.00 0.00 66.76 0.00 -37.79 -0.01 -1.75

0.00 -43.69 0.00 -26.81 0.01 1.56

Σx2 0.00 0.00 1.28 0.00 -5.39 -0.10 -1.31

0.00 3.89 0.00 7.94 0.04 -1.98

Σy2 0.00 0.00 95.70 0.00 -55.39 -0.01 -3.46

0.00 -59.57 0.00 -39.44 -0.01 3.53

18 d 1 18 G 0.00 0.00 -32.74 0.00 46.33 0.01 8.47

0.00 -60.44 0.00 -67.67 -0.02 12.42

Q 0.00 0.00 -7.57 0.00 11.18 0.00 2.05

0.00 -15.94 0.00 -17.64 -0.00 3.24

Σx1 0.00 0.00 -1.55 0.00 1.44 -0.01 0.58

0.00 0.56 0.00 3.42 0.09 -1.37

Σy1 0.00 0.00 9.75 0.00 -1.57 0.00 1.52

0.00 -37.71 0.00 -15.36 0.01 -1.75

Σx2 0.00 0.00 -4.28 0.00 2.35 -0.01 0.43

0.00 9.91 0.00 8.02 0.10 -1.31

Σy2 0.00 0.00 12.61 0.00 -2.75 0.00 1.98

0.00 -45.29 0.00 -15.08 0.01 -3.46

19 d 1 19 G 0.00 0.00 -31.21 0.00 59.33 0.01 15.31

0.00 -5.95 0.00 -53.33 -0.02 17.88

Q 0.00 0.00 -10.57 0.00 19.95 0.00 5.29

0.00 -1.93 0.00 -13.99 -0.00 4.45

Σx1 0.00 0.00 1.10 0.00 -3.35 -0.05 -1.10

0.00 -0.86 0.00 0.44 0.02 -0.22

Σy1 0.00 0.00 50.76 0.00 -25.40 0.01 -0.47

0.00 -34.31 0.00 -18.11 -0.00 1.14

Σx2 0.00 0.00 -1.06 0.00 -1.76 -0.04 -0.87

0.00 0.76 0.00 1.43 0.02 -0.34

Σy2 0.00 0.00 54.53 0.00 -28.51 -0.01 -1.03

0.00 -37.17 0.00 -20.34 -0.00 1.57

20 d 1 20 G 0.00 0.00 4.78 0.00 43.49 0.04 15.76

0.00 -40.02 0.00 -51.79 0.01 8.64

Q 0.00 0.00 1.50 0.00 10.19 0.01 3.67

0.00 -10.79 0.00 -13.79 0.00 2.40

Σx1 0.00 0.00 -4.27 0.00 -0.47 -0.01 -1.11

0.00 0.84 0.00 0.16 0.02 0.35

Σy1 0.00 0.00 45.39 0.00 -15.31 0.00 3.46

0.00 -12.42 0.00 -2.17 -0.00 -2.24

Σx2 0.00 0.00 3.11 0.00 -3.29 -0.01 -0.69

0.00 -1.40 0.00 -0.30 0.02 0.02

Σy2 0.00 0.00 32.89 0.00 -10.50 0.00 2.85

0.00 -6.95 0.00 0.33 -0.00 -2.05

21 d 1 21 G 0.00 0.00 -35.66 0.00 62.84 0.00 15.72

0.00 -5.81 0.00 -55.60 0.05 18.69

Q 0.00 0.00 -11.21 0.00 20.52 0.00 5.38

0.00 -1.81 0.00 -14.27 0.01 4.56

Σx1 0.00 0.00 -4.13 0.00 5.50 -0.04 1.29

0.00 2.63 0.00 -1.68 0.02 1.00

Σy1 0.00 0.00 62.30 0.00 -32.71 0.01 -1.16

0.00 -41.99 0.00 -21.48 0.01 1.19

Σx2 0.00 0.00 2.74 0.00 2.56 -0.03 1.45

0.00 -1.88 0.00 -3.53 0.02 0.92

Σy2 0.00 0.00 50.75 0.00 -27.98 -0.01 -1.56

0.00 -34.42 0.00 -19.43 0.01 1.75

22 d 1 22 G 0.00 0.00 -99.74 0.00 96.08 0.22 17.87

|   |      |      |        |      |        |       |       |
|---|------|------|--------|------|--------|-------|-------|
|   |      | 0.00 | -59.50 | 0.00 | -62.65 | -0.02 | 12.42 |
| Q | 0.00 | 0.00 | -28.02 | 0.00 | 26.99  | 0.06  | 5.02  |
|   |      | 0.00 | -16.24 | 0.00 | -16.71 | -0.01 | 3.24  |

Σx1 0.00 0.00 13.62 0.00 -5.54 -0.00 0.07  
0.00 -49.67 0.00 -20.31 -0.02 -1.37

Σy1 0.00 0.00 10.05 0.00 -8.68 0.06 -1.46  
0.00 1.60 0.00 5.51 -0.13 -1.75

Σx2 0.00 0.00 14.24 0.00 -5.40 0.00 0.20  
0.00 -55.17 0.00 -23.15 0.01 -1.31

Σy2 0.00 0.00 12.97 0.00 -12.64 0.05 -2.36  
0.00 14.54 0.00 16.30 -0.17 -3.46

23 d 1 23 G 0.00 0.00 -59.04 0.00 66.89 0.01 12.42  
0.00 8.90 0.00 -17.33 0.05 8.58

Q 0.00 0.00 -16.19 0.00 17.39 0.00 3.24  
0.00 2.91 0.00 -2.82 0.01 1.69

Σx1 0.00 0.00 67.85 0.00 -34.84 0.01 -1.37  
0.00 -9.98 0.00 -20.58 0.01 2.02

Σy1 0.00 0.00 15.04 0.00 -12.14 0.08 -1.75  
0.00 -1.02 0.00 0.39 -0.01 -0.81

Σx2 0.00 0.00 73.85 0.00 -37.30 -0.01 -1.31  
0.00 -11.55 0.00 -23.64 0.02 2.51

Σy2 0.00 0.00 9.92 0.00 -17.58 0.11 -3.46  
0.00 2.48 0.00 15.23 -0.06 -5.33

24 d 1 24 G 0.00 0.00 8.92 0.00 -5.87 -0.05 8.58  
0.00 -16.73 0.00 -34.65 -0.00 9.05

Q 0.00 0.00 2.90 0.00 -0.47 -0.01 1.69  
0.00 -1.11 0.00 -5.80 -0.00 1.62

Σx1 0.00 0.00 -5.48 0.00 -23.22 -0.01 2.02  
0.00 -41.63 0.00 -34.88 -0.00 4.49

Σy1 0.00 0.00 -0.47 0.00 -5.35 0.01 -0.81  
0.00 -5.96 0.00 -3.48 -0.00 -0.43

Σx2 0.00 0.00 -6.64 0.00 -24.37 -0.02 2.51  
0.00 -45.49 0.00 -38.11 0.00 5.22

Σy2 0.00 0.00 2.28 0.00 3.88 0.06 -5.33  
0.00 19.27 0.00 23.35 -0.00 -6.36

25 d 1 25 G 0.00 0.00 -0.40 0.00 29.13 0.01 9.45  
0.00 -42.89 0.00 -50.79 0.01 8.64

Q 0.00 0.00 -0.14 0.00 6.79 0.00 2.11  
0.00 -12.04 0.00 -13.73 0.00 2.40

Σx1 0.00 0.00 28.70 0.00 -19.17 -0.01 -1.72  
0.00 -20.57 0.00 -11.01 0.00 0.35

Σy1 0.00 0.00 3.42 0.00 -10.84 0.03 -3.06  
0.00 8.41 0.00 12.18 -0.02 -2.24

Σx2 0.00 0.00 31.44 0.00 -21.44 0.00 -1.98  
0.00 -20.76 0.00 -10.20 -0.00 0.02

Σy2 0.00 0.00 -1.19 0.00 -7.46 0.02 -2.72  
0.00 10.55 0.00 12.70 -0.02 -2.05

26 d 1 26 G 0.00 0.00 -43.21 0.00 47.08 -0.01 8.64  
0.00 -99.61 0.00 -96.94 -0.22 17.87

Q 0.00 0.00 -12.17 0.00 13.17 -0.00 2.40  
0.00 -27.94 0.00 -27.22 -0.06 5.02

Σx1 0.00 0.00 8.02 0.00 -2.53 -0.00 0.35  
0.00 -14.95 0.00 -7.22 0.00 0.07

Σy1 0.00 0.00 11.78 0.00 -11.86 0.03 -2.24  
0.00 6.76 0.00 7.51 -0.06 -1.46

Σx2 0.00 0.00 10.57 0.00 -4.58 0.00 0.02  
0.00 -17.04 0.00 -8.52 -0.00 0.20

Σy2 0.00 0.00 9.41 0.00 -10.43 0.02 -2.05



|      |        |      |        |        |        |        |        |
|------|--------|------|--------|--------|--------|--------|--------|
|      |        | 0.00 | 14.07  | 0.00   | 13.38  | -0.05  | -2.36  |
|      |        | 0.00 | 0.00   | -0.18  | 0.00   | 36.92  | -0.01  |
|      |        | 0.00 | -45.65 | 0.00   | -70.83 | 0.44   | 15.76  |
| 27 d | 1 27 G | Q    | 0.00   | 0.00   | -0.02  | 0.00   | 8.00   |
|      |        |      | 0.00   | -10.38 | 0.00   | -16.18 | -0.03  |
|      |        | Σx1  | 0.00   | 0.00   | 25.67  | 0.00   | -20.27 |
|      |        |      | 0.00   | -8.01  | 0.00   | -0.35  | 0.02   |
|      |        | Σy1  | 0.00   | 0.00   | -2.11  | 0.00   | 10.64  |
|      |        |      | 0.00   | -13.34 | 0.00   | -17.62 | -0.11  |
|      |        | Σx2  | 0.00   | 0.00   | 23.96  | 0.00   | -18.09 |
|      |        |      | 0.00   | -9.20  | 0.00   | -2.26  | 0.00   |
|      |        | Σy2  | 0.00   | 0.00   | 0.67   | 0.00   | 7.37   |
|      |        |      | 0.00   | -11.09 | 0.00   | -14.62 | -0.09  |
| 28 d | 1 28 G | Q    | 0.00   | 0.00   | -45.69 | 0.00   | 69.53  |
|      |        |      | 0.00   | -77.41 | 0.00   | -92.66 | 0.17   |
|      |        | Q    | 0.00   | 0.00   | -10.39 | 0.00   | 16.15  |
|      |        |      | 0.00   | -19.15 | 0.00   | -22.65 | 0.04   |
|      |        | Σx1  | 0.00   | 0.00   | 17.88  | 0.00   | -12.71 |
|      |        |      | 0.00   | -21.28 | 0.00   | -13.57 | 0.01   |
|      |        | Σy1  | 0.00   | 0.00   | -15.40 | 0.00   | 16.98  |
|      |        |      | 0.00   | 0.05   | 0.00   | -4.44  | -0.06  |
|      |        | Σx2  | 0.00   | 0.00   | 15.05  | 0.00   | -10.17 |
|      |        |      | 0.00   | -19.25 | 0.00   | -12.48 | 0.01   |
|      |        | Σy2  | 0.00   | 0.00   | -10.41 | 0.00   | 13.01  |
|      |        |      | 0.00   | -5.49  | 0.00   | -8.46  | -0.04  |
| 29 d | 1 29 G | Q    | 0.00   | 0.00   | -92.99 | 0.00   | 97.40  |
|      |        |      | 0.00   | -27.00 | 0.00   | -46.17 | 0.01   |
|      |        | Q    | 0.00   | 0.00   | -23.08 | 0.00   | 24.17  |
|      |        |      | 0.00   | -6.71  | 0.00   | -11.33 | 0.00   |
|      |        | Σx1  | 0.00   | 0.00   | 13.54  | 0.00   | -6.90  |
|      |        |      | 0.00   | -9.37  | 0.00   | -5.70  | -0.00  |
|      |        | Σy1  | 0.00   | 0.00   | -6.75  | 0.00   | 7.17   |
|      |        |      | 0.00   | -4.93  | 0.00   | -7.10  | -0.02  |
|      |        | Σx2  | 0.00   | 0.00   | 13.35  | 0.00   | -7.21  |
|      |        |      | 0.00   | -8.41  | 0.00   | -4.77  | 0.00   |
|      |        | Σy2  | 0.00   | 0.00   | -7.67  | 0.00   | 8.97   |
|      |        |      | 0.00   | -6.84  | 0.00   | -9.45  | -0.02  |
| 30 d | 1 30 G | Q    | 0.00   | 0.00   | -26.80 | 0.00   | 42.23  |
|      |        |      | 0.00   | -0.27  | 0.00   | -26.90 | 0.00   |
|      |        | Q    | 0.00   | 0.00   | -6.64  | 0.00   | 10.03  |
|      |        |      | 0.00   | -0.08  | 0.00   | -5.90  | -0.00  |
|      |        | Σx1  | 0.00   | 0.00   | 16.39  | 0.00   | -9.02  |
|      |        |      | 0.00   | -25.69 | 0.00   | -20.14 | -0.00  |
|      |        | Σy1  | 0.00   | 0.00   | -6.91  | 0.00   | 8.81   |
|      |        |      | 0.00   | 2.01   | 0.00   | -3.20  | -0.02  |
|      |        | Σx2  | 0.00   | 0.00   | 15.68  | 0.00   | -9.04  |
|      |        |      | 0.00   | -24.01 | 0.00   | -18.37 | 0.00   |
|      |        | Σy2  | 0.00   | 0.00   | -6.09  | 0.00   | 10.19  |
|      |        |      | 0.00   | -0.77  | 0.00   | -7.89  | -0.03  |
| 31 d | 1 31 G | Q    | 0.00   | 0.00   | -25.17 | 0.00   | 41.39  |
|      |        |      | 0.00   | -38.33 | 0.00   | -44.56 | -0.01  |
|      |        | Q    | 0.00   | 0.00   | -9.09  | 0.00   | 14.08  |
|      |        |      | 0.00   | -9.44  | 0.00   | -11.24 | -0.00  |
|      |        | Σx1  | 0.00   | 0.00   | 4.74   | 0.00   | -0.07  |
|      |        |      | 0.00   | -4.85  | 0.00   | -3.94  | 0.01   |
|      |        | Σy1  | 0.00   | 0.00   | 42.51  | 0.00   | -23.81 |
|      |        |      | 0.00   | -19.27 | 0.00   | -11.51 | -0.00  |
|      |        | Σx2  | 0.00   | 0.00   | -3.86  | 0.00   | 2.60   |
|      |        |      |        |        |        |        |        |

|     |      |        |       |        |        |       |       |
|-----|------|--------|-------|--------|--------|-------|-------|
| Σy2 | 0.00 | 0.00   | -1.70 | 0.00   | -2.17  | 0.01  | 0.43  |
|     | 0.00 | 0.00   | 57.17 | 0.00   | -28.34 | +0.00 | -0.28 |
|     | 0.00 | -26.54 | 0.00  | -16.01 | 0.00   | 1.98  |       |

32 d 1 32 G 0.00 0.00 -77.53 0.00 90.62 -0.25 18.69

0.00 -93.12 0.00 -95.61 0.24 17.88

Q 0.00 0.00 -19.17 0.00 22.25 -0.06 4.56

0.00 -23.14 0.00 -23.75 0.06 4.45

Σx1 0.00 0.00 4.46 0.00 0.84 -0.02 1.00

0.00 -12.18 0.00 -5.24 -0.01 -0.22

Σy1 0.00 0.00 -2.00 0.00 4.30 0.09 1.19

0.00 -4.76 0.00 -5.43 -0.07 1.14

Σx2 0.00 0.00 4.81 0.00 0.41 -0.01 0.92

0.00 -10.71 0.00 -4.19 -0.00 -0.34

Σy2 0.00 0.00 -4.83 0.00 7.30 0.06 1.75

0.00 -8.36 0.00 -8.41 -0.07 1.57

33 K 2 1 G -119.31 -33.03 0.26 11.51 -0.06 -0.01

10.72 0.04 11.51 -0.06 -0.01

Q -37.21 -7.89 -0.01 2.67 0.04 -0.00

2.25 0.13 2.67 0.04 -0.00

Σx1 13.95 -3.88 -60.05 3.27 31.85 -0.04

8.55 60.96 3.27 31.85 -0.04

Σy1 40.46 33.03 17.14 -27.38 -9.04 0.10

-71.01 -17.21 -27.38 -9.04 0.10

Σx2 21.64 3.30 -45.70 -2.66 24.30 0.04

-6.80 46.63 -2.66 24.30 0.04

Σy2 41.26 21.03 -5.87 -17.45 3.10 -0.04

-45.29 5.93 -17.45 3.10 -0.04

34 K 2 2 G -235.86 -84.21 -0.31 31.46 0.17 -0.00

35.34 0.34 31.46 0.17 -0.00

Q -82.09 -26.51 -0.24 9.90 0.13 -0.00

11.10 0.25 9.90 0.13 -0.00

Σx1 -18.88 -2.18 -59.97 1.66 31.81 -0.04

4.12 60.91 1.66 31.81 -0.04

Σy1 45.96 32.81 17.09 -25.12 -9.02 0.10

-62.65 -17.19 -25.12 -9.02 0.10

Σx2 -17.55 1.46 -45.70 -1.12 24.31 0.04

-2.80 46.66 -1.12 24.31 0.04

Σy2 46.06 26.66 -5.93 -20.44 3.13 -0.04

-51.02 5.96 -20.44 3.13 -0.04

35 K 2 3 G -220.73 -75.50 -0.69 28.01 0.33 -0.00

30.95 0.55 28.01 0.33 -0.00

Q -78.28 -25.49 -0.40 9.46 0.20 -0.00

10.48 0.34 9.46 0.20 -0.00

Σx1 13.45 0.53 -59.82 -0.42 31.75 -0.05

-1.08 60.81 -0.42 31.75 -0.05

Σy1 31.33 26.32 17.02 -20.35 -8.99 0.10

-51.00 -17.15 -20.35 -8.99 0.10

Σx2 9.72 -0.57 -45.61 0.43 24.27 0.03

1.08 46.62 0.43 24.27 0.03

Σy2 39.91 28.22 -5.97 -21.84 3.14 -0.03

-54.77 5.98 -21.84 3.14 -0.03

36 K 2 4 G -72.26 -25.10 -0.78 8.24 0.37 0.00

6.22 0.61 8.24 0.37 0.00

Q -22.26 -6.09 -0.45 1.85 0.22 0.00

0.95 0.37 1.85 0.22 0.00

Σx1 -24.84 2.93 -59.70 -2.52 31.69 -0.05

-6.65 60.72 -2.52 31.69 -0.05

Σy1 28.47 16.39 16.97 -13.91 -8.97 0.10

|     |        |        |        |       |       |      |
|-----|--------|--------|--------|-------|-------|------|
|     | -36.47 | -17.12 | -13.91 | -8.97 | 0.10  |      |
| Σx2 | -28.52 | -2.49  | -45.56 | 2.05  | 24.25 | 0.03 |
|     | 5.32   | 46.58  | 2.05   | 24.25 | 0.03  |      |

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σy2 30.63 25.59 -5.97 -21.68 3.15 -0.03

-56.81 5.98 -21.68 3.15 -0.03

37 K 2 5 G -126.20 5.68 -0.28 -2.07 0.09 -0.00

-5.89 0.20 -2.07 0.09 -0.00

Q -30.16 1.91 -0.09 -0.69 0.03 -0.00

-1.94 0.07 -0.69 0.03 -0.00

Σx1 -40.03 4.90 -24.99 -1.75 9.06 -0.03

-4.93 25.73 -1.75 9.06 -0.03

Σy1 -18.87 25.64 1.96 -9.20 -0.71 0.07

-25.90 -2.02 -9.20 -0.71 0.07

Σx2 -36.20 -3.61 -23.32 1.29 8.46 0.02

3.60 24.04 1.29 8.46 0.02

Σy2 -31.74 40.14 -0.75 -14.39 0.27 -0.02

-40.43 0.74 -14.39 0.27 -0.02

38 K 2 6 G -235.14 5.18 -0.17 -1.92 0.05 -0.00

-5.55 0.12 -1.92 0.05 -0.00

Q -61.92 1.80 -0.06 -0.65 0.02 -0.00

-1.83 0.05 -0.65 0.02 -0.00

Σx1 2.11 0.87 -25.01 -0.31 9.06 -0.03

-0.87 25.74 -0.31 9.06 -0.03

Σy1 -30.71 34.04 1.92 -12.23 -0.70 0.07

-34.43 -1.99 -12.23 -0.70 0.07

Σx2 4.45 -0.76 -23.37 0.27 8.47 0.02

0.75 24.07 0.27 8.47 0.02

Σy2 -37.72 36.89 -0.69 -13.25 0.25 -0.02

-37.29 0.70 -13.25 0.25 -0.02

39 K 2 7 G -235.77 7.89 0.12 -3.06 -0.05 -0.00

-7.42 -0.13 -3.06 -0.05 -0.00

Q -69.97 2.26 0.07 -0.89 -0.03 -0.00

-2.20 -0.07 -0.89 -0.03 -0.00

Σx1 -2.47 -0.77 -26.99 0.32 11.12 -0.03

0.82 28.59 0.32 11.12 -0.03

Σy1 44.22 46.65 -3.15 -18.79 1.29 0.08

-47.29 3.29 -18.79 1.29 0.08

Σx2 -3.40 0.62 -29.63 -0.24 12.19 0.03

-0.58 31.31 -0.24 12.19 0.03

Σy2 54.52 44.28 0.92 -17.86 -0.41 -0.03

-45.00 -1.11 -17.86 -0.41 -0.03

40 K 2 8 G -72.80 7.81 -0.25 -3.11 0.08 -0.01

-7.72 0.13 -3.11 0.08 -0.01

Q -14.91 2.49 -0.05 -1.00 0.01 -0.00

-2.51 0.01 -1.00 0.01 -0.00

Σx1 -54.80 7.53 -26.94 -2.96 11.10 -0.03

-7.26 28.54 -2.96 11.10 -0.03

Σy1 5.99 30.16 -2.84 -12.11 1.18 0.08

-30.41 3.06 -12.11 1.18 0.08

Σx2 -63.16 -4.31 -29.65 1.80 12.19 0.03

4.68 31.32 1.80 12.19 0.03

Σy2 59.72 50.04 0.98 -20.19 -0.43 -0.03

-50.91 -1.15 -20.19 -0.43 -0.03

41 K 2 9 G -74.20 20.12 0.12 -9.67 -0.10 -0.01

-16.61 -0.28 -9.67 -0.10 -0.01

Q -23.22 5.24 0.12 -2.63 -0.09 -0.00

-4.77 -0.20 -2.63 -0.09 -0.00

Σx1 -27.26 4.42 -42.68 -3.37 22.94 -0.05

|     |        |        |        |        |       |       |
|-----|--------|--------|--------|--------|-------|-------|
|     |        | -8.37  | 44.51  | -3.37  | 22.94 | -0.05 |
| Σy1 | -21.97 | 18.06  | -14.61 | -14.12 | 7.73  | 0.10  |
|     |        | -35.61 | 14.78  | -14.50 | 7.73  | 0.10  |

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://ops.tee.gr/adeiublic/faces/searchDocFile>

Σx2 -18.36 -2.64 -54.75 2.16 29.31 0.03

5.57 56.63 2.16 29.31 0.03

Σy2 -72.63 29.88 5.14 -23.53 -2.75 -0.04

-59.52 -5.30 -23.53 -2.75 -0.04

42 K 2 10 G -134.47 38.40 0.12 -16.76 -0.10 -0.00

-25.30 -0.28 -16.76 -0.10 -0.00

Q -51.65 13.12 0.12 -5.68 -0.08 -0.00

-8.47 -0.20 -5.68 -0.08 -0.00

Σx1 31.94 3.08 -42.62 -2.21 22.93 -0.05

-5.32 44.49 -2.21 22.93 -0.05

Σy1 -39.96 24.74 -14.66 -18.03 7.76 0.10

-43.76 14.81 -18.03 7.76 0.10

Σx2 38.00 -2.12 -54.78 1.58 29.33 0.03

3.87 56.66 1.58 29.33 0.03

Σy2 -82.22 33.55 5.16 -24.52 -2.76 -0.04

-59.63 -5.31 -24.52 -2.76 -0.04

43 K 2 11 G -215.55 39.10 0.60 -17.00 -0.31 -0.00

-25.49 -0.56 -17.00 -0.31 -0.00

Q -80.69 13.25 0.33 -5.69 -0.17 -0.00

-8.37 -0.32 -5.69 -0.17 -0.00

Σx1 -2.45 -0.61 -42.50 0.44 22.88 -0.05

1.07 44.43 0.44 22.88 -0.05

Σy1 -46.06 32.40 -14.62 -23.66 7.74 0.10

-57.52 14.78 -23.66 7.74 0.10

Σx2 -1.70 0.40 -54.70 -0.28 29.30 0.03

-0.67 56.64 -0.28 29.30 0.03

Σy2 -53.98 30.71 5.12 -22.48 -2.74 -0.04

-54.73 -5.30 -22.48 -2.74 -0.04

44 K 2 12 G -148.05 38.86 0.80 -16.87 -0.39 -0.00

-25.23 -0.69 -16.87 -0.39 -0.00

Q -54.77 13.15 0.43 -5.63 -0.21 -0.00

-8.23 -0.38 -5.63 -0.21 -0.00

Σx1 -17.98 -3.72 -42.61 2.71 22.92 -0.05

6.57 44.49 2.71 22.92 -0.05

Σy1 -56.85 38.97 -14.65 -28.48 7.75 0.10

-69.27 14.79 -28.48 7.75 0.10

Σx2 -27.68 2.51 -54.72 -1.85 29.30 0.03

-4.53 56.64 -1.85 29.30 0.03

Σy2 -42.43 28.36 5.10 -20.74 -2.73 -0.04

-50.46 -5.29 -20.74 -2.73 -0.04

45 K 2 13 G -63.05 20.03 0.79 -9.47 -0.39 -0.00

-15.95 -0.69 -9.47 -0.39 -0.00

Q -19.20 5.03 0.43 -2.44 -0.21 -0.00

-4.24 -0.38 -2.44 -0.21 -0.00

Σx1 25.26 -4.88 -42.60 3.76 22.92 -0.05

9.40 44.48 3.76 22.92 -0.05

Σy1 -45.41 36.77 -14.65 -28.84 7.74 0.10

-72.82 14.78 -28.84 7.74 0.10

Σx2 19.28 3.06 -54.69 -2.45 29.29 0.03

-6.26 56.61 -2.45 29.29 0.03

Σy2 -50.06 23.27 5.09 -18.30 -2.73 -0.04

-46.26 -5.29 -18.30 -2.73 -0.04

46 K 2 14 G -116.52 7.31 0.36 -2.85 -0.13 -0.00

-6.94 -0.31 -2.85 -0.13 -0.00

Q -28.59 2.07 0.13 -0.81 -0.05 -0.00

|             |         |       |        |        |       |       |
|-------------|---------|-------|--------|--------|-------|-------|
| Σy1         | 49.68   | 62.02 | -3.28  | -24.92 | 1.33  | 0.08  |
|             | -62.58  | 3.39  | -24.92 | 1.33   | 0.08  |       |
| Σx2         | 41.28   | 5.41  | -29.87 | -2.19  | 12.27 | 0.03  |
|             | -5.53   | 31.50 | -2.19  | 12.27  | 0.03  |       |
| Σy2         | 38.02   | 38.79 | 1.08   | -15.65 | -0.46 | -0.03 |
|             | -39.44  | -1.22 | -15.65 | -0.46  | -0.03 |       |
| 47 K 2 15 G | -184.87 | 7.70  | 0.35   | -2.99  | -0.13 | 0.00  |
|             | -7.23   | -0.29 | -2.99  | -0.13  | 0.00  |       |
| Q           | -53.68  | 2.15  | 0.14   | -0.84  | -0.05 | -0.00 |
|             | -2.07   | -0.13 | -0.84  | -0.05  | -0.00 |       |
| Σx1         | -12.58  | -5.61 | -27.04 | 2.24   | 11.13 | -0.03 |
|             | 5.58    | 28.62 | 2.24   | 11.13  | -0.03 |       |
| Σy1         | 51.06   | 56.61 | -3.25  | -22.78 | 1.32  | 0.08  |
|             | -57.28  | 3.37  | -22.78 | 1.32   | 0.08  |       |
| Σx2         | -5.54   | 3.67  | -29.70 | -1.49  | 12.21 | 0.03  |
|             | -3.77   | 31.37 | -1.49  | 12.21  | 0.03  |       |
| Σy2         | 46.53   | 40.89 | 0.98   | -16.48 | -0.43 | -0.03 |
|             | -41.50  | -1.15 | -16.48 | -0.43  | -0.03 |       |
| 48 K 2 16 G | -172.64 | 4.71  | 0.13   | -1.74  | -0.04 | -0.00 |
|             | -5.06   | -0.08 | -1.74  | -0.04  | -0.00 |       |
| Q           | -42.52  | 1.52  | 0.04   | -0.55  | -0.01 | -0.00 |
|             | -1.56   | -0.02 | -0.55  | -0.01  | -0.00 |       |
| Σx1         | 12.84   | -4.23 | -25.22 | 1.52   | 9.13  | -0.03 |
|             | 4.31    | 25.89 | 1.52   | 9.13   | -0.03 |       |
| Σy1         | -19.29  | 45.03 | 2.01   | -16.19 | -0.73 | 0.07  |
|             | -45.62  | -2.06 | -16.19 | -0.73  | 0.07  |       |
| Σx2         | 11.21   | 3.09  | -23.62 | -1.11  | 8.55  | 0.02  |
|             | -3.11   | 24.26 | -1.11  | 8.55   | 0.02  |       |
| Σy2         | -17.13  | 32.56 | -0.66  | -11.72 | 0.24  | -0.02 |
|             | -33.06  | 0.68  | -11.72 | 0.24   | -0.02 |       |
| 49 K 2 17 G | -139.95 | 5.29  | 0.15   | -1.91  | -0.04 | -0.00 |
|             | -5.40   | -0.09 | -1.91  | -0.04  | -0.00 |       |
| Q           | -32.83  | 1.57  | 0.02   | -0.56  | -0.00 | -0.00 |
|             | -1.57   | -0.01 | -0.56  | -0.00  | -0.00 |       |
| Σx1         | 44.62   | -6.25 | -24.98 | 2.24   | 9.05  | -0.03 |
|             | 6.31    | 25.72 | 2.24   | 9.05   | -0.03 |       |
| Σy1         | -36.68  | 49.84 | 2.05   | -17.85 | -0.74 | 0.07  |
|             | -50.15  | -2.09 | -17.85 | -0.74  | 0.07  |       |
| Σx2         | 39.28   | 4.51  | -23.27 | -1.61  | 8.44  | 0.02  |
|             | -4.49   | 24.00 | -1.61  | 8.44   | 0.02  |       |
| Σy2         | -27.90  | 31.22 | -0.69  | -11.23 | 0.25  | -0.02 |
|             | -31.64  | 0.69  | -11.23 | 0.25   | -0.02 |       |
| 50 K 2 18 G | -227.68 | 5.07  | 0.12   | -1.87  | -0.04 | -0.00 |
|             | -5.39   | -0.08 | -1.87  | -0.04  | -0.00 |       |
| Q           | -59.17  | 1.69  | 0.02   | -0.61  | -0.00 | -0.00 |
|             | -1.71   | -0.01 | -0.61  | -0.00  | -0.00 |       |
| Σx1         | -16.09  | -2.64 | -25.03 | 0.95   | 9.07  | -0.03 |
|             | 2.66    | 25.76 | 0.95   | 9.07   | -0.03 |       |
| Σy1         | -30.22  | 41.68 | 1.99   | -14.97 | -0.72 | 0.07  |
|             | -42.13  | -2.04 | -14.97 | -0.72  | 0.07  |       |
| Σx2         | -16.42  | 1.85  | -23.37 | -0.66  | 8.47  | 0.02  |
|             | -1.87   | 24.07 | -0.66  | 8.47   | 0.02  |       |
| Σy2         | -35.19  | 34.10 | -0.65  | -12.25 | 0.24  | -0.02 |
|             | -34.52  | 0.67  | -12.25 | 0.24   | -0.02 |       |
| 51 K 2 19 G | -234.94 | 22.59 | -0.87  | -8.92  | 0.26  | -0.03 |

|          |  |      |       |       |       |  |
|----------|--|------|-------|-------|-------|--|
| -22.01   |  | 0.42 | -8.92 | 0.26  | -0.03 | <div>Α/Α Πράξης: 211583</div> <div>Έκδοση πράξης: 10/03/2021</div> <div>ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ</div> <div><a href="https://apps.tee.gr/adeiaproduct/faces/searchDocFile">https://apps.tee.gr/adeiaproduct/faces/searchDocFile</a></div> |
| Q -66.79 |  | 6.85 | -0.18 | -2.74 | 0.04  |  |
|          |  | 6.87 | 0.04  | 2.74  | 0.04  |  |
|          |  |      |       |       |       |  |

|             |         |         |         |        |        |       |
|-------------|---------|---------|---------|--------|--------|-------|
| Σx1         | 30.08   | 13.49   | -110.70 | -5.31  | 45.68  | -0.11 |
|             |         | -13.05  | 117.70  | -5.31  | 45.68  | -0.11 |
| Σy1         | 40.09   | 103.30  | -12.71  | -41.60 | 5.24   | 0.28  |
|             |         | -104.68 | 13.47   | -41.60 | 5.24   | 0.28  |
| Σx2         | 27.56   | -8.09   | -121.88 | 3.35   | 50.22  | 0.10  |
|             |         | 8.65    | 129.23  | 3.35   | 50.22  | 0.10  |
| Σy2         | 74.19   | 138.57  | 3.80    | -55.97 | -1.68  | -0.10 |
|             |         | -141.28 | -4.61   | -55.97 | -1.68  | -0.10 |
| 52 K 2 20 G | -168.09 | 5.23    | -0.26   | -1.93  | 0.08   | 0.00  |
|             |         | -5.57   | 0.18    | -1.93  | 0.08   | 0.00  |
| Q           | -43.79  | 1.83    | -0.09   | -0.66  | 0.03   | -0.00 |
|             |         | -1.87   | 0.07    | -0.66  | 0.03   | -0.00 |
| Σx1         | -2.06   | 3.25    | -25.05  | -1.17  | 9.08   | -0.03 |
|             |         | -3.31   | 25.77   | -1.17  | 9.08   | -0.03 |
| Σy1         | -25.84  | 28.76   | 1.90    | -10.32 | -0.69  | 0.07  |
|             |         | -29.05  | -1.98   | -10.32 | -0.69  | 0.07  |
| Σx2         | -0.25   | -2.59   | -23.40  | 0.92   | 8.48   | 0.02  |
|             |         | 2.58    | 24.10   | 0.92   | 8.48   | 0.02  |
| Σy2         | -32.91  | 38.83   | -0.74   | -13.93 | 0.26   | -0.02 |
|             |         | -39.19  | 0.73    | -13.93 | 0.26   | -0.02 |
| 53 K 2 21 G | -134.99 | -63.62  | -0.77   | 23.34  | 0.36   | 0.00  |
|             |         | 25.08   | 0.61    | 23.34  | 0.36   | 0.00  |
| Q           | -48.78  | -22.66  | -0.45   | 8.35   | 0.21   | -0.00 |
|             |         | 9.06    | 0.37    | 8.35   | 0.21   | -0.00 |
| Σx1         | 14.81   | 2.41    | -59.74  | -1.89  | 31.71  | -0.05 |
|             |         | -4.77   | 60.75   | -1.89  | 31.71  | -0.05 |
| Σy1         | 30.29   | 21.71   | 16.98   | -16.93 | -8.98  | 0.10  |
|             |         | -42.64  | -17.13  | -16.93 | -8.98  | 0.10  |
| Σx2         | 12.80   | -2.02   | -45.58  | 1.55   | 24.26  | 0.03  |
|             |         | 3.87    | 46.60   | 1.55   | 24.26  | 0.03  |
| Σy2         | 33.71   | 29.24   | -5.99   | -22.79 | 3.15   | -0.03 |
|             |         | -57.38  | 5.99    | -22.79 | 3.15   | -0.03 |
| 54 K 2 22 G | -36.64  | 1.16    | -0.02   | -0.46  | 0.01   | -0.00 |
|             |         | -1.15   | 0.02    | -0.46  | 0.01   | -0.00 |
| Q           | -8.28   | 0.37    | -0.00   | -0.15  | -0.00  | -0.00 |
|             |         | -0.37   | -0.00   | -0.15  | -0.00  | -0.00 |
| Σx1         | -4.29   | 0.99    | -4.20   | -0.39  | 1.73   | -0.01 |
|             |         | -0.97   | 4.44    | -0.39  | 1.73   | -0.01 |
| Σy1         | 4.31    | 4.94    | -0.54   | -1.98  | 0.22   | 0.01  |
|             |         | -4.97   | 0.54    | -1.98  | 0.22   | 0.01  |
| Σx2         | -6.44   | -0.64   | -4.59   | 0.26   | 1.89   | 0.00  |
|             |         | 0.68    | 4.85    | 0.26   | 1.89   | 0.00  |
| Σy2         | 19.34   | 7.63    | 0.15    | -3.08  | -0.07  | -0.00 |
|             |         | -7.76   | -0.18   | -3.08  | -0.07  | -0.00 |
| 55 D 2 1 G  | 13.58   | -14.13  | -17.64  | 2.83   | 23.91  | -0.19 |
|             |         | -2.22   | -14.96  | 2.83   | -22.64 | -0.19 |
| Q           | 4.45    | -6.47   | -8.14   | 0.20   | 11.11  | -0.08 |
|             |         | -5.64   | -7.05   | 0.20   | -10.59 | -0.08 |
| Σx1         | 16.84   | -31.69  | 4.93    | 23.02  | -2.35  | 0.03  |
|             |         | 64.99   | -4.93   | 23.02  | -2.35  | 0.03  |
| Σy1         | 6.18    | -12.29  | 0.19    | 6.06   | -0.09  | -0.11 |
|             |         | 13.16   | -0.19   | 6.06   | -0.09  | -0.11 |
| Σx2         | 30.42   | -41.76  | 5.00    | 24.60  | -2.38  | -0.02 |
|             |         | 61.57   | -4.99   | 24.60  | -2.38  | -0.02 |
| Σy2         | -1.02   | 3.69    | -0.46   | -0.65  | 0.22   | -0.02 |

|            |  |   |         |        |        |       |                                |  |
|------------|--|---|---------|--------|--------|-------|--------------------------------|--|
|            |  | 0.94  | 0.46    | -0.65  | 0.22   | -0.02 | Α/Α Πράξης: 211583             |  |
| 56 D 2 2 G |  | 47.60   | -40.67  | -61.47 | 10.79  | 47.78 | Ημερομηνία έκδοσης: 10/03/2021 |  |
|            |  | 42.40   | -60.94  | 10.79  | -47.64 | 0.00  | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ            |  |
|            |  | http://eas.s.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |         |        |        |       |                                |  |
| Q          |  | 16.10   | -23.07  | -28.22 | 3.58   | 21.95 | 0.00                           |  |
|            |  | 4.46  | -28.02  | 3.58   | -21.90 | 0.00  |                                |  |
| Σx1        |  | -8.73   | 36.00   | 3.27   | -0.31  | -0.85 | 0.03                           |  |
|            |  | 33.57   | -3.30   | -0.31  | -0.85  | 0.03  |                                |  |
| Σy1        |  | 12.55   | 1.46    | 0.30   | 3.21   | -0.08 | -0.05                          |  |
|            |  | 26.20   | -0.32   | 3.21   | -0.08  | -0.05 |                                |  |
| Σx2        |  | 21.49   | 22.65   | 3.39   | 1.30   | -0.88 | -0.02                          |  |
|            |  | 32.63   | -3.40   | 1.30   | -0.88  | -0.02 |                                |  |
| Σy2        |  | 10.76   | 4.54    | -0.39  | 2.02   | 0.10  | 0.02                           |  |
|            |  | 20.10   | 0.38    | 2.02   | 0.10   | 0.02  |                                |  |
| 57 D 2 3 G |  | 54.04   | 22.97   | -84.68 | -15.90 | 56.92 | 0.00                           |  |
|            |  | -119.31   | -85.20  | -15.90 | -57.03 | 0.00  |                                |  |
| Q          |  | 18.82   | -4.33   | -38.83 | -4.98  | 26.08 | 0.00                           |  |
|            |  | -48.86  | -38.98  | -4.98  | -26.11 | 0.00  |                                |  |
| Σx1        |  | 9.36  | 3.02    | 2.91   | -8.83  | -0.65 | 0.02                           |  |
|            |  | -76.00  | -2.88   | -8.83  | -0.65  | 0.02  |                                |  |
| Σy1        |  | 14.24   | 14.52   | 0.25   | -1.02  | -0.06 | -0.06                          |  |
|            |  | 5.41  | -0.25   | -1.02  | -0.06  | -0.06 |                                |  |
| Σx2        |  | -25.56  | -7.97   | 2.95   | -5.78  | -0.66 | -0.02                          |  |
|            |  | -59.74  | -2.92   | -5.78  | -0.66  | -0.02 |                                |  |
| Σy2        |  | 6.20  | 23.75   | -0.37  | -3.23  | 0.08  | 0.02                           |  |
|            |  | -5.19   | 0.35    | -3.23  | 0.08   | 0.02  |                                |  |
| 58 D 2 4 G |  | -35.92  | -104.41 | -8.59  | 17.06  | 22.93 | 0.00                           |  |
|            |  | -2.02   | -37.09  | 17.06  | -32.43 | 0.00  |                                |  |
| Q          |  | -9.03   | -43.63  | -1.88  | 8.56   | 5.54  | 0.00                           |  |
|            |  | 7.73  | -9.15   | 8.56   | -7.96  | 0.00  |                                |  |
| Σx1        |  | 19.83   | -85.90  | -3.83  | 16.15  | 0.69  | -0.00                          |  |
|            |  | 46.68   | 1.83    | 16.15  | 0.69   | -0.00 |                                |  |
| Σy1        |  | 65.55   | 24.82   | 32.84  | -9.66  | -6.00 | -0.00                          |  |
|            |  | -54.50  | -16.42  | -9.66  | -6.00  | -0.00 |                                |  |
| Σx2        |  | 30.19   | -64.91  | 3.26   | 8.92   | -0.61 | -0.00                          |  |
|            |  | 8.30  | -1.71   | 8.92   | -0.61  | -0.00 |                                |  |
| Σy2        |  | 74.25   | -8.49   | 20.98  | -4.82  | -3.85 | 0.00                           |  |
|            |  | -48.09  | -10.63  | -4.82  | -3.85  | 0.00  |                                |  |
| 59 D 2 5 G |  | 65.34   | 36.67   | -10.99 | -0.53  | 14.23 | 0.00                           |  |
|            |  | 34.12   | -11.54  | -0.53  | -14.46 | 0.00  |                                |  |
| Q          |  | 11.65   | 7.31    | -2.52  | 0.15   | 3.21  | 0.00                           |  |
|            |  | 8.00  | -2.57   | 0.15   | -3.23  | 0.00  |                                |  |
| Σx1        |  | -35.25  | 6.04    | -0.25  | 11.33  | 0.08  | -0.01                          |  |
|            |  | 60.43   | 0.12    | 11.33  | 0.08   | -0.01 |                                |  |
| Σy1        |  | -13.36  | 16.68   | 2.54   | -2.60  | -1.10 | -0.00                          |  |
|            |  | 4.22  | -2.75   | -2.60  | -1.10  | -0.00 |                                |  |
| Σx2        |  | -33.87  | 2.62    | 0.09   | 14.51  | -0.06 | -0.01                          |  |
|            |  | 72.28   | -0.21   | 14.51  | -0.06  | -0.01 |                                |  |
| Σy2        |  | 35.35   | 16.23   | 2.55   | -10.93 | -1.10 | 0.00                           |  |
|            |  | -36.24  | -2.71   | -10.93 | -1.10  | 0.00  |                                |  |
| 60 D 2 6 G |  | -15.16  | 4.42    | -11.41 | -6.29  | 15.11 | 0.00                           |  |
|            |  | -22.01  | -6.11   | -6.29  | -12.58 | 0.00  |                                |  |
| Q          |  | -4.12   | 4.63    | -2.67  | -3.50  | 3.58  | -0.00                          |  |
|            |  | -10.07  | -1.64   | -3.50  | -3.10  | -0.00 |                                |  |
| Σx1        |  | 24.58   | 63.80   | -2.44  | -17.31 | 1.12  | 0.00                           |  |
|            |  | -49.20  | 4.85    | -17.31 | 1.12   | 0.00  |                                |  |
| Σy1        |  | -56.29  | 29.21   | 18.29  | -7.36  | -8.41 | -0.00                          |  |
|            |  | -18.82  | -36.62  | -7.36  | -8.41  | -0.00 |                                |  |
| Σx2        |  | 19.19   | 86.94   | 1.47   | -23.25 | -0.69 | 0.00                           |  |



|             |         |        |        |        |       |       |
|-------------|---------|--------|--------|--------|-------|-------|
| 61 D 2 7 G  | 25.72   | 75.99  | -71.45 | 0.12   | 56.98 | 0.37  |
|             | 76.90   | -70.56 | 0.12   | -56.75 | 0.37  |       |
| Q           | 9.06    | 31.80  | -29.75 | 0.25   | 23.74 | 0.14  |
|             | 33.69   | -29.44 | 0.25   | -23.66 | 0.14  |       |
| Σx1         | -20.07  | 62.84  | 1.43   | -20.05 | -0.38 | 0.04  |
|             | -87.51  | -1.44  | -20.05 | -0.38  | 0.04  |       |
| Σy1         | 2.57    | -18.59 | -0.11  | 5.32   | 0.03  | -0.11 |
|             | 21.31   | 0.13   | 5.32   | 0.03   | -0.11 |       |
| Σx2         | 47.86   | 47.45  | 1.42   | -19.70 | -0.38 | -0.03 |
|             | -100.32 | -1.44  | -19.70 | -0.38  | -0.03 |       |
| Σy2         | 6.91    | 5.82   | 0.13   | -0.36  | -0.03 | 0.00  |
|             | 3.09    | -0.11  | -0.36  | -0.03  | 0.00  |       |
| 62 D 2 8 G  | 45.07   | 72.30  | -65.69 | -7.02  | 51.56 | -0.06 |
|             | 18.61   | -65.69 | -7.02  | -51.56 | -0.06 |       |
| Q           | 14.17   | 32.97  | -28.45 | -1.69  | 22.33 | -0.01 |
|             | 20.07   | -28.43 | -1.69  | -22.32 | -0.01 |       |
| Σx1         | -36.36  | -26.81 | 1.85   | 1.37   | -0.49 | 0.03  |
|             | -16.30  | -1.88  | 1.37   | -0.49  | 0.03  |       |
| Σy1         | 2.70    | 3.71   | -0.28  | 1.24   | 0.08  | -0.07 |
|             | 13.21   | 0.30   | 1.24   | 0.08   | -0.07 |       |
| Σx2         | 7.72    | -54.83 | 1.86   | 5.93   | -0.49 | -0.02 |
|             | -9.49   | -1.89  | 5.93   | -0.49  | -0.02 |       |
| Σy2         | -8.42   | 9.41   | 0.01   | 0.53   | -0.00 | 0.03  |
|             | 13.49   | 0.00   | 0.53   | -0.00  | 0.03  |       |
| 63 D 2 9 G  | 29.71   | -21.74 | -27.34 | 13.05  | 30.30 | -0.09 |
|             | 50.02   | -28.61 | 13.05  | -30.76 | -0.09 |       |
| Q           | 9.23    | 3.81   | -12.85 | 4.06   | 14.16 | -0.02 |
|             | 26.13   | -13.21 | 4.06   | -14.29 | -0.02 |       |
| Σx1         | -44.20  | 43.23  | 2.35   | -14.01 | -0.86 | 0.03  |
|             | -33.80  | -2.37  | -14.01 | -0.86  | 0.03  |       |
| Σy1         | 8.61    | -4.24  | -0.34  | 3.74   | 0.12  | -0.06 |
|             | 16.31   | 0.35   | 3.74   | 0.12   | -0.06 |       |
| Σx2         | -19.58  | 34.81  | 2.42   | -8.60  | -0.88 | -0.02 |
|             | -12.50  | -2.42  | -8.60  | -0.88  | -0.02 |       |
| Σy2         | -4.72   | 19.91  | -0.05  | -4.24  | 0.02  | 0.02  |
|             | -3.41   | 0.06   | -4.24  | 0.02   | 0.02  |       |
| 64 D 2 10 G | 4.87    | 28.08  | -7.34  | -5.63  | 15.59 | -0.50 |
|             | 10.07   | -10.26 | -5.63  | -17.41 | -0.50 |       |
| Q           | 1.90    | 16.28  | -3.56  | -3.67  | 7.41  | -0.22 |
|             | 4.54    | -4.72  | -3.67  | -8.13  | -0.22 |       |
| Σx1         | -35.17  | 24.69  | 2.75   | -26.77 | -1.73 | 0.03  |
|             | -60.97  | -2.77  | -26.77 | -1.73  | 0.03  |       |
| Σy1         | 8.10    | -0.68  | -0.67  | 5.61   | 0.42  | -0.02 |
|             | 17.26   | 0.67   | 5.61   | 0.42   | -0.02 |       |
| Σx2         | -25.82  | 30.89  | 2.71   | -24.01 | -1.69 | -0.03 |
|             | -45.94  | -2.71  | -24.01 | -1.69  | -0.03 |       |
| Σy2         | -1.24   | 3.15   | -0.10  | -3.05  | 0.06  | 0.08  |
|             | -6.60   | 0.09   | -3.05  | 0.06   | 0.08  |       |
| 65 D 2 11 G | -26.03  | 13.99  | -11.43 | 2.40   | 15.10 | -0.00 |
|             | 24.08   | -6.20  | 2.40   | -12.61 | -0.00 |       |
| Q           | -8.31   | -0.17  | -2.58  | 2.73   | 3.52  | 0.00  |
|             | 11.28   | -1.84  | 2.73   | -3.17  | 0.00  |       |
| Σx1         | -24.60  | 79.98  | 2.15   | -19.90 | -1.00 | 0.00  |
|             | -49.98  | -4.39  | -19.90 | -1.00  | 0.00  |       |
| Σy1         | -23.98  | -45.21 | 9.11   | 4.16   | -4.16 | 0.00  |

|     |        |        |       |        |      |      |
|-----|--------|--------|-------|--------|------|------|
|     | -18.05 | -18.06 | 4.16  | -4.16  | 0.00 |      |
| Σx2 | -13.87 | 101.00 | -1.33 | -25.50 | 0.60 | 0.00 |
|     | -65.51 | 2.64   | 25.50 | 0.60   | 0.00 | 0.00 |

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021  
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ  
http://apps.tee.gr/adeiaproduct/faces/searchDocFile

|             |         |        |        |        |       |       |
|-------------|---------|--------|--------|--------|-------|-------|
| Σy2         | -105.39 | -16.34 | 14.97  | 3.45   | -6.85 | -0.00 |
|             | 6.21    | -29.76 | 3.45   | -6.85  | -0.00 |       |
| 66 D 2 12 G | -35.91  | 13.93  | -6.13  | -3.91  | 17.46 | -0.00 |
|             | -9.52   | -28.65 | -3.91  | -24.97 | -0.00 |       |
| Q           | -12.65  | 6.26   | -1.21  | -2.92  | 4.32  | -0.00 |
|             | -11.27  | -7.40  | -2.92  | -6.38  | -0.00 |       |
| Σx1         | -35.27  | -83.43 | 2.90   | 12.91  | -0.52 | -0.00 |
|             | 22.56   | -1.39  | 12.91  | -0.52  | -0.00 |       |
| Σy1         | 44.18   | 23.93  | 16.40  | 4.69   | -3.01 | 0.00  |
|             | 62.39   | -8.27  | 4.69   | -3.01  | 0.00  |       |
| Σx2         | -40.13  | -62.81 | -2.46  | 8.78   | 0.45  | -0.00 |
|             | 9.28    | 1.27   | 8.78   | 0.45   | -0.00 |       |
| Σy2         | 46.86   | -8.83  | 25.49  | 3.32   | -4.66 | 0.00  |
|             | 18.46   | -12.77 | 3.32   | -4.66  | 0.00  |       |
| 67 D 2 13 G | -33.00  | 33.70  | -31.84 | -22.23 | 39.37 | 0.00  |
|             | -59.69  | -6.09  | -22.23 | -27.11 | 0.00  |       |
| Q           | -8.34   | 18.08  | -11.27 | -10.75 | 13.84 | -0.00 |
|             | -27.08  | -1.75  | -10.75 | -9.31  | -0.00 |       |
| Σx1         | -19.47  | 84.65  | -1.81  | -19.84 | 0.85  | 0.00  |
|             | -44.92  | 3.72   | -19.84 | 0.85   | 0.00  |       |
| Σy1         | -73.46  | 28.48  | 19.51  | -7.20  | -8.96 | 0.00  |
|             | -18.53  | -38.97 | -7.20  | -8.96  | 0.00  |       |
| Σx2         | -31.78  | 112.83 | 1.27   | -26.55 | -0.58 | 0.00  |
|             | -60.52  | -2.51  | -26.55 | -0.58  | 0.00  |       |
| Σy2         | -59.03  | 22.33  | 14.26  | -2.57  | -6.53 | -0.00 |
|             | 5.52    | -28.36 | -2.57  | -6.53  | -0.00 |       |
| 68 D 2 14 G | -73.25  | 67.39  | -31.85 | -23.24 | 39.39 | -0.00 |
|             | -30.21  | -6.12  | -23.24 | -27.13 | -0.00 |       |
| Q           | -20.46  | 21.63  | -11.28 | -8.40  | 13.85 | -0.00 |
|             | -13.67  | -1.76  | -8.40  | -9.32  | -0.00 |       |
| Σx1         | -0.19   | 116.75 | -0.34  | -25.14 | 0.15  | 0.00  |
|             | -47.39  | 0.61   | -25.14 | 0.15   | 0.00  |       |
| Σy1         | -60.01  | -18.31 | 16.32  | -0.01  | -7.46 | 0.00  |
|             | -18.35  | -32.38 | -0.01  | -7.46  | 0.00  |       |
| Σx2         | 1.15    | 166.72 | 0.20   | -35.20 | -0.09 | 0.00  |
|             | -63.14  | -0.40  | -35.20 | -0.09  | 0.00  |       |
| Σy2         | -74.35  | -1.77  | 15.44  | 1.14   | -7.06 | -0.00 |
|             | 5.71    | -30.69 | 1.14   | -7.06  | -0.00 |       |
| 69 D 2 15 G | -0.69   | -9.04  | -31.32 | 23.54  | 39.06 | -0.00 |
|             | 88.66   | -5.61  | 23.54  | -26.67 | -0.00 |       |
| Q           | 2.67    | -12.27 | -11.02 | 12.71  | 13.69 | -0.00 |
|             | 40.46   | -1.71  | 12.71  | -9.20  | -0.00 |       |
| Σx1         | 34.81   | 91.69  | 1.46   | -21.17 | -0.70 | 0.00  |
|             | -45.85  | -3.08  | -21.17 | -0.70  | 0.00  |       |
| Σy1         | -58.60  | -59.93 | 12.47  | 6.51   | -5.72 | 0.00  |
|             | -17.64  | -24.72 | 6.51   | -5.72  | 0.00  |       |
| Σx2         | 42.54   | 146.05 | -1.13  | -31.93 | 0.50  | 0.00  |
|             | -61.45  | 2.12   | -31.93 | 0.50   | 0.00  |       |
| Σy2         | -122.87 | -33.04 | 16.99  | 6.00   | -7.78 | -0.00 |
|             | 5.94    | -33.53 | 6.00   | -7.78  | -0.00 |       |
| 70 D 2 16 G | 58.43   | -34.90 | -9.98  | -2.77  | 13.69 | -0.00 |
|             | -47.98  | -12.03 | -2.77  | -14.56 | -0.00 |       |
| Q           | 9.55    | -6.33  | -2.19  | -1.35  | 3.04  | -0.00 |
|             | -12.71  | -2.80  | -1.35  | -3.30  | -0.00 |       |
| Σx1         | 31.88   | 14.91  | 0.47   | 8.48   | -0.17 | -0.01 |

|     |       |                  |       |       |       |       |   |
|-----|-------|------------------|-------|-------|-------|-------|---|
|     |       | 54.99            | -0.31 | 8.48  | -0.17 | -0.01 |   |
|     |       | ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ |       |       |       |       | Α/Α Πράξης: 211583                                |
| Σy1 | 19.09 | -15.75           | 1.22  | 16.82 | 0.50  | 0.00  | Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021             |
|     |       | 63.72            | -1.14 | 16.82 | -0.50 | 0.00  | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                               |
|     |       |                  |       |       |       |       | https://ps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

Σx2 34.92 2.27 0.20 13.08 -0.03 -0.01

64.06 0.03 13.08 -0.03 -0.01

Σy2 1.97 -21.14 2.76 0.53 -1.27 0.00

-18.63 -3.26 0.53 -1.27 0.00

71 D 2 17 G -75.77 55.17 -18.38 -16.66 53.88 -0.00

-44.81 -89.29 -16.66 -77.52 -0.00

Q -20.67 22.23 -6.16 -6.70 18.22 -0.00

-17.94 -30.26 -6.70 -26.25 -0.00

Σx1 17.81 -81.48 0.52 15.42 -0.09 -0.00

45.05 -0.23 15.42 -0.09 -0.00

Σy1 54.52 24.00 26.29 3.72 -4.82 0.00

54.56 -13.30 3.72 -4.82 0.00

Σx2 11.23 -60.53 -0.56 9.78 0.10 0.00

19.70 0.28 9.78 0.10 0.00

Σy2 66.65 -8.84 28.17 4.05 -5.16 0.00

24.39 -14.17 4.05 -5.16 0.00

72 D 2 18 G -44.52 6.79 -20.29 0.21 60.60 -0.00

8.07 -100.85 0.21 -87.45 -0.00

Q -10.03 1.14 -6.32 1.10 19.12 -0.00

7.71 -31.91 1.10 -27.66 -0.00

Σx1 -25.23 -83.08 -2.19 15.34 0.40 -0.00

42.79 1.14 15.34 0.40 -0.00

Σy1 78.00 24.53 32.78 -2.85 -6.01 -0.00

1.15 -16.57 -2.85 -6.01 -0.00

Σx2 -22.80 -62.14 1.47 8.30 -0.27 -0.00

5.95 -0.74 8.30 -0.27 -0.00

Σy2 86.75 -8.44 26.61 1.35 -4.88 0.00

2.66 -13.42 1.35 -4.88 0.00

73 D 2 19 G -78.29 -166.89 -172.29 23.52 121.16 0.01

41.30 -189.11 23.52 -124.96 0.01

Q -26.67 -44.64 -50.86 6.43 35.76 0.00

12.26 -55.76 6.43 -36.87 0.00

Σx1 -19.29 -32.35 54.11 14.04 -12.26 -0.00

91.88 -54.38 14.04 -12.26 -0.00

Σy1 -0.87 112.13 3.13 -9.23 -0.76 -0.01

30.41 -3.58 -9.23 -0.76 -0.01

Σx2 -18.27 -48.44 56.39 17.22 -12.77 -0.01

103.94 -56.59 17.22 -12.77 -0.01

Σy2 -5.72 29.59 -7.47 -3.98 1.69 0.01

-5.60 7.45 -3.98 1.69 0.01

74 D 2 20 G -18.05 36.81 -62.14 -15.53 64.32 -0.01

-26.08 -6.31 -15.53 -36.75 -0.01

Q -6.29 5.91 -20.66 -2.24 19.70 0.00

-3.16 1.28 -2.24 -8.86 0.00

Σx1 4.99 17.05 85.68 -4.29 -42.41 -0.00

-0.32 -86.07 -4.29 -42.41 -0.00

Σy1 -1.98 -12.94 8.52 12.26 -4.24 0.01

36.71 -8.66 12.26 -4.24 0.01

Σx2 5.32 16.22 91.02 -5.12 -45.04 -0.00

-4.52 -91.40 -5.12 -45.04 -0.00

Σy2 -4.19 -51.15 -7.37 12.79 3.75 -0.00

0.66 7.83 12.79 3.75 -0.00

75 D 2 21 G -33.64 -44.29 -86.15 13.33 90.95 0.03

9.68 -11.93 13.33 -54.30 0.03

Q -10.73 -2.76 -23.37 0.94 23.56 0.01

|     |       |                  |         |      |        |                    |   |
|-----|-------|------------------|---------|------|--------|--------------------|---|
|     |       | 1.05             | -2.19   | 0.94 | -13.10 | 0.01               |   |
|     |       | ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ |         |      |        | Α/Α Πράξης: 211583 |   |
| Σx1 | -9.11 | 29.19            | 106.84  | 0.53 | 51.10  | 0.00               | Ημ/μ έγκρισης πράξης: 10/03/2021                    |
|     |       | 31.35            | -100.42 | 0.53 | -51.10 | 0.00               | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                                 |
|     |       |                  |         |      |        |                    | http://eas.s.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

Σy1 6.74 -57.36 16.32 32.96 -7.77 0.02

76.11 -15.14 32.96 -7.77 0.02

Σx2 -9.09 6.48 108.95 6.10 -51.46 0.00

31.20 -99.45 6.10 -51.46 0.00

Σy2 7.20 -51.11 19.36 25.60 -9.66 -0.00

52.55 -19.74 25.60 -9.66 -0.00

76 D 2 22 G -62.26 11.89 -120.85 8.87 109.83 -0.01

43.81 42.16 8.87 -19.28 -0.01

Q -19.17 1.72 -34.34 -0.31 30.05 -0.00

0.61 15.16 -0.31 -2.55 -0.00

Σx1 16.61 27.66 109.62 1.86 -62.08 0.01

34.36 -113.86 1.86 -62.08 0.01

Σy1 2.64 76.43 -32.75 -2.23 18.10 0.00

68.39 32.42 -2.23 18.10 0.00

Σx2 15.57 27.62 104.68 5.46 -59.96 0.00

47.27 -111.19 5.46 -59.96 0.00

Σy2 4.62 52.70 -28.91 -6.31 15.94 0.00

29.97 28.46 -6.31 15.94 0.00

77 D 2 23 G -70.33 90.29 -25.17 -15.91 61.12 -0.00

5.16 -109.45 -15.91 -92.62 -0.00

Q -21.38 14.75 -5.04 -2.15 14.62 0.00

3.25 -27.91 -2.15 -23.17 0.00

Σx1 0.42 -26.91 110.82 -1.55 -41.41 0.01

-35.18 -110.74 -1.55 -41.41 0.01

Σy1 -0.75 78.56 -9.77 -22.50 3.74 -0.01

-41.79 10.25 -22.50 3.74 -0.01

Σx2 -0.36 -22.67 106.89 -1.54 -39.94 0.00

-30.93 -106.77 -1.54 -39.94 0.00

Σy2 -0.67 45.72 3.67 -10.28 -1.23 -0.00

-9.30 -2.92 -10.28 -1.23 -0.00

78 D 2 24 G -25.07 -9.60 44.79 -7.32 0.96 -0.01

-33.02 -92.28 -7.32 -86.63 -0.01

Q -8.08 -9.35 18.07 3.31 -4.41 0.00

1.24 -29.41 3.31 -25.26 0.00

Σx1 5.16 -44.40 93.26 13.03 -59.38 -0.00

-2.70 -96.75 13.03 -59.38 -0.00

Σy1 2.95 10.10 -6.28 -23.44 3.63 -0.00

-64.92 5.32 -23.44 3.63 -0.00

Σx2 5.18 -49.48 92.50 13.02 -58.99 0.00

-7.82 -96.28 13.02 -58.99 0.00

Σy2 1.23 10.90 -0.15 -13.93 0.11 -0.01

-33.67 0.19 -13.93 0.11 -0.01

79 D 2 25 G -22.50 30.03 -15.66 -7.39 45.63 0.00

-14.30 -75.54 -7.39 -65.59 0.00

Q -4.80 13.48 -5.61 -4.82 16.27 -0.00

-15.44 -26.90 -4.82 -23.36 -0.00

Σx1 19.73 -80.05 2.41 8.84 -0.44 -0.00

-7.50 -1.21 8.84 -0.44 -0.00

Σy1 54.14 23.40 21.71 5.51 -3.98 0.00

68.60 -10.93 5.51 -3.98 0.00

Σx2 17.66 -59.28 -2.02 4.48 0.37 0.00

-22.53 1.04 4.48 0.37 0.00

Σy2 53.93 -9.02 29.25 4.55 -5.36 0.00

28.34 -14.72 4.55 -5.36 0.00

80 D 2 26 G 8.79 -62.54 -17.07 10.83 24.12 0.18

|                           |      |   |      |
|---------------------------|------|---|------|
| ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ          |      | Α/Α Πράξης: 211583                                  |      |
| Q                         | 3.53 | 11.22   | 0.08 |
| Έκδοση πράξης: 10/03/2021 |      | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                                 |      |
| 7.24                      |      | https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |      |

Σx1 -25.26 -105.41 4.45 31.63 -2.04 0.03

32.19 -4.41 31.63 -2.04 0.03

Σy1 -0.13 -5.96 0.80 3.96 -0.38 -0.03

11.26 -0.83 3.96 -0.38 -0.03

Σx2 -38.57 -98.99 4.57 32.46 -2.10 -0.02

42.20 -4.57 32.46 -2.10 -0.02

Σy2 -9.70 -1.73 -0.29 -0.61 0.14 0.07

-4.37 0.31 -0.61 0.14 0.07

81 D 2 27 G -64.03 -50.76 -144.52 -9.13 108.22 0.00

-122.44 -133.72 -9.13 -105.46 0.00

Q -21.69 -15.71 -42.65 -1.86 31.77 0.00

-30.33 -38.77 -1.86 -30.78 0.00

Σx1 2.16 -52.53 59.81 11.87 -15.26 -0.00

40.68 -59.99 11.87 -15.26 -0.00

Σy1 0.38 20.05 3.83 10.07 -1.04 -0.00

99.08 -4.31 10.07 -1.04 -0.00

Σx2 2.79 -73.03 61.46 16.26 -15.68 -0.01

54.60 -61.65 16.26 -15.68 -0.01

Σy2 -4.52 -14.84 -5.61 5.70 1.44 0.00

29.89 5.72 5.70 1.44 0.00

82 D 2 28 G -111.22 50.18 -159.05 10.05 126.48 0.00

127.03 -154.83 10.05 -125.38 0.00

Q -32.44 6.20 -39.96 2.98 31.64 0.00

29.02 -38.26 2.98 -31.20 0.00

Σx1 8.90 61.29 92.67 -15.27 -24.27 0.00

-55.55 -93.00 -15.27 -24.27 0.00

Σy1 -3.30 72.02 -7.47 -4.61 2.14 -0.00

36.76 8.91 -4.61 2.14 -0.00

Σx2 7.92 49.21 91.91 -10.95 -24.03 -0.00

-34.58 -91.94 -10.95 -24.03 -0.00

Σy2 -2.71 32.02 0.87 -0.47 -0.10 -0.00

28.45 0.08 -0.47 -0.10 -0.00

83 D 2 29 G -25.43 47.52 -12.96 6.56 36.00 0.01

68.35 -25.62 6.56 -43.98 0.01

Q -8.28 19.92 -0.56 -0.96 8.31 0.00

16.86 -10.21 -0.96 -14.39 0.00

Σx1 -30.35 33.27 113.92 -5.47 -67.18 -0.00

15.89 -99.38 -5.47 -67.18 -0.00

Σy1 -4.00 72.21 5.39 -33.21 -2.32 -0.03

-33.23 -1.98 -33.21 -2.32 -0.03

Σx2 -30.86 18.43 117.43 -1.38 -69.55 -0.01

14.04 -103.38 -1.38 -69.55 -0.01

Σy2 -5.10 7.05 -10.99 3.18 6.81 -0.00

17.16 10.62 3.18 6.81 -0.00

84 D 2 30 G -13.00 20.40 24.98 -9.03 -38.55 -0.01

8.89 -36.20 -9.03 -57.41 -0.01

Q -4.20 4.17 6.94 -3.34 -11.59 -0.00

-0.09 -10.09 -3.34 -15.11 -0.00

Σx1 -0.78 70.81 35.26 -15.72 -73.65 -0.02

50.77 -58.64 -15.72 -73.65 -0.02

Σy1 2.44 30.53 2.86 -47.67 -10.31 0.01

-30.26 -10.28 -47.67 -10.31 0.01

Σx2 1.42 78.02 36.38 -12.25 -74.75 -0.02

62.41 -58.93 -12.25 -74.75 -0.02

Σy2 -4.76 -1.47 11.12 -6.02 -17.24 0.00

85 A 1 -12 G

|       |        |       |        |      |      |
|-------|--------|-------|--------|------|------|
| -9.14 | -10.86 | -6.02 | -17.24 | 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 0.00 0.00 0.00 -0.00 0.00 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  
 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy1 0.00 0.00 0.00 -0.00 0.00 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  
 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy2 0.00 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

86 A 2 -4 G -65.55 86.70 -5.34 -36.08 4.58 -21.56  
 -50.44 12.08 -36.08 4.58 -21.56

Q -14.68 14.50 -1.44 -7.23 1.11 -4.20  
 -12.98 2.80 -7.23 1.11 -4.20

Σx1 -21.11 -39.15 -9.74 7.04 1.57 -1.25  
 -12.41 -3.76 7.04 1.57 -1.25

Σy1 -41.85 -12.26 21.66 5.31 -10.85 -9.18  
 7.92 -19.59 5.31 -10.85 -9.18

Σx2 -30.55 -64.41 6.75 17.56 -6.72 0.95  
 2.32 -18.78 17.56 -6.72 0.95

Σy2 -47.60 -27.64 -6.61 2.10 4.12 -7.67  
 -19.66 9.04 2.10 4.12 -7.67

87 A 2 -5 G 14.20 108.26 -2.02 -65.34 1.12 -37.09  
 -9.45 -0.00 -65.34 1.12 -37.09

Q 3.22 18.76 0.02 -11.65 -0.01 -7.41  
 -2.22 -0.00 -11.65 -0.01 -7.41

Σx1 0.51 -63.50 18.68 35.25 -10.36 -6.04  
 0.00 0.01 35.25 -10.36 -6.04

Σy1 -1.21 62.71 -4.59 -33.02 2.55 -16.56  
 3.23 0.00 -33.02 2.55 -16.56

Σx2 0.50 -60.82 24.41 33.87 -13.55 -2.61  
 0.20 0.01 33.87 -13.55 -2.61

Σy2 -1.55 -8.20 -19.60 6.34 10.88 -16.11  
 3.22 -0.00 6.34 10.88 -16.11

88 A 2 -5 G 14.47 -69.17 -0.45 65.34 0.37 34.77  
 9.39 0.00 65.34 0.37 34.77

Q 3.22 -11.94 -0.42 11.65 0.35 8.15  
 2.06 0.00 11.65 0.35 8.15

Σx1 -0.84 38.49 -14.75 -35.25 12.26 60.30  
 -3.89 -0.01 -35.25 12.26 60.30

Σy1 1.26 19.70 3.03 -14.32 -2.52 4.38  
 2.48 -0.00 -14.32 -2.52 4.38

Σx2 -0.90 36.42 -18.58 -33.87 15.44 72.15  
 -4.30 -0.01 -33.87 15.44 72.15

Σy2 1.78 -36.38 13.04 34.39 -10.84 -36.00  
 4.97 0.00 34.39 -10.84 -36.00

89 A 2 -6 G -62.88 -63.24 -2.66 21.56 2.58 20.13  
 18.70 7.15 21.56 2.58 20.13

Q -16.05 -11.13 -0.48 4.08 0.60 4.53  
 4.38 1.81 4.08 0.60 4.53

Σx1 -74.01 54.84 15.15 -15.71 -10.81 28.20  
 -4.85 -25.93 -15.71 -10.81 28.20

Σy1 55.30 -60.00 -21.42 16.90 10.55 2.58  
 4.22 18.68 16.90 10.55 2.58

Σx2 -68.81 23.55 -1.84 -3.71 -2.29 34.78

|      |       |        |         |        |        |        |              |
|------|-------|--------|---------|--------|--------|--------|--------------|
|      |       | 9.44   | -10.53  | -3.71  | -2.29  | 34.78  |              |
|      |       | 69.86  | -60.33  | 7.73   | 9.86   | -4.59  | -16.18       |
|      |       | -22.86 | -9.72   | 9.86   | -4.59  | -16.18 |              |
| 90 A | 2 -11 | G      | -41.74  | 7.41   | -4.13  | -8.13  | 3.09 0.02    |
|      |       |        | -23.49  | 7.63   | -8.13  | 3.09   | 0.02         |
|      |       | Q      | -8.07   | 2.62   | -1.22  | -2.21  | 0.84 -0.01   |
|      |       |        | -5.77   | 1.96   | -2.21  | 0.84   | -0.01        |
|      |       | Σx1    | 51.28   | 15.78  | -11.69 | -5.95  | 9.01 -0.30   |
|      |       |        | -6.84   | 22.57  | -5.95  | 9.01   | -0.30        |
|      |       | Σy1    | 27.51   | 2.44   | 26.00  | 8.28   | -14.10 0.11  |
|      |       |        | 33.93   | -27.59 | 8.28   | -14.10 | 0.11         |
|      |       | Σx2    | 41.31   | -12.98 | 6.04   | 5.45   | 0.06 0.24    |
|      |       |        | 7.75    | 6.25   | 5.45   | 0.06   | 0.24         |
|      |       | Σy2    | 75.02   | 52.98  | -8.29  | -12.05 | 4.31 -0.79   |
|      |       |        | 7.17    | 8.10   | -12.05 | 4.31   | -0.79        |
| 91 A | 2 -12 | G      | -67.13  | -75.75 | -4.67  | 29.76  | 4.08 20.28   |
|      |       |        | 37.36   | 10.84  | 29.76  | 4.08   | 20.28        |
|      |       | Q      | -16.30  | -10.51 | -1.03  | 5.32   | 0.93 3.56    |
|      |       |        | 9.71    | 2.50   | 5.32   | 0.93   | 3.56         |
|      |       | Σx1    | 24.66   | -35.39 | 10.34  | 5.99   | -2.51 -5.86  |
|      |       |        | -12.62  | 0.80   | 5.99   | -2.51  | -5.86        |
|      |       | Σy1    | -31.08  | -32.68 | -21.43 | 16.48  | 12.57 9.35   |
|      |       |        | 29.95   | 26.33  | 16.48  | 12.57  | 9.35         |
|      |       | Σx2    | 29.70   | -65.56 | -6.53  | 17.96  | 6.32 1.18    |
|      |       |        | 2.70    | 17.48  | 17.96  | 6.32   | 1.18         |
|      |       | Σy2    | -37.59  | 36.59  | 7.12   | -8.20  | -3.46 10.11  |
|      |       |        | 5.41    | -6.04  | -8.20  | -3.46  | 10.11        |
| 92 A | 2 -13 | G      | -111.19 | 3.46   | 5.26   | -15.74 | -4.96 -0.08  |
|      |       |        | -56.36  | -13.61 | -15.74 | -4.96  | -0.08        |
|      |       | Q      | -30.35  | 0.99   | 1.13   | -5.54  | -1.19 -0.02  |
|      |       |        | -20.08  | -3.37  | -5.54  | -1.19  | -0.02        |
|      |       | Σx1    | 88.51   | 4.73   | -16.69 | -4.30  | 13.42 -0.04  |
|      |       |        | -11.61  | 34.30  | -4.30  | 13.42  | -0.04        |
|      |       | Σy1    | 70.16   | 28.22  | 21.21  | 3.69   | -10.43 -0.19 |
|      |       |        | 42.26   | -18.43 | 3.69   | -10.43 | -0.19        |
|      |       | Σx2    | 97.58   | -5.29  | 0.58   | 3.99   | 4.94 0.26    |
|      |       |        | 9.87    | 19.35  | 3.99   | 4.94   | 0.26         |
|      |       | Σy2    | 51.85   | 45.28  | -8.94  | -10.40 | 4.76 -0.67   |
|      |       |        | 5.74    | 9.14   | -10.40 | 4.76   | -0.67        |
| 93 A | 2 -14 | G      | -140.13 | 4.80   | -2.08  | -16.41 | 1.34 0.05    |
|      |       |        | -57.55  | 3.03   | -16.41 | 1.34   | 0.05         |
|      |       | Q      | -39.10  | 1.41   | -0.87  | -5.74  | 0.55 0.02    |
|      |       |        | -20.40  | 1.20   | -5.74  | 0.55   | 0.02         |
|      |       | Σx1    | 89.36   | 9.15   | -16.43 | -5.09  | 13.14 -0.11  |
|      |       |        | -10.18  | 33.50  | -5.09  | 13.14  | -0.11        |
|      |       | Σy1    | 66.13   | 18.49  | 24.01  | 5.61   | -12.70 -0.06 |
|      |       |        | 39.81   | -24.27 | 5.61   | -12.70 | -0.06        |
|      |       | Σx2    | 91.53   | -7.88  | 0.12   | 4.35   | 5.31 0.31    |
|      |       |        | 8.64    | 20.28  | 4.35   | 5.31   | 0.31         |
|      |       | Σy2    | 62.72   | 48.21  | -7.93  | -10.83 | 3.87 -0.72   |
|      |       |        | 7.05    | 6.78   | -10.83 | 3.87   | -0.72        |
| 94 A | 2 -15 | G      | -140.36 | 21.55  | -12.31 | -21.50 | 9.78 -0.04   |
|      |       |        | -60.22  | 24.91  | -21.50 | 9.78   | -0.04        |
|      |       | Q      | -37.34  | 6.78   | -3.75  | -7.38  | 2.86 -0.02   |
|      |       |        | -21.30  | 7.15   | -7.38  | 2.86   | -0.02        |
|      |       | Σx1    | 224.83  | 33.48  | -12.95 | -14.01 | 13.62 -1.81  |
|      |       |        | -19.81  | 38.86  | -14.01 | 13.62  | -1.81        |
|      |       | Σy1    | 74.64   | 34.44  | 44.17  | 10.08  | -23.70 -0.65 |



|      |       |     |        |         |        |        |        |              |
|------|-------|-----|--------|---------|--------|--------|--------|--------------|
|      |       |     | 72.80  | -45.98  | 10.08  | -23.70 | -0.65  |              |
|      |       |     | 217.07 | -28.02  | 16.42  | 12.50  | -0.68  | 0.29         |
|      |       |     | 19.51  | 13.82   | 12.50  | -0.68  | 0.29   |              |
|      |       |     | Σy2    | 112.72  | 141.89 | -11.88 | -36.81 | 5.33 -4.25   |
|      |       |     |        | 1.85    | 8.37   | -36.81 | 5.33   | -4.25        |
| 95 A | 2 -16 | G   |        | 13.79   | -96.74 | 3.96   | 58.43  | -2.20 35.29  |
|      |       |     |        | 8.51    | -0.00  | 58.43  | -2.20  | 35.29        |
|      |       | Q   |        | 3.10    | -15.27 | 2.20   | 9.55   | -1.22 6.42   |
|      |       |     |        | 1.93    | -0.00  | 9.55   | -1.22  | 6.42         |
|      |       | Σx1 |        | -0.48   | -57.28 | -13.57 | 31.88  | 7.53 -14.92  |
|      |       |     |        | 0.15    | -0.01  | 31.88  | 7.53   | -14.92       |
|      |       | Σy1 |        | -1.20   | -37.96 | -30.24 | 20.03  | 16.78 15.69  |
|      |       |     |        | -1.87   | -0.00  | 20.03  | 16.78  | 15.69        |
|      |       | Σx2 |        | -0.54   | -63.01 | -21.85 | 34.92  | 12.12 -2.28  |
|      |       |     |        | -0.10   | -0.01  | 34.92  | 12.12  | -2.28        |
|      |       | Σy2 |        | -1.29   | -8.89  | -0.86  | 2.92   | 0.48 21.01   |
|      |       |     |        | -3.64   | 0.00   | 2.92   | 0.48   | 21.01        |
| 96 A | 2 -16 | G   |        | 14.56   | 58.08  | -3.32  | -58.43 | 2.77 -47.98  |
|      |       |     |        | -12.03  | 0.00   | -58.43 | 2.77   | -47.98       |
|      |       | Q   |        | 3.30    | 8.66   | -1.62  | -9.55  | 1.35 -12.71  |
|      |       |     |        | -2.80   | 0.00   | -9.55  | 1.35   | -12.71       |
|      |       | Σx1 |        | 0.17    | 37.95  | 11.32  | -31.88 | -9.43 54.99  |
|      |       |     |        | -0.31   | 0.01   | -31.88 | -9.43  | 54.99        |
|      |       | Σy1 |        | 0.50    | 20.63  | 20.18  | -18.15 | -16.82 63.72 |
|      |       |     |        | -1.14   | 0.00   | -18.15 | -16.82 | 63.72        |
|      |       | Σx2 |        | 0.03    | 41.94  | 16.84  | -34.92 | -14.02 64.06 |
|      |       |     |        | 0.03    | 0.01   | -34.92 | -14.02 | 64.06        |
|      |       | Σy2 |        | 1.27    | -2.02  | 0.63   | -1.03  | -0.53 -18.63 |
|      |       |     |        | -3.26   | -0.00  | -1.03  | -0.53  | -18.63       |
| 97 A | 2 -17 | G   |        | -135.97 | -11.61 | 4.36   | -30.85 | -4.23 0.24   |
|      |       |     |        | -128.85 | -11.71 | -30.85 | -4.23  | 0.24         |
|      |       | Q   |        | -33.64  | -3.70  | 0.62   | -10.58 | -0.74 0.10   |
|      |       |     |        | -43.91  | -2.18  | -10.58 | -0.74  | 0.10         |
|      |       | Σx1 |        | -42.64  | 9.95   | -2.38  | -5.51  | -3.80 -0.38  |
|      |       |     |        | -10.98  | -16.84 | -5.51  | -3.80  | -0.38        |
|      |       | Σy1 |        | -45.25  | -53.58 | 24.16  | 16.68  | -13.04 0.85  |
|      |       |     |        | 9.80    | -25.40 | 16.68  | -13.04 | 0.85         |
|      |       | Σx2 |        | -42.90  | -6.79  | 14.94  | 3.83   | -12.45 0.00  |
|      |       |     |        | 7.76    | -32.40 | 3.83   | -12.45 | 0.00         |
|      |       | Σy2 |        | -47.97  | -25.44 | -6.78  | 0.95   | 3.16 0.25    |
|      |       |     |        | -21.82  | 5.23   | 0.95   | 3.16   | 0.25         |
| 98 A | 2 -18 | G   |        | -134.56 | -11.20 | -11.14 | -35.61 | 9.68 0.70    |
|      |       |     |        | -146.54 | 25.65  | -35.61 | 9.68   | 0.70         |
|      |       | Q   |        | -32.89  | -3.49  | -3.05  | -11.31 | 2.58 0.21    |
|      |       |     |        | -46.48  | 6.75   | -11.31 | 2.58   | 0.21         |
|      |       | Σx1 |        | -52.82  | 13.10  | -2.39  | -5.98  | -3.83 -0.42  |
|      |       |     |        | -9.63   | -16.93 | -5.98  | -3.83  | -0.42        |
|      |       | Σy1 |        | -50.14  | -59.68 | 20.62  | 17.23  | -10.05 0.97  |
|      |       |     |        | 5.80    | -17.58 | 17.23  | -10.05 | 0.97         |
|      |       | Σx2 |        | -57.83  | -9.06  | 14.56  | 4.14   | -12.16 0.03  |
|      |       |     |        | 6.66    | -31.64 | 4.14   | -12.16 | 0.03         |
|      |       | Σy2 |        | -49.39  | -22.54 | -9.43  | 0.29   | 5.45 0.26    |
|      |       |     |        | -21.44  | 11.29  | 0.29   | 5.45   | 0.26         |
| 99 A | 2 -19 | G   |        | -84.61  | 1.95   | -3.09  | 2.12   | 2.74 -0.22   |
|      |       |     |        | 9.99    | 7.31   | 2.12   | 2.74   | -0.22        |
|      |       | Q   |        | -30.71  | 0.81   | -0.86  | 0.65   | 0.85 -0.07   |
|      |       |     |        | 3.27    | 2.38   | 0.65   | 0.85   | -0.07        |
|      |       | Σx1 |        | -92.15  | 43.39  | 9.92   | 33.31  | -5.20 -0.99  |

|               |         | 170.01 | -9.84  | 33.31  | -5.20  | -6.99  |  |
|---------------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--|
| Σy1           | -15.64  | -20.87 | -28.14 | -10.15 | 13.58  | 0.20   |  |
| Σx2           | -95.08  | 29.50  | -8.50  | 51.56  | 4.45   | -0.74  |  |
|               | 225.45  | 8.44   | 51.56  | 4.45   | -0.74  |        |  |
| Σy2           | -1.46   | 6.99   | 3.95   | -7.46  | -3.24  | -0.43  |  |
|               | -21.34  | -8.37  | -7.46  | -3.24  | -0.43  |        |  |
| 100 A 2 -19 G | -73.75  | 13.13  | -1.07  | 34.50  | 1.38   | -1.49  |  |
|               | 144.32  | 4.16   | 34.50  | 1.38   | -1.49  |        |  |
| Q             | -28.64  | 3.91   | -0.08  | 9.13   | 0.35   | -0.45  |  |
|               | 38.61   | 1.24   | 9.13   | 0.35   | -0.45  |        |  |
| Σx1           | -195.85 | 123.58 | 20.03  | 20.10  | -10.83 | -3.90  |  |
|               | 199.99  | -21.16 | 20.10  | -10.83 | -3.90  |        |  |
| Σy1           | -24.24  | -31.44 | -68.85 | 10.60  | 33.96  | 0.53   |  |
|               | 8.87    | 60.26  | 10.60  | 33.96  | 0.53   |        |  |
| Σx2           | -192.90 | 105.43 | -19.92 | 43.98  | 10.66  | -2.38  |  |
|               | 272.65  | 20.61  | 43.98  | 10.66  | -2.38  |        |  |
| Σy2           | -18.14  | 8.03   | 3.39   | -15.88 | -4.82  | -2.56  |  |
|               | -52.35  | -14.95 | -15.88 | -4.82  | -2.56  |        |  |
| 101 A 2 -20 G | -11.75  | -3.08  | -10.55 | -12.66 | 4.58   | 20.17  |  |
|               | -51.21  | 6.84   | -12.66 | 4.58   | 20.17  |        |  |
| Q             | -5.76   | -0.94  | -2.27  | -3.76  | 1.04   | 4.57   |  |
|               | -15.23  | 1.69   | -3.76  | 1.04   | 4.57   |        |  |
| Σx1           | 96.73   | 28.15  | -4.06  | 21.32  | 3.13   | 27.84  |  |
|               | 109.18  | 7.84   | 21.32  | 3.13   | 27.84  |        |  |
| Σy1           | -2.55   | -15.06 | 17.97  | 17.02  | -10.63 | 2.21   |  |
|               | 49.62   | -22.45 | 17.02  | -10.63 | 2.21   |        |  |
| Σx2           | 99.45   | 10.12  | 12.59  | 36.22  | -6.00  | 34.27  |  |
|               | 147.77  | -10.22 | 36.22  | -6.00  | 34.27  |        |  |
| Σy2           | -16.40  | 19.38  | -17.34 | -4.05  | 7.41   | -16.62 |  |
|               | 3.99    | 10.81  | -4.05  | 7.41   | -16.62 |        |  |
| 102 A 2 -20 G | -62.80  | -5.60  | -4.24  | -24.52 | 3.35   | 0.14   |  |
|               | -98.81  | 8.47   | -24.52 | 3.35   | 0.14   |        |  |
| Q             | -22.84  | -1.27  | -1.15  | -6.70  | 1.01   | 0.02   |  |
|               | -26.72  | 2.68   | -6.70  | 1.01   | 0.02   |        |  |
| Σx1           | -101.14 | 43.71  | 10.34  | 34.91  | -5.30  | -0.97  |  |
|               | 176.41  | -9.79  | 34.91  | -5.30  | -0.97  |        |  |
| Σy1           | -11.28  | -17.98 | -28.37 | 18.60  | 13.45  | -0.04  |  |
|               | 52.73   | 22.73  | 18.60  | 13.45  | -0.04  |        |  |
| Σx2           | -102.05 | 29.10  | -8.96  | 50.21  | 4.62   | -0.74  |  |
|               | 219.93  | 8.60   | 50.21  | 4.62   | -0.74  |        |  |
| Σy2           | -0.10   | 7.94   | 4.41   | -3.54  | -3.40  | -0.47  |  |
|               | -5.49   | -8.50  | -3.54  | -3.40  | -0.47  |        |  |
| 103 A 2 -21 G | -41.10  | 7.10   | -14.24 | 17.87  | 6.69   | -21.75 |  |
|               | 75.04   | 11.18  | 17.87  | 6.69   | -21.75 |        |  |
| Q             | -12.56  | 1.36   | -2.29  | 3.65   | 1.16   | -4.26  |  |
|               | 15.22   | 2.14   | 3.65   | 1.16   | -4.26  |        |  |
| Σx1           | 59.06   | -33.93 | 18.33  | -26.58 | -8.56  | -0.77  |  |
|               | -134.96 | -14.22 | -26.58 | -8.56  | -0.77  |        |  |
| Σy1           | 0.53    | -15.20 | -24.22 | 14.60  | 12.82  | -9.30  |  |
|               | 40.28   | 24.50  | 14.60  | 12.82  | -9.30  |        |  |
| Σx2           | 60.85   | -54.41 | 0.97   | -10.90 | 0.80   | 1.31   |  |

|             |        |                  |        |        |        |                    |  |
|-------------|--------|------------------|--------|--------|--------|--------------------|--|
|             |        | 32.15            | 0.01   | 8.45   | -0.40  | 0.03               |  |
|             |        | ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ |        |        |        | Α/Α Πράξης: 211583 |  |
| Σx1         | 11.00  | -25.21           | -4.22  | -48.56 | 1.11   | 0.45               | Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021            |
|             |        | -209.77          | -0.01  | -48.56 | 1.11   | 0.45               | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                              |
|             |        |                  |        |        |        |                    | http://ps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |
| Σy1         | -26.11 | 2.00             | 44.99  | 4.11   | -11.83 | -0.03              |  |
|             |        | 17.61            | 0.01   | 4.11   | -11.83 | -0.03              |  |
| Σx2         | 8.49   | -23.62           | 3.09   | -47.50 | -0.81  | 0.45               |  |
|             |        | -204.16          | 0.00   | -47.50 | -0.81  | 0.45               |  |
| Σy2         | -25.77 | -0.66            | 32.53  | 2.59   | -8.56  | -0.03              |  |
|             |        | 9.17             | -0.01  | 2.59   | -8.56  | -0.03              |  |
| 105 A 2 -22 | G      | -88.98           | 11.25  | -6.17  | 41.79  | 6.57               | -0.70  |
|             |        | 170.07           | 18.79  | 41.79  | 6.57   | -0.70              |  |
| Q           | -28.65 | 3.07             | -1.81  | 10.54  | 2.01   | -0.19              |  |
|             |        | 43.12            | 5.81   | 10.54  | 2.01   | -0.19              |  |
| Σx1         | 32.34  | -22.63           | 10.47  | -51.62 | -5.58  | 0.58               |  |
|             |        | -218.82          | -10.75 | -51.62 | -5.58  | 0.58               |  |
| Σy1         | 8.49   | -18.63           | -18.05 | 19.82  | 10.63  | 0.59               |  |
|             |        | 56.70            | 22.36  | 19.82  | 10.63  | 0.59               |  |
| Σx2         | 37.09  | -37.92           | -7.21  | -36.21 | 3.84   | 0.90               |  |
|             |        | -175.54          | 7.40   | -36.21 | 3.84   | 0.90               |  |
| Σy2         | 2.67   | 8.77             | 11.54  | 1.51   | -5.15  | -0.02              |  |
|             |        | 14.49            | -8.02  | 1.51   | -5.15  | -0.02              |  |
| 106 A 2 -23 | G      | -95.01           | -4.53  | -6.47  | -21.80 | 6.36               | 0.05   |
|             |        | -87.39           | 17.70  | -21.80 | 6.36   | 0.05               |  |
| Q           | -30.63 | -0.68            | -1.91  | -4.77  | 2.01   | -0.02              |  |
|             |        | -18.81           | 5.72   | -4.77  | 2.01   | -0.02              |  |
| Σx1         | 47.38  | -22.61           | 10.82  | -51.34 | -5.67  | 0.60               |  |
|             |        | -217.75          | -10.74 | -51.34 | -5.67  | 0.60               |  |
| Σy1         | 2.88   | -22.23           | -19.58 | 7.66   | 11.22  | 0.73               |  |
|             |        | 6.87             | 23.08  | 7.66   | 11.22  | 0.73               |  |
| Σx2         | 51.05  | -38.29           | -7.55  | -37.26 | 3.95   | 0.90               |  |
|             |        | -179.89          | 7.48   | -37.26 | 3.95   | 0.90               |  |
| Σy2         | -0.20  | 6.10             | 11.43  | -8.30  | -5.02  | 0.13               |  |
|             |        | -25.46           | -7.64  | -8.30  | -5.02  | 0.13               |  |
| 107 A 2 -23 | G      | -62.65           | -7.34  | -5.76  | -31.40 | 5.55               | 0.20   |
|             |        | -126.70          | 15.33  | -31.40 | 5.55   | 0.20               |  |
| Q           | -20.73 | -1.51            | -1.71  | -7.86  | 1.80   | 0.02               |  |
|             |        | -31.39           | 5.12   | -7.86  | 1.80   | 0.02               |  |
| Σx1         | 49.97  | -20.61           | 11.37  | -43.71 | -5.89  | 0.51               |  |
|             |        | -186.75          | -11.04 | -43.71 | -5.89  | 0.51               |  |
| Σy1         | -2.35  | -23.01           | -20.29 | 5.20   | 11.45  | 0.76               |  |
|             |        | -3.23            | 23.23  | 5.20   | 11.45  | 0.76               |  |
| Σx2         | 50.36  | -36.69           | -7.49  | -31.19 | 3.87   | 0.81               |  |
|             |        | -155.25          | 7.22   | -31.19 | 3.87   | 0.81               |  |
| Σy2         | -0.32  | 5.78             | 11.46  | -8.61  | -4.99  | 0.17               |  |
|             |        | -26.93           | -7.50  | -8.61  | -4.99  | 0.17               |  |
| 108 A 2 -24 | G      | -25.84           | -0.62  | -13.39 | -19.45 | 6.20               | 20.44  |
|             |        | -74.56           | 10.16  | -19.45 | 6.20   | 20.44              |  |
| Q           | -8.16  | 1.14             | -2.51  | -5.34  | 1.30   | 3.63               |  |
|             |        | -19.15           | 2.42   | -5.34  | 1.30   | 3.63               |  |
| Σx1         | -60.25 | -28.33           | -17.69 | -21.87 | 8.31   | -5.48              |  |
|             |        | -111.47          | 13.89  | -21.87 | 8.31   | -5.48              |  |
| Σy1         | 2.38   | -49.54           | 21.21  | 10.21  | -11.24 | 9.59               |  |
|             |        | -10.74           | -21.50 | 10.21  | -11.24 | 9.59               |  |
| Σx2         | -60.88 | -51.68           | -1.09  | -8.80  | -0.75  | 1.48               |  |
|             |        | -85.12           | -3.95  | -8.80  | -0.75  | 1.48               |  |
| Σy2         | 2.30   | 5.69             | -4.26  | -6.30  | 3.11   | 10.33              |  |
|             |        | -18.24           | 7.55   | -6.30  | 3.11   | 10.33              |  |
| 109 A 2 -25 | G      | -97.03           | -10.96 | 7.08   | -25.71 | -6.55              | 0.14   |

|   |        |         |        |        |       |      |
|---|--------|---------|--------|--------|-------|------|
| ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ<br>ΥΠΟΥΡΓΕΙΟ ΠΑΙΔΕΙΑΣ, ΕΡΕΥΝΑΣ ΚΑΙ ΘΡΗΣΚΕΥΜΑΤΩΝ<br>ΙΝΣΤΙΤΟΥΤΟ ΤΕΧΝΟΛΟΓΙΑΣ ΥΠΟΛΟΓΙΣΤΩΝ ΚΑΙ ΕΚΔΟΣΕΩΝ (ΙΤΥΣ)<br>Α/Α Πράξης: 211583 |        |         |        |        |       |      |
| Q   | -23.76 | -108.68 | -17.80 | -25.71 | -6.55 | 0.14 |
|   |        | -3.53   | 1.42   | -9.35  | -1.44 | 0.06 |
|   |        | -39.05  | -4.05  | -9.35  | -1.44 | 0.06 |

|               |         |        |        |        |        |        |
|---------------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|
| Σx1           | -45.95  | 8.11   | -4.43  | -5.36  | -2.04  | -0.32  |
|               |         | -12.27 | -12.16 | -5.36  | -2.04  | -0.32  |
| Σy1           | -37.43  | -49.02 | 24.92  | 16.14  | -13.67 | 0.80   |
|               |         | 12.33  | -27.03 | 16.14  | -13.67 | 0.80   |
| Σx2           | -43.22  | -4.90  | 13.30  | 3.46   | -11.04 | 0.01   |
|               |         | 8.26   | -28.66 | 3.46   | -11.04 | 0.01   |
| Σy2           | -41.78  | -27.35 | -6.51  | 1.35   | 2.98   | 0.28   |
|               |         | -22.22 | 4.82   | 1.35   | 2.98   | 0.28   |
| 110 A 2 -29 G | -5.43   | 59.25  | 3.35   | -15.59 | 12.43  | -47.95 |
|               |         | 0.02   | 50.59  | -15.59 | 12.43  | -47.95 |
| Q             | -2.79   | 9.03   | 1.62   | -2.38  | 4.08   | -12.69 |
|               |         | 0.00   | 17.14  | -2.38  | 4.08   | -12.69 |
| Σx1           | 6.46    | 38.94  | -7.14  | -10.24 | 37.31  | 54.91  |
|               |         | 0.02   | 134.63 | -10.24 | 37.31  | 54.91  |
| Σy1           | 7.98    | 25.56  | -19.64 | -6.74  | 6.44   | 63.76  |
|               |         | -0.04  | 4.84   | -6.74  | 6.44   | 63.76  |
| Σx2           | 5.21    | 41.30  | -12.26 | -10.86 | 40.01  | 63.98  |
|               |         | 0.02   | 139.76 | -10.86 | 40.01  | 63.98  |
| Σy2           | 24.05   | 5.58   | -0.78  | -1.47  | 0.34   | -18.63 |
|               |         | -0.00  | 0.50   | -1.47  | 0.34   | -18.63 |
| 111 A 2 -30 G | -17.73  | 4.38   | -0.41  | 9.18   | 0.55   | -0.23  |
|               |         | 39.29  | 1.69   | 9.18   | 0.55   | -0.23  |
| Q             | -5.93   | 1.27   | 0.12   | 1.77   | 0.00   | -0.06  |
|               |         | 8.00   | 0.13   | 1.77   | 0.00   | -0.06  |
| Σx1           | -105.37 | 38.61  | 8.25   | 15.45  | -4.53  | -0.82  |
|               |         | 97.32  | -8.97  | 15.45  | -4.53  | -0.82  |
| Σy1           | -16.78  | -23.17 | -27.71 | 6.96   | 13.81  | 0.34   |
|               |         | 3.27   | 24.80  | 6.96   | 13.81  | 0.34   |
| Σx2           | -105.76 | 23.60  | -8.68  | 28.00  | 4.68   | -0.41  |
|               |         | 130.03 | 9.10   | 28.00  | 4.68   | -0.41  |
| Σy2           | -7.11   | 7.29   | 2.96   | -4.49  | -2.83  | -0.53  |
|               |         | -9.76  | -7.78  | -4.49  | -2.83  | -0.53  |
| 112 X 2 14 G  | 17.02   | 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  |
| Σx1           | -9.11   | 0.02   | 0.00   | -0.01  | 0.00   | 0.00   |
|               |         | -0.02  | -0.00  | -0.01  | -0.00  | 0.00   |
| Σy1           | 1.90    | -0.00  | 0.00   | 0.00   | 0.00   | 0.00   |
|               |         | 0.00   | -0.00  | 0.00   | -0.00  | 0.00   |
| Σx2           | -10.64  | 0.02   | 0.00   | -0.01  | 0.00   | 0.00   |
|               |         | -0.02  | -0.00  | -0.01  | -0.00  | 0.00   |
| Σy2           | 25.07   | 0.00   | 0.00   | -0.00  | 0.00   | 0.00   |
|               |         | -0.00  | -0.00  | -0.00  | -0.00  | 0.00   |
| 113 X 2 15 G  | -1.68   | 0.00   | 0.00   | -0.00  | 0.00   | -0.00  |
|               |         | -0.01  | -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  |
| Σx1           | 0.65    | 0.02   | 0.00   | -0.01  | 0.00   | 0.00   |
|               |         | -0.03  | -0.00  | -0.01  | -0.00  | 0.00   |
| Σy1           | 16.94   | -0.01  | 0.00   | 0.01   | 0.00   | 0.00   |
|               |         | 0.02   | -0.00  | 0.01   | -0.00  | 0.00   |
| Σx2           | 2.77    | 0.02   | 0.00   | -0.01  | 0.00   | 0.00   |
|               |         | -0.02  | -0.00  | -0.01  | -0.00  | 0.00   |
| Σy2           | 10.05   | -0.01  | 0.00   | 0.01   | 0.00   | 0.00   |

|            |   |       |       |       |       |       |  |
|------------|---|-------|-------|-------|-------|-------|--|
|            |   | 0.02  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  | ΕΛΓΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ<br>Α/Α Πράξης: 211583<br>10/03/2021<br>ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ<br>apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |
| 114 X 2 14 | G | 26.11 | 0.05  | 0.00  | -0.03 | 0.00  |  |
|            |   | -0.10 | -0.00 | -0.03 | -0.00 | -0.00 |  |
|            |   |       |       |       |       |       |  |

Q 6.49 0.02 0.00 -0.01 0.00 -0.00  
-0.04 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σx1 -37.72 0.02 0.00 -0.01 0.00 -0.00  
-0.03 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σy1 -2.94 -0.12 0.00 0.06 0.00 0.00  
0.24 -0.00 0.06 -0.00 0.00

Σx2 -35.70 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy2 19.27 -0.09 0.00 0.05 0.00 0.00  
0.18 -0.00 0.05 -0.00 0.00

115 X 2 15 G -17.90 -0.02 0.00 0.01 0.00 0.00  
0.03 -0.00 0.01 -0.00 0.00

Q -4.69 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx1 29.20 -0.01 0.00 0.01 0.00 0.00  
0.03 -0.00 0.01 -0.00 0.00

Σy1 12.32 0.15 0.00 -0.08 0.00 -0.00  
-0.30 -0.00 -0.08 -0.00 -0.00

Σx2 27.66 0.02 0.00 -0.01 0.00 -0.00  
-0.03 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σy2 2.14 0.10 0.00 -0.05 0.00 -0.00  
-0.19 -0.00 -0.05 -0.00 -0.00

116 X 2 14 G 0.99 -0.01 0.00 0.01 0.00 -0.00  
0.01 -0.00 0.01 -0.00 -0.00

Q -0.52 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -12.01 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -2.17 0.01 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx2 -12.37 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 6.71 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

117 X 2 13 G 2.25 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Q 0.78 -0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 -0.05 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy1 0.59 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -0.25 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 0.22 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

118 X 2 7 G -4.92 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q -3.21 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -3.12 0.02 0.00 -0.01 0.00 0.00  
-0.02 -0.00 -0.01 -0.00 0.00

Σy1 16.48 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx2 -3.01 0.03 0.00 -0.01 0.00 0.00

|     |       |       |       |       |       |       |   |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---|
|     |       | -0.03 | 0.00  | -0.01 | -0.00 | 0.00  | Α/Α Πράξης: 211583                          |
| Σy2 | 20.17 | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | Έκδοση πράξης: 10/03/2021                   |
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                         |
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 | apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

|              |        |       |       |       |       |       |
|--------------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 119 X 2 15 G | 8.38   | 0.03  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.06 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |
| Q            | 2.22   | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.02 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σx1          | -39.41 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σy1          | -2.53  | -0.06 | 0.00  | 0.02  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.12  | -0.00 | 0.02  | -0.00 | 0.00  |
| Σx2          | -35.76 | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |
| Σy2          | 7.34   | -0.05 | 0.00  | 0.02  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.11  | -0.00 | 0.02  | -0.00 | 0.00  |
| 120 X 2 7 G  | -2.36  | -0.03 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.06  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  |
| Q            | -0.51  | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.02  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |
| Σx1          | 38.09  | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |
| Σy1          | 8.14   | 0.07  | 0.00  | -0.02 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.14 | -0.00 | -0.02 | -0.00 | -0.00 |
| Σx2          | 35.67  | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σy2          | 2.00   | 0.06  | 0.00  | -0.02 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.11 | -0.00 | -0.02 | -0.00 | -0.00 |
| 121 X 2 15 G | 7.34   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  |
|              |        | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00  |
| Q            | 2.35   | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  |
|              |        | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00  |
| Σx1          | -1.93  | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |
| Σy1          | -4.13  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |
| Σx2          | -2.71  | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |
| Σy2          | 2.20   | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  |
|              |        | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00  |
| 122 X 2 19 G | -8.91  | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Q            | -2.40  | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σx1          | -12.02 | 0.03  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | 0.00  |
|              |        | -0.03 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | 0.00  |
| Σy1          | 12.87  | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  |
| Σx2          | -14.34 | 0.03  | 0.00  | -0.02 | 0.00  | 0.00  |
|              |        | -0.04 | -0.00 | -0.02 | -0.00 | 0.00  |
| Σy2          | 44.87  | -0.01 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.02  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  |
| 123 X 2 7 G  | -9.28  | 0.03  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.05 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |
| Q            | -2.49  | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.02 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σx1          | -38.70 | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |
| Σy1          | -1.82  | -0.04 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |

|     |        |       |       |       |       |       |       |
|-----|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|     |        | 0.07  | -0.00 | -0.01 | -0.00 | 0.00  |       |
|     |        | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |       |
| Σx2 | -35.56 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|     |        | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Σy2 5.56 -0.05 0.00 0.01 0.00 0.00

0.10 -0.00 0.01 -0.00 0.00

124 X 2 19 G 17.26 -0.02 0.00 0.01 0.00 0.00

0.05 -0.00 0.01 -0.00 0.00

Q 4.96 -0.01 0.00 0.00 0.00 0.00

0.02 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx1 32.25 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy1 4.27 0.04 0.00 -0.01 0.00 -0.00

-0.10 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σx2 27.15 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 7.89 0.05 0.00 -0.02 0.00 -0.00

-0.10 -0.00 -0.02 -0.00 -0.00

125 X 2 7 G 9.65 0.01 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Q 3.19 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 -5.95 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -4.95 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -5.64 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 0.75 0.01 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

126 X 2 1 G 35.32 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

Σx1 -18.90 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -4.77 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -24.31 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -31.74 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

127 X 2 2 G 2.75 -0.39 0.00 0.08 0.00 0.00

0.19 -0.00 0.08 -0.00 0.00

Q 0.64 -0.12 0.00 0.03 0.00 0.00

0.06 -0.00 0.03 -0.00 0.00

Σx1 -18.79 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -9.88 -0.24 0.00 0.05 0.00 0.00

0.12 -0.00 0.05 -0.00 0.00

Σx2 -24.94 -0.01 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy2 -21.30 -0.19 0.00 0.04 0.00 0.00

0.10 -0.00 0.04 -0.00 0.00

128 X 2 1 G -12.97 0.19 0.00 -0.04 0.00 -0.00

-0.10 -0.00 -0.04 -0.00 -0.00

Q -3.16 0.05 0.00 -0.01 0.00 -0.00

-0.02 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σx1 15.19 -0.04 0.00 0.01 0.00 0.00



|              |        |       |      |       |      |       |
|--------------|--------|-------|------|-------|------|-------|
| Σy1          | -18.97 | 0.03  | 0.00 | -0.01 | 0.00 | -0.00 |
| Σx2          | 17.46  | 0.03  | 0.00 | -0.01 | 0.00 | -0.00 |
| Σy2          | -9.75  | 0.20  | 0.00 | -0.04 | 0.00 | -0.00 |
| 129 X 2 2 G  | 24.78  | -0.32 | 0.00 | 0.05  | 0.00 | 0.00  |
| Q            | 4.91   | -0.10 | 0.00 | 0.02  | 0.00 | 0.00  |
| Σx1          | -18.63 | 0.01  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 |
| Σy1          | 5.15   | -0.20 | 0.00 | 0.03  | 0.00 | 0.00  |
| Σx2          | -20.26 | -0.01 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  |
| Σy2          | -18.89 | -0.16 | 0.00 | 0.03  | 0.00 | 0.00  |
| 130 X 2 2 G  | -3.79  | 0.03  | 0.00 | -0.01 | 0.00 | -0.00 |
| Q            | -2.07  | 0.01  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 |
| Σx1          | 3.24   | -0.01 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | -0.00 |
| Σy1          | -25.30 | 0.01  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 |
| Σx2          | 2.72   | -0.01 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | -0.00 |
| Σy2          | -23.73 | 0.01  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 |
| 131 X 2 1 G  | -10.48 | 0.15  | 0.00 | -0.02 | 0.00 | -0.00 |
| Q            | -2.13  | 0.04  | 0.00 | -0.01 | 0.00 | -0.00 |
| Σx1          | 12.67  | -0.03 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  |
| Σy1          | -14.66 | 0.25  | 0.00 | -0.04 | 0.00 | -0.00 |
| Σx2          | 16.41  | 0.02  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 |
| Σy2          | -4.24  | 0.16  | 0.00 | -0.02 | 0.00 | -0.00 |
| 132 X 2 17 G | -0.14  | 0.01  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | 0.00  |
| Q            | -0.53  | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | 0.00  |
| Σx1          | 2.83   | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | 0.00  |
| Σy1          | 3.97   | 0.01  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | 0.00  |
| Σx2          | 5.38   | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00 | 0.00  |
| Σy2          | -1.25  | -0.00 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | -0.00 |
| 133 X 2 20 G | 4.39   | -0.00 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  |
| Q            | 1.35   | -0.00 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  |

|     |       |       |       |       |       |       |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |
| Σx1 | 0.74  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
| Σy1 | 0.82  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
| Σx2 | -1.23 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
| Σy2 | 1.62  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |

134 X 2 5 G 5.58 -0.00 0.00 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

Σx1 1.30 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -0.22 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -1.04 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 1.68 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

135 X 2 20 G 6.29 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Q 1.84 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx1 4.04 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 1.16 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 1.56 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 1.70 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

136 X 2 5 G 4.14 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Q 1.39 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx1 -0.96 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -0.28 -0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -2.90 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 1.73 -0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

137 X 2 5 G 4.03 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Q 1.51 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx1 2.77 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 1.19 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -0.62 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 2.13 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

138 X 2 20 G 4.68 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

|   |      |                     |       |      |       |      |  |  |
|---|------|---------------------|-------|------|-------|------|--|--|
|   |      | 0.00                | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 | Α/Α Πράξης: 211583                               |  |
| Q | 0.91 | ΕΛΓΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ    |       |      |       |      | Α/Α έκδοσης πράξης: 10/03/2021                   |  |
|   |      | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ |       |      |       |      | 0.00   |  |
|   |      | 0.00                |       |      |       |      | 0.00/apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |  |

Σx1 9.33 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 3.96 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 5.28 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 2.61 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

139 X 2 5 G -15.82 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Q -2.71 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 -1.70 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -11.66 -0.02 0.00 0.01 0.00 -0.00

0.02 -0.00 0.01 -0.00 -0.00

Σx2 -2.58 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -8.68 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

140 X 2 20 G -16.79 -0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Q -6.60 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 3.42 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -20.01 -0.02 0.00 0.01 0.00 -0.00

0.03 -0.00 0.01 -0.00 -0.00

Σx2 6.70 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -13.28 -0.01 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

141 X 2 5 G -36.17 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

Σx1 -19.72 0.03 0.00 -0.01 0.00 -0.00

-0.03 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σy1 -24.80 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -22.07 0.03 0.00 -0.01 0.00 -0.00

-0.04 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σy2 11.37 -0.01 0.00 0.00 0.00 0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 0.00

142 X 2 20 G -17.88 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Q -4.26 -0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 7.35 0.02 0.00 -0.01 0.00 -0.00

-0.02 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σy1 -6.60 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 8.23 0.02 0.00 -0.01 0.00 -0.00

-0.02 -0.00 -0.01 -0.00 -0.00

Σy2 3.76 -0.02 0.00 0.01 0.00 0.00

143 X 2 6 G

|      |       |      |       |      |      |
|------|-------|------|-------|------|------|
| 0.02 | -0.00 | 0.01 | -0.00 | 0.00 | 0.00 |
| 0.07 | -0.00 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00 |
| 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 | 0.00 |

Α/Α Πράξης: 211583

Ημ/μ έγκρισης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

0.00 / apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

Q 0.10 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σx1 -0.26 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 0.12 -0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -2.30 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -0.50 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

144 X 2 6 G 0.22 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.01 -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

Σx1 4.09 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -0.06 -0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 1.44 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -0.87 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

145 X 2 6 G -25.79 -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

Σx1 11.03 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -2.17 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 7.87 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -4.24 0.01 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

146 X 2 6 G -21.05 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q -6.82 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -11.25 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -20.91 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.02 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -4.39 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -9.96 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

147 X 2 6 G -11.35 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q -3.22 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 6.75 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -0.20 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 9.85 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

|     |       |       |       |       |       |       |  |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--|
|     |       | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | A/A Πράξης: 211583                               |
| Σy2 | -2.37 | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | Έκδοση πράξης: 10/03/2021                        |
|     |       | 0.01  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                              |
|     |       |       |       |       |       |       | 0.00/apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

|            |       |        |       |       |       |       |       |
|------------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 148 X 2 18 | G     | -16.99 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|            |       | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |       |
| Q          | -4.35 | -0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |       |
|            |       | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σx1        | -3.36 | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        | -2.20 | 0.01   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx2        | -6.45 | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy2        | -7.58 | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| 149 X 2 18 | G     | -27.60 | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|            |       | 0.01   | -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  |       |
| Σx1        | 0.07  | 0.01   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        | -5.16 | 0.01   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx2        | -2.78 | 0.01   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy2        | -9.96 | 0.01   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  |       |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00  |       |
| 150 X 2 18 | G     | -20.07 | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|            |       | -0.02  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Q          | -7.30 | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx1        | -9.57 | 0.01   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        | -7.46 | -0.01  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | 0.01   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx2        | -4.83 | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy2        | -3.44 | -0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |       |
|            |       | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |       |
| 151 X 2 18 | G     | 1.75   | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|            |       | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Q          | 0.40  | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00  |       |
| Σx1        | -9.47 | 0.00   | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        | -7.50 | -0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | 0.01   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx2        | -5.57 | -0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy2        | -1.82 | -0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00  |       |
| 152 X 2 18 | G     | 2.92   | 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  |       |
| Σx1        | 3.04  | 0.00   | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |       |
|            |       | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        | 3.07  | -0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |       |

|     |      |      |      |      |      |      |   |
|-----|------|------|------|------|------|------|---|
|     |      | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | Α/Α Πράξης: 211583                          |
| Σx2 | 5.50 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | Έκδοση πράξης: 10/03/2021                   |
|     |      | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                         |
|     |      | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | 0.00 | apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

Σy2 -1.03 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

153 X 2 16 G -9.29 0.01 0.00 -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 -0.00 0.00

Σx1 4.18 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 1.79 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 3.00 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -8.86 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

154 X 2 16 G 0.19 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q -0.64 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 -0.41 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 3.29 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 0.23 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -0.64 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

155 X 2 16 G 3.86 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q 1.40 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -11.80 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -0.88 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -10.24 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 2.71 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

156 X 2 16 G 5.79 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q 2.19 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -10.76 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -4.25 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 -9.02 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 0.02 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

157 X 2 16 G 5.51 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q 1.98 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -0.12 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

|     |      |       |       |       |       |       |
|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|
|     |      | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σy1 | 3.93 | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|     |      | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Έκδοση: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

apps.tee.gr/adeiaproduct/faces/searchDocFile

|     |      |       |       |       |       |       |
|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx2 | 0.85 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |      | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |       |       |       |      |       |      |
|-----|-------|-------|-------|------|-------|------|
| Σy2 | -0.22 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|              |        |      |       |       |       |       |
|--------------|--------|------|-------|-------|-------|-------|
| 158 X 2 17 G | -45.77 | 0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|   |       |      |       |      |       |      |
|---|-------|------|-------|------|-------|------|
| Q | -6.10 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|   |       | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|     |       |       |       |       |       |       |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx1 | 13.00 | 0.03  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|     |       | -0.03 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |

|     |        |       |       |       |       |       |
|-----|--------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σy1 | -16.67 | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |        | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |      |       |       |       |       |       |
|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx2 | 7.18 | 0.03  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|     |      | -0.03 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |

|     |        |       |       |      |       |      |
|-----|--------|-------|-------|------|-------|------|
| Σy2 | -18.60 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |        | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|              |        |       |       |       |       |       |
|--------------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 159 X 2 17 G | -16.47 | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|   |       |       |       |       |       |       |
|---|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Q | -3.35 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|   |       | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |      |       |       |       |       |       |
|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx1 | 7.01 | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |      | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |       |       |       |       |       |      |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| Σy1 | -9.23 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |       | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00 |

|     |      |       |       |       |       |       |
|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx2 | 8.64 | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |      | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |      |       |       |      |       |      |
|-----|------|-------|-------|------|-------|------|
| Σy2 | 0.01 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |      | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|              |       |       |       |       |       |       |
|--------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 160 X 2 17 G | -0.30 | 0.01  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |       | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|   |       |       |       |       |       |       |
|---|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Q | -0.01 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|   |       | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |       |       |       |       |       |       |
|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Σx1 | -0.62 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |       | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |       |       |       |      |       |      |
|-----|-------|-------|-------|------|-------|------|
| Σy1 | -3.33 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|     |      |      |       |       |       |       |
|-----|------|------|-------|-------|-------|-------|
| Σx2 | 2.04 | 0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |      | 0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |      |       |       |      |       |      |
|-----|------|-------|-------|------|-------|------|
| Σy2 | 1.77 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |      | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|              |      |       |       |       |       |       |
|--------------|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 161 X 2 17 G | 3.89 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |      | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |

|   |      |       |       |       |       |      |
|---|------|-------|-------|-------|-------|------|
| Q | 1.25 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00 |
|   |      | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00 |

|     |       |      |       |      |       |       |
|-----|-------|------|-------|------|-------|-------|
| Σx1 | -3.97 | 0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |       | 0.00 | -0.00 | 0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |       |       |       |      |       |      |
|-----|-------|-------|-------|------|-------|------|
| Σy1 | -4.02 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | 0.00 |

|     |       |       |       |      |       |       |
|-----|-------|-------|-------|------|-------|-------|
| Σx2 | -1.42 | -0.00 | 0.00  | 0.00 | 0.00  | -0.00 |
|     |       | 0.00  | -0.00 | 0.00 | -0.00 | -0.00 |

|     |      |       |       |       |       |      |
|-----|------|-------|-------|-------|-------|------|
| Σy2 | 0.16 | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00 |
|     |      | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | 0.00 |

|              |      |       |       |       |       |       |
|--------------|------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 162 X 2 17 G | 4.14 | 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  |   |
| Σx1 | 4.12 | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00  | -0.00 | Α/Α Πράξης: 211583                          |
|     |      | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00  | -0.00 | Έκδοση πράξης: 10/03/2021                   |
|     |      | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00  | -0.00 | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                         |
|     |      | 0.00  | 0.00 | -0.00 | 0.00  | -0.00 | apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

Σy1 2.98 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 6.05 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -0.32 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

163 X 2 17 G 4.69 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

Σx1 0.31 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy1 1.63 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 0.91 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy2 1.18 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

164 X 2 14 G 7.22 -0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Q 1.95 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 3.26 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 2.88 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 3.00 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 0.56 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

165 X 2 1 G 1.80 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q 0.59 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 -1.97 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy1 0.28 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 0.57 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -0.11 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

166 X 2 3 G -0.15 0.02 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Q -0.94 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx1 4.32 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -20.95 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σx2 5.89 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -20.45 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

167 X 2 2 G 1.90 0.30 0.00 -0.04 0.00 -0.00

|   |       |       |       |       |       |       |   |
|---|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---|
|   |       | -0.15 | 0.00  | -0.04 | -0.00 | -0.00 |   |
| Q | -0.05 | 0.09  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 | Α/Α Πράξης: 211583                          |
|   |       | -0.05 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 | Ημερ. έκδοσης πράξης: 10/03/2021            |
|   |       |       |       |       |       |       | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                         |
|   |       |       |       |       |       |       | apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

Σx1 31.98 -0.02 0.00 0.00 0.00 0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy1 -15.60 0.18 0.00 -0.03 0.00 -0.00

-0.09 -0.00 -0.03 -0.00 -0.00

Σx2 38.53 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -5.59 0.15 0.00 -0.02 0.00 -0.00

-0.07 -0.00 -0.02 -0.00 -0.00

168 X 2 3 G 6.62 -0.28 0.00 0.04 0.00 0.00

0.14 -0.00 0.04 -0.00 0.00

Q 1.75 -0.09 0.00 0.01 0.00 0.00

0.05 -0.00 0.01 -0.00 0.00

Σx1 -32.77 -0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy1 0.37 -0.16 0.00 0.02 0.00 0.00

0.08 -0.00 0.02 -0.00 0.00

Σx2 -36.50 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -10.89 -0.17 0.00 0.03 0.00 0.00

0.09 -0.00 0.03 -0.00 0.00

169 X 2 18 G 13.30 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Q 3.69 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 -1.12 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy1 3.87 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 0.10 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 2.08 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

170 X 2 21 G 0.39 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Q 0.67 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx1 2.98 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -18.53 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 3.80 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -13.32 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

171 X 2 3 G 13.00 0.27 0.00 -0.05 0.00 -0.00

-0.14 -0.00 -0.05 -0.00 -0.00

Q 2.44 0.09 0.00 -0.02 0.00 -0.00

-0.05 -0.00 -0.02 -0.00 -0.00

Σx1 26.16 0.00 0.00 -0.00 0.00 -0.00

-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -15.75 0.15 0.00 -0.03 0.00 -0.00

-0.07 -0.00 -0.03 -0.00 -0.00

Σx2 31.37 -0.01 0.00 0.00 0.00 0.00

0.00 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy2 -6.65 0.17 0.00 -0.03 0.00 -0.00

|            |   |        |       |       |       |       |                    |  |
|------------|---|--------|-------|-------|-------|-------|--------------------|--|
|            |   | -0.08  | 0.00  | -0.03 | -0.00 | -0.00 | Α/Α Πράξης: 211583 |  |
| 172 X 2 21 | G | -10.62 | -0.24 | 0.00  | 0.04  | 0.00  | 0.00               |  |
|            |   | 0.12   | -0.00 | 0.04  | -0.00 | 0.00  | 0.00               |  |

Q -1.79 -0.09 0.00 0.02 0.00 0.00  
0.04 -0.00 0.02 -0.00 0.00

Σx1 -22.79 -0.02 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy1 -3.89 -0.13 0.00 0.03 0.00 0.00  
0.07 -0.00 0.03 -0.00 0.00

Σx2 -26.45 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -9.45 -0.18 0.00 0.03 0.00 0.00  
0.09 -0.00 0.03 -0.00 0.00

173 X 2 6 G 4.07 0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Q 1.23 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σx1 3.07 0.01 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.01 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy1 1.32 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 2.65 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

Σy2 3.30 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

174 X 2 4 G 23.12 -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

Σx1 9.53 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -6.88 -0.00 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σx2 11.26 -0.01 0.00 0.00 0.00 -0.00  
0.00 -0.00 0.00 -0.00 -0.00

Σy2 -6.64 0.00 0.00 -0.00 0.00 0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 0.00

175 X 2 21 G 28.34 0.23 0.00 -0.05 0.00 -0.00  
-0.11 -0.00 -0.05 -0.00 -0.00

Q 6.26 0.08 0.00 -0.02 0.00 -0.00  
-0.04 -0.00 -0.02 -0.00 -0.00

Σx1 16.74 0.01 0.00 -0.00 0.00 -0.00  
-0.00 -0.00 -0.00 -0.00 -0.00

Σy1 -12.07 0.12 0.00 -0.03 0.00 -0.00  
-0.06 -0.00 -0.03 -0.00 -0.00

Σx2 19.14 -0.02 0.00 0.00 0.00 0.00  
0.01 -0.00 0.00 -0.00 0.00

Σy2 -4.21 0.17 0.00 -0.04 0.00 -0.00  
-0.09 -0.00 -0.04 -0.00 -0.00

176 X 2 4 G -9.23 -0.11 0.00 0.02 0.00 0.00  
0.06 -0.00 0.02 -0.00 0.00

Q -1.27 -0.03 0.00 0.01 0.00 0.00  
0.02 -0.00 0.01 -0.00 0.00

Σx1 -8.48 -0.02 0.00 0.01 0.00 0.00  
0.01 -0.00 0.01 -0.00 0.00

Σy1 -9.07 -0.13 0.00 0.03 0.00 0.00  
0.07 -0.00 0.03 -0.00 0.00

Σx2 -9.17 0.02 0.00 -0.00 0.00 -0.00

|     |        |       |       |       |       |       |  |
|-----|--------|-------|-------|-------|-------|-------|--|
|     |        | -0.01 | 0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | A/A Πράξης: 211583                               |
| Σy2 | -11.33 | -0.19 | 0.00  | 0.04  | 0.00  | 0.00  | Ληκόν της πράξης: 10/03/2021                     |
|     |        | 0.10  | -0.00 | 0.04  | -0.00 | 0.00  | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ                              |
|     |        |       |       |       |       |       | 0,00/apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile |

|            |   |        |       |       |       |       |       |
|------------|---|--------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 177 X 2 20 | G | 1.96   | -0.03 | 0.00  | 0.02  | 0.00  | -0.00 |
|            |   | 0.03   | -0.00 | 0.02  | -0.00 | -0.00 |       |
| Q          |   | 0.10   | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|            |   | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx1        |   | -5.92  | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        |   | -5.30  | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | -0.00 |
|            |   | 0.02   | -0.00 | 0.01  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx2        |   | -8.00  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|            |   | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy2        |   | 1.52   | -0.01 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | -0.00 |
|            |   | 0.01   | -0.00 | 0.01  | -0.00 | -0.00 |       |
| 178 X 2 22 | G | 21.38  | -0.06 | 0.00  | 0.03  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.11   | -0.00 | 0.03  | -0.00 | 0.00  |       |
| Q          |   | 4.35   | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.04   | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σx1        |   | 44.11  | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.03  | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        |   | 17.88  | 0.07  | 0.00  | -0.04 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.15  | -0.00 | -0.04 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx2        |   | 44.45  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σy2        |   | 8.73   | 0.11  | 0.00  | -0.06 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.22  | -0.00 | -0.06 | -0.00 | -0.00 |       |
| 179 X 2 8  | G | 2.48   | 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  |       |
| Σx1        |   | -6.45  | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | 0.00  |
|            |   | -0.03  | -0.00 | -0.01 | -0.00 | 0.00  |       |
| Σy1        |   | 13.11  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | -0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σx2        |   | -11.85 | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | 0.00  |
|            |   | -0.03  | -0.00 | -0.01 | -0.00 | 0.00  |       |
| Σy2        |   | 21.32  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|            |   | 0.00   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |       |
| 180 X 2 22 | G | 4.87   | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.01  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Q          |   | 0.93   | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.00  | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σx1        |   | -1.21  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.01   | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σy1        |   | -16.63 | -0.07 | 0.00  | 0.04  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.11   | -0.00 | 0.04  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σx2        |   | 3.02   | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.03  | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy2        |   | 11.99  | -0.09 | 0.00  | 0.06  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.17   | -0.00 | 0.06  | -0.00 | 0.00  |       |
| 181 X 2 8  | G | 13.27  | -0.05 | 0.00  | 0.03  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.11   | -0.00 | 0.03  | -0.00 | 0.00  |       |
| Q          |   | 3.27   | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |
|            |   | 0.04   | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  |       |
| Σx1        |   | 12.38  | 0.01  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|            |   | -0.02  | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |       |
| Σy1        |   | 5.87   | 0.07  | 0.00  | -0.04 | 0.00  | -0.00 |

|              |        |       |       |       |       |       |
|--------------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|
|              |        | -0.15 | 0.00  | -0.04 | -0.00 | -0.00 |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
| Σx2          | 9.73   | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | 0.00  |
| Σy2          | 11.73  | 0.11  | 0.00  | -0.05 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.21 | -0.00 | -0.05 | -0.00 | -0.00 |
| 182 X 2 19 G | -14.97 | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.03 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |
| Q            | -3.80  | 0.00  | 0.00  | -0.00 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.01 | -0.00 | -0.00 | -0.00 | -0.00 |
| Σx1          | -18.88 | -0.01 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.02  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | 0.00  |
| Σy1          | 0.85   | -0.08 | 0.00  | 0.04  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.15  | -0.00 | 0.04  | -0.00 | 0.00  |
| Σx2          | -18.38 | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | -0.00 |
|              |        | -0.03 | -0.00 | -0.01 | -0.00 | -0.00 |
| Σy2          | 17.38  | -0.13 | 0.00  | 0.06  | 0.00  | 0.00  |
|              |        | 0.24  | -0.00 | 0.06  | -0.00 | 0.00  |
| 183 X 2 19 G | 2.00   | 0.02  | 0.00  | -0.01 | 0.00  | 0.00  |
|              |        | -0.01 | -0.00 | -0.01 | -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  |
| Σx1          | 6.48   | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.02  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | -0.00 |
| Σy1          | -11.90 | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.02  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | -0.00 |
| Σx2          | 10.65  | -0.02 | 0.00  | 0.01  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.02  | -0.00 | 0.01  | -0.00 | -0.00 |
| Σy2          | -6.51  | -0.01 | 0.00  | 0.00  | 0.00  | -0.00 |
|              |        | 0.01  | -0.00 | 0.00  | -0.00 | -0.00 |

# ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΣΤΑΘΜΩΝ ΑΠΟ ΑΝΑΛΥΣΗ ΜΕ ΤΗΝ ΑΠΛΟΠΟΙΗΜΕΝΗ ΦΑΣΜΑΤΙΚΗ ΜΕΘΟΔΟ

$\alpha=0.16$   $g=9.81$   $\gamma I=1.00$   $\beta_0=2.50$   $q=3.50$   $\Theta=1.00$   $T1=0.10$   $T2=0.80$

$T_x=0.07\text{sec}$   $T_y=0.09\text{sec}$   $R_{dx}=1.121$   $R_{dy}=1.121$

Θέση γενικού πόλου περιστροφής  $P_0$ :  $x=13.44$   $y=8.13$

Στάθμη 2

$h=3.80\text{m}$   $L_x=25.60\text{m}$   $L_y=15.40\text{m}$   $\psi_2=0.30$

$W_{\mu\text{on}}=3369.72\text{ KN}$ ,  $W_{\kappa\text{iv}}=1010.73\text{ KN}$

$M=374$   $J_m=29118$   $H_x=435$   $V_x=420$   $H_y=435$   $V_y=420$

$dx=1.91$   $2.35$   $dy=2.78$   $3.29$   $\Delta x/h \cdot q/2.5=0.87 < 5$   $\Delta y/h \cdot q/2.5=1.21 < 5$

$KB=(12.33,7.78)$   $KE\Sigma=(13.47,8.47)$   $x_1=9.62$   $x_2=14.93$   $y_1=6.36$   $y_2=9.56$

$u_{xx}=2.11\text{mm}$   $u_{yx}=0.01\text{mm}$   $u_{xy}=-0.01\text{mm}$   $u_{yy}=3.58\text{mm}$

$\epsilon\varphi 2\alpha = 2 \cdot u_{xy}/(u_{xx}-u_{yy}) = 0.00 \Rightarrow \alpha=0.017^\circ$

$\theta_{z\_x} = 0.0124^\circ$   $\theta_{z\_y} = 0.0132^\circ$   $r = \sqrt{J_m/M} = 8.819\text{m}$   $e_{ox} = 1.11\text{m}$   $e_{oy} = 0.35\text{m}$

$\rho_x = \sqrt{10 \cdot u_{yy}/\theta_{z\_y}} = 12.847\text{m}$ ,  $\rho_{mx} = \sqrt{\rho_x^2 + e_{ox}^2} = 12.895\text{m} > r \Rightarrow \text{OK}$

$\rho_y = \sqrt{10 \cdot u_{xx}/\theta_{z\_x}} = 9.573\text{m}$ ,  $\rho_{my} = \sqrt{\rho_y^2 + e_{oy}^2} = 9.579\text{m} > r \Rightarrow \text{OK}$

Αναλυτικός υπολογισμός ισοδύναμων στατικών εκκεντροτήτων

Διεύθυνση x-x

$e_o = e_o/r = 0.13\text{m}$ ,  $\mu = \rho/r = 1.46 \Rightarrow \theta = 6.23^\circ$

$A1 = 1 - e_o \cdot \epsilon\varphi\theta = 0.88$   $A2 = 1 + e_o \cdot \sigma\varphi\theta = 11.16$

$l_r = L_r/r = 13.32$   $\delta r1 = \sigma\varphi\theta - l_r = 7.66$   $\delta r2 = \epsilon\varphi\theta + l_r = 1.62$

$r12 = \sqrt{A2/A1} = 3.562$   $e12 = 0.004$

$R_f = 0.123$   $D_r = 0.939$

$e_f = \max(\rho^2/r \cdot R_f, e_o) = \max(2.30, 1.11) = 2.30$

$e_r = \min(\rho^2/r \cdot (1 - D_r)/(l_r - e_o), 1/2 \cdot e_o) = \min(0.82, 0.55) = 0.55$

Διεύθυνση y-y

$e_o = e_o/r = 0.04\text{m}$ ,  $\mu = \rho/r = 1.09 \Rightarrow \theta = 11.85^\circ$

$A1 = 1 - e_o \cdot \epsilon\varphi\theta = 0.93$   $A2 = 1 + e_o \cdot \sigma\varphi\theta = 2.66$

$l_r = L_r/r = 7.93$   $\delta r1 = \sigma\varphi\theta - l_r = 3.87$   $\delta r2 = \epsilon\varphi\theta + l_r = 1.11$

$$r12 = \sqrt{A2/A1} = 1.694 \quad e12 = 0.033$$

$$Rf = 0.227 \quad Dr = 0.845$$

$$ef = \max(\rho^2/r * Rf, eo) = \max(1.04, 0.35) = 1.04$$

$$er = \min(\rho^2/r * (1-Dr)/(lr-eo), 1/2 * eo) = \min(1.87, 0.17) = 0.17$$

Αντισεισμικός Αρμός: x=0.8cm y=1.2cm

!!! ΤΟ ΚΤΙΡΙΟ ΕΙΝΑΙ ΚΑΝΟΝΙΚΟ !!!

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΑΤΡΟΠΗΣ

Έλεγχος :  $\Sigma Me / (\Sigma Ma * q) > 1$  όπου

$\Sigma Me$  είναι η συνολική ροπή επαναφοράς

$\Sigma Ma$  είναι η συνολική ροπή ανατροπής

q είναι ο συντελεστής συμπεριφοράς

| ΣΤ | Hx | Hy | h | Max | May | W | Lx | Ly | Mex | Mey |
|----|----|----|---|-----|-----|---|----|----|-----|-----|
|----|----|----|---|-----|-----|---|----|----|-----|-----|

|   |       |       |      |        |        |        |       |      |         |         |
|---|-------|-------|------|--------|--------|--------|-------|------|---------|---------|
| 1 | 0.0   | 0.0   | 0.00 | 0.0    | 0.0    | 205.9  | 12.73 | 7.32 | 2620.8  | 1507.6  |
| 2 | 419.8 | 419.8 | 3.80 | 1595.1 | 1595.1 | 3672.9 | 12.33 | 7.62 | 45299.0 | 27994.2 |

|  |  |  |  |        |        |  |  |  |         |         |
|--|--|--|--|--------|--------|--|--|--|---------|---------|
|  |  |  |  | 1595.1 | 1595.1 |  |  |  | 47919.8 | 29501.8 |
|--|--|--|--|--------|--------|--|--|--|---------|---------|

$$47919.8 / (1595.1 * 3.50) = 8.58$$

$$29501.8 / (1595.1 * 3.50) = 5.28$$

ΕΝΤΑΤΙΚΑ ΜΕΓΕΘΗ ΔΟΚΩΝ

ΣΤΑΘΜΗ 1

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1 | My2 | Mmax | Vy1 | Vy2 | Στρέψη | s1 | s2 |
|----|-----|----|-----|-----|------|-----|-----|--------|----|----|
|----|-----|----|-----|-----|------|-----|-----|--------|----|----|

|   |   |     |       |       |       |       |       |      |      |      |
|---|---|-----|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|
| 1 | 1 | G   | -0.7  | -49.9 | -0.7  | 31.5  | -57.9 | -0.0 | 9.8  | 10.0 |
|   |   | Q   | -0.4  | -18.1 | -9.3  | 9.0   | -20.2 | -0.0 | 2.6  | 3.6  |
|   |   | Σx1 | 44.4  | -32.9 |       | -20.8 | -20.8 | -0.0 | 0.6  | 1.0  |
|   |   | Σy1 | 14.7  | -15.9 |       | 1.6   | -14.6 | 0.1  | 3.3  | 1.4  |
|   |   | Σx2 | 56.5  | -40.9 |       | -24.8 | -26.2 | -0.0 | 1.4  | 1.1  |
|   |   | Σy2 | -5.3  | -2.1  |       | 15.8  | -7.8  | 0.0  | 4.8  | 1.2  |
| 1 | 2 | G   | -50.6 | -81.5 | -31.8 | 54.1  | -80.0 | -0.0 | 10.0 | 14.6 |
|   |   | Q   | -18.5 | -30.1 | -24.3 | 19.7  | -29.6 | -0.0 | 3.6  | 5.4  |
|   |   | Σx1 | 11.6  | -23.5 |       | -2.3  | -11.7 | -0.0 | 1.0  | 0.2  |
|   |   | Σy1 | -1.1  | -14.7 |       | 4.8   | -10.6 | 0.1  | 1.4  | 1.3  |
|   |   | Σx2 | 15.7  | -29.0 |       | -3.8  | -13.9 | -0.0 | 1.1  | 0.1  |
|   |   | Σy2 | -7.4  | -8.9  |       | 7.1   | -9.9  | 0.1  | 1.2  | 2.0  |
| 1 | 3 | G   | -82.0 | -44.2 | -17.3 | 78.7  | -45.3 | -0.1 | 14.6 | 8.8  |
|   |   | Q   | -30.4 | -16.9 | -23.6 | 29.1  | -17.2 | -0.0 | 5.4  | 3.3  |
|   |   | Σx1 | 20.9  | -6.1  |       | -9.4  | 3.0   | -0.0 | 0.2  | -2.1 |
|   |   | Σy1 | 0.0   | -13.7 |       | 3.5   | -10.7 | 0.1  | 1.3  | 1.6  |
|   |   | Σx2 | 27.6  | -11.6 |       | -12.9 | -0.0  | 0.0  | 0.1  | -2.0 |
|   |   | Σy2 | -14.2 | -14.9 |       | 12.3  | -16.7 | 0.1  | 2.0  | 3.5  |
| 1 | 4 | G   | -44.5 | 0.2   | 0.2   | 53.6  | -36.6 | 0.0  | 8.8  | 12.2 |
|   |   | Q   | -17.1 | 0.2   | -8.4  | 19.6  | -10.9 | -0.0 | 3.3  | 3.5  |
|   |   | Σx1 | 38.4  | -44.4 |       | -25.6 | -20.8 | 0.0  | -2.1 | -0.2 |
|   |   | Σy1 | 1.1   | -14.7 |       | 2.4   | -6.4  | 0.0  | 1.6  | -0.8 |
|   |   | Σx2 | 45.0  | -56.5 |       | -30.1 | -22.7 | 0.0  | -2.0 | -1.9 |
|   |   | Σy2 | -20.2 | 5.2   |       | 26.1  | -23.1 | 0.0  | 3.5  | 9.2  |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1 | My2 | Mmax | Vy1 | Vy2 | Στρέψη | s1 | s2 |
|----|-----|----|-----|-----|------|-----|-----|--------|----|----|
|----|-----|----|-----|-----|------|-----|-----|--------|----|----|

|   |   |     |       |       |       |      |       |      |      |      |
|---|---|-----|-------|-------|-------|------|-------|------|------|------|
| 1 | 5 | G   | -11.0 | -52.0 | -10.0 | 64.7 | -58.4 | -0.2 | 21.5 | 10.2 |
|   |   | Q   | -2.3  | -11.5 | -6.9  | 18.4 | -13.0 | -0.1 | 6.4  | 2.1  |
|   |   | Σx1 | -8.6  | 14.2  |       | 8.2  | 12.8  | -0.1 | 2.0  | -2.5 |

|     |      |       |       |       |      |      |      |
|-----|------|-------|-------|-------|------|------|------|
| Σy1 | 70.8 | -41.4 | -40.7 | -24.8 | 0.1  | -2.7 | 2.9  |
| Σx2 | 6.8  | 6.7   | -2.5  | 8.9   | -0.1 | 0.7  | -2.1 |
| Σy2 | 45.2 | -28.7 | 29.4  | 17.8  | 0.0  | -3.2 | 2.3  |

|   |   |     |       |       |       |       |       |      |      |      |
|---|---|-----|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|
| 1 | 6 | G   | -46.6 | -38.8 | -33.3 | 55.8  | -50.4 | -0.0 | 10.2 | 9.5  |
|   |   | Q   | -9.9  | -8.7  | -9.3  | 11.8  | -11.2 | -0.0 | 2.1  | 2.1  |
|   |   | Σx1 | 7.9   | 9.9   |       | -11.6 | 11.0  | -0.0 | -2.5 | -1.7 |
|   |   | Σy1 | 8.7   | -5.9  |       | 1.3   | 3.1   | -0.0 | 2.9  | -3.1 |
|   |   | Σx2 | 11.2  | 6.6   |       | -12.3 | 9.8   | -0.0 | -2.1 | -2.0 |
|   |   | Σy2 | 2.9   | 0.9   |       | 2.8   | 6.0   | -0.0 | 2.3  | -2.7 |
| 1 | 7 | G   | -31.8 | -16.0 | -14.7 | 47.0  | -39.2 | -0.0 | 9.5  | 9.8  |
|   |   | Q   | -6.7  | -4.2  | -5.5  | 10.6  | -10.2 | -0.0 | 2.1  | 2.6  |
|   |   | Σx1 | 1.9   | 9.4   |       | -4.5  | 4.5   | -0.0 | -1.7 | 0.6  |
|   |   | Σy1 | 56.6  | -72.7 |       | -35.7 | -43.8 | 0.0  | -3.1 | 3.3  |
|   |   | Σx2 | 12.1  | -6.3  |       | -10.1 | -5.6  | -0.0 | -2.0 | 1.4  |
|   |   | Σy2 | 40.3  | -46.2 |       | -24.6 | -34.3 | 0.0  | -2.7 | 4.8  |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ  | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|-----|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 8   | G   | -0.2  | -95.5 | 3.5   | 62.3  | -89.4 | 0.3    | 21.5 | 15.7 |
|    |     | Q   | 0.1   | -32.6 | -16.2 | 18.8  | -30.5 | 0.1    | 6.4  | 5.4  |
|    |     | Σx1 | 60.9  | -38.4 |       | -22.2 | -19.8 | 0.0    | 2.0  | 1.3  |
|    |     | Σy1 | -17.2 | 15.9  |       | 0.2   | 10.3  | 0.2    | -2.7 | -1.2 |
|    |     | Σx2 | 46.6  | -31.9 |       | -19.1 | -17.5 | 0.0    | 0.7  | 1.4  |
|    |     | Σy2 | 5.9   | 6.6   |       | -11.8 | 7.8   | 0.1    | -3.2 | -1.6 |
| 1  | 9   | G   | -95.2 | -81.3 | -51.3 | 91.2  | -84.0 | 0.2    | 15.7 | 15.3 |
|    |     | Q   | -32.3 | -28.1 | -30.2 | 31.1  | -29.0 | 0.1    | 5.4  | 5.3  |
|    |     | Σx1 | 22.4  | -26.4 |       | -6.4  | -9.0  | 0.0    | 1.3  | -1.1 |
|    |     | Σy1 | -1.3  | 11.4  |       | -2.9  | 6.7   | 0.2    | -1.2 | -0.5 |
|    |     | Σx2 | 14.8  | -20.3 |       | -2.5  | -7.0  | 0.0    | 1.4  | -0.9 |
|    |     | Σy2 | 12.5  | 2.5   |       | -10.3 | 4.4   | 0.1    | -1.6 | -1.0 |
| 1  | 10  | G   | -80.7 | -31.7 | -31.7 | 85.0  | -50.0 | 0.1    | 15.3 | 9.8  |
|    |     | Q   | -27.8 | -11.7 | -19.7 | 29.3  | -17.6 | 0.0    | 5.3  | 3.4  |
|    |     | Σx1 | 34.3  | -24.7 |       | -19.1 | -12.9 | -0.0   | -1.1 | 0.8  |
|    |     | Σy1 | -5.7  | 11.4  |       | 0.8   | 9.1   | 0.1    | -0.5 | -1.3 |
|    |     | Σx2 | 26.2  | -16.1 |       | -14.9 | -7.3  | -0.0   | -0.9 | 0.2  |
|    |     | Σy2 | 8.4   | -2.1  |       | -7.0  | 0.4   | 0.1    | -1.0 | -0.3 |
| 1  | 11  | G   | -31.1 | -0.7  | -0.7  | 51.2  | -36.9 | 0.0    | 9.8  | 13.8 |
|    |     | Q   | -11.3 | -0.4  | -5.9  | 17.1  | -10.7 | 0.0    | 3.4  | 3.9  |
|    |     | Σx1 | 36.0  | -60.6 |       | -27.7 | -31.6 | 0.0    | 0.8  | -1.7 |
|    |     | Σy1 | -5.7  | 17.1  |       | 2.6   | 10.8  | 0.1    | -1.3 | -0.2 |
|    |     | Σx2 | 30.5  | -46.5 |       | -22.8 | -26.3 | -0.0   | 0.2  | -0.5 |
|    |     | Σy2 | 3.9   | -6.0  |       | -5.0  | 0.2   | 0.1    | -0.3 | -1.4 |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ  | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|-----|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 12  | G   | -32.5 | -16.7 | -15.4 | 48.1  | -45.2 | -0.0   | 9.0  | 12.2 |
|    |     | Q   | -4.8  | -4.8  | -4.8  | 9.1   | -12.3 | -0.0   | 1.6  | 3.5  |
|    |     | Σx1 | -18.3 | -8.3  |       | 19.9  | -6.5  | -0.0   | 4.5  | -0.2 |
|    |     | Σy1 | 13.0  | -35.5 |       | -9.5  | -15.5 | -0.0   | -0.4 | -0.8 |
|    |     | Σx2 | -26.7 | 5.6   |       | 25.0  | 4.4   | -0.0   | 5.2  | -1.9 |
|    |     | Σy2 | 51.7  | -59.5 |       | -36.4 | -49.5 | 0.0    | -6.3 | 9.2  |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1  | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2  |
|----|-----|----|------|-------|------|------|-------|--------|------|-----|
| 1  | 13  | G  | -6.3 | -53.3 | -6.0 | 42.9 | -56.0 | 0.1    | 13.8 | 9.9 |



|        |       |       |       |       |       |      |      |      |
|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|
| Q      | -1.0  | -12.1 | -6.5  | -11.5 | -12.6 | 0.0  | 3.9  | 2.1  |
| Σx1    | 6.7   | -11.8 | -6.8  | -10.2 | -0.1  | 1.7  | 1.9  | 1.9  |
| Σy1    | 36.4  | -22.1 | 17.7  | 13.8  | 0.0   | -0.2 | 1.6  | 1.6  |
| Σx2    | -5.3  | -5.9  | 2.2   | -7.3  | -0.1  | -0.5 | 1.6  | 1.6  |
| Σy2    | 56.7  | -35.4 | -30.4 | -22.4 | -0.0  | -1.4 | 2.8  | 2.8  |
| 1 14 G | -47.4 | -1.3  | -1.3  | 54.5  | -29.1 | 0.0  | 9.9  | 8.6  |
| Q      | -10.1 | -0.4  | -5.3  | 11.6  | -5.9  | 0.0  | 2.1  | 1.7  |
| Σx1    | -6.8  | -1.0  | 9.7   | -6.9  | -0.0  | 1.9  | 2.0  | 2.0  |
| Σy1    | 3.8   | -4.9  | 1.8   | -1.4  | 0.0   | 1.6  | -0.8 | -0.8 |
| Σx2    | -9.5  | 0.6   | 10.6  | -7.2  | -0.0  | 1.6  | 2.5  | 2.5  |
| Σy2    | 5.0   | -7.6  | 1.4   | 8.0   | 0.0   | 2.8  | -5.3 | -5.3 |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ    | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2  | Στρέψη | s1   | s2   |
|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|--------|------|------|
| 1 15 G | -32.8 | -25.3 | -21.6 | 45.2  | -43.6 | -0.0 | 8.6    | 10.0 | 10.0 |
| Q      | -8.7  | -8.3  | -8.5  | 13.0  | -14.9 | -0.0 | 2.4    | 3.6  | 3.6  |
| Σx1    | -4.7  | 6.5   | 4.3   | 0.6   | -0.0  | 0.4  | 1.0    | 1.0  | 1.0  |
| Σy1    | 44.8  | -69.0 | -29.2 | -37.4 | 0.0   | -2.2 | 1.4    | 1.4  | 1.4  |
| Σx2    | 2.4   | -4.5  | -0.4  | -5.2  | -0.0  | 0.0  | 1.1    | 1.1  | 1.1  |
| Σy2    | 34.5  | -50.3 | -23.1 | -27.5 | 0.0   | -2.0 | 1.2    | 1.2  | 1.2  |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ   | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2  | Στρέψη | s1   | s2   |
|--------|------|-------|-------|-------|-------|------|--------|------|------|
| 1 16 G | 7.0  | -25.7 | 7.0   | 52.8  | -64.4 | -0.0 | 17.9   | 14.6 | 14.6 |
| Q      | 2.1  | -8.5  | -3.2  | 15.8  | -22.0 | -0.0 | 5.0    | 5.4  | 5.4  |
| Σx1    | -0.8 | 1.1   | 0.8   | -0.1  | -0.0  | 0.1  | 0.2    | 0.2  | 0.2  |
| Σy1    | 47.2 | -57.3 | -28.0 | -32.0 | -0.0  | -1.5 | 1.3    | 1.3  | 1.3  |
| Σx2    | 0.6  | -0.7  | 0.3   | -0.7  | -0.0  | 0.2  | 0.1    | 0.1  | 0.1  |
| Σy2    | 44.9 | -54.6 | -28.5 | -31.8 | 0.0   | -2.4 | 2.0    | 2.0  | 2.0  |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ    | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2 | Στρέψη | s1   | s2   |
|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-----|--------|------|------|
| 1 18 G | -32.7 | -60.4 | -32.2 | 46.3  | -67.7 | 0.0 | 8.5    | 12.4 | 12.4 |
| Q      | -7.6  | -15.9 | -11.8 | 11.2  | -17.6 | 0.0 | 2.0    | 3.2  | 3.2  |
| Σx1    | -1.5  | 0.6   | 1.4   | 3.4   | -0.0  | 0.6 | -1.4   | -1.4 | -1.4 |
| Σy1    | 9.8   | -37.7 | -1.6  | -15.4 | 0.0   | 1.5 | -1.8   | -1.8 | -1.8 |
| Σx2    | -4.3  | 9.9   | 2.3   | 8.0   | -0.0  | 0.4 | -1.3   | -1.3 | -1.3 |
| Σy2    | 12.6  | -45.3 | -2.7  | -15.1 | 0.0   | 2.0 | -3.5   | -3.5 | -3.5 |

|        |       |       |       |       |       |      |      |      |      |
|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|------|
| 1 17 G | -38.5 | -25.3 | -23.5 | 56.5  | -43.2 | 0.0  | 12.4 | 8.8  | 8.8  |
| Q      | -9.1  | -8.5  | -8.8  | 15.0  | -14.9 | 0.0  | 3.2  | 3.3  | 3.3  |
| Σx1    | 13.6  | -5.3  | -12.1 | 3.4   | -0.1  | -1.4 | -2.1 | -2.1 | -2.1 |
| Σy1    | 66.8  | -43.7 | -37.8 | -26.8 | -0.0  | -1.8 | 1.6  | 1.6  | 1.6  |
| Σx2    | 1.3   | 3.9   | -5.4  | 7.9   | -0.1  | -1.3 | -2.0 | -2.0 | -2.0 |
| Σy2    | 95.7  | -59.6 | -55.4 | -39.4 | -0.0  | -3.5 | 3.5  | 3.5  | 3.5  |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ    | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2  | Στρέψη | s1   | s2   |
|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|--------|------|------|
| 1 19 G | -31.2 | -6.0  | -1.7  | 59.3  | -53.3 | 0.0  | 15.3   | 17.9 | 17.9 |
| Q      | -10.6 | -1.9  | -6.3  | 19.9  | -14.0 | 0.0  | 5.3    | 4.4  | 4.4  |
| Σx1    | 1.1   | -0.9  | -3.3  | 0.4   | -0.0  | -1.1 | -0.2   | -0.2 | -0.2 |
| Σy1    | 50.8  | -34.3 | -25.4 | -18.1 | 0.0   | -0.5 | 1.1    | 1.1  | 1.1  |
| Σx2    | -1.1  | 0.8   | -1.8  | 1.4   | -0.0  | -0.9 | -0.3   | -0.3 | -0.3 |
| Σy2    | 54.5  | -37.2 | -28.5 | -20.3 | -0.0  | -1.0 | 1.6    | 1.6  | 1.6  |



| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1  | My2   | Mmax | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|----|------|-------|------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 20  | G  | 4.8  | -40.0 | 4.8  | 43.5  | -51.8 | 0.0    | 15.8 | 8.6  |
|    | Q   |    | 1.5  | -10.8 | -4.6 | 10.2  | -13.8 | 0.0    | 3.7  | 2.4  |
|    | Σx1 |    | -4.3 | 0.8   |      | -0.5  | 0.2   | -0.0   | -1.1 | 0.4  |
|    | Σy1 |    | 45.4 | -12.4 |      | -15.3 | -2.2  | 0.0    | 3.5  | -2.2 |
|    | Σx2 |    | 3.1  | -1.4  |      | -3.3  | -0.3  | -0.0   | -0.7 | 0.0  |
|    | Σy2 |    | 32.9 | -6.9  |      | -10.5 | 0.3   | 0.0    | 2.8  | -2.0 |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|----|-------|-------|------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 21  | G  | -35.7 | -5.8  | -2.7 | 62.8  | -55.6 | 0.0    | 15.7 | 18.7 |
|    | Q   |    | -11.2 | -1.8  | -6.5 | 20.5  | -14.3 | 0.0    | 5.4  | 4.6  |
|    | Σx1 |    | -4.1  | 2.6   |      | 5.5   | -1.7  | -0.0   | 1.3  | 1.0  |
|    | Σy1 |    | 62.3  | -42.0 |      | -32.7 | -21.5 | 0.0    | -1.2 | 1.2  |
|    | Σx2 |    | 2.7   | -1.9  |      | 2.6   | -3.5  | -0.0   | 1.4  | 0.9  |
|    | Σy2 |    | 50.7  | -34.4 |      | -28.0 | -19.4 | -0.0   | -1.6 | 1.8  |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|----|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 22  | G  | -99.7 | -59.5 | -34.4 | 96.1  | -62.7 | 0.2    | 17.9 | 12.4 |
|    | Q   |    | -28.0 | -16.2 | -22.1 | 27.0  | -16.7 | 0.1    | 5.0  | 3.2  |
|    | Σx1 |    | 13.6  | -49.7 |       | -5.5  | -20.3 | -0.0   | 0.1  | -1.4 |
|    | Σy1 |    | 10.0  | 1.6   |       | -8.7  | 5.5   | 0.1    | -1.5 | -1.8 |
|    | Σx2 |    | 14.2  | -55.2 |       | -5.4  | -23.2 | 0.0    | 0.2  | -1.3 |
|    | Σy2 |    | 13.0  | 14.5  |       | -12.6 | 16.3  | 0.0    | -2.4 | -3.5 |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|----|-------|-------|------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 23  | G  | -59.0 | 8.9   | 8.9  | 66.9  | -17.3 | 0.0    | 12.4 | 8.6  |
|    | Q   |    | -16.2 | 2.9   | -6.6 | 17.4  | -2.8  | 0.0    | 3.2  | 1.7  |
|    | Σx1 |    | 67.8  | -10.0 |      | -34.8 | -20.6 | 0.0    | -1.4 | 2.0  |
|    | Σy1 |    | 15.0  | -1.0  |      | -12.1 | 0.4   | 0.1    | -1.8 | -0.8 |
|    | Σx2 |    | 73.9  | -11.5 |      | -37.3 | -23.6 | -0.0   | -1.3 | 2.5  |
|    | Σy2 |    | 9.9   | 2.5   |      | -17.6 | 15.2  | 0.1    | -3.5 | -5.3 |
| 1  | 24  | G  | 8.9   | -16.7 | 8.9  | -5.9  | -34.7 | -0.1   | 8.6  | 9.1  |
|    | Q   |    | 2.9   | -1.1  | 0.9  | -0.5  | -5.8  | -0.0   | 1.7  | 1.6  |
|    | Σx1 |    | -5.5  | -41.6 |      | -23.2 | -34.9 | -0.0   | 2.0  | 4.5  |
|    | Σy1 |    | -0.5  | -6.0  |      | -5.4  | -3.5  | 0.0    | -0.8 | -0.4 |
|    | Σx2 |    | -6.6  | -45.5 |      | -24.4 | -38.1 | -0.0   | 2.5  | 5.2  |
|    | Σy2 |    | 2.3   | 19.3  |      | 3.9   | 23.4  | 0.1    | -5.3 | -6.4 |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|----|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 25  | G  | -0.4  | -42.9 | -0.4  | 29.1  | -50.8 | 0.0    | 9.5  | 8.6  |
|    | Q   |    | -0.1  | -12.0 | -6.1  | 6.8   | -13.7 | 0.0    | 2.1  | 2.4  |
|    | Σx1 |    | 28.7  | -20.6 |       | -19.2 | -11.0 | -0.0   | -1.7 | 0.4  |
|    | Σy1 |    | 3.4   | 8.4   |       | -10.8 | 12.2  | 0.0    | -3.1 | -2.2 |
|    | Σx2 |    | 31.4  | -20.8 |       | -21.4 | -10.2 | 0.0    | -2.0 | 0.0  |
|    | Σy2 |    | -1.2  | 10.6  |       | -7.5  | 12.7  | 0.0    | -2.7 | -2.0 |
| 1  | 26  | G  | -43.2 | -99.6 | -31.8 | 47.1  | -96.9 | -0.0   | 8.6  | 17.9 |
|    | Q   |    | -12.2 | -27.9 | -20.1 | 13.2  | -27.2 | -0.0   | 2.4  | 5.0  |
|    | Σx1 |    | 8.0   | -14.9 |       | -2.5  | -7.2  | -0.0   | 0.4  | 0.1  |

|     |      |       |       |      |     |      |      |  |
|-----|------|-------|-------|------|-----|------|------|--|
| Σy1 | 11.8 | 6.8   | -11.9 | 7.5  | 0.0 | -2.2 | -1.5 |  |
| Σx2 | 10.6 | -17.0 | -4.6  | -8.5 | 0.0 | 0.0  | 0.2  |  |
| Σy2 | 9.4  | 14.1  | -10.4 | 13.4 | 0.0 | -2.0 | -2.4 |  |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

https://ades4e.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ    | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1   | s2   |
|----|-----|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|------|------|
| 1  | 27  | G     | -0.2  | -45.7 | -0.2  | 36.9  | -70.8 | -0.0   | 10.2 | 15.8 |
|    | Q   | -0.0  | -10.4 | -5.2  | 8.0   | -16.2 | -0.0  | 2.1    | 3.7  |      |
|    | Σx1 | 25.7  | -8.0  |       | -20.3 | -0.3  | -0.0  | -2.5   | -1.1 |      |
|    | Σy1 | -2.1  | -13.3 |       | 10.6  | -17.6 | 0.0   | 2.9    | 3.5  |      |
|    | Σx2 | 24.0  | -9.2  |       | -18.1 | -2.3  | 0.0   | -2.1   | -0.7 |      |
|    | Σy2 | 0.7   | -11.1 |       | 7.4   | -14.6 | 0.0   | 2.3    | 2.8  |      |
| 1  | 28  | G     | -45.7 | -77.4 | -45.7 | 69.5  | -92.7 | 0.1    | 15.8 | 18.7 |
|    | Q   | -10.4 | -19.2 | -14.8 | 16.2  | -22.7 | 0.0   | 3.7    | 4.6  |      |
|    | Σx1 | 17.9  | -21.3 |       | -12.7 | -13.6 | -0.0  | -1.1   | 1.0  |      |
|    | Σy1 | -15.4 | 0.1   |       | 17.0  | -4.4  | 0.1   | 3.5    | 1.2  |      |
|    | Σx2 | 15.0  | -19.2 |       | -10.2 | -12.5 | -0.0  | -0.7   | 0.9  |      |
|    | Σy2 | -10.4 | -5.5  |       | 13.0  | -8.5  | 0.1   | 2.8    | 1.8  |      |
| 1  | 32  | G     | -77.5 | -93.1 | -52.8 | 90.6  | -95.6 | -0.3   | 18.7 | 17.9 |
|    | Q   | -19.2 | -23.1 | -21.2 | 22.2  | -23.8 | -0.1  | 4.6    | 4.4  |      |
|    | Σx1 | 4.5   | -12.2 |       | 0.8   | -5.2  | -0.0  | 1.0    | -0.2 |      |
|    | Σy1 | -2.0  | -4.8  |       | 4.3   | -5.4  | 0.1   | 1.2    | 1.1  |      |
|    | Σx2 | 4.8   | -10.7 |       | 0.4   | -4.2  | -0.0  | 0.9    | -0.3 |      |
|    | Σy2 | -4.8  | -8.4  |       | 7.3   | -8.4  | 0.1   | 1.8    | 1.6  |      |
| 1  | 29  | G     | -93.0 | -27.0 | -27.0 | 97.4  | -46.2 | -0.2   | 17.9 | 8.5  |
|    | Q   | -23.1 | -6.7  | -14.9 | 24.2  | -11.3 | -0.0  | 4.4    | 2.0  |      |
|    | Σx1 | 13.5  | -9.4  |       | -6.9  | -5.7  | 0.0   | -0.2   | 0.6  |      |
|    | Σy1 | -6.8  | -4.9  |       | 7.2   | -7.1  | 0.0   | 1.1    | 1.5  |      |
|    | Σx2 | 13.3  | -8.4  |       | -7.2  | -4.8  | 0.0   | -0.3   | 0.4  |      |
|    | Σy2 | -7.7  | -6.8  |       | 9.0   | -9.5  | 0.0   | 1.6    | 2.0  |      |
| 1  | 30  | G     | -26.8 | -0.3  | -0.3  | 42.2  | -26.9 | -0.0   | 8.5  | 9.9  |
|    | Q   | -6.6  | -0.1  | -3.4  | 10.0  | -5.9  | -0.0  | 2.0    | 2.1  |      |
|    | Σx1 | 16.4  | -25.7 |       | -9.0  | -20.1 | 0.0   | 0.6    | 1.9  |      |
|    | Σy1 | -6.9  | 2.0   |       | 8.8   | -3.2  | 0.0   | 1.5    | 1.6  |      |
|    | Σx2 | 15.7  | -24.0 |       | -9.0  | -18.4 | -0.0  | 0.4    | 1.6  |      |
|    | Σy2 | -6.1  | -0.8  |       | 10.2  | -7.9  | 0.0   | 2.0    | 2.8  |      |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ   | My1   | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη | s1  | s2  |
|----|-----|------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-----|-----|
| 1  | 31  | G    | -25.2 | -38.3 | -16.9 | 41.4  | -44.6 | 0.0    | 9.8 | 8.5 |
|    | Q   | -9.1 | -9.4  | -9.3  | 14.1  | -11.2 | 0.0   | 3.4    | 2.0 |     |
|    | Σx1 | 4.7  | -4.9  |       | -0.1  | -3.9  | -0.0  | 0.8    | 0.6 |     |
|    | Σy1 | 42.5 | -19.3 |       | -23.8 | -11.5 | 0.0   | -1.3   | 1.5 |     |
|    | Σx2 | -3.9 | -1.7  |       | 2.6   | -2.2  | -0.0  | 0.2    | 0.4 |     |
|    | Σy2 | 57.2 | -26.5 |       | -28.3 | -16.0 | -0.0  | -0.3   | 2.0 |     |

## ΣΤΑΘΜΗ 2

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ   | My1   | My2   | Mmax | Vy1   | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|------|-------|-------|------|-------|-------|--------|
| 2  | 1   | G    | -17.6 | -15.0 | 8.2  | 23.9  | -22.6 | -0.2   |
|    | Q   | -8.1 | -7.1  | 3.8   | 11.1 | -10.6 | -0.1  |        |
|    | Σx1 | 4.9  | -4.9  |       | -2.3 | -2.3  | 0.0   |        |

|     |      |      |      |      |      |
|-----|------|------|------|------|------|
| Σy1 | 0.2  | -0.2 | -0.1 | -0.1 | -0.1 |
| Σx2 | 5.0  | -5.0 | -2.4 | -2.4 | -0.0 |
| Σy2 | -0.5 | 0.5  | 0.2  | 0.2  | -0.0 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021  
 ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ  
<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

|   |    |     |       |       |      |      |       |      |
|---|----|-----|-------|-------|------|------|-------|------|
| 2 | 2  | G   | -61.5 | -60.9 | 30.6 | 47.8 | -47.6 | 0.0  |
|   |    | Q   | -28.2 | -28.0 | 14.1 | 21.9 | -21.9 | 0.0  |
|   |    | Σx1 | 3.3   | -3.3  |      | -0.9 | -0.9  | 0.0  |
|   |    | Σy1 | 0.3   | -0.3  |      | -0.1 | -0.1  | -0.1 |
|   |    | Σx2 | 3.4   | -3.4  |      | -0.9 | -0.9  | -0.0 |
|   |    | Σy2 | -0.4  | 0.4   |      | 0.1  | 0.1   | 0.0  |
| 2 | 3  | G   | -84.7 | -85.2 | 42.5 | 56.9 | -57.0 | 0.0  |
|   |    | Q   | -38.8 | -39.0 | 19.5 | 26.1 | -26.1 | 0.0  |
|   |    | Σx1 | 2.9   | -2.9  |      | -0.6 | -0.6  | 0.0  |
|   |    | Σy1 | 0.3   | -0.2  |      | -0.1 | -0.1  | -0.1 |
|   |    | Σx2 | 2.9   | -2.9  |      | -0.7 | -0.7  | -0.0 |
|   |    | Σy2 | -0.4  | 0.4   |      | 0.1  | 0.1   | 0.0  |
| 2 | 26 | G   | -17.1 | -18.3 | 8.8  | 24.1 | -24.7 | 0.2  |
|   |    | Q   | -8.0  | -8.5  | 4.1  | 11.2 | -11.5 | 0.1  |
|   |    | Σx1 | 4.4   | -4.4  |      | -2.0 | -2.0  | 0.0  |
|   |    | Σy1 | 0.8   | -0.8  |      | -0.4 | -0.4  | -0.0 |
|   |    | Σx2 | 4.6   | -4.6  |      | -2.1 | -2.1  | -0.0 |
|   |    | Σy2 | -0.3  | 0.3   |      | 0.1  | 0.1   | 0.1  |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ  | My1  | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|-----|------|-------|------|------|-------|--------|
| 2  | 4   | G   | -8.6 | -37.1 | 19.9 | 22.9 | -32.4 | 0.0    |
|    |     | Q   | -1.9 | -9.2  | 4.9  | 5.5  | -8.0  | 0.0    |
|    |     | Σx1 | -3.8 | 1.8   |      | 0.7  | 0.7   | -0.0   |
|    |     | Σy1 | 32.8 | -16.4 |      | -6.0 | -6.0  | -0.0   |
|    |     | Σx2 | 3.3  | -1.7  |      | -0.6 | -0.6  | -0.0   |
|    |     | Σy2 | 21.0 | -10.6 |      | -3.9 | -3.9  | 0.0    |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ  | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|-----|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2  | 5   | G   | -11.0 | -11.5 | 6.0  | 14.2 | -14.5 | 0.0    |
|    |     | Q   | -2.5  | -2.6  | 1.3  | 3.2  | -3.2  | 0.0    |
|    |     | Σx1 | -0.2  | 0.1   |      | 0.1  | 0.1   | -0.0   |
|    |     | Σy1 | 2.5   | -2.7  |      | -1.1 | -1.1  | -0.0   |
|    |     | Σx2 | 0.1   | -0.2  |      | -0.1 | -0.1  | -0.0   |
|    |     | Σy2 | 2.5   | -2.7  |      | -1.1 | -1.1  | 0.0    |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ  | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|-----|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2  | 6   | G   | -11.4 | -6.1  | 5.9  | 15.1 | -12.6 | 0.0    |
|    |     | Q   | -2.7  | -1.6  | 1.4  | 3.6  | -3.1  | -0.0   |
|    |     | Σx1 | -2.4  | 4.8   |      | 1.1  | 1.1   | 0.0    |
|    |     | Σy1 | 18.3  | -36.6 |      | -8.4 | -8.4  | -0.0   |
|    |     | Σx2 | 1.5   | -3.0  |      | -0.7 | -0.7  | 0.0    |
|    |     | Σy2 | 11.7  | -23.2 |      | -5.4 | -5.4  | -0.0   |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ  | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|-----|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2  | 7   | G   | -71.4 | -70.6 | 35.6 | 57.0 | -56.7 | 0.4    |
|    |     | Q   | -29.7 | -29.4 | 14.8 | 23.7 | -23.7 | 0.1    |
|    |     | Σx1 | 1.4   | -1.4  |      | -0.4 | -0.4  | 0.0    |

|     |      |      |      |      |      |  |
|-----|------|------|------|------|------|--|
| Σy1 | -0.1 | 0.1  | 0.0  | 0.0  | -0.1 |  |
| Σx2 | 1.4  | -1.4 | -0.4 | -0.4 | -0.0 |  |
| Σy2 | 0.1  | -0.1 | 0.0  | 0.0  | 0.0  |  |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

|   |     |       |       |       |      |       |       |      |
|---|-----|-------|-------|-------|------|-------|-------|------|
| 2 | 8   | G     | -65.7 | -65.7 | 32.9 | 51.6  | -51.6 | -0.1 |
|   | Q   | -28.5 | -28.4 | 14.3  | 22.3 | -22.3 | -0.0  |      |
|   | Σx1 | 1.8   | -1.9  |       | -0.5 | -0.5  | 0.0   |      |
|   | Σy1 | -0.3  | 0.3   |       | 0.1  | 0.1   | -0.1  |      |
|   | Σx2 | 1.9   | -1.9  |       | -0.5 | -0.5  | -0.0  |      |
|   | Σy2 | 0.0   | 0.0   |       | -0.0 | -0.0  | 0.0   |      |
| 2 | 9   | G     | -27.3 | -28.6 | 14.0 | 30.3  | -30.8 | -0.1 |
|   | Q   | -12.9 | -13.2 | 6.5   | 14.2 | -14.3 | -0.0  |      |
|   | Σx1 | 2.4   | -2.4  |       | -0.9 | -0.9  | 0.0   |      |
|   | Σy1 | -0.3  | 0.3   |       | 0.1  | 0.1   | -0.1  |      |
|   | Σx2 | 2.4   | -2.4  |       | -0.9 | -0.9  | -0.0  |      |
|   | Σy2 | -0.1  | 0.1   |       | 0.0  | 0.0   | 0.0   |      |
| 2 | 10  | G     | -7.3  | -10.3 | 4.4  | 15.6  | -17.4 | -0.5 |
|   | Q   | -3.6  | -4.7  | 2.1   | 7.4  | -8.1  | -0.2  |      |
|   | Σx1 | 2.8   | -2.8  |       | -1.7 | -1.7  | 0.0   |      |
|   | Σy1 | -0.7  | 0.7   |       | 0.4  | 0.4   | -0.0  |      |
|   | Σx2 | 2.7   | -2.7  |       | -1.7 | -1.7  | -0.0  |      |
|   | Σy2 | -0.1  | 0.1   |       | 0.1  | 0.1   | 0.1   |      |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ   | My1   | My2  | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|------|-------|------|------|------|-------|--------|
| 2  | 11  | G    | -11.4 | -6.2 | 5.8  | 15.1 | -12.6 | -0.0   |
|    | Q   | -2.6 | -1.8  | 1.3  | 3.5  | -3.2 | 0.0   |        |
|    | Σx1 | 2.2  | -4.4  |      | -1.0 | -1.0 | 0.0   |        |
|    | Σy1 | 9.1  | -18.1 |      | -4.2 | -4.2 | 0.0   |        |
|    | Σx2 | -1.3 | 2.6   |      | 0.6  | 0.6  | 0.0   |        |
|    | Σy2 | 15.0 | -29.8 |      | -6.8 | -6.8 | -0.0  |        |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ   | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|------|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2  | 12  | G    | -6.1  | -28.7 | 15.4 | 17.5 | -25.0 | -0.0   |
|    | Q   | -1.2 | -7.4  | 4.0   | 4.3  | -6.4 | -0.0  |        |
|    | Σx1 | 2.9  | -1.4  |       | -0.5 | -0.5 | -0.0  |        |
|    | Σy1 | 16.4 | -8.3  |       | -3.0 | -3.0 | 0.0   |        |
|    | Σx2 | -2.5 | 1.3   |       | 0.5  | 0.5  | -0.0  |        |
|    | Σy2 | 25.5 | -12.8 |       | -4.7 | -4.7 | 0.0   |        |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ    | My1   | My2  | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|-------|-------|------|------|------|-------|--------|
| 2  | 13  | G     | -31.8 | -6.1 | 17.1 | 39.4 | -27.1 | 0.0    |
|    | Q   | -11.3 | -1.8  | 6.1  | 13.8 | -9.3 | -0.0  |        |
|    | Σx1 | -1.8  | 3.7   |      | 0.8  | 0.8  | 0.0   |        |
|    | Σy1 | 19.5  | -39.0 |      | -9.0 | -9.0 | 0.0   |        |
|    | Σx2 | 1.3   | -2.5  |      | -0.6 | -0.6 | 0.0   |        |
|    | Σy2 | 14.3  | -28.4 |      | -6.5 | -6.5 | -0.0  |        |

| ΣΤ | ΔΟΚ | ΤΦ    | My1   | My2  | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|----|-----|-------|-------|------|------|------|-------|--------|
| 2  | 14  | G     | -31.8 | -6.1 | 17.1 | 39.4 | -27.1 | -0.0   |
|    | Q   | -11.3 | -1.8  | 6.1  | 13.8 | -9.3 | -0.0  |        |
|    | Σx1 | -0.3  | 0.6   |      | 0.1  | 0.1  | 0.0   |        |

|     |      |       |      |      |      |                                   |  |   |
|-----|------|-------|------|------|------|-----------------------------------|--|---|
| Σy1 | 16.3 | -32.4 | -7.5 | -7.5 | 0.0  | ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ                  |  | A/A Πράξης: 211583  |
| Σx2 | 0.2  | -0.4  | -0.1 | -0.1 | 0.0  | Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021 |  | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ   |
| Σy2 | 15.4 | -30.7 | -7.4 | -7.4 | -0.0 | 3A5744E23C8D7E30                  |  | <a href="https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile">https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile</a> |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|--------|----|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2 15   | G  | -31.3 | -5.6  | 16.8 | 39.1 | -26.7 | -0.0   |
| Q      |    | -11.0 | -1.7  | 6.0  | 13.7 | -9.2  | -0.0   |
| Σx1    |    | 1.5   | -3.1  | -0.7 | -0.7 | 0.0   |        |
| Σy1    |    | 12.5  | -24.7 | -5.7 | -5.7 | 0.0   |        |
| Σx2    |    | -1.1  | 2.1   | 0.5  | 0.5  | 0.0   |        |
| Σy2    |    | 17.0  | -33.5 | -7.8 | -7.8 | -0.0  |        |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|--------|----|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2 16   | G  | -10.0 | -12.0 | 5.7  | 13.7 | -14.6 | -0.0   |
| Q      |    | -2.2  | -2.8  | 1.3  | 3.0  | -3.3  | -0.0   |
| Σx1    |    | 0.5   | -0.3  | -0.2 | -0.2 | -0.0  |        |
| Σy1    |    | 1.2   | -1.1  | -0.5 | -0.5 | -0.0  |        |
| Σx2    |    | 0.2   | 0.0   | -0.0 | -0.0 | -0.0  |        |
| Σy2    |    | 2.8   | -3.3  | -1.3 | -1.3 | 0.0   |        |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2   | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|--------|----|-------|-------|------|------|-------|--------|
| 2 17   | G  | -18.4 | -89.3 | 47.9 | 53.9 | -77.5 | -0.0   |
| Q      |    | -6.2  | -30.3 | 16.2 | 18.2 | -26.3 | -0.0   |
| Σx1    |    | 0.5   | -0.2  | -0.1 | -0.1 | -0.0  |        |
| Σy1    |    | 26.3  | -13.3 | -4.8 | -4.8 | 0.0   |        |
| Σx2    |    | -0.6  | 0.3   | 0.1  | 0.1  | 0.0   |        |
| Σy2    |    | 28.2  | -14.2 | -5.2 | -5.2 | 0.0   |        |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2    | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|--------|----|-------|--------|------|------|-------|--------|
| 2 18   | G  | -20.3 | -100.8 | 54.1 | 60.6 | -87.5 | -0.0   |
| Q      |    | -6.3  | -31.9  | 17.1 | 19.1 | -27.7 | -0.0   |
| Σx1    |    | -2.2  | 1.1    | 0.4  | 0.4  | -0.0  |        |
| Σy1    |    | 32.8  | -16.6  | -6.0 | -6.0 | -0.0  |        |
| Σx2    |    | 1.5   | -0.7   | -0.3 | -0.3 | -0.0  |        |
| Σy2    |    | 26.6  | -13.4  | -4.9 | -4.9 | 0.0   |        |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ | My1    | My2    | Mmax  | Vy1   | Vy2    | Στρέψη |
|--------|----|--------|--------|-------|-------|--------|--------|
| 2 19   | G  | -172.3 | -189.1 | 91.6  | 121.2 | -125.0 | 0.0    |
| Q      |    | -50.9  | -55.8  | 27.1  | 35.8  | -36.9  | 0.0    |
| Σx1    |    | 54.1   | -54.4  | -12.3 | -12.3 | -0.0   |        |
| Σy1    |    | 3.1    | -3.6   | -0.8  | -0.8  | -0.0   |        |
| Σx2    |    | 56.4   | -56.6  | -12.8 | -12.8 | -0.0   |        |
| Σy2    |    | -7.5   | 7.4    | 1.7   | 1.7   | 0.0    |        |

| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ | My1   | My2  | Mmax | Vy1  | Vy2   | Στρέψη |
|--------|----|-------|------|------|------|-------|--------|
| 2 20   | G  | -62.1 | -6.3 | 20.7 | 64.3 | -36.8 | -0.0   |

Q -20.7 1.3 6.8 -19.7 -8.9 0.0

Σx1 85.7 -86.1 -42.4 -42.4 -0.0

Σy1 8.5 -8.7 -4.2 -4.2 0.0

Σx2 91.0 -91.4 -45.0 -45.0 -0.0

Σy2 -7.4 7.8 3.8 3.8 -0.0

2 27 G -144.5 -133.7 70.6 108.2 -105.5 0.0

Q -42.7 -38.8 20.7 31.8 -30.8 0.0

Σx1 59.8 -60.0 -15.3 -15.3 -0.0

Σy1 3.8 -4.3 -1.0 -1.0 -0.0

Σx2 61.5 -61.7 -15.7 -15.7 -0.0

Σy2 -5.6 5.7 1.4 1.4 0.0

Α/Α Πρόξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πρόξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

ΣΤ ΔΟΚ ΤΦ My1 My2 Mmax Vy1 Vy2 Στρέψη

2 21 G -86.2 -11.9 29.2 91.0 -54.3 0.0

Q -23.4 -2.2 7.3 23.6 -13.1 0.0

Σx1 106.8 -100.1 -51.1 -51.1 0.0

Σy1 16.3 -15.1 -7.8 -7.8 0.0

Σx2 109.0 -99.5 -51.5 -51.5 0.0

Σy2 19.4 -19.7 -9.7 -9.7 -0.0

2 22 G -120.8 42.2 47.3 109.8 -19.3 -0.0

Q -34.3 15.2 15.5 30.0 -2.5 -0.0

Σx1 109.6 -113.9 -62.1 -62.1 0.0

Σy1 -32.7 32.4 18.1 18.1 0.0

Σx2 104.7 -111.2 -60.0 -60.0 0.0

Σy2 -28.9 28.5 15.9 15.9 0.0

2 28 G -159.0 -154.8 83.9 126.5 -125.4 0.0

Q -40.0 -38.3 21.0 31.6 -31.2 0.0

Σx1 92.7 -93.0 -24.3 -24.3 0.0

Σy1 -7.5 8.9 2.1 2.1 -0.0

Σx2 91.9 -91.9 -24.0 -24.0 -0.0

Σy2 0.9 0.1 -0.1 -0.1 -0.0

2 23 G -25.2 -109.4 39.8 61.1 -92.6 -0.0

Q -5.0 -27.9 10.1 14.6 -23.2 0.0

Σx1 110.8 -110.7 -41.4 -41.4 0.0

Σy1 -9.8 10.2 3.7 3.7 -0.0

Σx2 106.9 -106.8 -39.9 -39.9 0.0

Σy2 3.7 -2.9 -1.2 -1.2 -0.0

2 24 G 44.8 -92.3 44.8 1.0 -86.6 -0.0

Q 18.1 -29.4 18.1 -4.4 -25.3 0.0

Σx1 93.3 -96.7 -59.4 -59.4 -0.0

Σy1 -6.3 5.3 3.6 3.6 -0.0

Σx2 92.5 -96.3 -59.0 -59.0 0.0

Σy2 -0.1 0.2 0.1 0.1 -0.0

ΣΤ ΔΟΚ ΤΦ My1 My2 Mmax Vy1 Vy2 Στρέψη

2 25 G -15.7 -75.5 40.5 45.6 -65.6 0.0

Q -5.6 -26.9 14.4 16.3 -23.4 -0.0

Σx1 2.4 -1.2 -0.4 -0.4 -0.0

Σy1 21.7 -10.9 -4.0 -4.0 0.0

Σx2 -2.0 1.0 0.4 0.4 0.0

Σy2 29.2 -14.7 -5.4 -5.4 0.0



| ΣΤ ΔΟΚ | ΤΦ    | My1    | My2   | Mmax  | Vy1   | Vy2   | Στρέψη |
|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|--------|
| 2 29   | G     | -13.0  | -25.6 | 12.8  | 36.0  | -44.0 | 0.0    |
| Q      | -0.6  | -10.2  | 4.3   | 8.3   | 14.4  | 0.0   |        |
| Σx1    | 113.9 | -99.4  |       | -67.2 | -67.2 | -0.0  |        |
| Σy1    | 5.4   | -2.0   |       | -2.3  | -2.3  | -0.0  |        |
| Σx2    | 117.4 | -103.4 |       | -69.5 | -69.5 | -0.0  |        |
| Σy2    | -11.0 | 10.6   |       | 6.8   | 6.8   | -0.0  |        |

|      |      |       |       |       |       |       |      |
|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|------|
| 2 30 | G    | 25.0  | -36.2 | 25.0  | -38.6 | -57.4 | -0.0 |
| Q    | 6.9  | -10.1 | 6.9   | -11.6 | -15.1 | -0.0  |      |
| Σx1  | 35.3 | -58.6 |       | -73.6 | -73.6 | -0.0  |      |
| Σy1  | 2.9  | -10.3 |       | -10.3 | -10.3 | 0.0   |      |
| Σx2  | 36.4 | -58.9 |       | -74.8 | -74.8 | -0.0  |      |
| Σy2  | 11.1 | -10.9 |       | -17.2 | -17.2 | 0.0   |      |

## ΕΝΤΑΤΙΚΑ ΜΕΓΕΘΗ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

| ΣΤ ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1   | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη     |
|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|------|------|------------|
| 2 1    | G     | -119.3 | -33.0 | 10.7  | 0.3   | 0.0   | 11.5 | -0.1 | -0.0 40/40 |
| Q      | -37.2 | -7.9   | 2.3   | -0.0  | 0.1   | 2.7   | 0.0  | -0.0 |            |
| Σx1    | 13.9  | -3.9   | 8.5   | -60.1 | 61.0  | 3.3   | 31.8 | -0.0 |            |
| Σy1    | 40.5  | 33.0   | -71.0 | 17.1  | -17.2 | -27.4 | -9.0 | 0.1  |            |
| Σx2    | 21.6  | 3.3    | -6.8  | -45.7 | 46.6  | -2.7  | 24.3 | 0.0  |            |
| Σy2    | 41.3  | 21.0   | -45.3 | -5.9  | 5.9   | -17.5 | 3.1  | -0.0 |            |

| ΣΤ ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1   | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη     |
|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|------|------|------------|
| 2 2    | G     | -235.9 | -84.2 | 35.3  | -0.3  | 0.3   | 31.5 | 0.2  | -0.0 40/40 |
| Q      | -82.1 | -26.5  | 11.1  | -0.2  | 0.3   | 9.9   | 0.1  | -0.0 |            |
| Σx1    | -18.9 | -2.2   | 4.1   | -60.0 | 60.9  | 1.7   | 31.8 | -0.0 |            |
| Σy1    | 46.0  | 32.8   | -62.6 | 17.1  | -17.2 | -25.1 | -9.0 | 0.1  |            |
| Σx2    | -17.5 | 1.5    | -2.8  | -45.7 | 46.7  | -1.1  | 24.3 | 0.0  |            |
| Σy2    | 46.1  | 26.7   | -51.0 | -5.9  | 6.0   | -20.4 | 3.1  | -0.0 |            |

| ΣΤ ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1   | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη     |
|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|------|------|------------|
| 2 3    | G     | -220.7 | -75.5 | 30.9  | -0.7  | 0.6   | 28.0 | 0.3  | -0.0 40/40 |
| Q      | -78.3 | -25.5  | 10.5  | -0.4  | 0.3   | 9.5   | 0.2  | -0.0 |            |
| Σx1    | 13.4  | 0.5    | -1.1  | -59.8 | 60.8  | -0.4  | 31.7 | -0.0 |            |
| Σy1    | 31.3  | 26.3   | -51.0 | 17.0  | -17.2 | -20.3 | -9.0 | 0.1  |            |
| Σx2    | 9.7   | -0.6   | 1.1   | -45.6 | 46.6  | 0.4   | 24.3 | 0.0  |            |
| Σy2    | 39.9  | 28.2   | -54.8 | -6.0  | 6.0   | -21.8 | 3.1  | -0.0 |            |

| ΣΤ ΚΟΛ | ΤΦ    | N     | Mx1   | Mx2   | My1   | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη    |
|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|-----------|
| 2 4    | G     | -72.3 | -25.1 | 6.2   | -0.8  | 0.6   | 8.2  | 0.4  | 0.0 40/40 |
| Q      | -22.3 | -6.1  | 0.9   | -0.5  | 0.4   | 1.9   | 0.2  | 0.0  |           |
| Σx1    | -24.8 | 2.9   | -6.6  | -59.7 | 60.7  | -2.5  | 31.7 | -0.0 |           |
| Σy1    | 28.5  | 16.4  | -36.5 | 17.0  | -17.1 | -13.9 | -9.0 | 0.1  |           |
| Σx2    | -28.5 | -2.5  | 5.3   | -45.6 | 46.6  | 2.1   | 24.2 | 0.0  |           |
| Σy2    | 30.6  | 25.6  | -56.8 | -6.0  | 6.0   | -21.7 | 3.1  | -0.0 |           |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|--------|-------|-------|------|-------|------|------|--------|-------|
| 2  | 5   | G     | -126.2 | 5.7   | -5.9  | -0.3 | 0.2   | -2.1 | 0.1  | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -30.2 | 1.9    | -1.9  | -0.1  | 0.1  | -0.7  | 0.0  | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | -40.0 | 4.9    | -4.9  | -25.0 | 25.7 | -1.8  | 9.1  | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | -18.9 | 25.6   | -25.9 | 2.0   | -2.0 | -9.2  | -0.7 | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | -36.2 | -3.6   | 3.6   | -23.3 | 24.0 | 1.3   | 8.5  | 0.0  |        |       |
|    | Σy2 | -31.7 | 40.1   | -40.4 | -0.8  | 0.7  | -14.4 | 0.3  | -0.0 |        |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|--------|-------|-------|------|-------|------|------|--------|-------|
| 2  | 6   | G     | -235.1 | 5.2   | -5.5  | -0.2 | 0.1   | -1.9 | 0.1  | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -61.9 | 1.8    | -1.8  | -0.1  | 0.0  | -0.6  | 0.0  | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | 2.1   | 0.9    | -0.9  | -25.0 | 25.7 | -0.3  | 9.1  | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | -30.7 | 34.0   | -34.4 | 1.9   | -2.0 | -12.2 | -0.7 | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | 4.4   | -0.8   | 0.8   | -23.4 | 24.1 | 0.3   | 8.5  | 0.0  |        |       |
|    | Σy2 | -37.7 | 36.9   | -37.3 | -0.7  | 0.7  | -13.2 | 0.2  | -0.0 |        |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|--------|-------|-------|------|-------|------|------|--------|-------|
| 2  | 7   | G     | -235.8 | 7.9   | -7.4  | 0.1  | -0.1  | -3.1 | -0.1 | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -70.0 | 2.3    | -2.2  | 0.1   | -0.1 | -0.9  | -0.0 | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | -2.5  | -0.8   | 0.8   | -27.0 | 28.6 | 0.3   | 11.1 | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | 44.2  | 46.6   | -47.3 | -3.1  | 3.3  | -18.8 | 1.3  | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | -3.4  | 0.6    | -0.6  | -29.6 | 31.3 | -0.2  | 12.2 | 0.0  |        |       |
|    | Σy2 | 54.5  | 44.3   | -45.0 | 0.9   | -1.1 | -17.9 | -0.4 | -0.0 |        |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N     | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|-------|-------|-------|------|-------|------|------|--------|-------|
| 2  | 8   | G     | -72.8 | 7.8   | -7.7  | -0.3 | 0.1   | -3.1 | 0.1  | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -14.9 | 2.5   | -2.5  | -0.0  | 0.0  | -1.0  | 0.0  | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | -54.8 | 7.5   | -7.3  | -26.9 | 28.5 | -3.0  | 11.1 | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | 6.0   | 30.2  | -30.4 | -2.8  | 3.1  | -12.1 | 1.2  | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | -63.2 | -4.3  | 4.7   | -29.6 | 31.3 | 1.8   | 12.2 | 0.0  |        |       |
|    | Σy2 | 59.7  | 50.0  | -50.9 | 1.0   | -1.2 | -20.2 | -0.4 | -0.0 |        |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N     | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|-------|-------|-------|------|-------|------|------|--------|-------|
| 2  | 9   | G     | -74.2 | 20.1  | -16.6 | 0.1  | -0.3  | -9.7 | -0.1 | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -23.2 | 5.2   | -4.8  | 0.1   | -0.2 | -2.6  | -0.1 | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | -27.3 | 4.4   | -8.4  | -42.7 | 44.5 | -3.4  | 22.9 | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | -22.0 | 18.1  | -35.6 | -14.6 | 14.8 | -14.1 | 7.7  | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | -18.4 | -2.6  | 5.6   | -54.7 | 56.6 | 2.2   | 29.3 | 0.0  |        |       |
|    | Σy2 | -72.6 | 29.9  | -59.5 | 5.1   | -5.3 | -23.5 | -2.7 | -0.0 |        |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|--------|-------|-------|------|-------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 10  | G     | -134.5 | 38.4  | -25.3 | 0.1  | -0.3  | -16.8 | -0.1 | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -51.6 | 13.1   | -8.5  | 0.1   | -0.2 | -5.7  | -0.1  | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | 31.9  | 3.1    | -5.3  | -42.6 | 44.5 | -2.2  | 22.9  | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | -40.0 | 24.7   | -43.8 | -14.7 | 14.8 | -18.0 | 7.8   | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | 38.0  | -2.1   | 3.9   | -54.8 | 56.7 | 1.6   | 29.3  | 0.0  |        |       |

Σy2 -82.2 33.6 -59.6 5.2 -5.3 -24.5 -2.8 -0.0

|  |   |
|--|---|
| ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ   | Α/Α Πράξης: 211583  |
|  | Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021<br>ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ<br><a href="https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile">https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile</a> |
| 3A5A44E23C8D5E50   |   |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 11  | G   | -215.5 | 39.1 | -25.5 | 0.6   | -0.6 | -17.0 | -0.3 | -0.0   | 40/40 |
|    |     | Q   | -80.7  | 13.2 | -8.4  | 0.3   | -0.3 | -5.7  | -0.2 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | -2.5   | -0.6 | 1.1   | -42.5 | 44.4 | 0.4   | 22.9 | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | -46.1  | 32.4 | -57.5 | -14.6 | 14.8 | -23.7 | 7.7  | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | -1.7   | 0.4  | -0.7  | -54.7 | 56.6 | -0.3  | 29.3 | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | -54.0  | 30.7 | -54.7 | 5.1   | -5.3 | -22.5 | -2.7 | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 12  | G   | -148.0 | 38.9 | -25.2 | 0.8   | -0.7 | -16.9 | -0.4 | -0.0   | 40/40 |
|    |     | Q   | -54.8  | 13.1 | -8.2  | 0.4   | -0.4 | -5.6  | -0.2 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | -18.0  | -3.7 | 6.6   | -42.6 | 44.5 | 2.7   | 22.9 | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | -56.8  | 39.0 | -69.3 | -14.7 | 14.8 | -28.5 | 7.7  | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | -27.7  | 2.5  | -4.5  | -54.7 | 56.6 | -1.9  | 29.3 | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | -42.4  | 28.4 | -50.5 | 5.1   | -5.3 | -20.7 | -2.7 | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N     | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|-------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 13  | G   | -63.1 | 20.0 | -16.0 | 0.8   | -0.7 | -9.5  | -0.4 | -0.0   | 40/40 |
|    |     | Q   | -19.2 | 5.0  | -4.2  | 0.4   | -0.4 | -2.4  | -0.2 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | 25.3  | -4.9 | 9.4   | -42.6 | 44.5 | 3.8   | 22.9 | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | -45.4 | 36.8 | -72.8 | -14.6 | 14.8 | -28.8 | 7.7  | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | 19.3  | 3.1  | -6.3  | -54.7 | 56.6 | -2.5  | 29.3 | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | -50.1 | 23.3 | -46.3 | 5.1   | -5.3 | -18.3 | -2.7 | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 14  | G   | -116.5 | 7.3  | -6.9  | 0.4   | -0.3 | -2.8  | -0.1 | -0.0   | 40/40 |
|    |     | Q   | -28.6  | 2.1  | -2.0  | 0.1   | -0.1 | -0.8  | -0.1 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | 34.7   | -8.0 | 8.0   | -27.2 | 28.7 | 3.2   | 11.2 | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | 49.7   | 62.0 | -62.6 | -3.3  | 3.4  | -24.9 | 1.3  | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | 41.3   | 5.4  | -5.5  | -29.9 | 31.5 | -2.2  | 12.3 | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | 38.0   | 38.8 | -39.4 | 1.1   | -1.2 | -15.6 | -0.5 | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 15  | G   | -184.9 | 7.7  | -7.2  | 0.3   | -0.3 | -3.0  | -0.1 | 0.0    | 40/40 |
|    |     | Q   | -53.7  | 2.1  | -2.1  | 0.1   | -0.1 | -0.8  | -0.1 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | -12.6  | -5.6 | 5.6   | -27.0 | 28.6 | 2.2   | 11.1 | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | 51.1   | 56.6 | -57.3 | -3.2  | 3.4  | -22.8 | 1.3  | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | -5.5   | 3.7  | -3.8  | -29.7 | 31.4 | -1.5  | 12.2 | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | 46.5   | 40.9 | -41.5 | 1.0   | -1.2 | -16.5 | -0.4 | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2  | My1   | My2  | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|------|-------|------|------|------|--------|-------|
| 2  | 16  | G   | -172.6 | 4.7  | -5.1 | 0.1   | -0.1 | -1.7 | -0.0 | -0.0   | 40/40 |
|    |     | Q   | -42.5  | 1.5  | -1.6 | 0.0   | -0.0 | -0.6 | -0.0 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | 12.8   | -4.2 | 4.3  | -25.2 | 25.9 | 1.5  | 9.1  | -0.0   |       |

|     |       |      |       |       |      |       |      |      |
|-----|-------|------|-------|-------|------|-------|------|------|
| Σy1 | -19.3 | 45.0 | -45.6 | -2.0  | -2.1 | -16.2 | -0.7 | 0.1  |
| Σx2 | 11.2  | 31.1 | -31.1 | -23.6 | 24.3 | -11.1 | 8.5  | 0.0  |
| Σy2 | -17.1 | 32.6 | -33.1 | -0.7  | 0.7  | -11.7 | 0.2  | -0.0 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημ/μ έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

https://apps.eia/adeiapublic/faces/searchDocFile

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ    | N      | Mx1   | Mx2   | My1  | My2   | Vx   | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-------|--------|-------|-------|------|-------|------|------|--------|-------|
| 2  | 17  | G     | -140.0 | 5.3   | -5.4  | 0.1  | -0.1  | -1.9 | -0.0 | -0.0   | 40/40 |
|    | Q   | -32.8 | 1.6    | -1.6  | 0.0   | -0.0 | -0.6  | -0.0 | -0.0 |        |       |
|    | Σx1 | 44.6  | -6.2   | 6.3   | -25.0 | 25.7 | 2.2   | 9.1  | -0.0 |        |       |
|    | Σy1 | -36.7 | 49.8   | -50.1 | 2.0   | -2.1 | -17.9 | -0.7 | 0.1  |        |       |
|    | Σx2 | 39.3  | 4.5    | -4.5  | -23.3 | 24.0 | -1.6  | 8.4  | 0.0  |        |       |
|    | Σy2 | -27.9 | 31.2   | -31.6 | -0.7  | 0.7  | -11.2 | 0.2  | -0.0 |        |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 18  | G   | -227.7 | 5.1  | -5.4  | 0.1   | -0.1 | -1.9  | -0.0 | -0.0   | 40/40 |
|    |     | Q   | -59.2  | 1.7  | -1.7  | 0.0   | -0.0 | -0.6  | -0.0 | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | -16.1  | -2.6 | 2.7   | -25.0 | 25.8 | 0.9   | 9.1  | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | -30.2  | 41.7 | -42.1 | 2.0   | -2.0 | -15.0 | -0.7 | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | -16.4  | 1.9  | -1.9  | -23.4 | 24.1 | -0.7  | 8.5  | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | -35.2  | 34.1 | -34.5 | -0.7  | 0.7  | -12.3 | 0.2  | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1   | Mx2    | My1    | My2   | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|-------|--------|--------|-------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 19  | G   | -234.9 | 22.6  | -22.0  | -0.9   | 0.4   | -8.9  | 0.3  | -0.0   | 60/50 |
|    |     | Q   | -66.8  | 6.9   | -6.9   | -0.2   | 0.0   | -2.7  | 0.0  | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | 30.1   | 13.5  | -13.0  | -110.7 | 117.7 | -5.3  | 45.7 | -0.1   |       |
|    |     | Σy1 | 40.1   | 103.3 | -104.7 | -12.7  | 13.5  | -41.6 | 5.2  | 0.3    |       |
|    |     | Σx2 | 27.6   | -8.1  | 8.6    | -121.9 | 129.2 | 3.3   | 50.2 | 0.1    |       |
|    |     | Σy2 | 74.2   | 138.6 | -141.3 | 3.8    | -4.6  | -56.0 | -1.7 | -0.1   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |       |
|----|-----|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|-------|
| 2  | 20  | G   | -168.1 | 5.2  | -5.6  | -0.3  | 0.2  | -1.9  | 0.1  | 0.0    | 40/40 |
|    |     | Q   | -43.8  | 1.8  | -1.9  | -0.1  | 0.1  | -0.7  | 0.0  | -0.0   |       |
|    |     | Σx1 | -2.1   | 3.3  | -3.3  | -25.0 | 25.8 | -1.2  | 9.1  | -0.0   |       |
|    |     | Σy1 | -25.8  | 28.8 | -29.0 | 1.9   | -2.0 | -10.3 | -0.7 | 0.1    |       |
|    |     | Σx2 | -0.3   | -2.6 | 2.6   | -23.4 | 24.1 | 0.9   | 8.5  | 0.0    |       |
|    |     | Σy2 | -32.9  | 38.8 | -39.2 | -0.7  | 0.7  | -13.9 | 0.3  | -0.0   |       |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ  | N      | Mx1   | Mx2   | My1   | My2   | Vx    | Vy   | Στρέψη    |
|----|-----|-----|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|-----------|
| 2  | 21  | G   | -135.0 | -63.6 | 25.1  | -0.8  | 0.6   | 23.3  | 0.4  | 0.0 40/40 |
|    |     | Q   | -48.8  | -22.7 | 9.1   | -0.4  | 0.4   | 8.3   | 0.2  | -0.0      |
|    |     | Σx1 | 14.8   | 2.4   | -4.8  | -59.7 | 60.7  | -1.9  | 31.7 | -0.0      |
|    |     | Σy1 | 30.3   | 21.7  | -42.6 | 17.0  | -17.1 | -16.9 | -9.0 | 0.1       |
|    |     | Σx2 | 12.8   | -2.0  | 3.9   | -45.6 | 46.6  | 1.5   | 24.3 | 0.0       |
|    |     | Σy2 | 33.7   | 29.2  | -57.4 | -6.0  | 6.0   | -22.8 | 3.2  | -0.0      |

| ΣΤ | ΚΟΛ | ΤΦ | N     | Mx1 | Mx2  | My1  | My2 | Vx   | Vy  | Στρέψη |       |
|----|-----|----|-------|-----|------|------|-----|------|-----|--------|-------|
| 2  | 22  | G  | -36.6 | 1.2 | -1.2 | -0.0 | 0.0 | -0.5 | 0.0 | -0.0   | 25/25 |

|     |      |      |      |      |      |      |      |      |
|-----|------|------|------|------|------|------|------|------|
| Q   | -8.3 | 0.4  | -0.4 | -0.0 | -0.0 | -0.1 | -0.0 | -0.0 |
| Σx1 | -4.3 | 1.0  | -1.0 | -4.2 | -4.4 | -0.4 | 1.7  | +0.0 |
| Σy1 | 4.3  | 4.9  | -5.0 | -0.5 | -0.5 | -2.0 | 0.2  | 0.0  |
| Σx2 | -6.4 | -0.6 | 0.7  | -4.6 | 4.9  | 0.3  | 1.9  | 0.0  |
| Σy2 | 19.3 | 7.6  | -7.8 | 0.2  | -0.2 | -3.1 | -0.1 | -0.0 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Ημερομηνία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://www.adei.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

## ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΛΑΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 2

ΥΛΙΚΑ: C25/30 S500

Πλάκα 1 Τετραέρειστη

 $l_x=4.20$   $l_y=4.35$   $h=15\text{cm}$   $a_x=0.8$   $al/d=25.8$   $(al)^2/h=75.3$ 

φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00

Ροπές πλευρών: 6.23+2.52 0.00+0.00 0.00+0.00 6.39+2.58

κατά X:  $M_{sd}=6.02$   $A_{s1}=2.25$   $\Phi 8/19=2.65$ κατά Y:  $M_{sd}=5.54$   $A_{s1}=2.25$   $\Phi 8/19=2.65$  $V_{sd} = 1.35 \cdot 10.65 + 1.50 \cdot 4.30 = 20.84$  $V_{rd3} = V_{rd1}=89.02 + V_{wl}=4.44 = 93.46 > 20.84$ Βέλος Κάμψης  $w = 0.24 \text{ cm} < 420/200 = 2.10 \text{ cm}$ .

Πλάκα 2 Πρόβολος

 $l_x=25.60$   $l_y=0.60$   $h=15\text{cm}$   $a=2.4$   $al/d=11.1$   $(al)^2/h=13.8$ 

φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=5.00

γραμμικό φορτίο ελεύθερου άκρου=1.50

Ροπές πλευρών: 1.79+0.90 0.00+0.00 0.00+0.00 0.00+0.00

κατά X:  $M_{sd}=0.00$   $A_{s1}=0.34$   $\Phi 8/25=2.01$ κατά Y:  $M_{sd}=0.00$   $A_{s1}=0.00$   $\Phi 0/0=0.00$  $V_{sd} = 1.35 \cdot 2.33 + 1.50 \cdot 2.35 = 6.67$  $V_{rd3} = V_{rd1}=114.66 + V_{wl}=3.38 = 118.04 > 6.67$ Βέλος Κάμψης  $w = 0.00 \text{ cm} < 60/200 = 0.30 \text{ cm}$ .

Πλάκα 3 Τετραέρειστη

 $l_x=7.85$   $l_y=4.35$   $h=15\text{cm}$   $a_y=0.8$   $al/d=26.8$   $(al)^2/h=80.7$ 

φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00

Ροπές πλευρών: 10.11+4.08 7.63+3.08 0.00+0.00 7.63+3.08

κατά X:  $M_{sd}=5.59$   $A_{s1}=2.25$   $\Phi 8/19=2.65$ κατά Y:  $M_{sd}=11.47$   $A_{s1}=2.50$   $\Phi 8/19=2.65$  $V_{sd} = 1.35 \cdot 11.83 + 1.50 \cdot 4.78 = 23.14$  $V_{rd3} = V_{rd1}=89.02 + V_{wl}=4.44 = 93.46 > 23.14$ Βέλος Κάμψης  $w = 0.25 \text{ cm} < 435/200 = 2.17 \text{ cm}$ .

Πλάκα 4 Αμφιέρειστη

 $l_x=8.95$   $l_y=4.35$   $h=15\text{cm}$   $a_y=0.8$   $al/d=26.8$   $(al)^2/h=80.7$ 

φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00

Ροπές πλευρών: 11.71+4.73 0.00+0.00 0.00+0.00 0.00+0.00

κατά X:  $M_{sd}=0.00$   $A_{s1}=0.77$   $\Phi 8/25=2.01$ κατά Y:  $M_{sd}=16.77$   $A_{s1}=3.67$   $\Phi 8/13=3.87$  $V_{sd} = 1.35 \cdot 12.20 + 1.50 \cdot 4.93 = 23.86$  $V_{rd3} = V_{rd1}=114.66 + V_{wl}=3.38 = 118.04 > 23.86$ Βέλος Κάμψης  $w = 0.23 \text{ cm} < 435/200 = 2.17 \text{ cm}$ .

Πλάκα 5 Τετραέρειστη

 $l_x=7.65$   $l_y=6.15$   $h=19\text{cm}$   $a_y=0.8$   $al/d=28.9$   $(al)^2/h=127.4$ 

φορτία: ίδιον βάρος=4.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00

Ροπές πλευρών: 0.00+0.00 0.00+0.00 20.28+6.82 17.44+5.86

κατά X:  $M_{sd}=12.51$   $A_{s1}=2.85$   $\Phi 8/17=2.96$ κατά Y:  $M_{sd}=24.42$   $A_{s1}=4.08$   $\Phi 8/12=4.19$  $V_{sd} = 1.35 \cdot 19.84 + 1.50 \cdot 6.67 = 36.79$  $V_{rd3} = V_{rd1}=110.21 + V_{wl}=6.49 = 116.71 > 36.79$ Βέλος Κάμψης  $w = 0.67 \text{ cm} < 615/200 = 3.08 \text{ cm}$ .

|                          |                   |                      |  |
|--------------------------|-------------------|----------------------|--|
| Πλάκα 6                  | Αμφιέρειστη       | ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ     | Α/Α Πράξης: 211583                         |
| lx=24.00                 | ly=4.65           | h=15cm               | ay=0.6 al/d=21.5 (al) <sup>2</sup> /h=51.9 |
| φορτία: ίδιον βάρος=3.75 | πλακόστρωσης=1.20 | τοιχων=0.00          | κινητό=2.00                                |
| Ροπές πλευρών: 8.92+3.60 | 0.00+0.00         | 8.92+3.60            | 0.00+0.00                                  |
| κατά X: Msd=0.00         | As1=0.63          | Φ8/25=2.01           |  |
| κατά Y: Msd=14.13        | As1=3.09          | Φ8/16=3.14           |  |
| Vsd = 1.35*10.25         | + 1.50*4.14       | = 20.04              |  |
| Vrd3 = Vrd1=114.66       | + Vwl=3.38        | = 118.04             | > 20.04                                    |
| Βέλος Κάμψης w           | = 0.16 cm         | < 465/200 = 2.33 cm. |  |

Πλάκα 7 Πρόβολος  
lx=24.25 ly=0.60 h=15cm a=2.4 al/d=11.1 (al)<sup>2</sup>/h=13.8  
φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=5.00  
γραμμικό φορτίο ελεύθερου άκρου=1.50  
Ροπές πλευρών: 0.00+0.00 0.00+0.00 1.79+0.90 0.00+0.00  
κατά X: Msd=0.00 As1=0.34 Φ8/25=2.01  
κατά Y: Msd=0.00 As1=0.00 Φ0/0=0.00  
Vsd = 1.35\*2.33 + 1.50\*2.35 = 6.67  
Vrd3 = Vrd1=114.66 + Vwl=3.38 = 118.04 > 6.67  
Βέλος Κάμψης w = 0.00 cm < 60/200 = 0.30 cm.

Πλάκα 8 Τετραέρειστη  
lx=7.65 ly=6.15 h=18cm ax=0.6 al/d=28.7 (al)<sup>2</sup>/h=117.0  
φορτία: ίδιον βάρος=4.50 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00  
Ροπές πλευρών: 0.00+0.00 15.90+5.58 16.74+5.87 15.90+5.58  
κατά X: Msd=12.32 As1=2.70 Φ8/18=2.79  
κατά Y: Msd=17.68 As1=3.13 Φ8/16=3.14  
Vsd = 1.35\*18.62 + 1.50\*6.53 = 34.94  
Vrd3 = Vrd1=104.39 + Vwl=5.77 = 110.16 > 34.94  
Βέλος Κάμψης w = 0.77 cm < 615/200 = 3.08 cm.

Πλάκα 9 Τετραέρειστη  
lx=5.35 ly=6.15 h=15cm ax=0.6 al/d=24.7 (al)<sup>2</sup>/h=68.7  
φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00  
Ροπές πλευρών: 0.00+0.00 9.87+3.99 8.07+3.26 9.87+3.99  
κατά X: Msd=10.44 As1=2.27 Φ8/19=2.65  
κατά Y: Msd=6.08 As1=2.25 Φ8/19=2.65  
Vsd = 1.35\*11.98 + 1.50\*4.84 = 23.43  
Vrd3 = Vrd1=89.02 + Vwl=4.44 = 93.46 > 23.43  
Βέλος Κάμψης w = 0.42 cm < 535/200 = 2.67 cm.

Πλάκα 10 Τετραέρειστη  
lx=3.35 ly=6.15 h=15cm ax=0.8 al/d=20.6 (al)<sup>2</sup>/h=47.9  
φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00  
Ροπές πλευρών: 0.00+0.00 6.32+2.55 4.58+1.85 0.00+0.00  
κατά X: Msd=8.01 As1=2.25 Φ8/19=2.65  
κατά Y: Msd=2.37 As1=2.25 Φ8/19=2.65  
Vsd = 1.35\*8.91 + 1.50\*3.60 = 17.44  
Vrd3 = Vrd1=89.02 + Vwl=4.44 = 93.46 > 17.44  
Βέλος Κάμψης w = 0.06 cm < 335/200 = 1.68 cm.

Πλάκα 11 Τετραέρειστη  
lx=4.35 ly=4.35 h=15cm ay=0.8 al/d=26.8 (al)<sup>2</sup>/h=80.7  
φορτία: ίδιον βάρος=3.75 πλακόστρωσης=1.20 τοίχων=0.00 κινητό=2.00  
Ροπές πλευρών: 6.55+2.65 6.55+2.65 0.00+0.00 0.00+0.00  
κατά X: Msd=7.89 As1=2.25 Φ8/19=2.65  
κατά Y: Msd=6.43 As1=2.25 Φ8/19=2.65  
Vsd = 1.35\*11.01 + 1.50\*4.45 = 21.54  
Vrd3 = Vrd1=89.02 + Vwl=4.44 = 93.46 > 21.54  
Βέλος Κάμψης w = 0.30 cm < 435/200 = 2.17 cm.

Π 1 Me=0.00 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Π 2 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm  
Msd=3.77 As1=2.25-1.32-0.00=0.93



απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

A/A Πράξης: 211583

Π 2 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm  
Π 3 Me=0.00 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Msd=3.77 As1=2.25-0.00-1.32=0.93

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 2 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm

Π 4 Me=0.00 As1=1.80 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Msd=3.77 As1=2.25-0.00-1.80=0.45

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 5 Me=0.00 As1=1.68 As2=0.00 l=6.15m h=19cm

Π 7 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm

Msd=3.77 As1=2.85-1.68-0.00=1.17

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 7 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm

Π 8 Me=0.00 As1=1.40 As2=0.00 l=6.15m h=18cm

Msd=3.77 As1=2.70-0.00-1.40=1.30

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 7 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm

Π 9 Me=0.00 As1=1.32 As2=0.00 l=6.15m h=15cm

Msd=3.77 As1=2.25-0.00-1.32=0.93

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 7 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm

Π 10 Me=0.00 As1=1.32 As2=0.00 l=6.15m h=15cm

Msd=3.77 As1=2.25-0.00-1.32=0.93

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 1 Me=12.50 As1=1.32 As2=0.00 l=4.20m h=15cm

Π 3 Me=14.92 As1=1.32 As2=0.00 l=7.85m h=15cm

Msd=13.95 As1=2.53-1.32-1.32=-0.11

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

Π 3 Me=14.92 As1=1.32 As2=0.00 l=7.85m h=15cm

Π 4 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=8.95m h=15cm

Msd=8.56 As1=2.25-1.32-0.00=0.93

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 4 Me=0.00 As1=0.00 As2=0.00 l=8.95m h=15cm

Π 11 Me=12.81 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Msd=7.38 As1=2.25-0.00-1.32=0.93

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 8 Me=29.84 As1=1.40 As2=0.00 l=7.65m h=18cm

Π 9 Me=19.31 As1=1.32 As2=0.00 l=5.35m h=15cm

Msd=24.32 As1=4.45-1.40-1.32=1.73

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/28 = 1.80$

Π 5 Me=32.34 As1=1.48 As2=0.00 l=7.65m h=19cm

Π 8 Me=29.84 As1=1.40 As2=0.00 l=7.65m h=18cm

Msd=31.25 As1=4.64-1.48-1.40=1.76

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/28 = 1.80$

Π 4 Me=22.90 As1=1.80 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Msd=20.63 As1=3.77-1.80-1.57=0.40

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 1 Me=12.19 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Msd=16.15 As1=2.94-1.32-1.57=0.04

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 5 Me=37.61 As1=1.68 As2=0.00 l=6.15m h=19cm

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Msd=25.82 As1=4.73-1.68-1.57=1.49

απαιτούμενος οπλισμός=  $\Phi 8/30 = 1.68$

Π 5 Me=37.61 As1=1.68 As2=0.00 l=6.15m h=19cm



Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Msd=25.82 As1=4.73-1.68-1.57=1.49

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30=1.68

A/A Πράξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Π 9 Me=15.78 As1=1.32 As2=0.00 l=6.15m h=15cm

Msd=16.97 As1=3.09-1.57-1.32=0.20

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30 =1.68

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Π10 Me=8.96 As1=1.32 As2=0.00 l=6.15m h=15cm

Msd=15.77 As1=2.87-1.57-1.32=-0.02

απαιτούμενος οπλισμός= Φ0/0 =0.00

Π 9 Me=19.31 As1=1.32 As2=0.00 l=5.35m h=15cm

Π10 Me=12.36 As1=1.32 As2=0.00 l=3.35m h=15cm

Msd=16.66 As1=3.03-1.32-1.32=0.39

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30 =1.68

Π 2 Me=3.77 As1=0.00 As2=0.00 l=0.60m h=15cm

Π11 Me=0.00 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Msd=3.77 As1=2.25-0.00-1.32=0.93

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30 =1.68

Π 3 Me=19.77 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Msd=18.74 As1=3.42-1.32-1.57=0.52

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30 =1.68

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Π 8 Me=31.40 As1=1.40 As2=0.00 l=6.15m h=18cm

Msd=23.52 As1=4.30-1.57-1.40=1.34

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30 =1.68

Π 6 Me=17.45 As1=1.57 As2=0.00 l=4.65m h=15cm

Π11 Me=12.81 As1=1.32 As2=0.00 l=4.35m h=15cm

Msd=16.27 As1=2.96-1.57-1.32=0.07

απαιτούμενος οπλισμός= Φ8/30 =1.68

#### ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΔΟΚΩΝ ΣΤΑΘΜΗΣ 1

ΥΛΙΚΑ: C25/30 S500 συνδ.S220

ΕΛΑΦΟΣ: Κοκκώδες συνεκτικό  $\gamma=18.0 \text{ kN/m}^3$   $\varphi'=30^\circ$   $c'=70 \text{ kN/m}^2$

#### ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΔΟΚΩΝ:

Συνδεδημένες δοκών πλάτους  $b_0 > 0.46$  4τμητοι,  $b_0 > 0.86$  6τμητοι

- Θλιβόμενος οπλισμός ανοίγματος (montaz) δεν αγκυρώνεται.

- Εφελκυσόμενος οπλισμός ανοίγματος: αγκυρώνονται τα μισά.

- ΟΧΙ λοξός οπλισμός στις δοκούς

- ΟΧΙ λοξός οπλισμός στις πεδιλοδοκούς.

- ΟΧΙ λοξός οπλισμός στις συνδεδημένες δοκούς.

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 1

K13 Msd=-45,+60 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\epsilon\delta}=22.86$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

ΠΔ1 25/50 l=4.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-19,+59 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=47 Vsb=-90 Ve=30 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

ΑΚΡΟ Α: Vo=34 ΔVcd=40 ζ=-0.08 Vsd=72 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,142

ΑΚΡΟ Β: Vo=64 ΔVcd=40 ζ=0.23 Vsd=102 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,142

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/14 Φ10/14 Φ10/14 2/τμητοι

qs=9.98 Lπρ=0.68 Msd=2.27 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m ( $\rho=3.02\%$ )

K12 Msd=-64,+15 As1=7.0 As2=7.0 Mrd=-142,+178  $\sigma_{\epsilon\delta}=25.30$

$\rho=5.60$   $\rho'=5.60$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ3Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ2 35/50 l=7.70 qm=4.4 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+154 As1=8.1 As2=8.1 Mrd=-176,+198 lbnet=0.51 lbmin=0.22  
ρ=4.62 ρ'=4.62 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=85 Vsb=-127 Ve=17 Vrd1=73 Vrd2=694 Vwl=0 Tsd=0.2

AKPO A: Vo=60 ΔVcd=11 ζ=0.69 Vsd=69 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=105,156

AKPO B: Vo=89 ΔVcd=17 ζ=0.68 Vsd=103 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=105,156

κ3Φ20 π2+2Φ18 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/15 Φ10/15 Φ10/15 2/τμητοι

qs=11.60 Lπρ=0.63 Msd=2.26 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K11 Msd=-118,+105 As1=8.1 As2=8.1 Mrd=-176,+221 σ\_εδ=37.10

ρ=4.60 ρ'=4.60 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ20 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ3 35/50 l=8.95 qm=4.4 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+238 As1=13.7 As2=13.7 Mrd=-290,+302 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=7.85 ρ'=7.85 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=125 Vsb=-72 Ve=17 Vrd1=75 Vrd2=694 Vwl=0 Tsd=0.2

AKPO A: Vo=87 ΔVcd=22 ζ=0.59 Vsd=107 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=111,164

AKPO B: Vo=50 ΔVcd=22 ζ=0.38 Vsd=70 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=111,164

κ5Φ20 π2+3Φ20 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/14 Φ10/14 Φ10/14 2/τμητοι

qs=11.67 Lπρ=0.63 Msd=2.28 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K10 Msd=-50,+161 As1=8.2 As2=8.2 Mrd=-176,+201 σ\_εδ=22.42

ρ=4.70 ρ'=4.70 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ20 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ4 25/50 l=4.35 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-16,+64 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=85 Vsb=-55 Ve=38 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=59 ΔVcd=51 ζ=0.08 Vsd=109 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

AKPO B: Vo=40 ΔVcd=51 ζ=-0.12 Vsd=89 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/13 Φ10/13 Φ10/13 2/τμητοι

qs=14.05 Lπρ=0.68 Msd=3.20 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K 9 Msd=-43,+64 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118 σ\_εδ=28.90

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 2

K 1 Msd=-57,+146 As1= 7.5 As2= 7.5 Mrd=-142,+149 σ\_εδ=51.54

ρ=5.97 ρ'=5.97 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ18 π1Φ18 λ0Φ0

ΠΔ5 25/50 l=6.00 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+157 As1=8.5 As2=8.5 Mrd=-175,+198 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=6.83 ρ'=6.83 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=96 Vsb=-82 Ve=43 Vrd1=54 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.3

AKPO A: Vo=70 ΔVcd=58 ζ=0.09 Vsd=127 Vζ=0 Vw=119 Vrd3=136,174

AKPO B: Vo=62 ΔVcd=58 ζ=0.03 Vsd=119 Vζ=0 Vw=119 Vrd3=136,174

κ3Φ20 π2+2Φ18 λ0Φ0 2Φ12 Φ12/15 Φ12/15 Φ12/15 2/τμητοι

qs=16.48 Lπρ=0.68 Msd=3.75 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K17 Msd=-64,+97 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+178 σ\_εδ=22.74

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ6 25/50 l=4.80 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-18,+13 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=78 Vsb=-71 Ve=13 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=59 ΔVcd=18 ζ=0.54 Vsd=75 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=54 ΔVcd=18 ζ=0.50 Vsd=70 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

qs=9.14 Lπρ=0.68 Msd=2.08 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K14 Msd=-72,+6 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 σ\_εδ=21.23

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

ΠΔ7 25/50 l=4.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

Msd=-27,+57 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ  
ArchDocFile

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=66 Vsb=-57 Ve=45 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=50 ΔVcd=50 ζ=0.00 Vsd=98 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,142

AKPO B: Vo=42 ΔVcd=50 ζ=-0.08 Vsd=90 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,142

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/14 Φ10/14 Φ10/14 2/τμητοι

qs=10.04 Lπρ=0.68 Msd=2.29 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K13 Msd=-76,+60 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118 σ\_εδ=22.86

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 3

K 1 Msd=-20,+244 As1=12.5 As2=12.5 Mrd=-234,+244 σ\_εδ=51.54

ρ=6.25 ρ'=6.25 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ4Φ20 π1Φ20 λ0Φ0

ΠΔ8 40/50 l=7.50 qm=5.0 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+298 As1=16.3 As2=16.3 Mrd=-348,+360 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=8.14 ρ'=8.14 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=93 Vsb=-139 Ve=23 Vrd1=88 Vrd2=794 Vwl=0 Tsd=0.6

AKPO A: Vo=68 ΔVcd=31 ζ=0.38 Vsd=95 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=130,192

AKPO B: Vo=99 ΔVcd=31 ζ=0.53 Vsd=126 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=130,192

κ6Φ20 π3+3Φ20 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/12 Φ10/12 Φ10/12 2/τμητοι

qs=16.98 Lπρ=0.60 Msd=3.06 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K 2 Msd=-122,+176 As1=9.0 As2=9.0 Mrd=-176,+280 σ\_εδ=39.04

ρ=4.49 ρ'=4.49 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ20 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ9 40/50 l=7.65 qm=5.0 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+174 As1=9.1 As2=9.1 Mrd=-176,+198 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=4.57 ρ'=4.57 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=141 Vsb=-131 Ve=11 Vrd1=82 Vrd2=794 Vwl=0 Tsd=0.4

AKPO A: Vo=101 ΔVcd=15 ζ=0.74 Vsd=112 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=120,178

AKPO B: Vo=93 ΔVcd=15 ζ=0.72 Vsd=105 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=120,178

κ3Φ20 π2+2Φ18 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/13 Φ10/13 Φ10/13 2/τμητοι

qs=12.50 Lπρ=0.60 Msd=2.25 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K 3 Msd=-109,+123 As1=8.0 As2=8.0 Mrd=-176,+178 σ\_εδ=38.13

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ20 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ10 25/50 l=5.50 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-26,+60 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=132 Vsb=-78 Ve=19 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.2

AKPO A: Vo=94 ΔVcd=26 ζ=0.56 Vsd=118 Vζ=0 Vw=119 Vrd3=135,172

AKPO B: Vo=55 ΔVcd=26 ζ=0.36 Vsd=80 Vζ=0 Vw=119 Vrd3=135,172

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ12/15 Φ12/15 Φ12/15 2/τμητοι

qs=11.40 Lπρ=0.68 Msd=2.60 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K21 Msd=-52,+46 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 σ\_εδ=24.37

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ11 25/50 l=3.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-22,+58 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=79 Vsb=-55 Ve=35 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=56 ΔVcd=38 ζ=0.19 Vsd=93 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=99,136

AKPO B: Vo=40 ΔVcd=38 ζ=0.02 Vsd=77 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=99,136

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/15 Φ10/15 Φ10/15 2/τμητοι

qs=10.71 Lπρ=0.68 Msd=2.44 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K 4 Msd=-51,+65 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118 σ\_εδ=32.78

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 4

3A5A44E23C8D5E50

A/A Πρόξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πρόξης: 10/03/2021  
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ  
<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

K 8 Msd=-75,+40 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=19.50$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ12 25/50 l=4.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-19,+49 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=66 Vsb=-66 Ve=51 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=51 ΔVcd=59 ζ=-0.08 Vsd=108 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

AKPO B: Vo=49 ΔVcd=59 ζ=-0.10 Vsd=106 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2Φ12 Φ10/13 Φ10/13 Φ10/13 2/τμητοι

qs=14.31 Lπρ=0.68 Msd=3.26 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K 9 Msd=-62,+49 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=28.90$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 5

K 4 Msd=-45,+108 As1= 5.5 As2= 5.5 Mrd=-117,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=32.78$

$\rho=4.39$   $\rho'=4.39$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 20$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ13 25/50 l=6.00 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+113 As1=5.9 As2=5.9 Mrd=-117,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.75$   $\rho'=4.75$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=63 Vsb=-79 Ve=31 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.2

AKPO A: Vo=46 ΔVcd=42 ζ=0.05 Vsd=87 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,142

AKPO B: Vo=60 ΔVcd=42 ζ=0.17 Vsd=100 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,142

$\kappa 2\Phi 20$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2Φ12 Φ10/14 Φ10/14 Φ10/14 2/τμητοι

qs=10.83 Lπρ=0.68 Msd=2.47 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K 5 Msd=-64,+62 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157  $\sigma_{\varepsilon\delta}=22.06$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ14 25/50 l=4.73 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-15,+34 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=76 Vsb=-40 Ve=11 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=58 ΔVcd=15 ζ=0.59 Vsd=71 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=31 ΔVcd=15 ζ=0.35 Vsd=44 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

qs=9.50 Lπρ=0.68 Msd=2.17 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K22 Msd=-2,+28 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=18.82$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 6

K15 Msd=-64,+21 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=20.35$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ15 25/50 l=4.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-34,+50 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=67 Vsb=-68 Ve=38 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=49 ΔVcd=41 ζ=0.09 Vsd=88 Vζ=0 Vw=73 Vrd3=89,126

AKPO B: Vo=48 ΔVcd=41 ζ=0.08 Vsd=87 Vζ=0 Vw=73 Vrd3=89,126

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2Φ12 Φ10/17 Φ10/17 Φ10/17 2/τμητοι

qs=8.26 Lπρ=0.68 Msd=1.88 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K12 Msd=-82,+50 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=25.30$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

K 7 Msd=-32,+74 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=42.21$  $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 2\Phi 18 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

ΠΔ16 25/50 l=4.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+90 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

 $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$ 

Vsa=79 Vsb=-100 Ve=32 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=57 ΔVcd=39 ζ=0.20 Vsd=94 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

AKPO B: Vo=71 ΔVcd=39 ζ=0.30 Vsd=108 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

 $\kappa 2\Phi 18 \pi 2+2\Phi 16 \lambda 0\Phi 0 \quad 2\Phi 12 \quad \Phi 10/13 \quad \Phi 10/13 \quad \Phi 10/13 \quad 2/\tau\mu\eta\tau\omicron\iota$ qs=14.14 Lπρ=0.68 Msd=3.22 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )K 11 Msd=-60,+74 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=37.10$  $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 2\Phi 18 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 8

K 19 Msd=-112,+60 As1= 5.7 As2= 5.7 Mrd=-117,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=28.83$  $\rho=4.56 \rho'=4.56 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 2\Phi 20 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

ΠΔ17 25/50 l=4.15 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-53,+60 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

 $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$ 

Vsa=82 Vsb=-67 Ve=57 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=61 ΔVcd=77 ζ=-0.12 Vsd=136 Vζ=0 Vw=128 Vrd3=144,181

AKPO B: Vo=48 ΔVcd=77 ζ=-0.24 Vsd=123 Vζ=0 Vw=128 Vrd3=144,181

 $\kappa 2\Phi 18 \pi 2+2\Phi 16 \lambda 0\Phi 0 \quad 2\Phi 12 \quad \Phi 12/14 \quad \Phi 12/14 \quad \Phi 12/14 \quad 2/\tau\mu\eta\tau\omicron\iota$ qs=10.87 Lπρ=0.68 Msd=2.48 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )K 10 Msd=-69,+35 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=22.42$  $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 2\Phi 18 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 9

K 20 Msd=-41,+9 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=19.34$  $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 2\Phi 18 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

ΠΔ18 25/50 l=4.85 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-37,+36 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

 $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$ 

Vsa=66 Vsb=-98 Ve=17 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=50 ΔVcd=5 ζ=0.83 Vsd=53 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=99,136

AKPO B: Vo=73 ΔVcd=17 ζ=0.61 Vsd=89 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=99,136

 $\kappa 2\Phi 18 \pi 2+2\Phi 16 \lambda 0\Phi 0 \quad 2\Phi 12 \quad \Phi 10/15 \quad \Phi 10/15 \quad \Phi 10/15 \quad 2/\tau\mu\eta\tau\omicron\iota$ qs=10.65 Lπρ=0.68 Msd=2.43 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )K 19 Msd=-93,+27 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=28.83$  $\rho=4.00 \rho'=4.00 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 2\Phi 18 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 10

K 3 Msd=-58,+138 As1= 7.0 As2= 7.0 Mrd=-142,+139  $\sigma_{\varepsilon\delta}=38.13$  $\rho=5.63 \rho'=5.63 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$  $\kappa 3\Phi 18 \pi 1\Phi 16 \lambda 0\Phi 0$ 

ΠΔ19 25/50 l=6.00 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+180 As1=9.8 As2=9.8 Mrd=-188,+198 lbnet=0.51 lbmin=0.22

 $\rho=7.85 \rho'=7.85 \rho_{\min}=4.00 \rho_{\max}=10.00$ 

Vsa=92 Vsb=-77 Ve=29 Vrd1=54 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=65 ΔVcd=39 ζ=0.25 Vsd=103 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,143

AKPO B: Vo=58 ΔVcd=39 ζ=0.19 Vsd=95 Vζ=0 Vw=89 Vrd3=105,143

 $\kappa 4\Phi 18 \pi 2+2\Phi 18 \lambda 0\Phi 0 \quad 2\Phi 12 \quad \Phi 10/14 \quad \Phi 10/14 \quad \Phi 10/14 \quad 2/\tau\mu\eta\tau\omicron\iota$ qs=13.57 Lπρ=0.68 Msd=3.09 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )K 6 Msd=-14,+134 As1=6.9 As2=6.9 Mrd=-142,+139  $\sigma_{\varepsilon\delta}=41.07$



$\rho=5.48$   $\rho'=5.48$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ3Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 11

3A5A44E23C8D5E50

A/A Πρόξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πρόξης: 10/03/2021  
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ  
<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

K16 Msd=-36,+74 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=35.71$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

ΠΔ20 25/50 l=4.80 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+76 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=62 Vsb=-75 Ve=15 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=47 ΔVcd=21 ζ=0.38 Vsd=66 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=56 ΔVcd=21 ζ=0.46 Vsd=75 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

qs=12.68 Lπρ=0.68 Msd=2.89 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K15 Msd=-50,+25 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=20.35$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 12

K 2 Msd=-69,+144 As1= 7.4 As2= 7.4 Mrd=-142,+149  $\sigma_{\varepsilon\delta}=39.04$

$\rho=5.88$   $\rho'=5.88$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ3Φ18 π1Φ18 λ0Φ0

ΠΔ21 25/50 l=6.00 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+184 As1=10.0 As2=10.0 Mrd=-188,+198 lbnet=0.51 lbmin=0.22

$\rho=8.02$   $\rho'=8.02$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=96 Vsb=-80 Ve=34 Vrd1=54 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=69 ΔVcd=46 ζ=0.20 Vsd=114 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=120,158

AKPO B: Vo=60 ΔVcd=46 ζ=0.13 Vsd=104 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=120,158

κ4Φ18 π2+2Φ18 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/12 Φ10/12 Φ10/12 2/τμητοι

qs=14.25 Lπρ=0.68 Msd=3.25 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K18 Msd=-18,+140 As1=7.1 As2=7.1 Mrd=-142,+149  $\sigma_{\varepsilon\delta}=42.77$

$\rho=5.70$   $\rho'=5.70$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ3Φ18 π1Φ18 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 13

K 7 Msd=-131,+162 As1= 8.3 As2= 8.3 Mrd=-176,+162  $\sigma_{\varepsilon\delta}=42.21$

$\rho=4.74$   $\rho'=4.74$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ3Φ20 π1Φ16 λ0Φ0

ΠΔ22 35/50 l=8.85 qm=4.4 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+277 As1=15.2 As2=15.2 Mrd=-290,+302 lbnet=0.56 lbmin=0.24

$\rho=8.69$   $\rho'=8.69$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=142 Vsb=-91 Ve=28 Vrd1=75 Vrd2=694 Vwl=0 Tsd=0.4

AKPO A: Vo=104 ΔVcd=19 ζ=0.69 Vsd=121 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=126,178

AKPO B: Vo=68 ΔVcd=28 ζ=0.41 Vsd=93 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=126,178

κ5Φ20 π2+3Φ20 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/12 Φ10/12 Φ10/12 2/τμητοι

qs=14.00 Lπρ=0.63 Msd=2.73 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02‰)

K19 Msd=-70,+213 As1=10.9 As2=10.9 Mrd=-233,+221  $\sigma_{\varepsilon\delta}=28.83$

$\rho=6.23$   $\rho'=6.23$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ4Φ20 π2Φ18 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 14

K19 Msd=-115,+27 As1= 5.9 As2= 5.9 Mrd=-117,+118  $\sigma_{\varepsilon\delta}=28.83$

$\rho=4.68$   $\rho'=4.68$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

κ2Φ20 π1Φ16 λ0Φ0

ΠΔ23 25/50 l=3.18 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-82,+41 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{\min}=4.00$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=97 Vsb=-23 Ve=43 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=72 ΔVcd=57 ζ=0.11 Vsd=128 Vζ=0 Vw=119 Vrd3=135,172

AKPO B: Vo=18 ΔVcd=57 ζ=-0.52 Vsd=74 Vζ=230 Vw=119 Vrd3=135,172

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ12/15 Φ12/15 Φ12/15 2/τμητοι

|  |   |
|--|---|
| qs=10.99 Lπρ=0.68 Msd=2.50 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm <sup>2</sup> /m (ρ=3.02%) | Α/Α Τίτλος: 211583  |
| K22 Msd=-16,+9 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+117 σ_εδ=18.82                       | ημερ./μην./έτος πρόσχ: 10/03/2021   |
| ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00  | ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ   |
|  | <a href="https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile">https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile</a> |

κ2Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ24 25/50 l=1.28 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-49,+27 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=-7 Vsb=-46 Ve=45 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=6 ΔVcd=34 ζ=-0.70 Vsd=39 Vζ=201 Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=36 ΔVcd=45 ζ=-0.11 Vsd=80 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

qs=10.45 Lπρ=0.68 Msd=2.38 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02%)

K 8 Msd=-54,+27 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118 σ\_εδ=19.55

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 15

K14 Msd=-22,+36 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118 σ\_εδ=21.23

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

ΠΔ25 25/50 l=4.05 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-17,+36 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=41 Vsb=-74 Ve=24 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=31 ΔVcd=32 ζ=-0.01 Vsd=61 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=99,136

AKPO B: Vo=55 ΔVcd=32 ζ=0.26 Vsd=85 Vζ=0 Vw=83 Vrd3=99,136

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/15 Φ10/15 Φ10/15 2/τμητοι

qs=8.61 Lπρ=0.68 Msd=1.96 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02%)

K15 Msd=-45,+7 As1=7.0 As2=7.0 Mrd=-142,+178 σ\_εδ=20.35

ρ=5.60 ρ'=5.60 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ26 35/50 l=7.85 qm=4.4 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-0,+165 As1=8.7 As2=8.7 Mrd=-176,+198 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=4.96 ρ'=4.96 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=69 Vsb=-143 Ve=16 Vrd1=73 Vrd2=694 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=51 ΔVcd=17 ζ=0.50 Vsd=65 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=126,177

AKPO B: Vo=105 ΔVcd=17 ζ=0.72 Vsd=120 Vζ=0 Vw=104 Vrd3=126,177

κ3Φ20 π2+2Φ18 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/12 Φ10/12 Φ10/12 2/τμητοι

qs=13.48 Lπρ=0.63 Msd=2.63 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02%)

K 7 Msd=-140,+97 As1=7.1 As2=7.1 Mrd=-143,+149 σ\_εδ=42.21

ρ=4.08 ρ'=4.08 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ3Φ18 π1Φ18 λ0Φ0

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 16

K17 Msd=-14,+45 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118 σ\_εδ=22.74

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π1Φ16 λ0Φ0

ΠΔ27 25/50 l=4.05 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-6,+46 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

Vsa=52 Vsb=-100 Ve=23 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=39 ΔVcd=32 ζ=0.11 Vsd=69 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

AKPO B: Vo=76 ΔVcd=32 ζ=0.41 Vsd=106 Vζ=0 Vw=96 Vrd3=112,148

κ2Φ18 π2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ10/13 Φ10/13 Φ10/13 2/τμητοι

qs=12.90 Lπρ=0.68 Msd=2.94 As=3.75 Φ12/15 = 7.54cm<sup>2</sup>/m (ρ=3.02%)

K16 Msd=-61,+14 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 σ\_εδ=35.71

ρ=4.00 ρ'=4.00 ρmin=4.00 ρmax=10.00

κ2Φ18 π0Φ0 λ0Φ0

ΠΔ28 25/50 l=3.60 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 dπλ=0.25

Msd=-59,+26 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19



$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=98 Vsb=-133 Ve=21 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.3

AKPO A: Vo=74  $\Delta V_{cd}=28$   $\zeta=0.45$  Vsd=101 V $\zeta=0$  Vw=119 Vrd3=135,172

AKPO B: Vo=99  $\Delta V_{cd}=28$   $\zeta=0.56$  Vsd=126 V $\zeta=0$  Vw=119 Vrd3=135,172

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2 $\Phi 12$   $\Phi 12/15$   $\Phi 12/15$   $\Phi 12/15$  2/τμητοι

qs=14.39 L $\pi\rho=0.68$  Msd=3.28 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )

K18 Msd=-91,+0 As1=7.0 As2=7.0 Mrd=-142,+201  $\sigma_{\epsilon\delta}=42.77$

$\rho=5.60$   $\rho'=5.60$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

$\kappa 3\Phi 18$   $\pi 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ32 35/50 l=7.65 qm=4.4 qk=0.0 b=1.60 d $\pi\lambda=0.25$

Msd=-0,+221 As1=12.0 As2=12.0 Mrd=-233,+244 lbnet=0.56 lbmin=0.24

$\rho=6.86$   $\rho'=6.86$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=130 Vsb=-137 Ve=10 Vrd1=75 Vrd2=694 Vwl=0 Tsd=0.4

AKPO A: Vo=97  $\Delta V_{cd}=10$   $\zeta=0.81$  Vsd=105 V $\zeta=0$  Vw=96 Vrd3=118,170

AKPO B: Vo=103  $\Delta V_{cd}=10$   $\zeta=0.82$  Vsd=110 V $\zeta=0$  Vw=96 Vrd3=118,170

$\kappa 4\Phi 20$   $\pi 2+2\Phi 20$   $\lambda 0\Phi 0$  2 $\Phi 12$   $\Phi 10/13$   $\Phi 10/13$   $\Phi 10/13$  2/τμητοι

qs=14.44 L $\pi\rho=0.63$  Msd=2.82 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )

K 6 Msd=-116,+132 As1=7.0 As2=7.0 Mrd=-143,+201  $\sigma_{\epsilon\delta}=41.07$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

$\kappa 3\Phi 18$   $\pi 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ29 25/50 l=5.35 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 d $\pi\lambda=0.25$

Msd=-44,+44 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=140 Vsb=-66 Ve=11 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.3

AKPO A: Vo=105  $\Delta V_{cd}=15$   $\zeta=0.75$  Vsd=118 V $\zeta=0$  Vw=119 Vrd3=135,172

AKPO B: Vo=50  $\Delta V_{cd}=15$   $\zeta=0.53$  Vsd=63 V $\zeta=0$  Vw=119 Vrd3=135,172

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2 $\Phi 12$   $\Phi 12/15$   $\Phi 12/15$   $\Phi 12/15$  2/τμητοι

qs=12.88 L $\pi\rho=0.68$  Msd=2.93 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )

K20 Msd=-35,+27 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157  $\sigma_{\epsilon\delta}=19.34$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ30 25/50 l=3.20 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 d $\pi\lambda=0.25$

Msd=-9,+28 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=60 Vsb=-38 Ve=21 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=45  $\Delta V_{cd}=17$   $\zeta=0.44$  Vsd=61 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=29  $\Delta V_{cd}=21$   $\zeta=0.15$  Vsd=48 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=82,119

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2 $\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

qs=8.67 L $\pi\rho=0.68$  Msd=1.98 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )

K 5 Msd=-18,+28 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\epsilon\delta}=22.06$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Πεδιλοδοκός 17

K21 Msd=-69,+80 As1= 5.0 As2= 5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\epsilon\delta}=24.37$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

ΠΔ31 25/50 l=6.00 qm=3.1 qk=0.0 b=1.60 d $\pi\lambda=0.25$

Msd=-0,+86 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=64 Vsb=-64 Ve=29 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=46  $\Delta V_{cd}=39$   $\zeta=0.07$  Vsd=83 V $\zeta=0$  Vw=73 Vrd3=89,126

AKPO B: Vo=48  $\Delta V_{cd}=39$   $\zeta=0.10$  Vsd=85 V $\zeta=0$  Vw=73 Vrd3=89,126

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$  2 $\Phi 12$   $\Phi 10/17$   $\Phi 10/17$   $\Phi 10/17$  2/τμητοι

qs=7.96 L $\pi\rho=0.68$  Msd=1.81 As=3.75  $\Phi 12/15 = 7.54\text{cm}^2/\text{m}$  ( $\rho=3.02\%$ )

K20 Msd=-49,+42 As1=5.0 As2=5.0 Mrd=-96,+118  $\sigma_{\epsilon\delta}=19.34$

$\rho=4.00$   $\rho'=4.00$   $\rho_{min}=4.00$   $\rho_{max}=10.00$

$\kappa 2\Phi 18$   $\pi 1\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνδεδημένες δοκών πλάτους  $b_0 > 0.46$  4τμητοι,  $b_0 > 0.86$  6τμητοι

- Θλιβόμενος οπλισμός ανοίγματος (montaz) δεν αγκυρώνεται.
- Εφελκυσόμενος οπλισμός ανοίγματος: αγκυρώνονται τα μισά.
- ΟΧΙ λοξός οπλισμός στις δοκούς
- ΟΧΙ λοξός οπλισμός στις πεδιλοδοκούς.
- ΟΧΙ λοξός οπλισμός στις συνδεδεμένες δοκούς.

Συνεχόμενη Δοκός 1

K13 Msd=-29,+2 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+45

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$  κ0Φ0 λ0Φ0

Δ1 25/50 l=4.20 qm=11.1 qk=5.2 b=1.85 dπλ=0.15

Msd=-9,+32 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

$\rho=2.56$   $\rho'=0.64$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=49 Vsb=-46 Ve=2 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.4

AKPO A: Vo=27 ΔVcd=7 ζ=0.59 Vsd=27 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=26 ΔVcd=7 ζ=0.57 Vsd=26 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

$\pi 2\Phi 12$  κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D1: l=4.20 f1=3.3,1.5 f2=4.6,3.6 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=11.1 qk=5.2

K12 Msd=-111,+3 As1=5.8 As2=2.9 Mrd=-117,+104

$\rho=4.67$   $\rho'=2.33$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 20$  κ0Φ0 λ0Φ0

Δ2 25/50 l=7.70 qm=12.4 qk=5.7 b=2.17 dπλ=0.15

Msd=-32,+92 As1=4.7 As2=1.6 Mrd=-44,+120 lbnet=0.39 lbmin=0.17

$\rho=3.73$   $\rho'=1.30$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=97 Vsb=-97 Ve=1 Vrd1=51 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=54 ΔVcd=3 ζ=0.91 Vsd=49 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,118

AKPO B: Vo=54 ΔVcd=3 ζ=0.91 Vsd=49 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,118

$\pi 2\Phi 14$  κ2+2Φ14 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D2: l=7.70 f2=4.6,3.6 f3=4.6,2.1 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=12.4 qk=5.7

K11 Msd=-156,+0 As1=8.7 As2=4.3 Mrd=-174,+138

$\rho=6.94$   $\rho'=3.47$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$  κ0Φ0 λ0Φ0

Δ3 25/50 l=8.95 qm=12.7 qk=5.8 b=2.29 dπλ=0.15

Msd=-45,+127 As1=6.5 As2=2.3 Mrd=-44,+156 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=5.18$   $\rho'=1.81$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=116 Vsb=-116 Ve=1 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=65 ΔVcd=2 ζ=0.94 Vsd=58 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=65 ΔVcd=2 ζ=0.94 Vsd=58 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

$\pi 2\Phi 14$  κ2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D3: l=8.95 f2=4.6,3.6 f4=5.0,2.2 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=12.7 qk=5.8

K10 Msd=-156,+0 As1=8.7 As2=4.4 Mrd=-174,+123

$\rho=6.99$   $\rho'=3.49$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$  κ0Φ0 λ0Φ0

Δ26 25/50 l=4.35 qm=11.2 qk=5.2 b=1.88 dπλ=0.15

Msd=-9,+35 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

$\rho=2.56$   $\rho'=0.64$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=49 Vsb=-51 Ve=2 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.4

AKPO A: Vo=27 ΔVcd=6 ζ=0.63 Vsd=26 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=28 ΔVcd=6 ζ=0.64 Vsd=27 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

$\pi 2\Phi 14$  κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D26: l=4.35 f2=4.6,3.6 f11=3.5,1.6 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=11.2 qk=5.2

K 9 Msd=-30,+2 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+45

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$  κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 2

K 1 Msd=-36,+36 As1= 3.2 As2= 1.8 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.48$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

A/A Πράξης: 211583

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

3A5A44E23C8D5E50

$\Delta 4$  25/50 l=6.00 qm=9.2 qk=2.3 b=2.29 d $\pi$ l=0.19

Msd=-8,+71 As1=3.6 As2=0.9 Mrd=-44,+88 lbnet=0.34 lbmin=0.14

$\rho=2.89$   $\rho'=0.72$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=39 Vsb=-56 Ve=6 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=25  $\Delta$ Vcd=18  $\zeta=0.15$  Vsd=37 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=35  $\Delta$ Vcd=18  $\zeta=0.32$  Vsd=47 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

$\pi 2\Phi 12$   $\kappa 2+2\Phi 12$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

-D4: l=6.00 f5=6.1,2.3 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=9.2 qk=2.3

K17 Msd=-54,+5 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 3

K17 Msd=-15,+2 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

$\Delta 5$  25/50 l=4.80 qm=6.0 qk=1.3 b=4.21 d $\pi$ l=0.15

Msd=-3,+29 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+88 lbnet=0.34 lbmin=0.14

$\rho=2.56$   $\rho'=0.64$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=24 Vsb=-24 Ve=1 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=15  $\Delta$ Vcd=3  $\zeta=0.64$  Vsd=15 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=15  $\Delta$ Vcd=3  $\zeta=0.65$  Vsd=15 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

$\pi 2\Phi 12$   $\kappa 2+2\Phi 12$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

-D5: l=4.80 f6=2.9,1.3 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=6.0 qk=1.3

K14 Msd=-15,+2 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 4

K14 Msd=-24,+7 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

$\Delta 6$  25/50 l=4.20 qm=6.6 qk=1.6 b=1.31 d $\pi$ l=0.15

Msd=-20,+27 As1=3.2 As2=1.0 Mrd=-44,+88 lbnet=0.34 lbmin=0.14

$\rho=2.56$   $\rho'=0.81$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=26 Vsb=-22 Ve=9 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=16  $\Delta$ Vcd=25  $\zeta=-0.22$  Vsd=38 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=14  $\Delta$ Vcd=25  $\zeta=-0.31$  Vsd=35 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

$\pi 2\Phi 12$   $\kappa 2+2\Phi 12$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

-D6: l=4.20 f1=3.5,1.6 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=6.6 qk=1.6

K13 Msd=-38,+31 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 5

K 1 Msd=-124,+0 As1= 6.6 As2= 3.3 Mrd=-141,+79

$\rho=5.26$   $\rho'=2.63$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

$\pi 3\Phi 18$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

$\Delta 7$  25/50 l=7.50 qm=15.2 qk=6.3 b=2.80 d $\pi$ l=0.17

Msd=-35,+134 As1=6.8 As2=1.8 Mrd=-44,+157 lbnet=0.45 lbmin=0.19

$\rho=5.46$   $\rho'=1.43$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

Vsa=113 Vsb=-112 Ve=0 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.7

AKPO A: Vo=64  $\Delta$ Vcd=1  $\zeta=0.96$  Vsd=55 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=64  $\Delta$ Vcd=1  $\zeta=0.96$  Vsd=55 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=82,119

$\pi 2\Phi 12$   $\kappa 2+2\Phi 16$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

-D7: l=7.50 f5=7.4,2.7 f7=4.6,3.6 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=15.2 qk=6.3

K 2 Msd=-123,+0 As1=6.5 As2=3.2 Mrd=-142,+139

$\rho=5.19$   $\rho'=2.60$   $\rho_{min}=2.56$   $\rho_{max}=10.00$

π3Φ18 κ0Φ0 λ0Φ0

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

A/A Πράξης: 211583

Δ8 25/50 l=7.65 qm=13.5 qk=5.8 b=2.57 dπλ=0.17

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

ResearchDocFile

Msd=-33,+96 As1=4.9 As2=4.7 Mrd=-44,+120 lbnet=0.39 lbmin=0.17

ρ=3.88 ρ'=1.33 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=103 Vsb=-103 Ve=1 Vrd1=51 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.1

AKPO A: Vo=58 ΔVcd=1 ζ=0.95 Vsd=51 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,118

AKPO B: Vo=58 ΔVcd=1 ζ=0.95 Vsd=51 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,118

π2Φ12 κ2+2Φ14 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D8: l=7.65 f7=4.6,3.6 f8=5.7,2.2 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=13.5 qk=5.8

K 3 Msd=-116,+0 As1=6.1 As2=3.1 Mrd=-117,+105

ρ=4.89 ρ'=2.45 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ9 25/50 l=5.50 qm=11.1 qk=5.2 b=2.01 dπλ=0.15

Msd=-15,+42 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=62 Vsb=-63 Ve=1 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.2

AKPO A: Vo=35 ΔVcd=3 ζ=0.86 Vsd=30 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=35 ΔVcd=3 ζ=0.86 Vsd=30 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D9: l=5.50 f7=4.6,3.6 f9=3.4,1.5 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=11.1 qk=5.2

K21 Msd=-11,+0 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+89

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ10 25/50 l=3.20 qm=10.3 qk=4.9 b=1.75 dπλ=0.15

Msd=-6,+17 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=32 Vsb=-36 Ve=2 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=1.0

AKPO A: Vo=18 ΔVcd=5 ζ=0.53 Vsd=16 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=20 ΔVcd=5 ζ=0.57 Vsd=18 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

Trd1=40 Trd2=5 Trd3=11 (Tsd/Trd1)<sup>2</sup>+(Vsd/Vrd2)<sup>2</sup>=0.006<1

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D10: l=3.20 f7=4.6,3.6 f10=2.6,1.2 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=10.3 qk=4.9

K 4 Msd=-16,+1 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 6

K 8 Msd=-21,+5 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+44

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ11 25/50 l=4.20 qm=6.6 qk=1.6 b=1.33 dπλ=0.15

Msd=-15,+25 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+88 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=26 Vsb=-22 Ve=7 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=16 ΔVcd=21 ζ=-0.12 Vsd=33 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=14 ΔVcd=21 ζ=-0.20 Vsd=30 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D11: l=4.20 f11=3.5,1.6 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=6.6 qk=1.6

K 9 Msd=-32,+24 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+44

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 7

K 4 Msd=-27,+28 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+44

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ12 25/50 l=6.00 qm=7.1 qk=1.8 b=1.41 dπλ=0.15

Msd=-7,+55 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+88 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=30 Vsb=-43 Ve=5 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=19 ΔVcd=14 ζ=0.15 Vsd=28 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=27 ΔVcd=14 ζ=0.32 Vsd=36 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D12: l=6.00 f10=3.9,1.8 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=7.1 qk=1.8

K 5 Msd=-42,+4 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+44

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 8

K15 Msd=-46,+6 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ13 25/50 l=4.20 qm=15.8 qk=5.5 b=2.61 dπλ=0.15

Msd=-10,+65 As1=3.3 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.65 ρ'=0.66 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=74 Vsb=-51 Ve=9 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=44 ΔVcd=27 ζ=0.24 Vsd=60 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=30 ΔVcd=27 ζ=0.05 Vsd=47 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D13: l=4.20 f1=6.3,2.8 f3=6.4,2.8 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=15.8 qk=5.5

K12 Msd=-37,+39 As1=3.2 As2=2.0 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.60 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 9

K 7 Msd=-47,+5 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ14 25/50 l=4.20 qm=15.8 qk=5.5 b=3.02 dπλ=0.15

Msd=-10,+65 As1=3.3 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.65 ρ'=0.66 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=74 Vsb=-51 Ve=8 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=44 ΔVcd=22 ζ=0.33 Vsd=55 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=30 ΔVcd=22 ζ=0.16 Vsd=42 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D14: l=4.20 f3=6.4,2.8 f4=6.4,2.8 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=15.8 qk=5.5

K11 Msd=-30,+33 As1=3.2 As2=1.7 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.37 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 10

K19 Msd=-44,+5 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ15 25/50 l=4.15 qm=15.8 qk=5.5 b=2.80 dπλ=0.15

Msd=-9,+64 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+89 lbnet=0.34 lbmin=0.14

ρ=2.58 ρ'=0.65 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=73 Vsb=-50 Ve=8 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=43 ΔVcd=23 ζ=0.30 Vsd=56 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=29 ΔVcd=23 ζ=0.12 Vsd=42 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=81,117

π2Φ12 κ2+2Φ12 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D15: l=4.15 f4=6.4,2.8 f11=6.4,2.8 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=15.8 qk=5.5

K10 Msd=-31,+35 As1=3.2 As2=1.8 Mrd=-76,+45

ρ=2.56 ρ'=1.42 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 11

K 5 Msd=-13,+2 As1= 3.2 As2= 1.6 Mrd=-76,+44

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ16 25/50 l=4.73 qm=6.0 qk=1.3 b=4.21 dπλ=0.15

Msd=-4,+28 As1=3.2 As2=0.8 Mrd=-44,+88 lbnet=0.34 lbmin=0.14



$\rho=2.56$   $\rho'=0.64$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=23 Vsb=-25 Ve=1 Vrd1=50 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=15  $\Delta V_{cd}=4$   $\zeta=0.59$  Vsd=15 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

AKPO B: Vo=16  $\Delta V_{cd}=4$   $\zeta=0.61$  Vsd=16 V $\zeta=0$  Vw=66 Vrd3=81,117

$\pi 2\Phi 12$   $\kappa 2+2\Phi 12$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

-D16: l=4.73 f6=2.9,1.3 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=6.0 qk=1.3

K22 Msd=-17,+2 As1=3.2 As2=1.6 Mrd=-76,+44

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 12

K 3 Msd=-34,+46 As1= 3.2 As2= 2.4 Mrd=-76,+100

$\rho=2.56$   $\rho'=1.89$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Δ17 25/50 l=6.00 qm=21.9 qk=7.4 b=3.63 dπλ=0.17

Msd=-41,+183 As1=9.3 As2=2.3 Mrd=-59,+197 lbnet=0.51 lbmin=0.22

$\rho=7.44$   $\rho'=1.86$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=100 Vsb=-144 Ve=5 Vrd1=54 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=59  $\Delta V_{cd}=15$   $\zeta=0.59$  Vsd=61 V $\zeta=0$  Vw=83 Vrd3=99,137

AKPO B: Vo=85  $\Delta V_{cd}=15$   $\zeta=0.70$  Vsd=87 V $\zeta=0$  Vw=83 Vrd3=99,137

$\pi 2\Phi 14$   $\kappa 2+2\Phi 18$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 10/15$   $\Phi 10/15$   $\Phi 10/15$  2/τμητοι

-D17: l=6.00 f8=10.5,3.9 f9=8.2,3.5 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=21.9 qk=7.4

K 6 Msd=-143,+6 As1=7.8 As2=3.9 Mrd=-174,+100

$\rho=6.26$   $\rho'=3.13$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 13

K 2 Msd=-39,+54 As1= 3.2 As2= 2.8 Mrd=-76,+123

$\rho=2.56$   $\rho'=2.21$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 2\Phi 16$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Δ18 25/50 l=6.00 qm=24.7 qk=7.8 b=4.22 dπλ=0.19

Msd=-44,+203 As1=10.3 As2=2.6 Mrd=-59,+243 lbnet=0.56 lbmin=0.24

$\rho=8.23$   $\rho'=2.06$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=110 Vsb=-160 Ve=6 Vrd1=56 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=66  $\Delta V_{cd}=18$   $\zeta=0.58$  Vsd=69 V $\zeta=0$  Vw=89 Vrd3=106,145

AKPO B: Vo=96  $\Delta V_{cd}=18$   $\zeta=0.69$  Vsd=98 V $\zeta=0$  Vw=89 Vrd3=106,145

$\pi 2\Phi 14$   $\kappa 2+2\Phi 20$   $\lambda 0\Phi 0$   $2\Phi 12$   $\Phi 10/14$   $\Phi 10/14$   $\Phi 10/14$  2/τμητοι

-D18: l=6.00 f5=11.0,3.9 f8=10.5,3.9 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=24.7 qk=7.8

K18 Msd=-158,+7 As1=8.8 As2=4.4 Mrd=-174,+123

$\rho=7.07$   $\rho'=3.53$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 14

K 7 Msd=-274,+41 As1= 8.7 As2= 4.3 Mrd=-519,+286

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Δ19 25/135 l=8.85 qm=27.8 qk=8.2 b=3.05 dπλ=0.15

Msd=-64,+303 As1=8.7 As2=2.2 Mrd=-126,+570 lbnet=0.51 lbmin=0.22

$\rho=2.56$   $\rho'=0.64$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

Vsa=217 Vsb=-224 Ve=13 Vrd1=124 Vrd2=1412 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=132  $\Delta V_{cd}=39$   $\zeta=0.55$  Vsd=127 V $\zeta=0$  Vw=189 Vrd3=226,313

AKPO B: Vo=136  $\Delta V_{cd}=39$   $\zeta=0.56$  Vsd=130 V $\zeta=0$  Vw=189 Vrd3=226,313

$\pi 2\Phi 14$   $\kappa 2+2\Phi 18$   $\lambda 0\Phi 0$   $6\Phi 12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$   $\Phi 8/12$  2/τμητοι

-D19: l=8.85 f4=9.0,3.8 f6=10.4,4.4 tx=0.0 qd=8.4 -> qm=27.8 qk=8.2

K19 Msd=-289,+35 As1=8.7 As2=4.3 Mrd=-519,+286

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

Συνεχόμενη Δοκός 15

K14 Msd=-135,+35 As1= 8.7 As2= 4.3 Mrd=-519,+286

$\rho=2.56$   $\rho'=1.28$   $\rho_{\min}=2.56$   $\rho_{\max}=10.00$

$\pi 3\Phi 20$   $\kappa 0\Phi 0$   $\lambda 0\Phi 0$

A/A Πρόξης: 211583

Ημερομηνία Πρόξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

File path: C:\Users\user\Documents\1583\1583\searchDocFile

Δ20 25/135 l=4.05 qm=25.0 qk=7.1 b=1.64 dπλ=0.15

Msd=-58,+67 As1=8.7 As2=2.2 Mrd=-126,+570 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=116 Vsb=-63 Ve=46 Vrd1=124 Vrd2=1412 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=70 ΔVcd=135 ζ=-0.31 Vsd=166 Vζ=0 Vw=189 Vrd3=226,313

AKPO B: Vo=39 ΔVcd=135 ζ=-0.55 Vsd=135 Vζ=642 Vw=189 Vrd3=226,313

π2Φ14 κ2+2Φ18 λ0Φ0 6Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D20: l=4.05 f1=6.1,2.7 f6=10.4,4.4 tx=0.0 qd=8.4 -> qm=25.0 qk=7.1

K15 Msd=-227,+85 As1=8.7 As2=4.3 Mrd=-521,+569

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π3Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ27 25/135 l=7.85 qm=27.2 qk=8.0 b=2.82 dπλ=0.15

Msd=-44,+233 As1=8.7 As2=2.2 Mrd=-126,+570 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=194 Vsb=-189 Ve=16 Vrd1=124 Vrd2=1412 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=118 ΔVcd=47 ζ=0.43 Vsd=122 Vζ=0 Vw=189 Vrd3=226,313

AKPO B: Vo=115 ΔVcd=47 ζ=0.42 Vsd=119 Vζ=0 Vw=189 Vrd3=226,313

π2Φ14 κ2+2Φ18 λ0Φ0 6Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D27: l=7.85 f3=8.4,3.6 f6=10.4,4.4 tx=0.0 qd=8.4 -> qm=27.2 qk=8.0

K 7 Msd=-208,+45 As1=8.7 As2=4.3 Mrd=-519,+286

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π3Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 16

K17 Msd=-173,+46 As1=12.5 As2= 6.3 Mrd=-1014,+516

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π4Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ21 25/195 l=4.05 qm=35.9 qk=9.1 b=1.65 dπλ=0.17

Msd=-73,+78 As1=12.5 As2=3.1 Mrd=-328,+1028 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=158 Vsb=-93 Ve=54 Vrd1=179 Vrd2=2059 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=98 ΔVcd=159 ζ=-0.24 Vsd=178 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

AKPO B: Vo=58 ΔVcd=159 ζ=-0.46 Vsd=139 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

π2Φ16 κ2+2Φ20 λ0Φ0 10Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D21: l=4.05 f5=13.3,4.7 f6=10.4,4.4 tx=0.0 qd=12.2 -> qm=35.9 qk=9.1

K16 Msd=-214,+93 As1=12.5 As2=6.3 Mrd=-1019,+1028

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π4Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ22 25/195 l=3.60 qm=35.9 qk=9.1 b=1.38 dπλ=0.17

Msd=-122,+81 As1=12.5 As2=3.1 Mrd=-328,+1028 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=193 Vsb=-30 Ve=68 Vrd1=179 Vrd2=2059 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=119 ΔVcd=197 ζ=-0.25 Vsd=238 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

AKPO B: Vo=20 ΔVcd=197 ζ=-0.82 Vsd=139 Vζ=764 Vw=275 Vrd3=329,455

π2Φ16 κ2+2Φ20 λ0Φ0 10Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D22: l=3.60 f5=13.3,4.7 f6=10.4,4.4 tx=0.0 qd=12.2 -> qm=35.9 qk=9.1

K18 Msd=-237,+71 As1=12.5 As2=6.3 Mrd=-1019,+1028

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π4Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ28 25/195 l=7.65 qm=32.9 qk=8.2 b=2.39 dπλ=0.17

Msd=-29,+185 As1=12.5 As2=3.1 Mrd=-328,+1028 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=218 Vsb=-216 Ve=25 Vrd1=179 Vrd2=2059 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=136 ΔVcd=73 ζ=0.30 Vsd=137 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

AKPO B: Vo=135 ΔVcd=73 ζ=0.30 Vsd=136 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

π2Φ16 κ2+2Φ20 λ0Φ0 10Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D28: l=7.65 f6=10.4,4.4 f8=10.3,3.8 tx=0.0 qd=12.2 -> qm=32.9 qk=8.2

K 6 Msd=-116,+73 As1=12.5 As2=6.3 Mrd=-1019,+1028

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00



π4Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

Δ23 25/195 l=5.35 qm=28.7 qk=7.1 b=1.75 dπλ=0.15

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

File

Msd=-69,+90 As1=12.5 As2=3.1 Mrd=-328,+1028 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=104 Vsb=-160 Ve=43 Vrd1=179 Vrd2=2059 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=66 ΔVcd=124 ζ=-0.31 Vsd=127 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

AKPO B: Vo=100 ΔVcd=124 ζ=-0.11 Vsd=161 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

π2Φ16 κ2+2Φ20 λ0Φ0 10Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D23: l=5.35 f6=10.4,4.4 f9=6.2,2.7 tx=0.0 qd=12.2 -> qm=28.7 qk=7.1

K20 Msd=-125,+45 As1=12.5 As2=6.3 Mrd=-1019,+1028

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π4Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ24 25/195 l=3.20 qm=27.4 qk=6.5 b=1.42 dπλ=0.15

Msd=-110,+68 As1=12.5 As2=3.1 Mrd=-328,+1028 lbnet=0.56 lbmin=0.24

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=-5 Vsb=-155 Ve=60 Vrd1=179 Vrd2=2059 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=0 ΔVcd=176 ζ=-1.00 Vsd=117 Vζ=647 Vw=275 Vrd3=329,455

AKPO B: Vo=94 ΔVcd=176 ζ=-0.30 Vsd=211 Vζ=0 Vw=275 Vrd3=329,455

π2Φ16 κ2+2Φ20 λ0Φ0 10Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D24: l=3.20 f6=10.4,4.4 f10=4.8,2.1 tx=0.0 qd=12.2 -> qm=27.4 qk=6.5

K 5 Msd=-171,+0 As1=12.5 As2=6.3 Mrd=-1014,+516

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π4Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 17

K21 Msd=-34,+43 As1= 3.2 As2= 2.2 Mrd=-76,+79

ρ=2.56 ρ'=1.77 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π2Φ16 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ25 25/50 l=6.00 qm=18.5 qk=6.6 b=2.87 dπλ=0.15

Msd=-34,+157 As1=8.0 As2=2.0 Mrd=-44,+156 lbnet=0.45 lbmin=0.19

ρ=6.39 ρ'=1.60 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=86 Vsb=-124 Ve=5 Vrd1=53 Vrd2=496 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=51 ΔVcd=16 ζ=0.52 Vsd=55 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

AKPO B: Vo=73 ΔVcd=16 ζ=0.64 Vsd=77 Vζ=0 Vw=66 Vrd3=82,119

π2Φ12 κ2+2Φ16 λ0Φ0 2Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D25: l=6.00 f9=8.2,3.5 f10=7.2,3.1 tx=0.0 qd=3.1 -> qm=18.5 qk=6.6

K20 Msd=-122,+6 As1=6.5 As2=3.2 Mrd=-141,+79

ρ=5.17 ρ'=2.58 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π3Φ18 κ0Φ0 λ0Φ0

Συνεχόμενη Δοκός 18

K19 Msd=-100,+95 As1= 8.7 As2= 4.3 Mrd=-519,+286

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π3Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ29 25/135 l=3.18 qm=25.2 qk=7.1 b=1.34 dπλ=0.15

Msd=-55,+73 As1=8.7 As2=2.2 Mrd=-126,+570 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=61 Vsb=-81 Ve=72 Vrd1=124 Vrd2=1412 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=38 ΔVcd=209 ζ=-0.69 Vsd=207 Vζ=580 Vw=189 Vrd3=226,313

AKPO B: Vo=48 ΔVcd=209 ζ=-0.62 Vsd=219 Vζ=608 Vw=189 Vrd3=226,313

π2Φ14 κ2+2Φ18 λ0Φ0 6Φ12 Φ8/12 Φ8/12 Φ8/12 2/τμητοι

-D29: l=3.18 f6=10.4,4.4 f11=6.4,2.8 tx=0.0 qd=8.4 -> qm=25.2 qk=7.1

K22 Msd=-53,+73 As1=8.7 As2=4.3 Mrd=-521,+569

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π3Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

Δ30 25/135 l=1.28 qm=14.8 qk=2.8 b=0.69 dπλ=0.15

Msd=-71,+26 As1=8.7 As2=2.2 Mrd=-126,+560 lbnet=0.51 lbmin=0.22

ρ=2.56 ρ'=0.64 ρmin=2.56 ρmax=10.00

Vsa=-69 Vsb=-100 Ve=80 Vrd1=124 Vrd2=1412 Vwl=0 Tsd=0.0

AKPO A: Vo=42 ΔVcd=233 ζ=-0.69 Vsd=253 Vζ=577 Vw=236 Vrd3=273,360

AKPO B: Vo=62 ΔVcd=233 ζ=-0.58 Vsd=273 Vζ=628 Vw=236 Vrd3=273,360

π2Φ14 κ2+2Φ18 λ0Φ0 6Φ12 Φ10/15 Φ10/15 Φ10/15 2/μππου  
-D30: l=1.28 f11=6.4,2.8 f0=0.0,0.0 tx=0.0 qd=8.4 qm=14.8 qk=2.8

K 8 Msd=-78,+8 As1=8.7 As2=4.3 Mrd=-519,+283

ρ=2.56 ρ'=1.28 ρmin=2.56 ρmax=10.00

π3Φ20 κ0Φ0 λ0Φ0

## ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 1 1 40 40 3.80 217 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 8

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 2 2 40 40 3.80 442 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Ka21

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 3 3 40 40 3.80 415 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Ka27

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 4 4 40 40 3.80 131 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Ka 4

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 5 5 40 40 5.60 216 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb14

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 6 6 40 40 5.60 410 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- 14

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 7 7 40 40 5.00 423 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 6

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 8 8 40 40 5.00 121 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Eb14

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 9 9 40 40 3.80 135 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb14

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 10 10 40 40 3.80 259 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb14

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 11 11 40 40 3.80 412 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Ka12

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 12 12 40 40 3.80 282 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 5

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 13 13 40 40 3.80 114 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 6

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 14 14 40 40 5.00 200 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 6

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 15 15 40 40 5.00 330 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 6

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ  
2 16 16 40 40 5.60 297 9.8 4Φ18 4Φ14 --- Φ8/10 --- Kb 6

ΣΤ ΥΠ ΤΑ dx dy h Nστ As κ.οπλ π.οπλ ε.οπλ συνδ. 2x#Tχ

A/A Πράξης: 211583

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

συνδ. 2x#Tχ

συνδ. 2x#Tγ

συνδ. 2x#Tγ

συνδ 2x#Tγ

συνδ 2x#Tγ

## YAIKA: C25/30 S500 S220

| ΤΦ | N | Mx1 | Mx2 | My1 | My2 | Vx | Vy | Στρέψη |
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|

|   |       |      |     |      |     |     |     |      |
|---|-------|------|-----|------|-----|-----|-----|------|
| O | -37.2 | -7.9 | 2.3 | -0.0 | 0.1 | 2.7 | 0.0 | -0.0 |
|---|-------|------|-----|------|-----|-----|-----|------|

|              |      |      |       |      |       |       |      |     |
|--------------|------|------|-------|------|-------|-------|------|-----|
| $\Sigma v_1$ | 40.5 | 33.0 | -71.0 | 17.1 | -17.2 | -27.4 | -9.0 | 0.1 |
|--------------|------|------|-------|------|-------|-------|------|-----|

|              |      |      |       |      |     |       |     |      |
|--------------|------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|
| $\Sigma y^2$ | 41.3 | 21.0 | -45.3 | -5.9 | 5.9 | -17.5 | 3.1 | -0.0 |
|--------------|------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|

N=-167 Mx=85 My=36 Vx=41 Vy=19 (Kb8) Mrdx=126

$N_s=217$   $yds=0.10$   $N_o=130$   $N_{ex}=34$   $N_{ey}=48$   $ydx=0.07$   $ydy=0.08$

xi:  $\sigma_{\text{rel}}^2 = 3$  Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=28 Mr=87 Vlk=77

Εκέγχος 18.4.4.  $\omega_d = 0.1$   
 $\sigma_{\text{αν}} = 0.01468$ ,  $\mu_{\text{αν}} = 37.28$

10-2.85 1-0.12  $\lambda$ -  
ΥΠΟΣΤΥΛΟΜΑ 2

| ΓΦ | N     | Mx1  | Mx2  | My1 | My2 | Vx   | Vy  | Στρέψη |
|----|-------|------|------|-----|-----|------|-----|--------|
| G  | 335.0 | 84.2 | 35.2 | 0.3 | 0.3 | 31.5 | 0.3 | 0.0    |

|          |       |       |      |      |      |      |     |      |
|----------|-------|-------|------|------|------|------|-----|------|
| Q        | -82.1 | -26.5 | 11.1 | -0.2 | 0.3  | 9.9  | 0.1 | -0.0 |
| $\Sigma$ | 1     | 13.0  | 2.2  | 4.1  | 60.0 | 60.0 | 1.7 | 21.0 |

|        |      |      |       |      |       |       |      |     |
|--------|------|------|-------|------|-------|-------|------|-----|
| Syl    | 46.0 | 32.8 | -62.6 | 17.1 | -17.2 | -25.1 | -9.0 | 0.0 |
| Fig. 2 | 17.5 | 1.5  | 6.3   | 15.7 | 16.7  | 1.1   | 24.2 | 0.0 |

|     |      |      |       |      |     |       |     |      |
|-----|------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|
| Σy2 | 46.1 | 26.7 | -51.0 | -5.9 | 6.0 | -20.4 | 3.1 | -0.0 |
|-----|------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|

N=-442 Mx=153 My=1 Vx=44 Vy=35 (Ka21) Mrdx=174 Mrdy=1

Ns=442 vds=0.19 No=260 Nex=33 Ney=52 vdx=0.13 vdy=0.14

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=26 Mr=63 Vk=81

$$e_{cu} = 0.01468 \quad \mu_{\phi} = 23.04$$

### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 3

G -220.7 -75.5 30.9 -0.7 0.6 28.0 0.3 -0.0 40/40

|              |      |     |      |       |      |      |      |      |
|--------------|------|-----|------|-------|------|------|------|------|
| $\Sigma x_1$ | 13.4 | 0.5 | -1.1 | -59.8 | 60.8 | -0.4 | 31.7 | -0.0 |
|--------------|------|-----|------|-------|------|------|------|------|

|     |      |      |       |       |       |       |      |      |
|-----|------|------|-------|-------|-------|-------|------|------|
| Sy1 | 31.3 | 26.3 | -51.0 | 17.0  | -17.2 | -20.3 | -9.0 | 0.1  |
| Sx2 | 9.7  | -0.6 | 1.1   | -45.6 | 46.6  | 0.4   | 24.3 | 0.0  |
| Sy2 | 39.9 | 28.2 | -54.8 | -6.0  | 6.0   | 21.8  | 3.1  | -0.0 |

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πρόξης: 211583

ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<http://ops.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

Y3 O3 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-415 Mx=140 My=2 Vx=37 Vy=35 (Ka27) Mrdx=173 Mrdy=2

 $\rho=10.2\text{‰}$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=415 vds=0.18 No=244 Nex=23 Ney=43 vdx=0.12 vdy=0.13

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=34 Mr=72 Vk=53

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=22 Mr=68 Vk=81

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.11 &lt; wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 24.51

lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 &lt; 38.00

## ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 4

| ΤΦ | N | Mx1 | Mx2 | My1 | My2 | Vx | Vy | Στρέψη |
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|

|   |       |       |     |      |     |     |     |     |       |
|---|-------|-------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-------|
| G | -72.3 | -25.1 | 6.2 | -0.8 | 0.6 | 8.2 | 0.4 | 0.0 | 40/40 |
|---|-------|-------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-------|

|   |       |      |     |      |     |     |     |     |  |
|---|-------|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|--|
| Q | -22.3 | -6.1 | 0.9 | -0.5 | 0.4 | 1.9 | 0.2 | 0.0 |  |
|---|-------|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|--|

|     |       |     |      |       |      |      |      |      |  |
|-----|-------|-----|------|-------|------|------|------|------|--|
| Sx1 | -24.8 | 2.9 | -6.6 | -59.7 | 60.7 | -2.5 | 31.7 | -0.0 |  |
|-----|-------|-----|------|-------|------|------|------|------|--|

|     |      |      |       |      |       |       |      |     |  |
|-----|------|------|-------|------|-------|-------|------|-----|--|
| Sy1 | 28.5 | 16.4 | -36.5 | 17.0 | -17.1 | -13.9 | -9.0 | 0.1 |  |
|-----|------|------|-------|------|-------|-------|------|-----|--|

|     |       |      |     |       |      |     |      |     |  |
|-----|-------|------|-----|-------|------|-----|------|-----|--|
| Sx2 | -28.5 | -2.5 | 5.3 | -45.6 | 46.6 | 2.1 | 24.2 | 0.0 |  |
|-----|-------|------|-----|-------|------|-----|------|-----|--|

|     |      |      |       |      |     |       |     |      |  |
|-----|------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|--|
| Sy2 | 30.6 | 25.6 | -56.8 | -6.0 | 6.0 | -21.7 | 3.1 | -0.0 |  |
|-----|------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|--|

Y4 O4 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-46 Mx=25 My=-65 Vx=7 Vy=34 (Ka4) Mrdx=44 Mrdy=-115

 $\rho=10.2\text{‰}$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=131 vds=0.06 No=79 Nex=38 Ney=39 vdx=0.05 vdy=0.05

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=34 Mr=97 Vk=72

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=22 Mr=97 Vk=80

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 &lt; wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 50.17

lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 &lt; 67.69

## ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 5

| ΤΦ | N | Mx1 | Mx2 | My1 | My2 | Vx | Vy | Στρέψη |
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|

|   |        |     |      |      |     |      |     |      |       |
|---|--------|-----|------|------|-----|------|-----|------|-------|
| G | -126.2 | 5.7 | -5.9 | -0.3 | 0.2 | -2.1 | 0.1 | -0.0 | 40/40 |
|---|--------|-----|------|------|-----|------|-----|------|-------|

|   |       |     |      |      |     |      |     |      |  |
|---|-------|-----|------|------|-----|------|-----|------|--|
| Q | -30.2 | 1.9 | -1.9 | -0.1 | 0.1 | -0.7 | 0.0 | -0.0 |  |
|---|-------|-----|------|------|-----|------|-----|------|--|

|     |       |     |      |       |      |      |     |      |  |
|-----|-------|-----|------|-------|------|------|-----|------|--|
| Sx1 | -40.0 | 4.9 | -4.9 | -25.0 | 25.7 | -1.8 | 9.1 | -0.0 |  |
|-----|-------|-----|------|-------|------|------|-----|------|--|

|     |       |      |       |     |      |      |      |     |  |
|-----|-------|------|-------|-----|------|------|------|-----|--|
| Sy1 | -18.9 | 25.6 | -25.9 | 2.0 | -2.0 | -9.2 | -0.7 | 0.1 |  |
|-----|-------|------|-------|-----|------|------|------|-----|--|

|     |       |      |     |       |      |     |     |     |  |
|-----|-------|------|-----|-------|------|-----|-----|-----|--|
| Sx2 | -36.2 | -3.6 | 3.6 | -23.3 | 24.0 | 1.3 | 8.5 | 0.0 |  |
|-----|-------|------|-----|-------|------|-----|-----|-----|--|

|     |       |      |       |      |     |       |     |      |  |
|-----|-------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|--|
| Sy2 | -31.7 | 40.1 | -40.4 | -0.8 | 0.7 | -14.4 | 0.3 | -0.0 |  |
|-----|-------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|--|

Y5 O5 40/40 H=5.60m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-156 Mx=48 My=6 Vx=17 Vy=2 (Kb14) Mrdx=139 Mrdy=18

 $\rho=10.2\text{‰}$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=216 vds=0.10 No=135 Nex=46 Ney=43 vdx=0.08 vdy=0.08

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=9 Mr=87 Vk=33

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=15 Mr=88 Vk=46

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 &lt; wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 37.43

lo=4.20 i=0.12 λ=36.37 &lt; 52.75

## ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 6

| ΤΦ | N | Mx1 | Mx2 | My1 | My2 | Vx | Vy | Στρέψη |
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|

|   |        |     |      |      |     |      |     |      |       |
|---|--------|-----|------|------|-----|------|-----|------|-------|
| G | -235.1 | 5.2 | -5.5 | -0.2 | 0.1 | -1.9 | 0.1 | -0.0 | 40/40 |
|---|--------|-----|------|------|-----|------|-----|------|-------|

|   |       |     |      |      |     |      |     |      |  |
|---|-------|-----|------|------|-----|------|-----|------|--|
| Q | -61.9 | 1.8 | -1.8 | -0.1 | 0.0 | -0.6 | 0.0 | -0.0 |  |
|---|-------|-----|------|------|-----|------|-----|------|--|

|     |     |     |      |       |      |      |     |      |  |
|-----|-----|-----|------|-------|------|------|-----|------|--|
| Sx1 | 2.1 | 0.9 | -0.9 | -25.0 | 25.7 | -0.3 | 9.1 | -0.0 |  |
|-----|-----|-----|------|-------|------|------|-----|------|--|

|     |       |      |       |     |      |       |      |     |  |
|-----|-------|------|-------|-----|------|-------|------|-----|--|
| Sy1 | -30.7 | 34.0 | -34.4 | 1.9 | -2.0 | -12.2 | -0.7 | 0.1 |  |
|-----|-------|------|-------|-----|------|-------|------|-----|--|

|     |     |      |     |       |      |     |     |     |  |
|-----|-----|------|-----|-------|------|-----|-----|-----|--|
| Sx2 | 4.4 | -0.8 | 0.8 | -23.4 | 24.1 | 0.3 | 8.5 | 0.0 |  |
|-----|-----|------|-----|-------|------|-----|-----|-----|--|

|     |       |      |       |      |     |       |     |      |  |
|-----|-------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|--|
| Sy2 | -37.7 | 36.9 | -37.3 | -0.7 | 0.7 | -13.2 | 0.2 | -0.0 |  |
|-----|-------|------|-------|------|-----|-------|-----|------|--|

Y6 O6 40/40 H=5.60m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-293 Mx=44 My=6 Vx=4 Vy=0 ( 14) Mrdx=153 Mrdy=22

 $\rho=10.2\text{‰}$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=410 vds=0.18 No=254 Nex=16 Ney=39 vdx=0.12 vdy=0.13

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=9 Mr=71 Vk=33  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=13 Mr=67 Vk=36  
 Ελεγχος 18.4.4:  $wd_{\alpha\pi}=0.11 < wd_{\nu\pi}=0.13$   
 e\_cu = 0.01468  $\mu_{\phi} = 21.53$   
 lo=4.20 i=0.12 35.68 <  $\lambda=36.37$  < 178.40 e2=0.22

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 7

| TΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|
| G   | -235.8 | 7.9  | -7.4  | 0.1   | -0.1 | -3.1  | -0.1 | -0.0   |
| Q   | -70.0  | 2.3  | -2.2  | 0.1   | -0.1 | -0.9  | -0.0 | -0.0   |
| Sx1 | -2.5   | -0.8 | 0.8   | -27.0 | 28.6 | 0.3   | 11.1 | -0.0   |
| Sy1 | 44.2   | 46.6 | -47.3 | -3.1  | 3.3  | -18.8 | 1.3  | 0.1    |
| Sx2 | -3.4   | 0.6  | -0.6  | -29.6 | 31.3 | -0.2  | 12.2 | 0.0    |
| Sy2 | 54.5   | 44.3 | -45.0 | 0.9   | -1.1 | -17.9 | -0.4 | -0.0   |

Y7 O7 40/40 H=5.00m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-212 Mx=56 My=5 Vx=22 Vy=5 (Kb6) Mrdx=147 Mrdy=14  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=423 vds=0.19 No=257 Nex=20 Ney=56 vdx=0.12 vdy=0.14  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=12 Mr=70 Vk=39  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=19 Mr=63 Vk=39  
 Ελεγχος 18.4.4:  $wd_{\alpha\pi}=0.12 < wd_{\nu\pi}=0.13$   
 e\_cu = 0.01468  $\mu_{\phi} = 21.40$   
 lo=3.75 i=0.12  $\lambda=32.48 < 35.58$

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 8

| TΦ  | N     | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |
|-----|-------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|
| G   | -72.8 | 7.8  | -7.7  | -0.3  | 0.1  | -3.1  | 0.1  | -0.0   |
| Q   | -14.9 | 2.5  | -2.5  | -0.0  | 0.0  | -1.0  | 0.0  | -0.0   |
| Sx1 | -54.8 | 7.5  | -7.3  | -26.9 | 28.5 | -3.0  | 11.1 | -0.0   |
| Sy1 | 6.0   | 30.2 | -30.4 | -2.8  | 3.1  | -12.1 | 1.2  | 0.1    |
| Sx2 | -63.2 | -4.3 | 4.7   | -29.6 | 31.3 | 1.8   | 12.2 | 0.0    |
| Sy2 | 59.7  | 50.0 | -50.9 | 1.0   | -1.2 | -20.2 | -0.4 | -0.0   |

Y8 O8 40/40 H=5.00m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=1 Mx=61 My=10 Vx=24 Vy=4 (Eb14) Mrdx=116 Mrdy=20  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=121 vds=0.05 No=77 Nex=81 Ney=79 vdx=0.07 vdy=0.07  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=12 Mr=91 Vk=43  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=21 Mr=91 Vk=54  
 Ελεγχος 18.4.4:  $wd_{\alpha\pi}=0.10 < wd_{\nu\pi}=0.13$   
 e\_cu = 0.01468  $\mu_{\phi} = 45.31$   
 lo=3.75 i=0.12  $\lambda=32.48 < 61.56$

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 9

| TΦ  | N     | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη |
|-----|-------|------|-------|-------|------|-------|------|--------|
| G   | -74.2 | 20.1 | -16.6 | 0.1   | -0.3 | -9.7  | -0.1 | -0.0   |
| Q   | -23.2 | 5.2  | -4.8  | 0.1   | -0.2 | -2.6  | -0.1 | -0.0   |
| Sx1 | -27.3 | 4.4  | -8.4  | -42.7 | 44.5 | -3.4  | 22.9 | -0.0   |
| Sy1 | -22.0 | 18.1 | -35.6 | -14.6 | 14.8 | -14.1 | 7.7  | 0.1    |
| Sx2 | -18.4 | -2.6 | 5.6   | -54.7 | 56.6 | 2.2   | 29.3 | 0.0    |
| Sy2 | -72.6 | 29.9 | -59.5 | 5.1   | -5.3 | -23.5 | -2.7 | -0.0   |

Y9 O9 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-148 Mx=79 My=23 Vx=20 Vy=30 (Kb14) Mrdx=130 Mrdy=37  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=135 vds=0.06 No=81 Nex=40 Ney=78 vdx=0.05 vdy=0.07  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=30 Mr=97 Vk=71  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=24 Mr=91 Vk=77  
 Ελεγχος 18.4.4:  $wd_{\alpha\pi}=0.10 < wd_{\nu\pi}=0.13$   
 e\_cu = 0.01468  $\mu_{\phi} = 45.16$   
 lo=2.85 i=0.12  $\lambda=24.68 < 61.37$

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 10

| TΦ | N | Mx1 | Mx2 | My1 | My2 | Vx | Vy | Στρέψη |
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|
|----|---|-----|-----|-----|-----|----|----|--------|



|     |        |      |       |       |      |       |      |      |       |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|------|-------|
| G   | -134.5 | 38.4 | -25.3 | 0.1   | -0.3 | -16.8 | -0.1 | -0.0 | 40/40 |
| Q   | -51.6  | 13.1 | -8.5  | 0.1   | -0.2 | -5.7  | -0.1 | -0.0 |       |
| Sx1 | 31.9   | 3.1  | -5.3  | -42.6 | 44.5 | 2.2   | 22.9 | -0.0 |       |
| Sy1 | -40.0  | 24.7 | -43.8 | -14.7 | 14.8 | -18.0 | 7.8  | 0.1  |       |
| Sx2 | 38.0   | -2.1 | 3.9   | -54.8 | 56.7 | 1.6   | 29.3 | 0.0  |       |
| Sy2 | -82.2  | 33.6 | -59.6 | 5.2   | -5.3 | -24.5 | -2.8 | -0.0 |       |

Y10 O10 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-244 Mx=89 My=23 Vx=24 Vy=28 (Kb14) Mrdx=142 Mrdy=36

$\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=259 vds=0.11 No=150 Nex=63 Ney=94 vdx=0.09 vdy=0.11

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=30 Mr=82 Vk=60

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=25 Mr=76 Vk=74

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 32.87

lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 < 48.13

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 11

| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|------------|
| G   | -215.5 | 39.1 | -25.5 | 0.6   | -0.6 | -17.0 | -0.3 | -0.0 40/40 |
| Q   | -80.7  | 13.2 | -8.4  | 0.3   | -0.3 | -5.7  | -0.2 | -0.0       |
| Sx1 | -2.5   | -0.6 | 1.1   | -42.5 | 44.4 | 0.4   | 22.9 | -0.0       |
| Sy1 | -46.1  | 32.4 | -57.5 | -14.6 | 14.8 | -23.7 | 7.7  | 0.1        |
| Sx2 | -1.7   | 0.4  | -0.7  | -54.7 | 56.6 | -0.3  | 29.3 | 0.0        |
| Sy2 | -54.0  | 30.7 | -54.7 | 5.1   | -5.3 | -22.5 | -2.7 | -0.0       |

Y11 O11 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-254 Mx=52 My=57 Vx=42 Vy=14 (Ka12) Mrdx=93 Mrdy=102

$\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=412 vds=0.18 No=240 Nex=18 Ney=54 vdx=0.11 vdy=0.13

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=30 Mr=73 Vk=54

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=24 Mr=67 Vk=68

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.11 < wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 24.71

lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 < 38.16

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 12

| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|------------|
| G   | -148.0 | 38.9 | -25.2 | 0.8   | -0.7 | -16.9 | -0.4 | -0.0 40/40 |
| Q   | -54.8  | 13.1 | -8.2  | 0.4   | -0.4 | -5.6  | -0.2 | -0.0       |
| Sx1 | -18.0  | -3.7 | 6.6   | -42.6 | 44.5 | 2.7   | 22.9 | -0.0       |
| Sy1 | -56.8  | 39.0 | -69.3 | -14.7 | 14.8 | -28.5 | 7.7  | 0.1        |
| Sx2 | -27.7  | 2.5  | -4.5  | -54.7 | 56.6 | -1.9  | 29.3 | 0.0        |
| Sy2 | -42.4  | 28.4 | -50.5 | 5.1   | -5.3 | -20.7 | -2.7 | -0.0       |

Y12 O12 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-227 Mx=95 My=-27 Vx=46 Vy=14 (Kb5) Mrdx=138 Mrdy=-40

$\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=282 vds=0.12 No=164 Nex=40 Ney=62 vdx=0.09 vdy=0.10

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=30 Mr=83 Vk=62

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=29 Mr=79 Vk=77

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 30.82

lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 < 46.13

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 13

| ΤΦ  | N     | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
|-----|-------|------|-------|-------|------|-------|------|------------|
| G   | -63.1 | 20.0 | -16.0 | 0.8   | -0.7 | -9.5  | -0.4 | -0.0 40/40 |
| Q   | -19.2 | 5.0  | -4.2  | 0.4   | -0.4 | -2.4  | -0.2 | -0.0       |
| Sx1 | 25.3  | -4.9 | 9.4   | -42.6 | 44.5 | 3.8   | 22.9 | -0.0       |
| Sy1 | -45.4 | 36.8 | -72.8 | -14.6 | 14.8 | -28.8 | 7.7  | 0.1        |
| Sx2 | 19.3  | 3.1  | -6.3  | -54.7 | 56.6 | -2.5  | 29.3 | 0.0        |
| Sy2 | -50.1 | 23.3 | -46.3 | 5.1   | -5.3 | -18.3 | -2.7 | -0.0       |

Y13 O13 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-122 Mx=93 My=-1 Vx=38 Vy=14 (Kb6) Mrdx=136 Mrdy=-1  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=114 vds=0.05 No=69 Nex=39 Ney=56 vdx=0.05 vdy=0.05  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=30 Mr=99 Vk=73  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=30 Mr=96 Vk=81  
 Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13  
 e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 51.41  
 lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 < 69.38

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 14

| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|------------|
| G   | -116.5 | 7.3  | -6.9  | 0.4   | -0.3 | -2.8  | -0.1 | -0.0 40/40 |
| Q   | -28.6  | 2.1  | -2.0  | 0.1   | -0.1 | -0.8  | -0.1 | -0.0       |
| Σx1 | 34.7   | -8.0 | 8.0   | -27.2 | 28.7 | 3.2   | 11.2 | -0.0       |
| Σy1 | 49.7   | 62.0 | -62.6 | -3.3  | 3.4  | -24.9 | 1.3  | 0.1        |
| Σx2 | 41.3   | 5.4  | -5.5  | -29.9 | 31.5 | -2.2  | 12.3 | 0.0        |
| Σy2 | 38.0   | 38.8 | -39.4 | 1.1   | -1.2 | -15.6 | -0.5 | -0.0       |

Y14 O14 40/40 H=5.00m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-86 Mx=73 My=6 Vx=27 Vy=5 (Kb6) Mrdx=130 Mrdy=10  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=200 vds=0.09 No=125 Nex=53 Ney=60 vdx=0.08 vdy=0.08  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=12 Mr=88 Vk=44  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=26 Mr=86 Vk=51  
 Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13  
 e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 39.31  
 lo=3.75 i=0.12 λ=32.48 < 54.75

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 15

| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη    |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|-----------|
| G   | -184.9 | 7.7  | -7.2  | 0.3   | -0.3 | -3.0  | -0.1 | 0.0 40/40 |
| Q   | -53.7  | 2.1  | -2.1  | 0.1   | -0.1 | -0.8  | -0.1 | -0.0      |
| Σx1 | -12.6  | -5.6 | 5.6   | -27.0 | 28.6 | 2.2   | 11.1 | -0.0      |
| Σy1 | 51.1   | 56.6 | -57.3 | -3.2  | 3.4  | -22.8 | 1.3  | 0.1       |
| Σx2 | -5.5   | 3.7  | -3.8  | -29.7 | 31.4 | -1.5  | 12.2 | 0.0       |
| Σy2 | 46.5   | 40.9 | -41.5 | 1.0   | -1.2 | -16.5 | -0.4 | -0.0      |

Y15 O15 40/40 H=5.00m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-146 Mx=67 My=6 Vx=27 Vy=2 (Kb6) Mrdx=138 Mrdy=11  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=330 vds=0.15 No=201 Nex=28 Ney=55 vdx=0.10 vdy=0.11  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=12 Mr=79 Vk=43  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=23 Mr=74 Vk=45  
 Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13  
 e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 26.27  
 lo=3.75 i=0.12 λ=32.48 < 41.82

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 16

| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|------------|
| G   | -172.6 | 4.7  | -5.1  | 0.1   | -0.1 | -1.7  | -0.0 | -0.0 40/40 |
| Q   | -42.5  | 1.5  | -1.6  | 0.0   | -0.0 | -0.6  | -0.0 | -0.0       |
| Σx1 | 12.8   | -4.2 | 4.3   | -25.2 | 25.9 | 1.5   | 9.1  | -0.0       |
| Σy1 | -19.3  | 45.0 | -45.6 | 2.0   | -2.1 | -16.2 | -0.7 | 0.1        |
| Σx2 | 11.2   | 3.1  | -3.1  | -23.6 | 24.3 | -1.1  | 8.5  | 0.0        |
| Σy2 | -17.1  | 32.6 | -33.1 | -0.7  | 0.7  | -11.7 | 0.2  | -0.0       |

Y16 O16 40/40 H=5.60m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-209 Mx=52 My=10 Vx=19 Vy=4 (Kb6) Mrdx=142 Mrdy=27  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
 Ns=297 vds=0.13 No=185 Nex=19 Ney=23 vdx=0.09 vdy=0.09  
 x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=9 Mr=83 Vk=33  
 y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=17 Mr=82 Vk=43  
 Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13  
 e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 29.60



|  |   |     |     |     |                    |    |    |        |  |
|--|---|-----|-----|-----|--------------------|----|----|--------|--|
| lo=4.20 i=0.12 λ=36.37 < 44.96   |   |     |     |     |                    |    |    |        |  |
| ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ   |   |     |     |     | Α/Α Πρόξης: 211583 |    |    |        |  |
| ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 17  |   |     |     |     |                    |    |    |        |  |
|  |   |     |     |     |                    |    |    |        |  |
| ΤΦ   | N | Mx1 | Mx2 | My1 | My2                | Vx | Vy | Στρέψη |  |

G -140.0 5.3 -5.4 0.1 -0.1 -1.9 -0.0 -0.0 40/40

Q -32.8 1.6 -1.6 0.0 -0.0 -0.6 -0.0 -0.0

Σx1 44.6 -6.2 6.3 -25.0 25.7 2.2 9.1 -0.0

Σy1 -36.7 49.8 -50.1 2.0 -2.1 -17.9 -0.7 0.1

Σx2 39.3 4.5 -4.5 -23.3 24.0 -1.6 8.4 0.0

Σy2 -27.9 31.2 -31.6 -0.7 0.7 -11.2 0.2 -0.0

Y17 O17 40/40 H=5.60m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-200 Mx=58 My=10 Vx=16 Vy=3 (Kb6) Mrdx=142 Mrdy=24

$\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=238 vds=0.11 No=150 Nex=56 Ney=50 vdx=0.09 vdy=0.09

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=9 Mr=83 Vk=33

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=19 Mr=84 Vk=44

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 34.94

$l_o=4.20$   $i=0.12$   $\lambda=36.37 < 50.19$

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 18

|     |        |      |       |       |      |       |      |            |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|------------|
| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
| G   | -227.7 | 5.1  | -5.4  | 0.1   | -0.1 | -1.9  | -0.0 | -0.0 40/40 |
| Q   | -59.2  | 1.7  | -1.7  | 0.0   | -0.0 | -0.6  | -0.0 | -0.0       |
| Σx1 | -16.1  | -2.6 | 2.7   | -25.0 | 25.8 | 0.9   | 9.1  | -0.0       |
| Σy1 | -30.2  | 41.7 | -42.1 | 2.0   | -2.0 | -15.0 | -0.7 | 0.1        |
| Σx2 | -16.4  | 1.9  | -1.9  | -23.4 | 24.1 | -0.7  | 8.5  | 0.0        |
| Σy2 | -35.2  | 34.1 | -34.5 | -0.7  | 0.7  | -12.3 | 0.2  | -0.0       |

Y18 O18 40/40 H=5.60m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-271 Mx=49 My=10 Vx=17 Vy=3 (Kb6) Mrdx=147 Mrdy=30

$\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>

Ns=396 vds=0.17 No=245 Nex=27 Ney=40 vdx=0.12 vdy=0.13

x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=9 Mr=71 Vk=33

y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=15 Mr=68 Vk=36

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.11 < wd\_υπ=0.13

e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 21.90

$l_o=4.20$   $i=0.12$   $35.97 < \lambda=36.37 < 179.85$   $e_2=0.22$

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 19

|     |        |       |        |        |       |       |      |            |
|-----|--------|-------|--------|--------|-------|-------|------|------------|
| ΤΦ  | N      | Mx1   | Mx2    | My1    | My2   | Vx    | Vy   | Στρέψη     |
| G   | -234.9 | 22.6  | -22.0  | -0.9   | 0.4   | -8.9  | 0.3  | -0.0 60/50 |
| Q   | -66.8  | 6.9   | -6.9   | -0.2   | 0.0   | -2.7  | 0.0  | -0.0       |
| Σx1 | 30.1   | 13.5  | -13.0  | -110.7 | 117.7 | -5.3  | 45.7 | -0.1       |
| Σy1 | 40.1   | 103.3 | -104.7 | -12.7  | 13.5  | -41.6 | 5.2  | 0.3        |
| Σx2 | 27.6   | -8.1  | 8.6    | -121.9 | 129.2 | 3.3   | 50.2 | 0.1        |
| Σy2 | 74.2   | 138.6 | -141.3 | 3.8    | -4.6  | -56.0 | -1.7 | -0.1       |

Y19 O19 60/50 H=5.00m 4x2Φ18 + 8Φ14 Σ Φ8/10

N=-189 Mx=168 My=43 Vx=67 Vy=16 (Kb14) Mrdx=321 Mrdy=82

$\rho=10.9\%$  As\_tot=32.7 Κύριος οπλ./γωνία: 2Φ18 = 5.09cm<sup>2</sup> >= Asmin=5.09cm<sup>2</sup>

Ns=417 vds=0.10 No=255 Nex=50 Ney=82 vdx=0.07 vdy=0.08

x: σκέλη συνδ.=4 Vrd1=134 Vrd2=1208 Vw=194 Vrd3=315 Ve=51 Mr=209 Vk=118

y: σκέλη συνδ.=4 Vrd1=145 Vrd2=1190 Vw=159 Vrd3=290 Ve=57 Mr=164 Vk=102

Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.12

e\_cu = 0.01594 μ\_φ = 42.67

$l_o=3.75$   $i=0.14$   $\lambda=25.98 < 51.92$

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 20

|     |        |      |       |       |      |       |      |           |
|-----|--------|------|-------|-------|------|-------|------|-----------|
| ΤΦ  | N      | Mx1  | Mx2   | My1   | My2  | Vx    | Vy   | Στρέψη    |
| G   | -168.1 | 5.2  | -5.6  | -0.3  | 0.2  | -1.9  | 0.1  | 0.0 40/40 |
| Q   | -43.8  | 1.8  | -1.9  | -0.1  | 0.1  | -0.7  | 0.0  | -0.0      |
| Σx1 | -2.1   | 3.3  | -3.3  | -25.0 | 25.8 | -1.2  | 9.1  | -0.0      |
| Σy1 | -25.8  | 28.8 | -29.0 | 1.9   | -2.0 | -10.3 | -0.7 | 0.1       |

|         |       |         |             |         |      |       |     |      |  |
|---------|-------|---------|-------------|---------|------|-------|-----|------|--|
| Sx2     | -0.3  | -2.6    | 2.6         | -23.4   | 24.1 | 0.9   | 8.5 | 0.0  |  |
| Sy2     | -32.9 | 38.8    | -39.2       | 0.7     | 0.7  | -13.9 | 0.3 | -0.0 |  |
| Y20 O20 | 40/40 | H=5.60m | 4x1Φ18+4Φ14 | Σ Φ8/10 |      |       |     |      |  |

Α/Α Πράξης: 211583

Διεύθυνση Έγκρισης Πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

Στοιχείο: 10.0.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile

N=-214 Mx=46 My=6 Vx=16 Vy=2 (Kb14) Mrdx=145 Mrdy=20  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
Ns=293 vds=0.13 No=181 Nex=10 Ney=33 vdx=0.08 vdy=0.09  
x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=9 Mr=85 Vk=33  
y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=14 Mr=81 Vk=43  
Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13  
e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 28.46  
lo=4.20 i=0.12 λ=36.37 < 43.88

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 21

| ΤΦ  | N      | Mx1   | Mx2   | My1   | My2   | Vx    | Vy   | Στρέψη    |
|-----|--------|-------|-------|-------|-------|-------|------|-----------|
| G   | -135.0 | -63.6 | 25.1  | -0.8  | 0.6   | 23.3  | 0.4  | 0.0 40/40 |
| Q   | -48.8  | -22.7 | 9.1   | -0.4  | 0.4   | 8.3   | 0.2  | -0.0      |
| Sx1 | 14.8   | 2.4   | -4.8  | -59.7 | 60.7  | -1.9  | 31.7 | -0.0      |
| Sy1 | 30.3   | 21.7  | -42.6 | 17.0  | -17.1 | -16.9 | -9.0 | 0.1       |
| Sx2 | 12.8   | -2.0  | 3.9   | -45.6 | 46.6  | 1.5   | 24.3 | 0.0       |
| Sy2 | 33.7   | 29.2  | -57.4 | -6.0  | 6.0   | -22.8 | 3.2  | -0.0      |

Y21 O21 40/40 H=3.80m 4x1Φ18 + 4Φ14 Σ Φ8/10

N=-255 Mx=120 My=2 Vx=29 Vy=35 (Ka27) Mrdx=154 Mrdy=2  
 $\rho=10.2\%$  As\_tot=16.3 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ18 = 2.54cm<sup>2</sup> >= Asmin=2.46cm<sup>2</sup>  
Ns=255 vds=0.11 No=150 Nex=24 Ney=38 vdx=0.08 vdy=0.08  
x: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=34 Mr=88 Vk=65  
y: σκέλη συνδ.=3 Vrd1=86 Vrd2=621 Vw=93 Vrd3=171 Ve=23 Mr=86 Vk=89  
Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.10 < wd\_υπ=0.13  
e\_cu = 0.01468 μ\_φ = 33.22  
lo=2.85 i=0.12 λ=24.68 < 48.47

#### ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ 22

| ΤΦ  | N     | Mx1  | Mx2  | My1  | My2  | Vx   | Vy   | Στρέψη     |
|-----|-------|------|------|------|------|------|------|------------|
| G   | -36.6 | 1.2  | -1.2 | -0.0 | 0.0  | -0.5 | 0.0  | -0.0 25/25 |
| Q   | -8.3  | 0.4  | -0.4 | -0.0 | -0.0 | -0.1 | -0.0 | -0.0       |
| Sx1 | -4.3  | 1.0  | -1.0 | -4.2 | 4.4  | -0.4 | 1.7  | -0.0       |
| Sy1 | 4.3   | 4.9  | -5.0 | -0.5 | 0.5  | -2.0 | 0.2  | 0.0        |
| Sx2 | -6.4  | -0.6 | 0.7  | -4.6 | 4.9  | 0.3  | 1.9  | 0.0        |
| Sy2 | 19.3  | 7.6  | -7.8 | 0.2  | -0.2 | -3.1 | -0.1 | -0.0       |

Y22 O22 25/25 H=5.00m 4x1Φ16 + 0Φ14 Σ Φ8/7

N=-18 Mx=9 My=2 Vx=4 Vy=1 (Kb14) Mrdx=34 Mrdy=6  
 $\rho=12.9\%$  As\_tot=8.0 Κύριος οπλ./γωνία: 1Φ16 = 2.01cm<sup>2</sup> >= Asmin=1.56cm<sup>2</sup>  
Ns=62 vds=0.07 No=39 Nex=12 Ney=21 vdx=0.06 vdy=0.07  
x: σκέλη συνδ.=2 Vrd1=38 Vrd2=226 Vw=52 Vrd3=86 Ve=2 Mr=28 Vk=7  
y: σκέλη συνδ.=2 Vrd1=38 Vrd2=226 Vw=52 Vrd3=86 Ve=3 Mr=27 Vk=12  
Ελεγχος 18.4.4: wd\_απ=0.17 < wd\_υπ=0.21  
e\_cu = 0.01060 μ\_φ = 20.37  
lo=3.75 i=0.07 46.12 < λ=51.96 < 230.59 e2=0.30

#### ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ ΚΑΤΑ ΕΑΚ 2000

| Στ    | Vt | Vo  | nv  | ρm    | r    | Δtx  | L/3  | Δp    |
|-------|----|-----|-----|-------|------|------|------|-------|
| 2 x-x | 0  | 420 | .00 | 12.89 | 8.82 | 0.00 | 8.44 | 0.493 |
| y-y   | 0  | 420 | .00 | 9.58  |      | 0.00 | 5.00 |       |

Έλεγχοι κατά ΕΑΚ 2000:

- 4.1.4.2\_β [2]: nv > 0.60

- " [3]: Δtx > L/3 ή ρm > r ή Δp > r

όπου ρm = ακτίνα δυστρεψίας

Δtx = απόσταση 2 ακραίων τοιχείων

Δp = απόσταση πόλου στροφής από κέντρο μάζας

r = ακτίνα αδράνειας

ΕΛΕΓΧΟΙ Χ: ΕΑΚ 4.1.4.2 β [2]: ΑΝΕΠΙΤΥΧΗΣ

Α/Α Πράξης: 211583

" [3]: ΕΠΙΤΥΧΗΣ. ΕΓΙΝΕ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΩΝ.

ΕΛΕΓΧΟΙ Υ: ΕΑΚ 4.1.4.2 β [2]: ΑΝΕΠΙΤΥΧΗΣ

Ημερομηνία: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

" [3]: ΕΠΙΤΥΧΗΣ. ΕΓΙΝΕ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΩΝ.

ΓΙΑ ΑΡΙΘΜΟ ΟΡΟΦΩΝ < 2 ΔΕΝ ΓΙΝΕΤΑΙ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΩΝ.

ΑΝΑΛΥΤΙΚΗ ΠΑΡΟΥΣΙΑΣΗ ΚΑΤΑΝΟΜΗΣ ΤΕΜΝΟΥΣΑΣ ΟΡΟΦΩΝ ΜΕΤΑΞΥ ΤΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

| Στ. | Υπ. | διαστ. | γων. | Tx | Vox   | Vtx   | Voy | Vty |
|-----|-----|--------|------|----|-------|-------|-----|-----|
| 2   | 1   | 40/40  | 0.0  | -- | 31.85 | 27.38 |     |     |
| 2   | 2   | 40/40  | 0.0  | -- | 31.81 | 25.12 |     |     |
| 2   | 3   | 40/40  | 0.0  | -- | 31.75 | 20.35 |     |     |
| 2   | 4   | 40/40  | 0.0  | -- | 31.69 | 13.91 |     |     |
| 2   | 5   | 40/40  | 0.0  | -- | 9.06  | 9.20  |     |     |
| 2   | 6   | 40/40  | 0.0  | -- | 9.06  | 12.23 |     |     |
| 2   | 7   | 40/40  | 0.0  | -- | 11.12 | 18.79 |     |     |
| 2   | 8   | 40/40  | 0.0  | -- | 11.10 | 12.11 |     |     |
| 2   | 9   | 40/40  | 0.0  | -- | 22.94 | 14.12 |     |     |
| 2   | 10  | 40/40  | 0.0  | -- | 22.93 | 18.03 |     |     |
| 2   | 11  | 40/40  | 0.0  | -- | 22.88 | 23.66 |     |     |
| 2   | 12  | 40/40  | 0.0  | -- | 22.92 | 28.48 |     |     |
| 2   | 13  | 40/40  | 0.0  | -- | 22.92 | 28.84 |     |     |
| 2   | 14  | 40/40  | 0.0  | -- | 11.19 | 24.92 |     |     |
| 2   | 15  | 40/40  | 0.0  | -- | 11.13 | 22.78 |     |     |
| 2   | 16  | 40/40  | 0.0  | -- | 9.13  | 16.19 |     |     |
| 2   | 17  | 40/40  | 0.0  | -- | 9.05  | 17.85 |     |     |
| 2   | 18  | 40/40  | 0.0  | -- | 9.07  | 14.97 |     |     |
| 2   | 19  | 60/50  | 0.0  | -- | 45.68 | 41.60 |     |     |
| 2   | 20  | 40/40  | 0.0  | -- | 9.08  | 10.32 |     |     |
| 2   | 21  | 40/40  | 0.0  | -- | 31.71 | 16.93 |     |     |
| 2   | 22  | 25/25  | 0.0  | -- | 1.73  | 1.98  |     |     |

419.76 0.00 419.76 0.00 nvx = 0.00 nvy = 0.00

ΡΟΠΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΑΠΟ ΤΡΙΓΩΝΙΚΗ ΦΟΡΤΙΣΗ ΧΩΡΙΣ ΤΥΧΗΜΑΤΙΚΕΣ ΕΚΚΕΝΤΡΟΤΗΤΕΣ

Mbx: ροπή στη βάση περί άξονα x-x

Mby: ροπή στη βάση περί άξονα y-y

Mnx: μέγιστη ροπή πάνω από τη βάση, με πρόσημο αντίθετο της ροπής βάσης, περί άξονα x-x

Mny: μέγιστη ροπή πάνω από τη βάση, με πρόσημο αντίθετο της ροπής βάσης, περί άξονα y-y

Υποστύλωμα 1

| ΣΤ | ΤΑ | Διαστ. | Tx | Mx     | My     |
|----|----|--------|----|--------|--------|
| 2  | 1  | 40/40  | -- | 26.84  | -52.83 |
| 2  | 1  | --     | -- | -57.74 | 53.75  |

- Mbx = -57.74 KN, Mnx = 26.84 Mnx/Mbx = 46.5%

- Mby = 53.75 KN, Mny = -52.83 Mny/Mby = 98.3%

Υποστύλωμα 2

| ΣΤ | ΤΑ | Διαστ. | Tx | Mx     | My     |
|----|----|--------|----|--------|--------|
| 2  | 2  | 40/40  | -- | 29.64  | -52.79 |
| 2  | 2  | --     | -- | -56.65 | 53.74  |

- Mbx = -56.65 KN, Mnx = 29.64 Mnx/Mbx = 52.3%

- Mby = 53.74 KN, Mny = -52.79 Mny/Mby = 98.2%

Υποστύλωμα 3

| ΣΤ | ΤΑ | Διαστ. | Tx | Mx     | My     |
|----|----|--------|----|--------|--------|
| 2  | 3  | 40/40  | -- | 27.30  | -52.67 |
| 2  | 3  | --     | -- | -52.95 | 53.67  |

- Mbx = -52.95 KN, Mnx = 27.30 Mnx/Mbx = 51.6%

- Mby = 53.67 KN, Mny = -52.67 Mny/Mby = 98.1%

Υποστύλωμα 4

| ΣΤ | ΤΑ | Διαστ. | Tx | Mx | My |
|----|----|--------|----|----|----|
|----|----|--------|----|----|----|



## Υποστύλωμα 14

ΕΓΚΥΡΟ ΑΝΤΙΓΡΑΦΟ

Α/Α Πράξης: 211583

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 14

40/40

--

50.04

28.55

Ημ/νία έκδοσης πράξης: 10/03/2021

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΓΚΥΡΟΤΗΤΑΣ

<https://apps.tee.gr/adeiapublic/faces/searchDocFile>

2 14

--

-50.65

30.13

--

- M<sub>bx</sub> = -50.65 KN, M<sub>nx</sub> = 50.04 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 98.8%- M<sub>by</sub> = 30.13 KN, M<sub>ny</sub> = -28.55 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 94.7%

## Υποστύλωμα 15

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 15

40/40

--

48.51

-28.38

2 15

--

-49.14

30.00

--

- M<sub>bx</sub> = -49.14 KN, M<sub>nx</sub> = 48.51 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 98.7%- M<sub>by</sub> = 30.00 KN, M<sub>ny</sub> = -28.38 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 94.6%

## Υποστύλωμα 16

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 16

40/40

--

38.60

-24.41

2 16

--

-39.14

25.07

--

- M<sub>bx</sub> = -39.14 KN, M<sub>nx</sub> = 38.60 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 98.6%- M<sub>by</sub> = 25.07 KN, M<sub>ny</sub> = -24.41 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 97.4%

## Υποστύλωμα 17

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 17

40/40

--

40.24

-24.12

2 17

--

-40.60

24.86

--

- M<sub>bx</sub> = -40.60 KN, M<sub>nx</sub> = 40.24 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 99.1%- M<sub>by</sub> = 24.86 KN, M<sub>ny</sub> = -24.12 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 97.0%

## Υποστύλωμα 18

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 18

40/40

--

37.77

-24.19

2 18

--

-38.20

24.91

--

- M<sub>bx</sub> = -38.20 KN, M<sub>nx</sub> = 37.77 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 98.9%- M<sub>by</sub> = 24.91 KN, M<sub>ny</sub> = -24.19 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 97.1%

## Υποστύλωμα 19

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 19

60/50

--

121.49

-116.33

2 19

--

-123.56

123.50

--

- M<sub>bx</sub> = -123.56 KN, M<sub>nx</sub> = 121.49 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 98.3%- M<sub>by</sub> = 123.50 KN, M<sub>ny</sub> = -116.33 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 94.2%

## Υποστύλωμα 20

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 20

40/40

--

33.95

-24.22

2 20

--

-34.28

24.93

--

- M<sub>bx</sub> = -34.28 KN, M<sub>nx</sub> = 33.95 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 99.0%- M<sub>by</sub> = 24.93 KN, M<sub>ny</sub> = -24.22 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 97.2%

## Υποστύλωμα 21

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 21

40/40

--

25.59

-52.62

2 21

--

-50.24

53.63

--

- M<sub>bx</sub> = -50.24 KN, M<sub>nx</sub> = 25.59 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 50.9%- M<sub>by</sub> = 53.63 KN, M<sub>ny</sub> = -52.62 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 98.1%

## Υποστύλωμα 22

ΣΤ ΤΑ

Διαστ.

T<sub>x</sub>M<sub>x</sub>M<sub>y</sub>

2 22

25/25

--

6.33

-4.40

2 22

--

-6.41

4.65

--

- M<sub>bx</sub> = -6.41 KN, M<sub>nx</sub> = 6.33 M<sub>nx</sub>/M<sub>bx</sub> = 98.7%- M<sub>by</sub> = 4.65 KN, M<sub>ny</sub> = -4.40 M<sub>ny</sub>/M<sub>by</sub> = 94.6%

## ΕΛΕΓΧΟΣ ΘΗΤΑ ΚΑΤΑ ΕΑΚ 2000

Οροφος 2 dh=3.80m q=3.50 Δx=2.13mm Δy=3.03mm V<sub>x</sub>=420 V<sub>y</sub>=420 W=3673Ελεγχος Θήτα ΕΠΙΤΥΧΗΣ: Θ<sub>x</sub>=0.017 < 0.10 Θ<sub>y</sub>=0.024 < 0.10

ΕΛΕΓΧΟΙ (4.8),(4.9) ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ ΑΝΕΠΙΤΥΧΕΙΣ ΚΑΤΑ Χ ΚΑΙ Υ:

Απαιτείται ικανοτικός έλεγχος κόμβων και προς τις 2 διευθύνσεις.

## ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΥΛΙΚΩΝ

| ΣΤ | ΔΟΚΟΙ | ΠΛΑΚΕΣ | ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΑ | ΘΕΜΕΛΙΑ | ΕΜΒ.    | ΞΥΛ. | ΣΥΝΟΛΟ |    |       |      |      |    |       |
|----|-------|--------|--------------|---------|---------|------|--------|----|-------|------|------|----|-------|
|    | Fe    | Beton  | Fe           | Beton   | Felizol | Fe   | Beton  | Fe | Beton | τ.μ. | τ.μ. | Fe | Beton |

|   |      |      |      |      |      |      |      |      |      |     |     |      |       |
|---|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-----|-----|------|-------|
| 1 | 4.22 | 22.9 | 0.00 | 0.0  | 0.00 | 0.00 | 0.0  | 1.56 | 36.8 | 386 | 452 | 5.78 | 59.7  |
| 2 | 3.21 | 31.8 | 2.48 | 64.1 | 0.00 | 2.72 | 16.5 | 0.00 | 0.0  | 406 | 785 | 8.42 | 112.4 |

|      |      |      |      |      |      |      |      |      |     |      |       |       |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-----|------|-------|-------|
| 7.43 | 54.7 | 2.48 | 64.1 | 0.00 | 2.72 | 16.5 | 1.56 | 36.8 | 792 | 1237 | 14.20 | 172.1 |
|------|------|------|------|------|------|------|------|------|-----|------|-------|-------|

Ποσοστό οπλισμού = 82.5 κιλά/κυβικό

## ΑΝΑΛΥΣΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΚΑΤΑ ΔΙΑΤΟΜΗ

| ΣΤ | Φ8 | Φ12 | Φ14 | Φ16 | Φ18 | Φ20 | Φ8 | Φ10 | Φ12 |
|----|----|-----|-----|-----|-----|-----|----|-----|-----|
|----|----|-----|-----|-----|-----|-----|----|-----|-----|

|   |      |      |     |     |     |     |      |      |     |
|---|------|------|-----|-----|-----|-----|------|------|-----|
| 1 | 0    | 2078 | 0   | 401 | 539 | 497 | 185  | 1189 | 224 |
| 2 | 6287 | 966  | 695 | 234 | 651 | 216 | 4972 | 120  | 0   |

|    |      |      |      |      |      |      |      |      |      |
|----|------|------|------|------|------|------|------|------|------|
| m  | 6287 | 3044 | 695  | 635  | 1190 | 713  | 5156 | 1309 | 224  |
| tn | 2.48 | 2.70 | 0.84 | 1.00 | 2.38 | 1.76 | 2.03 | 0.81 | 0.20 |

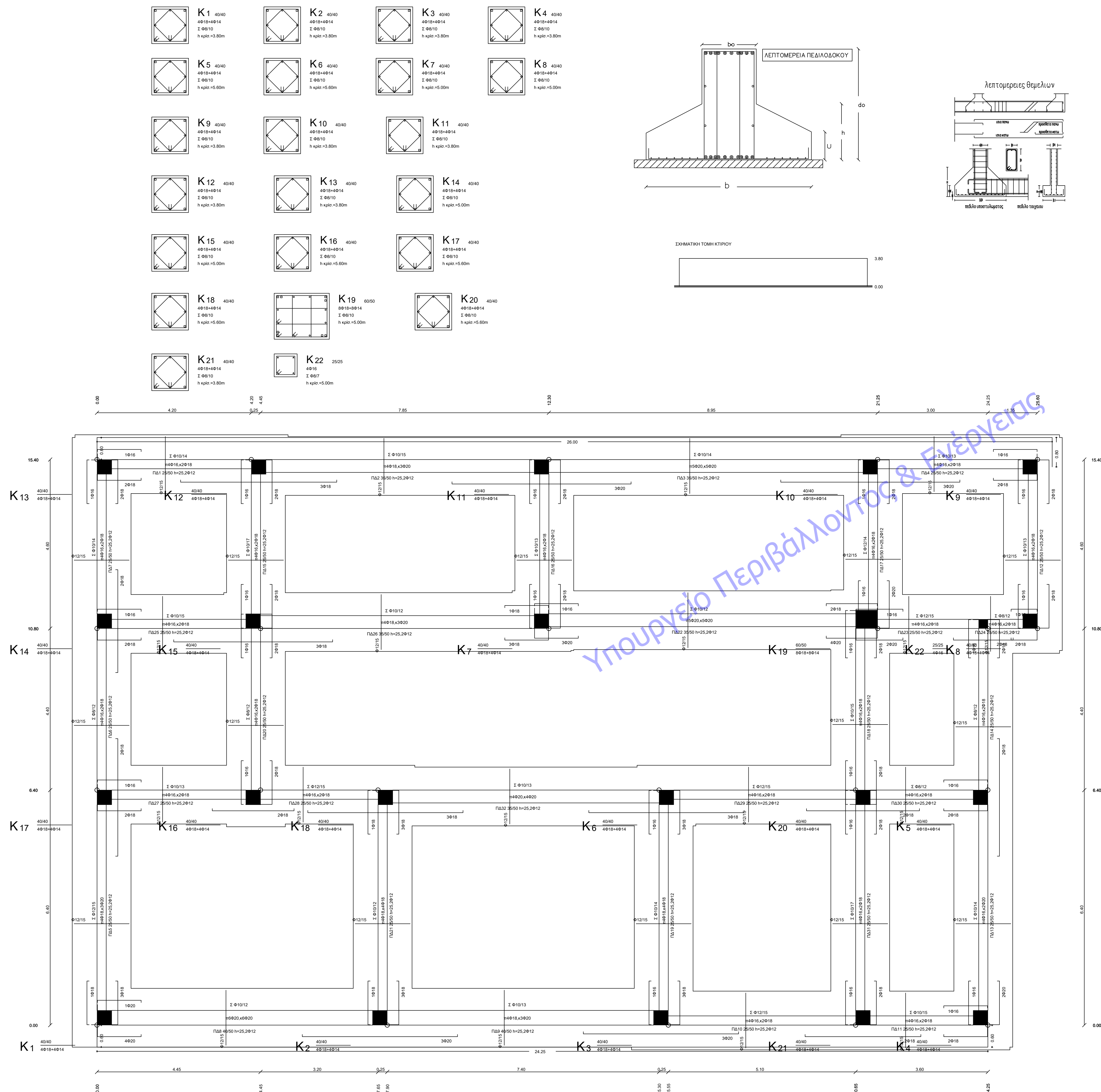
Ο Συντάξας

ΜΠΑΪΡΑΚΤΑΡΗΣ ΙΩΑΝΝΗΣ  
ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΟΣ Π.Ε.  
Με Βαθμό Δ'

# ΠΙΝΑΚΑΣ ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΩΝ ΣΤΑΤΙΚΗΣ ΜΕΛΕΤΗΣ

|                                      |    |
|--------------------------------------|----|
| ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ .....                 | 2  |
| ΣΧΕΔΙΑ ΣΤΑΘΜΩΝ .....                 | 3  |
| ΣΧΕΔΙΑΣΗ ΣΤΟ ΧΩΡΟ .....              | 4  |
| ΜΗΤΡΩΟ ΚΟΜΒΩΝ .....                  | 5  |
| ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΛΩΝ .....                   | 6  |
| ΜΗΤΡΩΟ ΦΟΡΤΙΩΝ .....                 | 7  |
| ΜΗΤΡΩΟ ΜΕΤΑΤΟΠΙΣΕΩΝ .....            | 8  |
| ΜΗΤΡΩΟ ΑΝΤΙΔΡΑΣΕΩΝ .....             | 9  |
| ΜΗΤΡΩΟ ΕΝΤΑΤΙΚΩΝ ΜΕΓΕΘΩΝ ΜΕΛΩΝ ..... | 10 |
| ΙΣΟΔΥΝΑΜΗ ΣΤΑΤΙΚΗ ΑΝΑΛΥΣΗ .....      | 11 |
| ΔΥΝΑΜΙΚΗ ΑΝΑΛΥΣΗ .....               | 12 |
| ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ .....              | 13 |
| Στάθμη 1 .....                       | 14 |
| Στάθμη 2 .....                       | 15 |
| ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ .....      | 16 |
| ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΠΛΑΚΩΝ .....         | 17 |
| Στάθμη 2 .....                       | 18 |
| ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΔΟΚΩΝ .....          | 19 |
| Στάθμη 1 .....                       | 20 |
| Στάθμη 2 .....                       | 21 |
| ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΥΠΟΣΤΥΛ/ΤΩΝ .....    | 22 |
| Στάθμη 2 .....                       | 23 |
| ΔΙΑΣΤΑΣΙΟΛΟΓΗΣΗ ΘΕΜΕΛΙΩΝ .....       | 24 |
| ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ .....   | 25 |
| ΕΛΕΓΧΟΣ Θητα .....                   | 26 |
| ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ .....             | 27 |
| ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ ΥΛΙΚΩΝ .....              | 28 |





ΕΠΕΞΗΓΗΣΗ ΚΟΥΚΙΔΩΝ

- |   |     |
|---|-----|
| ○ | Φ14 |
| △ | Φ16 |
| □ | Φ18 |
| ● | Φ20 |
| ■ | Φ22 |

ΥΝΚΑ: C25/30 S500  
συνδετήρες S220

ΕΠΙΚΑΛΥΨΕΙΣ ΟΡΓΑΝΙΣΜΩΝ

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΕΑΚ

 $\alpha=0.16 \quad \gamma=1.0 \quad q=3.5 \quad \Theta=1.0 \quad R_{dx}=1.12 \quad R_{dy}=1.12$ 

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΓΕΜΕΛΩΣΗΣ

 $E(\delta\delta\delta) = 100.000 \quad \sigma_{\delta\delta\delta} = 200.$ 

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΔΟΚΩΝ

Συνδετήρες δοκών πλάτους  $b \geq 0.46$  4μητοι,  $b \geq 0.88$  6μητοι

Θαβόμενος οπλισμός ανοίγματος (montaz) δεν σγκυρώνεται

ΟΧΙ λοξός οπίσθιος στις πεδικοδοκού



ΕΡΓΟΔΟΤΗΣ ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ-ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑ ΣΤΕΡΕΑΣ ΕΛΛΑΔΑΣ  
ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑΚΗ ΕΝΟΤΗΤΑ ΕΥΒΟΙΑΣ  
ΔΗΜΟΣ ΚΥΜΗΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ

ΕΡΓΟ "ΝΕΟ ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ ΔΥΝΑΜΙΚΟΤΗΤΑΣ 50 ΝΗΠΙΩΝ"

ΘΕΣΗ ΔΗΜΟΣ ΚΥΜΗΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ/ ΝΟΜΟΣ ΕΥΒΟΙΑΣ  
ΠΟΛΕΩΔ. ΕΝΟΤΗΤΑ Ι Ο.Τ. 178 ΙΔ. 06Μ

|                  |  |
|------------------|--|
| ΕΙΔΟΣ<br>ΜΕΛΕΤΗΣ | ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ<br>ΔΙΑΜΟΡΦΩΣΗ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΑ ΧΩΡΟ |
| ΣΤΑΔΙΟ           | ΟΡΙΣΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ                                      |

ΜΕΛΕΤΗ ΤΕΧΝΙΚΗ ΥΠΗΡΕΣΙΑ ΔΗΜΟΥ ΚΥΜΗΣ ΑΛΙΒΕΡΙΟΥ

ΘΕΜΑ ΣΧΕΔΙΟΥ ΣΤΑΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ

ΣΤΑΤ. ΣΧΕΔΙΟ : ΞΥΛΟΤΥΠΟΣ ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟ

ΑΡΙΘΜΟΣ ΣΧΕΔΙΟΥ  
ΣΤΑΤ. 1

KALIMAKA

1 : 50

ΧΡΟΝΟΣ ΜΕΛΕΤΗΣ  
ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ 2018

ISOPATILA / YINCEPA

### Ο Συντάξας

ΜΠΑΡΚΑΤΑΝΗΣ ΙΟ

ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΔΟΣ

ISPAFISA / YINOTPA

D. DEOPHIAZ





