ΤΕΥΧΟΣ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ

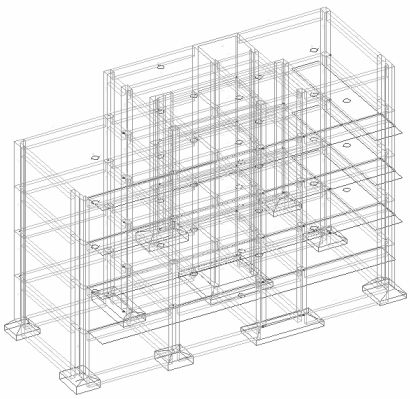
ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ

ΕΡΓΟ: ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ

ΘΕΣΗ: ΑΧΑΡΝΩΝ 15 - ΚΟΡΙΝΘΟΣ

ΙΔΙΟΚΤΗΤΗΣ: Παπαδόπουλος Τίτος

ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ: Νικολάου Αχιλεύς



ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ

ΕΡΓΟ : ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ
ΚΥΡΙΟΣ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ : Παπαδόπουλος Τίτος
ΘΕΣΗ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ : ΑΧΑΡΝΩΝ 15 - ΚΟΡΙΝΘΟΣ

ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΚΤΙΡΙΟΥ:

Αριθμός υπέργειων ορόφων : 5
Αριθμός υπόγειων ορόφων : 0
Προβλεπόμενοι όροφοι : 0
Χρήση : Κατοικία

ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΚΤΙΡΙΟΥ:

Περιγραφή φέροντος οργανισμού : Οπλισμένο σκυρόδεμα
Είδος θεμελίωσης : Μεμονωμένα πέδιλα

ΕΔΑΦΟΛΟΓΙΚΑ ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ:

Είδος εδάφους θεμελιώσεως : Άργιλος λίγο υγρή
Κατηγορία εδάφους : Β
Επιτρεπόμενη τάση εδάφους : $\sigma_{\varepsilon\pi}$= 250.00 kN/m²
Ίδιο βάρος εδάφους : γ= 17.00 kN/m³
Δείκτης εδάφους : ks= 45000.00 kN/m³

ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΠΑΡΑΜΕΤΡΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ:

Ζώνη σεισμικής επικινδυνότητας : Ζ2
Σεισμική επιτάχυνση εδάφους : a_g= 2.3544 m/sec²
Συντελεστής συμπεριφοράς : q= 2.60
Κατηγορία σπουδαιότητας : ΙΙ, συντελεστής γ_I= 1.00
Μέγιστη εδαφ.επιτάχυνση αναφοράς : α_{gR}= 0.24

ΠΟΙΟΤΗΤΑ ΥΛΙΚΩΝ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ:

Σκυρόδεμα φέροντος οργανισμού : C25/30 (γενικά)
Οπλισμός διαμήκων ράβδων : B500C (γενικά)
Οπλισμός συνδετήρων : B500C (γενικά)

ΜΕΘΟΔΟΣ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΥ:

Πλάκες : Με την μέθοδο των Pieper-Martens
Πλαισιακοί φορείς : Πεπερασμένα στοιχεία δοκού στον 3-Δ χώρο
Θεμελίωση : Ελαστική έδραση - Έδαφος Winkler
Αντισεισμικός έλεγχος : Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης

ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΙ:

ΕΚ0 (ΕΝ1900) : Βάσεις σχεδιασμού δομημάτων.
ΕΚ1 (ΕΝ1991-1-1): Δράσεις σε δομήματα - Μέρος 1-1: Γενικές δράσεις, πυκνότητες, ίδια βάρη και επιβαλλόμενα φορτία σε κτίρια.
ΕΚ2 (ΕΝ1992-1-1): Σχεδιασμός κατασκευών από σκυρόδεμα - Μέρος 1-1: Γενικοί κανόνες και κανόνες για κτίρια.
ΕΚ7 (ΕΝ1997-7-1): Γεωτεχνικός σχεδιασμός - Μέρος 1: Γενικοί κανόνες.
ΕΚ8 (ΕΝ1998-1) : Αντισεισμικός Σχεδιασμός. Γενικοί κανόνες, σεισμικές δράσεις και κανόνες για κτίρια.
Και τα αντίστοιχα Εθνικά Προσαρτήματα.

ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΑ Η/Υ:

Πρόγραμμα στατικής και αντισεισμικής ανάλυσης κτιρίων : **ΡΑΦ**
Υποπρόγραμμα υπολογισμού κτιρίων οπλισμένου σκυροδέματος : **ΟΣΚ**

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΟΣ ΡΑΦ

ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ

1. ΕΙΣΑΓΩΓΗ
2. ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΤΩΝ ΚΤΙΡΙΩΝ
   2.1 Συστήματα συντεταγμένων (καθολικό - τοπικά)
   2.2 Προσομοίωση των ραβδωτών δομικών στοιχείων (δοκοί/υπόστυλώματα)
   2.3 Κόμβοι δοκών / υποστυλωμάτων
   2.4 Στάθμες
   2.5 Προσομοίωση των πλακών
   2.6 Επίπεδα Τοιχώματα / Χωρικά Τοιχώματα (Πυρήνες)
   2.7 Κλιμακοστάσια ενταγμένα και μη ενταγμένα σε πυρήνες
   2.8 Φυτευτά υποστυλώματα - Έμμεσες στηρίξεις δοκών
   2.9 Προσομοίωση του εδάφους και της θεμελίωσης
      2.9.1 Προσομοίωση του εδάφους θεμελίωσης
      2.9.2 Προσομοίωση των πεδίλων
      2.9.3 Πεδιλοδοκοί (εσχάρες πεδιλοδοκών)
      2.9.4 Περιμετρικά τοιχώματα υπογείου
3. ΜΕΘΟΔΟΙ ΑΝΑΛΥΣΗΣ
   3.1 Ανάλυση για στατικά φορτία
   3.2 Ανάλυση για σεισμική φόρτιση - Σεισμική απόκριση
      3.2.1 Προσομοίωση των μαζών
      3.2.2 Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης
      3.2.3 Μέθοδος Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης
      3.2.4 Η κατακόρυφη σεισμική συνιστώσα
4. ΔΡΑΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΕΛΕΓΧΟΥΣ ΑΝΤΟΧΗΣ (ΔΡΑΣΕΙΣ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ)
   4.1 Περιπτώσεις φόρτισης
   4.2 Συνδυασμοί δράσεων
   4.3 Ανάλυση συνδυασμού δράσεων με σεισμό
      4.3.1 Υποστυλώματα / Τοιχώματα και Πέδιλα
         4.3.1.1 Σεισμικά μεγέθη από την Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης
         4.3.1.2 Σεισμικά μεγέθη από την Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης
      4.3.2 Δοκοί (Ανωδομής, Συνδετήριες δοκοί, Πεδιλοδοκοί)
   4.4 Ικανοτικός Σχεδιασμός - Επιλογή συντελεστή συμπεριφοράς q
5. ΓΕΝΙΚΟΙ ΕΛΕΓΧΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ
6. ΕΛΕΓΧΟΙ ΑΝΤΟΧΗΣ ΜΕΛΩΝ
   6.1. Φιλοσοφία των ελέγχων αντοχής
   6.2. Πλάκες
   6.3. Δοκοί ανωδομής
   6.4. Δοκοί σύζευξης συζευγμένων τοιχωμάτων
   6.5. Συνδετήριες δοκοί
   6.6. Πεδιλοδοκοί
   6.7. Υποστυλώματα
   6.8. Τοιχώματα (Επίπεδα)
   6.9. Σύνθετα τοιχώματα - Πυρήνες
   6.10. Πέδιλα
   6.11. Τοιχώματα υπογείου
   6.12. Αντοχή κόμβων
7. ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Το ΡΑΦ είναι ένα πρόγραμμα ανάλυσης κτιριακών κατασκευών, για την προσομοίωση των οποίων κάνει χρήση ραβδωτών στοιχείων. Για την μόρφωση των προσομοιωμάτων το ΡΑΦ έχει ενσωματωμένο ένα χωρικό γενικευμένο πεπερασμένο στοιχείο με δυνατότητες προσαρμογής στις απαιτήσεις προσομοίωσης όλων των περιοχών μίας κατασκευής. Η μόρφωση του προσομοιώματος γίνεται αυτόματα από το πρόγραμμα, ενώ υπάρχουν και όλα τα κατάλληλα εργαλεία έτσι ώστε ο χρήστης να τροποποιήσει όπως αυτός θέλει το προσομοίωμα εφόσον διαφωνεί με τις αρχικές επιλογές. Οι μέθοδοι ανάλυσης των κατασκευών που εφαρμόζονται από το ΡΑΦ, πληρούν τις απαιτήσεις των ισχύοντων στην Ελλάδα Ευρωκωδίκων 0 (ΕΚ0), 1 (ΕΚ1), 2 (ΕΚ2) και 8 (ΕΚ8). Η γενική φιλοσοφία σχεδιασμού του ΡΑΦ στηρίζεται στην όπλιση όλων των δομικών στοιχείων ενός κτιρίου από τον χρήστη κατά την διαδικασία εισαγωγής του φέροντος οργανισμού και στον εν συνεχεία έλεγχο της, και όχι στην αυτόματη διαστασιολόγηση του.

2. ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΤΩΝ ΚΤΙΡΙΩΝ

2.1 Συστήματα συντεταγμένων (καθολικό - τοπικά)

Κάθε κτίριο που εισάγεται στο ΡΑΦ αναφέρεται στο καθολικό σύστημα αναφοράς του προγράμματος το οποίο είναι ένα δεξιόστροφο τρισορθογώνιο σύστημα XYZ (στο σύστημα αυτό ο άξονας Z είναι κατακόρυφος). Επιπλέον κάθε ένα από τα δομικά στοιχεία του προσομοιώματος του κτιρίου εφοδιάζεται με το δικό του τοπικό σύστημα αξόνων ως προς το οποίο αναφέρονται τα εντασιακά του μεγέθη. Τα τοπικά συστήματα των στοιχείων απαρτίζονται από άξονες που συμβολίζονται ως άξονες 1, 2, 3. Ο άξονας 1 είναι εξ ορισμού παράλληλος με τον άξονα του στοιχείου και τοποθετείται στο κέντρο βάρους της διατομής του. Επιπλέον, για τα κατακόρυφα στοιχεία, ο άξονας 1 έχει πάντα αντίθετη φορά από τον καθολικό θετικό άξονα Z του κτιρίου.

2.2 Προσομοίωση των ραβδωτών δομικών στοιχείων (δοκοί/ υπόστυλώματα)

Η προσομοίωση των ραβδωτών στοιχείων γίνεται με την χρήση του γενικευμένου στοιχείου του προγράμματος το οποίο έχει τη δυνατότητα αυτόματης προσομοίωσης απολύτως στερεών βραχιόνων τριών διαστάσεων στα άκρα του, ημικάμπτων συνδέσεων (συνδέσεων με μεταβλητό βαθμό συνέχειας των καμπτικών παραμορφώσεων) και συνεχούς ελαστικής έδρασης η οποία συνίσταται από τρία μεταφορικά ελατήρια. Τα μητρώα δυσκαμψίας και φόρτισης του στοιχείου έχουν τη δυνατότητα να λάβουν υπόψη τους τις διατμητικές παραμορφώσεις (θεωρία Timoshenko) αλλά και τις αξονικές παραμορφώσεις. Η προσομοίωση της συνεχούς ελαστικής έδρασης επιτυγχάνεται μέσω της χρήσης των αναλυτικών λύσεων των εξισώσεων που διέπουν την κάμψη δοκών επί ελαστικού υποβάθρου Winkler. Οι ιδιότητες των διατομών (επιφάνεια, ροπές αδράνειας) μειώνονται αυτόματα σύμφωνα με τις επιταγές του ΕΚ8 (§ 4.3.1(7)). Ωστόσο ο χρήστης έχει τη δυνατότητα να τροποποιήσει το ποσοστό μείωσης, ή και να το μηδενίσει εφόσον θελήσει. Το συνεργαζόμενο πλάτος των πλακοδοκών υπολογίζεται αυτόματα με βάση την μέθοδο της παραγράφου 5.3.2.1(3) του ΕΚ2. Οι άξονες των ραβδωτών στοιχείων, τοποθετούνται αυτόματα στο κέντρο βάρους της διατομής όσον αφορά στα υποστυλώματα, και στην άνω ίνα της διατομής όσον αφορά στις δοκούς. Ωστόσο ο χρήστης έχει τη δυνατότητα εφόσον το θελήσει να προσαρμόσει τη θέση του άξονα στο κέντρο βάρους της διατομής εισάγοντας με απλό τρόπο αντίστοιχους στερεούς βραχίονες. Κάθε ραβδωτό στοιχείο αναφέρεται στο τοπικό σύστημα συντεταγμένων του, το οποίο τοποθετείται αυτόματα από το πρόγραμμα και μπορεί να τροποποιηθεί από το χρήστη.

2.3 Κόμβοι δοκών/υποστυλωμάτων

Κατά την προσομοίωση των κόμβων δοκών/υποστυλωμάτων, το ΡΑΦ λαμβάνει αυτόματα υπόψη την στερεότητα του σώματος των κόμβων μέσω της τοποθέτησης απολύτως στερεών βραχιόνων τριών διαστάσεων στα άκρα των ραβδωτών στοιχείων του προσομοιώματος. Για την υλοποίηση των βραχιόνων αυτών αξιοποιείται η δυνατότητα του γενικευμένου πεπερασμένου στοιχείου που έχει ενσωματωμένο το ΡΑΦ, και η οποία συνίσταται στην προσομοίωση των βραχιόνων μέσω κατάλληλου μητρωικού μετασχηματισμού των μητρώων δυσκαμψίας και φόρτισης.

2.4 Στάθμες

Η εισαγωγή των δεδομένων μίας κατασκευής γίνεται σε επίπεδα σταθμών, οι οποίες ορίζονται από το χρήστη σε όποιο ύψος από την στάθμη 0 του καθολικού συστήματος αναφοράς, είναι επιθυμητό. Σε κάθε στάθμη, και εφόσον τοποθετηθεί από τον χρήστη μία πλάκα, αντιστοιχεί ένα στερεό διάφραγμα το οποίο εκτείνεται μόνον στην περιοχή που καταλαμβάνει η πλάκα. Όσα στοιχεία της στάθμης δεν συνδέονται με την πλάκα, δεν ανήκουν στο διάφραγμα. Το κέντρο βάρους του διαφράγματος, καθώς και τα αδρανειακά του στοιχεία (μάζα, μαζική ροπή αδράνειας) υπολογίζονται αυτόματα από το πρόγραμμα. Υπάρχει δυνατότητα απλής ή πολλαπλής αντιγραφής μίας στάθμης σε οποιοδήποτε άλλο ύψος, αλλά και η δυνατότητα παρεμβολής μίας στάθμης μεταξύ δύο υπαρχόντων.

2.5 Προσομοίωση των πλακών

Το ΡΑΦ αντιμετωπίζει το πρόβλημα της προσομοίωσης των πλακών θεωρώντας ότι συμπεριφέρονται ως στερεά διαφράγματα κατά την φόρτιση του κτιρίου από οριζόντια σεισμικά φορτία. Επομένως είναι προσανατολισμένο στην επίλυση κτιριακών φορέων οι πλάκες των οποίων μπορούν να θεωρηθούν ότι έχουν την συμπεριφορά στερεού δίσκου εντός του επιπέδου τους. Δηλαδή γίνεται η παραδοχή ότι η πλάκα κάθε στάθμης έχει δύο μεταφορικούς βαθμούς ελευθερίας (β.ε.) κατά την διεύθυνση των οριζοντίων αξόνων του καθολικού συστήματος συντεταγμένων και έναν στροφικό β.ε. περί τον κατακόρυφο άξονα του συστήματος. Κατά την μόρφωση του προσομοιώματος, τα διαφράγματα τοποθετούνται αυτόματα σε ύψος το οποίο αντιστοιχεί στην άνω επιφάνεια της πλάκας και το οποίο ταυτίζεται με το ύψος της αντίστοιχης στάθμης. Για την υλοποίηση της διαφραγματικής λειτουργίας, το ΡΑΦ έχει ενσωματωμένη μία αυτόματη τεχνική εξάρτησης των β.ε. των κόμβων που ανήκουν στο διάφραγμα από τους β.ε. του κόμβου που θεωρείται ως κύριος και είναι ο κόμβος στον οποίο συγκεντρώνεται η μάζα του. Η τεχνική αυτή στηρίζεται στον μετασχηματισμό των μητρώων δυσκαμψίας και φόρτισης των ραβδωτών στοιχείων τα οποία ανήκουν στο διάφραγμα.

Όσον αφορά στον υπολογισμό της έντασης των πλακών λόγω της φόρτισής τους από κατακόρυφα φορτία, το ΡΑΦ κάνει εφαρμογή της μεθόδου Piper-Martins. Οι συμπαγείς πλάκες στα πλαίσια της μεθόδου θεωρούνται ως έχουσες αντίσταση σε συστροφή, ενώ οι δοκιδωτές πλάκες θεωρούνται ως μη έχουσες αντίσταση σε συστροφή. Χρησιμοποιούνται οι αντίστοιχοι πίνακες της βιβλιογραφίας. Όλες τις πλάκες θεωρείται ότι φορτίζονται με ομοιόμορφο φορτίο που εκτείνεται σε όλη την επιφάνεια τους. Ειδικά για τις πλάκες-προβόλους υπάρχει επιπλέον η δυνατότητα θεώρησης και γραμμικώς κατανεμημένου ομοιόμορφου φορτίου κατά μήκος του ελεύθερου άκρου τους. Τέλος, για την κατανομή των κατακορύφων φορτίων των πλακών στις δοκούς, εφαρμόζεται η κλασσική διαδικασία του κανόνα των 30° και 45° χωρίς την προσφυγή σε διαδικασίες ομοιομορφοποίησης.

2.6 Επίπεδα Τοιχώματα / Χωρικά Τοιχώματα (Πυρήνες)

Για την προσομοίωση των επίπεδων αλλά και των χωρικών τοιχωμάτων (πυρήνων), το ΡΑΦ κάνει εφαρμογή του γνωστού και τεκμηριωμένου από τη βιβλιογραφία μοντέλου του ισοδυνάμου πλαισίου. Μετά την τοποθέτηση σε μία στάθμη μίας διατομής τοιχώματος ή ενός πυρήνα, το πρόγραμμα μορφώνει αυτόματα το υπολογιστικό προσομοίωμα, τοποθετόντας κατάλληλα τους κόμβους που είναι απαραίτητοι για την διαμόρφωση του, και εφοδιάζοντας τα επίσης αυτομάτως τοποθετούμενα απαραίτητα γραμμικά στοιχεία με τα κατάλληλα μεγέθη διατομής. Καλύπτονται οι περιπτώσεις επιπέδων τοιχωμάτων (με ή χωρίς ενισχύσεις στα άκρα), μονοκυψελικών πυρήνων (πυρήνες μορφής Π), δικυψελικών πυρήνων (πυρήνες μορφής ΠΠ), καθώς και διασταυρούμενων τοιχωμάτων μορφής Γ και Τ.

2.7 Κλιμακοστάσια ενταγμένα και μη ενταγμένα σε πυρήνες

Τα κλιμακοστάσια τα οποία είναι ενταγμένα σε πυρήνες αγνοούνται κατά την ανάλυση του καθολικού προσομοιώματος του κτιρίου για τα κατακόρυφα και τα οριζόντια σεισμικά φορτία. Ο λόγος είναι ότι το επίπεδο της σύζευξης που επιτυγχάνουν οι λοξές βαθμιδοφόρες πλάκες στις πλάκες των σταθμών τις οποίες συνδέουν, είναι πολύ μικρότερο από το επίπεδο της σύζευξης που επιτυγχάνεται από τον πυρήνα.

Για την περίπτωση των κλιμακοστασίων τα οποία δεν είναι ενταγμένα σε πυρήνες, το ΡΑΦ μορφώνει αυτόματα ένα προσομοίωμα στο οποίο οι βαθμιδοφόρες πλάκες προσομοιώνονται με λοξές ράβδους οι οποίες έχουν διατομές με χαρακτηριστικά τα οποία δεν περιλαμβάνουν την επιρροή των βαθμίδων. Τα πλατύσκαλα προσομοιώνονται επίσης με τη βοήθεια στοιχείων δοκού με τα αντίστοιχα χαρακτηριστικά. Σε κάθε περίπτωση ο χρήστης έχει τη δυνατότητα να τροποποιήσει, ή να μορφώσει με διαφορετικό τρόπο το προσομοίωμα με τη βοήθεια των «εργαλείων» του προγράμματος.

2.8 Φυτευτά υποστυλώματα - Έμμεσες στηρίξεις δοκών

Το ΡΑΦ έχει τη δυνατότητα αυτόματης προσομοίωσης των περιοχών ενός κτιρίου στις οποίες υπάρχουν φυτευτά υποστυλώματα ή δοκοί επί δοκών που σχηματίζουν εσχάρα. Στην περίπτωση των φυτευτών υποστυλωμάτων το πρόγραμμα μορφώνει αυτόματα ένα προσομοίωμα της περιοχής του πλαισίου που φέρει το φυτευτό υποστύλωμα, προκειμένου να γίνει ο υπολογισμός των μεγεθών έντασης λόγω της κατακόρυφης συνιστώσας του σεισμού με την μέθοδο που συνιστάται από τον ΕΚ8 (§ 4.3.3.5.2).

2.9 Προσομοίωση του εδάφους και της θεμελίωσης

2.9.1 Προσομοίωση του εδάφους θεμελίωσης

Το έδαφος θεμελίωσης προσομοιώνεται με εφαρμογή των παραδοχών και των εξισώσεων Winkler, δηλαδή με τη θεώρηση τρίων μεταφορικών και τριών στροφικών γραμμικώς ελαστικών ελατηρίων. Η θεώρηση των ελατηρίων αυτών από το ΡΑΦ πραγματοποιείται χωρίς την διακριτοποίηση των δομικών στοιχείων θεμελίωσης και την τοποθέτηση ελατηρίων σε κάθε κόμβο, αλλά αυτόματα λόγω της ενσωμάτωσης μητρώων δυσκαμψίας και φόρτισης στα οποία λαμβάνεται υπόψη η επιρροή τους ως συνεχής ελαστική έδραση. Η επιφάνεια θεμελίωσης ορίζεται από το

πρόγραμμα σε μία ειδική στάθμη που φέρει το συγκεκριμένο χαρακτηρισμό, και ταυτίζεται με το επίπεδο που ορίζουν οι δύο οριζόντιοι άξονες του καθολικού συστήματος συντεταγμένων.

2.9.2 Προσομοίωση των πεδίλων

Το ΡΑΦ προσομοιώνει αυτόματα ορθογωνικά πέδιλα που φέρουν ένα ή περισσότερα υποστυλώματα. Η προσομοίωση γίνεται θεωρώντας τα πέδιλα ως απολύτως στερεά σώματα. Έτσι τοποθετείται αυτόματα ένας κόμβος στο κέντρο βάρους της εδραζόμενης επιφάνειας του πεδίλου και εφοδιάζεται με ένα κατακόρυφο μεταφορικό και δύο στροφικά ελατήρια τα οποία αντιστοιχούν σε στροφή του πεδίλου περί των δύο οριζοντίων αξόνων του τοπικού του συστήματος. Η σύνδεση του πεδίλου με τα φερόμενα από αυτό στοιχεία (υποστυλώματα/τοιχώματα ή πυρήνες) καθώς και με τις συνδετήριες δοκούς, υλοποιείται με τη αυτόματη θεώρηση μίας κατάλληλης σύζευξης μετακινήσεων (constraint) τύπου στερεού σώματος, με το οποίο προσομοιώνεται η λειτουργία στερεού σώματος του πεδίλου. Η εισαγωγή της σύζευξης αυτής πραγματοποιείται με κατάλληλους μετασχηματισμούς των μητρώων δυσκαμψίας και φόρτισης των στοιχείων που συντρέχουν στο πέδιλο και όχι με την τοποθέτηση ειδικών άκαμπτων στοιχείων. Ο υπολογισμός των ελατηριακών σταθερών των πεδίλων γίνεται αυτόματα με δεδομένο το δείκτη εδάφους, και τις διαστάσεις της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου. Οι αναπτυσσόμενες τάσεις στην διιεπιφάνεια εδάφους-πεδίλου θεωρούνται ως ομοιόμορφα κατανεμημένες με παραδοχή ύπαρξης αδρανούς περιοχής (Παραδοχή Meyerhof).

2.9.3 Πεδιλοδοκοί (εσχάρες πεδιλοδοκών)

Η προσομοίωση των πεδιλοδοκών - και των εσχάρων πεδιλοδοκών - από το ΡΑΦ γίνεται ενεργοποιώντας τη δυνατότητα του ραβδωτού στοιχείου του προγράμματος για θεώρηση συνεχούς ελαστικής στρεπτικής και εγκάρσιας, ως προς τον άξονα της πεδιλοδοκού, έδρασης. Το ΡΑΦ καλύπτει συμμετρικές, και ασύμμετρες/έκκεντρες διατομές πεδιλοδοκών. Υπάρχει η δυνατότητα υπολογισμού της κατανομής των τάσεων στην διιεπιφάνεια εδάφους - πεδιλοδοκού, στα πλαίσια των παραδοχών Winkler. Ο υπολογισμός αυτός στηρίζεται επίσης στις παραδοχές ότι (α) η συμπεριφορά των διατομών της πεδιλοδοκού είναι συμπεριφορά στερεού σώματος (παραδοχή που ισχύει για στοιχεία με συμπαγή διατομή), ότι (β) η κατανομή των τάσεων κατά μήκος της διατομής (εγκάρσια διεύθυνση) είναι ομοιόμορφη και ότι (γ) υπάρχουν αδρανείς περιοχές (Παραδοχή Meyerhof). Ο υπολογισμός για τον μη σεισμικό συνδυασμό δράσεων γίνεται με τα παρακάτω βήματα:

- Υπολογίζονται από την ανάλυση η μετακίνηση κατά την διεύθυνση του καθολικού άξονα Z, καθώς και η στροφή περί τον τοπικό άξονα 1 της πεδιλοδοκού, σε κάθε σημείο στο οποίο θα υπολογιστούν οι τάσεις.
- Υπολογίζεται η κατακόρυφη και η στρεπτική αντίδραση του εδάφους, πολλαπλασιάζοντας τις μετακινήσεις που υπολογίστηκαν κατά το προηγούμενο βήμα με τις αντίστοιχες ελατηριακές σταθερές που προσδιορίζονται αυτόματα από το πρόγραμμα με δεδομένα το δείκτη εδάφους, και το πλάτος της επιφάνειας έδρασης της πεδιλοδοκού.
- Υπολογίζεται η εκκεντρότητα της κατακόρυφης αντίδρασης του εδάφους ως πρός το κέντρο της επιφάνειας έδρασης της διατομής της πεδιλοδοκού (είναι ο λόγος της στρεπτικής προς την κατακόρυφη αντίδραση που υπολογίστηκαν κατά το προηγούμενο βήμα), και εφαρμόζεται η σχέση υπολογισμού της ομοιόμορφης ενεργού τάσης στη διιεπιφάνεια εδάφους-πεδιλοδοκού με βάση την παραδοχή Meyerhof.

Όσον αφορά στο σεισμικό συνδυασμό δράσεων το ΡΑΦ εκτελεί τον παραπάνω υπολογισμό σε επίπεδο ιδιομορφών. Έτσι αφού υπολογιστούν οι ιδιομορφικές τάσεις του εδάφους, επαλληλίζονται αρχικά ιδιομορφικά (ΕΚ8 4.3.3.3.2 και ΕΑΚ/2000 § 3.4.3) και έπειτα χωρικά (ΕΚ8 4.3.3.5.1(2) και ΕΑΚ/2000 §3.4.4), και από τη διαδικασία αυτή προκύπτουν οι πιθανές μέγιστες τιμές των τάσεων σε κάθε διατομή. Ο πιθανοτικός χαρακτήρας των μέγιστων σεισμικών τάσεων τονίζεται ιδιαίτερα για να καταστεί σαφές το γεγονός ότι δεν μπορούν να χρησιμοποιηθούν για ελέγχους ισορροπίας, αφού δεν εμφανίζονται ταυτόχρονα σε όλες τις διατομές.

2.9.4 Τοιχώματα υπογείου

Για την προσομοίωση των τοιχωμάτων υπογείου το ΡΑΦ μορφώνει αυτόματα ισοδύναμα πλαισιακά προσομοιώματα με την βοήθεια των οποίων λαμβάνεται υπόψη η σύνθετη λειτουργία τους η οποία συνίσταται από (α) λειτουργία υψίκορμης πεδιλοδοκού για την παραλαβή των κατακορύφων φορτίων των πλακών των οροφών των υπογείων αλλά και την έδραση της κατασκευής στο έδαφος, (β) λειτουργία δίσκου για την παραλαβή των οριζοντίων σεισμικών δυνάμεων των κατακορύφων στοιχείων της ανωδομής και τη μεταφορά τους στο έδαφος, και (γ) λειτουργία πλάκας για την παραλαβή των πλευρικών ωθήσεων των γαιών που περιβάλουν τα περιμετρικά τοιχώματα. Τα μορφούμενα προσομοιώματα είναι βασισμένα στα τεκμηριωμένα μοντέλα Stafford-Smith με τις κατάλληλες τροποποιήσεις και προσθήκες, προκειμένου να προσομοιωθούν όλες οι παράμετροι λειτουργίας των τοιχωμάτων υπογείου που περιγράφηκαν παραπάνω.

3 ΜΕΘΟΔΟΙ ΑΝΑΛΥΣΗΣ

3.1 Ανάλυση για στατικά φορτία

Το ΡΑΦ χρησιμοποιεί για την ανάλυση των κτιρίων την κλασσική μέθοδο των πεπερασμένων στοιχείων στα πλαίσια γραμμικής ελαστικής ανάλυσης και πιο συγκεκριμένα στα πλαίσια της θεωρίας α' τάξης (ΕΚ2 §5.4). Στα πλαίσια της εφαρμογής της μεθόδου από το ΡΑΦ, εκτελείται η σύνθεση του καθολικού μητρώου δυσκαμψίας και φόρτισης του κτιρίου από τα μητρώα δυσκαμψίας και φόρτισης των δομικών του στοιχείων με την άμεση μέθοδο δυσκαμψίας (Direct Stiffness Method). Το καθολικό μητρώο δυσκαμψίας του κτιρίου συντίθεται και μετασχηματίζεται σε μητρώο-στήλη (Skyline format). Στα πλαίσια σύνθεσης του καθολικού μητρώου δυσκαμψίας εκτελούνται οι απαραίτητοι έλεγχοι χαλαρότητας του κτιρίου για τον εντοπισμό πλημελώς στηριγμένων τμημάτων του. Μετά την σύνθεση του συστήματος των επιλυουσών εξισώσεων (εξισώσεις ισορροπίας των κόμβων του προσομοιώματος) ακολουθεί η επίλυση του με τη μέθοδο της παραγοντοποίησης Cholesky (Cholesky factorization). Ακολουθεί η κλασσική διαδικασία της μεθόδου των πεπερασμένων στοιχείων που συνίσταται στον υπολογισμό των μετακινήσεων των κόμβων του προσομοιώματος, στον υπολογισμό των μετακινήσεων των κόμβων του κάθε στοιχείου της κατασκευής στο τοπικό του σύστημα, και τέλος στον υπολογισμό των μεγεθών έντασης του κάθε στοιχείου τόσο στα άκρα του όσο και σε έναν ικανό αριθμό εσωτερικών σημείων. Τα αποτελέσματα της επίλυσης ελέγχονται με την βοήθεια ενσωματωμένων ελέγχων ισορροπίας του προγράμματος (αυτοέλεγχοι) οι οποίοι αφορούν τον έλεγχο ισορροπίας των κόμβων αλλά και του συνόλου του κτιρίου.

3.2 Ανάλυση για σεισμική φόρτιση - Σεισμική απόκριση

Για τον προσδιορισμό της σεισμικής απόκρισης ενός κτιρίου (δηλ. της έντασης και της μετακίνησης/παραμόρφωσης που προκύπτει σε κάθε σημείο του λόγω της σεισμικής δόνησης του εδάφους (ΕΚ8, §3.2)) το ΡΑΦ στηρίζεται στις βασικές αρχές του ΕΚ8 (§3.2.2). Δηλαδή:

(α) Υπολογισμοί με γραμμική ανάλυση με χρήση φάσματος σχεδιασμού και συντελεστή συμπεριφοράς q (ΕΚ8, § 4.3.3.1(3)).

(β) Θεώρηση δυο οριζοντίων και κάθετων μεταξύ τους συνιστωσών σεισμού.

(γ) Η θεώρηση της κατακόρυφης συνιστώσας του σεισμού σε περιπτώσεις φορέων όπως φορείς με μυκητοειδείς πλάκες, ή φορείς με φυτευτά υποστυλώματα, στις περιοχές υψηλής σεισμικής επικινδυνότητας.

Για την προσομοίωση της σεισμικής διέγερσης ακολουθούνται όλες παραδοχές του ΕΚ8, (§ 3.2).

Το ΡΑΦ εφαρμόζει και τις δύο μεθόδους υπολογισμού της σεισμικής απόκρισης των κατασκευών οι οποίες προτείνονται από τον ΕΚ8 και είναι (§ 4.3.3.1(3)):

- Η Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης
- Η Μέθοδος Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης

3.2.1 Προσομοίωση των μαζών

Ανεξαρτήτως της μεθόδου αντισεισμικού υπολογισμού, το ΡΑΦ πραγματοποιεί αυτόματα την αδρανειακή διακριτοποίηση των κτιρίων με τρόπο άμεσα συνδεδεμένο με την βασική παραδοχή του προγράμματος για διαφραγματική λειτουργία των πλακών. Εντός του πλαισίου της παραδοχής αυτής υπολογίζεται αυτόματα η μάζα του κάθε διαφράγματος που αντιστοιχεί σε φόρτιση της κατασκευής με τα φορτία του συνδυασμού G+ψEQ (το G αντιπροσωπεύει την χαρακτηριστική τιμή των μόνιμων φορτίων, Q την χαρακτηριστική τιμή των μεταβλητών φορτίων, και ψE είναι ένας μειωτικός συντελεστής) σύμφωνα με την §4.2.4(2)P και την §4.3.1(10)P). Ως ταλαντούμενη μάζα της κατασκευής θεωρείται η μάζα της ανωδομής. Ταυτόχρονα με τις μάζες υπολογίζονται και η μαζικές ροπές αδράνειας των διαφραγμάτων ως προς το σημείο τοποθέτησης των μαζών (ΕΚ8, §4.3.1(4)).

3.2.2 Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης

Η εφαρμογή της συγκεκριμένης μεθόδου από το ΡΑΦ γίνεται ακολουθώντας πλήρως τις οδηγίες του ΕΚ8 (§4.3.3.3) μέσω ενός αλγορίθμου ο οποίος υλοποιεί την άμεση διαδικασία εφαρμογής της μεθόδου, θεωρώντας ότι οι οριζόντιες σεισμικές διεγέρσεις είναι παράλληλες ως προς τους καθολικούς άξονες X, Y. Ο υπολογισμός των ιδιοπεριόδων ταλάντωσης - απαραίτητος στα πλαίσια της διαδικασίας της μεθόδου - επιτυγχάνεται με εφαρμογή της επαναληπτικής αριθμητικής μεθόδου Subspace Iteration (Subspace Iteration Method). Σε γενικές γραμμές η διαδικασία υπολογισμών που εκτελούνται από το ΡΑΦ έχει την εξής διάρθρωση:

(α) Επίλυση του προβλήματος ιδιοταλάντωσης → Υπολογισμός Ιδιοπεριόδων, Ιδιομορφών. (Ο αριθμός των ιδιομορφών που λαμβάνεται υπόψη κατά την ανάλυση μπορεί να καθοριστεί από το χρήστη. Σε κάθε περίπτωση όμως θα πρέπει να είναι τέτοιος έτσι ώστε το άθροισμα των δρωσών ιδιομορφικών μαζών να υπερβαίνει το 90% σύμφωνα με το εδάφιο 4.3.3.3.1(3) του ΕΚ8).

(β) Υπολογισμός Ιδιομορφικών αποκρίσεων για σεισμική διέγερση κατά την διεύθυνση των οριζοντίων αξόνων X, Y του καθολικού συστήματος → Υπολογισμός συντελεστών διέγερσης, συμμετοχής, δρωσών μαζών.

(γ) Υπολογισμός Μέγιστων Ιδιομορφικών αποκρίσεων για σεισμική διέγερση κατά την διεύθυνση των οριζοντίων

αξόνων Χ, Υ του καθολικού συστήματος (εισαγωγή φάσματος σχεδιασμού, ΕΚ8 §3.2.2.5(4)Ρ) → Υπολογισμός μέγιστων ιδιομορφικών μετακινήσεων.

(δ) Επαληλλία ιδιομορικών αποκρίσεων → Εφαρμογή του κανόνα της πλήρους τετραγωνικής επαλληλίας (CQC rule) σύμφωνα με τις σχέσεις που παρουσιάζονται στην παράγραφο 3.4.3 του ΕΑΚ/2000 (Ο ΕΚ8 δεν δίνει τις συγκεκριμένες σχέσεις, αλλά επιτρέπει την εφαρμογή τους με βάση το εδάφιο 4.3.3.3.2(3)Ρ).

(ε) Χωρική επαλληλία → Εφαρμογή του κανόνα της απλής τετραγωνικής επαλληλίας (SRSS rule) σύμφωνα με τις σχέσεις που παρουσιάζονται στην παράγραφο 3.4.4 του ΕΑΚ/2000 (Ο ΕΚ8 δεν δίνει τις συγκεκριμένες σχέσεις, αλλά επιτρέπει την εφαρμογή τους με βάση το εδάφιο 4.3.3.5.1(2)β).

Η παραπάνω διαδικασία εκτελείται τέσσερεις φορές, όσες είναι και οι θέσεις της συγκεντρωμένης μάζας των διαφραγμάτων οι οποίες επιβάλλονται από τον ΕΚ8 στο εδάφιο 4.3.2(1)Ρ. Τα αποτελέσματα κάθε μίας από τις τέσσερεις αυτές επιλύσεις, επαλληλίζονται με τα αποτελέσματα (μεγέθη έντασης και μετακίνησης) που προκύπτουν από τις στατικές επιλύσεις λόγω μόνιμων και μεταβλητών φορτίων, σύμφωνα με την αντίστοιχη εξίσωση του σεισμικού συνδυασμού δράσεων του ΕΚ0 (§6.4.3.4(2)). Λεπτομέρειες για τους συνδυασμούς φόρτισης δίνονται στις παραγράφους 4.2 και 4.3 του παρόντος κειμένου.

3.2.3 Μέθοδος Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης

Η συγκεκριμένη μέθοδος είναι μέθοδος προσεγγιστικού προσδιορισμού της σεισμικής απόκρισης η οποία προτείνεται από τον ΕΚ8 (§ 4.3.3.2), για κτίρια τα οποία πληρούν τα κριτήρια του εδαφίου 4.3.3.2.1(1). Το ΡΑΦ υλοποιεί πλήρως τη διαδικασία που προτείνει ο ΕΚ8 στις υποπαραγράφους της παραγράφου 4.3.3.2. Η υλοποίηση αυτή στηρίζεται στην αλληλουχία των παρακάτω βημάτων:

1. Επιλογή της γωνίας α του συστήματος εφαρμογής των οριζοντίων σεισμικών φορτίων ως προς τον καθολικό άξονα Χ, από τον χρήστη (εδάφιο 4.3.3.1(11)Ρ).
2. Υπολογισμός των ασύζευκτων μεταφορικών ιδιοπεριόδων T_I, T_{II} κατά τις διευθύνσεις των επιλεγμένων αξόνων Ι και ΙΙ του κτιρίου. Από τις ιδιοπεριόδους αυτές υπολογίζονται οι τέμνουσες βάσης του κτιρίου για σεισμικές διεγέρσεις κατά τις διευθύνσεις των επιλεγμένων αξόνων με εφαρμογή της σχετικής σχέσης του εδαφίου (4.3.3.2.3(3)) του ΕΚ8.
3. Επίλυση του κτιρίου με οριζόντιες δυνάμεις κατά τις διευθύνσεις των επιλεγμένων αξόνων x=I και y=II (Φορτίσεις "E_I", "E_{II}"). Η καθ' ύψος κατανομή ακολουθεί και στην περίπτωση αυτή την σχέση του εδαφίου (4.3.3.2.3(3)) του ΕΚ8, ενώ οι τέμνουσες βάσης είναι αυτές που υπολογίστηκαν από την προηγούμενη επίλυση.
4. Υπολογισμός των εκκεντροτήτων σχεδιασμού με βάση τα εδάφια (4.3.2) και (4.3.6.3.1(4)) του ΕΚ8.
5. Τελικές επιλύσεις για τις καταστάσεις που αντιστοιχούν σε φορτίσεις του κτιρίου με οριζόντιες δυνάμεις κατά τις επιλεγμένες διευθύνσεις με τις εκκεντρότητες σχεδιασμού. Πρόκειται για τέσσερεις επιλύσεις για τις οποίες η καθ' ύψος κατανομή των δυνάμεων γίνεται με την ίδια σχέση όπως προηγουμένως, και οι δυνάμεις αυτές εφαρμόζονται εκατέρωθεν του κέντρου μάζας του κάθε διαφράγματος σε αποστάσεις ίσες με τις εκκεντρότητες σχεδιασμού $\pm e_{aI}$ και $\pm e_{aII}$:
   - Επίλυση 1=Επίλυση E_{Imin} → F_x $(-e_{aII})$
   - Επίλυση 2=Επίλυση E_{Imax} → F_x $(+e_{aII})$
   - Επίλυση 3=Επίλυση E_{IImin} → F_y $(-e_{aI})$
   - Επίλυση 4=Επίλυση E_{IImax} → F_y $(+e_{aI})$
6. Χωρική επαλληλία - Τελικές τιμές σχεδιασμού. Για ταυτόχρονη σεισμική δράση κατά τις επιλεγμένες διευθύνσεις Ι και ΙΙ του κτιρίου, προκύπτουν οι παρακάτω τέσσερις περιπτώσεις ακραίας στατικής φόρτισης του συστήματος για τις οποίες εφαρμόζονται οι σχέσεις χωρικής επαλλήλιας (3.16), (3.17) του ΕΑΚ/2000 η χρήση των οποίων επιτρέπεται και από τον ΕΚ8 όπως αναφέρεται στο εδάφιο 4.3.3.5.1(2):
   - Συνδυασμός επιλύσεων 1 και 3: F_x $(-e_{aII})$ "+" F_y $(-e_{aI})$ → Σ_{1-3}
   - Συνδυασμός επιλύσεων 1 και 4: F_x $(-e_{aII})$ "+" F_y F_y $(+e_{aI})$ → Σ_{1-4}
   - Συνδυασμός επιλύσεων 2 και 3: F_x F_x $(+e_{aII})$ "+" F_y F_y $(-e_{aI})$ → Σ_{2-3}
   - Συνδυασμός επιλύσεων 2 και 4: F_x $(+e_{aII})$ "+" F_y $(+e_{aI})$ → Σ_{2-4}

3.2.4 Η κατακόρυφη σεισμική συνιστώσα

Το ΡΑΦ έχει τη δυνατότητα συνυπολογισμού των μεγεθών έντασης των δομικών στοιχείων ενός κτιρίου, λόγω της επιρροής της κατακόρυφης σεισμικής συνιστώσας. Για τους υπολογισμούς εφαρμόζονται οι διατάξεις του ΕΚ8 στην παράγραφο 4.3.3.5.2, στην περίπτωση που το κτίριο φέρει φυτευτά υποστυλώματα. Πιο συγκεκριμένα, το ΡΑΦ μορφώνει επί μέρους επίπεδα προσομοιώματα των πλαισίων στις περιοχές τους όπου βρίσκονται τα φυτευτά υποστυλώματα (βλ. εδάφιο 4.3.3.5.2(2) του ΕΚ8), και εφαρμόζει μέθοδο που περιγράφεται στην παράγραφο 3.6 του ΕΑΚ/2000, αφού ο ΕΚ8 δεν δίνει κάποιες συγκεκριμένες οδηγίες. Τα μεγέθη έντασης που προκύπτουν από τους σχετικούς υπολογισμούς επαλληλίζονται με τα μεγέθη που προκύπτουν από την ανάλυση για τις οριζόντιες σεισμικές συνιστώσες (ανεξαρτήτως μεθόδου υπολογισμού) σύμφωνα με τις οδηγίες που δίνονται στο εδάφιο 4.3.3.5.2(4) του ΕΚ8.

4 ΔΡΑΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΟΥΣ ΕΛΕΓΧΟΥΣ ΑΝΤΟΧΗΣ (ΔΡΑΣΕΙΣ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ)

4.1 Περιπτώσεις φόρτισης

Το ΡΑΦ λαμβάνει υπόψη τις παρακάτω περιπτώσεις φόρτισης (δράσεις):

(α) Μόνιμες δράσεις G (ίδια βάρη φέροντος οργανισμού, οργανισμού πλήρωσης, επικαλύψεις, πρόσθετα μόνιμα φορτία κτιρίου).

(β) Μεταβλητές δράσεις Q (κινητά φορτία κτιρίου, φορτία άνωσης στις κοιτοστρώσεις).

(γ) Σεισμός Ε (Τυχηματική δράση) σε τρείς συνιστώσες.

4.2 Συνδυασμοί δράσεων

Προκειμένου να γίνουν οι έλεγχοι αντοχής των δομικών στοιχείων ενός κτιρίου, το ΡΑΦ σχηματίζει αυτόματα του απαιτούμενους σύμφωνα με τον ΕΚ0 συνδυασμούς δράσεων. Πρόκειται για τους συνδυασμούς δράσεων έναντι οριακών καταστάσεων αστοχίας (ΟΚΑ) και λειτουγικότητας (ΟΚΛ). Πιο συγκεκριμένα, σχηματίζονται οι εξής συνδυασμοί:

(α) Συνδυασμός βασικών δράσεων έναντι ΟΚΑ → Με βάση τη σχέση (6.10) και την ομάδα σχεδιασμού Β του ΕΚ0 → **1.35G + 1.50Q**

(β) Συνδυασμός τυχηματικών δράσεων με σεισμό έναντι ΟΚΑ → Με βάση τη σχέση (6.12b) του ΕΚ0 → $\mathbf{G+\psi_2 Q \pm E}$

(γ) Βραχυχρόνιος συνδυασμός έναντι ΟΚΛ → Με βάση την σχέση (6.14b) του ΕΚ0 → **G+Q**

4.3 Ανάλυση συνδυασμού δράσεων με σεισμό

Η ανάλυση των μεγεθών ένταση που προκύπτουν από την σεισμική δράση Ε, παρουσιάζεται ξεχωριστά για τα κατακόρυφα στοιχεία και τα πέδιλα τα οποία είναι στοιχεία που για τον έλεγχο τους απαιτούνται τρία μεγέθη ένταση και ξεχωριστά για τα οριζόντια στοιχεία τα οποία απαιτούν ένα μέγεθος ένταση.

4.3.1 Υποστυλώματα / Τοιχώματα και Πέδιλα

4.3.1.1 Σεισμικά μεγέθη από την Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης

Όταν ο αντισεισμικός υπολογισμός γίνεται στα πλαίσια της συγκεκριμένης μεθόδου τότε σύμφωνα με την παράγραφο 4.3.2(1)Ρ του ΕΚ8 θα πρέπει να γίνουν επιλύσεις για τέσσερεις διαφορετικές θέσεις της μάζας του κάθε διαφράγματος. Η διαδικασία των τεσσάρων αυτών επιλύσεων εκτελείται από το ΡΑΦ σύμφωνα με την παράγραφο 3.3.2[1] του ΕΑΚ/2000 καθώς παρά το γεγονός ότι ο ΕΚ8 στις παραγράφους 4.3.3.3.2(3)Ρ και 4.3.3.5.1(2)β επιτρέπει την εφαρμογή της διαδικασίας αυτής, δεν δίνει ούτε συγκεκριμένες σχέσεις ούτε συγκεκριμένες οδηγίες. Πιο συγκεκριμένα, γίνεται εφαρμογή (βάσει του ΕΑΚ/2000):

(α) Της σχέσης (3.7) → Υπολογισμός πιθανής ακραίας τιμής ενός μεγέθους ένταση Α (Αξονική δύναμη Ν ή ροπές M_2, M_3 περί τους τοπικούς άξονες 2, 3 του στοιχείου) για κάθε μία από τις συνιστώσες της σεισμικής δράσης (Ιδιομορφική επαλληλία).

(β) Της σχέσης (3.10) → Υπολογισμός της ακραίας τιμής του μεγέθους ένταση Α (exA) για ταυτόχρονη δράση δύο (ή τριών αν ληφθεί υπόψη και η κατακόρυφη σεισμική συνιστώσα) συνιστωσών της σεισμικής δράσης (χωρική επαλληλία).

(γ) Των Σχέσεων (3.11α) και (3.11β) → Υπολογισμός της πιθανής ταυτόχρονης τιμής μεγέθους ένταση Β, όταν λάβει την πιθανή ακραία τιμή ένα μέγεθος Α, δηλαδή του $simultB_{,A}$.

Δεδομένου, ότι είναι τρία τα μεγέθη (Αξονική δύναμη Ν και ροπές M_2, M_3 περί τους τοπικούς άξονες 2, 3 του στοιχείου) με τα οποία γίνεται ο έλεγχος κάμψης των κατακορύφων στοιχείων (Υποστυλώματα, Τοιχώματα) και ο έλεγχος ισορροπίας των πεδίλων (σε ανατροπή, και υπέρβαση της φέρουσας ικανότητας του εδάφους), προκύπτουν έξι τριάδες μεγεθών σχεδιασμού σε μία θέση ελέγχου (διατομή) και για κάθε μία από τις τέσσερεις θέσεις μάζας, για θετικό και αρνητικό πρόσημο της σεισμική δράσης (+Ε και -Ε). Αυτές οι τριάδες δράσεων επαλληλίζονται με τις δράσεις που προκύπτουν από τον συνδυασμό $\mathbf{G+\psi_2 Q}$ και με τον τρόπο αυτό προκύπτουν τα παρακάτω μεγέθη σχεδιασμού του συνδυασμού τυχηματικών δράσεων με σεισμό έναντι ΟΚΑ $\mathbf{G+\psi_2 Q \pm E}$:

Πίνακας 1. Μεγέθη για τον έλεγχο κάμψης κατακόρυφων στοιχείων και πεδίλων στα πλαίσια της Ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης

ΣΦ	Θέση μάζας	N	M_2	M_3
1	**ΘΜ.1/(+Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
2		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
3		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
4	**ΘΜ.1/(-Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
5		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
6		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$
7	**ΘΜ.2/(+Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
8		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
9		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
10	**ΘΜ.2/(-Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
11		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
12		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$
13	**ΘΜ.3/(+Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
14		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
15		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
16	**ΘΜ.3/(-Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
17		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
18		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$
19	**ΘΜ.4/(+Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
20		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
21		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
22	**ΘΜ.4/(-Ε)**	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
23		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
24		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$

4.3.1.2 Σεισμικά μεγέθη από την Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης

Όταν ο αντισεισμικός υπολογισμός γίνεται στα πλαίσια της συγκεκριμένης μεθόδου, τότε σύμφωνα με τον ΕΚ8 θα πρέπει να γίνουν τέσσερεις στατικές επιλύσεις με τοποθέτηση των οριζοντίων σεισμικών φορτίων έκκεντρα εφαρμοσμένων ως προς το κέντρο μάζας του κάθε διαφράγματος (σε αποστάσεις ίσες με τις τυχηματικές εκκεντρότητες), και κατά την διεύθυνση των επιλεγμένων από το χρήστη αξόνων. Η διαδικασία των τεσσάρων αυτών επιλύσεων εκτελείται από το ΡΑΦ όπως περιγράφηκε στην παράγραφο 3.2.3 του παρόντος κειμένου. Και στην παρούσα περίπτωση προκύπτουν για κάθε μία από τις τέσσερεις στατικές επιλύσεις έξι τριάδες μεγεθών έντασης για κάθε διατομή. Αυτές οι τριάδες δράσεων επαλληλίζονται και πάλι με τις δράσεις που προκύπτουν από τον συνδυασμό **G+ψ₂Q** και με τον τρόπο αυτό προκύπτουν τα παρακάτω μεγέθη σχεδιασμού του συνδυασμού τυχηματικών δράσεων με σεισμό έναντι ΟΚΑ **G+ψ₂Q±E**.

Πίνακας 2. Μεγέθη για τον έλεγχο κάμψης κατακόρυφων στοιχείων και πεδίλων στα πλαίσια της Μεθόδου Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης

ΣΦ	Συνδυασμός επιλύσεων	N	M_2	M_3
1	"+(Σ_{1-3})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
2		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
3		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
4	"-(Σ_{1-3})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
5		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
6		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$
7	"+(Σ_{1-4})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
8		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
9		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
10	"-(Σ_{1-4})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
11		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
12		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$
13	"+(Σ_{2-3})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
14		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
15		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
16	"-(Σ_{2-3})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
17		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
18		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$
19	"+(Σ_{2-4})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,N}$
20		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+simultM_{3,M2}$
21		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}+simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}+simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}+exM_3$
22	"-(Σ_{2-4})"	$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-exN$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,N}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,N}$
23		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M2}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-exM_2$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-simultM_{3,M2}$
24		$N_{,G}+\psi_2 N_{,Q}-simultN_{,M3}$	$M_{2,G}+\psi_2 M_{2,Q}-simultM_{2,M3}$	$M_{3,G}+\psi_2 M_{3,Q}-exM_3$

<u>ΣΗΜΕΙΩΣΗ</u>

Ο έλεγχος διάτμησης των κατακόρυφων στοιχείων, ανήκει στους ελέγχους οι οποίοι πραγματοποιούνται με ένα μόνο μέγεθος, την τέμνουσα δύναμη V_2 ή V_3. Έτσι οι συνδυασμοί δράσεων για τους ελέγχους αυτούς είναι:

Πίνακας 3. Μεγέθη για τον έλεγχο διάτμησης κατακόρυφων στοιχείων στα πλαίσια της Ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης

ΣΦ	Θέση μάζας	V_2	V_3
1	**ΘΜ.1/(+Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
2	**ΘΜ.1/(-Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$
3	**ΘΜ.2/(+Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
4	**ΘΜ.2/(-Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$
5	**ΘΜ.3/(+Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
6	**ΘΜ.3/(-Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$
7	**ΘΜ.4/(+Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
8	**ΘΜ.4/(-Ε)**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$

Πίνακας 4. Μεγέθη για τον έλεγχο διάτμησης κατακόρυφων στοιχείων στα πλαίσια της Μεθόδου Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης

ΣΦ	Θέση μάζας	V_2	V_3
1	**"+(Σ1-3)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
2	**"-(Σ1-3)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$
3	**"+(Σ1-4)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
4	**"-(Σ1-4)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$
5	**"+(Σ2-3)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
6	**"-(Σ2-3)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$
7	**"+(Σ2-4)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}+exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}+exV_3$
8	**"-(Σ2-4)"**	$V_{2,G}+\psi_2 V_{2,Q}-exV_2$	$V_{3,G}+\psi_2 V_{3,Q}-exV_3$

4.3.2 Δοκοί (Ανωδομής, Συνδετήριες δοκοί, Πεδιλοδοκοί)

Οι έλεγχοι των δοκών σε κάμψη και διάτμηση, είναι έλεγχοι οι οποίοι εξαρτώνται μόνον από ένα μέγεθος έντασης. Έτσι ισχύουν τα όσα παρουσιάζονται στους πίνακες 3 και 4 της προηγούμενης παραγράφου, τόσο για τις τέμνουσες όσο και τις ροπές.

4.4 Ικανοτικός Σχεδιασμός - Επιλογή συντελεστή συμπεριφοράς q

Το ΡΑΦ εφαρμόζει πλήρως τις οδηγίες του ΕΚ8 για τον ικανοτικό σχεδιασμό δομικών στοιχείων που ανήκουν σε κτίρια υψηλής (ΚΠΥ) και μέσης (ΚΠΜ) πλαστιμότητας. Ο ικανοτικός σχεδιασμός στα πλαίσια του ΕΚ8 περιλαμβάνει τις παρακάτω κατηγορίες ικανοτικών ελέγχων και υπολογισμών:

(α) Ικανοτικός έλεγχος για την αποφυγή μηχανισμού μαλακού ορόφου (Εδάφια 4.4.2.3(3)P και 4.4.2.3(4)).

(β) Υπολογισμός μεγεθών ικανοτικού σχεδιασμού για στοιχεία θεμελίωσης (Εδάφιο 4.4.2.6(4)).

(γ) Σχεδιασμός για την επίτευξη της ιεράρχησης μορφών αστοχίας των δομικών στοιχείων (Εδάφια 5.2.1(3)P, 5.4.2.2, 5.4.2.3, 5.4.2.4).

Οι παραπάνω ικανοτικοί έλεγχοι - και οι αντίστοιχοι υπολογισμοί - δεν εκτελούνται σε κτίρια χαμηλής κατηγορίας πλαστιμότητας (ΚΠΧ) η κατασκευή των οποίων δεν επιτρέπεται στον Ελληνικό χώρο με βάση το Ελληνικό Εθνικό προσάρτημα. Το ΡΑΦ είναι εναρμονισμένο με την απαίτηση αυτή, και δίνει στο χρήστη τη δυνατότητα επιλογής σχεδιασμού με βάση τις διατάξεις για τα κτίρια ΚΠΜ και ΚΠΥ.

Τα προαναφερόμενα τρία επίπεδα ικανοτικού σχεδιασμού υλοποιούνται ως εξής:

(α) Σύμφωνα με το εδάφιο 4.4.2.3(4) ο έλεγχος για την αποφυγή μηχανισμού μαλακού ορόφου ή ικανοτικός έλεγχος κόμβου γίνεται μόνον σε κτίρια με πλαισιακό ή μικτό ισοδύναμο προς πλαισιακό στατικό σύστημα. Για την εκτέλεση του ελέγχου εφαρμόζεται από το ΡΑΦ η σχέση (4.29) του ΕΚ8. Για την κατάταξη του κτιρίου στις κατηγορίες στατικών συστημάτων του ΕΚ8 (βλ. παράγραφο 5 του παρόντος κειμένου) το ΡΑΦ δίνει τη δυνατότητα υπολογισμού της σεισμικής τέμνουσας που παραλαμβάνουν τα τοιχώματα στην βάση του κτιρίου προκειμένου και έτσι το κτίριο εντάσσεται στην ανάλογη κατηγορία με βάση την παράγραφο 5.2.2.1 του ΕΚ8.

(β) Ο υπολογισμός των μεγεθών ικανοτικού σχεδιασμού για τα στοιχεία θεμελίωσης (πέδιλα, πεδιλοδοκοί) γίνεται από το ΡΑΦ με εφαρμογή της σχέσης (4.30) του ΕΚ8.

(γ) Ο σχεδιασμός των δομικών στοιχείων ανωδομής με στόχο την ιεράρχηση των μορφών αστοχίας γίνεται από το ΡΑΦ ανάλογα με το εξεταζόμενο δομικό στοιχείο:

- <u>Υποστυλώματα</u>: Για τα υποστυλώματα γίνεται υπολογισμός των τεμνουσών ικανοτικού σχεδιασμού με βάση τη σχέση (5.9) του εδαφίου 5.4.2.3(2), και ταυτόχρονα γίνεται έλεγχος περίσφιγξης με βάση τις διατάξεις της παραγράφου 5.4.3.2.2.
- <u>Δοκοί</u>: Για τις δοκούς γίνεται υπολογισμός των τεμνουσών ικανοτικού σχεδιασμού με βάση τη σχέση (5.8) του εδαφίου 5.4.2.2(2).
- <u>Πλάστιμα τοιχώματα</u>: Για τα πλάστιμα τοιχώματα ο υπολογισμός των μεγεθών ικανοτικού σχεδιασμού γίνεται για τις μεν καμπτικές ροπές από την περιβάλλουσα των ροπών που περιγράφεται στο εδάφιο 5.4.2.4(5) για δε τις τέμνουσες από την περιβάλλουσα των τεμνουσών ο σχεδιασμός της οποίας περιγράφεται στα εδάφια 5.4.2.4(6)P,(7) για τα τοιχώματα κτιρίων ΚΠΜ και στα εδάφια 5.5.2.4.1(6)P,(7),(8) και 5.5.2.4.2 για τα τοιχώματα κτιρίων ΚΠΥ. Επιπλέον γίνονται και έλεγχοι επαρκούς περίσφιγξης των άκρων με βάση τις διατάξεις των εδαφίων της παραγράφου 5.4.3.4.2.

Θα πρέπει τέλος να σημειωθεί ότι ο υπολογισμός του συντελεστή q επαφίεται στον χρήστη ο οποίος θα πρέπει να εκτιμήσει με βάση τα χαρακτηριστικά του κτιρίου την κατάλληλη τιμή και να την εισάγει στο πρόγραμμα.

5 ΓΕΝΙΚΟΙ ΕΛΕΓΧΟΙ ΚΤΙΡΙΟΥ

Οι γενικοί έλεγχοι των κτιρίων επιβάλλονται από τον ΕΚ8, και εκτελούνται από το ΡΑΦ όπως ακριβώς απαιτείται. Οι έλεγχοι αυτοί είναι:

(α) Έλεγχος περιορισμού σχετικών παραμορφώσεων των ορόφων (ΕΚ8 §4.4.3.2)

Σκοπός: Ο έλεγχος και κατά συνέπεια και ο περιορισμός των βλαβών σε μη φέροντα στοιχεία.

(β) Έλεγχος επιρροών φαινομένων β' τάξης (ΕΚ8 §4.4.2.2)

Σκοπός: Η διερεύνηση για το αν απαιτείται ή όχι η θεώρηση της επιρροής της παραμόρφωσης ενός φορέα, στα μεγέθη έντασης που προκύπτουν από την σεισμική ανάλυση.

(γ) Έλεγχος ποσοστού τέμνουσας τοιχωμάτων (ΕΚ8, §5.2.2.1 και §5.1.2)

Σκοπός: Η προσδιορισμός του ποσοστού της τέμνουσας βάσης που παραλαμβάνουν τα τοιχώματα ενός κτιρίου στις δύο κάθετες μεταξύ τους διευθύνσεις στις οποίες εφαρμόζονται και τα σεισμικά φορτία, προκειμένου να καταταγεί αυτό στις κατηγορίες στατικών συστημάτων που παρουσιάζονται στις παραγράφους 5.1.2 και 5.2.2.1 του ΕΚ8. Η κατάταξη αυτή έχει ως επακόλουθο την αναγκαιότητα ή όχι εκτέλεσης ικανοτικών ελέγχων (βλ. παρ. 4.4 παρόντος κειμένου) και την επιλογή του κατάλληλου δείκτη q.

Το ΡΑΦ εκτελεί τον έλεγχο αυτό με βάση τις στατικές επιλύσεις της Μεθόδου Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης όταν ο χρήστης επιλέξει τη συγκεκριμένη μέθοδο. Αν όμως επιλεγεί η Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης το ΡΑΦ εκτελεί τον συγκεκριμένο έλεγχο με δύο βοηθητικές στατικές φορτίσεις του κτιρίου με οριζόντια φορτία σε δύο κάθετες μεταξύ τους διευθύνσεις και με κατανομή που ορίζεται από τη σχέση (4.11) του ΕΚ8.

(δ) Έλεγχος στρεπτικώς εύκαμπτου κτιρίου (ΕΚ8, §5.2.2.1(4)P και §4.2.3.2(6))

Σκοπός: Ο έλεγχος του επιπέδου της δυστρεψίας που θα πρέπει να έχει ένα κτίριο προκειμένου να μην καταταγεί στην κατηγορία των στρεπτικώς ευκάμπτων κτιρίων. Ο έλεγχος αυτός γίνεται από το ΡΑΦ για κάθε όροφο του κτιρίου με βάση τη σύγκριση της ακτίνας δυστρεψίας του και της ακτίνας αδράνειας. Το κτίριο δεν είναι στρεπτικώς εύκαμπτο όταν για κάθε μία από τις δύο διευθύνσεις εφαρμογής των σεισμικών φορτίων και σε κάθε όροφο η ακτίνα δυστρεψίας είναι μεγαλύτερη από την ακτίνα αδράνειας (σχέση 4.b του ΕΚ8).

(ε) Έλεγχος ύπαρξης κοντών υποστυλωμάτων λόγω τοιχοπληρώσεων (ΕΚ8 §5.9)

Σκοπός: Η διερεύνηση απαίτησης ή όχι για λήψη ειδικών κατασκευαστικών και υπολογιστικών μέτρων σε υποστυλώματα τα οποία καθίστανται κοντά λόγω της ύπαρξης τοιχοπληρώσεων. Η ενδεχόμενη ύπαρξη κοντών υποστυλωμάτων λόγω τοιχοπληρώσεων δεν είναι αναγκαίο να δηλωθεί αρχικά παρά μόνον να δοθεί στα υποστυλώματα μεταξύ των οποίων υπάρχουν τοιχοποιίες ή τοιχώματα μέχρι κάποιο ορισμένο ύψος, το αντίστοιχο στο ύψος αυτό μήκος στερεού βραχίονα. Το ΡΑΦ εκτελεί τον έλεγχο κοντού υποστυλώματος (σύμφωνα με τη παράγραφο 5.9 του ΕΚ8) με βάση το ελεύθερο / εύκαμπτο τμήμα, και έτσι εντοπίζει αυτόματα το αν είναι ή όχι κοντό, λαμβάνοντας κατά περίπτωση τα απαιτούμενα μέτρα.

6 ΕΛΕΓΧΟΙ ΑΝΤΟΧΗΣ ΜΕΛΩΝ

6.1 Φιλοσοφία των ελέγχων αντοχής

Η φιλοφοσία σχεδιασμού του ΡΑΦ στηρίζεται στην όπλιση όλων των δομικών στοιχείων μίας κατασκευής από τον χρήστη κατά την διαδικασία εισαγωγή του φέροντος οργανισμού και όχι στην αυτόματη διαστασιολόγηση του. Δηλαδή ο χρήστης κατά την εισαγωγή του φέροντος οργανισμού δεν εισάγει μόνο τη γεωμετρία του φορέα, ούτε μόνον τις διαστάσεις των διατομών των δομικών στοιχείων, αλλά και τις διατάξεις όπλισης τους. Στην εισαγωγή του οπλισμού βοηθά και βάση δεδομένων του προγράμματος η οποία διαθέτει έτοιμες οπλισμένες διατομές και εμπλουτίζεται με κάθε νέα διατομή που εισάγεται από το χρήστη. Έτσι το ΡΑΦ επικεντρώνεται στους ελέγχους αντοχής των δομικών στοιχείων με βάση τις διατάξεις των ΕΚ2 και ΕΚ8, και όχι στην αυτόματη επιλογή του οπλισμού (κλασσική διαδικασία διαστασιολόγησης).

6.2 Πλάκες

Εκτελείται έλεγχος κάμψης κατά τον ΕΚ2 (§6.1) για τα κατακόρυφα μόνιμα και μεταβλητά φορτία του συνδυασμού 1.35G+1.50Q. Επίσης εκτελείται έλεγχος παραμορφώσεων κατά τον ΕΚ2 (§7.4.1 και §7.4.2) για τα μόνιμα και μεταβλητά φορτία του συνδυασμού G+Q (ΟΚΛ). Εξάγονται οι λόγοι εξάντλησης των ροπών κάμψης στα ανοίγματα και στις στηρίξεις των πλακών.

6.3 Δοκοί ανωδομής

Το ΡΑΦ εκτελεί τους παρακάτω ελέγχους που επιβάλλει ο ΕΚ2:

(α) *Έλεγχος σε κάμψη* (ΕΚ2 §6.1): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη ροπών της περιβάλουσας των δράσεων του βασικού συνδυασμου 1.35G+1.50Q και των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού οι οποίοι έχουν τη μορφή των συνδυασμών του Πίνακα 3 (όταν η ανάλυση γίνεται με Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης) ή του

Πίνακα 4 (όταν η ανάλυση γίνεται με τη Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης).

(β) *Έλεγχος σε διάτμηση* (ΕΚ2 §6.2 και ΕΚ8 §5.5.3.1.2 για δοκούς ΚΠΥ): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων 1.35G+1.50Q, με τα μεγέθη-τέμνουσες ικανοτικού σχεδιασμού - όπως προκύπτουν από την εφαρμογή της σχέσης (5.8) του ΕΚ8 - και με τα μεγέθη των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού δράσεων (Πίνακας 3 ή Πίνακας 4).

(γ) *Έλεγχος σε στρέψη* (ΕΚ2, §6.3). Εκτελείται σε περίπτωση άμεσης στρέψης (ΕΚ2, §6.3.1(1)P), π.χ. στην περίπτωση δοκού που φέρει πλάκα μόνον από την μία της πλευρά.

6.4 Δοκοί σύζευξης συζευγμένων τοιχωμάτων

Ο ΕΚ8 δίνει ειδικές οδηγίες για δοκούς σύζευξης των τοιχωμάτων μόνον για κτίρια ΚΠΥ, στην παράγραφο 5.5.3.5. Οι οδηγίες αυτές είναι και υπολογιστικές και κατασκευαστικές. Οι υπολογιστικές οδηγίες αφορούν στον έλεγχο σε διάτμηση. Ωστόσο εφόσον πληρείται μία εκ των δύο προϋποθέσεων που δίνονται στο εδάφιο 5.5.3.5(2) ο έλεγχος σε διάτμηση μπορεί να γίνει όπως και στις υπόλοιπες δοκούς ανωδομής. Οι υπόλοιποι έλεγχοι γίνονται κατά τα γνωστά. Το ΡΑΦ υλοποιεί πλήρως τις παραπάνω οδηγίες του ΕΚ8.

6.5 Συνδετήριες δοκοί

Οι συνδετήριες δοκοί θεωρούνται ενεργά δομικά στοιχεία και εντάσσονται στο ενιαίο προσομοίωμα του κτιρίου. Έτσι ισχύουν για αυτές τα όσα αναφέρονται και για τις δοκούς ανωδομής, δηλ. γίνονται πλήρεις έλεγχοι αντοχής.

6.6 Πεδιλοδοκοί

(α) *Έλεγχος σε κάμψη* (ΕΚ2 §6.1): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη ροπών της περιβάλουσας των δράσεων του βασικού συνδυασμου 1.35G+1.50Q και των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού οι οποίοι έχουν τη μορφή των συνδυασμών του Πίνακα 3 (όταν η ανάλυση γίνεται με Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης) ή του Πίνακα 4 (όταν η ανάλυση γίνεται με τη Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης).

(β) *Έλεγχος σε διάτμηση* (ΕΚ2 §6.2 και ΕΚ8 §5.5.3.1.2 για δοκούς ΚΠΥ): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων με τα μεγέθη-τέμνουσες ικανοτικού σχεδιασμού - όπως προκύπτουν από την εφαρμογή της σχέσης (5.8) του ΕΚ8 - και με τα μεγέθη των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού δράσεων (Πίνακας 3 ή Πίνακας 4).

(γ) *Έλεγχος σε στρέψη* (ΕΚ2, §6.3)

(δ) *Έλεγχος σε κάμψη κατά την εγκάρσια διεύθυνση* (καμπτικός έλεγχος πτετυγίων πεδιλοδοκού): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων και των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού δράσεων εφαρμόζοντας τη σχέση (4.30) για τον ικανοτικό σχεδιασμό.

(ε) *Έλεγχος σε διάτμηση κατά την εγκάρσια διεύθυνση* (διατμητικός έλεγχος πτετυγίων πεδιλοδοκού): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων και των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού δράσεων εφαρμόζοντας τη σχέση (4.30) για τον ικανοτικό σχεδιασμό.

(στ) *Έλεγχος υπέρβασης των επιτρεπομένων τάσεων εδάφους* (ΕΚ7, §6.5.2): Ο έλεγχος εκτελείται για τον βραχυχρόνιο συνδυασμό έναντι ΟΚΛ, G+Q, ενώ για τον έλεγχο των τάσεων λόγω σεισμού γίνεται χρήση αυξημένης επιτρεπόμενης τάσης κατά 50% σε σχέση με την επιτρεπόμενη τάση για στατική φόρτιση.

6.7 Υποστυλώματα

(α) *Έλεγχος κοντού υποστυλώματος λόγω τοιχοπληρώσεων* (ΕΚ8, §5.9): Βάσει της δυνατότητας του ΡΑΦ για προσομοίωση της συμπεριφοράς υποστυλωμάτων με μερική καθ' ύψος τοιχοποιία με τη βοήθεια αυτόματων στερεών βραχιόνων, επιτυγχάνεται η ορθή προσομοίωση συμπεριφοράς κοντού υποστυλώματος και εφαρμόζονται όλες οι σχετικές συστάσεις του ΕΚ8 (§5.9).

(β) *Έλεγχος επάρκειας της επιφάνειας σκυροδέματος* (ΕΚ8, §5.4.3.2.1(3)P για υποστυλώματα ΚΠΜ και §5.5.3.2.1(3)P για υποστυλώματα ΚΠΥ): Εκτελείται για τον σεισμικό συνδυασμό δράσεων.

(γ) *Έλεγχος για φαινόμενα β' τάξης - Λυγισμός* (ΕΚ2 §5.8): Εκτελείται στα δύο τοπικά επίπεδα της διατομής τους υποστυλώματος.

(δ) *Έλεγχος σε διαξονική κάμψη με ορθή δύναμη* (ΕΚ2 §6.1): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη ροπών των δράσεων του βασικού συνδυασμου 1.35G+1.50Q και των 24 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού του Πίνακα 1 (όταν η ανάλυση γίνεται με όταν η ανάλυση γίνεται με Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης) ή του Πίνακα 2 (όταν η ανάλυση γίνεται με τη Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης). Για την εκτέλεση του ελέγχου ελέγχεται η θέση του πέρατος του διανύσματος δράσης σε σχέση με το κέλυφος του χώρου αντοχής της οπλισμένης διατομής.

(ε) *Έλεγχος σε διάτμηση* (ΕΚ2 §6.2): Ο έλεγχος εκτελείται για τις τέμνουσες που δρούν κατά τη διεύθυνση των δύο τοπικών αξόνων της διατομής, με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων 1.35G+1.50Q, με τα μεγέθη-τέμνουσες ικανοτικού σχεδιασμού - όπως προκύπτουν από την εφαρμογή της σχέσης (5.9) του ΕΚ8 - και με τα μεγέθη των 8 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού δράσεων (Πίνακας 3 ή Πίνακας 4).

(στ) *Έλεγχος περίσφιγξης* (ΕΚ8 §5.4.3.2.2).

6.8 Τοιχώματα (Επίπεδα)

(α) *Έλεγχος επάρκειας της επιφάνειας σκυροδέματος* (ΕΚ8 §5.4.3.4.1(2) για τοιχώματα ΚΠΜ και §5.5.3.4.1(2) για τοιχώματα ΚΠΥ): Εκτελείται για τον σεισμικό συνδυασμό δράσεων. Ελέγχεται επίσης το πάχος κορμού έτσι ώστε να πληροί τα όρια της παραγράφου 5.4.1.2.3(1).

(β) *Έλεγχος σε διαξονική κάμψη με ορθή δύναμη* (ΕΚ2 §6.1): Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη ροπών των δράσεων του βασικού συνδυασμου 1.35G+1.50Q και των συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού του Πίνακα 1 (όταν η ανάλυση γίνεται με την Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης) ή του Πίνακα 2 (όταν η ανάλυση γίνεται με τη Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης), που αντιστοιχούν στην πιθανή ακραία τιμή της ροπής για κάμψη περί τον τοπικό άξονα που είναι κάθετος στην διεύθυνση του τοιχώματος. Για την εκτέλεση του ελέγχου ελέγχεται η θέση του πέρατος του διανύσματος δράσης σε σχέση με το κέλυφος του χώρου αντοχής της οπλισμένης διατομής.

(γ) *Ικανοτικός έλεγχος τοιχώματος σε κάμψη* (ΕΚ8 §5.4.2.4(5)): Πραγματοποιούνται έλεγχοι σε διαξονική κάμψη με ορθή δύναμη με τις τριάδες μεγεθών του σεισμικού συνδυασμού στις οποίες οι ροπές που αντιστοιχούν σε κάμψη περί τον τοπικό άξονα που είναι κάθετος στην διεύθυνση του τοιχώματος προκύπτουν από την περιβάλλουσα ροπών του τοιχώματος όπως αυτή υπολογίζεται με βάση την παράγραφο 5.4.2.4(5) του ΕΚ8.

(δ) *Έλεγχος σε διάτμηση* (ΕΚ2 §6.2 και ΕΚ8 §5.5.3.4.2, 5.5.3.4.3 και 5.5.3.4.4 για πλάστιμα τοιχώματα ΚΠΥ): Ο έλεγχος εκτελείται για την τέμνουσα που δρα κατά τη διεύθυνση του τοπικού άξονα που είναι παράλληλος με τη διεύθυνση του τοιχώματος, με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων 1.35G+1.50Q, και με τα μεγέθη που προκύπτουν από την περιβάλλουσα των τεμνουσών (5.4.2.4(6)P,(7) για τα τοιχώματα κτιρίων ΚΠΜ και 5.5.2.4.1(6)P,(7),(8) και 5.5.2.4.2 για τα τοιχώματα κτιρίων ΚΠΥ).

(ε) *Έλεγχος περίσφιγξης των άκρων του τοιχώματος* (ΕΚ8 §5.4.3.4.2)

6.9 Σύνθετα τοιχώματα - Πυρήνες

Τα σύνθετα τοιχώματα και οι πυρήνες, ελέγχονται για διαξονική κάμψη με ορθή δύναμη, θεωρώντας την συνολική διατομή τους και όχι ανά σκέλος. Αντίθετα ο έλεγχος διάτμησης γίνεται ανα σκέλος για τέμνουσες που δρούν εντός του επιπέδου του κάθε σκέλους. Κατά τα λοιπά οι λεπτομέρειες των ελέγχων είναι αυτές που ισχύουν για τα επίπεδα τοιχώματα.

6.10 Πέδιλα

(α) *Έλεγχος πεδίλου σε ανατροπή* (ΕΚ7, §6.5.1): Πρόκειται για τον έλεγχο των εκκεντροτήτων των φορτίων του πεδίλου. Ο έλεγχος αυτός εκτελείται για τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων 1.35G+1.50Q, για τα μεγέθη του συνδυασμου G+1.50Q και για τις 24 συνιστώσες του σεισμικού συνδυασμού δράσεων των πίνακων 1 (όταν η ανάλυση γίνεται με την Ιδιομορφική Ανάλυση Φάσματος Απόκρισης) ή 2 (όταν η ανάλυση γίνεται με τη Μέθοδο Ανάλυσης Οριζόντιας Φόρτισης). Όταν απαιτείται ικανοτικός σχεδιασμός τότε τα μεγέθη με τα οποία γίνεται ο έλεγχος έναντι σεισμικών δράσεων προκύπτουν και παλι από τους πίνακες 1 ή 2 με προσαρμογή όμως με βάση τη σχέση (4.30) του ΕΚ8. Ο έλεγχος σε ανατροπή (δηλαδή ο έλεγχος περιορισμού των εκκεντροτήτων) γίνεται μόνον κατά τις διευθύνσεις στις οποίες δεν υπάρχουν συνδετήριες δοκοί.

(β) *Έλεγχος υπέβασης της φέρουσας ικανότητας του εδάφους* (ΕΚ7, §6.5.2): Ο έλεγχος αυτός εκτελείται για τα μεγέθη του βραχυχρόνιου συνδυασμού έναντι ΟΚΛ, G+Q. Για τον έλεγχο έναντι σεισμικών δράσεων ισχύουν τα γραφόμενα για τον έλεγχο σε ανατροπή, με την διαφοροποίηση ότι οι επιτρεπόμενες τάσεις θεωρούνται κατά 50% μεγαλύτερες από τις αντίστοιχες τάσεις λόγω στατικών φορτίων.

(γ) *Έλεγχος σώματος πεδίλου - καμπτικός έλεγχος πτερυγίων*: Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη του βασικού συνδυασμού δράσεων 1.35G+1.50Q και των 24 συνιστωσών του σεισμικού συνδυασμού δράσεων (Πίνακας 1 ή Πίνακας 2). Για την περίπτωση ικανοτικού σχεδιασμού τα μεγέθη υπολογίζονται με βάση τη σχέση (4.30) του ΕΚ8.

(δ) *Έλεγχος σώματος πεδίλου - διατμητικός έλεγχος πτερυγίων*: Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη από τους συνδυασμούς που χρησιμοποιούνται και για τον καμπτικό έλεγχο των πτερυγίων. Ο έλεγχος εκτελείται μόνο στη διεύθυνση στη οποία είτε δεν υπάρχουν συνδετήριες δοκοί είτε το ύψος τους είναι μικρότερο ή ίσο του ύψους του πεδίλου.

(ε) *Έλεγχος σώματος πεδίλου - έλεγχος σε διάτρηση (ΕΚ2, §6.4)*: Ο έλεγχος εκτελείται με τα μεγέθη από τους συνδυασμούς που χρησιμοποιούνται και για τους άλλους δύο ελέγχους σώματος του πεδίλου (δεν εκτελείται όμως με βάση μεγέθη ικανοτικού σχεδιασμού). Ο συγκεκριμένος έλεγχος γίνεται μόνον όταν συντρέχουν στο πέδιλο συνδετήριες δοκοί με ύψος μικρότερο ή ίσο με το ύψος του. Επίσης ο έλεγχος εκτελείται όταν συντρέχουν μεν στο πέδιλο συνδετήριες δοκοί με ύψος μεγαλύτερο αυτού, αλλά στη μία μόνον από τις δύο διευθύνσεις.

6.11 Τοιχώματα υπογείου

Όπως τονίστηκε και στην παράγραφο 2.9.4 του παρόντος κειμένου, τα τοιχώματα υπογείου, είναι φορείς που η λειτουργία τους συνδυάζει λειτουργία, πλάκας, τοιχώματος και πεδιλοδοκού. Ως εκ τούτου οι λεπτομέρειες των ελέγχων τους ταυτίζονται με τις αντίστοιχες λεπτομέρειες των συγκεκριμένων δομικών στοιχείων (πλακών, τοιχωμάτων και πεδιλοδοκών) όπως παρουσιάστηκαν στις προηγούμενες παραγράφους.

6.12 Αντοχή κόμβων

Ο ΕΚ8 περιλαμβάνει στις διατάξεις του εδικές οδηγίες για την προστασία κόμβων κύριων δοκών και υποστυλωμάτων. Οι σχετικές οδηγίες δίνονται στην παράγραφο 5.4.3.3 για κόμβους κτιρίων ΚΠΜ (μόνον κατασκευαστικές οδηγίες), και στις παραγράφους 5.5.2.3 και 5.5.3.3 για κόμβους κτιρίων ΚΠΥ (και κατασκευαστικές οδηγίες και οδηγίες εκτέλεσης ειδικών υπολογισμών). Οι έλεγχοι αυτοί θα πρέπει να εκτελεστούν σε δύο κάθετες μεταξύ τους διευθύνσεις (οι διευθύνσεις αυτές στο ΡΑΦ είναι οι διευθύνσεις των τοπικών αξόνων των συντρεχόντων υποστυλωμάτων). Το ΡΑΦ υλοποιεί όλες τις σχετικές διατάξεις.

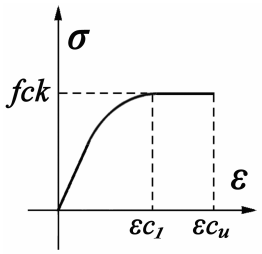
7 ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. Αβραμίδης Ι.Ε. (1993), «Κριτική του μοντέλου του ισοδυνάμου πλαισίου για τοιχεία και πυρήνες πολυωρόφων κτιρίων Ο/Σ», Τεχνικά Χρονικά, τομ.13, τεύχ. 3, σελ. 135-170.
2. Αβραμίδης Ι.Ε., Αναστασιάδης Κ., Αθανατοπούλου Α. (2001), «Μόρφωση, Προσομοίωση και Υπολογισμός Αντισεισμικών κτιρίων», Πανεπιστημιακές σημειώσεις ΑΣΤΕ 3, Τμήμα Πολιτικών Μηχανικών ΑΠΘ.
3. Αβραμίδης Ι., Αθανατοπούλου Α., Αναστασιάδης Κ., Μορφίδης Κ. (2005), «Πρότυπα Αριθμητικά Παραδείγματα Ανάλυσης Κατασκευών», Εκδόσεις Αϊβάζη, Θεσσαλονίκη.
4. Αβραμίδης Ι.Ε., Μορφίδης Κ. (2000), «Γενικευμένο Πεπερασμένο Στοιχείο Δοκού επί Ελαστικού Υποβάθρου WINKLER», Τεχνικά Χρονικά, Σειρά Ι, τεύχ. 3, σελ. 99-116.
5. Αθανατοπούλου Α., Ξενίδης Χ., Αβραμίδης Ι.Ε., «Απόκριση δοκών με φυτευτά υποστυλώματα λόγω της κατακόρυφης συνιστώσας σύμφωνα με τον Ν.Ε.Α.Κ.», Επιστημον. Έκδοση ΚΤΙΡΙΟ, τεύχ. Α/2002, Σελ. 15.
6. Αναστασιάδης Κ. (1991), «Αντισεισμικές Κατασκευές», Τόμος Ι, Computer Technics, Θεσσαλονίκη.
7. Αναγνωστόπουλος Χ. (2001), "Αντισεισμικός Σχεδιασμός Θεμελιώσεων, Αντιστηρίξεων και Γεωκατασκευών", Πανεπιστημιακές Σημειώσεις ΑΣΤΕ 5, Τμήμα Πολιτικών Μηχανικών ΑΠΘ.
8. Γεωργόπουλος Θ.Α. (2004), «Ωπλισμένο Σκυρόδεμα», Τόμος Β', Πάτρα.
9. ΕΑΚ/2000, Ελληνικός Αντισεισμικός Κανονισμός (2000), ΟΑΣΠ, Αθήνα.
10. ΕΚΟΣ/2000 Ελληνικός Κανονισμός Οπλισμένου Σκυροδέματος (2001), ΟΑΣΠ-ΣΠΜΕ, Αθήνα.
11. Μορφίδης Κ, Μπάμπουκας Ε.Ν, Αβραμίδης Ι.Ε. (2008), «Αντιμετώπιση Προβλημάτων Προσομοίωσης Θεμελιώσεων σε Ενδόσιμο Έδαφος με το πρόγραμμα στατικής κτιριακών κατασκευών ΡΑΦ του ΤΟΛ®», Πρακτικά 3ου Πανελληνίου Συνεδρίου ΕΤΑΜ, Αθήνα.
12. Μορφίδης Κ, Μπάμπουκας Ε.Ν, Αβραμίδης Ι.Ε. (2008), «Προσομοίωση και έλεγχος αντοχής σε κάμψη πυρήνων με το πρόγραμμα στατικής κτιριακών κατασκευών ΡΑΦ του ΤΟΛ®», Πρακτικά 3ου Πανελληνίου Συνεδρίου ΕΤΑΜ, Αθήνα.
13. Bhatt P. (2000), "Programming the Dynamic Analysis of Structures", Spon Press, London UK.
14. Chopra K.A. (2001), "Dynamics of Structures, Theory and Applications to Earthquake Engineering", Second Edition, Prentice Hall, New Jersey USA.
15. Morfidis K., Avramidis I.E. (2002), "Formulation of a generalized beam element on a two-parameter elastic foundation with semi-rigid connections and rigid offsets", Computers and Structures, 80, pp. 1919-1934.
16. Penelis G.G., Kappos A.J. (1997), "Earthquake-Resistant Concrete Structures", First Edition, E & FN SPON, London UK.
17. Stafford-Smith B., Abate A. (1981), "Analysis of Non-Planar Shear Wall Assemblies by Analogous Frame", Proc. Instn Civ. Engrs 71, Part 2, pp. 395-406.
18. Stafford-Smith B., Girgis A.M., (1984), "Simple Analogous Frames for Shear Wall Analysis", ASCE, J.Str.Eng. 110 (1984), No.11, pp. 2655-2666.
19. Werner H. (1974), "Schiefe Biegung polygonal umrandeter Stahlbeton-Querschnitte", Beton und Stahlbetonbau, 4, pp. 92-97.
20. Winkler E. (1867), "Die Lehre von der Elastizitat und Festigkeit", Dominicus, Prague.
21. Xenidis H., Morfidis K., Avramidis I.E. (2000), "Modeling of two-cell cores for three-dimensional analysis of multi-story buildings", The Structural Design of Tall Buildings, 9, pp. 343-363.
22. Eurocode: "Basis of structural design", European Committee for Standardization, Brussels, Belgium.
23. Eurocode 2: "Design of Concrete Structures, Part 1, General Rules and Rules for Buildings", European Committee for Standardization, Brussels, Belgium.
24. Eurocode 8: "Design of structures for Earthquake Resistance - Part 1: General rules, seismic actions and rules for buildings", European Committee for Standardization, Brussels, Belgium.
25. H. Gulvanessian, J-A Calgaro and M. Holicky (2002). "Designers' Guide to EN1990: Eurocode: Basis of structural design". Series editor H. Gulvanessian. Thomas Telford.

26. R.S. Narayanan and A. Beeby (2005). "Designers' Guide to EN1992-1-1 and EN1992-1-2: Eurocode 2: Design of Concrete structures. General rules and rules for buildings and structural fire design". Series editor H. Gulvanessian. Thomas Telford.
27. N. Fardis, E. Carcalho, A. Elnashai, E. Faccioli, P. Pinto and A. Plumier (2005). "Designers' Guide to EN1998-1 and EN1998-5: Eurocode 8: Design Structures for Earthquake Resistance". Series editor H. Gulvanessian. Thomas Telford.

ΥΛΙΚΑ

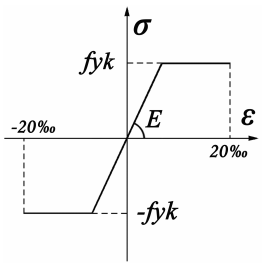
ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΥΛΙΚΩΝ		
ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ		
Ec	Μέτρο ελαστικότητας σκυροδέματος	kN/m²
fck	Χαρακτηριστική θλιπτική αντοχή σκυροδέματος	kN/m²
γc	Συντελεστής ασφάλειας σκυροδέματος	
fcd	Θλιπτική αντοχή σχεδιασμού σκυροδέματος	kN/m²
fctm	Μέση εφελκυστική αντοχή σκυροδέματος	kN/m²
Φαιν.Βάρος	Φαινόμενο βάρος σκυροδέματος	kN/m³
α_T	Συντελεστής θερμικής διαστολής	1/°C
ΧΑΛΥΒΑΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ		
Es	Μέτρο ελαστικότητας χάλυβα	kN/m²
fyk	Χαρακτηριστική αντοχή χάλυβα	kN/m²
γs	Συντελεστής ασφάλειας χάλυβα	
fyd	Αντοχή σχεδιασμού χάλυβα	kN/m²



Διάγραμμα Παραμόρφωσης-Τάσης Σκυροδέματος

ΣΚΥΡΟΔΕΜΑ

α/α	Ποιότητα	Ec	fck	γc	fcd	fctm	Φαιν.Βάρος	α_T
1	C20/25	29,000,000.0	20,000.0	1.50	13,333.33	2,200.0	25.0	1.00e-5
2	C25/30	30,500,000.0	25,000.0	1.50	16,666.67	2,600.0	25.0	1.00e-5



Διάγραμμα Παραμόρφωσης-Τάσης Χάλυβα

ΧΑΛΥΒΑΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ

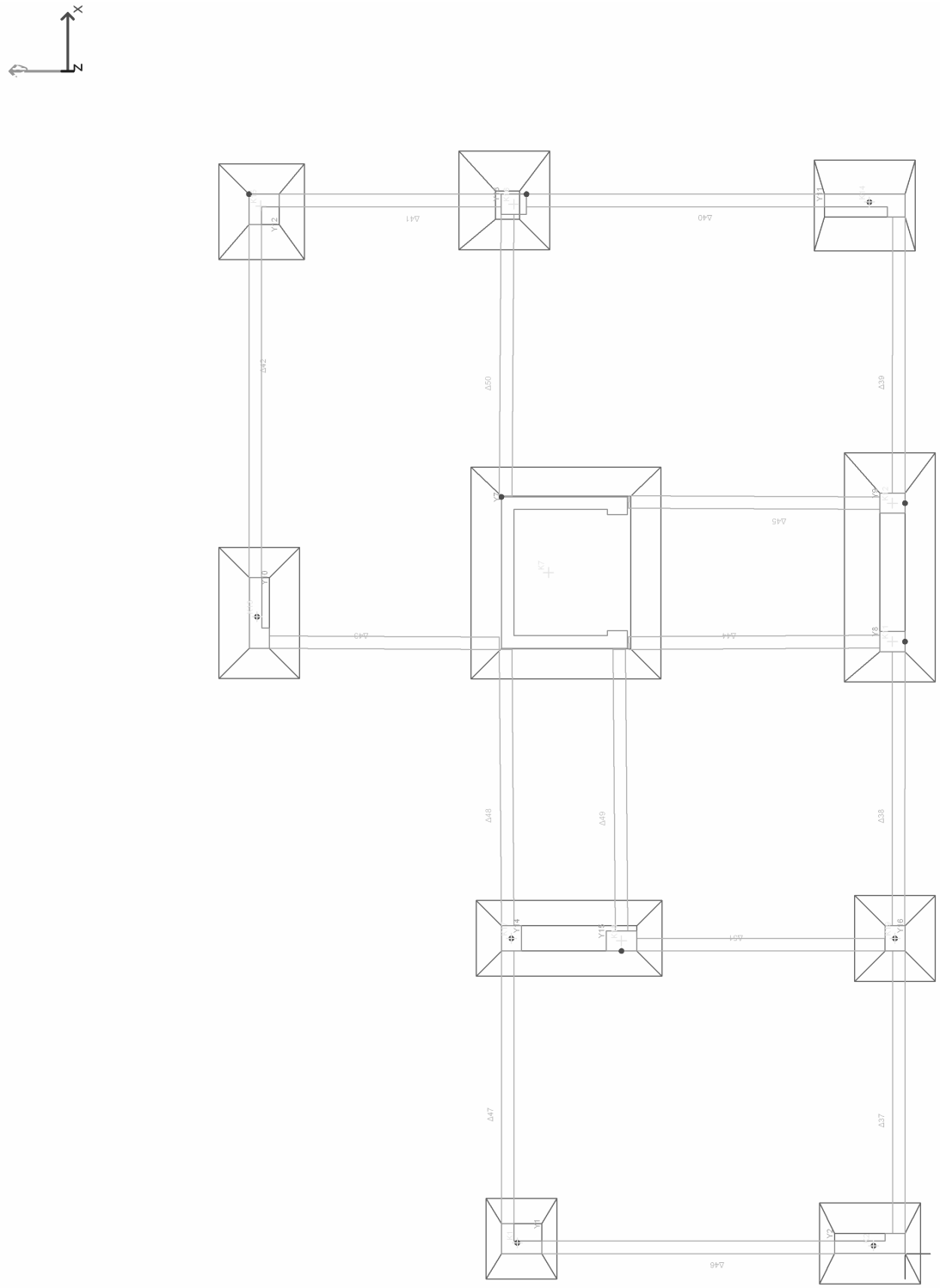
α/α	Ποιότητα	Es	fyk	γs	fyd
1	B500C	200,000,000.0	500,000.0	1.15	434,782.61

ΣΤΑΘΜΕΣ

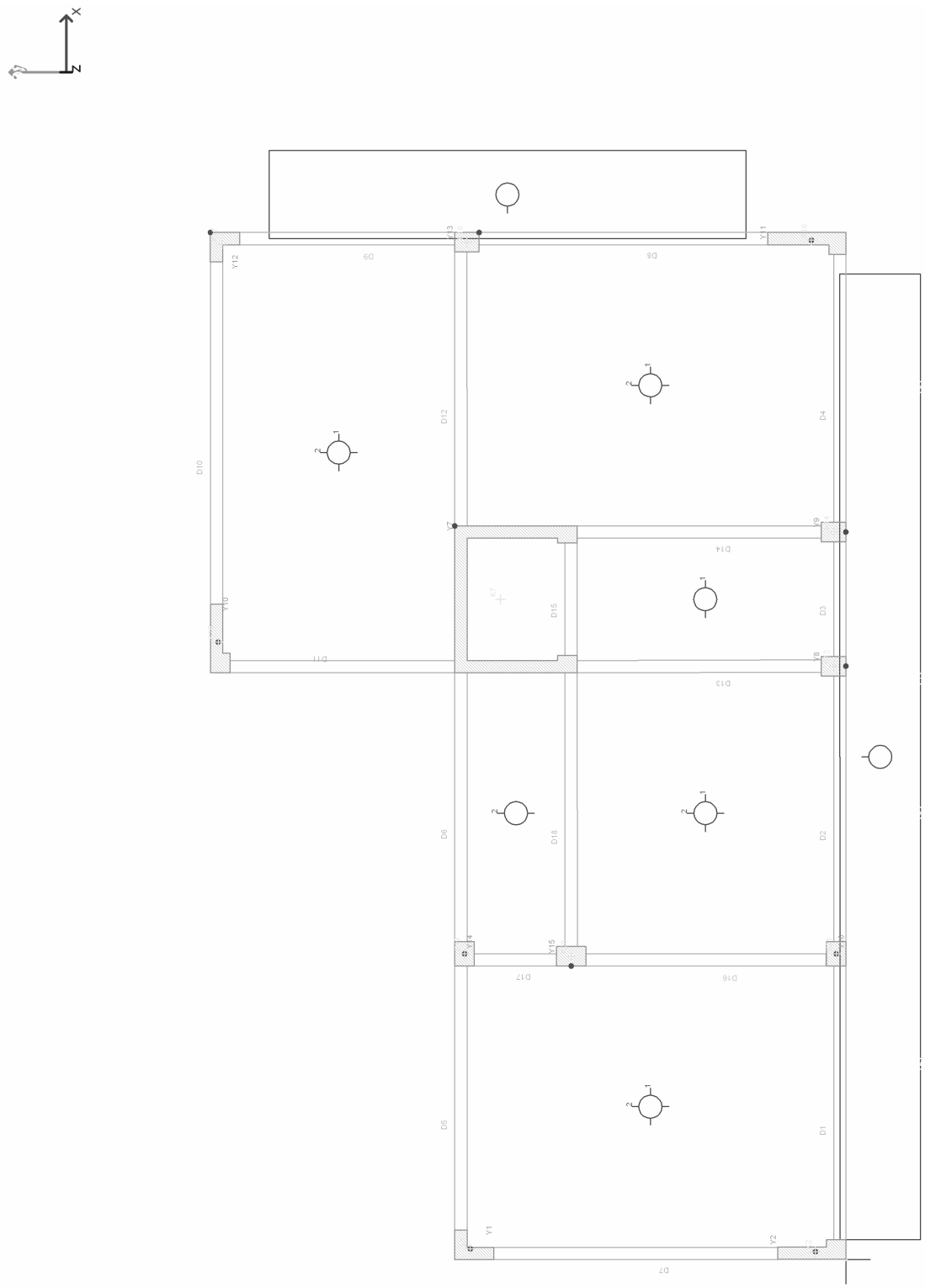
ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΤΑΘΜΩΝ		
Δx	Διάσταση στάθμης παράλληλη στον καθολικό x-άξονα	m
Δy	Διάσταση στάθμης παράλληλη στον καθολικό y-άξονα	m
Δz	Υψος στάθμης απο υποκείμενη αυτής στάθμη	m
A	Συνολική επιφάνεια στάθμης	m²
Cx	x-συντεταγμένη Κ.Β. στάθμης	m
Cy	y-συντεταγμένη Κ.Β. στάθμης	m
Cz	z-συντεταγμένη Κ.Β. στάθμης	m
m	Συνολική μάζα στάθμης	t
Jm	Μαζική ροπή αδράνειας στάθμης	tm²
ψ0, ψ1, ψ2	Συντελεστές μεταβλητών δράσεων για την επιλεγμένη χρήση της Στάθμης (σύμφωνα με τον πίνακα Α1.1 του Ε.Π. του ΕΝ 1990)	-
ψE	Συντελεστής μεταβλητών δράσεων αποκλειστικά για τον υπολογισμό της μάζας της Στάθμης (σύμφωνα με §3.2.4 και §4.2.4(2) του ΕΝ 1998-1)	-

Όνομα	Είδος	Διαστάσεις			Επιφάνεια	Κέντρο Βάρους			Μάζες		Συντελεστές			
		Δx	Δy	Δz	A	Cx	Cy	Cz	m	Jm	ψ0	ψ1	ψ2	ψE
ΕΜΕΛΙΩΣΗ	Θεμελίωση	20.68	12.64	0.00	-	-	-	-	-	-	0.1	0.1	0.3	0.15
ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Ανωδομή	22.55	14.40	3.00	248.46	12.13	5.18	3.00	253.9	14012.4	0.1	0.1	0.3	0.24
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	Ανωδομή	22.55	14.40	3.00	248.46	12.13	5.18	6.00	253.9	14012.4	0.1	0.1	0.3	0.24
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	Ανωδομή	22.55	14.40	3.00	248.46	12.09	5.11	9.00	251.4	13859.2	0.1	0.1	0.3	0.24
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	Ανωδομή	20.75	9.40	3.00	187.19	10.63	3.71	12.00	192.8	8426.7	0.1	0.1	0.3	0.24
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	Ανωδομή	14.75	7.75	3.00	108.11	13.47	4.31	15.00	87.1	2103.7	0.1	0.1	0.3	0.30

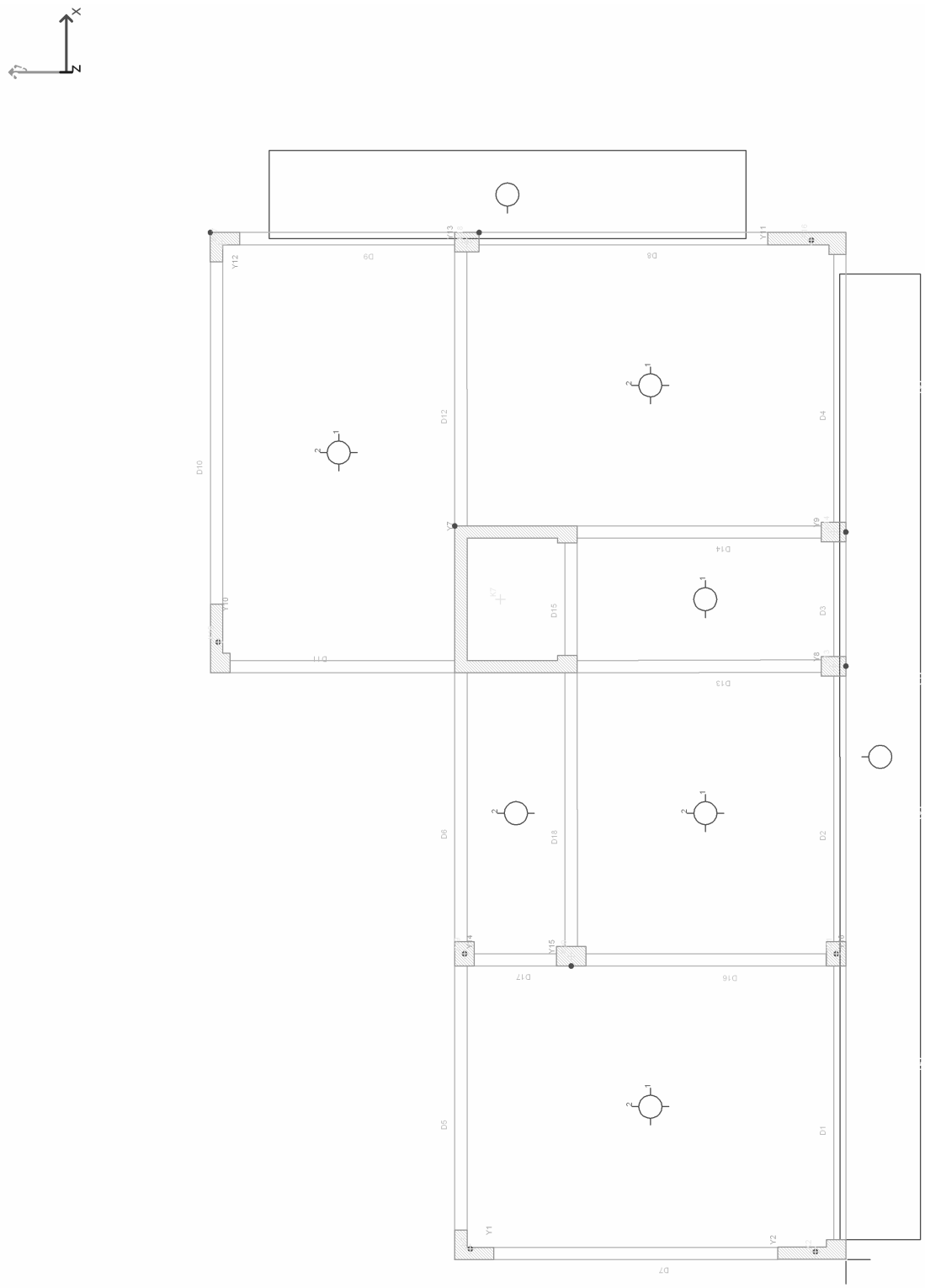
ΚΑΤΟΨΕΙΣ ΣΤΑΘΜΩΝ



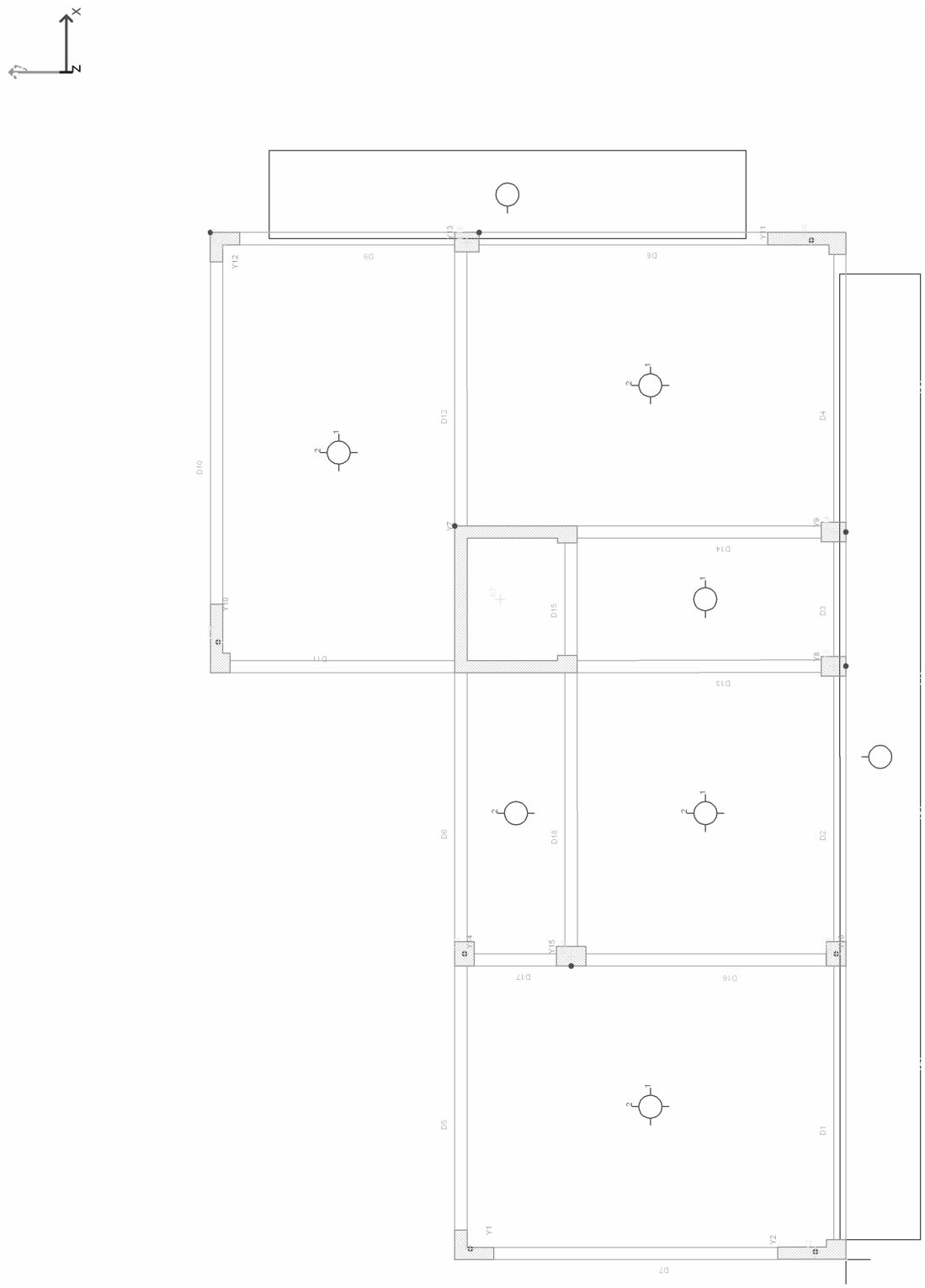
Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



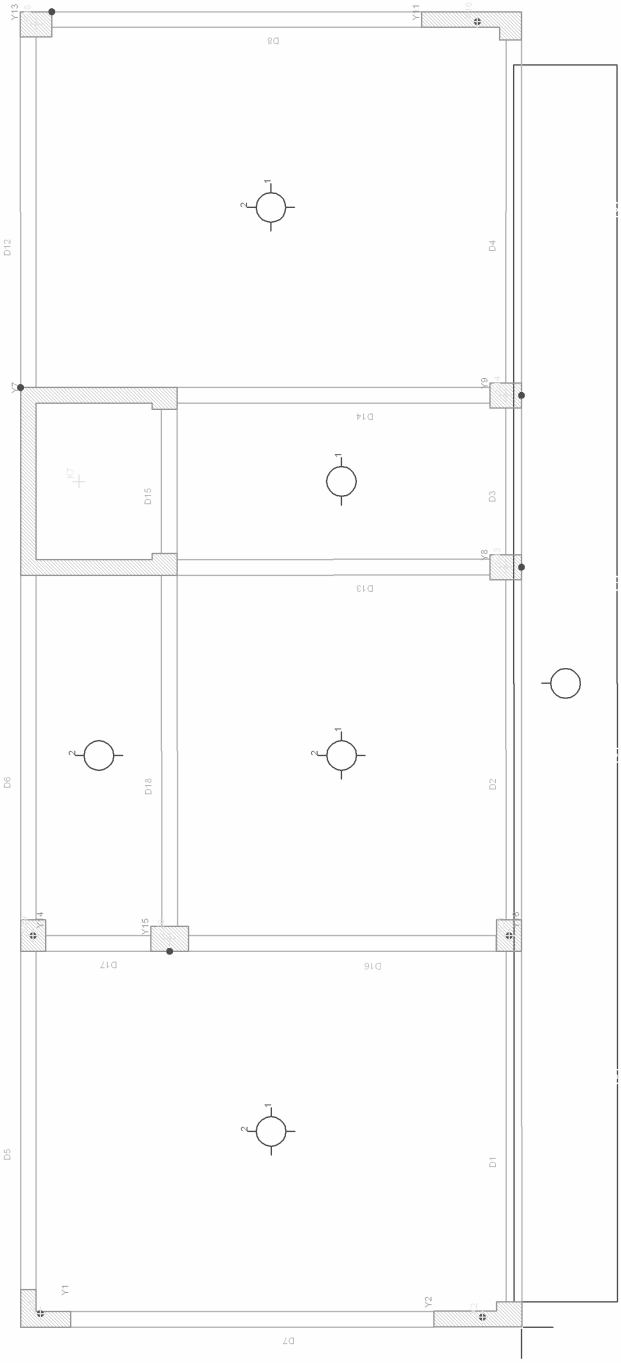
Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ



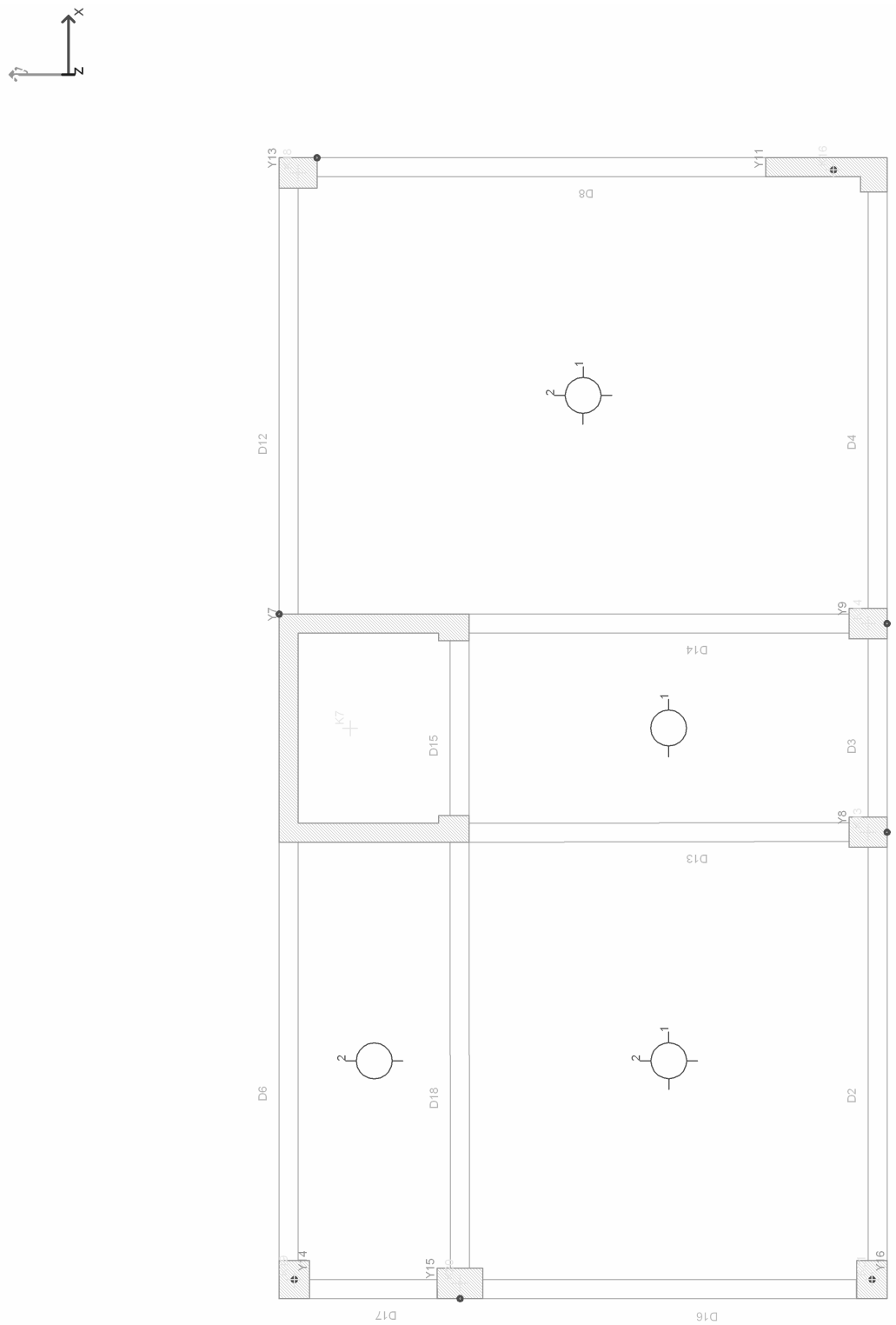
Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ



Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

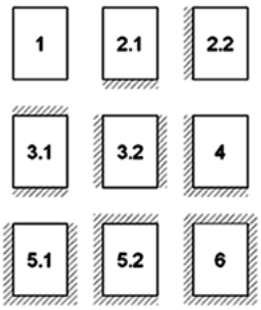


Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ



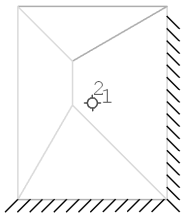
Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΥΜΠΑΓΩΝ ΤΕΤΡΑΕΡΕΙΣΤΩΝ ΠΛΑΚΩΝ



Τύποι πλακών

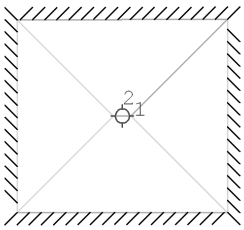
ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΠΛΑΚΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΦΟΡΤΙΑ	
hs	Πάχος πλάκας	cm
c	Επικάλυψη οπλισμού	cm
d	Στατικό ύψος διατομής στο άνοιγμα της πλέον δύσκαμπτης κατεύθυνσης	cm
L1	Μήκος πλάκας κατά τον τοπικό άξονα 1	m
L2	Μήκος πλάκας κατά τον τοπικό άξονα 2	m
Li	Μήκος μηδενισμού ροπών πλέον δύσκαμπτης κατεύθυνσης	m
gs	Μόνιμο φορτίο λόγω ίδιου βάρους	kN/m²
gc	Μόνιμο φορτίο λόγω επίστρωσης	kN/m²
gd	Μόνιμο φορτίο κατανεμημένο	kN/m²
(Σ) g	Σύνολο μόνιμων φορτίων	kN/m²
q	Κινητά φορτία	kN/m²
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ	
MEd	Καμπτική ροπή σχεδιασμού	kNm
Θέση	Θέσεις ελέγχου κάμψης - στο μέσο των ανοιγμάτων 1, 2 και στις τέσσερεις στηρίξεις	-
d	Στατικό ύψος διατομής πλάκας στην εκάστοτε θέση ελέγχου	m
απ. As	Απαιτούμενος οπλισμός κάμψης	cm²/m
υπ. As	Υπάρχων οπλισμός κάμψης	cm²/m
Φ/s	Ράβδοι / απόσταση τοποθέτησης	mm/cm
MRd	Καμπτική ροπή αντοχής	kNm
CR	Συντελεστής εξάντλησης κάμψης CR=MEd/MRd ≤ 1.0 → επάρκεια	-



P1 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P1	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

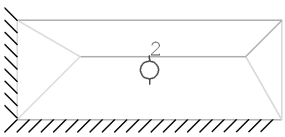
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P1-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=4.80 m  Li_max=6.20 m  Li=4.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                  Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία         4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.91 ο/οο  ==>  Li/d max = 387.33
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  32.00 <  387.33    ==>    CR = 0.08

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=20.82   fmax=37.52   smin=10.77   smax=12.82
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00   10.50    1.64    5.23                     Φ10/15   32.19    0.33
Άνοιγμα 2   15.00    5.83    0.90    5.23                     Φ10/15   32.19    0.18
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85              Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85              Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85              Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P2 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P2	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

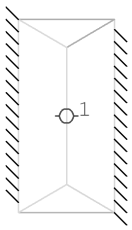
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P2-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=5.50 m  Li_min=3.30 m  Li_max=3.60 m  Li=3.30 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.51 ο/οο  ==>  Li/d max = 743.95
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  21.98 <  743.95    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=30.70   fmax=38.00   smin=17.27   smax=18.48
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    4.83    0.75    5.23                     Φ10/15   32.19    0.15
Άνοιγμα 2   15.00    5.98    0.93    5.23                     Φ10/15   32.19    0.19
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
Στήριξη 2+  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1-  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P3 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P3	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

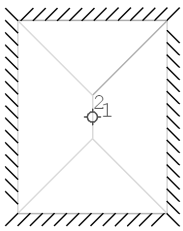
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P3-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=15.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=2.25 m  Li_min=1.80 m  Li_max=4.80 m  Li=1.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        3.75 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=3.75 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=5.06 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.32 ο/οο  ==>  Li/d max = 1305.20
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  15.02 < 1305.20    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=10.20   fmax=-1.00   smin=8.00   smax=11.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   12.00       -       -    5.23                     Φ10/15   25.36       -
Άνοιγμα 2   12.00    2.52    0.49    5.23                     Φ10/15   25.36    0.10
Στήριξη 2-  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 2+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 1-  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P4 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P4	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: 3.2	Υλικά: C25/30 - B500C

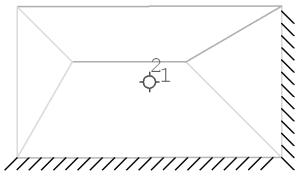
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P4-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]  Τύπος: 3.2         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=2.75 m  L2=5.50 m  Li_min=1.65 m  Li_max=5.50 m  Li=1.65 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.33 ο/οο  ==>  Li/d max = 1285.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  10.98 < 1285.49    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=12.00   fmax=-1.00   smin=12.00   smax=-1.00
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.82    0.59    5.23                     Φ10/15   32.19    0.12
Άνοιγμα 2   15.00       -       -    5.23                     Φ10/15   32.19       -
Στήριξη 2-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1+  15.00   15.00    2.36   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.25
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P5 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P5	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

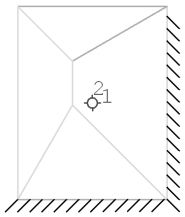
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P5-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=3.60 m  Li_max=4.65 m  Li=3.60 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.83 ο/οο  ==>  Li/d max = 695.87
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  24.00 <  695.87    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=22.95   fmax=43.24   smin=14.58   smax=17.62
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    9.53    1.49    5.23                     Φ10/15   32.19    0.30
Άνοιγμα 2   15.00    5.06    0.78    5.23                     Φ10/15   32.19    0.16
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00   27.70    4.46   10.47               Φ10/30+Φ10/10   60.49    0.46
Στήριξη 2+  15.00   17.23    2.72   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.28
Στήριξη 1-  15.00   15.00    2.36   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.25
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P6 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P6	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

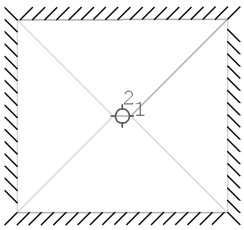
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P6-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=8.75 m  L2=5.00 m  Li_min=4.00 m  Li_max=7.00 m  Li=4.00 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.90 ο/οο  ==>  Li/d max = 470.69
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  26.64 <  470.69    ==>    CR = 0.06

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=14.54   fmax=45.58   smin=8.80   smax=12.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.33    0.51    5.23                     Φ10/15   32.19    0.10
Άνοιγμα 2   15.00   10.43    1.63    5.23                     Φ10/15   32.19    0.32
Στήριξη 2-  15.00   17.23    2.72   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.28
Στήριξη 1+  15.00   27.70    4.46   10.47               Φ10/30+Φ10/10   60.49    0.46
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P1 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P1	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

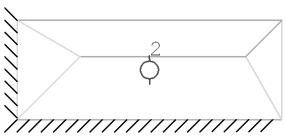
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P1-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=4.80 m  Li_max=6.20 m  Li=4.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.91 ο/οο  ==>  Li/d max = 387.33
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  32.00 <  387.33    ==>    CR = 0.08

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=20.82   fmax=37.52   smin=10.77   smax=12.82
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00   10.50    1.64    5.23                     Φ10/15   32.19    0.33
Άνοιγμα 2   15.00    5.83    0.90    5.23                     Φ10/15   32.19    0.18
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P2 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P2	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

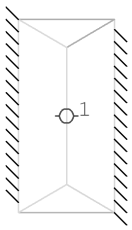
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P2-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=5.50 m  Li_min=3.30 m  Li_max=3.60 m  Li=3.30 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.51 ο/οο  ==>  Li/d max = 743.95
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  21.98 <  743.95    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=30.70   fmax=38.00   smin=17.27   smax=18.48
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    4.83    0.75    5.23                     Φ10/15   32.19    0.15
Άνοιγμα 2   15.00    5.98    0.93    5.23                     Φ10/15   32.19    0.19
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
Στήριξη 2+  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1-  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P3 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P3	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

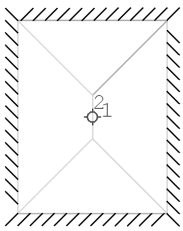
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P3-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=15.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=2.25 m  Li_min=1.80 m  Li_max=4.80 m  Li=1.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        3.75 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=3.75 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=5.06 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.32 ο/οο  ==>  Li/d max = 1305.20
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  15.02 < 1305.20    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=10.20   fmax=-1.00   smin=8.00   smax=11.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   12.00       -       -    5.23                     Φ10/15   25.36       -
Άνοιγμα 2   12.00    2.52    0.49    5.23                     Φ10/15   25.36    0.10
Στήριξη 2-  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 2+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 1-  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P4 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P4	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 3.2	Υλικά: C25/30 - B500C

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P4-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 3.2         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=2.75 m  L2=5.50 m  Li_min=1.65 m  Li_max=5.50 m  Li=1.65 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.33 ο/οο  ==>  Li/d max = 1285.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  10.98 < 1285.49    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=12.00   fmax=-1.00   smin=12.00   smax=-1.00
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.82    0.59    5.23                     Φ10/15   32.19    0.12
Άνοιγμα 2   15.00       -       -    5.23                     Φ10/15   32.19       -
Στήριξη 2-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1+  15.00   15.00    2.36   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.25
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

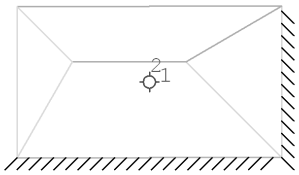


P5 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P5	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P5-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=3.60 m  Li_max=4.65 m  Li=3.60 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.83 ο/οο  ==>  Li/d max = 695.87
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  24.00 <  695.87    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=22.95   fmax=43.24   smin=14.58   smax=17.62
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    9.53    1.49    5.23                     Φ10/15   32.19    0.30
Άνοιγμα 2   15.00    5.06    0.78    5.23                     Φ10/15   32.19    0.16
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00   27.70    4.46   10.47               Φ10/30+Φ10/10   60.49    0.46
Στήριξη 2+  15.00   17.23    2.72   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.28
Στήριξη 1-  15.00   15.00    2.36   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.25
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

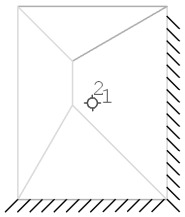
ΠΛΑΚΑ: P6	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C



P6 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

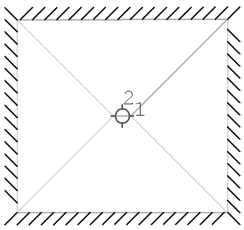
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P6-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=8.75 m  L2=5.00 m  Li_min=4.00 m  Li_max=7.00 m  Li=4.00 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.90 ο/οο  ==>  Li/d max = 470.69
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  26.64 <  470.69    ==>    CR = 0.06

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=14.54   fmax=45.58   smin=8.80   smax=12.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.33    0.51    5.23                     Φ10/15   32.19    0.10
Άνοιγμα 2   15.00   10.43    1.63    5.23                     Φ10/15   32.19    0.32
Στήριξη 2-  15.00   17.23    2.72   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.28
Στήριξη 1+  15.00   27.70    4.46   10.47               Φ10/30+Φ10/10   60.49    0.46
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P1	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C



P1 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

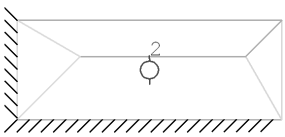
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P1-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=4.80 m  Li_max=6.20 m  Li=4.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.91 ο/οο  ==>  Li/d max = 387.33
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  32.00 <  387.33    ==>    CR = 0.08

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=20.82   fmax=37.52   smin=10.77   smax=12.82
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00   10.50    1.64    5.23                     Φ10/15   32.19    0.33
Άνοιγμα 2   15.00    5.83    0.90    5.23                     Φ10/15   32.19    0.18
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P2 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P2	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

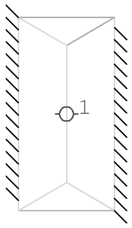
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P2-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=5.50 m  Li_min=3.30 m  Li_max=3.60 m  Li=3.30 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.51 ο/οο  ==>  Li/d max = 743.95
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  21.98 <  743.95    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=30.70   fmax=38.00   smin=17.27   smax=18.48
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    4.83    0.75    5.23                     Φ10/15   32.19    0.15
Άνοιγμα 2   15.00    5.98    0.93    5.23                     Φ10/15   32.19    0.19
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
Στήριξη 2+  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1-  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P3 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P3	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

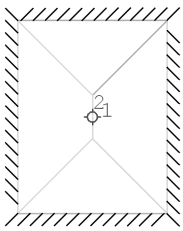
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P3-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=15.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=2.25 m  Li_min=1.80 m  Li_max=4.80 m  Li=1.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        3.75 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=3.75 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=5.06 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.32 ο/οο  ==>  Li/d max = 1305.20
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  15.02 < 1305.20    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=10.20   fmax=-1.00   smin=8.00   smax=11.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   12.00       -       -    5.23                     Φ10/15   25.36       -
Άνοιγμα 2   12.00    2.52    0.49    5.23                     Φ10/15   25.36    0.10
Στήριξη 2-  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 2+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 1-  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P4 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P4	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 3.2	Υλικά: C25/30 - B500C

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P4-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 3.2         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=2.75 m  L2=5.50 m  Li_min=1.65 m  Li_max=5.50 m  Li=1.65 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.33 ο/οο  ==>  Li/d max = 1285.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  10.98 < 1285.49    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=12.00   fmax=-1.00   smin=12.00   smax=-1.00
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.82    0.59    5.23                     Φ10/15   32.19    0.12
Άνοιγμα 2   15.00       -       -    5.23                     Φ10/15   32.19       -
Στήριξη 2-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1+  15.00   15.00    2.36   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.25
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

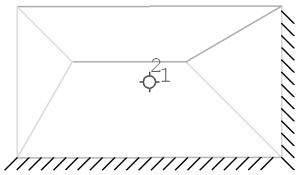


P5 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P5	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P5-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=3.60 m  Li_max=4.65 m  Li=3.60 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.83 ο/οο  ==>  Li/d max = 695.87
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  24.00 <  695.87    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=22.95   fmax=43.24   smin=14.58   smax=17.62
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    9.53    1.49    5.23                     Φ10/15   32.19    0.30
Άνοιγμα 2   15.00    5.06    0.78    5.23                     Φ10/15   32.19    0.16
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00   27.70    4.46   10.47               Φ10/30+Φ10/10   60.49    0.46
Στήριξη 2+  15.00   17.23    2.72   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.28
Στήριξη 1-  15.00   15.00    2.36   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.25
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

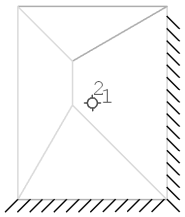
ΠΛΑΚΑ: P6	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C



P6 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

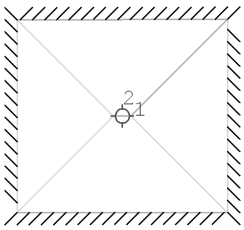
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P6-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=8.75 m  L2=5.00 m  Li_min=4.00 m  Li_max=7.00 m  Li=4.00 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.90 ο/οο  ==>  Li/d max = 470.69
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  26.64 <  470.69    ==>    CR = 0.06

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=14.54   fmax=45.58   smin=8.80   smax=12.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.33    0.51    5.23                     Φ10/15   32.19    0.10
Άνοιγμα 2   15.00   10.43    1.63    5.23                     Φ10/15   32.19    0.32
Στήριξη 2-  15.00   17.23    2.72   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.28
Στήριξη 1+  15.00   27.70    4.46   10.47               Φ10/30+Φ10/10   60.49    0.46
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P1	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C



P1 - Στάθμη 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

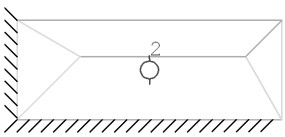
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P1-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=4.80 m  Li_max=6.20 m  Li=4.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.91 ο/οο  ==>  Li/d max = 387.33
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  32.00 <  387.33    ==>    CR = 0.08

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=20.82   fmax=37.52   smin=10.77   smax=12.82
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00   10.50    1.64    5.23                     Φ10/15   32.19    0.33
Άνοιγμα 2   15.00    5.83    0.90    5.23                     Φ10/15   32.19    0.18
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P2 - Στάθμη 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P2	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 6	Υλικά: C25/30 - B500C

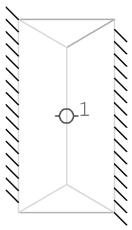
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P2-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 6         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=5.50 m  Li_min=3.30 m  Li_max=3.60 m  Li=3.30 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.50 ρ=0.51 ο/οο  ==>  Li/d max = 743.95
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  21.98 <  743.95    ==>    CR = 0.03

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=30.70   fmax=38.00   smin=17.27   smax=18.48
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    4.83    0.75    5.23                     Φ10/15   32.19    0.15
Άνοιγμα 2   15.00    5.98    0.93    5.23                     Φ10/15   32.19    0.19
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
Στήριξη 2+  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1-  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P3 - Στάθμη 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P3	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

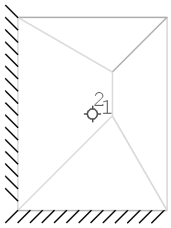
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P3-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=15.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=2.25 m  Li_min=1.80 m  Li_max=4.80 m  Li=1.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        3.75 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=3.75 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=5.06 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.32 ο/οο  ==>  Li/d max = 1305.20
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  15.02 < 1305.20    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=10.20   fmax=-1.00   smin=8.00   smax=11.20
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   12.00       -       -    5.23                     Φ10/15   25.36       -
Άνοιγμα 2   12.00    2.52    0.49    5.23                     Φ10/15   25.36    0.10
Στήριξη 2-  12.00   10.62    2.10   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.23
Στήριξη 1+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 2+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 1-  12.00   20.31    4.12   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.43
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P4 - Στάθμη 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P4	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 3.2	Υλικά: C25/30 - B500C

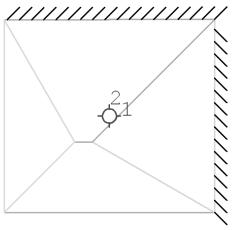
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P4-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 3.2         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=2.75 m  L2=5.50 m  Li_min=1.65 m  Li_max=5.50 m  Li=1.65 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.33 ο/οο  ==>  Li/d max = 1285.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  10.98 < 1285.49    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=12.00   fmax=-1.00   smin=12.00   smax=-1.00
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.82    0.59    5.23                     Φ10/15   32.19    0.12
Άνοιγμα 2   15.00       -       -    5.23                     Φ10/15   32.19       -
Στήριξη 2-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1+  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00    9.93    1.55   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.16
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P5 - Στάθμη 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P5	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

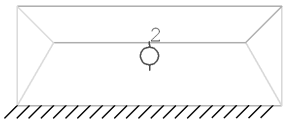
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P5-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=4.80 m  Li_max=6.20 m  Li=4.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.91 ο/οο  ==>  Li/d max = 387.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  32.00 <  387.49    ==>    CR = 0.08

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=20.82   fmax=37.52   smin=10.77   smax=12.82
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00   10.50    1.64    5.23                     Φ10/15   32.19    0.33
Άνοιγμα 2   15.00    5.83    0.90    5.23                     Φ10/15   32.19    0.18
Στήριξη 2-  15.00   24.38    3.90    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.52
Στήριξη 1+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P2 - Στάθμη 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P2	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

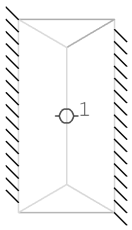
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P2-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=5.50 m  Li_min=4.40 m  Li_max=4.80 m  Li=4.40 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.57 ο/οο  ==>  Li/d max = 550.91
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  29.31 <  550.91    ==>    CR = 0.05

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=27.75   fmax=34.03   smin=12.82   smax=13.65
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    5.39    0.83    5.23                     Φ10/15   32.19    0.17
Άνοιγμα 2   15.00    6.61    1.03    5.23                     Φ10/15   32.19    0.21
Στήριξη 2-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1+  15.00   13.44    2.11   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.22
Στήριξη 2+  12.00   14.31    2.85   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.31
Στήριξη 1-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P3 - Στάθμη 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P3	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 2.2	Υλικά: C25/30 - B500C

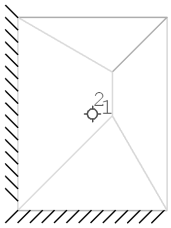
```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P3-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 2.2         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=15.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=2.25 m  Li_min=1.80 m  Li_max=6.00 m  Li=1.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        3.75 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=3.75 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=5.06 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.32 ο/οο  ==>  Li/d max = 1305.20
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  15.02 < 1305.20    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=10.20   fmax=-1.00   smin=8.00   smax=-1.00
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   12.00       -       -    5.23                     Φ10/15   25.36       -
Άνοιγμα 2   12.00    2.52    0.49    5.23                     Φ10/15   25.36    0.10
Στήριξη 2-  12.00   14.31    2.85   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   46.84    0.31
Στήριξη 1+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 2+  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
Στήριξη 1-  12.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   36.59       -
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P4 - Στάθμη 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P4	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 3.2	Υλικά: C25/30 - B500C

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P4-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 3.2         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=2.75 m  L2=5.50 m  Li_min=1.65 m  Li_max=5.50 m  Li=1.65 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.33 ο/οο  ==>  Li/d max = 1285.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  10.98 < 1285.49    ==>    CR = 0.01

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=12.00   fmax=-1.00   smin=12.00   smax=-1.00
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00    3.82    0.59    5.23                     Φ10/15   32.19    0.12
Άνοιγμα 2   15.00       -       -    5.23                     Φ10/15   32.19       -
Στήριξη 2-  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1+  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00   13.44    2.11   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.22
-----------------------------------------------------------------------------------------
```



P5 - Στάθμη 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

ΠΛΑΚΑ: P5	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: 4	Υλικά: C25/30 - B500C

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΑΣ [P5-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]  Τύπος: 4         (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hs=18.00 cm   c=2.00 cm
            L1=6.00 m  L2=7.75 m  Li_min=4.80 m  Li_max=6.20 m  Li=4.80 m
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                      Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=             Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
  Συνολικά:  Μόνιμο g=4.50 kN/m²  Κινητό q=0.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=6.08 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=1.30 ρ=0.91 ο/οο  ==>  Li/d max = 387.49
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  32.00 <  387.49    ==>    CR = 0.08

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ PIEPER-MARTENS:   fmin=20.82   fmax=37.52   smin=10.77   smax=12.82
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση            d     MEd   απ.As   υπ.As                        Φ/c     MRd      CR
Άνοιγμα 1   15.00   10.50    1.64    5.23                     Φ10/15   32.19    0.33
Άνοιγμα 2   15.00    5.83    0.90    5.23                     Φ10/15   32.19    0.18
Στήριξη 2-  15.00   17.05    2.69    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83    0.36
Στήριξη 1+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 2+  15.00       -       -    7.85               Φ10/30+Φ10/15   46.83       -
Στήριξη 1-  15.00   20.31    3.23   10.47        Φ10/30+Φ10/30+Φ10/15   60.49    0.34
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΩΝ ΠΡΟΒΟΛΩΝ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΠΛΑΚΩΝ ΠΡΟΒΟΛΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΦΟΡΤΙΑ	
hs	Πάχος πλάκας στο άκρο	cm
hr	Πάχος πλάκας στη στήριξη	cm
c	Επικάλυψη οπλισμού	cm
d	Στατικό ύψος διατομής στη στήριξη	m
L	Μήκος προβόλου	m
Li	Ισοδύναμο μήκος προβόλου (2.4L)	m
x1, x2	Επέκταση ή αποκοπή του προβόλου παράλληλα στη στήριξη στην αρχή ή το τέλος αντίστοιχα	m
gs	Μόνιμο φορτίο λόγω ίδιου βάρους	kN/m²
gc	Μόνιμο φορτίο λόγω επίστρωσης	kN/m²
gd	Μόνιμο φορτίο κατανεμημένο	kN/m²
(Σ) g	Σύνολο μόνιμων φορτίων	kN/m²
gL	Μόνιμο φορτίο συγκεντρωμένο στο άκρο του προβόλου	kN/m
q	Κινητά φορτία	kN/m²
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ	
x	Θέση ελέγχου από τη στήριξη	m
d	Στατικό ύψος διατομής πλάκας στην εκάστοτε θέση ελέγχου	m
MEd	Καμπτική ροπή σχεδιασμού	kNm
απ. As	Απαιτούμενος οπλισμός κάμψης	cm²/m
υπ. As	Υπάρχων οπλισμός	cm²/m
Φ/s	Ράβδοι / απόσταση τοποθέτησης	mm/cm
MRd	Καμπτική ροπή αντοχής	kNm
CR	Συντελεστής εξάντλησης κάμψης CR= MEd/MRd ≤ 1.00 → επάρκεια	-

ΠΛΑΚΑ: P10	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P10 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P10-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]                    (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=18.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.00 m   x2=0.40 m
            L=1.65 m  Πλάτος=19.75 m    Li=1.65 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=32.58 m²    Όγκος V=5.86 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                  Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία         4.50 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία         5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.50 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=16.27 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.17 ο/οο  ==>  Li/d max = 20.86
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  11.00 <   20.86    ==>    CR = 0.53

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   24.38    3.90    7.85                 Φ10/15+Φ10/30   46.83    0.52
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P8	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P8 - Στάθμη ΙΣΟΓΕΙΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P8-ΙΣΟΓΕΙΟΥ]                  (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=15.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.45 m   x2=0.60 m
            L=1.80 m  Πλάτος=9.75 m    Li=1.80 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=17.56 m²    Όγκος V=2.90 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.12 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία        5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.12 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=15.77 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.48 o/oo  ==>  Li/d max = 17.00
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  12.00 <   17.00    ==>    CR = 0.71

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   27.70    4.46   10.47                 Φ10/10+Φ10/30   60.49    0.46
Μέσο L/2      13.50    7.46    1.29   10.47                        Φ10/10   53.67    0.14
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P10	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P10 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P10-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]                  (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=18.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.00 m   x2=0.40 m
            L=1.65 m  Πλάτος=19.75 m    Li=1.65 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=32.58 m²    Όγκος V=5.86 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία        5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.50 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=16.27 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.17 o/oo  ==>  Li/d max = 20.86
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  11.00 <   20.86    ==>    CR = 0.53

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   24.38    3.90    7.85                 Φ10/15+Φ10/30   46.83    0.52
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P8	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P8 - Στάθμη 1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P8-1ΟΥ  ΟΡΟΦΟΥ]                  (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=15.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.45 m   x2=0.60 m
            L=1.80 m  Πλάτος=9.75 m    Li=1.80 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=17.56 m²    Όγκος V=2.90 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.12 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία        5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.12 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=15.77 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.48 o/oo  ==>  Li/d max = 17.00
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  12.00 <   17.00    ==>    CR = 0.71

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   27.70    4.46   10.47                 Φ10/10+Φ10/30   60.49    0.46
Μέσο L/2      13.50    7.46    1.29   10.47                        Φ10/10   53.67    0.14
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P10	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P10 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P10-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]                  (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=18.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.00 m   x2=0.40 m
            L=1.65 m  Πλάτος=19.75 m    Li=1.65 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=32.58 m²    Όγκος V=5.86 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                 Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία        4.50 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία        5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία        1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.50 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=16.27 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.17 o/oo  ==>  Li/d max = 20.86
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  11.00 <   20.86    ==>    CR = 0.53

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   24.38    3.90    7.85                 Φ10/15+Φ10/30   46.83    0.52
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

ΠΛΑΚΑ: P8	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P8 - Στάθμη 2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P8-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]                  (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=15.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.45 m   x2=0.60 m
            L=1.80 m  Πλάτος=9.75 m    Li=1.80 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=17.56 m²    Όγκος V=2.90 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                  Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία         4.12 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία         5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.12 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=15.77 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.48 o/oo  ==>  Li/d max = 17.00
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  12.00 <   17.00    ==>    CR = 0.71

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   27.70    4.46   10.47                 Φ10/10+Φ10/30   60.49    0.46
Μέσο L/2      13.50    7.46    1.29   10.47                        Φ10/10   53.67    0.14
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

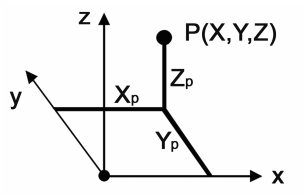
ΠΛΑΚΑ: P10	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	Τύπος πλάκας: Πρόβολος	Υλικά: C25/30 - B500C

P10 - Στάθμη 3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ

```
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΡΟΒΟΛΟΥ [P10-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ]                  (C25/30 - B500C)
-----------------------------------------------------------------------------------------
ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ: hr=18.00 cm   hs=18.00 cm   c=2.00 cm   x1=0.00 m   x2=0.40 m
            L=1.65 m  Πλάτος=19.75 m    Li=1.65 m
ΠΡΟΜΕΤΡΗΣΗ: Επιφάνεια A=32.58 m²    Όγκος V=5.86 m3
ΦΟΡΤΙΑ    :  α/α        Δράση                     Π.Φ.                  Φορτίο
               1        Ίδιο Βάρος gs=            Μόνιμα Φορτία         4.50 kN/m²
               2        gc=                       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m²
               3        gd=                       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m²
               4        q=                        Κινητά Φορτία         5.00 kN/m²
               5        Γραμμικό Άκρου  GL=       Μόνιμα Φορτία         1.00 kN/m
  Συνολικά:  Μόνιμο g=6.50 kN/m²  Κινητό q=5.00 kN/m²  1.35·g+1.50·q=16.27 kN/m²

ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΕΠΙΤΡΕΠΟΜΕΝΟΥ Li/d (ΕΚ2 παρ.7.4.2(2):  K=0.40 ρ=2.17 o/oo  ==>  Li/d max = 20.86
ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑ: Li/d  =  11.00 <   20.86    ==>    CR = 0.53

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΕ ΚΑΜΨΗ:
Θέση              d     MEd   απ.As   υπ.As                          Φ/c     MRd      CR
Στήριξη       15.00   24.38    3.90    7.85                 Φ10/15+Φ10/30   46.83    0.52
-----------------------------------------------------------------------------------------
```

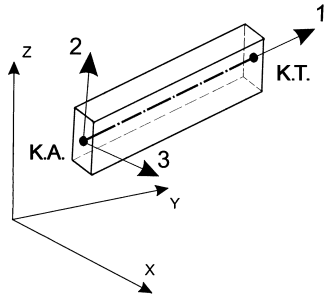
ΚΟΜΒΟΙ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΚΟΜΒΩΝ		
X, Y, Z	Συντεταγμένες κόμβων ως προς το καθολικό σύστημα	m



Κόμβος	Στάθμη	Συντεταγμένες κόμβων			Κόμβος	Στάθμη	Συντεταγμένες κόμβων		
		X	Y	Z			X	Y	Z
K1	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	0.216	7.684	0.000	K10	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	13.500	7.875	0.000
K11	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	12.133	0.252	0.000	K12	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	14.876	0.252	0.000
K13	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	12.625	12.841	0.000	K14	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	20.841	0.707	0.000
K15	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	20.764	12.764	0.000	K16	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	20.800	7.752	0.000
K17	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	6.250	7.800	0.000	K18	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	6.201	5.620	0.000
K19	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	6.250	0.200	0.000	K2	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	0.159	0.625	0.000
K7	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	13.500	7.067	0.000	K8	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	12.125	6.625	0.000
K9	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	14.875	6.625	0.000					
K1	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	0.216	7.684	3.000	K10	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	13.500	7.875	3.000
K11	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	12.125	7.875	3.000	K12	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	14.875	7.875	3.000
K13	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	12.133	0.252	3.000	K14	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	14.876	0.252	3.000
K15	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	12.625	12.841	3.000	K16	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	20.841	0.707	3.000
K17	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	20.764	12.764	3.000	K18	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	20.800	7.752	3.000
K19	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	6.250	7.800	3.000	K2	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	0.159	0.625	3.000
K20	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	6.201	5.620	3.000	K21	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	6.250	0.200	3.000
K7	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	13.500	7.067	3.000	K8	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	12.125	6.625	3.000
K9	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	14.875	6.625	3.000					
K1	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.216	7.684	6.000	K10	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.875	6.000
K11	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	7.875	6.000	K12	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	7.875	6.000
K13	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.133	0.252	6.000	K14	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.876	0.252	6.000
K15	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.625	12.841	6.000	K16	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.841	0.707	6.000
K17	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.764	12.764	6.000	K18	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.800	7.752	6.000
K19	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	7.800	6.000	K2	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.159	0.625	6.000
K20	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.201	5.620	6.000	K21	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	0.200	6.000
K7	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.067	6.000	K8	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	6.625	6.000
K9	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	6.625	6.000					
K1	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.216	7.684	9.000	K10	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.875	9.000
K11	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	7.875	9.000	K12	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	7.875	9.000
K13	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.133	0.252	9.000	K14	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.876	0.252	9.000
K15	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.625	12.841	9.000	K16	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.841	0.707	9.000
K17	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.764	12.764	9.000	K18	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.800	7.752	9.000
K19	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	7.800	9.000	K2	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.159	0.625	9.000
K20	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.201	5.620	9.000	K21	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	0.200	9.000
K7	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.067	9.000	K8	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	6.625	9.000
K9	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	6.625	9.000					
K1	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.216	7.684	12.000	K10	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.875	12.000
K11	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	7.875	12.000	K12	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	7.875	12.000
K13	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.133	0.252	12.000	K14	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.876	0.252	12.000
K16	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.841	0.707	12.000	K18	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.800	7.752	12.000
K19	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	7.800	12.000	K2	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.159	0.625	12.000
K20	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.201	5.620	12.000	K21	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	0.200	12.000
K7	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.067	12.000	K8	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	6.625	12.000
K9	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	6.625	12.000					
K10	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.875	15.000	K11	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	7.875	15.000
K12	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	7.875	15.000	K13	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.133	0.252	15.000
K14	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.876	0.252	15.000	K16	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.841	0.707	15.000
K18	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.800	7.752	15.000	K19	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	7.800	15.000
K20	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.201	5.620	15.000	K21	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	6.250	0.200	15.000
K7	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	13.500	7.067	15.000	K8	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	12.125	6.625	15.000
K9	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.875	6.625	15.000					

ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΔΟΚΩΝ



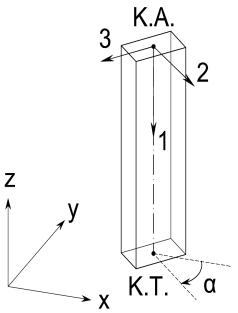
Τοπικό σύστημα δοκών

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑΣ ΔΟΚΩΝ		
ΔΡΟ	Διάταξη Ράβδων Οπλισμού	
bm	Συνεργαζόμενο πλάτος πλάκας	cm
hs	Πάχος πλάκας	cm
α	Γωνία του τοπικού άξονα 3 με το οριζόντιο επίπεδο	μοίρες [°]
Κ.Α.	Κόμβος Αρχής	
Κ.Τ.	Κόμβος Τέλους	
L	Θεωρητικό μήκος δοκού - από κόμβο σε κόμβο	m
Ln	Μήκος εύκαμπτου τμήματος - από παρειά στύλου σε παρειά στύλου	m
Πάκτωση	Ποσοστό πάκτωσης, ή "Π" για πλήρη πάκτωση και "Α" για άρθρωση	%

Δοκός	Στάθμη	Διατομή	ΔΡΟ	bm	hs	α	Κ.Α.	Κ.Τ.	L	Ln	% Πάκτωση			
											Διεύθυνση 2		Διεύθυνση 3	
											Αρχή	Τέλος	Αρχή	Τέλος
Δ37	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K2	K19	6.11	5.60	Π	Π	Π	Π
Δ38		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K19	K11	5.88	5.43	Π	Π	Π	Π
Δ39		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K12	K14	5.98	5.47	Π	Π	Π	Π
Δ40		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K14	K16	7.05	5.90	Π	Π	Π	Π
Δ41		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K16	K15	5.01	4.40	Π	Π	Π	Π
Δ42		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K15	K13	8.14	7.00	Π	Π	Π	Π
Δ43		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K13	K8	6.24	4.56	Π	Π	Π	Π
Δ44		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K8	K11	6.37	4.97	Π	Π	Π	Π
Δ45		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K12	K9	6.37	4.97	Π	Π	Π	Π
Δ46		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K2	K1	7.06	5.80	Π	Π	Π	Π
Δ47		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K1	K17	6.03	5.40	Π	Π	Π	Π
Δ48		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K17	K8	5.99	5.48	Π	Π	Π	Π
Δ49		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K18	K8	6.01	5.58	Π	Π	Π	Π
Δ50		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K9	K16	6.03	5.58	Π	Π	Π	Π
Δ51		C70/25	RS0	25.0	0.0	0	K18	K19	5.42	4.91	Π	Π	Π	Π
D1	ΣΟΓΕΙΟΥ	T60/25	RS4	103.3	18.0	0	K2	K21	6.11	5.60	Π	Π	75	75
D10		T60/25	RS4	74.0	18.0	0	K15	K17	8.14	7.00	Π	Π	Π	Π
D11		T60/25	RS4	57.2	18.0	0	K15	K11	4.99	4.60	Π	Π	75	75
D12		T60/25	RS4	103.4	18.0	0	K12	K18	5.93	5.60	Π	Π	75	75
D13		T60/25	RS4	95.0	18.0	0	K13	K8	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D14		T60/25	RS3	95.0	18.0	0	K14	K9	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D15		T60/25	RS3	41.1	18.0	0	K8	K9	2.75	2.30	Π	Π	Π	Π
D16		T60/25	RS4	93.8	18.0	0	K21	K20	5.42	4.91	Π	Π	75	75
D17		T60/25	RS3	48.5	16.5	0	K20	K19	2.18	1.68	Π	Π	Π	Π
D18		T60/25	RS3	103.4	16.5	0	K20	K8	6.01	5.60	Π	Π	75	75
D2		T60/25	RS4	101.1	18.0	0	K21	K13	5.88	5.43	Π	Π	75	75
D3		T60/25	RS4	57.8	18.0	0	K13	K14	2.74	2.34	Π	Π	75	75
D4		T60/25	RS4	101.6	18.0	0	K14	K16	5.98	5.47	Π	Π	75	75
D5		T60/25	RS3	62.8	18.0	0	K1	K19	6.03	5.40	Π	Π	Π	Π
D6		T60/25	RS4	63.5	15.0	0	K19	K11	5.88	5.50	Π	Π	Π	Π
D7		T60/25	RS5	65.6	18.0	0	K2	K1	7.06	5.80	100	Π	75	75
D8		T60/25	RS4	107.6	18.0	0	K16	K18	7.05	5.90	Π	Π	75	75
D9		T60/25	RS4	86.6	18.0	0	K18	K17	5.01	4.40	Π	Π	75	75
Y7h1		Uc300/150/25h1		8.8	15.0	0	K8	K11	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h2		Uc300/150/25h2		8.8	18.0	0	K9	K12	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h3		Uc300/150/25h3		9.6	18.0	0	K10	K11	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
Y7h4		Uc300/150/25h4		9.6	18.0	0	K10	K12	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
D1	Υ ΟΡΟΦ	T60/25	RS4	103.3	18.0	0	K2	K21	6.11	5.60	Π	Π	75	75
D10		T60/25	RS4	74.0	18.0	0	K15	K17	8.14	7.00	Π	Π	Π	Π
D11		T60/25	RS4	57.2	18.0	0	K15	K11	4.99	4.60	Π	Π	75	75
D12		T60/25	RS4	103.4	18.0	0	K12	K18	5.93	5.60	Π	Π	75	75
D13		T60/25	RS4	95.0	18.0	0	K13	K8	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D14		T60/25	RS3	95.0	18.0	0	K14	K9	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D15		T60/25	RS3	41.1	18.0	0	K8	K9	2.75	2.30	Π	Π	Π	Π
D16		T60/25	RS4	93.8	18.0	0	K21	K20	5.42	4.91	Π	Π	75	75
D17		T60/25	RS3	48.5	16.5	0	K20	K19	2.18	1.68	Π	Π	Π	Π
D18		T60/25	RS3	103.4	16.5	0	K20	K8	6.01	5.60	Π	Π	75	75
D2		T60/25	RS4	101.1	18.0	0	K21	K13	5.88	5.43	Π	Π	75	75
D3		T60/25	RS4	57.8	18.0	0	K13	K14	2.74	2.34	Π	Π	75	75
D4		T60/25	RS4	101.6	18.0	0	K14	K16	5.98	5.47	Π	Π	75	75
D5		T60/25	RS3	62.8	18.0	0	K1	K19	6.03	5.40	Π	Π	Π	Π
D6		T60/25	RS4	63.5	15.0	0	K19	K11	5.88	5.50	Π	Π	Π	Π
D7		T60/25	RS5	65.6	18.0	0	K2	K1	7.06	5.80	100	Π	75	75
D8		T60/25	RS4	107.6	18.0	0	K16	K18	7.05	5.90	Π	Π	75	75
D9		T60/25	RS4	86.6	18.0	0	K18	K17	5.01	4.40	Π	Π	75	75
Y7h1		Uc300/150/25h1		8.8	15.0	0	K8	K11	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h2		Uc300/150/25h2		8.8	18.0	0	K9	K12	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h3		Uc300/150/25h3		9.6	18.0	0	K10	K11	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
Y7h4		Uc300/150/25h4		9.6	18.0	0	K10	K12	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
D1	Υ ΟΡΟΦ	T60/25	RS4	103.3	18.0	0	K2	K21	6.11	5.60	Π	Π	75	75
D10		T60/25	RS4	74.0	18.0	0	K15	K17	8.14	7.00	Π	Π	Π	Π
D11		T60/25	RS4	57.2	18.0	0	K15	K11	4.99	4.60	Π	Π	75	75

Δοκός	Στάθμη	Διατομή	ΔΡΟ	bm	hs	α	Κ.Α.	Κ.Τ.	L	Ln	% Πάκτωση			
											Διεύθυνση 2		Διεύθυνση 3	
											Αρχή	Τέλος	Αρχή	Τέλος
D12		T60/25	RS4	103.4	18.0	0	K12	K18	5.93	5.60	Π	Π	75	75
D13		T60/25	RS4	95.0	18.0	0	K13	K8	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D14		T60/25	RS3	95.0	18.0	0	K14	K9	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D15		T60/25	RS3	41.1	18.0	0	K8	K9	2.75	2.30	Π	Π	Π	Π
D16		T60/25	RS4	93.8	18.0	0	K21	K20	5.42	4.91	Π	Π	75	75
D17		T60/25	RS3	48.5	16.5	0	K20	K19	2.18	1.68	Π	Π	Π	Π
D18		T60/25	RS3	103.4	16.5	0	K20	K8	6.01	5.60	Π	Π	75	75
D2		T60/25	RS4	101.1	18.0	0	K21	K13	5.88	5.43	Π	Π	75	75
D3		T60/25	RS4	57.8	18.0	0	K13	K14	2.74	2.34	Π	Π	75	75
D4		T60/25	RS4	101.6	18.0	0	K14	K16	5.98	5.47	Π	Π	75	75
D5		T60/25	RS3	62.8	18.0	0	K1	K19	6.03	5.40	Π	Π	Π	Π
D6		T60/25	RS4	63.5	15.0	0	K19	K11	5.88	5.50	Π	Π	Π	Π
D7		T60/25	RS5	65.6	18.0	0	K2	K1	7.06	5.80	100	Π	75	75
D8		T60/25	RS4	107.6	18.0	0	K16	K18	7.05	5.90	Π	Π	75	75
D9		T60/25	RS4	86.6	18.0	0	K18	K17	5.01	4.40	Π	Π	75	75
Y7h1		Uc300/150/25h1		8.8	15.0	0	K8	K11	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h2		Uc300/150/25h2		8.8	18.0	0	K9	K12	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h3		Uc300/150/25h3		9.6	18.0	0	K10	K11	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
Y7h4		Uc300/150/25h4		9.6	18.0	0	K10	K12	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
D1	Y ΟΡΟΦ(	T60/25	RS4	103.3	18.0	0	K2	K21	6.11	5.60	Π	Π	75	75
D12		T60/25	RS4	64.2	18.0	0	K12	K18	5.93	5.60	Π	Π	75	75
D13		T60/25	RS4	95.0	18.0	0	K13	K8	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D14		T60/25	RS3	95.0	18.0	0	K14	K9	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D15		T60/25	RS3	41.1	18.0	0	K8	K9	2.75	2.30	Π	Π	Π	Π
D16		T60/25	RS4	93.8	18.0	0	K21	K20	5.42	4.91	Π	Π	75	75
D17		T60/25	RS3	48.5	16.5	0	K20	K19	2.18	1.68	Π	Π	Π	Π
D18		T60/25	RS3	103.4	16.5	0	K20	K8	6.01	5.60	Π	Π	75	75
D2		T60/25	RS4	101.1	18.0	0	K21	K13	5.88	5.43	Π	Π	75	75
D3		T60/25	RS4	57.8	18.0	0	K13	K14	2.74	2.34	Π	Π	75	75
D4		T60/25	RS4	101.6	18.0	0	K14	K16	5.98	5.47	Π	Π	75	75
D5		T60/25	RS3	62.8	18.0	0	K1	K19	6.03	5.40	Π	Π	Π	Π
D6		T60/25	RS4	63.5	15.0	0	K19	K11	5.88	5.50	Π	Π	Π	Π
D7		T60/25	RS5	65.6	18.0	0	K2	K1	7.06	5.80	100	Π	75	75
D8		T60/25	RS4	66.3	18.0	0	K16	K18	7.05	5.90	Π	Π	75	75
Y7h1		Uc300/150/25h1		8.8	15.0	0	K8	K11	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h2		Uc300/150/25h2		8.8	18.0	0	K9	K12	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h3		Uc300/150/25h3		0.0	0.0	0	K10	K11	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
Y7h4		Uc300/150/25h4		0.0	0.0	0	K10	K12	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
D12	Y ΟΡΟΦ(	T60/25	RS4	64.2	18.0	0	K12	K18	5.93	5.60	Π	Π	75	75
D13		T60/25	RS4	95.0	18.0	0	K13	K8	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D14		T60/25	RS3	95.0	18.0	0	K14	K9	6.37	5.00	Π	Π	75	75
D15		T60/25	RS3	41.1	18.0	0	K8	K9	2.75	2.30	Π	Π	Π	Π
D16		T60/25	RS4	59.4	18.0	0	K21	K20	5.42	4.91	Π	Π	75	75
D17		T60/25	RS3	36.8	15.0	0	K20	K19	2.18	1.68	Π	Π	Π	Π
D18		T60/25	RS3	103.4	16.5	0	K20	K8	6.01	5.60	Π	Π	75	75
D2		T60/25	RS4	63.0	18.0	0	K21	K13	5.88	5.43	Π	Π	75	75
D3		T60/25	RS4	41.4	18.0	0	K13	K14	2.74	2.34	Π	Π	75	75
D4		T60/25	RS4	63.3	18.0	0	K14	K16	5.98	5.47	Π	Π	75	75
D6		T60/25	RS4	63.5	15.0	0	K19	K11	5.88	5.50	Π	Π	Π	Π
D8		T60/25	RS4	66.3	18.0	0	K16	K18	7.05	5.90	Π	Π	75	75
Y7h1		Uc300/150/25h1		8.8	15.0	0	K8	K11	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h2		Uc300/150/25h2		8.8	18.0	0	K9	K12	1.25	1.25	Π	Π	Π	Π
Y7h3		Uc300/150/25h3		0.0	0.0	0	K10	K11	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π
Y7h4		Uc300/150/25h4		0.0	0.0	0	K10	K12	1.38	1.38	Π	Π	Π	Π

ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ



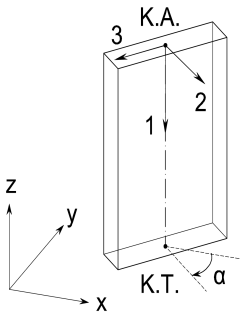
Τοπικό σύστημα υποστυλωμάτων

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ		
ΔΡΟ	Διάταξη Ράβδων Οπλισμού	
α	Γωνία άξονα 2 με τον καθολικό άξονα x, με θετική τη φορά των δεικτών του ρολογιού	μοίρες [°]
Κ.Α.	Κόμβος Αρχής	
Κ.Τ.	Κόμβος Τέλους	
L_2, L_3	Εύκαμπτο τμήμα υποστυλώματος στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m

Συνδεσμολογία

Στοιχείο	Στάθμη	Διατομή	ΔΡΟ	α	Κ.Α.	Κ.Τ.	L_2	L_3
Y1	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	L80/60/25/25	E161410	90.0	K1	K1	2.40	2.40
Y12		L60/60/25/25	E161410	180.0	K17	K15	2.40	2.40
Y13		R50/40	B2010b2	0.0	K18	K16	2.40	2.40
Y14		R50/40	B2010b2	90.0	K19	K17	2.40	2.40
Y15		R60/40	M201610	0.0	K20	K18	2.40	2.40
Y16		R50/40	B2010b2	90.0	K21	K19	2.40	2.40
Y8		R50/40	B2010b2	0.0	K13	K11	2.40	2.40
Y9		R50/40	B2010b2	0.0	K14	K12	2.40	2.40
Y1	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	L80/60/25/25	E161410	90.0	K1	K1	2.40	2.40
Y12		L60/60/25/25	E161410	180.0	K17	K17	2.40	2.40
Y13		R50/40	B2010b2	0.0	K18	K18	2.40	2.40
Y14		R50/40	B2010b2	90.0	K19	K19	2.40	2.40
Y15		R60/40	M201610	0.0	K20	K20	2.40	2.40
Y16		R50/40	B2010b2	90.0	K21	K21	2.40	2.40
Y8		R50/40	B2010b2	0.0	K13	K13	2.40	2.40
Y9		R50/40	B2010b2	0.0	K14	K14	2.40	2.40
Y1	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	L80/60/25/25	E161410	90.0	K1	K1	2.40	2.40
Y12		L60/60/25/25	E161410	180.0	K17	K17	2.40	2.40
Y13		R50/40	B2010b2	0.0	K18	K18	2.40	2.40
Y14		R50/40	B2010b2	90.0	K19	K19	2.40	2.40
Y15		R60/40	M201610	0.0	K20	K20	2.40	2.40
Y16		R50/40	B2010b2	90.0	K21	K21	2.40	2.40
Y8		R50/40	B2010b2	0.0	K13	K13	2.40	2.40
Y9		R50/40	B2010b2	0.0	K14	K14	2.40	2.40
Y1	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	L80/60/25/25	E161410	90.0	K1	K1	2.40	2.40
Y13		R50/40	B2010b2	0.0	K18	K18	2.40	2.40
Y14		R50/40	B2010b2	90.0	K19	K19	2.40	2.40
Y15		R60/40	M201610	0.0	K20	K20	2.40	2.40
Y16		R50/40	B2010b2	90.0	K21	K21	2.40	2.40
Y8		R50/40	B2010b2	0.0	K13	K13	2.40	2.40
Y9		R50/40	B2010b2	0.0	K14	K14	2.40	2.40
Y13	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	R50/40	B2010b2	0.0	K18	K18	2.40	2.40
Y14		R50/40	B2010b2	90.0	K19	K19	2.40	2.40
Y15		R60/40	M201610	0.0	K20	K20	2.40	2.40
Y16		R50/40	B2010b2	90.0	K21	K21	2.40	2.40
Y8		R50/40	B2010b2	0.0	K13	K13	2.40	2.40
Y9		R50/40	B2010b2	0.0	K14	K14	2.40	2.40

ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ



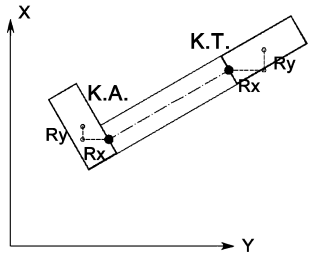
Τοπικό σύστημα τοιχωμάτων

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ		
ΔΡΟ	Διάταξη Ράβδων Οπλισμού	
α	Γωνία άξονα 2 με τον καθολικό άξονα x, με θετική τη φορά των δεικτών του ρολογιού	μοίρες [°]
Κ.Α.	Κόμβος Αρχής	
Κ.Τ.	Κόμβος Τέλους	
L_2, L_3	Εύκαμπτο τμήμα υποστυλώματος στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m

Συνδεσμολογία

Στοιχείο	Στάθμη	Διατομή	ΔΡΟ	α	Κ.Α.	Κ.Τ.	L_2	L_3
Y10	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	W140/25/40	E2010	90.0	K15	K13	2.40	2.40
Y11		W160/25/45	E2016	0.0	K16	K14	2.40	2.40
Y2		W140/25/40	E2010	0.0	K2	K2	2.40	2.40
Y7v1		Uc300/250/25_2-L	RS0	0.0	K8	K8	3.00	3.00
Y7v2		Uc300/250/25_2-R	RS0	0.0	K9	K9	3.00	3.00
Y7v3		Uc300/250/25_2-B	RS0	90.0	K10	K10	3.00	3.00
Y10	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	W140/25/40	E2010	90.0	K15	K15	2.40	2.40
Y11		W160/25/45	E2016	0.0	K16	K16	2.40	2.40
Y2		W140/25/40	E2010	0.0	K2	K2	2.40	2.40
Y7v1		Uc300/250/25_2-L	RS0	0.0	K8	K8	3.00	3.00
Y7v2		Uc300/250/25_2-R	RS0	0.0	K9	K9	3.00	3.00
Y7v3		Uc300/250/25_2-B	RS0	90.0	K10	K10	3.00	3.00
Y10	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	W140/25/40	E2010	90.0	K15	K15	2.40	2.40
Y11		W160/25/45	E2016	0.0	K16	K16	2.40	2.40
Y2		W140/25/40	E2010	0.0	K2	K2	2.40	2.40
Y7v1		Uc300/250/25_2-L	RS0	0.0	K8	K8	3.00	3.00
Y7v2		Uc300/250/25_2-R	RS0	0.0	K9	K9	3.00	3.00
Y7v3		Uc300/250/25_2-B	RS0	90.0	K10	K10	3.00	3.00
Y11	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	W160/25/45	E2016	0.0	K16	K16	2.40	2.40
Y2		W140/25/40	E2010	0.0	K2	K2	2.40	2.40
Y7v1		Uc300/250/25_2-L	RS0	0.0	K8	K8	3.00	3.00
Y7v2		Uc300/250/25_2-R	RS0	0.0	K9	K9	3.00	3.00
Y7v3		Uc300/250/25_2-B	RS0	90.0	K10	K10	3.00	3.00
Y11	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	W160/25/45	E2016	0.0	K16	K16	2.40	2.40
Y7v1		Uc300/250/25_2-L	RS0	0.0	K8	K8	3.00	3.00
Y7v2		Uc300/250/25_2-R	RS0	0.0	K9	K9	3.00	3.00
Y7v3		Uc300/250/25_2-B	RS0	90.0	K10	K10	3.00	3.00

ΣΤΕΡΕΟΙ ΒΡΑΧΙΟΝΕΣ ΔΟΚΩΝ



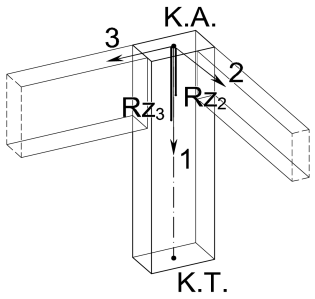
Στερεοί βραχίονες δοκών

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΤΕΡΕΩΝ ΒΡΑΧΙΟΝΩΝ ΔΟΚΩΝ		
Κ.Α. Κ.Τ. Rx, Ry, Rz	Κόμβος Αρχής Κόμβος Τέλους Στερεοί βραχίονες αρχής/τέλους στην αντίστοιχη διεύθυνση των καθολικών αξόνων	m

Δοκός	Στάθμη	Κ.Α.	Κ.Τ.	Αρχής			Τέλους		
				Rx	Ry	Rz	Rx	Ry	Rz
Δ37	ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	K2	K19	0.246	-0.500	0.000	-0.250	-0.075	0.000
Δ38		K19	K11	0.250	-0.070	0.000	-0.200	-0.125	0.000
Δ39		K12	K14	0.200	-0.125	0.000	-0.291	-0.582	0.000
Δ40		K14	K16	0.034	0.893	0.000	0.075	-0.250	0.000
Δ41		K16	K15	0.075	0.250	0.000	0.111	-0.364	0.000
Δ42		K15	K13	-0.364	0.111	0.000	0.773	0.034	0.000
Δ43		K13	K8	-0.505	-0.246	0.000	-0.025	1.415	0.000
Δ44		K8	K11	-0.024	-1.148	0.000	0.000	0.250	0.000
Δ45		K12	K9	0.000	0.250	0.000	0.024	-1.148	0.000
Δ46		K2	K1	-0.034	0.773	0.000	-0.091	-0.484	0.000
Δ47		K1	K17	0.384	0.191	0.000	-0.250	0.075	0.000
Δ48		K17	K8	0.250	0.075	0.000	-0.149	1.289	0.000
Δ49		K18	K8	0.200	0.000	0.000	-0.148	-0.961	0.000
Δ50		K9	K16	0.148	1.289	0.000	-0.200	0.125	0.000
Δ51		K18	K19	-0.075	-0.300	0.000	-0.125	0.206	0.000
D1	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	K2	K21	0.246	-0.502	0.000	-0.250	-0.075	0.000
D10		K15	K17	0.773	0.028	0.000	-0.364	0.110	0.000
D11		K15	K11	-0.503	-0.246	0.000	0.000	0.125	0.000
D12		K12	K18	0.125	0.000	0.000	-0.200	0.125	0.000
D13		K13	K8	0.000	0.250	0.000	0.000	-1.125	0.000
D14		K14	K9	0.000	0.250	0.000	-0.001	-1.125	0.000
D15		K8	K9	0.225	-1.000	0.000	-0.225	-1.000	0.000
D16		K21	K20	-0.125	0.206	0.000	-0.075	-0.300	0.000
D17		K20	K19	-0.075	0.300	0.000	-0.125	-0.200	0.000
D18		K20	K8	0.200	0.000	0.000	-0.125	-1.000	0.000
D2		K21	K13	0.250	-0.075	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D3		K13	K14	0.200	-0.125	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D4		K14	K16	0.200	-0.125	0.000	-0.291	-0.582	0.000
D5		K1	K19	0.384	0.191	0.000	-0.250	0.075	0.000
D6		K19	K11	0.250	0.075	0.000	-0.125	0.000	0.000
D7		K2	K1	-0.034	0.773	0.000	-0.091	-0.484	0.000
D8		K16	K18	0.034	0.893	0.000	0.075	-0.250	0.000
D9		K18	K17	0.075	0.250	0.000	0.111	-0.364	0.000
Y7h1		K8	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h2		K9	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h3		K10	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h4		K10	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
D1	ΙΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	K2	K21	0.246	-0.502	0.000	-0.250	-0.075	0.000
D10		K15	K17	0.773	0.028	0.000	-0.364	0.110	0.000
D11		K15	K11	-0.503	-0.246	0.000	0.000	0.125	0.000
D12		K12	K18	0.125	0.000	0.000	-0.200	0.125	0.000
D13		K13	K8	0.000	0.250	0.000	0.000	-1.125	0.000
D14		K14	K9	0.000	0.250	0.000	-0.001	-1.125	0.000
D15		K8	K9	0.225	-1.000	0.000	-0.225	-1.000	0.000
D16		K21	K20	-0.125	0.206	0.000	-0.075	-0.300	0.000
D17		K20	K19	-0.075	0.300	0.000	-0.125	-0.200	0.000
D18		K20	K8	0.200	0.000	0.000	-0.125	-1.000	0.000
D2		K21	K13	0.250	-0.075	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D3		K13	K14	0.200	-0.125	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D4		K14	K16	0.200	-0.125	0.000	-0.291	-0.582	0.000
D5		K1	K19	0.384	0.191	0.000	-0.250	0.075	0.000
D6		K19	K11	0.250	0.075	0.000	-0.125	0.000	0.000
D7		K2	K1	-0.034	0.773	0.000	-0.091	-0.484	0.000
D8		K16	K18	0.034	0.893	0.000	0.075	-0.250	0.000
D9		K18	K17	0.075	0.250	0.000	0.111	-0.364	0.000
Y7h1		K8	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h2		K9	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h3		K10	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h4		K10	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
D1	ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	K2	K21	0.246	-0.502	0.000	-0.250	-0.075	0.000
D10		K15	K17	0.773	0.028	0.000	-0.364	0.110	0.000
D11		K15	K11	-0.503	-0.246	0.000	0.000	0.125	0.000
D12		K12	K18	0.125	0.000	0.000	-0.200	0.125	0.000
D13		K13	K8	0.000	0.250	0.000	0.000	-1.125	0.000
D14		K14	K9	0.000	0.250	0.000	-0.001	-1.125	0.000
D15		K8	K9	0.225	-1.000	0.000	-0.225	-1.000	0.000

Δοκός	Στάθμη	Κ.Α.	Κ.Τ.	Αρχής			Τέλους		
				Rx	Ry	Rz	Rx	Ry	Rz
D16		K21	K20	-0.125	0.206	0.000	-0.075	-0.300	0.000
D17		K20	K19	-0.075	0.300	0.000	-0.125	-0.200	0.000
D18		K20	K8	0.200	0.000	0.000	-0.125	-1.000	0.000
D2		K21	K13	0.250	-0.075	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D3		K13	K14	0.200	-0.125	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D4		K14	K16	0.200	-0.125	0.000	-0.291	-0.582	0.000
D5		K1	K19	0.384	0.191	0.000	-0.250	0.075	0.000
D6		K19	K11	0.250	0.075	0.000	-0.125	0.000	0.000
D7		K2	K1	-0.034	0.773	0.000	-0.091	-0.484	0.000
D8		K16	K18	0.034	0.893	0.000	0.075	-0.250	0.000
D9		K18	K17	0.075	0.250	0.000	0.111	-0.364	0.000
Y7h1		K8	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h2		K9	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h3		K10	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h4		K10	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
D1	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	K2	K21	0.246	-0.502	0.000	-0.250	-0.075	0.000
D12		K12	K18	0.125	0.000	0.000	-0.200	0.125	0.000
D13		K13	K8	0.000	0.250	0.000	0.000	-1.125	0.000
D14		K14	K9	0.000	0.250	0.000	-0.001	-1.125	0.000
D15		K8	K9	0.225	-1.000	0.000	-0.225	-1.000	0.000
D16		K21	K20	-0.125	0.206	0.000	-0.075	-0.300	0.000
D17		K20	K19	-0.075	0.300	0.000	-0.125	-0.200	0.000
D18		K20	K8	0.200	0.000	0.000	-0.125	-1.000	0.000
D2		K21	K13	0.250	-0.075	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D3		K13	K14	0.200	-0.125	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D4		K14	K16	0.200	-0.125	0.000	-0.291	-0.582	0.000
D5		K1	K19	0.384	0.191	0.000	-0.250	0.075	0.000
D6		K19	K11	0.250	0.075	0.000	-0.125	0.000	0.000
D7		K2	K1	-0.034	0.773	0.000	-0.091	-0.484	0.000
D8		K16	K18	0.034	0.893	0.000	0.075	-0.250	0.000
Y7h1		K8	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h2		K9	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h3		K10	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h4		K10	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
D12	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	K12	K18	0.125	0.000	0.000	-0.200	0.125	0.000
D13		K13	K8	0.000	0.250	0.000	0.000	-1.125	0.000
D14		K14	K9	0.000	0.250	0.000	-0.001	-1.125	0.000
D15		K8	K9	0.225	-1.000	0.000	-0.225	-1.000	0.000
D16		K21	K20	-0.125	0.206	0.000	-0.075	-0.300	0.000
D17		K20	K19	-0.075	0.300	0.000	-0.125	-0.200	0.000
D18		K20	K8	0.200	0.000	0.000	-0.125	-1.000	0.000
D2		K21	K13	0.250	-0.075	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D3		K13	K14	0.200	-0.125	0.000	-0.200	-0.125	0.000
D4		K14	K16	0.200	-0.125	0.000	-0.291	-0.582	0.000
D6		K19	K11	0.250	0.075	0.000	-0.125	0.000	0.000
D8		K16	K18	0.034	0.893	0.000	0.075	-0.250	0.000
Y7h1		K8	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h2		K9	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h3		K10	K11	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7h4		K10	K12	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

ΣΤΕΡΕΟΙ ΒΡΑΧΙΟΝΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

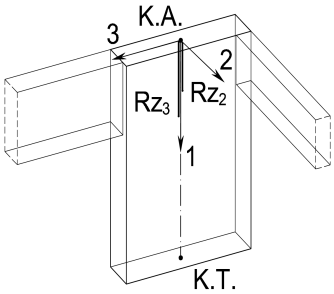


Στερεοί βραχίονες υποστυλωμάτων

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΤΕΡΕΩΝ ΒΡΑΧΙΟΝΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ		
Rx, Ry	Οριζόντιοι στερεοί βραχίονες στην διεύθυνση x, y του καθολικού συστήματος αντίστοιχα	m
Rz_2, Rz_3	Κατακόρυφοι στερεοί βραχίονες στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m

Στερεοί Βραχίονες									
		Αρχή-Καθολικό		Αρχή-Τοπικό		Τέλος-Καθολικό		Τέλος-Τοπικό	
Στοιχείο	Στάθμη	Rx	Ry	Rz_2	Rz_3	Rx	Ry	Rz_2	Rz_3
Y1	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y12		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y13		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y14		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y15		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y16		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y8		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y9		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y1	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y12		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y13		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y14		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y15		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y16		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y8		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y9		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y1	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y12		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y13		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y14		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y15		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y16		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y8		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y9		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y1	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y13		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y14		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y15		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y16		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y8		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y9		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y13	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y14		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y15		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y16		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y8		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y9		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000

ΣΤΕΡΕΟΙ ΒΡΑΧΙΟΝΕΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ

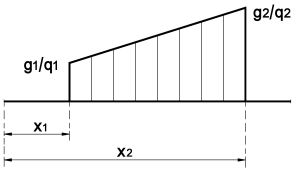


Στερεοί βραχίονες τοιχωμάτων

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΣΤΕΡΕΩΝ ΒΡΑΧΙΟΝΩΝ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ		
Rx, Ry	Οριζόντιοι στερεοί βραχίονες στην διεύθυνση x, y του καθολικού συστήματος αντίστοιχα	m
Rz_2, Rz_3	Κατακόρυφοι στερεοί βραχίονες στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m

Στερεοί Βραχίονες									
		Αρχή-Καθολικό		Αρχή-Τοπικό		Τέλος-Καθολικό		Τέλος-Τοπικό	
Στοιχείο	Στάθμη	Rx	Ry	Rz_2	Rz_3	Rx	Ry	Rz_2	Rz_3
Y10	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y11		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y2		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v2		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v3		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y10	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y11		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y2		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v2		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v3		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y10	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y11		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y2		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v2		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v3		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y11	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y2		0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v2		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v3		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y11	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	0.000	0.000	0.600	0.600	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v1		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v2		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000
Y7v3		0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000

ΦΟΡΤΙΑ ΔΟΚΩΝ



Σκαρίφημα τραπεζοειδούς φορτίου

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΦΟΡΤΙΩΝ ΔΟΚΩΝ		
ΦΟΡΤ.	Περίπτωση φόρτισης Gs: Ίδιο βάρος δοκού Gw: Ίδιο βάρος τοιχοποιίας Gp: Μόνιμα φορτία πλακών Qp: Κινητά φορτία πλακών	
Αίτιο	IB: Ίδιο βάρος, TX: Τοιχοποιία, ή όνομα πλάκας	
x1, x2	Μήκος αρχής, τέλους τραπεζοειδούς φόρτισης	m
g1, g2	Τιμές αρχής, τέλους μόνιμων τραπεζοειδών φορτίων	kN/m
q1, q2	Τιμές αρχής, τέλους κινητών τραπεζοειδών φορτίων	kN/m

Δοκός	Στάθμη	Αίτιο	x1	x2	ΜΟΝΙΜΑ			ΚΙΝΗΤΑ		
					ΦΟΡΤ.	g1	g2	ΦΟΡΤ.	q1	q2
D1	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.60	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.28	1.92						
			1.92	5.72						
		P10	0.00	5.85	Gp	-11.73	-11.73	Qp	-8.25	-8.26
D10	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	7.00	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	7.00	Gw	-8.64	-8.64			
		P6	-1.28	0.55						
			0.55	4.31						
			4.31	7.48						
D11	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	4.60	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	4.60	Gw	-10.80	-10.80			
		P6	-0.27	1.56						
			1.56	4.72						
D12	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		P5	-0.13	2.87						
			2.87	5.87						
		P6	-0.12	2.71						
			2.71	5.87						
D13	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P2	-0.37	2.38						
			2.38	5.12						
		P4	-0.38	0.41						
			0.41	4.33						
			4.33	5.12						
D14	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P4	-0.37	0.42						
			0.42	4.33						
			4.33	5.12						
		P5	-0.37	2.62						
			2.62	4.37						
			4.37	6.12						
D15	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	2.30	Gs	-2.06	-2.06			
		P4	-0.23	1.15						
			1.15	2.52						
D16	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	4.91	Gs	-2.63	-2.63			
		P1	-0.28	3.52						
			3.52	5.21						
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	5.21						
D17	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	1.68	Gs	-2.72	-2.72			
		P1	-0.30	-0.24						
			-0.24	1.96						
		P3	-0.30	1.13						
			1.13	1.96						
D18	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.72	-2.72			
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	2.98						
			2.98	5.72						
		P3	-0.27	1.16						
			1.16	4.90						
			4.90	5.72						
D2	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.43	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.25	5.63	Gp	-11.73	-11.75	Qp	-8.26	-8.27
		P2	-0.38	2.37						
			2.37	2.88						
			2.88	5.63						
D3	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	2.34	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.20	2.54	Gp	-11.75	-11.74	Qp	-8.27	-8.27
		P4	-0.20	1.17						
			1.17	2.54						
D4	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.47	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.47	Gw	-8.64	-8.64			
		P10	-0.20	5.07	Gp	-11.75	-11.73	Qp	-8.27	-8.25
		P5	-0.20	2.80						
			2.80	5.80						

Έργο: ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ	Θέση: ΑΧΑΡΝΩΝ 15 - ΚΟΡΙΝΘΟΣ	Σελίδα: 55 10/1/2012

Δοκός	Στάθμη	Αίτιο	x1	x2	ΜΟΝΙΜΑ			ΚΙΝΗΤΑ		
					ΦΟΡΤ.	g1	g2	ΦΟΡΤ.	q1	q2
D5	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.40	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.48	1.72						
			1.72	5.52						
D6	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.50	Gs	-2.34	-2.34			
		TX	0.00	5.50	Gw	-10.80	-10.80			
		P3	-0.38	1.05						
			1.05	4.80						
			4.80	5.62						
D7	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.80	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.80	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-1.28	2.53						
			2.53	4.28						
			4.28	6.48						
D8	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	5.90	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	3.50	Gw	-8.64	-8.64			
		P5	-1.48	1.53						
			1.53	3.28						
			3.28	6.28						
		P8	0.45	6.15	Gp	-12.03	-12.03	Qp	-9.00	-9.00
D9	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	4.40	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	4.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P6	-0.12	3.04						
			3.04	4.87						
		P8	-0.25	3.80	Gp	-12.03	-12.03	Qp	-9.00	-9.00
Y7h1	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P3	-1.00	0.43						
			0.43	1.25						
Y7h2	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P5	0.00	1.25						
Y7h3	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	1.38	Gs	0.00	0.00			
		P6	0.00	1.37						
Y7h4	ΙΣΟΓΕΙΟΥ	IB	0.00	1.38	Gs	0.00	0.00			
		P6	0.00	0.45						
			0.45	1.38						
D1	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.60	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.28	1.92						
			1.92	5.72						
		P10	0.00	5.85	Gp	-11.73	-11.73	Qp	-8.25	-8.26
D10	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	7.00	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	7.00	Gw	-8.64	-8.64			
		P6	-1.28	0.55						
			0.55	4.31						
			4.31	7.48						
D11	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.60	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	4.60	Gw	-10.80	-10.80			
		P6	-0.27	1.56						
			1.56	4.72						
D12	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		P5	-0.13	2.87						
			2.87	5.87						
		P6	-0.12	2.71						
			2.71	5.87						
D13	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P2	-0.37	2.38						
			2.38	5.12						
		P4	-0.38	0.41						
			0.41	4.33						
			4.33	5.12						
D14	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P4	-0.37	0.42						
			0.42	4.33						
			4.33	5.12						
		P5	-0.37	2.62						
			2.62	4.37						
			4.37	6.12						
D15	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.30	Gs	-2.06	-2.06			
		P4	-0.23	1.15						
			1.15	2.52						
D16	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.91	Gs	-2.63	-2.63			
		P1	-0.28	3.52						
			3.52	5.21						
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	5.21						
D17	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.68	Gs	-2.72	-2.72			
		P1	-0.30	-0.24						
			-0.24	1.96						
		P3	-0.30	1.13						
			1.13	1.96						

Έργο: ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ	Θέση: ΑΧΑΡΝΩΝ 15 - ΚΟΡΙΝΘΟΣ	Σελίδα: 56 10/1/2012

Δοκός	Στάθμη	Αίτιο	x1	x2	ΜΟΝΙΜΑ			ΚΙΝΗΤΑ		
					ΦΟΡΤ.	g1	g2	ΦΟΡΤ.	q1	q2
D18	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.72	-2.72			
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	2.98						
			2.98	5.72						
		P3	-0.27	1.16						
			1.16	4.90						
			4.90	5.72						
D2	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.43	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.25	5.63	Gp	-11.73	-11.75	Qp	-8.26	-8.27
		P2	-0.38	2.37						
			2.37	2.88						
			2.88	5.63						
D3	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.34	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.20	2.54	Gp	-11.75	-11.74	Qp	-8.27	-8.27
		P4	-0.20	1.17						
			1.17	2.54						
D4	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.47	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.47	Gw	-8.64	-8.64			
		P10	-0.20	5.07	Gp	-11.75	-11.73	Qp	-8.27	-8.25
		P5	-0.20	2.80						
			2.80	5.80						
D5	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.40	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.48	1.72						
			1.72	5.52						
D6	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.50	Gs	-2.34	-2.34			
		TX	0.00	5.50	Gw	-10.80	-10.80			
		P3	-0.38	1.05						
			1.05	4.80						
			4.80	5.62						
D7	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.80	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.80	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-1.28	2.53						
			2.53	4.28						
			4.28	6.48						
D8	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.90	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	3.50	Gw	-8.64	-8.64			
		P5	-1.48	1.53						
			1.53	3.28						
			3.28	6.28						
		P8	0.45	6.15	Gp	-12.03	-12.03	Qp	-9.00	-9.00
D9	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.40	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	4.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P6	-0.12	3.04						
			3.04	4.87						
		P8	-0.25	3.80	Gp	-12.03	-12.03	Qp	-9.00	-9.00
Y7h1	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P3	-1.00	0.43						
			0.43	1.25						
Y7h2	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P5	0.00	1.25						
Y7h3	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.38	Gs	0.00	0.00			
		P6	0.00	1.37						
Y7h4	1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.38	Gs	0.00	0.00			
		P6	0.00	0.45						
			0.45	1.38						
D1	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.60	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.28	1.92						
			1.92	5.72						
		P10	0.00	5.85	Gp	-11.73	-11.73	Qp	-8.25	-8.26
D10	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	7.00	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	7.00	Gw	-8.64	-8.64			
		P6	-1.28	0.55						
			0.55	4.31						
			4.31	7.48						
D11	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.60	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	4.60	Gw	-10.80	-10.80			
		P6	-0.27	1.56						
			1.56	4.72						
D12	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		P5	-0.13	2.87						
			2.87	5.87						
		P6	-0.12	2.71						
			2.71	5.87						
D13	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P2	-0.37	2.38						
			2.38	5.12						
		P4	-0.38	0.41						
			0.41	4.33						
			4.33	5.12						

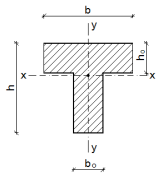
Δοκός	Στάθμη	Αίτιο	x1	x2	ΜΟΝΙΜΑ			ΚΙΝΗΤΑ		
					ΦΟΡΤ.	g1	g2	ΦΟΡΤ.	q1	q2
D14	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P4	-0.37	0.42						
			0.42	4.33						
			4.33	5.12						
		P5	-0.37	2.62						
			2.62	4.37						
			4.37	6.12						
D15	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.30	Gs	-2.06	-2.06			
		P4	-0.23	1.15						
			1.15	2.52						
D16	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.91	Gs	-2.63	-2.63			
		P1	-0.28	3.52						
			3.52	5.21						
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	5.21						
D17	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.68	Gs	-2.72	-2.72			
		P1	-0.30	-0.24						
			-0.24	1.96						
		P3	-0.30	1.13						
			1.13	1.96						
D18	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.72	-2.72			
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	2.98						
			2.98	5.72						
		P3	-0.27	1.16						
			1.16	4.90						
			4.90	5.72						
D2	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.43	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.25	5.63	Gp	-11.73	-11.75	Qp	-8.26	-8.27
		P2	-0.38	2.37						
			2.37	2.88						
			2.88	5.63						
D3	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.34	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.20	2.54	Gp	-11.75	-11.74	Qp	-8.27	-8.27
		P4	-0.20	1.17						
			1.17	2.54						
D4	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.47	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.47	Gw	-8.64	-8.64			
		P10	-0.20	5.07	Gp	-11.75	-11.73	Qp	-8.27	-8.25
		P5	-0.20	2.80						
			2.80	5.80						
D5	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.40	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.48	1.72						
			1.72	5.52						
D6	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.50	Gs	-2.34	-2.34			
		TX	0.00	5.50	Gw	-10.80	-10.80			
		P3	-0.38	1.05						
			1.05	4.80						
			4.80	5.62						
D7	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.80	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.80	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-1.28	2.53						
			2.53	4.28						
			4.28	6.48						
D8	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.90	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	3.50	Gw	-8.64	-8.64			
		P5	-1.48	1.53						
			1.53	3.28						
			3.28	6.28						
		P8	0.45	6.15	Gp	-12.03	-12.03	Qp	-9.00	-9.00
D9	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.40	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	4.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P6	-0.12	3.04						
			3.04	4.87						
		P8	-0.25	3.80	Gp	-12.03	-12.03	Qp	-9.00	-9.00
Y7h1	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P3	-1.00	0.43						
			0.43	1.25						
Y7h2	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P5	0.00	1.25						
Y7h3	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.38	Gs	0.00	0.00			
		P6	0.00	1.37						
Y7h4	2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.38	Gs	0.00	0.00			
		P6	0.00	0.45						
			0.45	1.38						
D1	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.60	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.28	1.92						
			1.92	5.72						

Δοκός	Στάθμη	Αίτιο	x1	x2	ΜΟΝΙΜΑ			ΚΙΝΗΤΑ		
					ΦΟΡΤ.	g1	g2	ΦΟΡΤ.	q1	q2
		P10	0.00	5.85	Gp	-11.73	-11.73	Qp	-8.25	-8.26
D12	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.06	-2.06			
		P5	-0.13	3.68						
			3.68	5.87						
D13	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P2	-0.37	2.38						
			2.38	5.12						
		P4	-0.38	0.41						
			0.41	4.33						
			4.33	5.12						
D14	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P4	-0.37	0.42						
			0.42	4.33						
			4.33	5.12						
		P5	-0.37	3.43						
			3.43	5.18						
			5.18	6.12						
D15	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.30	Gs	-2.06	-2.06			
		P4	-0.23	1.15						
			1.15	2.52						
D16	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.91	Gs	-2.63	-2.63			
		P1	-0.28	3.52						
			3.52	5.21						
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	5.21						
D17	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.68	Gs	-2.72	-2.72			
		P1	-0.30	-0.24						
			-0.24	1.96						
		P3	-0.30	1.13						
			1.13	1.96						
D18	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.72	-2.72			
		P2	-0.28	2.47						
			2.47	2.98						
			2.98	5.72						
		P3	-0.27	1.16						
			1.16	4.90						
			4.90	5.72						
D2	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.43	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.25	5.63	Gp	-11.73	-11.75	Qp	-8.26	-8.27
		P2	-0.38	2.37						
			2.37	2.88						
			2.88	5.63						
D3	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.34	Gs	-2.63	-2.63			
		P10	-0.20	2.54	Gp	-11.75	-11.74	Qp	-8.27	-8.27
		P4	-0.20	1.17						
			1.17	2.54						
D4	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.47	Gs	-2.63	-2.63			
		TX	0.00	5.47	Gw	-8.64	-8.64			
		P10	-0.20	5.07	Gp	-11.75	-11.73	Qp	-8.27	-8.25
		P5	-0.20	3.60						
			3.60	5.80						
D5	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.40	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.40	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-0.48	1.72						
			1.72	5.52						
D6	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.50	Gs	-2.34	-2.34			
		TX	0.00	5.50	Gw	-10.80	-10.80			
		P3	-0.38	1.05						
			1.05	4.80						
			4.80	5.62						
D7	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.80	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	5.80	Gw	-8.64	-8.64			
		P1	-1.28	2.53						
			2.53	4.28						
			4.28	6.48						
D8	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.90	Gs	-2.06	-2.06			
		TX	0.00	3.50	Gw	-8.64	-8.64			
		P5	-1.48	2.33						
			2.33	4.08						
			4.08	6.28						
Y7h1	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P3	-1.00	0.43						
			0.43	1.25						
Y7h2	3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P5	0.00	1.25						
D12	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.06	-2.06			
		P5	-0.13	3.68						
			3.68	5.87						
D13	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			

Έργο: ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ	Θέση: ΑΧΑΡΝΩΝ 15 - ΚΟΡΙΝΘΟΣ	Σελίδα: 59 10/1/2012

Δοκός	Στάθμη	Αίτιο	x1	x2	ΜΟΝΙΜΑ			ΚΙΝΗΤΑ		
					ΦΟΡΤ.	g1	g2	ΦΟΡΤ.	q1	q2
		P2	-0.37	1.64						
			1.64	5.12						
		P4	-0.38	0.41						
			0.41	4.33						
			4.33	5.12						
D14	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.00	Gs	-2.63	-2.63			
		P4	-0.37	0.42						
			0.42	4.33						
			4.33	5.12						
		P5	-0.37	3.43						
			3.43	5.18						
			5.18	6.12						
D15	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.30	Gs	-2.06	-2.06			
		P4	-0.23	1.15						
			1.15	2.52						
D16	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	4.91	Gs	-2.06	-2.06			
		P2	-0.28	1.73						
			1.73	5.21						
D17	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.68	Gs	-2.34	-2.34			
		P3	-0.30	1.13						
			1.13	1.96						
D18	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.60	Gs	-2.72	-2.72			
		P2	-0.28	1.73						
			1.73	2.24						
			2.24	5.72						
		P3	-0.27	0.55						
			0.55	4.90						
			4.90	5.72						
D2	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.43	Gs	-2.06	-2.06			
		P2	-0.38	1.64						
			1.64	2.15						
			2.15	5.63						
D3	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	2.34	Gs	-2.06	-2.06			
		P4	-0.20	1.17						
			1.17	2.54						
D4	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.47	Gs	-2.06	-2.06			
		P5	-0.20	3.60						
			3.60	5.80						
D6	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.50	Gs	-2.34	-2.34			
		P3	-0.38	0.45						
			0.45	4.80						
			4.80	5.62						
D8	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	5.90	Gs	-2.06	-2.06			
		P5	-1.48	2.33						
			2.33	4.08						
			4.08	6.28						
Y7h1	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P3	-1.00	0.43						
			0.43	1.25						
Y7h2	4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	IB	0.00	1.25	Gs	0.00	0.00			
		P5	0.00	1.25						

ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΔΟΚΩΝ (Πλακοδοκών)



ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΔΙΑΤΟΜΩΝ ΠΛΑΚΟΔΟΚΩΝ		
b_o	Πλάτος κορμού δοκού	cm
h	Ολικό ύψος δοκού	cm
h_o	Πάχος πλάκας (διαφορετικό ανά δοκό)	cm
b	Συνεργαζόμενο πλάτος δοκού (διαφορετικό ανά δοκό)	cm
c_u	Επικάλυψη οπλισμού κάτω	cm
c_o	Επικάλυψη οπλισμού άνω	cm
% $L_{δοκού}$	Ποσοστό μήκους της δοκού το οποίο ορίζει την περιοχή όπλισης	%
υπ. As	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός	cm²
$ρ_l$	Ποσοστό διαμήκους οπλισμού	‰
A_{s1}	Εμβαδό άνω διαμήκους οπλισμού	cm²
A_{s2}	Εμβαδό κάτω διαμήκους οπλισμού	cm²

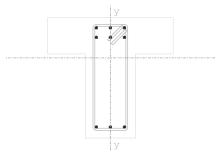
ΟΝΟΜΑ: **T60/25**

Τύπος: Πλακοδοκός - Υλικά: C25/30 - B500C
Γεωμετρία: bo= 25.0, h= 60.0, ho= 20.0, b= 100.0, Επικάλυψη: cu= 4.0, co= 3.5

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS3**

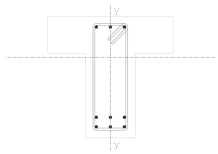
ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 0-25% · $L_{δοκού}$

Ράβδοι: 9Φ14
υπ. As= 13.86
$ρ_l$= 4.62
A_{s1}= 9.24
A_{s2}= 4.62



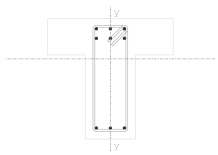
ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 25-75% · $L_{δοκού}$

Ράβδοι: 9Φ14
υπ. As= 13.86
$ρ_l$= 4.62
A_{s1}= 4.62
A_{s2}= 9.24



ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 75-100% · $L_{δοκού}$

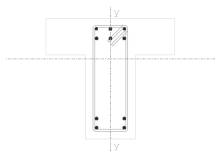
Ράβδοι: 9Φ14
υπ. As= 13.86
$ρ_l$= 4.62
A_{s1}= 9.24
A_{s2}= 4.62



ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS4**

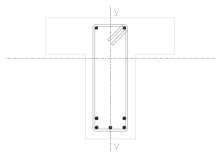
ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 0-25% · $L_{δοκού}$

Ράβδοι: 8Φ16+2Φ14
υπ. As= 19.16
$ρ_l$= 6.39
A_{s1}= 11.12
A_{s2}= 8.04



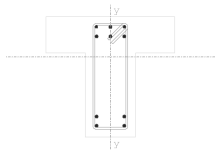
ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 25-75% · $L_{δοκού}$

Ράβδοι: 5Φ16+2Φ14
υπ. As= 13.13
$ρ_l$= 4.38
A_{s1}= 3.08
A_{s2}= 10.05

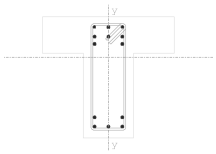
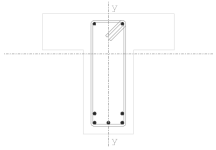
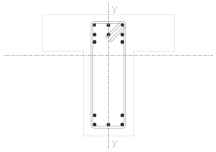


ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 75-100% · $L_{δοκού}$

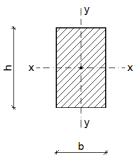
Ράβδοι: 8Φ16+2Φ14
υπ. As= 19.16
$ρ_l$= 6.39
A_{s1}= 11.12
A_{s2}= 8.04



ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS5**

ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 0-25% · $L_{δοκού}$	
Ράβδοι: 11Φ16+2Φ14 υπ. As= 25.19 $ρ_l$= 8.40 A_{s1}= 15.14 A_{s2}= 10.05	
ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 25-75% · $L_{δοκού}$	
Ράβδοι: 5Φ16+2Φ14 υπ. As= 13.13 $ρ_l$= 4.38 A_{s1}= 3.08 A_{s2}= 10.05	
ΠΕΡΙΟΧΗ ΟΠΛΙΣΗΣ: 75-100% · $L_{δοκού}$	
Ράβδοι: 11Φ16+2Φ14 υπ. As= 25.19 $ρ_l$= 8.40 A_{s1}= 15.14 A_{s2}= 10.05	

ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΣΥΝΔΕΤΗΡΙΩΝ ΔΟΚΩΝ



ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΔΙΑΤΟΜΩΝ ΣΥΝΔΕΤΗΡΙΩΝ ΔΟΚΩΝ		
b	Πλάτος δοκού	cm
h	Ύψος δοκού	cm
c_u	Επικάλυψη οπλισμού κάτω	cm
c_o	Επικάλυψη οπλισμού άνω	cm
υπ. As	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός	cm²
ρ_l	Ποσοστό διαμήκους οπλισμού	‰
A_{s1}	Εμβαδό άνω διαμήκους οπλισμού	cm²
A_{s2}	Εμβαδό κάτω διαμήκους οπλισμού	cm²

ΟΝΟΜΑ: **C70/25**

Υλικά: C25/30 - B500C

Γεωμετρία: b= 25.0, h= 70.0, Επικάλυψη: c_u= 4.0, c_o= 3.5

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS0**

Ράβδοι: 12Φ16

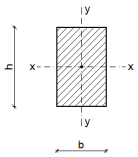
υπ. As= 24.12

ρ_l= 13.78

A_{s1}= 12.06

A_{s2}= 12.06

ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ (Ορθογωνικών)



ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΟΡΘΟΓΩΝΙΚΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ		
b	Πλάτος	cm
h	Ύψος	cm
c	Επικάλυψη οπλισμού	cm
Ac	Εμβαδό διατομής	cm²
I_2	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 2	cm^4
I_3	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 3	cm^4
J_T	Στρεπτική ροπή αδράνειας	cm^4
x_s, y_s	Συντεταγμένες κέντρου βάρους ως προς το ελάχιστο κάτω και αριστερό όριο της διατομής	cm
υπ. As	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός	cm²
ρ	Ποσοστό διαμήκους οπλισμού	‰
ΚΡΙΣΙΜΗ	Για αυξημένες απαιτήσεις πλαστιμότητας, το μέγιστο από τα: 1/5 ύψος ορόφου, b, h, 60cm	-
θ	Γωνία της διεύθυνσης λωρίδας διάτμησης ως προς τον τοπικό άξονα 2	μοίρες [°]

ΟΝΟΜΑ: **R50/40**

Τύπος: Ορθογωνικό - Υλικά: C25/30 - B500C Διαστάσεις: b= 40.0, h= 50.0 Επικάλυψη: c= 4.0	Αδρανειακά μεγέθη: Ac= 2000, I_2= 416667, I_3= 266667, J_T= 551966 x_s= 20.00, y_s= 25.00

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **B2010b2**

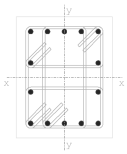
υπ. As= 43.96

ρ= 21.98

Ράβδοι: 14Φ20

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 1: b= 40.0, h= 50.0, θ= 0.0°

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 2: b= 40.0, h= 50.0, θ= 90.0°



ΟΝΟΜΑ: **R60/40**

Τύπος: Ορθογωνικό - Υλικά: C25/30 - B500C Διαστάσεις: b= 40.0, h= 60.0 Επικάλυψη: c= 4.0	Αδρανειακά μεγέθη: Ac= 2400, I_2= 720000, I_3= 320000, J_T= 754143 x_s= 20.00, y_s= 30.00

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **M201610**

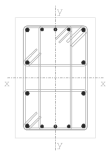
υπ. As= 37.18

ρ= 15.49

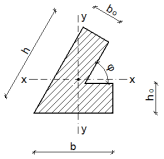
Ράβδοι: 8Φ20+6Φ16

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 1: b= 40.0, h= 60.0, θ= 0.0°

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 2: b= 40.0, h= 60.0, θ= 90.0°



ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ (Μορφής L)



ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ ΜΟΡΦΗΣ L		
b	Πλάτος	cm
b_o	Πλάτος σκέλους	cm
h	Ύψος	cm
h_o	Ύψος σκέλους	cm
φ	Γωνία μεταξύ των σκελών	μοίρες [°]
c	Επικάλυψη οπλισμού	cm
Ac	Εμβαδό διατομής	cm^2
I_2	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 2	cm^4
I_3	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 3	cm^4
J_T	Στρεπτική ροπή αδράνειας	cm^4
x_s, y_s	Συντεταγμένες κέντρου βάρους ως προς το ελάχιστο κάτω και αριστερό όριο της διατομής	cm
υπ. As	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός	cm^2
ρ	Ποσοστό διαμήκους οπλισμού	‰
ΚΡΙΣΙΜΗ	Για αυξημένες απαιτήσεις πλαστιμότητας, το μέγιστο από τα: 1/5 ύψος ορόφου, b, h, 60cm	-
θ	Γωνία της διεύθυνσης λωρίδας διάτμησης ως προς τον τοπικό άξονα 2	μοίρες [°]

ΟΝΟΜΑ: **L60/60/25/25**

Τύπος: Μορφής L - Υλικά: C25/30 - B500C
Διαστάσεις: b= 60.0, h= 60.0, b_o= 25.0, h_o= 25.0, φ= 90
Επικάλυψη: c= 4.0

Αδρανειακά μεγέθη:
Ac= 2375, I_2= 664816, I_3= 664816, J_T= 333475
x_s= 23.55, y_s= 23.55

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **E161410**

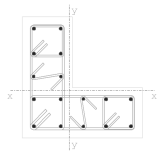
υπ. As= 30.28

ρ= 12.75

Ράβδοι: 12Φ16+4Φ14

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 1: b= 60.0, h= 25.0, θ= 0.0°

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 2: b= 25.0, h= 60.0, θ= 90.0°



ΟΝΟΜΑ: **L80/60/25/25**

Τύπος: Μορφής L - Υλικά: C25/30 - B500C
Διαστάσεις: b= 80.0, h= 60.0, b_o= 25.0, h_o= 25.0, φ= 90
Επικάλυψη: c= 4.0

Αδρανειακά μεγέθη:
Ac= 2875, I_2= 741316, I_3= 1572566, J_T= 435820
x_s= 31.63, y_s= 21.63

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **E161410**

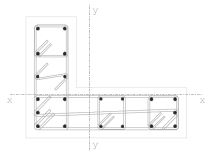
υπ. As= 37.38

ρ= 13.00

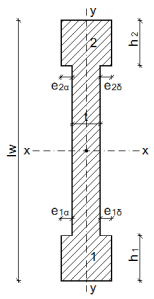
Ράβδοι: 14Φ16+6Φ14

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 1: b= 80.0, h= 25.0, θ= 0.0°

ΔΙΑΤΜ. ΛΩΡΙΔΑ 2: b= 25.0, h= 60.0, θ= 90.0°



ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ ΜΟΡΦΗΣ Ι



ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΔΙΑΤΟΜΩΝ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ ΜΟΡΦΗΣ Ι		
t	Πάχος κορμού τοιχώματος	cm
lw	Ύψος τοιχώματος	cm
h_1, h_2	Ύψη ακραίων υποστυλώματων, κάτω & άνω αντίστοιχα	cm
$e_{1\alpha}$	Αριστερή προεξοχή κάτω ακραίου υποστυλώματος	cm
$e_{1\delta}$	Δεξιά προεξοχή κάτω ακραίου υποστυλώματος	cm
$e_{2\alpha}$	Αριστερή προεξοχή άνω ακραίου υποστυλώματος	cm
$e_{2\delta}$	Δεξιά προεξοχή άνω ακραίου υποστυλώματος	cm
c	Επικάλυψη οπλισμού	cm
Ac	Επιφάνεια διατομής σκυροδέματος	cm²
I_2	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 2	cm^4
I_3	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 3	cm^4
J_T	Στρεπτική ροπή αδράνειας	cm^4
x_s, y_s	Συντεταγμένες κέντρου βάρους ως προς το ελάχιστο κάτω και αριστερό όριο της διατομής	cm
υπ. As	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός	cm²
ρ	Ποσοστό διαμήκη οπλισμού	‰
ΚΡΙΣΙΜΗ	Περιοχή από τη βάση του τοιχώματος στη θεμελίωση μέχρι το: μέγιστο από τα (lw, Hw/6)	-

ΟΝΟΜΑ: **W140/25/40**

Υλικά: C25/30 - B500C
Διαστάσεις: t= 25.0, lw= 140.0, h_1= 40.0, h_2= 50.0
$e_{1\alpha}$= 0.0, $e_{1\delta}$= 15.0, $e_{2\alpha}$= 0.0, $e_{2\delta}$= 0.0
Επικάλυψη: c= 4.0

Αδρανειακά μεγέθη:
Ac= 4100, I_2= 7077154, I_3= 398420, J_T= 647473
x_s= 15.43, y_s= 62.68

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **E2010**

ΑΝΩ ΑΚΡΑΙΟ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ

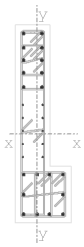
Ράβδοι: 10Φ20, υπ. As= 31.40, ρ= 25.12

ΚΑΤΩ ΑΚΡΑΙΟ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ

Ράβδοι: 10Φ20, υπ. As= 31.40, ρ= 19.63

ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΚΟΡΜΟΥ

Ράβδοι: 10Φ10, υπ. As= 7.85, ρ= 6.28



ΟΝΟΜΑ: **W160/25/45**

Υλικά: C25/30 - B500C
Διαστάσεις: t= 25.0, lw= 160.0, h_1= 35.0, h_2= 50.0
$e_{1\alpha}$= 20.0, $e_{1\delta}$= 0.0, $e_{2\alpha}$= 0.0, $e_{2\delta}$= 0.0
Επικάλυψη: c= 4.0

Αδρανειακά μεγέθη:
Ac= 4700, I_2= 10931919, I_3= 533262, J_T= 751639
x_s= 29.15, y_s= 70.69

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **E2016**

ΑΝΩ ΑΚΡΑΙΟ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ

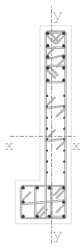
Ράβδοι: 10Φ20, υπ. As= 31.40, ρ= 25.12

ΚΑΤΩ ΑΚΡΑΙΟ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ

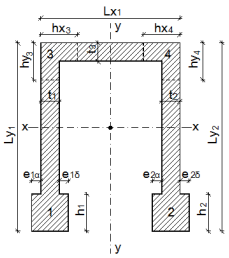
Ράβδοι: 10Φ20, υπ. As= 31.40, ρ= 19.94

ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟΣ ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΚΟΡΜΟΥ

Ράβδοι: 16Φ10, υπ. As= 12.56, ρ= 6.70



ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΠΥΡΗΝΩΝ ΜΟΡΦΗΣ U



ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΠΥΡΗΝΩΝ ΜΟΡΦΗΣ U		
L_{x1}	Άνοιγμα	cm
L_{y1}, L_{y2}	Μήκη σκελών	cm
t_1, t_2, t_3	Πάχη σκελών	cm
$h_{1,2}$, $h_{x3,4}$, $h_{y3,4}$	Ύψη ενταγμένων υποστυλωμάτων	cm
$e_{1\alpha,\delta}$, $e_{2\alpha,\delta}$	Προεξοχές κάτω ακραίων υποστυλωμάτων	cm
c	Επικάλυψη οπλισμού	cm
Ac	Εμβαδό διατομής	cm^2
I_2	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 2	cm^4
I_3	Ροπή αδράνειας ως προς τοπικό άξονα 3	cm^4
J_T	Στρεπτική ροπή αδράνειας	cm^4
x_s, y_s	Συντεταγμένες κέντρου βάρους ως προς το ελάχιστο κάτω και αριστερό όριο της διατομής	cm
υπ. As	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός	cm^2
ρ	Ποσοστό διαμήκους οπλισμού	‰
ΚΡΙΣΙΜΗ	Για αυξημένες απαιτήσεις πλαστιμότητας, το μέγιστο από τα: 1/5 ύψος ορόφου, b, h, 60cm	-

ΟΝΟΜΑ: **Uc300/250/25_2**

Υλικά: C25/30 - B500C
Διαστάσεις: Lx1= 300, Ly1= 250, Ly2= 250,
t1= 25, t2= 25, t3= 25,
h1= 40, h2= 40, hy3= 50, hy4= 50, hx3= 50, hx4= 50,
e1α= 0, e1δ= 10, e2α= 10, e2δ= 0
Επικάλυψη: c= 4.0

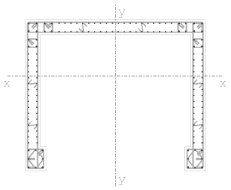
Αδρανειακά μεγέθη:
Ac= 19550
I_2= 133850972, I_3= 281057917
J_T= 3661168
x_s= 150.00, y_s= 156.67

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS0**

υπ. As= 189.16

ρ= 9.68

Ράβδοι: 24Φ20+16Φ16+104Φ10



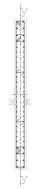
ΟΝΟΜΑ: **Uc300/250/25_2-B**

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS0**

υπ. As= 77.12

ρ= 11.22

Ράβδοι: 12Φ20+4Φ16+40Φ10



ΟΝΟΜΑ: **Uc300/250/25_2-L**

ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS0**

υπ. As= 68.58

ρ= 10.82

Ράβδοι: 10Φ20+6Φ16+32Φ10

ΟΝΟΜΑ: **Uc300/250/25_2-R**

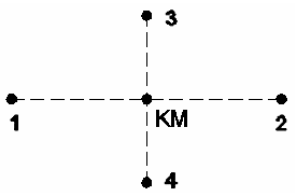
ΔΙΑΤΑΞΗ ΟΠΛΙΣΜΟΥ: **RS0**

υπ. As= 68.58

ρ= 10.82

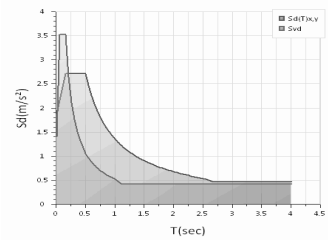
Ράβδοι: 10Φ20+6Φ16+32Φ10

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΗΣ ΑΝΑΛΥΣΗΣ ΦΑΣΜΑΤΟΣ ΑΠΟΚΡΙΣΗΣ



Θέσεις Μάζας - Τυχηματικές Εκεντρότητες

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΩΝ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΗΣ ΑΝΑΛΥΣΗΣ ΦΑΣΜΑΤΟΣ ΑΠΟΚΡΙΣΗΣ		
	ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ - ΚΕΝΤΡΟ ΜΑΖΑΣ	
L_x	Μέγιστο μήκος στάθμης κατά x	m
L_y	Μέγιστο μήκος στάθμης κατά y	m
x_k, y_k, z_k	Συντεταγμένες κέντρου μάζας, ανά στάθμη (θέση ΚΜ)	m
	ΣΥΝΤΕΤΑΓΜΕΝΕΣ ΘΕΣΗΣ ΜΑΖΑΣ	
ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ	Θέση μάζας με τυχηματική εκκεντρότητα, ανά στάθμη (θέσεις 1, 2, 3, 4)	-
x, y, z	Συντεταγμένες μάζας με τυχηματική εκκεντρότητα, ανά στάθμη	m
	ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ & ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ	
T	Ιδιοπερίοδος	sec
ω	Ιδιοσυχνότητα	rad/sec
	ΦΑΣΜΑΤΙΚΕΣ ΕΠΙΤΑΧΥΝΣΕΙΣ	
$S_d(T_i)$	Φασματική Επιχάχυνση Σχεδιασμού i ιδιομορφής	m/sec²
	ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ	
v_{ix}	Συντελεστής Συμμετοχής της i ιδιομορφής για σεισμική διέγερση κατά τον άξονα x	-
v_{iy}	Συντελεστής Συμμετοχής της i ιδιομορφής για σεισμική διέγερση κατά τον άξονα y	-
	ΠΟΣΟΣΤΑ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ ΜΑΖΩΝ	
M_{xi}	Ποσοστό δρώσας μάζας της i ιδιομορφής για σεισμική διέγερση κατά τον άξονα x	%
M_{yi}	Ποσοστό δρώσας μάζας της i ιδιομορφής για σεισμική διέγερση κατά τον άξονα y	%
$\Sigma(M_{xi})$	Αθροιζόμενο Ποσοστό δρώσας μάζας για σεισμική διέγερση κατά τον άξονα x	%
$\Sigma(M_{yi})$	Αθροιζόμενο Ποσοστό δρώσας μάζας για σεισμική διέγερση κατά τον άξονα y	%



Φάσμα Σχεδιασμού

ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΦΑΣΜΑΤΟΣ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ			
	Ζώνη σεισμικής επικινδυνότητας	Z2	Πιν.1 - Εθν. Προσ. EN1998
a_{gR}	Μέγιστη εδαφική επιτάχυνση αναφοράς σε έδαφος κατ. Α	0.24	Πιν.2 - Εθν. Προσ. EN1998
$a_g=a_{gR}\cdot\gamma_I$	Επιτάχυνση σχεδιασμού σε έδαφος κατηγορίας Α	2.3544 m/sec²	Παράγρ. 3.2.2.2 - EN1998
γ_I	Συντελεστής σπουδαιότητας	1.0	Πιν.4 - Εθν. Προσ. EN1998
g	Επιτάχυνση της βαρύτητας	9.81 m/sec²	
	Κατηγορία εδάφους	B	Πιν.3 - Εθν. Προσ. EN1998
T_B	Χαρακτηριστική περίοδος κάτω ορίου του κλάδου σταθερής φασματικής επιτάχυνσης	0.15 sec	Πιν.3 - Εθν. Προσ. EN1998
T_C	Χαρακτηριστική περίοδος άνω ορίου του κλάδου σταθερής φασματικής επιτάχυνσης	0.50 sec	Πιν.3 - Εθν. Προσ. EN1998
T_D	Χαρακτηριστική περίοδος που ορίζει την αρχή της περιοχής σταθερής μετακίνησης του φάσματος	2.50 sec	Πιν.3 - Εθν. Προσ. EN1998
S	Συντελεστής εδάφους	1.20	Πιν.3 - Εθν. Προσ. EN1998
q	Συντελεστής συμπεριφοράς	2.60	Παράγρ. 5.2.2.2 - EN1998

ΔΙΑΣΤΑΣΕΙΣ - ΚΕΝΤΡΟ ΜΑΖΑΣ

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: ΚΜ

Στάθμη	Διαστάσεις στάθμης		Κέντρο Μάζας στάθμης		
	Lx	Ly	x_k	y_k	z_k
ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ	20.68	12.64	11.925	5.771	0.000
ΙΣΟΓΕΙΟΥ	22.55	14.40	12.125	5.183	3.000
1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	22.55	14.40	12.125	5.183	6.000
2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	22.55	14.40	12.091	5.108	9.000
3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	20.75	9.40	10.633	3.706	12.000
4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ	14.75	7.75	13.468	4.314	15.000

ΣΥΝΤΕΤΑΓΜΕΝΕΣ ΘΕΣΗΣ ΜΑΖΑΣ

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 1

Στάθμη	x	y	z
ΙΣΟΓΕΙΟΥ	10.998	5.183	3.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	10.998	5.183	6.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	10.964	5.108	9.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	9.595	3.706	12.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	12.730	4.314	15.000

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 2

Στάθμη	x	y	z
ΙΣΟΓΕΙΟΥ	13.253	5.183	3.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	13.253	5.183	6.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	13.219	5.108	9.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	11.670	3.706	12.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	14.206	4.314	15.000

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 3			
Στάθμη	x	y	z
ΙΣΟΓΕΙΟΥ	12.125	5.903	3.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	12.125	5.903	6.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	12.091	5.828	9.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	10.633	4.176	12.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	13.468	4.701	15.000

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 4			
Στάθμη	x	y	z
ΙΣΟΓΕΙΟΥ	12.125	4.463	3.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	12.125	4.463	6.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	12.091	4.388	9.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	10.633	3.236	12.000
ΟΥ ΟΡΟΦΟ	13.468	3.926	15.000

ΙΔΙΟΠΕΡΙΟΔΟΙ & ΙΔΙΟΣΥΧΝΟΤΗΤΕΣ

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 1		
Ιδιομορφή	T	ω
1	0.6825	9.21
2	0.6074	10.35
3	0.4757	13.21
4	0.1720	36.53
5	0.1272	49.41
6	0.1061	59.23

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 2		
Ιδιομορφή	T	ω
1	0.6512	9.65
2	0.6249	10.06
3	0.4824	13.02
4	0.1709	36.77
5	0.1274	49.33
6	0.1055	59.54

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 3		
Ιδιομορφή	T	ω
1	0.6398	9.82
2	0.6127	10.25
3	0.4987	12.60
4	0.1616	38.89
5	0.1273	49.35
6	0.1109	56.66

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 4		
Ιδιομορφή	T	ω
1	0.6753	9.30
2	0.6209	10.12
3	0.4649	13.52
4	0.1762	35.65
5	0.1273	49.34
6	0.1027	61.19

ΦΑΣΜΑΤΙΚΕΣ ΕΠΙΤΑΧΥΝΣΕΙΣ

Ιδιομορφή	ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 1		ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 2		ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 3		ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 4	
	T	$S_d(T_i)$	T	$S_d(T_i)$	T	$S_d(T_i)$	T	$S_d(T_i)$
1	0.6825	1.9926	0.6512	2.0863	0.6398	2.1251	0.6753	2.0141
2	0.6074	2.2382	0.6249	2.1773	0.6127	2.2195	0.6209	2.1910
3	0.4757	2.7166	0.4824	2.7166	0.4987	2.7166	0.4649	2.7166
4	0.1720	2.7166	0.1709	2.7166	0.1616	2.7166	0.1762	2.7166
5	0.1272	2.5897	0.1274	2.5910	0.1273	2.5906	0.1273	2.5908
6	0.1061	2.4727	0.1055	2.4696	0.1109	2.4994	0.1027	2.4538

ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 1			
Ιδιο-μορφή	T	v_{ix}	v_{iy}
1	0.6825	16.829360	-19.541201
2	0.6074	20.305057	20.619958
3	0.4757	13.080600	-6.884500
4	0.1720	7.374809	-3.067513
5	0.1272	-3.726756	-11.258829
6	0.1061	7.033095	-2.419922

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 2			
Ιδιο-μορφή	T	v_{ix}	v_{iy}
1	0.6512	23.323874	10.036108
2	0.6249	10.386940	-27.241225
3	0.4824	-14.652649	-3.340332
4	0.1709	7.487036	2.521507
5	0.1274	3.509765	-11.365348
6	0.1055	7.244976	2.427026

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 3			
Ιδιο-μορφή	T	v_{ix}	v_{iy}
1	0.6398	17.475385	-20.841342
2	0.6127	19.628332	20.324710
3	0.4987	13.259357	-2.620443
4	0.1616	7.390336	-0.376254
5	0.1273	-0.204357	-11.922652
6	0.1109	8.408418	-0.009678

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 4			
Ιδιο-μορφή	T	v_{ix}	v_{iy}
1	0.6753	23.810387	-8.990657
2	0.6209	8.587766	27.763972
3	0.4649	15.036103	-1.628353
4	0.1762	8.179811	-0.267464
5	0.1273	-0.052506	-11.920809
6	0.1027	6.410153	-0.003984

ΠΟΣΟΣΤΑ ΣΥΜΜΕΤΟΧΗΣ ΜΑΖΩΝ

Έργο: ΝΕΑ ΠΕΝΤΑΟΡΟΦΗ ΟΙΚΟΔΟΜΗ	**Θέση:** ΑΧΑΡΝΩΝ 15 - ΚΟΡΙΝΘΟΣ	Σελίδα: 69 10/1/2012

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 1					
Ιδιο-μορφή	T	Κατά ιδιομορφή		Αθροιστικά	
		M_{xi}	M_{yi}	$\Sigma(M_{xi})$	$\Sigma(M_{yi})$
1	0.6825	27.26	36.75	27.26	36.75
2	0.6074	39.68	40.92	66.94	77.67
3	0.4757	16.47	4.56	83.40	82.23
4	0.1720	5.23	0.91	88.64	83.14
5	0.1272	1.34	12.20	89.98	95.34
6	0.1061	4.76	0.56	94.74	95.90

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 2					
Ιδιο-μορφή	T	Κατά ιδιομορφή		Αθροιστικά	
		M_{xi}	M_{yi}	$\Sigma(M_{xi})$	$\Sigma(M_{yi})$
1	0.6512	52.35	9.69	52.35	9.69
2	0.6249	10.38	71.42	62.74	81.11
3	0.4824	20.66	1.07	83.40	82.19
4	0.1709	5.39	0.61	88.80	82.80
5	0.1274	1.19	12.43	89.98	95.23
6	0.1055	5.05	0.57	95.03	95.80

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 3					
Ιδιο-μορφή	T	Κατά ιδιομορφή		Αθροιστικά	
		M_{xi}	M_{yi}	$\Sigma(M_{xi})$	$\Sigma(M_{yi})$
1	0.6398	29.39	41.80	29.39	41.80
2	0.6127	37.08	39.76	66.47	81.56
3	0.4987	16.92	0.66	83.39	82.22
4	0.1616	5.26	0.01	88.65	82.23
5	0.1273	0.00	13.68	88.65	95.91
6	0.1109	6.80	0.00	95.45	95.91

ΘΕΣΗ ΜΑΖΑΣ: 4					
Ιδιο-μορφή	T	Κατά ιδιομορφή		Αθροιστικά	
		M_{xi}	M_{yi}	$\Sigma(M_{xi})$	$\Sigma(M_{yi})$
1	0.6753	54.56	7.78	54.56	7.78
2	0.6209	7.10	74.19	61.66	81.96
3	0.4649	21.76	0.26	83.42	82.22
4	0.1762	6.44	0.01	89.86	82.23
5	0.1273	0.00	13.68	89.86	95.90
6	0.1027	3.95	0.00	93.81	95.90

ΤΑΣΕΙΣ ΕΔΑΦΟΥΣ (ΠΕΔΙΛΟΔΟΚΟΙ - ΣΥΝΔΕΤΗΡΙΕΣ ΔΟΚΟΙ)

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΤΑΣΕΩΝ ΕΔΑΦΟΥΣ		
x	Θέση κατά μήκος του ευκάμπτου τμήματος της δοκού	m
G	Περίπτωση φόρτισης μόνιμων φορτίων και ίδιου βάρους	
Q	Περίπτωση φόρτισης κινητών φορτίων	
E_1, E_2, E_3, E_4	Περιπτώσεις φόρτισης σεισμικών φορτίων για κάθε θέση μάζας αντίστοιχα ή ισοδύναμων στατικών δυνάμεων	
ψ_2	Συντελεστής συνδυασμού για μεταβλητές δράσεις	
G+Q	Τάση εδάφους για το συνδυασμό κατακόρυφων φορτίων μόνο (Λειτουργίας)	kN/m²
$G+\psi_2 \cdot Q \pm E_n$	Τάση εδάφους για το συγκεκριμένο συνδυασμό φόρτισης (n= 1 εως 4)	kN/m²

Στοιχείο	Στάθμη	x	G+Q	$G+\psi_2 \cdot Q+E_1$	$G+\psi_2 \cdot Q-E_1$	$G+\psi_2 \cdot Q+E_2$	$G+\psi_2 \cdot Q-E_2$	$G+\psi_2 \cdot Q+E_3$	$G+\psi_2 \cdot Q-E_3$	$G+\psi_2 \cdot Q+E_4$	$G+\psi_2 \cdot Q-E_4$
Δ37	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	226.41	56.30	366.13	87.10	333.83	68.25	353.29	69.40	352.56
		0.00	219.15	54.37	355.07	82.32	325.63	65.86	342.68	65.76	343.20
		0.71	193.66	47.02	313.60	67.60	291.91	56.67	303.29	54.57	305.68
		1.53	171.11	47.72	268.66	62.86	252.74	55.00	260.94	52.90	263.23
		2.34	165.19	59.93	242.11	72.65	228.83	65.23	236.53	64.26	237.62
		3.15	179.20	78.83	244.70	91.40	231.70	82.80	240.53	83.24	240.17
		3.97	209.81	99.75	275.26	113.18	261.47	103.11	271.77	104.51	270.42
		4.78	246.40	121.10	316.80	135.04	302.56	124.21	313.61	125.77	312.09
		5.60	269.68	135.68	342.57	147.64	330.35	138.28	339.93	138.95	339.29
		0.00	270.00	136.02	342.71	146.50	331.98	138.31	340.39	138.52	340.20
Δ38	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	269.85	136.14	342.34	146.60	331.63	138.42	340.02	138.64	339.83
		0.00	270.17	135.71	343.24	144.70	333.98	137.68	341.22	137.49	341.43
		0.69	254.20	125.35	324.97	131.34	318.81	126.54	323.78	125.91	324.42
		1.48	222.18	109.70	284.12	113.90	279.82	109.94	283.92	109.58	284.26
		2.27	192.34	95.01	246.36	98.62	242.73	94.35	247.08	94.52	246.91
		3.06	174.35	78.13	231.59	81.94	227.85	77.16	232.67	77.51	232.34
		3.85	170.89	61.20	242.43	65.25	238.51	60.44	243.33	60.41	243.41
		4.64	178.39	53.47	263.54	56.88	260.36	52.58	264.63	51.88	265.41
		5.43	187.11	60.36	272.67	60.91	272.50	58.22	275.11	56.85	276.58
		0.00	187.26	63.73	269.70	63.02	270.80	61.02	272.72	59.52	274.30
Δ39	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	189.31	79.53	258.24	63.50	274.78	69.19	268.94	69.89	268.34
		0.00	189.47	78.07	259.92	61.49	277.04	67.43	270.94	68.54	269.93
		0.70	179.36	71.44	248.68	54.58	266.16	60.74	259.77	62.60	258.03
		1.49	162.15	68.78	221.75	51.99	239.21	58.47	232.44	59.89	231.16
		2.29	151.81	71.18	202.54	53.62	220.81	61.25	212.82	60.94	213.32
		3.09	156.03	73.98	208.99	55.28	228.46	64.87	218.42	61.87	221.68
		3.88	176.97	80.01	241.76	58.64	264.10	70.96	251.16	65.52	256.96
		4.68	211.06	96.04	287.74	68.38	316.71	84.47	299.76	77.89	306.85
		5.47	248.14	118.58	331.97	81.85	370.64	101.52	349.69	96.91	355.07
		0.00	258.72	124.06	344.65	84.51	386.29	104.83	364.61	102.01	368.23
Δ40	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	253.05	150.55	304.36	125.51	329.66	136.98	318.20	139.17	315.67
		0.00	240.99	143.12	293.49	145.36	291.24	143.88	292.82	145.78	290.62
		0.79	216.62	99.14	294.08	100.55	292.16	101.93	291.13	97.92	294.91
		1.67	184.23	73.54	261.41	73.31	261.33	75.44	259.33	70.80	263.84
		2.46	164.65	74.89	224.33	76.70	222.14	76.47	222.64	74.29	224.64
		3.34	159.85	93.52	196.18	98.54	191.04	94.67	195.03	97.22	192.28
		4.13	169.97	110.95	196.02	112.05	194.92	110.30	196.73	115.76	191.06
		5.02	188.76	123.43	216.50	119.63	220.24	121.50	218.50	127.09	212.59
		5.90	196.98	123.81	231.48	127.79	227.43	124.31	231.03	131.24	223.75
		0.00	193.77	117.42	232.37	124.86	224.82	118.88	230.93	125.55	223.92
Δ41	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	193.77	117.42	232.37	124.86	224.82	118.88	230.93	125.55	223.92
		0.00	190.56	109.87	234.37	119.39	224.64	111.90	232.32	117.83	226.04
		0.59	176.93	92.23	228.19	102.29	217.70	94.44	225.88	98.69	221.28
		1.17	160.26	79.92	211.59	89.54	201.49	82.04	209.36	85.72	205.34
		1.86	142.75	71.85	189.86	81.49	179.71	74.02	187.56	78.05	183.19
		2.44	132.34	67.80	176.86	77.69	166.46	70.16	174.36	74.76	169.41
		3.13	126.82	63.16	173.75	73.81	162.48	65.87	170.86	70.85	165.48
		3.71	127.12	56.28	183.07	68.28	170.18	59.21	179.87	63.96	174.64
		4.40	130.49	37.72	209.68	48.74	197.09	39.85	207.11	42.66	203.65
		0.00	131.33	21.14	228.32	29.29	218.41	22.17	226.82	23.11	225.21
Δ42	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	128.44	19.66	226.85	25.83	221.48	20.15	226.68	20.30	227.01
		0.00	120.68	26.82	205.20	25.16	207.82	25.30	207.05	22.77	210.08
		1.00	93.66	30.22	149.88	17.10	163.76	26.09	154.26	20.75	159.91
		2.00	69.01	26.26	107.45	15.24	119.03	22.63	111.29	18.86	115.26
		3.00	54.57	21.00	86.61	19.33	88.68	19.63	88.16	18.81	89.12
		4.00	52.83	5.88	100.25	16.02	90.19	8.69	97.56	10.98	95.34
		5.00	62.36	0.00	133.55	10.71	116.13	0.00	127.91	3.14	124.17
		6.00	78.04	0.00	162.94	15.33	144.81	3.55	157.57	6.02	154.42
		7.00	90.10	21.56	164.59	21.19	165.66	18.96	167.64	18.91	167.77
		0.00	92.52	27.98	163.17	0.00	188.65	15.58	176.16	15.54	176.32

Στοιχείο	Στάθμη	x	G+Q	G+ψ2·Q+E1	G+ψ2·Q-E1	G+ψ2·Q+E2	G+ψ2·Q-E2	G+ψ2·Q+E3	G+ψ2·Q-E3	G+ψ2·Q+E4	G+ψ2·Q-E4
Δ43	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	93.94	16.65	177.82	0.00	210.18	0.00	192.40	5.03	189.90
		0.00	92.97	21.83	170.46	0.00	198.79	9.73	182.82	12.13	179.69
		0.61	89.27	26.69	157.66	0.00	180.69	16.92	167.43	19.85	163.84
		1.21	86.70	23.53	155.20	0.00	181.03	11.95	167.02	13.84	164.44
		1.92	87.32	7.83	171.90	0.00	203.85	0.00	187.96	0.00	187.04
		2.53	91.72	0.00	200.74	0.00	236.96	0.00	219.97	0.00	219.96
		3.24	100.78	0.00	237.15	0.00	277.34	0.00	259.32	0.00	259.70
		3.85	110.20	0.00	256.22	0.00	298.18	0.00	279.62	0.00	279.76
		4.56	119.16	0.00	244.42	0.00	283.28	0.00	265.85	0.00	264.59
		0.00	127.25	64.17	193.31	60.93	196.14	61.36	196.08	69.43	187.25
Δ44	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	127.25	64.19	193.30	60.94	196.11	61.37	196.06	69.44	187.23
		0.00	133.83	17.60	247.27	36.67	226.35	21.71	242.51	26.43	237.00
		0.70	130.81	0.00	264.55	6.42	246.86	0.00	261.78	0.00	258.44
		1.39	124.47	0.00	250.41	0.00	236.98	0.00	249.13	0.00	246.99
		2.09	121.15	4.49	224.35	13.08	214.50	4.58	223.77	5.64	222.37
		2.79	124.61	28.84	201.92	35.23	194.78	28.95	201.54	29.66	200.63
		3.48	136.07	53.90	193.92	58.43	188.80	54.02	193.59	54.31	193.13
		4.18	154.19	71.67	205.65	74.64	202.19	71.50	205.63	71.23	205.78
		4.97	177.50	72.36	244.00	72.87	242.97	70.66	245.47	69.51	246.56
		0.00	183.38	66.45	259.69	65.83	259.78	63.89	262.01	62.46	263.39
Δ45	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	185.43	81.66	248.29	66.24	263.95	71.72	258.35	72.44	257.47
		0.00	179.55	86.97	233.27	73.12	247.30	78.12	242.23	79.15	241.01
		0.70	159.15	85.99	200.33	74.51	211.98	78.81	207.61	80.57	205.61
		1.39	140.41	69.56	186.03	56.04	199.76	61.39	194.33	63.70	191.69
		2.09	128.05	47.22	189.24	27.90	208.90	36.00	200.66	38.65	197.61
		2.79	123.82	25.67	206.59	0.00	234.14	10.45	222.13	13.41	218.65
		3.48	126.80	11.47	229.96	0.00	264.88	0.00	249.31	0.00	244.95
		4.18	133.51	10.24	247.41	0.00	285.55	0.00	268.31	0.00	262.18
		4.97	137.74	26.08	244.04	0.00	272.12	10.95	259.63	19.81	249.55
		0.00	131.17	19.26	244.27	33.55	229.30	22.15	241.25	35.26	227.22
Δ46	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	220.37	98.78	306.30	122.56	282.17	106.49	298.49	110.04	294.69
		0.00	208.56	126.59	261.35	131.24	256.24	127.89	259.96	130.48	257.09
		0.77	185.15	77.85	268.05	80.06	265.93	80.77	265.23	78.71	267.12
		1.64	154.07	48.88	241.80	51.39	239.47	51.88	238.91	49.56	241.12
		2.42	133.60	50.90	204.53	51.50	204.04	51.91	203.62	51.38	203.99
		3.29	125.00	65.39	178.15	64.64	178.84	64.16	179.42	67.12	176.24
		4.06	130.62	72.95	185.41	73.71	184.58	71.62	186.79	77.40	180.75
		4.93	146.96	75.50	219.25	73.92	220.83	72.73	222.11	79.60	214.91
		5.80	162.44	46.08	283.73	40.79	289.34	42.14	287.95	45.89	283.79
		0.00	165.47	4.34	334.02	0.00	337.46	0.00	336.27	3.90	335.11
Δ47	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	164.56	0.00	352.17	0.00	352.91	0.00	352.52	0.00	353.11
		0.00	157.73	0.00	330.85	0.00	328.49	0.00	329.27	0.00	331.12
		0.69	141.91	0.00	288.51	13.70	282.35	12.69	284.87	0.00	287.55
		1.47	126.18	13.59	249.24	18.76	242.91	16.19	245.92	14.36	248.13
		2.26	118.80	16.99	229.26	19.50	226.15	17.77	228.19	16.75	229.40
		3.04	121.79	18.75	232.75	16.75	234.39	16.63	234.74	16.77	234.74
		3.83	132.98	18.83	255.25	12.81	261.20	14.10	260.05	15.28	258.96
		4.61	146.27	18.94	282.64	11.24	290.69	12.94	288.99	14.38	287.55
		5.40	151.00	19.76	292.79	14.36	298.36	14.90	298.18	15.59	297.51
		0.00	148.44	19.32	288.28	15.77	291.68	15.38	292.63	15.72	292.35
Δ48	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	148.47	19.45	288.19	15.88	291.60	15.50	292.54	15.83	292.26
		0.00	145.89	18.42	284.27	16.95	285.32	15.48	287.53	15.54	287.55
		0.70	132.74	14.53	260.58	15.45	259.19	12.63	262.76	12.55	262.90
		1.49	115.43	13.31	225.69	9.56	229.80	9.34	230.51	9.58	230.19
		2.29	102.89	11.67	201.19	0.00	216.11	0.00	211.22	0.00	209.60
		3.09	98.70	0.00	199.77	0.00	225.33	0.00	214.90	0.00	210.95
		3.88	102.93	0.00	217.26	0.00	251.03	0.00	236.19	0.00	230.25
		4.68	112.27	0.00	236.89	0.00	276.64	0.00	258.60	0.00	252.85
		5.48	119.89	11.13	240.65	0.00	279.49	0.00	261.92	0.00	259.80
		0.00	120.08	12.11	238.42	0.00	275.30	0.00	258.76	0.00	257.56
Δ49	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	176.12	122.74	225.00	133.99	212.09	126.17	220.94	130.81	216.57
		0.00	174.06	126.28	217.70	136.86	205.65	129.64	213.78	133.35	210.38
		0.71	158.39	120.88	192.40	129.52	183.02	123.89	189.14	125.64	187.59
		1.52	136.11	94.92	174.08	104.56	163.79	98.10	170.71	100.48	168.50
		2.33	118.81	59.65	175.01	72.73	161.09	63.50	170.90	68.39	166.19
		3.14	111.48	24.51	195.78	42.20	177.14	29.30	190.70	37.30	182.88
		3.95	114.57	0.00	226.64	22.46	203.15	6.06	220.50	16.40	210.20
		4.77	124.35	0.00	250.30	21.24	224.09	0.00	243.59	13.59	232.93
		5.58	132.77	22.28	241.81	43.56	219.86	27.56	236.45	34.78	229.61
		0.00	132.98	30.66	233.85	49.81	214.36	35.32	229.25	41.21	223.75

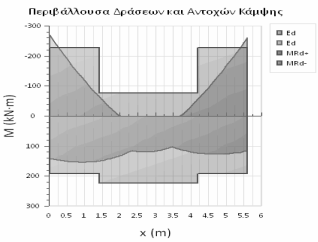
Στοιχείο	Στάθμη	x	G+Q	G+ψ2·Q+E1	G+ψ2·Q-E1	G+ψ2·Q+E2	G+ψ2·Q-E2	G+ψ2·Q+E3	G+ψ2·Q-E3	G+ψ2·Q+E4	G+ψ2·Q-E4
Δ50	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	123.94	0.00	306.97	0.00	276.21	0.00	300.33	0.00	292.60
		0.00	124.14	0.00	313.92	0.00	280.56	0.00	306.44	0.00	297.55
		0.71	119.39	0.00	316.82	0.00	278.50	0.00	307.56	0.00	295.27
		1.52	112.32	0.00	282.30	0.00	248.15	0.00	273.86	0.00	261.78
		2.33	111.46	0.00	236.74	5.47	210.85	0.00	230.32	0.00	220.75
		3.14	121.03	27.38	200.63	44.56	183.24	31.66	196.35	38.32	189.88
		3.95	141.04	74.56	185.03	85.38	174.11	77.23	182.39	81.51	178.32
		4.77	166.91	109.96	192.99	117.71	185.07	111.82	191.12	115.46	187.73
		5.58	188.54	119.11	220.93	127.00	212.46	120.82	219.08	126.33	213.84
		0.00	191.19	115.65	228.92	123.89	220.00	117.35	227.04	123.69	220.95
Δ51	ΕΜΕΛΙΩΣΗ	0.00	176.79	120.75	227.10	132.90	214.68	124.49	223.34	129.15	218.28
		0.00	180.40	108.18	244.78	124.97	227.47	113.65	239.20	117.33	235.13
		0.69	179.29	82.06	264.61	101.81	244.41	88.45	258.04	90.82	255.41
		1.38	174.16	73.14	258.90	91.50	240.24	78.91	252.96	80.70	251.04
		2.06	173.45	79.84	245.07	95.23	229.41	84.53	240.25	85.90	238.74
		2.75	182.02	97.54	237.00	109.83	224.41	101.10	233.32	102.18	232.08
		3.44	201.14	119.88	243.64	129.89	233.28	122.58	240.84	123.45	239.81
		4.13	228.27	138.64	268.92	147.84	259.42	140.87	266.58	141.55	265.75
		4.91	260.34	141.48	319.27	152.03	308.97	143.76	316.94	144.26	316.51
		0.00	266.44	136.77	334.10	148.01	323.23	139.14	331.73	139.64	331.36

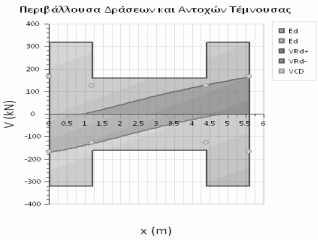
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΟΚΩΝ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΔΟΚΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΓΕΝΙΚΑ	
Κ.Α.	Κόμβος αρχής δοκού	-
Κ.Τ.	Κόμβος τέλους δοκού	-
ΔΡΟ	Διάταξη Ράβδων Οπλισμού	-
bm	Συνεργαζόμενο πλάτος πλακοδοκού	m
L	Θεωρητικό μήκος δοκού - από κόμβο σε κόμβο	m
Ln	Μήκος εύκαμπτου τμήματος - από παρειά στύλου σε παρειά στύλου	m
Lcr	Κρίσιμο μήκος δοκού (ΕΚ8 §5.4.3.1.2(1)P για δοκούς ΚΠΜ, §5.5.3.1.3(1)P για δοκούς ΚΠΥ)	m
Κατηγορία Πλαστιμότητας	Κατηγορία πλαστιμότητας ΚΠΥ ή ΚΠΜ (ΕΚ8 §5.2.1)	-
x	Θέση ελέγχου απο την παρειά της αριστερής στήριξης (εύκαμπτο τμήμα)	m
Θ.Μ.	Θέση μάζας Ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης (1 ως 4)	-
	ΚΑΜΨΗ	
NEd	Αξονική δύναμη σχεδιασμού	kN
MEd	Περιβάλλουσα ροπής σχεδιασμού στα σημεία ελέγχου	kNm
MRd	Ροπή αντοχής δοκού στα σημεία ελέγχου	kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου κάμψης CR= MEd/MRd ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ	
xu	Ύψος του ουδέτερου άξονα μετά την ανακατανομή (ΕΚ2 §5.5)	m
d	Ύψος διατομής	m
δεπ	Επιτρεπόμενος λόγος της ανακατανεμημένης ροπής προς την ελαστική ροπή (ΕΚ2 , § 5.10α, 5.10β)	-
δ	Υπάρχων λόγος της ανακατανεμημένης ροπής προς την ελαστική ροπή	-
CR	Λόγος CR= δ / δεπ	-
	ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ & ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ	
VRds	Τέμνουσα δύναμη που παραλαμβάνει ο οπλισμός διάτμησης (ΕΚ2 §6.2.3.(3))	kN
VRdmax	Μέγιστη τέμνουσα που μπορεί να παραλάβει η δοκός (ΕΚ2 §6.2.3(3))	kN
VEd	Τέμνουσα δύναμη σχεδιασμού	kN
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διάτμησης CR= VEd/VRds ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΤΕΜΝΟΥΣΕΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΥ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΥ	
ζ	Λόγος ελάχιστης/μέγιστη ικανοτικής τέμνουσας (ΕΚ8 §5.5.3.1.2(3))	-
Δισδ.	Απαιτούμενος δισδιαγώνιος οπλισμός	cm²
min/max VCD	Ελάχιστη/Μέγιστη ικανοτική τέμνουσα	kN
VCD	Τέμνουσα ικανοτικού σχεδιασμού (ΕΚ8 §5.4.2.2)	kN
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διάτμησης ικανοτικού σχεδιασμού CR ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΣΤΡΕΨΗ	
TEd	Στρεπτική ροπή σχεδιασμού	kNm
TRdmax	Τιμή της αντοχής σχεδιασμού σε στρέψη (ΕΚ2 §6.3.2(4))	kNm
Asw,υπαρ.	Υπάρχων εγκάρσιος οπλισμός	cm²
Asw,απαιτ.	Απαιτούμενος εγκάρσιος οπλισμός	cm²
Asl,υπαρ.	Υπάρχων διαμήκης οπλισμός στρέψης	cm²
Asl,απαιτ.	Απαιτούμενος διαμήκης οπλισμός στρέψης	cm²
CR_ΘΛΣ	Λόγος εξάντλησης ελέγχου θλίψης σκυροδέματος CR ≤ 1.0 → επάρκεια	-
CR_ΣΥΝ	Λόγος εξάντλησης ελέγχου αντοχής συνδετήρων CR ≤ 1.0 → επάρκεια	-
CR_ΔΜΟ	Λόγος εξάντλησης ελέγχου αντοχής διαμήκους οπλισμού CR ≤ 1.0 → επάρκεια	-

ΔΟΚΟΙ ΣΤΑΘΜΗΣ: **ΙΣΟΓΕΙΟΥ**

ΔΟΚΟΣ: **D1**	Κ.Α.: K2	Κ.Τ.: K21	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: T60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.20m/20.0cm					

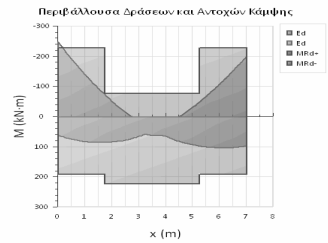





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ                    L= 5.60
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ                        ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ                ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ
 x    Θ.Μ.     NEd       MEd        MRd      CR      MEd        MRd       CR
 0.00  1        0.0     -270.4     -228.4    1.18    139.8      191.4     0.73  <
 2.80  1        0.0        0.0      -77.0    0.00    117.6      222.0     0.53
 5.60  1        0.0     -261.9     -228.4    1.15    114.9      191.4     0.60  <

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :
           ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ                        ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ
ΘΕΣΗ  Θ.Μ. xu/d     δεπ      δ        CR      | xu/d     δεπ      δ        CR
ΑΡΙΣΤ  1    0.20    0.70    0.75    0.93       0.10    0.70    0.75    0.93
ΔΕΞΙΑ  1    0.20    0.70    0.75    0.93       0.10    0.70    0.75    0.93


ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ
  x       VEd       VRdMAX     VRds       CR
 0.00    157.8       527.2     319.9     0.49
 1.20     99.3                 161.4     0.62
 4.40    100.8                 161.4     0.62
 5.60    154.0       527.2     319.9     0.48

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ
 x        Θ.Μ.    ζ    Διισδ.    VEd        VCD     VRdMAX      VRds      CR
 0.00     1     0.10  ΟΧΙ      28.0      166.4     527.2       319.9    0.52
 1.20     1                     7.8      127.2                 161.4    0.79
```

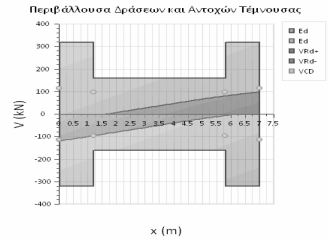
4.40	1			133.6	127.2		161.4	0.83
5.60	1	0.10	ΟΧΙ	165.5	166.4	527.2	319.9	0.52

ΔΟΚΟΣ: **D10**	Κ.Α.: Κ15	Κ.Τ.: Κ17	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.60m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 7.00
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-248.7	-228.4	1.09	60.5	185.9	0.33	‹
3.50	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	61.6	219.8	0.28	
7.00	1	0.0	-201.2	-228.4	0.88	97.4	185.9	0.52	



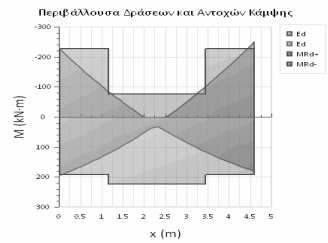
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	101.4	527.2	319.9	0.32
1.20	72.6		161.4	0.45
5.80	53.0		161.4	0.33
7.00	74.5	527.2	319.9	0.23

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

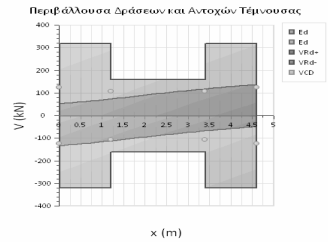
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.03	ΟΧΙ	31.0	115.1	527.2	319.9	0.36
1.20	1			9.6	96.0		161.4	0.59
5.80	1			83.4	96.0		161.4	0.59
7.00	1	-0.03	ΟΧΙ	99.4	115.1	527.2	319.9	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D11**	Κ.Α.: Κ15	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.20m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.60
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-226.9	-228.5	0.99	192.3	181.2	1.06	‹
2.30	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	33.1	217.1	0.15	
4.60	1	0.0	-252.0	-228.5	1.10	179.8	181.2	0.99	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

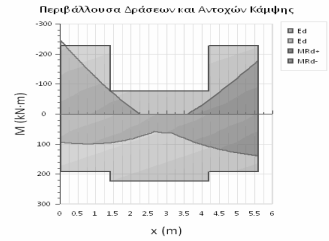
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

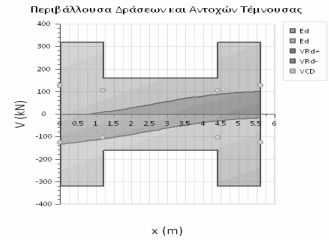
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	49.8	527.2	319.9	0.16
1.20	22.9		161.4	0.14
3.40	40.5		161.4	0.25
4.60	64.5	527.2	319.9	0.20

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.44	ΟΧΙ	48.0	124.3	527.2	319.9	0.39
1.20	1			67.9	105.9		161.4	0.66
3.40	4			120.0	105.9		161.4	0.74
4.60	4	-0.44	ΟΧΙ	137.8	124.3	527.2	319.9	0.43

ΔΟΚΟΣ: **D12**	Κ.Α.: Κ12	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.20m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-245.1	-228.4	1.07	93.1	191.5	0.49	‹
2.80	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	60.7	222.0	0.27	
5.60	1	0.0	-181.2	-228.4	0.79	139.2	191.5	0.73	

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

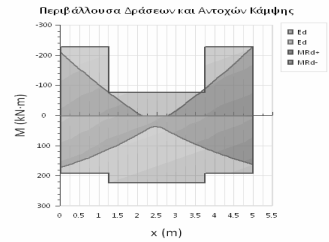
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

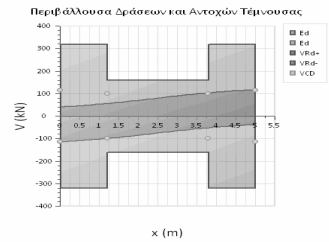
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	102.1	527.2	319.9	0.32
1.20	72.0		161.4	0.45
4.40	39.1		161.4	0.24
5.60	54.4	527.2	319.9	0.17

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.18	ΟΧΙ	14.7	126.7	527.2	319.9	0.40
1.20	1			7.6	104.5		161.4	0.65
4.40	1			89.9	104.5		161.4	0.65
5.60	1	-0.18	ΟΧΙ	101.3	126.7	527.2	319.9	0.40

ΔΟΚΟΣ: **D13**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.60m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-209.8	-228.4	0.92	171.4	190.0	0.90	
2.50	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	36.7	221.5	0.17	
5.00	1	0.0	-230.6	-228.4	1.01	162.0	190.0	0.85	‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

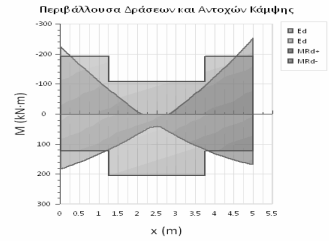
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

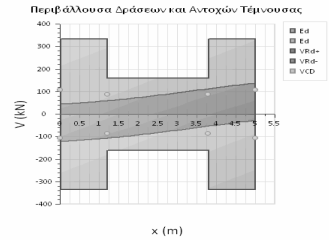
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	47.1	527.2	319.9	0.15
1.20	26.6		161.4	0.16
3.80	37.3		161.4	0.23
5.00	54.5	527.2	319.9	0.17

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.45	ΟΧΙ	38.5	115.2	527.2	319.9	0.36
1.20	1			53.6	100.1		161.4	0.62
3.80	4			104.2	100.1		161.4	0.65
5.00	4	-0.45	ΟΧΙ	116.9	115.2	527.2	319.9	0.37

ΔΟΚΟΣ: **D14**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.60m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-224.4	-193.7	1.16	182.4	121.8	1.50	‹
2.50	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	40.9	202.5	0.20	
5.00	1	0.0	-254.1	-193.7	1.31	167.5	121.8	1.37	‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

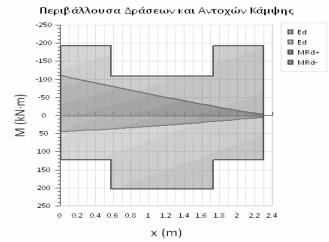
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

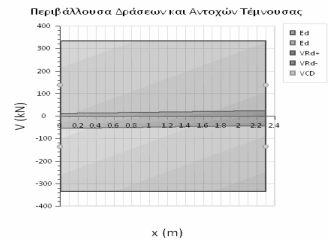
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	49.7	551.8	334.8	0.15
1.20	29.2		160.1	0.18
3.80	42.8		160.1	0.27
5.00	75.4	551.8	334.8	0.23

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.17	ΟΧΙ	30.2	108.0	551.8	334.8	0.32
1.20	1			45.3	86.4		160.1	0.54
3.80	2			113.7	86.4		160.1	0.71
5.00	2	-0.17	ΟΧΙ	137.8	108.0	551.8	334.8	0.41

ΔΟΚΟΣ: **D15**	Κ.Α.: Κ8	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.30
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-112.1	-193.7	0.58	43.6	112.9	0.39
1.15	1	0.0	-50.9	-109.4	0.47	25.9	196.0	0.13
2.30	1	0.0	-3.8	-193.7	0.02	4.2	112.9	0.04

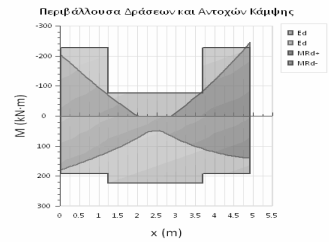
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	28.7	551.8	334.8	0.09
2.30	12.3	551.8	334.8	0.04

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

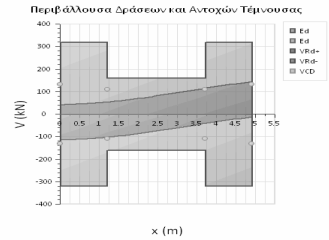
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.96	ΟΧΙ	12.0	135.8	551.8	334.8	0.41
2.30	1	-0.96	ΟΧΙ	24.1	135.8	551.8	334.8	0.41

ΔΟΚΟΣ: **D16**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ20	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.51m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.91
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-204.9	-228.4	0.90	177.5	189.6	0.94	
2.46	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	49.4	221.2	0.22	
4.91	1	0.0	-246.1	-228.4	1.08	139.4	189.6	0.74	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

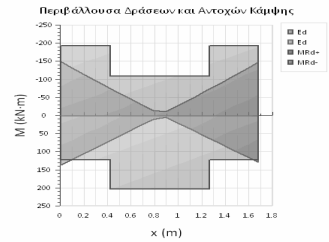
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	45.6	527.2	319.9	0.14
1.20	29.0		161.4	0.18
3.71	55.2		161.4	0.34
4.91	93.0	527.2	319.9	0.29

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.28	ΟΧΙ	42.2	132.8	527.2	319.9	0.42
1.20	1			54.5	109.5		161.4	0.68
3.71	1			116.9	109.5		161.4	0.72
4.91	1	-0.28	ΟΧΙ	144.9	132.8	527.2	319.9	0.45

ΔΟΚΟΣ: **D17**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm					



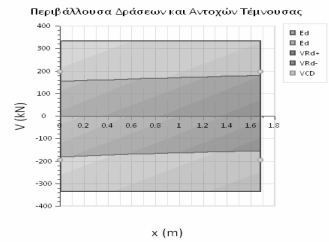
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 1.68

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-149.4	-193.7	0.77	136.1	114.3	1.19	‹
0.84	1	0.0	-10.9	-109.4	0.10	4.6	197.5	0.02	
1.68	1	0.0	-148.0	-193.7	0.76	127.9	114.3	1.12	‹



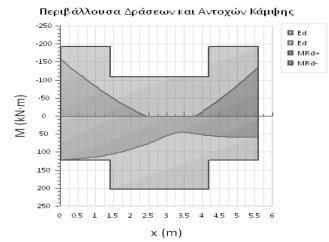
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	18.3	551.8	334.8	0.05
1.68	15.2	551.8	334.8	0.05

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.87	ΟΧΙ	155.1	196.3	551.8	334.8	0.59
1.68	1	-0.87	ΟΧΙ	179.9	196.3	551.8	334.8	0.59

ΔΟΚΟΣ: **D18**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.20m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

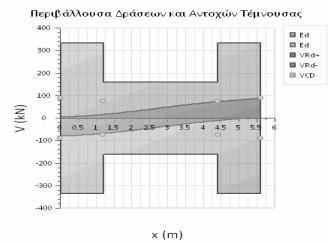
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-157.3	-193.7	0.81	121.3	123.2	0.98
2.80	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	60.0	203.5	0.29
5.60	1	0.0	-137.1	-193.7	0.71	58.0	123.2	0.47

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93



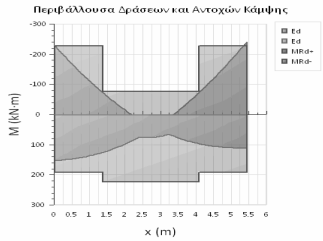
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

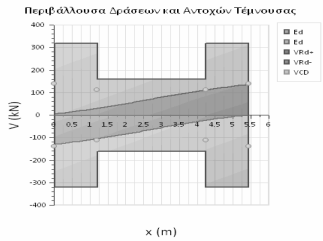
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	49.3	551.8	334.8	0.15
1.20	34.8		160.1	0.22
4.40	45.5		160.1	0.28
5.60	60.2	551.8	334.8	0.18

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.26	ΟΧΙ	5.2	89.8	551.8	334.8	0.27
1.20	1			16.0	75.5		160.1	0.47
4.40	1			75.5	75.5		160.1	0.47
5.60	1	-0.26	ΟΧΙ	86.4	89.8	551.8	334.8	0.27

ΔΟΚΟΣ: **D2**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ13	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.03m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.43

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-229.3	-228.4	1.00	151.7	191.0	0.79	‹
2.72	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	74.9	222.3	0.34	
5.43	1	0.0	-241.4	-228.4	1.06	109.9	191.0	0.58	‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

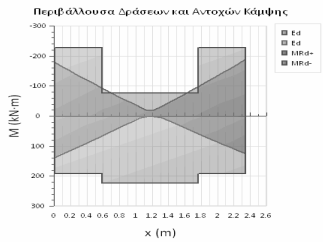
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

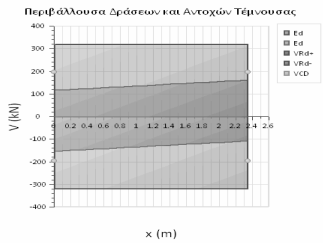
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	105.5	527.2	319.9	0.33
1.20	60.9		161.4	0.38
4.23	77.6		161.4	0.48
5.43	121.0	527.2	319.9	0.38

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.11	ΟΧΙ	6.1	139.2	527.2	319.9	0.44
1.20	1			31.3	111.8		161.4	0.69
4.23	1			113.3	111.8		161.4	0.70
5.43	1	-0.11	ΟΧΙ	137.5	139.2	527.2	319.9	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D3**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ14	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.34

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-179.3	-228.5	0.78	136.6	181.5	0.75
1.17	1	0.0	-21.2	-76.9	0.28	0.0	217.6	0.00
2.34	1	0.0	-190.1	-228.5	0.83	124.7	181.5	0.69

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

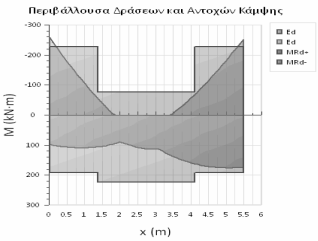
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

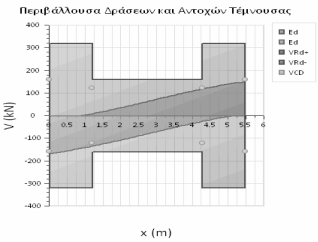
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	30.9	527.2	319.9	0.10
2.34	50.1	527.2	319.9	0.16

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.78	ΟΧΙ	117.3	197.0	527.2	319.9	0.62
2.34	1	-0.78	ΟΧΙ	161.6	197.0	527.2	319.9	0.62

ΔΟΚΟΣ: **D4**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ16	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.07m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.47

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-259.2	-228.4	1.13	96.7	191.5	0.51	‹
2.74	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	111.8	222.1	0.50	
5.47	1	0.0	-252.5	-228.4	1.11	174.1	191.5	0.91	‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

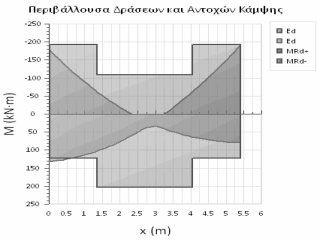
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

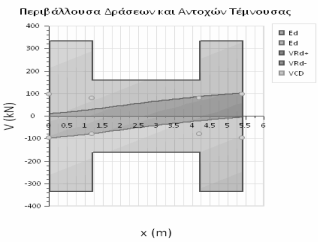
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	155.9	527.2	319.9	0.49
1.20	98.2		161.4	0.61
4.27	77.5		161.4	0.48
5.47	124.8	527.2	319.9	0.39

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.03	ΟΧΙ	25.4	158.1	527.2	319.9	0.49
1.20	1			9.3	122.4		161.4	0.76
4.27	1			118.8	122.4		161.4	0.76
5.47	1	0.03	ΟΧΙ	148.5	158.1	527.2	319.9	0.49

ΔΟΚΟΣ: **D5**	Κ.Α.: Κ1	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.00m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.40

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-177.2	-193.7	0.91	131.3	117.4	1.12	‹
2.70	1	0.0	0.0	-109.4	0.00	36.0	199.7	0.18	
5.40	1	0.0	-192.1	-193.7	0.99	79.1	117.4	0.67	

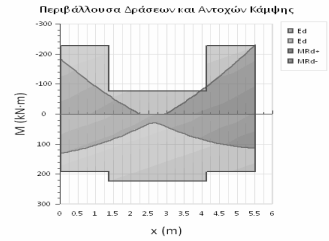
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	56.8	551.8	334.8	0.17
1.20	30.4		160.1	0.19
4.20	47.0		160.1	0.29
5.40	68.7	551.8	334.8	0.21

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

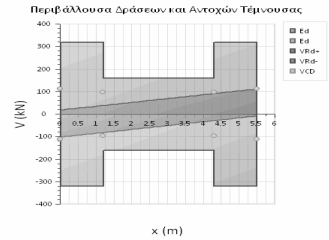
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.20	ΟΧΙ	11.2	95.8	551.8	334.8	0.29
1.20	1			30.8	78.8		160.1	0.49
4.20	1			88.1	78.8		160.1	0.55
5.40	1	-0.20	ΟΧΙ	104.2	95.8	551.8	334.8	0.31

ΔΟΚΟΣ: **D6**	Κ.Α.: Κ19	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.10m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.50
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-184.3	-228.5	0.81	129.3	183.5	0.70	
2.75	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	31.9	218.4	0.15	
5.50	1	0.0	-231.9	-228.5	1.01	113.4	183.5	0.62	‹



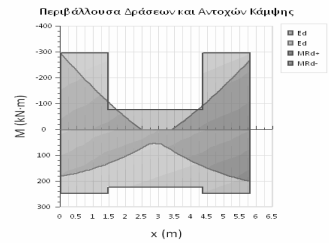
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	53.9	527.2	319.9	0.17
1.20	30.0		161.4	0.19
4.30	44.2		161.4	0.27
5.50	70.7	527.2	319.9	0.22

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

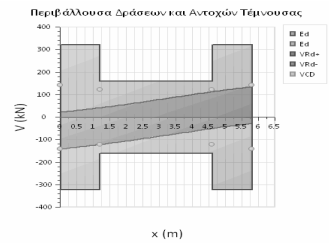
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.34	ΟΧΙ	19.6	112.2	527.2	319.9	0.35
1.20	1			37.3	95.9		161.4	0.59
4.30	1			92.3	95.9		161.4	0.59
5.50	1	-0.34	ΟΧΙ	112.0	112.2	527.2	319.9	0.35

ΔΟΚΟΣ: **D7**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ1	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS5
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.40m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.80
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-294.8	-296.8	0.99	180.2	237.8	0.76
2.90	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	54.0	218.6	0.25
5.80	1	0.0	-271.4	-296.8	0.91	199.8	237.8	0.84



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93

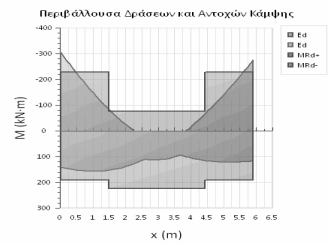
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	80.4	532.0	322.8	0.25
1.20	54.3		161.4	0.34
4.60	44.0		161.4	0.27
5.80	71.4	532.0	322.8	0.22

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

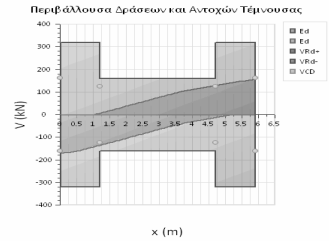
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.31	ΟΧΙ	22.4	140.7	532.0	322.8	0.44
1.20	1			41.7	120.6		161.4	0.75
4.60	1			114.6	120.6		161.4	0.75
5.80	1	-0.31	ΟΧΙ	134.8	140.7	532.0	322.8	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D8**	Κ.Α.: Κ16	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.50m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.90
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-306.4	-228.4	1.34	139.3	191.9	0.73	‹
2.95	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	111.6	222.3	0.50	
5.90	1	0.0	-276.2	-228.4	1.21	115.1	191.9	0.60	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

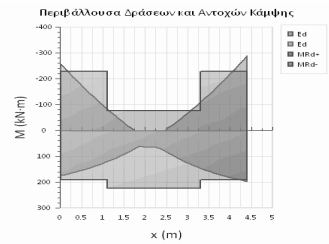
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	160.5	527.2	319.9	0.50
1.20	105.9		161.4	0.66
4.70	96.8		161.4	0.60
5.90	143.0	527.2	319.9	0.45

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.11	ΟΧΙ	40.9	160.4	527.2	319.9	0.50
1.20	1			5.8	124.2		161.4	0.77
4.70	2			130.9	124.2		161.4	0.81
5.90	1	0.11	ΟΧΙ	144.1	160.4	527.2	319.9	0.50

ΔΟΚΟΣ: **D9**	Κ.Α.: Κ18	Κ.Τ.: Κ17	Στάθμη: ΙΣΟΓΕΙΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 1.20m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.20m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/20.0cm					

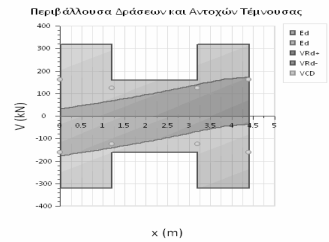


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.40

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-258.4	-228.4	1.13	173.6	188.3	0.92	‹
2.20	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	64.1	220.6	0.29	
4.40	1	0.0	-289.3	-228.4	1.27	195.8	188.3	1.04	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

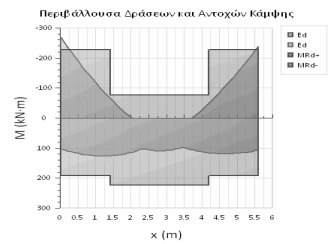
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	116.7	527.2	319.9	0.36
1.20	58.9		161.4	0.37
3.20	62.0		161.4	0.38
4.40	110.0	527.2	319.9	0.34

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.17	ΟΧΙ	16.1	161.4	527.2	319.9	0.50
1.20	1			50.3	125.0		161.4	0.77
3.20	2			143.0	125.0		161.4	0.89
4.40	2	-0.17	ΟΧΙ	174.3	161.4	527.2	319.9	0.54

ΔΟΚΟΙ ΣΤΑΘΜΗΣ: **1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΔΟΚΟΣ: **D1**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ21	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					

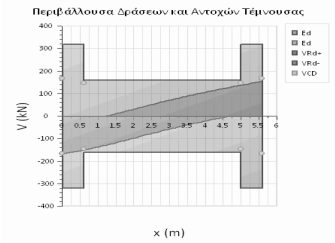


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-269.4	-228.4	1.18	101.2	191.4	0.53	‹
2.80	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	108.2	222.0	0.49	
5.60	1	0.0	-240.2	-228.4	1.05	105.0	191.4	0.55	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

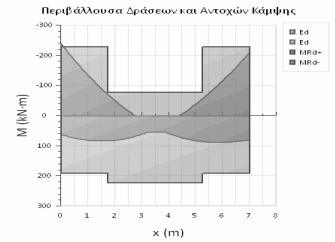
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	164.7	527.2	319.9	0.51
0.60	139.7		161.4	0.87
5.00	123.9		161.4	0.77
5.60	147.2	527.2	319.9	0.46

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.10	ΟΧΙ	38.8	166.4	527.2	319.9	0.52
0.60	1			23.7	146.8		161.4	0.91
5.00	1			140.9	146.8		161.4	0.91
5.60	1	0.10	ΟΧΙ	154.8	166.4	527.2	319.9	0.52

ΔΟΚΟΣ: **D10**	Κ.Α.: Κ15	Κ.Τ.: Κ17	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 5.80m/20.0cm					



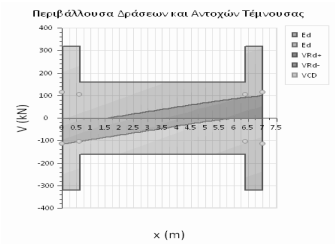
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 7.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-239.1	-228.4	1.05	61.1	185.9	0.33	‹
3.50	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	55.5	219.8	0.25	
7.00	1	0.0	-210.7	-228.4	0.92	79.0	185.9	0.43	



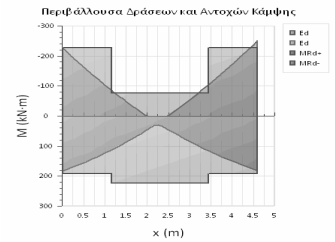
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	97.7	527.2	319.9	0.31
0.60	85.1		161.4	0.53
6.40	68.9		161.4	0.43
7.00	78.2	527.2	319.9	0.24

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.03	ΟΧΙ	29.5	115.1	527.2	319.9	0.36
0.60	1			20.2	105.6		161.4	0.65
6.40	1			93.9	105.6		161.4	0.65
7.00	1	-0.03	ΟΧΙ	100.8	115.1	527.2	319.9	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D11**	Κ.Α.: Κ15	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.40m/20.0cm					



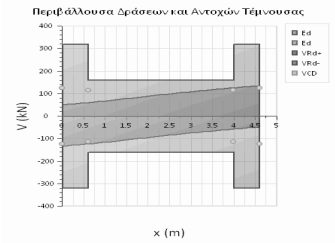
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-227.4	-228.5	1.00	181.4	181.2	1.00	‹
2.30	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	32.4	217.1	0.15	
4.60	1	0.0	-252.2	-228.5	1.10	180.2	181.2	0.99	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

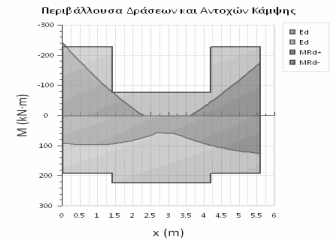
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	51.4	527.2	319.9	0.16
0.60	40.1		161.4	0.25
4.00	52.5		161.4	0.33
4.60	62.9	527.2	319.9	0.20

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.44	ΟΧΙ	45.4	124.3	527.2	319.9	0.39
0.60	1			53.8	115.1		161.4	0.71
4.00	4			127.8	115.1		161.4	0.79
4.60	4	-0.44	ΟΧΙ	135.4	124.3	527.2	319.9	0.42

ΔΟΚΟΣ: **D12**	Κ.Α.: Κ12	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					



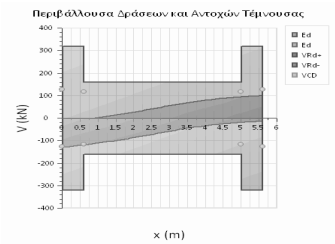
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-240.5	-228.4	1.05	90.2	191.5	0.47	<
2.80	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	57.4	222.0	0.26	
5.60	1	0.0	-178.1	-228.4	0.78	125.2	191.5	0.65	



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

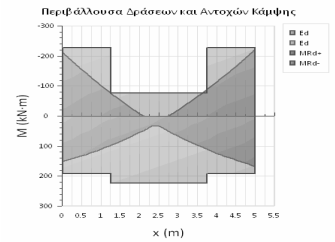
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	100.7	527.2	319.9	0.31
0.60	87.9		161.4	0.54
5.00	50.8		161.4	0.31
5.60	55.9	527.2	319.9	0.17

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.18	ΟΧΙ	15.8	126.7	527.2	319.9	0.40
0.60	1			6.3	115.6		161.4	0.72
5.00	1			96.4	115.6		161.4	0.72
5.60	1	-0.18	ΟΧΙ	100.2	126.7	527.2	319.9	0.40

ΔΟΚΟΣ: **D13**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					



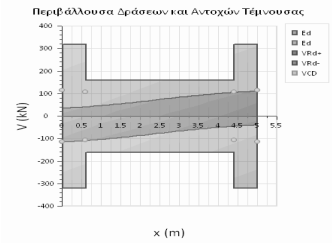
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-211.0	-228.4	0.92	150.2	190.0	0.79
2.50	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	33.2	221.5	0.15
5.00	1	0.0	-221.9	-228.4	0.97	166.0	190.0	0.87



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

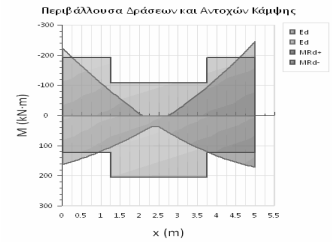
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	52.0	527.2	319.9	0.16
0.60	43.4		161.4	0.27
4.40	43.2		161.4	0.27
5.00	49.5	527.2	319.9	0.15

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.45	ΟΧΙ	32.6	115.2	527.2	319.9	0.36
0.60	1			39.0	107.7		161.4	0.67
4.40	1			103.1	107.7		161.4	0.67
5.00	1	-0.45	ΟΧΙ	107.8	115.2	527.2	319.9	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D14**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3

Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm



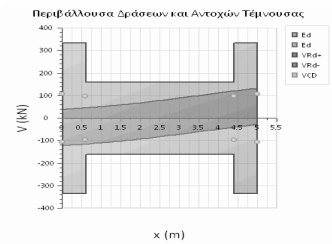
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-223.3	-193.7	1.15	162.0	121.8	1.33	‹
2.50	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	37.2	202.5	0.18	
5.00	1	0.0	-247.2	-193.7	1.28	170.0	121.8	1.40	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

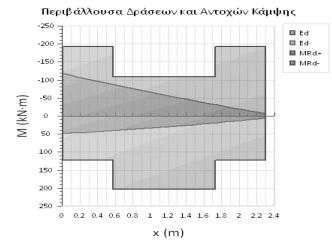
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	53.7	551.8	334.8	0.16
0.60	45.0		160.1	0.28
4.40	56.8		160.1	0.36
5.00	71.4	551.8	334.8	0.21

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.17	ΟΧΙ	25.0	108.0	551.8	334.8	0.32
0.60	1			31.4	97.2		160.1	0.61
4.40	2			121.6	97.2		160.1	0.76
5.00	2	-0.17	ΟΧΙ	132.4	108.0	551.8	334.8	0.40

ΔΟΚΟΣ: **D15**	Κ.Α.: Κ8	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3

Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.10m/20.0cm



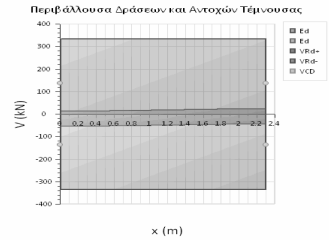
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.30

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-118.6	-193.7	0.61	47.7	112.9	0.42
1.15	1	0.0	-56.9	-109.4	0.52	29.0	196.0	0.15
2.30	1	0.0	-7.5	-193.7	0.04	4.5	112.9	0.04



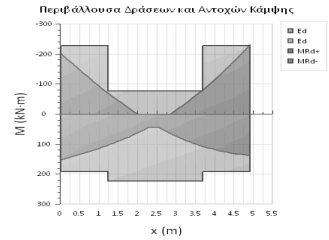
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	28.4	551.8	334.8	0.08
2.30	12.1	551.8	334.8	0.04

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.96	ΟΧΙ	12.8	135.8	551.8	334.8	0.41
2.30	1	-0.96	ΟΧΙ	24.9	135.8	551.8	334.8	0.41

ΔΟΚΟΣ: **D16**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ20	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.71m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

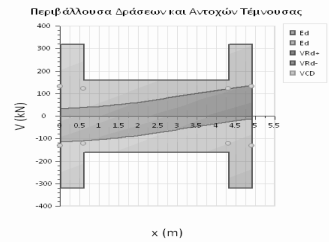
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.91

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-202.8	-228.4	0.89	151.3	189.6	0.80
2.46	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	44.3	221.2	0.20
4.91	1	0.0	-232.6	-228.4	1.02	136.4	189.6	0.72 ‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93



ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	50.6	527.2	319.9	0.16
0.60	44.4		161.4	0.28
4.31	70.2		161.4	0.43
4.91	88.0	527.2	319.9	0.28

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.28	ΟΧΙ	34.1	132.8	527.2	319.9	0.42
0.60	1			38.7	121.2		161.4	0.75
4.31	1			123.6	121.2		161.4	0.77
4.91	1	-0.28	ΟΧΙ	136.8	132.8	527.2	319.9	0.43

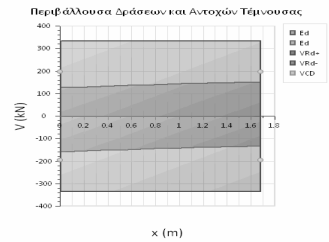
ΔΟΚΟΣ: **D17**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.48m/20.0cm					

Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 1.68

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-128.2	-193.7	0.66	112.0	114.3	0.98
0.84	1	0.0	-9.6	-109.4	0.09	6.2	197.5	0.03
1.68	1	0.0	-125.1	-193.7	0.65	112.9	114.3	0.99



ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

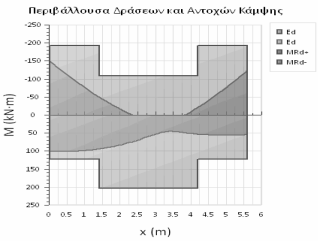
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	22.9	551.8	334.8	0.07
1.68	10.6	551.8	334.8	0.03

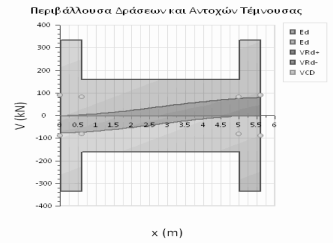
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.87	ΟΧΙ	127.1	196.3	551.8	334.8	0.59
1.68	1	-0.87	ΟΧΙ	151.9	196.3	551.8	334.8	0.59

ΔΟΚΟΣ: **D18**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3

Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-149.2	-193.7	0.77	100.8	123.2	0.82
2.80	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	56.6	203.5	0.28
5.60	1	0.0	-125.0	-193.7	0.65	53.5	123.2	0.43

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

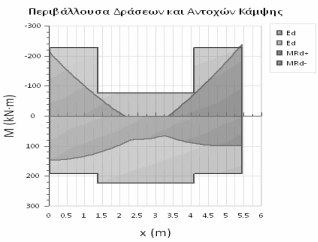
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	51.8	551.8	334.8	0.15
0.60	46.9		160.1	0.29
5.00	53.0		160.1	0.33
5.60	57.8	551.8	334.8	0.17

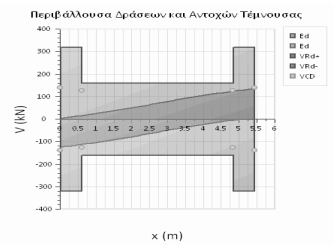
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διασδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.26	ΟΧΙ	0.6	89.8	551.8	334.8	0.27
0.60	1			3.0	82.7		160.1	0.52
5.00	1			77.1	82.7		160.1	0.52
5.60	1	-0.26	ΟΧΙ	80.6	89.8	551.8	334.8	0.27

ΔΟΚΟΣ: **D2**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ13	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4

Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.23m/20.0cm





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.43
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-212.7	-228.4	0.93	147.1	191.0	0.77
2.72	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	74.8	222.3	0.34
5.43	1	0.0	-239.6	-228.4	1.05	96.6	191.0	0.51 ‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

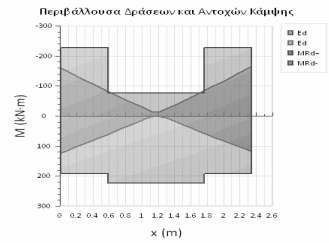
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	102.2	527.2	319.9	0.32
0.60	81.0		161.4	0.50
4.83	103.7		161.4	0.64
5.43	124.3	527.2	319.9	0.39

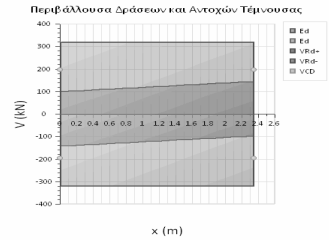
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διασδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.11	ΟΧΙ	5.0	139.2	527.2	319.9	0.44
0.60	1			16.7	125.5		161.4	0.78
4.83	1			125.0	125.5		161.4	0.78
5.43	1	-0.11	ΟΧΙ	136.3	139.2	527.2	319.9	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D3**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ14	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4

Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.14m/20.0cm





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.34
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-161.8	-228.5	0.71	121.5	181.5	0.67
1.17	1	0.0	-15.1	-76.9	0.20	0.0	217.6	0.00
2.34	1	0.0	-166.8	-228.5	0.73	116.6	181.5	0.64

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

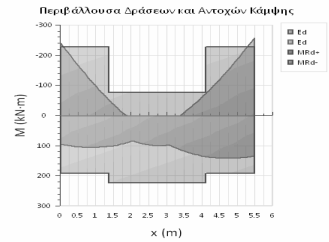
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

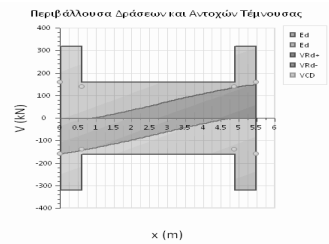
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	35.1	527.2	319.9	0.11
2.34	45.8	527.2	319.9	0.14

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.78	ΟΧΙ	100.9	197.0	527.2	319.9	0.62
2.34	1	-0.78	ΟΧΙ	145.2	197.0	527.2	319.9	0.62

ΔΟΚΟΣ: **D4**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ16	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.27m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.47
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-241.7	-228.4	1.06	93.6	191.5	0.49	‹
2.74	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	99.3	222.1	0.45	
5.47	1	0.0	-257.5	-228.4	1.13	133.7	191.5	0.70	‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

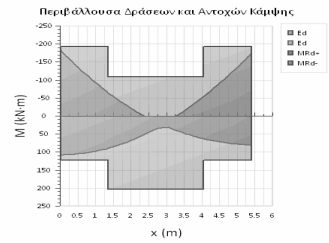
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	147.5	527.2	319.9	0.46
0.60	119.8		161.4	0.74
4.87	116.3		161.4	0.72
5.47	133.2	527.2	319.9	0.42

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

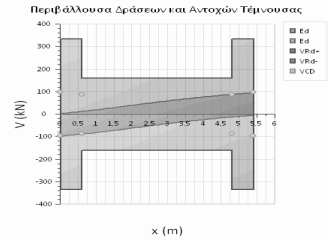
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.03	ΟΧΙ	25.1	158.1	527.2	319.9	0.49
0.60	1			8.5	140.2		161.4	0.87
4.87	1			137.6	140.2		161.4	0.87
5.47	1	0.03	ΟΧΙ	148.8	158.1	527.2	319.9	0.49

ΔΟΚΟΣ: **D5**	Κ.Α.: Κ1	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.20m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.40
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-181.9	-193.7	0.94	107.5	117.4	0.92
2.70	1	0.0	0.0	-109.4	0.00	33.0	199.7	0.17
5.40	1	0.0	-174.3	-193.7	0.90	79.9	117.4	0.68



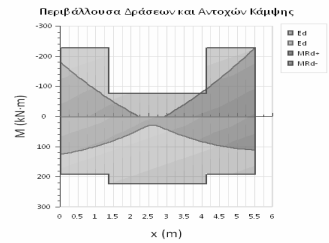
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	62.7	551.8	334.8	0.19
0.60	50.5		160.1	0.32
4.80	52.6		160.1	0.33
5.40	62.9	551.8	334.8	0.19

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

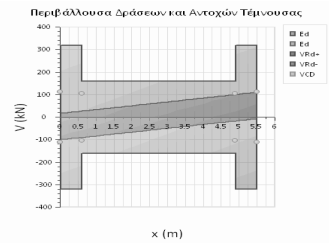
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.20	ΟΧΙ	3.2	95.8	551.8	334.8	0.29
0.60	1			12.3	87.3		160.1	0.55
4.80	3			88.9	87.3		160.1	0.56
5.40	3	-0.20	ΟΧΙ	96.5	95.8	551.8	334.8	0.29

ΔΟΚΟΣ: **D6**	Κ.Α.: Κ19	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.30m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.50
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-179.7	-228.5	0.79	123.6	183.5	0.67	
2.75	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	32.5	218.4	0.15	
5.50	1	0.0	-229.6	-228.5	1.00	110.2	183.5	0.60	‹



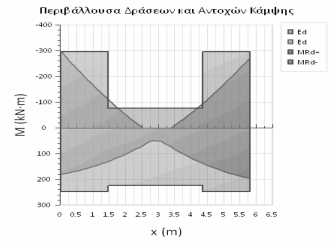
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	54.0	527.2	319.9	0.17
0.60	43.6		161.4	0.27
4.90	57.9		161.4	0.36
5.50	70.6	527.2	319.9	0.22

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

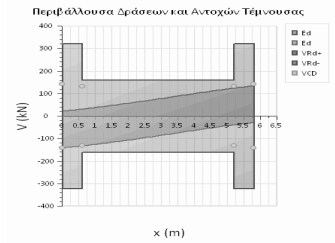
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.34	ΟΧΙ	18.1	112.2	527.2	319.9	0.35
0.60	1			25.9	104.0		161.4	0.64
4.90	1			101.1	104.0		161.4	0.64
5.50	1	-0.34	ΟΧΙ	110.5	112.2	527.2	319.9	0.35

ΔΟΚΟΣ: **D7**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ1	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS5
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.60m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.80
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-298.6	-296.8	1.01	179.1	237.8	0.75	‹
2.90	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	49.8	218.6	0.23	
5.80	1	0.0	-273.7	-296.8	0.92	195.0	237.8	0.82	



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93

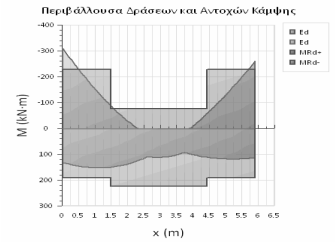
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	80.4	532.0	322.8	0.25
0.60	68.0		161.4	0.42
5.20	58.7		161.4	0.36
5.80	71.4	532.0	322.8	0.22

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.31	ΟΧΙ	22.6	140.7	532.0	322.8	0.44
0.60	1			31.8	130.6		161.4	0.81
5.20	1			125.7	130.6		161.4	0.81
5.80	1	-0.31	ΟΧΙ	135.1	140.7	532.0	322.8	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D8**	Κ.Α.: Κ16	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.70m/20.0cm					

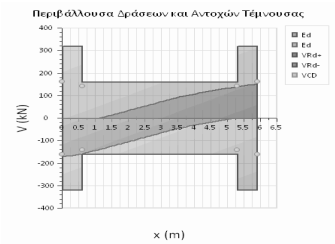


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.90

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-310.7	-228.4	1.36	130.9	191.9	0.68	‹
2.95	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	111.3	222.3	0.50	
5.90	1	0.0	-261.5	-228.4	1.14	112.6	191.9	0.59	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

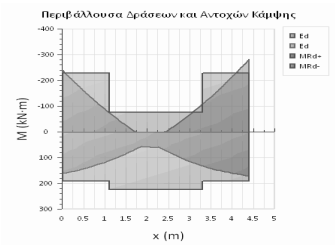
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	163.5	527.2	319.9	0.51
0.60	143.9		161.4	0.89
5.30	118.0		161.4	0.73
5.90	140.1	527.2	319.9	0.44

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.11	ΟΧΙ	44.6	160.4	527.2	319.9	0.50
0.60	1			31.1	142.3		161.4	0.88
5.30	1			128.4	142.3		161.4	0.88
5.90	1	0.11	ΟΧΙ	140.4	160.4	527.2	319.9	0.50

ΔΟΚΟΣ: **D9**	Κ.Α.: Κ18	Κ.Τ.: Κ17	Στάθμη: 1ΟΥ ΟΡ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.20m/20.0cm					

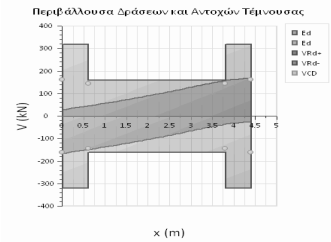


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.40

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-239.2	-228.4	1.05	159.9	188.3	0.85	‹
2.20	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	58.5	220.6	0.27	
4.40	1	0.0	-283.3	-228.4	1.24	170.1	188.3	0.90	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

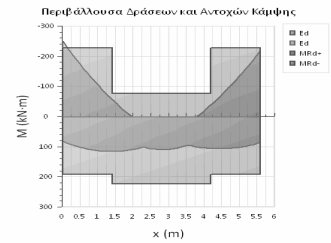
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	111.7	527.2	319.9	0.35
0.60	83.9		161.4	0.52
3.80	101.3		161.4	0.63
4.40	114.9	527.2	319.9	0.36

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.17	ΟΧΙ	13.3	161.4	527.2	319.9	0.50
0.60	1			29.7	143.2		161.4	0.89
3.80	2			159.7	143.2		161.4	0.99
4.40	2	-0.17	ΟΧΙ	169.8	161.4	527.2	319.9	0.53

ΔΟΚΟΙ ΣΤΑΘΜΗΣ: **2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΔΟΚΟΣ: **D1**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ21	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					

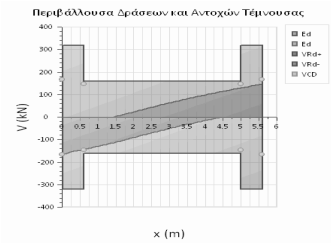


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-250.2	-228.4	1.10	81.5	191.4	0.43	‹
2.80	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	108.7	222.0	0.49	
5.60	1	0.0	-218.6	-228.4	0.96	85.4	191.4	0.45	



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

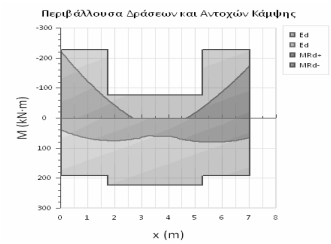
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	165.0	527.2	319.9	0.52
0.60	140.1		161.4	0.87
5.00	123.5		161.4	0.77
5.60	146.8	527.2	319.9	0.46

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.10	ΟΧΙ	46.1	166.4	527.2	319.9	0.52
0.60	1			31.1	146.8		161.4	0.91
5.00	1			133.6	146.8		161.4	0.91
5.60	1	0.10	ΟΧΙ	147.4	166.4	527.2	319.9	0.52

ΔΟΚΟΣ: **D10**	Κ.Α.: Κ15	Κ.Τ.: Κ17	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 5.80m/20.0cm					

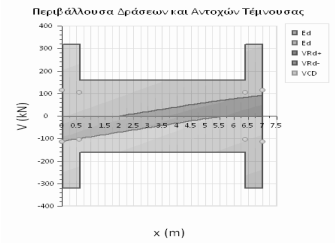


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 7.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-222.9	-228.4	0.98	38.0	185.9	0.20
3.50	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	60.1	219.8	0.27
7.00	1	0.0	-175.5	-228.4	0.77	64.7	185.9	0.35



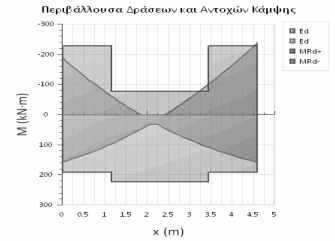
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	100.3	527.2	319.9	0.31
0.60	87.7		161.4	0.54
6.40	66.3		161.4	0.41
7.00	75.6	527.2	319.9	0.24

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.03	ΟΧΙ	37.8	115.1	527.2	319.9	0.36
0.60	1			28.5	105.6		161.4	0.65
6.40	1			85.6	105.6		161.4	0.65
7.00	1	-0.03	ΟΧΙ	92.5	115.1	527.2	319.9	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D11**	Κ.Α.: Κ15	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.40m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

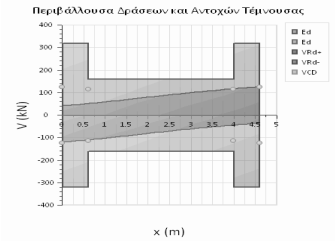
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-186.8	-228.5	0.82	156.0	181.2	0.86
2.30	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	40.4	217.1	0.19
4.60	1	0.0	-238.7	-228.5	1.04	157.4	181.2	0.87 ‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93



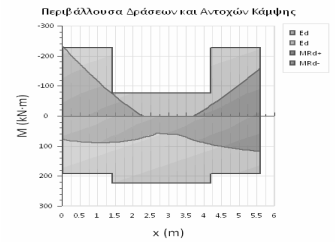
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	48.0	527.2	319.9	0.15
0.60	36.7		161.4	0.23
4.00	56.0		161.4	0.35
4.60	66.3	527.2	319.9	0.21

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.44	ΟΧΙ	37.7	124.3	527.2	319.9	0.39
0.60	1			46.0	115.1		161.4	0.71
4.00	4			119.3	115.1		161.4	0.74
4.60	4	-0.44	ΟΧΙ	126.9	124.3	527.2	319.9	0.40

ΔΟΚΟΣ: **D12**	Κ.Α.: Κ12	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					

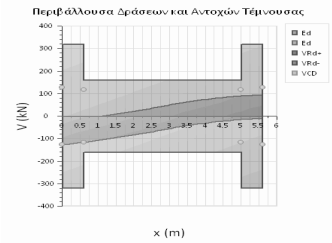


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-232.6	-228.4	1.02	76.3	191.5	0.40 ‹
2.80	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	58.3	222.0	0.26
5.60	1	0.0	-161.0	-228.4	0.70	116.8	191.5	0.61



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

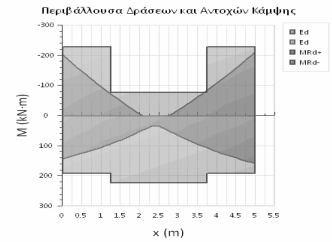
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	102.5	527.2	319.9	0.32
0.60	89.7		161.4	0.56
5.00	49.0		161.4	0.30
5.60	54.1	527.2	319.9	0.17

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.18	ΟΧΙ	21.3	126.7	527.2	319.9	0.40
0.60	1			11.9	115.6		161.4	0.72
5.00	1			90.9	115.6		161.4	0.72
5.60	1	-0.18	ΟΧΙ	94.7	126.7	527.2	319.9	0.40

ΔΟΚΟΣ: **D13**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					



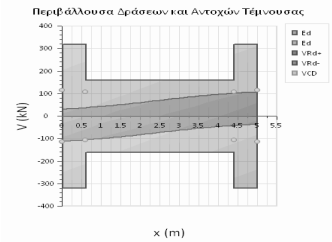
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-201.4	-228.4	0.88	141.8	190.0	0.75
2.50	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	34.4	221.5	0.16
5.00	1	0.0	-211.9	-228.4	0.93	158.1	190.0	0.83



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

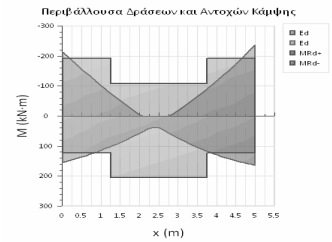
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	52.1	527.2	319.9	0.16
0.60	43.5		161.4	0.27
4.40	43.1		161.4	0.27
5.00	49.4	527.2	319.9	0.15

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.45	ΟΧΙ	29.2	115.2	527.2	319.9	0.36
0.60	1			35.6	107.7		161.4	0.67
4.40	1			99.7	107.7		161.4	0.67
5.00	1	-0.45	ΟΧΙ	104.4	115.2	527.2	319.9	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D14**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					



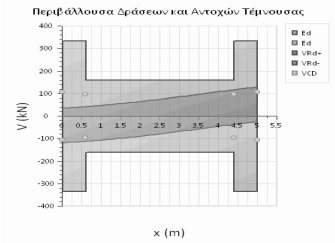
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-214.0	-193.7	1.11	154.6	121.8	1.27	‹
2.50	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	38.3	202.5	0.19	
5.00	1	0.0	-238.3	-193.7	1.23	162.2	121.8	1.33	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

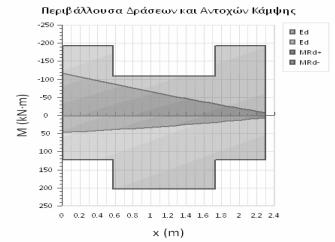
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	53.5	551.8	334.8	0.16
0.60	44.9		160.1	0.28
4.40	57.0		160.1	0.36
5.00	71.6	551.8	334.8	0.21

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.17	ΟΧΙ	21.9	108.0	551.8	334.8	0.32
0.60	1			28.3	97.2		160.1	0.61
4.40	2			118.3	97.2		160.1	0.74
5.00	2	-0.17	ΟΧΙ	129.1	108.0	551.8	334.8	0.39

ΔΟΚΟΣ: **D15**	Κ.Α.: Κ8	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.10m/20.0cm					

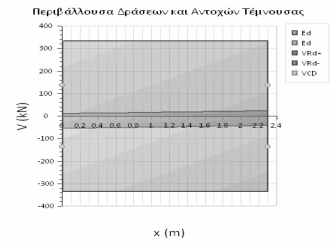


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.30

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-117.6	-193.7	0.61	45.7	112.9	0.40
1.15	1	0.0	-56.9	-109.4	0.52	28.3	196.0	0.14
2.30	1	0.0	-8.3	-193.7	0.04	4.9	112.9	0.04



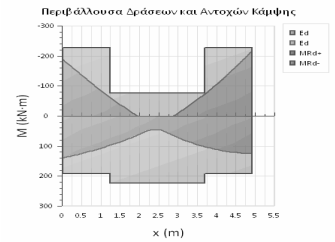
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	28.5	551.8	334.8	0.09
2.30	12.2	551.8	334.8	0.04

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.96	ΟΧΙ	11.7	135.8	551.8	334.8	0.41
2.30	1	-0.96	ΟΧΙ	23.8	135.8	551.8	334.8	0.41

ΔΟΚΟΣ: **D16**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ20	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.71m/20.0cm					

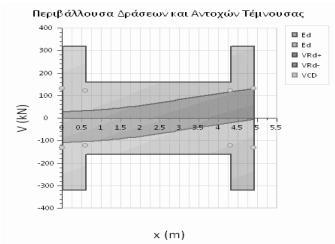


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.91

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-189.3	-228.4	0.83	138.7	189.6	0.73
2.46	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	45.3	221.2	0.20
4.91	1	0.0	-219.2	-228.4	0.96	124.7	189.6	0.66



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

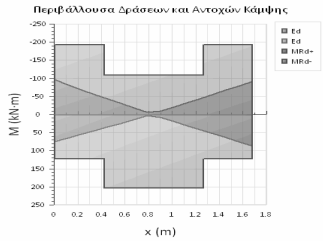
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	50.7	527.2	319.9	0.16
0.60	44.5		161.4	0.28
4.31	70.1		161.4	0.43
4.91	87.9	527.2	319.9	0.27

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.28	ΟΧΙ	28.8	132.8	527.2	319.9	0.42
0.60	1			33.4	121.2		161.4	0.75
4.31	1			118.3	121.2		161.4	0.75
4.91	1	-0.28	ΟΧΙ	131.5	132.8	527.2	319.9	0.42

ΔΟΚΟΣ: **D17**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.48m/20.0cm					

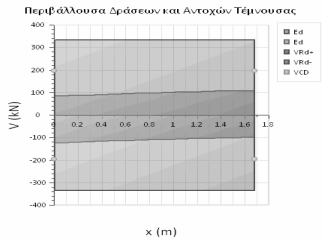


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 1.68

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-96.7	-193.7	0.50	73.7	114.3	0.64
0.84	1	0.0	-10.3	-109.4	0.09	6.4	197.5	0.03
1.68	1	0.0	-92.8	-193.7	0.48	85.6	114.3	0.75



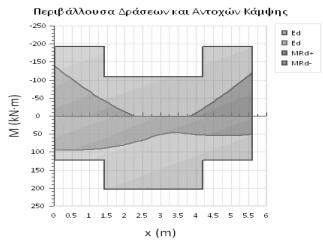
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	28.3	551.8	334.8	0.08
1.68	5.2	551.8	334.8	0.02

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.87	ΟΧΙ	85.1	196.3	551.8	334.8	0.59
1.68	1	-0.87	ΟΧΙ	109.9	196.3	551.8	334.8	0.59

ΔΟΚΟΣ: **D18**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

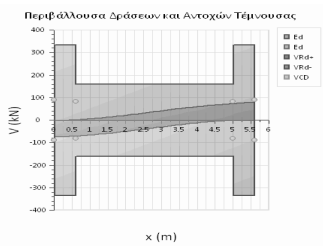
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-138.4	-193.7	0.71	93.3	123.2	0.76
2.80	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	54.0	203.5	0.27
5.60	1	0.0	-122.5	-193.7	0.63	50.4	123.2	0.41

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93



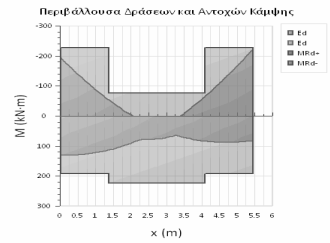
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

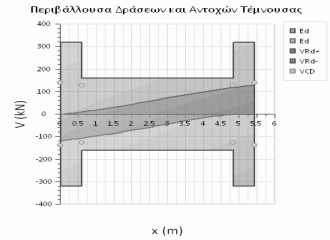
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	51.3	551.8	334.8	0.15
0.60	46.4		160.1	0.29
5.00	53.5		160.1	0.33
5.60	58.3	551.8	334.8	0.17

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.26	ΟΧΙ	2.3	89.8	551.8	334.8	0.27
0.60	1			1.3	82.7		160.1	0.52
5.00	1			75.3	82.7		160.1	0.52
5.60	1	-0.26	ΟΧΙ	78.8	89.8	551.8	334.8	0.27

ΔΟΚΟΣ: **D2**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ13	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.23m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.43
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-194.8	-228.4	0.85	129.7	191.0	0.68
2.72	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	75.0	222.3	0.34
5.43	1	0.0	-224.1	-228.4	0.98	81.1	191.0	0.42

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

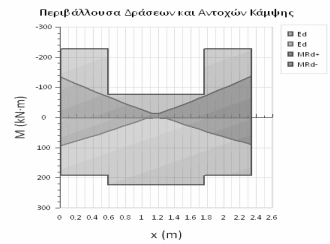
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

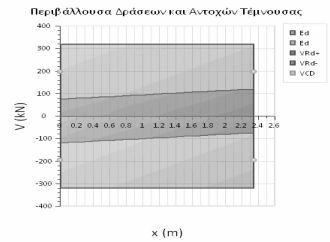
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	102.0	527.2	319.9	0.32
0.60	80.8		161.4	0.50
4.83	103.8		161.4	0.64
5.43	124.5	527.2	319.9	0.39

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.11	ΟΧΙ	1.1	139.2	527.2	319.9	0.44
0.60	1			10.7	125.5		161.4	0.78
4.83	1			119.0	125.5		161.4	0.78
5.43	1	-0.11	ΟΧΙ	130.3	139.2	527.2	319.9	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D3**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ14	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.14m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.34
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-134.9	-228.5	0.59	91.9	181.5	0.51
1.17	1	0.0	-15.0	-76.9	0.20	0.0	217.6	0.00
2.34	1	0.0	-139.2	-228.5	0.61	88.8	181.5	0.49

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

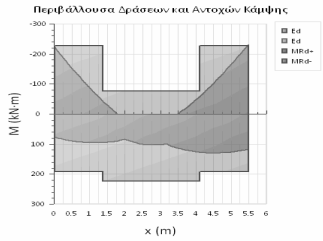
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

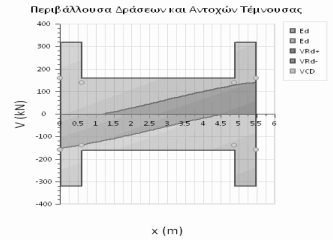
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	35.7	527.2	319.9	0.11
2.34	45.3	527.2	319.9	0.14

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.78	ΟΧΙ	76.5	197.0	527.2	319.9	0.62
2.34	1	-0.78	ΟΧΙ	120.8	197.0	527.2	319.9	0.62

ΔΟΚΟΣ: **D4**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ16	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.27m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.47

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-224.1	-228.4	0.98	75.7	191.5	0.40
2.74	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	101.9	222.1	0.46
5.47	1	0.0	-232.8	-228.4	1.02	116.1	191.5	0.61 ‹

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

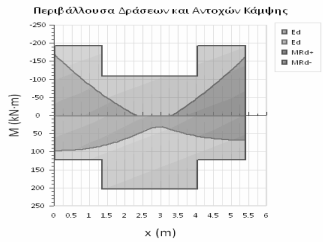
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

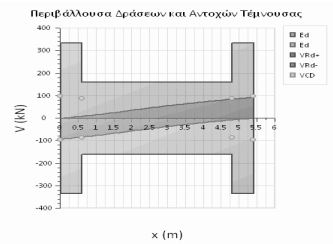
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	148.5	527.2	319.9	0.46
0.60	120.7		161.4	0.75
4.87	115.4		161.4	0.71
5.47	132.3	527.2	319.9	0.41

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.03	ΟΧΙ	32.9	158.1	527.2	319.9	0.49
0.60	1			16.3	140.2		161.4	0.87
4.87	1			129.9	140.2		161.4	0.87
5.47	1	0.03	ΟΧΙ	141.1	158.1	527.2	319.9	0.49

ΔΟΚΟΣ: **D5**	Κ.Α.: Κ1	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.20m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.40

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-168.8	-193.7	0.87	96.3	117.4	0.82
2.70	1	0.0	0.0	-109.4	0.00	33.3	199.7	0.17
5.40	1	0.0	-163.1	-193.7	0.84	67.8	117.4	0.58

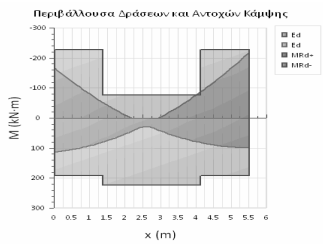
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	62.3	551.8	334.8	0.19
0.60	50.1		160.1	0.31
4.80	53.0		160.1	0.33
5.40	63.2	551.8	334.8	0.19

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.20	ΟΧΙ	0.8	95.8	551.8	334.8	0.29
0.60	1			8.2	87.3		160.1	0.55
4.80	1			84.5	87.3		160.1	0.55
5.40	1	-0.20	ΟΧΙ	92.1	95.8	551.8	334.8	0.29

ΔΟΚΟΣ: **D6**	Κ.Α.: Κ19	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.30m/20.0cm					

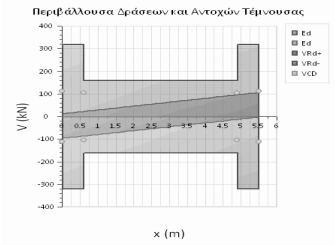


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.50

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-166.6	-228.5	0.73	112.8	183.5	0.61
2.75	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	32.9	218.4	0.15
5.50	1	0.0	-219.3	-228.5	0.96	98.3	183.5	0.54



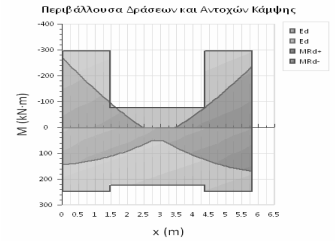
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	53.5	527.2	319.9	0.17
0.60	43.1		161.4	0.27
4.90	58.4		161.4	0.36
5.50	71.1	527.2	319.9	0.22

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.34	ΟΧΙ	14.3	112.2	527.2	319.9	0.35
0.60	1			22.0	104.0		161.4	0.64
4.90	1			97.3	104.0		161.4	0.64
5.50	1	-0.34	ΟΧΙ	106.7	112.2	527.2	319.9	0.35

ΔΟΚΟΣ: **D7**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ1	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS5
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.60m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

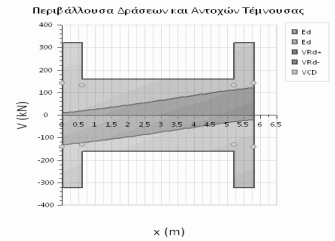
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.80

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-269.4	-296.8	0.91	142.9	237.8	0.60
2.90	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	50.5	218.6	0.23
5.80	1	0.0	-238.3	-296.8	0.80	168.4	237.8	0.71

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93



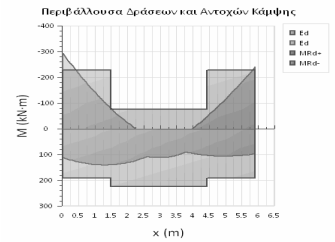
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	82.4	532.0	322.8	0.26
0.60	70.0		161.4	0.43
5.20	56.7		161.4	0.35
5.80	69.4	532.0	322.8	0.21

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.31	ΟΧΙ	10.3	140.7	532.0	322.8	0.44
0.60	1			19.5	130.6		161.4	0.81
5.20	1			113.3	130.6		161.4	0.81
5.80	1	-0.31	ΟΧΙ	122.7	140.7	532.0	322.8	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D8**	Κ.Α.: Κ16	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.70m/20.0cm					

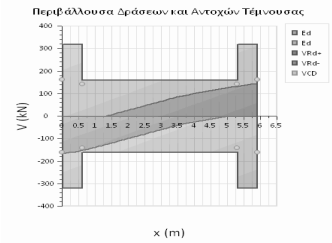


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.90

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-294.5	-228.4	1.29	110.3	191.9	0.57	<
2.95	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	110.8	222.3	0.50	
5.90	1	0.0	-241.7	-228.4	1.06	95.2	191.9	0.50	<



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

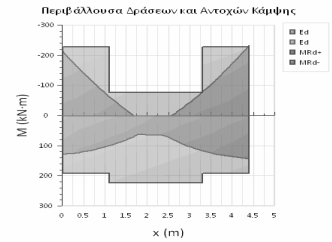
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	164.4	527.2	319.9	0.51
0.60	144.8		161.4	0.90
5.30	117.1		161.4	0.73
5.90	139.2	527.2	319.9	0.43

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.11	ΟΧΙ	50.9	160.4	527.2	319.9	0.50
0.60	1			37.5	142.3		161.4	0.88
5.30	1			122.1	142.3		161.4	0.88
5.90	1	0.11	ΟΧΙ	134.1	160.4	527.2	319.9	0.50

ΔΟΚΟΣ: **D9**	Κ.Α.: Κ18	Κ.Τ.: Κ17	Στάθμη: 2ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.20m/20.0cm					

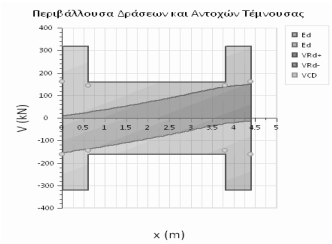


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.40

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-213.5	-228.4	0.93	127.6	188.3	0.68
2.20	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	64.6	220.6	0.29
4.40	1	0.0	-233.0	-228.4	1.02	141.8	188.3	0.75 ‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

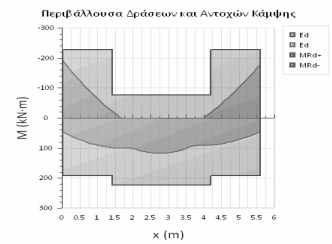
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	117.1	527.2	319.9	0.37
0.60	89.3		161.4	0.55
3.80	95.9		161.4	0.59
4.40	109.5	527.2	319.9	0.34

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.17	ΟΧΙ	3.1	161.4	527.2	319.9	0.50
0.60	1			13.3	143.2		161.4	0.89
3.80	1			127.0	143.2		161.4	0.89
4.40	1	-0.17	ΟΧΙ	137.1	161.4	527.2	319.9	0.50

ΔΟΚΟΙ ΣΤΑΘΜΗΣ: **3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΔΟΚΟΣ: **D1**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ21	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					

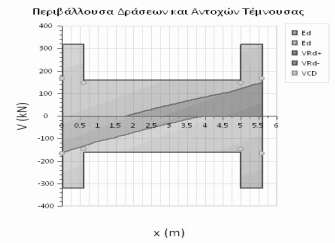


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-190.9	-228.4	0.84	45.3	191.4	0.24
2.80	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	116.3	222.0	0.52
5.60	1	0.0	-180.0	-228.4	0.79	43.7	191.4	0.23



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

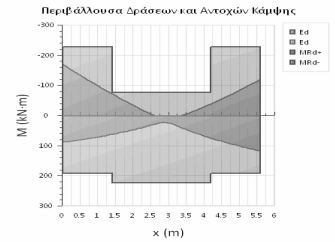
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	161.1	527.2	319.9	0.50
0.60	136.1		161.4	0.84
5.00	127.5		161.4	0.79
5.60	150.7	527.2	319.9	0.47

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.10	ΟΧΙ	59.5	166.4	527.2	319.9	0.52
0.60	1			44.5	146.8		161.4	0.91
5.00	1			120.2	146.8		161.4	0.91
5.60	1	0.10	ΟΧΙ	134.0	166.4	527.2	319.9	0.52

ΔΟΚΟΣ: **D12**	Κ.Α.: Κ12	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					

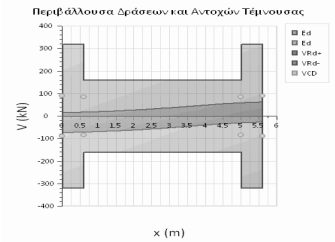


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-170.2	-228.5	0.74	87.5	183.1	0.48
2.80	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	22.3	218.3	0.10
5.60	1	0.0	-121.5	-228.5	0.53	116.6	183.1	0.64



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93

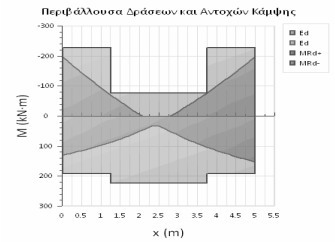
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	42.1	527.2	319.9	0.13
0.60	39.2		161.4	0.24
5.00	17.9		161.4	0.11
5.60	21.8	527.2	319.9	0.07

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.66	ΟΧΙ	15.4	88.3	527.2	319.9	0.28
0.60	1			17.5	85.1		161.4	0.53
5.00	1			59.9	85.1		161.4	0.53
5.60	1	-0.66	ΟΧΙ	62.7	88.3	527.2	319.9	0.28

ΔΟΚΟΣ: **D13**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					

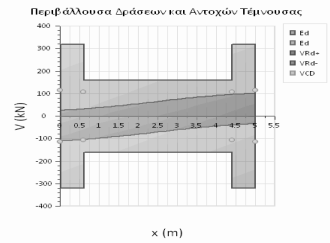


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-197.5	-228.4	0.86	128.7	190.0	0.68
2.50	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	33.5	221.5	0.15
5.00	1	0.0	-198.9	-228.4	0.87	151.8	190.0	0.80



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

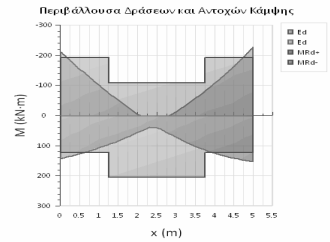
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	54.4	527.2	319.9	0.17
0.60	45.7		161.4	0.28
4.40	40.8		161.4	0.25
5.00	47.2	527.2	319.9	0.15

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.45	ΟΧΙ	24.2	115.2	527.2	319.9	0.36
0.60	1			30.7	107.7		161.4	0.67
4.40	1			94.7	107.7		161.4	0.67
5.00	1	-0.45	ΟΧΙ	99.5	115.2	527.2	319.9	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D14**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					



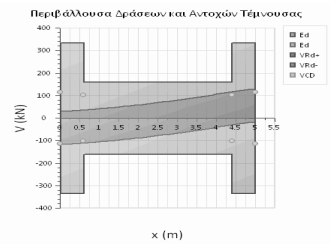
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR	
0.00	1	0.0	-211.5	-193.7	1.09	141.9	121.8	1.16	‹
2.50	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	39.6	202.5	0.20	
5.00	1	0.0	-227.8	-193.7	1.18	151.4	121.8	1.24	‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

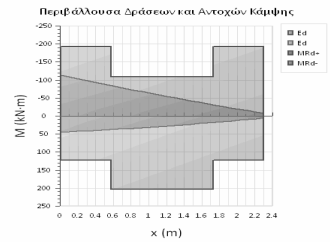
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	57.0	551.8	334.8	0.17
0.60	48.3		160.1	0.30
4.40	60.3		160.1	0.38
5.00	78.9	551.8	334.8	0.24

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.10	ΟΧΙ	15.9	115.3	551.8	334.8	0.34
0.60	1			22.3	102.7		160.1	0.64
4.40	2			117.2	102.7		160.1	0.73
5.00	2	-0.10	ΟΧΙ	131.0	115.3	551.8	334.8	0.39

ΔΟΚΟΣ: **D15**	Κ.Α.: Κ8	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.10m/20.0cm					



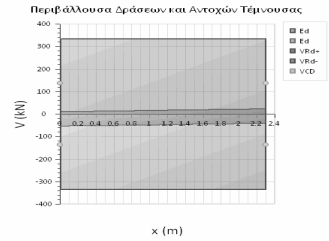
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.30

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-114.7	-193.7	0.59	43.7	112.9	0.39
1.15	1	0.0	-55.5	-109.4	0.51	27.0	196.0	0.14
2.30	1	0.0	-8.1	-193.7	0.04	4.2	112.9	0.04



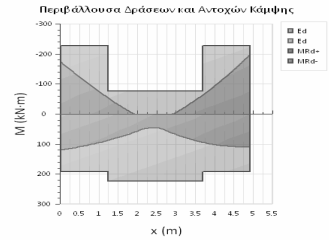
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	28.2	551.8	334.8	0.08
2.30	11.8	551.8	334.8	0.04

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.96	ΟΧΙ	11.1	135.8	551.8	334.8	0.41
2.30	1	-0.96	ΟΧΙ	23.2	135.8	551.8	334.8	0.41

ΔΟΚΟΣ: **D16**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ20	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.71m/20.0cm					

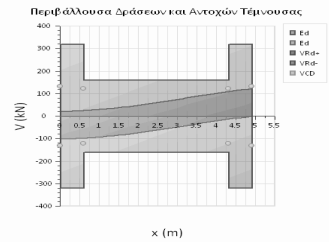


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.91

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-173.5	-228.4	0.76	118.8	189.6	0.63
2.46	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	45.4	221.2	0.21
4.91	1	0.0	-199.2	-228.4	0.87	109.1	189.6	0.58



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

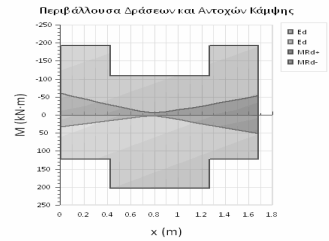
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	51.9	527.2	319.9	0.16
0.60	45.6		161.4	0.28
4.31	68.9		161.4	0.43
4.91	86.8	527.2	319.9	0.27

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.28	ΟΧΙ	20.7	132.8	527.2	319.9	0.42
0.60	1			25.3	121.2		161.4	0.75
4.31	1			110.2	121.2		161.4	0.75
4.91	1	-0.28	ΟΧΙ	123.4	132.8	527.2	319.9	0.42

ΔΟΚΟΣ: **D17**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.48m/20.0cm					

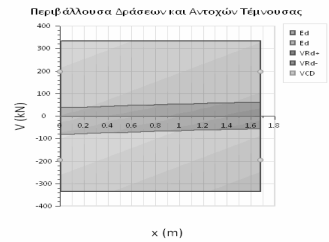


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 1.68

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-61.1	-193.7	0.32	31.9	114.3	0.28
0.84	1	0.0	-10.4	-109.4	0.09	5.5	197.5	0.03
1.68	1	0.0	-54.6	-193.7	0.28	51.0	114.3	0.45



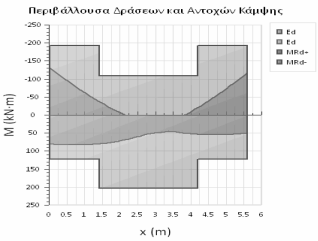
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

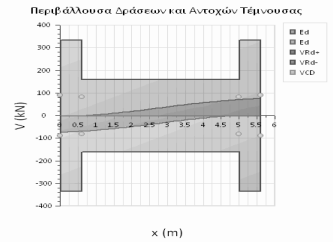
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	32.1	551.8	334.8	0.10
1.68	1.4	551.8	334.8	0.00

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.87	ΟΧΙ	37.0	196.3	551.8	334.8	0.59
1.68	1	-0.87	ΟΧΙ	61.8	196.3	551.8	334.8	0.59

ΔΟΚΟΣ: **D18**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-131.3	-193.7	0.68	79.9	123.2	0.65
2.80	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	49.8	203.5	0.24
5.60	1	0.0	-118.7	-193.7	0.61	49.3	123.2	0.40

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

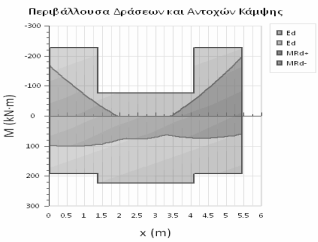
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

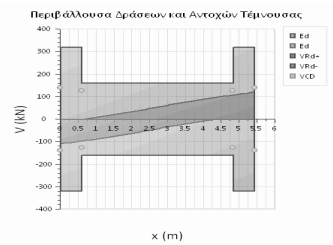
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	52.4	551.8	334.8	0.16
0.60	47.6		160.1	0.30
5.00	52.4		160.1	0.33
5.60	57.1	551.8	334.8	0.17

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διασδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.26	ΟΧΙ	5.4	89.8	551.8	334.8	0.27
0.60	1			1.8	82.7		160.1	0.52
5.00	1			72.3	82.7		160.1	0.52
5.60	1	-0.26	ΟΧΙ	75.8	89.8	551.8	334.8	0.27

ΔΟΚΟΣ: **D2**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ13	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.23m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.43
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-168.9	-228.4	0.74	96.5	191.0	0.51
2.72	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	74.1	222.3	0.33
5.43	1	0.0	-198.3	-228.4	0.87	59.2	191.0	0.31

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

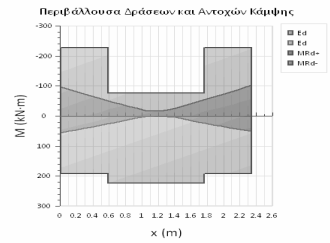
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

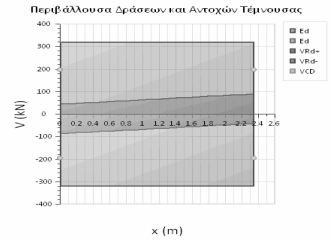
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	103.7	527.2	319.9	0.32
0.60	82.4		161.4	0.51
4.83	102.2		161.4	0.63
5.43	122.9	527.2	319.9	0.38

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διασδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.11	ΟΧΙ	11.9	139.2	527.2	319.9	0.44
0.60	1			0.2	125.5		161.4	0.78
4.83	1			108.1	125.5		161.4	0.78
5.43	1	-0.11	ΟΧΙ	119.4	139.2	527.2	319.9	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D3**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ14	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.14m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.34
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-98.1	-228.5	0.43	54.5	181.5	0.30
1.17	1	0.0	-17.4	-76.9	0.23	0.0	217.6	0.00
2.34	1	0.0	-103.9	-228.5	0.45	49.8	181.5	0.27

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

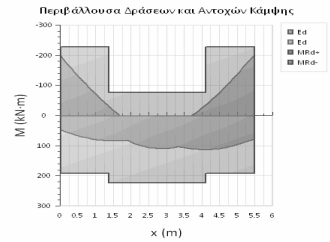
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

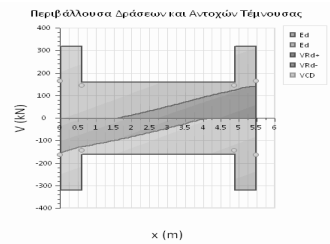
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	34.9	527.2	319.9	0.11
2.34	46.1	527.2	319.9	0.14

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.78	ΟΧΙ	45.5	197.0	527.2	319.9	0.62
2.34	1	-0.78	ΟΧΙ	89.7	197.0	527.2	319.9	0.62

ΔΟΚΟΣ: **D4**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ16	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.27m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.47
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-199.0	-228.4	0.87	46.1	191.5	0.24
2.74	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	108.6	222.1	0.49
5.47	1	0.0	-202.7	-228.4	0.89	77.4	191.5	0.40

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	| xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.10	0.70	0.75	0.93

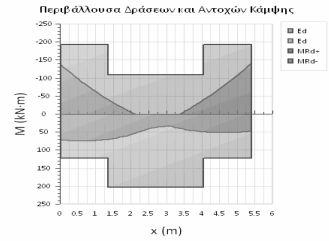
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	151.9	527.2	319.9	0.47
0.60	124.1		161.4	0.77
4.87	124.7		161.4	0.77
5.47	143.2	527.2	319.9	0.45

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

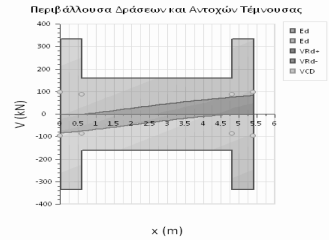
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	0.06	ΟΧΙ	46.6	163.5	527.2	319.9	0.51
0.60	1			30.0	144.5		161.4	0.90
4.87	1			125.6	144.5		161.4	0.90
5.47	1	0.06	ΟΧΙ	138.0	163.5	527.2	319.9	0.51

ΔΟΚΟΣ: **D5**	Κ.Α.: Κ1	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.20m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.40
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-137.7	-193.7	0.71	71.2	117.4	0.61
2.70	1	0.0	0.0	-109.4	0.00	35.5	199.7	0.18
5.40	1	0.0	-141.8	-193.7	0.73	47.2	117.4	0.40



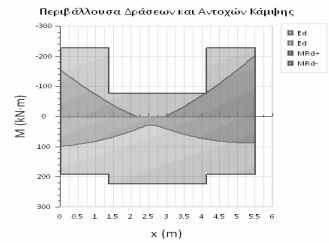
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	61.7	551.8	334.8	0.18
0.60	49.6		160.1	0.31
4.80	53.5		160.1	0.33
5.40	63.8	551.8	334.8	0.19

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

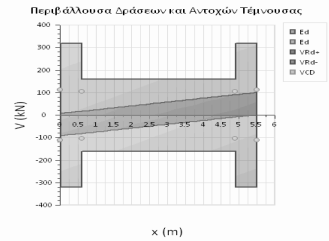
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.20	ΟΧΙ	9.4	95.8	551.8	334.8	0.29
0.60	1			0.4	87.3		160.1	0.55
4.80	1			75.9	87.3		160.1	0.55
5.40	1	-0.20	ΟΧΙ	83.5	95.8	551.8	334.8	0.29

ΔΟΚΟΣ: **D6**	Κ.Α.: Κ19	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.30m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.50
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-155.0	-228.5	0.68	97.3	183.5	0.53
2.75	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	32.3	218.4	0.15
5.50	1	0.0	-204.7	-228.5	0.90	86.0	183.5	0.47



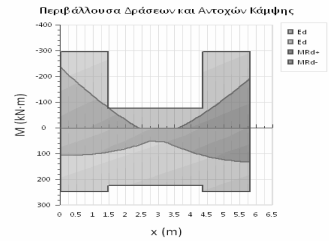
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	54.3	527.2	319.9	0.17
0.60	43.9		161.4	0.27
4.90	57.6		161.4	0.36
5.50	70.3	527.2	319.9	0.22

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

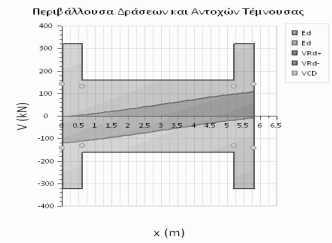
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.34	ΟΧΙ	8.9	112.2	527.2	319.9	0.35
0.60	1			16.6	104.0		161.4	0.64
4.90	1			91.8	104.0		161.4	0.64
5.50	1	-0.34	ΟΧΙ	101.2	112.2	527.2	319.9	0.35

ΔΟΚΟΣ: **D7**	Κ.Α.: Κ2	Κ.Τ.: Κ1	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS5
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.60m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.80
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-235.6	-296.8	0.79	105.0	237.8	0.44
2.90	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	51.4	218.6	0.24
5.80	1	0.0	-195.1	-296.8	0.66	132.3	237.8	0.56



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.23	0.73	0.75	0.97	0.15	0.70	0.75	0.93

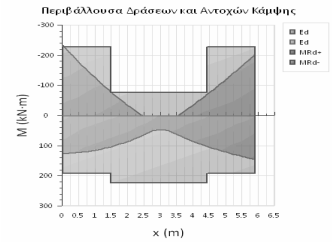
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	83.9	532.0	322.8	0.26
0.60	71.4		161.4	0.44
5.20	55.3		161.4	0.34
5.80	67.9	532.0	322.8	0.21

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.31	ΟΧΙ	3.7	140.7	532.0	322.8	0.44
0.60	1			5.5	130.6		161.4	0.81
5.20	1			99.4	130.6		161.4	0.81
5.80	1	-0.31	ΟΧΙ	108.8	140.7	532.0	322.8	0.44

ΔΟΚΟΣ: **D8**	Κ.Α.: Κ16	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 3ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.70m/20.0cm					

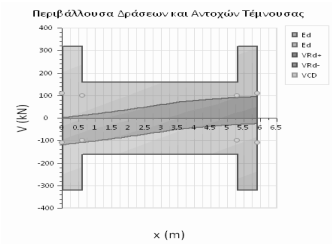


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.90

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-234.0	-228.4	1.02	125.2	183.9	0.68 ‹
2.95	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	47.0	218.4	0.22
5.90	1	0.0	-204.4	-228.4	0.90	144.9	183.9	0.79



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

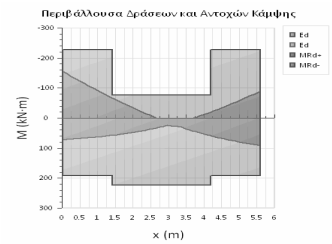
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	78.5	527.2	319.9	0.25
0.60	65.5		161.4	0.41
5.30	41.9		161.4	0.26
5.90	46.9	527.2	319.9	0.15

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.29	ΟΧΙ	9.4	108.5	527.2	319.9	0.34
0.60	1			0.3	100.6		161.4	0.62
5.30	1			79.8	100.6		161.4	0.62
5.90	1	-0.29	ΟΧΙ	83.5	108.5	527.2	319.9	0.34

ΔΟΚΟΙ ΣΤΑΘΜΗΣ: **4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΔΟΚΟΣ: **D12**	Κ.Α.: Κ12	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					

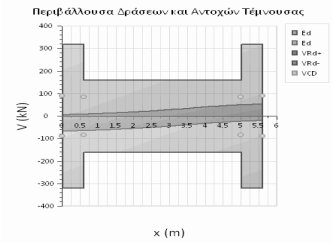


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-155.9	-228.5	0.68	70.9	183.1	0.39
2.80	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	26.7	218.3	0.12
5.60	1	0.0	-91.0	-228.5	0.40	91.0	183.1	0.50



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93

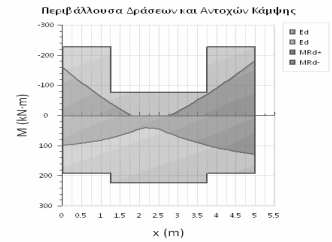
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	42.5	527.2	319.9	0.13
0.60	39.7		161.4	0.25
5.00	17.5		161.4	0.11
5.60	21.3	527.2	319.9	0.07

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.66	ΟΧΙ	7.0	88.3	527.2	319.9	0.28
0.60	1			9.1	85.1		161.4	0.53
5.00	1			51.5	85.1		161.4	0.53
5.60	1	-0.66	ΟΧΙ	54.3	88.3	527.2	319.9	0.28

ΔΟΚΟΣ: **D13**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					

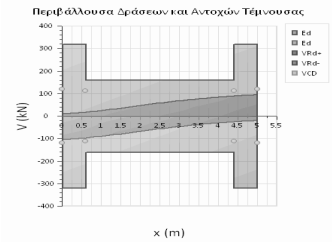


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-159.5	-228.4	0.70	98.0	190.0	0.52
2.50	1	0.0	0.0	-77.0	0.00	44.1	221.5	0.20
5.00	1	0.0	-183.9	-228.4	0.81	128.5	190.0	0.68



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.11	0.70	0.75	0.93

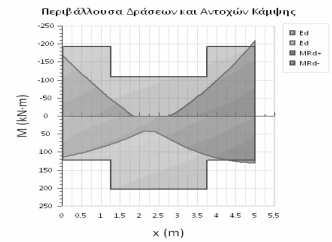
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	61.1	527.2	319.9	0.19
0.60	50.6		161.4	0.31
4.40	46.1		161.4	0.29
5.00	52.4	527.2	319.9	0.16

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.40	ΟΧΙ	9.0	119.8	527.2	319.9	0.37
0.60	1			16.8	111.1		161.4	0.69
4.40	1			88.4	111.1		161.4	0.69
5.00	1	-0.40	ΟΧΙ	93.1	119.8	527.2	319.9	0.37

ΔΟΚΟΣ: **D14**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.80m/20.0cm					

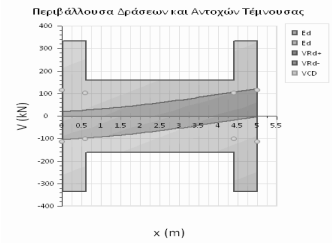


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.00

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-168.4	-193.7	0.87	112.8	121.8	0.93
2.50	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	46.7	202.5	0.23
5.00	1	0.0	-210.0	-193.7	1.08	129.4	121.8	1.06 ‹



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93

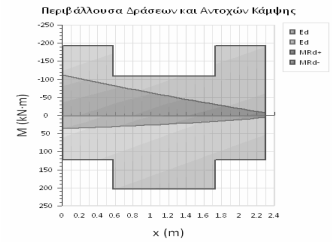
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	54.4	551.8	334.8	0.16
0.60	45.7		160.1	0.29
4.40	62.9		160.1	0.39
5.00	81.5	551.8	334.8	0.24

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.10	ΟΧΙ	8.4	115.3	551.8	334.8	0.34
0.60	1			14.9	102.7		160.1	0.64
4.40	2			107.8	102.7		160.1	0.67
5.00	2	-0.10	ΟΧΙ	121.6	115.3	551.8	334.8	0.36

ΔΟΚΟΣ: **D15**	Κ.Α.: Κ8	Κ.Τ.: Κ9	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.10m/20.0cm					

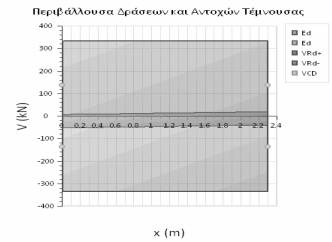


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.30

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-112.7	-193.7	0.58	35.0	112.9	0.31
1.15	1	0.0	-54.5	-109.4	0.50	22.9	196.0	0.12
2.30	1	0.0	-8.0	-193.7	0.04	4.3	112.9	0.04



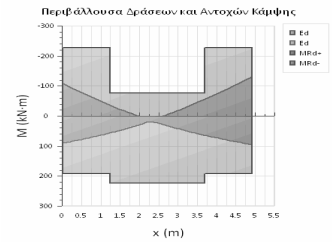
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	30.1	551.8	334.8	0.09
2.30	13.8	551.8	334.8	0.04

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.96	ΟΧΙ	7.3	135.8	551.8	334.8	0.41
2.30	1	-0.96	ΟΧΙ	19.4	135.8	551.8	334.8	0.41

ΔΟΚΟΣ: **D16**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ20	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 3.71m/20.0cm					

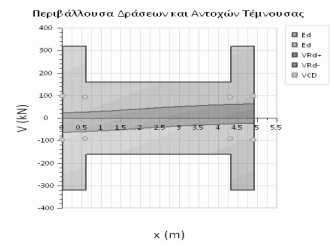


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 4.91

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-109.1	-228.5	0.48	88.9	181.8	0.49
2.46	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	21.2	217.9	0.10
4.91	1	0.0	-131.8	-228.5	0.58	94.3	181.8	0.52



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.13	0.70	0.75	0.93

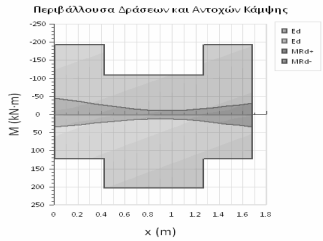
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	23.8	527.2	319.9	0.07
0.60	19.2		161.4	0.12
4.31	26.7		161.4	0.17
4.91	30.5	527.2	319.9	0.10

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.74	ΟΧΙ	23.6	95.9	527.2	319.9	0.30
0.60	1			27.0	92.9		161.4	0.58
4.31	1			61.1	92.9		161.4	0.58
4.91	1	-0.74	ΟΧΙ	63.9	95.9	527.2	319.9	0.30

ΔΟΚΟΣ: **D17**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ19	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.48m/20.0cm					

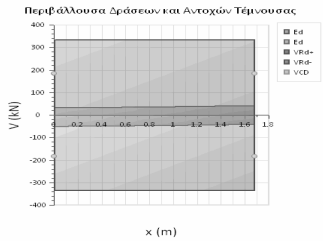


Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 1.68

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-46.4	-193.7	0.24	33.6	111.4	0.30
0.84	1	0.0	-11.6	-109.4	0.11	10.5	195.3	0.05
1.68	1	0.0	-31.8	-193.7	0.16	33.7	111.4	0.30



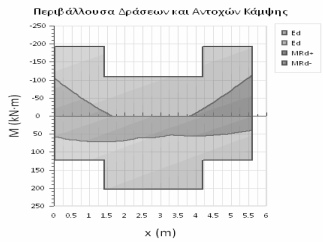
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	13.6	551.8	334.8	0.04
1.68	1.8	551.8	334.8	0.01

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.98	ΟΧΙ	32.7	183.4	551.8	334.8	0.55
1.68	1	-0.98	ΟΧΙ	41.5	183.4	551.8	334.8	0.55

ΔΟΚΟΣ: **D18**	Κ.Α.: Κ20	Κ.Τ.: Κ8	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS3
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.40m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

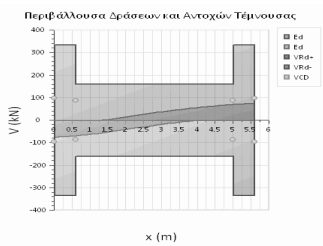
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.60

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-105.1	-193.7	0.54	56.8	123.2	0.46
2.80	1	0.0	0.0	-109.5	0.00	58.5	203.5	0.29
5.60	1	0.0	-116.2	-193.7	0.60	37.4	123.2	0.30

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.17	0.70	0.75	0.93	0.09	0.70	0.75	0.93



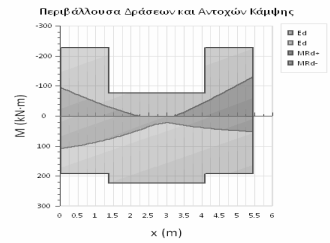
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

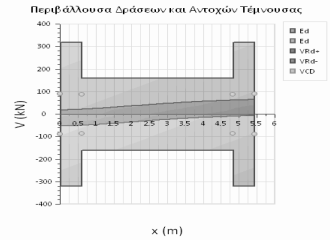
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	63.4	551.8	334.8	0.19
0.60	56.3		160.1	0.35
5.00	57.8		160.1	0.36
5.60	62.6	551.8	334.8	0.19

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.18	ΟΧΙ	19.1	96.0	551.8	334.8	0.29
0.60	1			13.8	87.5		160.1	0.55
5.00	1			70.7	87.5		160.1	0.55
5.60	1	-0.18	ΟΧΙ	74.2	96.0	551.8	334.8	0.29

ΔΟΚΟΣ: **D2**	Κ.Α.: Κ21	Κ.Τ.: Κ13	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.23m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.43
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-96.1	-228.5	0.42	107.9	182.9	0.59
2.72	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	24.3	218.3	0.11
5.43	1	0.0	-131.9	-228.5	0.58	50.9	182.9	0.28

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93

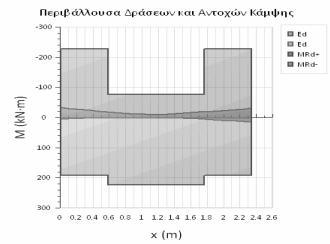
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

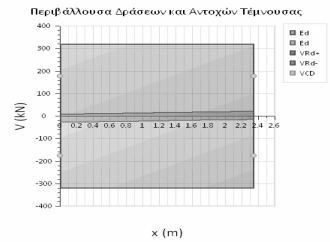
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	20.0	527.2	319.9	0.06
0.60	15.1		161.4	0.09
4.83	39.1		161.4	0.24
5.43	42.7	527.2	319.9	0.13

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.67	ΟΧΙ	19.2	90.5	527.2	319.9	0.28
0.60	1			22.8	87.2		161.4	0.54
4.83	1			62.9	87.2		161.4	0.54
5.43	1	-0.67	ΟΧΙ	65.6	90.5	527.2	319.9	0.28

ΔΟΚΟΣ: **D3**	Κ.Α.: Κ13	Κ.Τ.: Κ14	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.14m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 2.34
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-34.1	-228.5	0.15	4.2	176.5	0.02
1.17	1	0.0	-10.9	-76.8	0.14	0.0	214.5	0.00
2.34	1	0.0	-31.7	-228.5	0.14	13.9	176.5	0.08

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.14	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.14	0.70	0.75	0.93

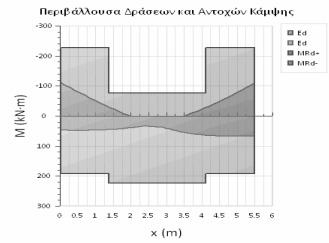
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

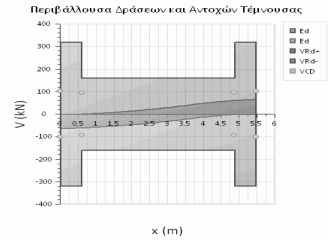
x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	10.9	527.2	319.9	0.03
2.34	5.6	527.2	319.9	0.02

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.97	ΟΧΙ	9.1	175.3	527.2	319.9	0.55
2.34	1	-0.97	ΟΧΙ	21.4	175.3	527.2	319.9	0.55

ΔΟΚΟΣ: **D4**	Κ.Α.: Κ14	Κ.Τ.: Κ16	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.27m/20.0cm					





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.47
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-112.1	-228.5	0.49	46.0	183.3	0.25
2.74	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	35.9	218.2	0.16
5.47	1	0.0	-110.4	-228.5	0.48	65.2	183.3	0.36

ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93

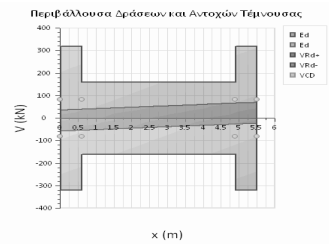
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	44.4	527.2	319.9	0.14
0.60	40.0		161.4	0.25
4.87	41.3		161.4	0.26
5.47	47.8	527.2	319.9	0.15

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	Θ.Μ.	ζ	Δισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.49	ΟΧΙ	2.6	100.9	527.2	319.9	0.32
0.60	1			0.6	95.3		161.4	0.59
4.87	1			60.9	95.3		161.4	0.59
5.47	1	-0.49	ΟΧΙ	65.7	100.9	527.2	319.9	0.32

ΔΟΚΟΣ: **D6**	Κ.Α.: Κ19	Κ.Τ.: Κ11	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.30m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.50
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-113.9	-228.5	0.50	121.8	183.5	0.66
2.75	1	0.0	-4.1	-76.9	0.05	19.9	218.4	0.09
5.50	1	0.0	-172.6	-228.5	0.76	101.8	183.5	0.55

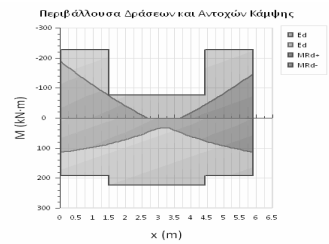
ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	13.1	527.2	319.9	0.04
0.60	9.3		161.4	0.06
4.90	28.6		161.4	0.18
5.50	32.5	527.2	319.9	0.10

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

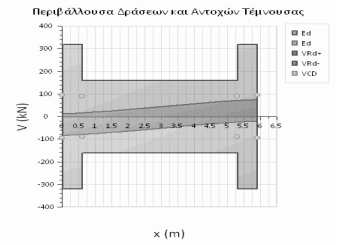
x	Θ.Μ.	ζ	Δισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.81	ΟΧΙ	36.4	82.9	527.2	319.9	0.26
0.60	1			39.2	81.2		161.4	0.50
4.90	1			67.2	81.2		161.4	0.50
5.50	1	-0.81	ΟΧΙ	70.2	82.9	527.2	319.9	0.26

ΔΟΚΟΣ: **D8**	Κ.Α.: Κ16	Κ.Τ.: Κ18	Στάθμη: 4ΟΥ ΟΡΟ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Τ60/25	ΔΡΟ: RS4
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 4.70m/20.0cm					



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΔΟΚΟΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ L= 5.90
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ - ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ

ΚΑΜΨΗ			ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ			ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ		
x	Θ.Μ.	NEd	MEd	MRd	CR	MEd	MRd	CR
0.00	1	0.0	-188.6	-228.4	0.83	112.9	183.9	0.61
2.95	1	0.0	0.0	-76.9	0.00	34.0	218.4	0.16
5.90	1	0.0	-148.8	-228.4	0.65	112.5	183.9	0.61



ΑΝΑΚΑΤΑΝΟΜΗ ΡΟΠΩΝ - ΣΤΡΟΦΙΚΗ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑ :

		ΡΟΠΗ ΑΡΝΗΤΙΚΗ				ΡΟΠΗ ΘΕΤΙΚΗ			
ΘΕΣΗ	Θ.Μ.	xu/d	δεπ	δ	CR	xu/d	δεπ	δ	CR
ΑΡΙΣΤ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93
ΔΕΞΙΑ	1	0.20	0.70	0.75	0.93	0.12	0.70	0.75	0.93

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

x	VEd	VRdMAX	VRds	CR
0.00	48.8	527.2	319.9	0.15
0.60	42.5		161.4	0.26
5.30	30.9		161.4	0.19
5.90	35.8	527.2	319.9	0.11

ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΚΑΙ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ

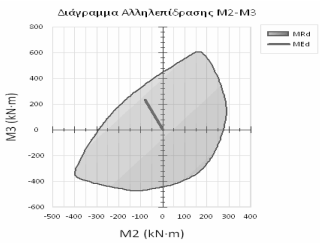
x	Θ.Μ.	ζ	Διισδ.	VEd	VCD	VRdMAX	VRds	CR
0.00	1	-0.50	ΟΧΙ	2.0	93.3	527.2	319.9	0.29
0.60	1			6.6	88.6		161.4	0.55
5.30	1			61.0	88.6		161.4	0.55
5.90	1	-0.50	ΟΧΙ	64.6	93.3	527.2	319.9	0.29

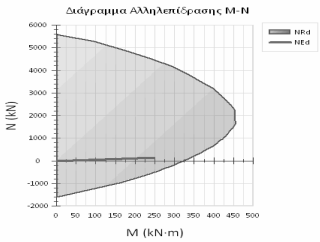
ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΓΕΝΙΚΑ	
Κ.Α.	Κόμβος αρχής υποστυλώματος - Στάθμη άνω κόμβου	-
Κ.Τ.	Κόμβος τέλους υποστυλώματος - Στάθμη κάτω κόμβου	-
ΔΙΑΤΟΜΗ	Χρησιμοποιούμενη διατομή υποστυλώματος	-
ΔΡΟ	Διάταξη Ράβδων Οπλισμού της παραπάνω διατομής	-
L2, L3	Εύκαμπτο τμήμα υποστυλώματος στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m
Lcr	Κρίσιμο μήκος υποστυλώμ. (ΕΚ8 §5.4.3.2.2(4) για στύλους ΚΠΜ, §5.5.3.2.2(4) για στύλους ΚΠΥ)	m
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ	Με ή χωρίς φόρτιση από σεισμικές δράσεις	-
Κατηγορία Πλαστιμότητας	Κατηγορία πλαστιμότητας ΚΠΥ ή ΚΠΜ (ΕΚ8 §5.2.1)	-
Θ.Μ.	Θέση μάζας Ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης (1 ως 4)	-
Δ.Ελχ.	Διεύθυνση ελέγχου (2 ή 3) στο επίπεδο 1-2 ή 1-3 του τοπικού συστήματος αντίστοιχα	-
ΠΕΡ.	Περιοχή ελέγχου (ΚΡ: Κρίσιμη, ΜΚ: Μή Κρίσιμη)	-
	ΛΥΓΙΣΜΟΣ - ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΦΟΡΤΙΩΝ 1.35G+1.50Q	
λ2, λ3	Λυγηρότητα εύκαμπτου τμήματος υποστυλώματος στο επίπεδο 1-2 & 1-3 αντίστοιχα	-
λlim	Μέγιστη επιτρεπόμενη λυγηρότητα (ΕΚ2 §5.8.3.1(1))	-
NEd	Αξονική δύναμη σχεδιασμού λόγω των στατικών φορτίων	kN
MEd2, MEd3	Καμπτικές ροπές σχεδιασμού λόγω των στατικών φορτίων περί τον 2 & 3 τοπικό άξονα	kNm
NRd	Αξονική δύναμη αντοχής	kN
MRd2, MRd3	Καμπτικές ροπές αντοχής περί τον 2 & 3 τοπικό άξονα	kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διαξονικής κάμψης με αξονική δύναμη, CR= Ed/Rd ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΕΠΑΡΚΕΙΑ ΔΙΑΤΟΜΗΣ	
NEd	Αξονική δύναμη σχεδιασμού (ΣΕΙΣΜΙΚΑ) φορτία	kN
Ac	Επιφάνεια διατομής σκυροδέματος	m²
fcd	Θλιπτική αντοχή σχεδιασμού σκυροδέματος	kN/m²
vd	Ανηγμένη αξονική δύναμη (Αξονική δύναμη σχεδιασμού προς την επιφάνεια της διατομής και την αντοχή του σκυροδέματος)	-
vd.lim	Μέγιστη αποδεκτή ανηγμένη αξονική δύναμη σχεδιασμού	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου επάρκειας διατομής CR= vd / vd.lim ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ	
extr N_{Ed}	Ακραία αξονική δύναμη σχεδιασμού του σεισμικού συνδυασμού G+ψ2Q±E	kN
N_{Ed}-$M_{Ed,2}$-$M_{Ed,3}$	Δυσμενέστερα ακραία και πιθανά ταυτόχρονα εντασιακά μεγέθη σχεδιασμού	kN, kNm
N_{Rd}-$M_{Rd,2}$-$M_{Rd,3}$	Αντοχές σχεδιασμού διατομής, ανάλογες προς τα δυσμενέστερα ακραία και πιθανώς ταυτόχρονα εντασιακά μεγέθη	kN, kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διαξονικής κάμψης με αξονική δύναμη, CR= Ed/Rd ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ & ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ	
VRds	Τέμνουσα δύναμη που παραλαμβάνει ο οπλισμός διάτμησης (ΕΚ2 §6.2.3.(3))	kN
VRdmax	Μέγιστη τέμνουσα που μπορεί να παραλάβει το υποστύλωμα (ΕΚ2 §6.2.3(3))	kN
VEd	Τέμνουσα δύναμη σχεδιασμού	kN
VCD	Τέμνουσα ικανοτικού σχεδιασμού (ΕΚ8 §5.4.2.2)	kN
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διάτμησης CR ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΡΙΣΦΙΞΗΣ	
N_{Ed}	Ορθή δύναμη σεισμικού σχεδιασμού	kN
v_d	Ανηγμένο σεισμικό αξονικό φορτίο σχεδιασμού	-
α	Συντελεστής αποδοτικότητας περίσφιγξης (ΕΚ8 §5.4.3.4.2(4))	-
ρ	Γεωμετρικό ποσοστό συνδετήρων	-
$\omega_{wd,υπαρχ}$	Υπάρχον μηχανικό ογκομετρικό ποσοστό οπλισμού περίσφιγξης	-
$\omega_{wd,απαιτ}$	Απαιτούμενο μηχανικό ογκομετρικό ποσοστό οπλισμού περίσφιγξης (ΕΚ8 §5.4.3.4.2(4))	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου περίσφιξης CR= $\omega_{wd,απαιτ}$ / $\omega_{wd,υπαρχ}$ ≤ 1.00 → επάρκεια	-

ΣΤΑΘΜΗ: **ΙΣΟΓΕΙΟΥ**

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y1**	Κ.Α.: Κ1-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ1-ΘΕΜΕ	ΔΙΑΤΟΜΗ: L80/60/25/25	ΔΡΟ: E161410
Lκρ_α = 0.80m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.80m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.40m/10.0cm			

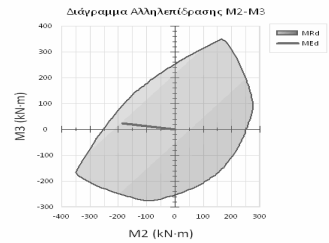


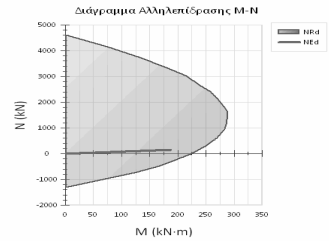



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk         Lo         λ        λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40       0.95       2.27       9.71      76.72    ΟΧΙ
 3         2.40       0.90       2.17      13.52      72.58    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd       Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -827.24     4791.67   0.173   0.650       0.27

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2      MEd,3       NRd       MRd,2      MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -555.6      -75.1      -14.3   -2419.3     -327.1      -62.1   0.14
 -    ΠΟΔ.   -150.9      -56.8      260.1     -214.4      -80.7      369.4   0.34

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2      MEd,3       NRd       MRd,2      MRd,3   CR
 3    ΚΕΦ.   -613.7      -72.5       -0.9   -2614.7     -309.0       -3.9   0.23
 2    ΠΟΔ.   -141.6      -79.3      235.6     -197.5     -110.6      328.5   0.72

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ. ΠΕΡ.       VEd      VRdmax      VRds      CR
 2     ΚΡ        24.2       751.3     683.8    0.04
 2     ΜΚ        24.2       751.3     683.8    0.04
 3     ΚΡ        39.0       548.8     333.0    0.12
 3     ΜΚ        39.0       548.8     333.0    0.12

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.ΕΛ.  ΠΕΡ.     VEd       VCD      VRdmax      VRds     CR
 2     2      ΚΡ      84.5     486.0       751.3     683.8   0.71
 2     2      ΜΚ      84.5     486.0       751.3     683.8   0.71
 2     3      ΚΡ     153.3     308.8       548.8     333.0   0.93
 2     3      ΜΚ     153.3     308.8       548.8     333.0   0.93

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
```

```
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       309.1       897.9      0.34
 2     3       152.6       589.8      0.26
```

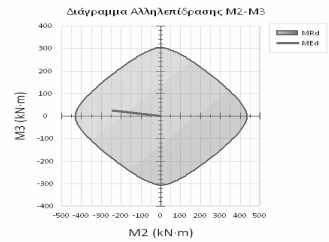
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y12**	Κ.Α.: Κ17-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ15-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: L60/60/25/25	ΔΡΟ: Ε161410
Lκρ_α = 1.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.50m/10.0cm			

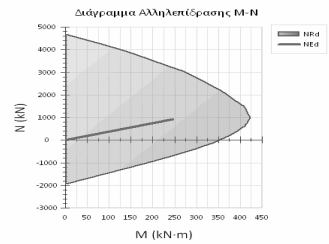





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.     L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.91      2.18     13.04     62.01    ΟΧΙ
 3         2.40      0.87      2.08     12.45     57.45    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -718.83     3958.33   0.182   0.650       0.28

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -703.3    -104.6      46.7   -1633.3    -243.0     108.6   0.21
 -    ΠΟΔ.   -164.1    -152.4      63.3    -215.9    -200.5      83.4   0.25

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -704.6    -121.9      24.0   -1590.5    -275.3      54.1   0.44
 4    ΠΟΔ.   -162.8    -185.8      23.5    -208.9    -238.5      30.2   0.78

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -10.9      548.8     333.0   0.03
 2     ΜΚ      -10.9      548.8     333.0   0.03
 3     ΚΡ       14.3      548.8     333.0   0.04
 3     ΜΚ       14.3      548.8     333.0   0.04

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 4    2       ΚΡ    133.0     267.2      548.8     333.0   0.80
 4    2       ΜΚ    133.0     267.2      548.8     333.0   0.80
 4    3       ΚΡ     76.0     266.9      548.8     333.0   0.80
 4    3       ΜΚ     76.0     266.9      548.8     333.0   0.80

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 4     2       241.6       506.3      0.48
 4     3       244.8       507.2      0.48
```

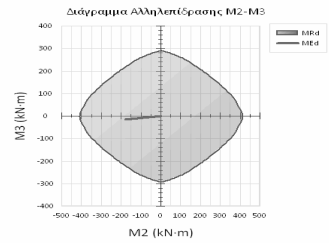
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y13**	Κ.Α.: Κ18-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ16-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 1.25m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.25m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.50m/10.0cm			

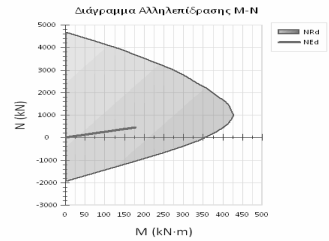





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.     L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.79      1.90     16.42     88.07    ΟΧΙ
 3         2.40      0.75      1.80     12.44     55.58    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας    -1034.15     3333.33   0.310   0.650       0.48

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -925.7     165.4     -41.3   -1883.7     336.6     -83.9   0.28
 -    ΠΟΔ.   -941.8    -213.5      37.9   -1641.2    -372.0      66.0   0.30

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -900.1     189.7     -32.1   -1744.5     367.7     -62.2   0.52
 4    ΠΟΔ.   -914.8    -244.0      24.1   -1515.1    -404.1      39.8   0.60

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ        6.6      688.5     626.6   0.01
 2     ΜΚ        6.6      688.5     626.6   0.01
 3     ΚΡ       20.6      712.8     540.6   0.04
 3     ΜΚ       20.6      712.8     540.6   0.04

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     60.7     282.2      688.5     626.6   0.45
 2    2       ΜΚ     60.7     282.2      688.5     626.6   0.45
 1    3       ΚΡ    157.9     400.6      712.8     540.6   0.74
 1    3       ΜΚ    157.9     400.6      712.8     540.6   0.74

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       297.0       581.8      0.51
 1     3       546.5       822.2      0.66
```

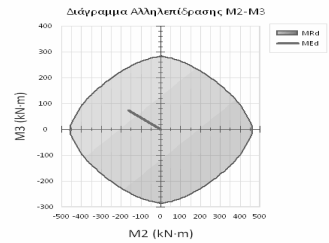
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y14**	Κ.Α.: Κ19-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ17-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

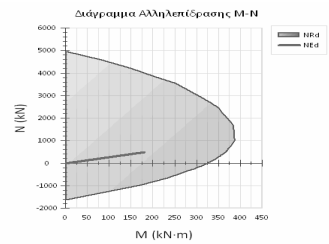





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.71      1.71     14.79    108.07    ΟΧΙ
 3         2.40      0.87      2.09     14.48    117.21    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 3   Πόδας     -910.69     3333.33   0.273   0.650       0.42

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -464.1     143.9      13.2   -1330.7     412.6      37.9   0.16
 -    ΠΟΔ.   -458.7    -176.7     -14.3   -1090.6    -420.3     -33.9   0.18

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -464.1     143.9      13.2   -1330.7     412.6      37.9   0.35
 1    ΠΟΔ.   -458.7    -176.7     -14.3   -1090.6    -420.3     -33.9   0.42

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ        4.3     688.5     626.6   0.01
 2     ΜΚ        4.3     688.5     626.6   0.01
 3     ΚΡ       25.2     712.8     540.6   0.05
 3     ΜΚ       25.2     712.8     540.6   0.05

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 3    2       ΚΡ     66.3     281.6     688.5     626.6   0.45
 3    2       ΜΚ     66.3     281.6     688.5     626.6   0.45
 3    3       ΚΡ    132.0     398.4     712.8     540.6   0.74
 3    3       ΜΚ    132.0     398.4     712.8     540.6   0.74

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 3     2       251.8       524.8      0.48
 3     3       490.5       735.0      0.67
```

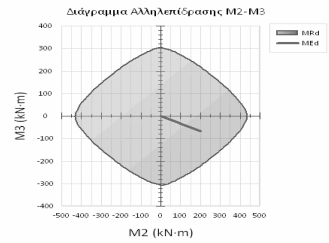
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y15**	Κ.Α.: Κ20-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ18-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: R60/40	ΔΡΟ: M201610
Lκρ_α = 1.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.50m/10.0cm			

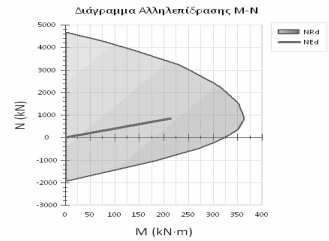





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.81      1.95     16.88     96.83    ΟΧΙ
 3         2.40      0.82      1.98     11.42     49.39    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -890.03     4000.00   0.223   0.650       0.34

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -531.5     187.0       5.0   -1448.0     509.4      13.6   0.23
 -    ΠΟΔ.   -481.5    -164.6      74.8   -1028.9    -351.6     159.8   0.23

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -552.6     184.9      13.4   -1480.1     495.2      35.8   0.37
 1    ΠΟΔ.   -481.5    -164.6      74.8   -1028.9    -351.6     159.8   0.47

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -3.9     826.2     476.6   0.01
 2     ΜΚ       -3.9     826.2     476.6   0.01
 3     ΚΡ       29.8     874.8     544.3   0.05
 3     ΜΚ       29.8     874.8     544.3   0.05

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     69.4     287.0     826.2     476.6   0.60
 1    2       ΜΚ     69.4     287.0     826.2     476.6   0.60
 1    3       ΚΡ    175.5     457.9     874.8     544.3   0.84
 1    3       ΜΚ    175.5     457.9     874.8     544.3   0.84

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       160.2       562.7      0.28
 1     3       445.6       910.3      0.49
```

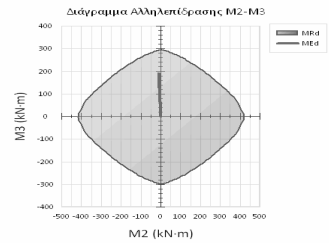
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y16**	Κ.Α.: Κ21-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ19-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

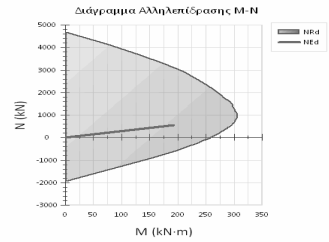





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ        λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.70      1.69     14.60     75.64    ΟΧΙ
 3         2.40      0.83      1.99     13.79     59.43    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd       Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας    -1240.42     3333.33   0.372   0.650       0.57

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -931.2     180.8     -23.9   -1892.1     367.3     -48.6   0.33
 -    ΠΟΔ.   -876.1     210.3     -56.6   -1464.9     351.7     -94.6   0.36

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 2    ΚΕΦ.   -962.4     175.2     -30.6   -1942.2     353.7     -61.8   0.50
 2    ΠΟΔ.   -843.2     202.5     -66.5   -1399.2     336.0    -110.3   0.60

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd      VRdmax      VRds      CR
 2     ΚΡ       16.6      688.5     626.6   0.03
 2     ΜΚ       16.6      688.5     626.6   0.03
 3     ΚΡ       18.4      712.8     540.6   0.03
 3     ΜΚ       18.4      712.8     540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     85.1     282.2     688.5     626.6   0.45
 2    2       ΜΚ     85.1     282.2     688.5     626.6   0.45
 2    3       ΚΡ    167.0     401.9     712.8     540.6   0.74
 2    3       ΜΚ    167.0     401.9     712.8     540.6   0.74

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       296.9       588.4      0.50
 1     3       545.8       832.6      0.66
```

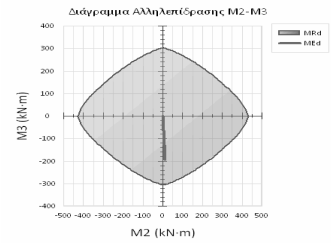
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y8**	Κ.Α.: Κ13-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ11-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 1.25m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.25m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.50m/10.0cm			

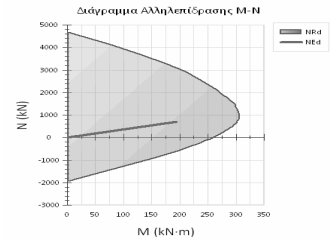





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ        λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.72      1.73     14.99     61.06    ΟΧΙ
 3         2.40      0.83      1.99     13.81     85.33    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd       Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας    -1076.46     3333.33   0.323   0.650       0.50

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -530.3      -5.7    -168.7    -960.7     -10.4    -305.6   0.29
 -    ΠΟΔ.   -543.0     -12.5     191.7    -857.2     -19.7     302.6   0.29

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -530.3      -5.7    -168.7    -960.7     -10.4    -305.6   0.55
 1    ΠΟΔ.   -543.0     -12.5     191.7    -857.2     -19.7     302.6   0.63

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd      VRdmax      VRds      CR
 2     ΚΡ      -24.7      688.5     626.6   0.04
 2     ΜΚ      -24.7      688.5     626.6   0.04
 3     ΚΡ       14.4      712.8     540.6   0.03
 3     ΜΚ       14.4      712.8     540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ    150.2     282.1     688.5     626.6   0.45
 1    2       ΜΚ    150.2     282.1     688.5     626.6   0.45
 4    3       ΚΡ     95.6     401.0     712.8     540.6   0.74
 4    3       ΜΚ     95.6     401.0     712.8     540.6   0.74

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 4     2       532.9       564.4      0.94
 4     3       246.9       795.2      0.31
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y9**	Κ.Α.: Κ14-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ12-ΘΕΜ	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 1.25m/10.0cm, Lκρ_τ = 1.25m/10.0cm, Lμη_κρ = 0.50m/10.0cm			

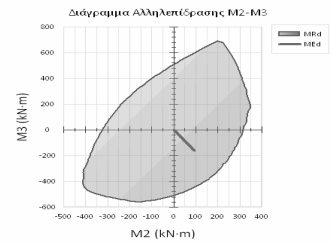


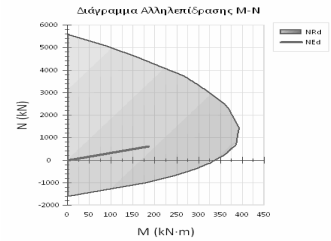



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.72      1.73     15.00     58.18    ΟΧΙ
 3         2.40      0.83      1.99     13.81     75.06    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας    -1227.01     3333.33   0.368   0.650       0.57

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -697.8     -19.2     174.4   -1191.9     -32.8     297.9   0.32
 -    ΠΟΔ.   -706.8       9.6    -194.0   -1105.8      15.0    -303.5   0.32

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -697.8     -19.2     174.4   -1191.9     -32.8     297.9   0.59
 1    ΠΟΔ.   -706.8       9.6    -194.0   -1105.8      15.0    -303.5   0.64

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       23.7      688.5    626.6   0.04
 2     ΜΚ       23.7      688.5    626.6   0.04
 3     ΚΡ       15.6      712.8    540.6   0.03
 3     ΜΚ       15.6      712.8    540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ    148.4     282.0      688.5     626.6   0.45
 2    2       ΜΚ    148.4     282.0      688.5     626.6   0.45
 2    3       ΚΡ    101.6     402.0      712.8     540.6   0.74
 2    3       ΜΚ    101.6     402.0      712.8     540.6   0.74

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       546.1       571.9      0.95
 2     3       251.8       806.8      0.31
```

ΣΤΑΘΜΗ: **1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

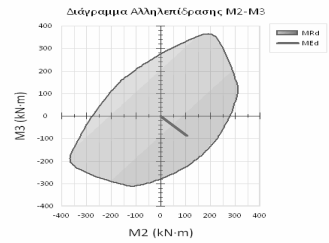
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y1**	Κ.Α.: Κ1-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1-Ι	ΔΙΑΤΟΜΗ: L80/60/25/25	ΔΡΟ: Ε161410
Lκρ_α = 0.80m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.80m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.40m/10.0cm			

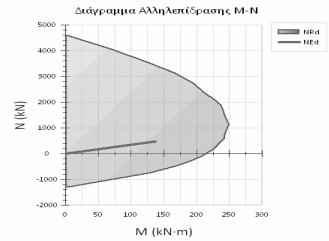





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.96      2.31      9.89    131.81    ΟΧΙ
 3         2.40      0.93      2.24     13.94    131.35    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -612.86     4791.67   0.128   0.650       0.20

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -588.9     -58.1     141.8   -1682.1    -166.0     405.1   0.14
 -    ΠΟΔ.   -606.1      84.4    -171.6   -1288.3     179.4    -364.8   0.23

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 2    ΚΕΦ.   -595.6     -70.4     128.5   -1690.8    -199.9     364.9   0.35
 2    ΠΟΔ.   -612.9      93.5    -159.7   -1293.1     197.3    -337.0   0.47

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -32.3      751.3    683.8   0.05
 2     ΜΚ      -32.3      751.3    683.8   0.05
 3     ΚΡ       44.3      548.8    333.0   0.13
 3     ΜΚ       44.3      548.8    333.0   0.13

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     80.9     468.5      751.3     683.8   0.69
 2    2       ΜΚ     80.9     468.5      751.3     683.8   0.69
 2    3       ΚΡ    159.5     300.6      548.8     333.0   0.90
 2    3       ΜΚ    159.5     300.6      548.8     333.0   0.90

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       309.1       890.2      0.35
 2     3       152.6       585.4      0.26
```

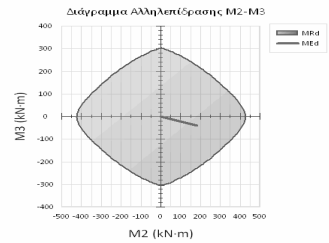
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y12**	Κ.Α.: Κ17-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1	ΔΙΑΤΟΜΗ: L60/60/25/25	ΔΡΟ: Ε161410
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.80m/20.0cm			

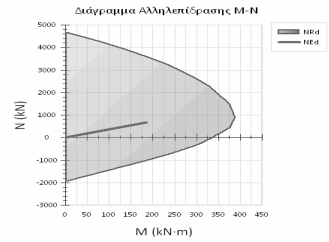





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.93      2.24     13.41    136.28    ΟΧΙ
 3         2.40      0.90      2.16     12.89    124.97    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -473.06     3958.33   0.120   0.650       0.18

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -458.5    -101.6      60.2    -983.3    -217.9     129.0   0.22
 -    ΠΟΔ.   -472.8     105.8     -87.8    -838.5     187.7    -155.8   0.36

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -458.8    -116.2      40.5    -976.7    -247.3      86.3   0.47
 1    ΠΟΔ.   -472.8     105.8     -87.8    -838.5     187.7    -155.8   0.56

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -44.3      548.8    333.0   0.13
 2     ΜΚ      -44.3      548.8    166.5   0.27
 3     ΚΡ       44.7      548.8    333.0   0.13
 3     ΜΚ       44.7      548.8    166.5   0.27

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 4    2       ΚΡ    104.0     255.0     548.8     333.0   0.77
 4    2       ΜΚ    104.0     255.0     548.8     166.5   1.53  <
 4    3       ΚΡ     75.2     255.3     548.8     333.0   0.77
 4    3       ΜΚ     75.2     255.3     548.8     166.5   1.53  <

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 4     2       241.6       497.3      0.49
 4     3       244.8       498.1      0.49
```

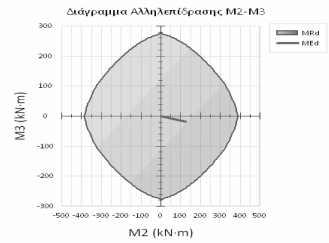
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y13**	Κ.Α.: Κ18-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

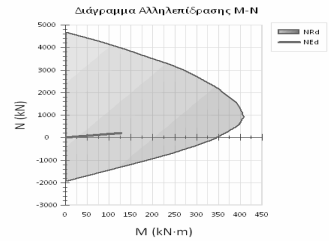





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.83      1.98     17.18    104.35    ΟΧΙ
 3         2.40      0.79      1.89     13.10     92.82    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -774.28     3333.33   0.232   0.650       0.36

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -701.8     158.6     -48.7   -1502.5     339.5    -104.4   0.21
 -    ΠΟΔ.   -713.5    -149.8      52.0   -1556.8    -326.7     113.5   0.22

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -688.7     180.9     -40.7   -1398.4     367.3     -82.7   0.49
 4    ΠΟΔ.   -700.7    -171.1      45.1   -1448.7    -353.8      93.2   0.48

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -9.2      688.5    626.6   0.01
 2     ΜΚ       -9.2      688.5    626.6   0.01
 3     ΚΡ       18.9      712.8    540.6   0.03
 3     ΜΚ       18.9      712.8    540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     64.5     279.9     688.5     626.6   0.45
 1    2       ΜΚ     64.5     279.9     688.5     626.6   0.45
 1    3       ΚΡ    128.4     395.0     712.8     540.6   0.73
 1    3       ΜΚ    128.4     395.0     712.8     540.6   0.73

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       297.0       558.5      0.53
 1     3       546.5       786.1      0.70
```

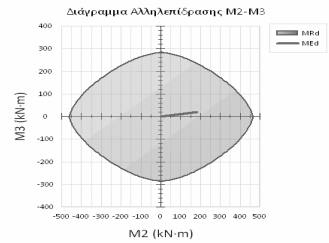
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y14**	Κ.Α.: Κ19-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

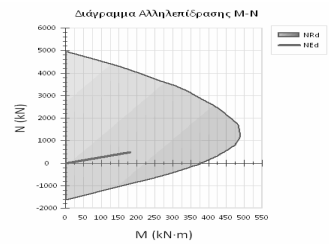





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.76      1.83     15.81    140.72    ΟΧΙ
 3         2.40      0.77      1.85     12.80     73.07    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -638.07     3333.33   0.191   0.650       0.29

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -321.6     135.9       4.1   -1018.5     430.3      12.9   0.11
 -    ΠΟΔ.   -335.4    -131.2      -3.1   -1104.6    -432.1     -10.1   0.11

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 2    ΚΕΦ.   -213.5     125.1     -19.0    -671.4     393.4     -59.9   0.32
 2    ΠΟΔ.   -227.8    -120.0      20.0    -742.2    -391.1      65.2   0.31

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ        0.4     688.5     626.6   0.00
 2     ΜΚ        0.4     688.5     626.6   0.00
 3     ΚΡ        9.6     712.8     540.6   0.02
 3     ΜΚ        9.6     712.8     540.6   0.02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     51.2     275.5     688.5     626.6   0.44
 2    2       ΜΚ     51.2     275.5     688.5     626.6   0.44
 2    3       ΚΡ    102.1     390.1     712.8     540.6   0.72
 2    3       ΜΚ    102.1     390.1     712.8     540.6   0.72

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       251.8       528.0      0.48
 2     3       490.5       739.9      0.66
```

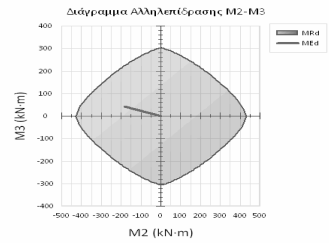
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y15**	Κ.Α.: Κ20-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ2	ΔΙΑΤΟΜΗ: R60/40	ΔΡΟ: M201610
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.80m/10.0cm			

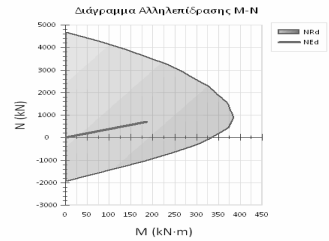





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.85      2.03     17.60    114.90    ΟΧΙ
 3         2.40      0.79      1.90     10.98    105.87    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -682.76     4000.00   0.171   0.650       0.26

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -480.7     183.0      13.2   -1302.6     495.8      35.8   0.19
 -    ΠΟΔ.   -491.6    -178.8     -16.1   -1350.2    -491.1     -44.3   0.19

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -495.9     180.0      20.0   -1332.1     483.6      53.9   0.37
 4    ΠΟΔ.   -507.0    -175.8     -21.7   -1376.9    -477.5     -58.9   0.37

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       13.3     826.2     476.6   0.03
 2     ΜΚ       13.3     826.2     476.6   0.03
 3     ΚΡ       28.0     874.8     544.3   0.05
 3     ΜΚ       28.0     874.8     544.3   0.05

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     54.1     275.3     826.2     476.6   0.58
 1    2       ΜΚ     54.1     275.3     826.2     476.6   0.58
 1    3       ΚΡ    150.7     442.1     874.8     544.3   0.81
 1    3       ΜΚ    150.7     442.1     874.8     544.3   0.81

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       160.2       542.5      0.30
 1     3       445.6       885.3      0.50
```

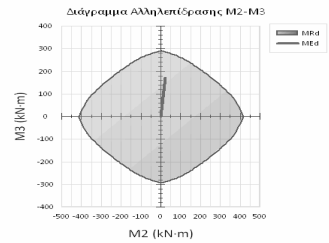
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y16**	Κ.Α.: Κ21-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ2	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/20.0cm			

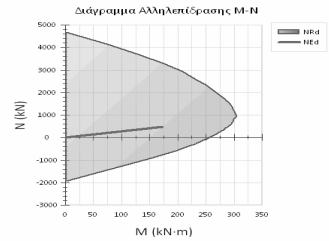





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ        λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.74      1.77     15.36     92.84    ΟΧΙ
 3         2.40      0.86      2.07     14.37     77.92    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -943.65     3333.33   0.283   0.650       0.44

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -694.9     184.2     -37.3   -1412.5     374.5     -75.8   0.26
 -    ΠΟΔ.   -711.6    -180.0      42.7   -1432.7    -362.3      86.0   0.28

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -706.4     180.5     -40.3   -1435.3     366.8     -82.0   0.49
 1    ΠΟΔ.   -711.6    -180.0      42.7   -1432.7    -362.3      86.0   0.50

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -10.1     688.5     626.6   0.02
 2     ΜΚ      -10.1     688.5     313.3   0.03
 3     ΚΡ       25.8     712.8     540.6   0.05
 3     ΜΚ       25.8     712.8     270.3   0.10

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     73.8     281.9     688.5     626.6   0.45
 1    2       ΜΚ     73.8     281.9     688.5     313.3   0.90
 1    3       ΚΡ    151.7     399.2     712.8     540.6   0.74
 1    3       ΜΚ    151.7     399.2     712.8     270.3   1.48  <

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       296.9       572.1      0.52
 1     3       545.8       807.2      0.68
```

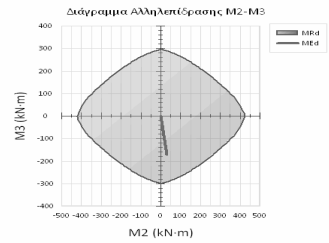
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y8**	Κ.Α.: Κ13-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

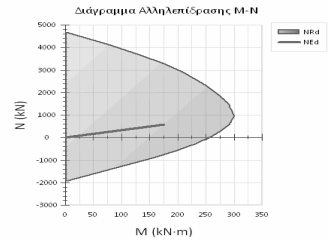





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ        λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.69      1.66     14.37     87.62    ΟΧΙ
 3         2.40      0.87      2.08     14.39    106.43    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -842.21     3333.33   0.253   0.650       0.39

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -455.6     -13.9    -171.8    -792.7     -24.2    -298.9   0.26
 -    ΠΟΔ.   -467.7      20.9     171.3    -807.4      36.0     295.8   0.27

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -455.6     -13.9    -171.8    -792.7     -24.2    -298.9   0.57
 1    ΠΟΔ.   -467.7      20.9     171.3    -807.4      36.0     295.8   0.58

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -36.9     688.5     626.6   0.06
 2     ΜΚ      -36.9     688.5     626.6   0.06
 3     ΚΡ      -14.3     712.8     540.6   0.03
 3     ΜΚ      -14.3     712.8     540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 4    2       ΚΡ    140.1     280.9     688.5     626.6   0.45
 4    2       ΜΚ    140.1     280.9     688.5     626.6   0.45
 4    3       ΚΡ     77.2     396.8     712.8     540.6   0.73
 4    3       ΜΚ     77.2     396.8     712.8     540.6   0.73

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 4     2       532.9       555.9      0.96
 4     3       246.9       782.0      0.32
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y9**	Κ.Α.: Κ14-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.69	1.66	14.37	81.92	ΟΧΙ
3	2.40	0.87	2.08	14.39	99.58	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
2	Πόδας	-941.50	3333.33	0.282	0.650	0.43

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-560.3	-25.5	172.2	-969.2	-44.1	297.9	0.27
-	ΠΟΔ.	-572.7	30.8	-172.5	-979.5	52.7	-295.1	0.28

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
1	ΚΕΦ.	-560.3	-25.5	172.2	-969.2	-44.1	297.9	0.58
1	ΠΟΔ.	-572.7	30.8	-172.5	-979.5	52.7	-295.1	0.58

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	32.9	688.5	626.6	0.05
2	ΜΚ	32.9	688.5	626.6	0.05
3	ΚΡ	-13.0	712.8	540.6	0.02
3	ΜΚ	-13.0	712.8	540.6	0.02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

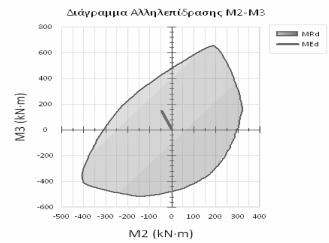
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
2	2	ΚΡ	139.2	281.9	688.5	626.6	0.45
2	2	ΜΚ	139.2	281.9	688.5	626.6	0.45
2	3	ΚΡ	80.3	399.1	712.8	540.6	0.74
2	3	ΜΚ	80.3	399.1	712.8	540.6	0.74

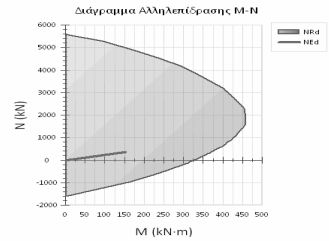
ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	1.3*ΣMRb	ΣMRC	CR
2	2	546.1	560.7	0.97
2	3	251.8	789.4	0.32

ΣΤΑΘΜΗ: **2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y1**	Κ.Α.: Κ1-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1-1	ΔΙΑΤΟΜΗ: L80/60/25/25	ΔΡΟ: Ε161410
Lκρ_α = 0.80m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.80m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.40m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.96	2.31	9.89	183.62	ΟΧΙ
3	2.40	0.93	2.24	13.94	146.87	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
2	Πόδας	-392.14	4791.67	0.082	0.650	0.13

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-369.6	-47.2	146.0	-1027.8	-131.1	406.0	0.10
-	ΠΟΔ.	-386.8	34.8	-69.0	-1956.5	176.2	-348.8	0.09

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
1	ΚΕΦ.	-369.6	-47.2	146.0	-1027.8	-131.1	406.0	0.36
2	ΠΟΔ.	-392.1	46.2	-62.5	-1831.5	215.6	-291.8	0.21

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	-16.0	751.3	683.8	0.02
2	ΜΚ	-16.0	751.3	683.8	0.02
3	ΚΡ	18.9	548.8	333.0	0.06
3	ΜΚ	18.9	548.8	333.0	0.06

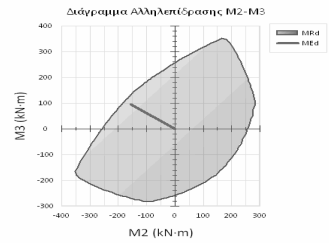
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

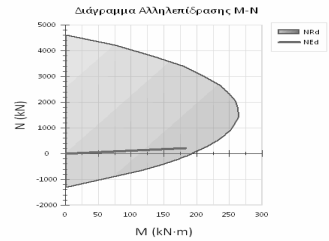
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
2	2	ΚΡ	58.3	445.2	751.3	683.8	0.65
2	2	ΜΚ	58.3	445.2	751.3	683.8	0.65
2	3	ΚΡ	110.7	289.3	548.8	333.0	0.87
2	3	ΜΚ	110.7	289.3	548.8	333.0	0.87

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	1.3*ΣMRb	ΣMRC	CR
2	2	309.1	880.2	0.35
2	3	152.6	579.8	0.26

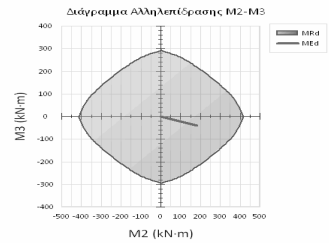
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y12**	Κ.Α.: Κ17-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ17	ΔΙΑΤΟΜΗ: L60/60/25/25	ΔΡΟ: Ε161410
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.80m/20.0cm			

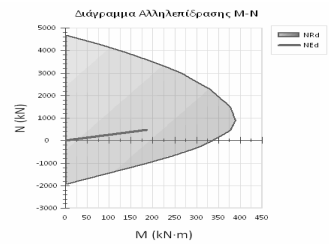





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.91      2.18     13.04    192.52    ΟΧΙ
 3         2.40      0.86      2.07     12.39    189.91    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -226.17     3958.33   0.057   0.650       0.09

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -211.9    -156.1      96.7    -244.0    -179.7     111.3   0.43
 -    ΠΟΔ.   -226.2     116.3     -65.7    -403.6     207.5    -117.2   0.27

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -211.9    -156.1      96.7    -244.0    -179.7     111.3   0.87
 4    ΠΟΔ.   -226.1     133.7     -42.2    -399.5     236.3     -74.6   0.57

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -51.9      548.8    333.0   0.16
 2     ΜΚ      -51.9      548.8    166.5   0.31
 3     ΚΡ       50.2      548.8    333.0   0.15
 3     ΜΚ       50.2      548.8    166.5   0.30

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ    123.8     238.8     548.8     333.0   0.72
 1    2       ΜΚ    123.8     238.8     548.8     166.5   1.43  <
 1    3       ΚΡ    105.8     239.3     548.8     333.0   0.72
 1    3       ΜΚ    105.8     239.3     548.8     166.5   1.44  <

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       241.6       486.5      0.50
 1     3       244.8       487.1      0.50
```

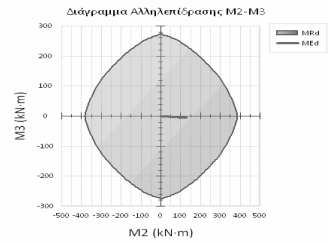
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y13**	Κ.Α.: Κ18-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ18	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

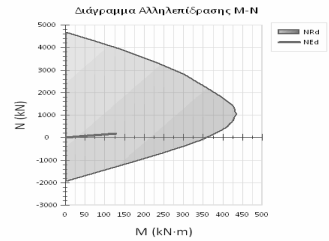





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.83      1.98     17.18    141.99    ΟΧΙ
 3         2.40      0.79      1.89     13.10    130.26    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -522.29     3333.33   0.157   0.650       0.24

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -510.3     129.0     -72.6   -1113.1     281.4    -158.4   0.13
 -    ΠΟΔ.   -522.3    -122.2      67.4   -1209.3    -282.9     156.0   0.13

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 4    ΚΕΦ.   -473.3     180.5     -39.6    -990.7     377.8     -83.0   0.48
 4    ΠΟΔ.   -484.9    -171.3      35.5   -1076.7    -380.3      78.8   0.45

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -5.4      688.5    626.6   0.01
 2     ΜΚ       -5.4      688.5    626.6   0.01
 3     ΚΡ       15.2      712.8    540.6   0.03
 3     ΜΚ       15.2      712.8    540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     61.9     270.5     688.5     626.6   0.43
 1    2       ΜΚ     61.9     270.5     688.5     626.6   0.43
 1    3       ΚΡ    127.6     382.8     712.8     540.6   0.71
 1    3       ΜΚ    127.6     382.8     712.8     540.6   0.71

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       297.0       530.0      0.56
 1     3       546.5       742.7      0.74
```

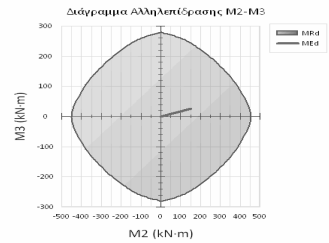
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y14**	Κ.Α.: Κ19-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ19	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

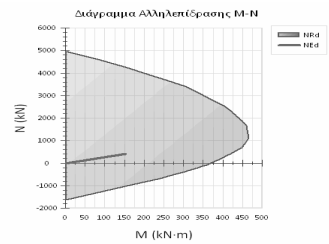





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.76      1.83     15.81    180.28    ΟΧΙ
 3         2.40      0.77      1.85     12.80    134.25    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -407.36     3333.33   0.122   0.650       0.19

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -213.1     129.2       3.7    -697.4     422.7      12.0   0.08
 -    ΠΟΔ.   -225.1    -124.5      -4.0    -768.1    -424.7     -13.8   0.08

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 3    ΚΕΦ.   -187.2     127.9      -5.8    -606.6     414.5     -18.9   0.31
 3    ΠΟΔ.   -198.8    -123.2       5.4    -673.3    -417.4      18.4   0.30

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -0.8     688.5     626.6   0.00
 2     ΜΚ       -0.8     688.5     626.6   0.00
 3     ΚΡ       11.2     712.8     540.6   0.02
 3     ΜΚ       11.2     712.8     540.6   0.02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     40.5     264.6     688.5     626.6   0.42
 2    2       ΜΚ     40.5     264.6     688.5     626.6   0.42
 2    3       ΚΡ     97.6     373.6     712.8     540.6   0.69
 2    3       ΜΚ     97.6     373.6     712.8     540.6   0.69

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       251.8       526.1      0.48
 2     3       490.5       737.0      0.67
```

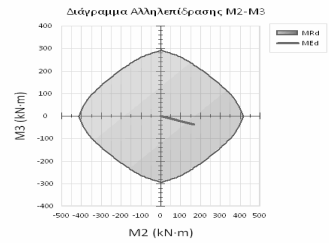
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y15**	Κ.Α.: Κ20-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ20	ΔΙΑΤΟΜΗ: R60/40	ΔΡΟ: M201610
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.80m/10.0cm			

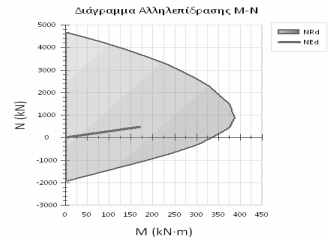





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.85      2.03     17.60    131.28    ΟΧΙ
 3         2.40      0.79      1.90     10.98    132.11    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -514.51     4000.00   0.129   0.650       0.20

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -395.4     162.5      10.6   -1210.1     497.3      32.6   0.14
 -    ΠΟΔ.   -402.8    -150.3      -6.6   -1345.9    -502.0     -22.0   0.14

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 2    ΚΕΦ.   -419.7     151.2      26.6   -1266.3     456.1      80.1   0.33
 2    ΠΟΔ.   -428.3    -140.1     -22.0   -1413.8    -462.5     -72.5   0.30

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ        9.8     826.2     476.6   0.02
 2     ΜΚ        9.8     826.2     476.6   0.02
 3     ΚΡ       23.7     874.8     544.3   0.04
 3     ΜΚ       23.7     874.8     544.3   0.04

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     53.0     263.5     826.2     476.6   0.55
 1    2       ΜΚ     53.0     263.5     826.2     476.6   0.55
 1    3       ΚΡ    130.2     425.1     874.8     544.3   0.78
 1    3       ΜΚ    130.2     425.1     874.8     544.3   0.78

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 1     2       160.2       514.6      0.31
 1     3       445.6       850.1      0.52
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y16**	Κ.Α.: Κ21-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ21	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/20.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.74	1.77	15.36	118.05	ΟΧΙ
3	2.40	0.86	2.07	14.37	117.79	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
1	Πόδας	-658.37	3333.33	0.198	0.650	0.30

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-458.8	171.2	-33.1	-1034.6	386.0	-74.6	0.19
-	ΠΟΔ.	-469.7	-160.4	29.1	-1134.7	-387.5	70.4	0.19

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
2	ΚΕΦ.	-473.0	165.9	-37.8	-1064.6	373.4	-85.0	0.44
2	ΠΟΔ.	-484.6	-155.4	34.1	-1167.0	-374.2	82.1	0.42

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	-5.1	688.5	626.6	0.01
2	ΜΚ	-5.1	688.5	313.3	0.02
3	ΚΡ	21.2	712.8	540.6	0.04
3	ΜΚ	21.2	712.8	270.3	0.08

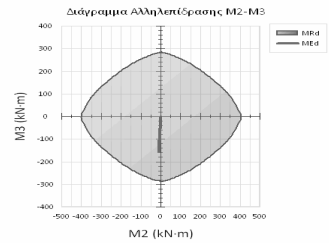
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

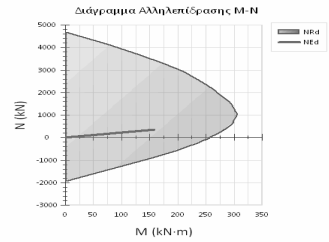
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR	
1	2	ΚΡ	69.9	276.2	688.5	626.6	0.44	
1	2	ΜΚ	69.9	276.2	688.5	313.3	0.88	
1	3	ΚΡ	138.1	390.8	712.8	540.6	0.72	
1	3	ΜΚ	138.1	390.8	712.8	270.3	1.45	<

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	1.3*ΣMRb	ΣMRC	CR
1	2	296.9	552.8	0.54
1	3	545.8	777.3	0.70

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y8**	Κ.Α.: Κ13-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ13	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.69	1.66	14.37	126.41	ΟΧΙ
3	2.40	0.87	2.08	14.39	128.26	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
4	Πόδας	-606.99	3333.33	0.182	0.650	0.28

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-356.1	-12.7	-156.7	-672.1	-24.0	-295.6	0.21
-	ΠΟΔ.	-366.9	12.6	151.5	-718.9	24.7	296.8	0.21

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
1	ΚΕΦ.	-356.1	-12.7	-156.7	-672.1	-24.0	-295.6	0.53
1	ΠΟΔ.	-366.9	12.6	151.5	-718.9	24.7	296.8	0.51

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	-34.5	688.5	626.6	0.06
2	ΜΚ	-34.5	688.5	626.6	0.06
3	ΚΡ	-9.5	712.8	540.6	0.02
3	ΜΚ	-9.5	712.8	540.6	0.02

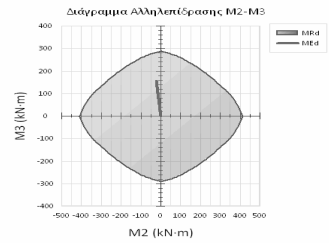
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

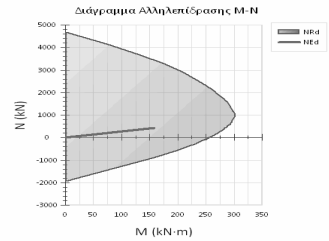
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
4	2	ΚΡ	125.5	274.5	688.5	626.6	0.44
4	2	ΜΚ	125.5	274.5	688.5	626.6	0.44
4	3	ΚΡ	76.3	388.9	712.8	540.6	0.72
4	3	ΜΚ	76.3	388.9	712.8	540.6	0.72

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	1.3*ΣMRb	ΣMRC	CR
4	2	532.9	544.6	0.98
4	3	246.9	764.7	0.32

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y9**	Κ.Α.: Κ14-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ14	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

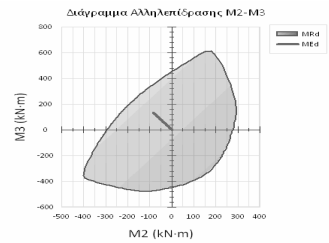


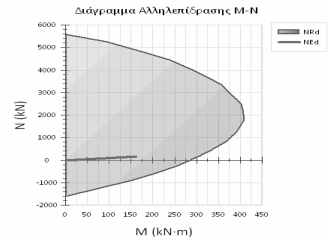



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.69      1.66     14.37    120.73    ΟΧΙ
 3         2.40      0.87      2.08     14.39    121.25    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -672.60     3333.33   0.202   0.650       0.31

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -423.5     -24.4     156.2    -794.9     -45.8     293.2   0.21
 -    ΠΟΔ.   -435.6      22.9    -151.1    -850.4      44.7    -294.9   0.21

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -423.5     -24.4     156.2    -794.9     -45.8     293.2   0.53
 1    ΠΟΔ.   -435.6      22.9    -151.1    -850.4      44.7    -294.9   0.51

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.       VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ        29.5      688.5    626.6   0.05
 2     ΜΚ        29.5      688.5    626.6   0.05
 3     ΚΡ        -8.1      712.8    540.6   0.01
 3     ΜΚ        -8.1      712.8    540.6   0.01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ    124.0     276.7      688.5     626.6   0.44
 2    2       ΜΚ    124.0     276.7      688.5     626.6   0.44
 2    3       ΚΡ     79.7     391.3      712.8     540.6   0.72
 2    3       ΜΚ     79.7     391.3      712.8     540.6   0.72

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       546.1       547.5      1.00
 2     3       251.8       769.3      0.33
```

ΣΤΑΘΜΗ: **3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

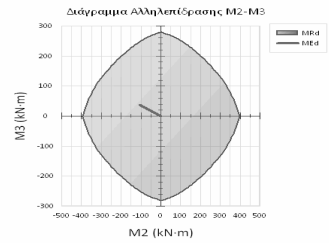
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y1**	Κ.Α.: Κ1-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ1-2	ΔΙΑΤΟΜΗ: L80/60/25/25	ΔΡΟ: Ε161410
Lκρ_α = 0.80m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.80m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.40m/10.0cm			

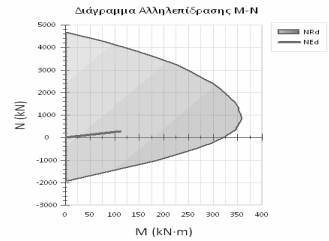





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.95      2.28      9.73    260.28    ΟΧΙ
 3         2.40      0.91      2.18     13.55    240.58    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -186.55     4791.67   0.039   0.650       0.06

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -166.6     -65.9     151.6    -349.1    -138.1     317.6   0.18
 -    ΠΟΔ.   -143.2      82.9      12.5    -549.8     318.2      47.8   0.13

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 2    ΚΕΦ.   -169.3     -84.9     136.4    -337.9    -169.4     272.2   0.50
 3    ΠΟΔ.   -155.5      82.5       2.0    -586.6     311.3       7.5   0.27

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.       VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -32.0      751.3    683.8   0.05
 2     ΜΚ       -32.0      751.3    683.8   0.05
 3     ΚΡ        35.1      548.8    333.0   0.11
 3     ΜΚ        35.1      548.8    333.0   0.11

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     79.5     419.7      751.3     683.8   0.61
 2    2       ΜΚ     79.5     419.7      751.3     683.8   0.61
 2    3       ΚΡ     99.4     274.9      548.8     333.0   0.83
 2    3       ΜΚ     99.4     274.9      548.8     333.0   0.83

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       309.1       865.8      0.36
 2     3       152.6       571.6      0.27
```

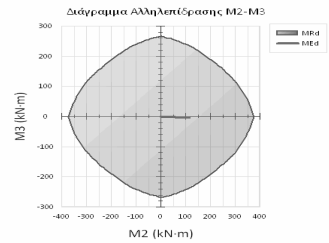
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y13**	Κ.Α.: Κ18-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ18	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

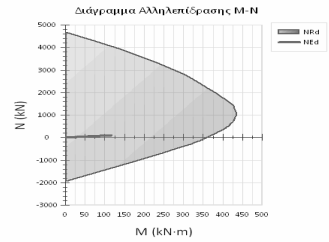





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.     L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.84      2.01     17.38    241.42    ΟΧΙ
 3         2.40      0.84      2.01     13.93    138.31    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -272.90     3333.33   0.082   0.650       0.13

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -259.8      72.9     -43.1    -986.1     276.5   -163.7   0.06
 -    ΠΟΔ.   -271.8     -89.3      47.0    -887.8    -291.6     153.5   0.06

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -259.8      72.9     -43.1    -986.1     276.5   -163.7   0.26
 4    ΠΟΔ.   -272.9    -105.6      37.1    -869.7    -336.6     118.4   0.31

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -0.8     688.5     626.6   0.00
 2     ΜΚ       -0.8     688.5     626.6   0.00
 3     ΚΡ       15.1     712.8     540.6   0.03
 3     ΜΚ       15.1     712.8     540.6   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 4    2       ΚΡ     38.1     256.4     688.5     626.6   0.41
 4    2       ΜΚ     38.1     256.4     688.5     626.6   0.41
 4    3       ΚΡ     85.2     361.0     712.8     540.6   0.67
 4    3       ΜΚ     85.2     361.0     712.8     540.6   0.67

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 4     2       238.0       514.8      0.46
 4     3       239.0       719.6      0.33
```

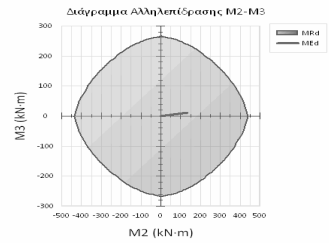
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y14**	Κ.Α.: Κ19-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ19	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

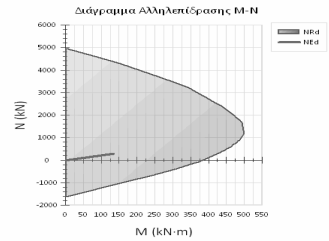





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.     L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.76      1.83     15.81    236.74    ΟΧΙ
 3         2.40      0.77      1.85     12.80    229.32    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -220.82     3333.33   0.066   0.650       0.10

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -104.8     117.6       2.8    -355.4     398.5       9.6   0.06
 -    ΠΟΔ.   -116.2    -110.8      -4.2    -421.8    -402.0     -15.3   0.06

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 3    ΚΕΦ.    -96.9     116.5      -4.4    -327.2     393.5     -15.0   0.30
 1    ΠΟΔ.   -116.2    -110.8      -4.2    -421.8    -402.0     -15.3   0.28

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -2.7     688.5     626.6   0.00
 2     ΜΚ       -2.7     688.5     626.6   0.00
 3     ΚΡ       12.4     712.8     540.6   0.02
 3     ΜΚ       12.4     712.8     540.6   0.02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ     28.7     253.2     688.5     626.6   0.40
 2    2       ΜΚ     28.7     253.2     688.5     626.6   0.40
 2    3       ΚΡ     88.4     356.0     712.8     540.6   0.66
 2    3       ΜΚ     88.4     356.0     712.8     540.6   0.66

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       251.8       517.8      0.49
 2     3       490.5       724.3      0.68
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y15**	Κ.Α.: Κ20-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ20	ΔΙΑΤΟΜΗ: R60/40	ΔΡΟ: M201610
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.80m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.85	2.03	17.60	168.21	ΟΧΙ
3	2.40	0.79	1.90	10.98	159.66	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
1	Πόδας	-354.80	4000.00	0.089	0.650	0.14

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-277.9	134.3	5.2	-1029.8	497.7	19.2	0.10
-	ΠΟΔ.	-279.4	-116.8	-0.7	-1224.1	-511.5	-3.2	0.10

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
4	ΚΕΦ.	-284.0	132.9	11.0	-1043.0	488.0	40.3	0.27
4	ΠΟΔ.	-286.5	-115.7	-6.9	-1236.2	-499.4	-29.7	0.23

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	8.0	826.2	476.6	0.02
2	ΜΚ	8.0	826.2	476.6	0.02
3	ΚΡ	22.4	874.8	544.3	0.04
3	ΜΚ	22.4	874.8	544.3	0.04

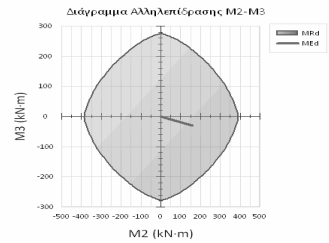
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

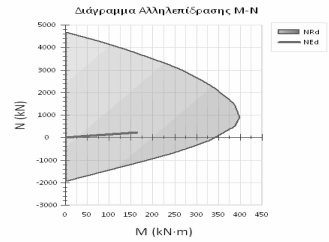
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
1	2	ΚΡ	42.7	250.2	826.2	476.6	0.53
1	2	ΜΚ	42.7	250.2	826.2	476.6	0.53
1	3	ΚΡ	104.4	407.6	874.8	544.3	0.75
1	3	ΜΚ	104.4	407.6	874.8	544.3	0.75

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	1.3*ΣMRb	ΣMRC	CR
1	2	160.2	487.4	0.33
1	3	445.6	811.4	0.55

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y16**	Κ.Α.: Κ21-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ21	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/20.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.74	1.77	15.36	153.68	ΟΧΙ
3	2.40	0.86	2.07	14.37	152.68	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
1	Πόδας	-380.98	3333.33	0.114	0.650	0.18

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-224.3	159.9	-29.4	-530.2	377.9	-69.5	0.13
-	ΠΟΔ.	-234.8	-138.5	22.6	-660.9	-389.9	63.7	0.13

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
1	ΚΕΦ.	-224.3	159.9	-29.4	-530.2	377.9	-69.5	0.42
1	ΠΟΔ.	-234.8	-138.5	22.6	-660.9	-389.9	63.7	0.36

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	-7.6	688.5	626.6	0.01
2	ΜΚ	-7.6	688.5	313.3	0.02
3	ΚΡ	26.9	712.8	540.6	0.05
3	ΜΚ	26.9	712.8	270.3	0.10

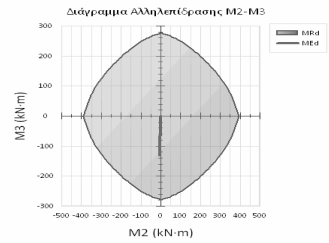
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

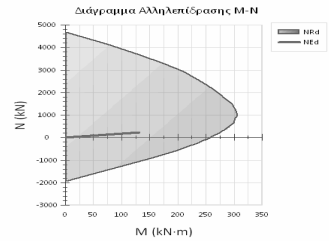
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR	
1	2	ΚΡ	62.0	263.1	688.5	626.6	0.42	
1	2	ΜΚ	62.0	263.1	688.5	313.3	0.84	
1	3	ΚΡ	124.3	371.3	712.8	540.6	0.69	
1	3	ΜΚ	124.3	371.3	712.8	270.3	1.37	‹

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	1.3*ΣMRb	ΣMRC	CR
1	2	296.9	528.7	0.56
1	3	545.8	740.8	0.74

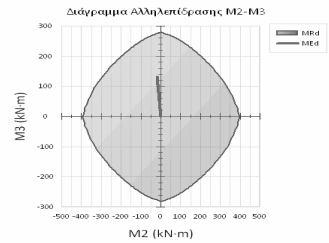
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y8**	Κ.Α.: Κ13-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ13	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

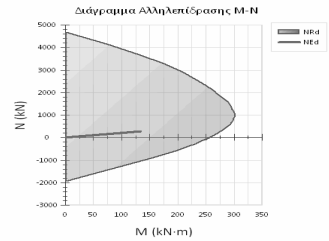





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.69      1.66     14.37    143.85    ΟΧΙ
 3         2.40      0.87      2.08     14.39    164.40    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -380.73     3333.33   0.114   0.650       0.18

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -235.1      -8.9    -131.1    -521.1     -19.6    -290.7   0.17
 -    ΠΟΔ.   -245.4       9.6     124.0    -579.5      22.6     293.0   0.17

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -235.1      -8.9    -131.1    -521.1     -19.6    -290.7   0.45
 1    ΠΟΔ.   -245.4       9.6     124.0    -579.5      22.6     293.0   0.42

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -35.8     688.5     626.6   0.06
 2     ΜΚ      -35.8     688.5     626.6   0.06
 3     ΚΡ       -8.5     712.8     540.6   0.02
 3     ΜΚ       -8.5     712.8     540.6   0.02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 4    2       ΚΡ    103.5     263.1     688.5     626.6   0.42
 4    2       ΜΚ    103.5     263.1     688.5     626.6   0.42
 4    3       ΚΡ     65.1     371.3     712.8     540.6   0.69
 4    3       ΜΚ     65.1     371.3     712.8     540.6   0.69

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 4     2       532.9       530.6      1.00  <
 4     3       246.9       743.7      0.33
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y9**	Κ.Α.: Κ14-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ14	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

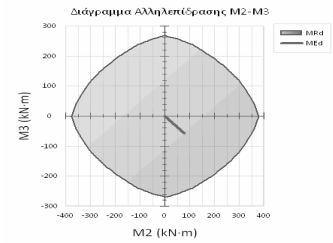


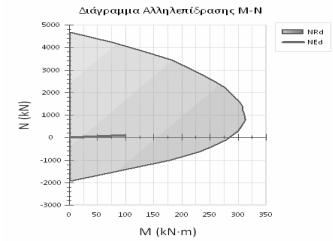



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo        λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.69      1.66     14.37    138.53    ΟΧΙ
 3         2.40      0.87      2.08     14.39    156.74    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 2   Πόδας     -412.85     3333.33   0.124   0.650       0.19

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.   -276.5      -19.3     132.5    -601.9     -42.1     288.5   0.17
 -    ΠΟΔ.   -289.3       19.9    -125.0    -669.5      46.1    -289.3   0.17

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd      MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -276.5      -19.3     132.5    -601.9     -42.1     288.5   0.46
 1    ΠΟΔ.   -289.3       19.9    -125.0    -669.5      46.1    -289.3   0.43

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.      VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       33.1     688.5     626.6   0.05
 2     ΜΚ       33.1     688.5     626.6   0.05
 3     ΚΡ       -7.5     712.8     540.6   0.01
 3     ΜΚ       -7.5     712.8     540.6   0.01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 2    2       ΚΡ    103.7     264.9     688.5     626.6   0.42
 2    2       ΜΚ    103.7     264.9     688.5     626.6   0.42
 2    3       ΚΡ     68.9     374.1     712.8     540.6   0.69
 2    3       ΜΚ     68.9     374.1     712.8     540.6   0.69

ΚΑΜΠΤΙΚΟΣ ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΟΜΒΟΥ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  1.3*ΣMRb      ΣMRC        CR
 2     2       546.1       530.8      1.03  <
 2     3       251.8       744.0      0.34
```

ΣΤΑΘΜΗ: **4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y13**	Κ.Α.: Κ18-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ18	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ - ΤΕΛΕΥΤΑΙΟΣ ΟΡΟΦΟΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.80	1.93	16.68	374.19	ΟΧΙ
3	2.40	0.86	2.06	14.24	353.89	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
4	Πόδας	-123.46	3333.33	0.037	0.650	0.06

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-111.0	79.9	-57.0	-338.7	244.0	-174.1	0.05
-	ΠΟΔ.	-123.0	-51.3	42.9	-550.0	-229.4	191.7	0.05

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
1	ΚΕΦ.	-111.0	79.9	-57.0	-338.7	244.0	-174.1	0.33
1	ΠΟΔ.	-123.0	-51.3	42.9	-550.0	-229.4	191.7	0.22

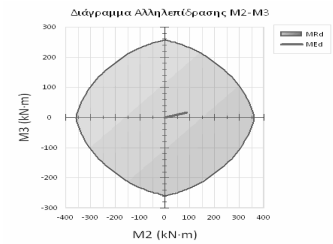
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

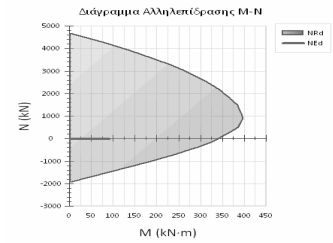
Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	3.1	688.5	626.6	0.01
2	ΜΚ	3.1	688.5	626.6	0.01
3	ΚΡ	14.5	712.8	540.6	0.03
3	ΜΚ	14.5	712.8	540.6	0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
4	2	ΚΡ	42.8	246.1	688.5	626.6	0.39
4	2	ΜΚ	42.8	246.1	688.5	626.6	0.39
4	3	ΚΡ	75.7	345.3	712.8	540.6	0.64
4	3	ΜΚ	75.7	345.3	712.8	540.6	0.64

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y14**	Κ.Α.: Κ19-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ19	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ - ΤΕΛΕΥΤΑΙΟΣ ΟΡΟΦΟΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.76	1.83	15.83	449.68	ΟΧΙ
3	2.40	0.73	1.76	12.18	562.16	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
2	Πόδας	-71.85	3333.33	0.022	0.650	0.03

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	11.5	88.9	16.9	42.2	326.0	62.1	0.01
-	ΠΟΔ.	0.1	-89.6	-15.1	0.4	-335.9	-56.5	0.02

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
1	ΚΕΦ.	11.5	88.9	16.9	42.2	326.0	62.1	0.27
1	ΠΟΔ.	0.1	-89.6	-15.1	0.4	-335.9	-56.5	0.27

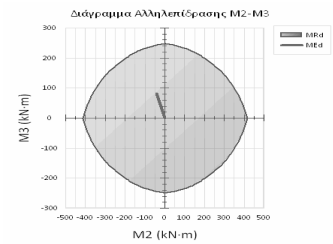
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	-2.3	688.5	626.6	0.00
2	ΜΚ	-2.3	688.5	626.6	0.00
3	ΚΡ	3.0	712.8	540.6	0.01
3	ΜΚ	3.0	712.8	540.6	0.01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
2	2	ΚΡ	22.8	242.2	688.5	626.6	0.39
2	2	ΜΚ	22.8	242.2	688.5	626.6	0.39
2	3	ΚΡ	68.6	339.4	712.8	540.6	0.63
2	3	ΜΚ	68.6	339.4	712.8	540.6	0.63

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y15**	Κ.Α.: Κ20-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ20	ΔΙΑΤΟΜΗ: R60/40	ΔΡΟ: M201610
Lκρ_α = 0.60m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.60m/10.0cm, Lμη_κρ = 1.80m/10.0cm			



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ - ΤΕΛΕΥΤΑΙΟΣ ΟΡΟΦΟΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

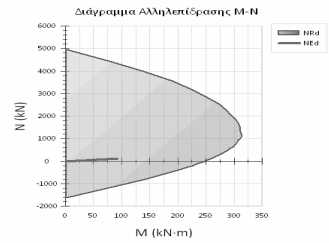
Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.80	1.93	16.71	274.07	ΟΧΙ
3	2.40	0.76	1.81	10.48	260.77	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
1	Πόδας	-159.72	4000.00	0.040	0.650	0.06

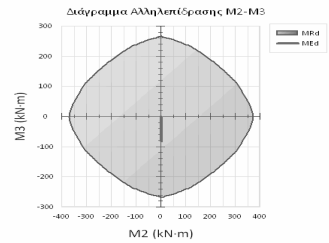
ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-118.3	-42.9	81.8	-356.2	-129.3	246.2	0.11

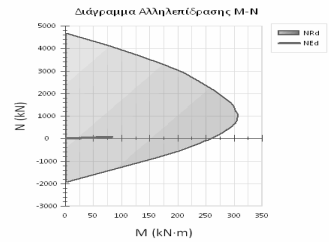



```
 -    ΠΟΔ.   -105.1      68.4     -46.0    -419.3     272.8    -183.6   0.09

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.   -118.3     -42.9      81.8    -356.2    -129.3     246.2   0.33
 1    ΠΟΔ.   -105.1      68.4     -46.0    -419.3     272.8    -183.6   0.25

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.       VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       20.7     826.2     476.6   0.04
 2     ΜΚ       20.7     826.2     476.6   0.04
 3     ΚΡ       15.1     874.8     544.3   0.03
 3     ΜΚ       15.1     874.8     544.3   0.03

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     58.9     231.1     826.2     476.6   0.48
 1    2       ΜΚ     58.9     231.1     826.2     476.6   0.48
 1    3       ΚΡ     81.0     383.3     874.8     544.3   0.70
 1    3       ΜΚ     81.0     383.3     874.8     544.3   0.70
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y16**	Κ.Α.: Κ21-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ21	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/20.0cm			

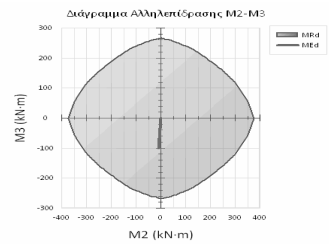



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ - ΤΕΛΕΥΤΑΙΟΣ ΟΡΟΦΟΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo         λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.75      1.80     15.58    323.87    ΟΧΙ
 3         2.40      0.83      2.00     13.87    401.80    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 1   Πόδας     -108.67     3333.33   0.033   0.650       0.05

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.    -83.6       2.9     -82.4    -282.5       9.8    -278.7   0.03
 -    ΠΟΔ.   -108.7      33.0      60.9    -436.9     132.8     244.9   0.06
```

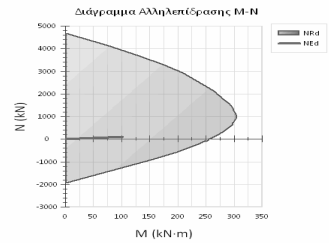



```
ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.    -83.6       2.9     -82.4    -282.5       9.8    -278.7   0.30
 1    ΠΟΔ.   -108.7      33.0      60.9    -436.9     132.8     244.9   0.25

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.       VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ       -6.6     688.5     626.6   0.01
 2     ΜΚ       -6.6     688.5     313.3   0.02
 3     ΚΡ        9.6     712.8     540.6   0.02
 3     ΜΚ        9.6     712.8     270.3   0.04

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 1    2       ΚΡ     63.7     245.0     688.5     626.6   0.39
 1    2       ΜΚ     63.7     245.0     688.5     313.3   0.78
 1    3       ΚΡ     64.6     343.6     712.8     540.6   0.64
 1    3       ΜΚ     64.6     343.6     712.8     270.3   1.27  ‹
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y8**	Κ.Α.: Κ13-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ13	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: Β2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			

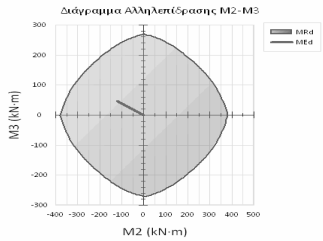


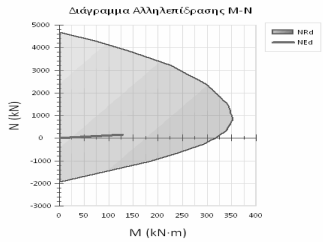

```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ - ΤΕΛΕΥΤΑΙΟΣ ΟΡΟΦΟΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ
Δ.Ελχ.      L          sk        Lo         λ       λlim    Θ.ΙΙ.Τ
 2         2.40      0.68      1.62     14.04    252.46    ΟΧΙ
 3         2.40      0.82      1.98     13.71    270.79    ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ
Θ.Μ.  Θέση         NEd      Ac*fcd     νd     νd.lim      CR
 4   Πόδας     -160.48     3333.33   0.048   0.650       0.07

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 -    ΚΕΦ.    -99.3     -10.1    -100.5    -270.8     -27.6    -274.0   0.15
 -    ΠΟΔ.   -110.5       4.2      90.6    -344.0      13.0     282.1   0.15
```




```
ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ.  Θ.Ελχ.   NEd       MEd,2     MEd,3      NRd      MRd,2     MRd,3   CR
 1    ΚΕΦ.    -99.3     -10.1    -100.5    -270.8     -27.6    -274.0   0.37
 1    ΠΟΔ.   -110.5       4.2      90.6    -344.0      13.0     282.1   0.32

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ. ΠΕΡ.       VEd     VRdmax     VRds     CR
 2     ΚΡ      -27.7     688.5     626.6   0.04
 2     ΜΚ      -27.7     688.5     626.6   0.04
 3     ΚΡ      -23.9     712.8     540.6   0.04
 3     ΜΚ      -23.9     712.8     540.6   0.04

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ.  Δ.Ελ.  ΠΕΡ.    VEd       VCD      VRdmax     VRds    CR
 4    2       ΚΡ     77.7     248.9     688.5     626.6   0.40
 4    2       ΜΚ     77.7     248.9     688.5     626.6   0.40
 4    3       ΚΡ     92.3     349.5     712.8     540.6   0.65
 4    3       ΜΚ     92.3     349.5     712.8     540.6   0.65
```

ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ: **Y9**	Κ.Α.: Κ14-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ14	ΔΙΑΤΟΜΗ: R50/40	ΔΡΟ: B2010b2
Lκρ_α = 0.50m/10.0cm, Lκρ_τ = 0.50m/10.0cm, Lμη_κρ = 2.00m/10.0cm			





Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ - ΤΕΛΕΥΤΑΙΟΣ ΟΡΟΦΟΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ
L2= 2.40 L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΙΣΜΟΥ

Δ.Ελχ.	L	sk	Lo	λ	λlim	Θ.ΙΙ.Τ
2	2.40	0.68	1.62	14.04	264.98	ΟΧΙ
3	2.40	0.82	1.98	13.71	269.21	ΟΧΙ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ

Θ.Μ.	Θέση	NEd	Ac*fcd	νd	νd.lim	CR
2	Πόδας	-157.57	3333.33	0.047	0.650	0.07

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΤΑΤΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
-	ΚΕΦ.	-103.1	-35.8	94.1	-277.4	-96.3	253.2	0.13
-	ΠΟΔ.	-115.3	27.5	-88.5	-341.7	81.5	-262.3	0.13

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
4	ΚΕΦ.	-143.3	-120.1	46.3	-377.4	-316.4	122.0	0.38
1	ΠΟΔ.	-115.3	27.5	-88.5	-341.7	81.5	-262.3	0.34

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	ΚΡ	23.9	688.5	626.6	0.04
2	ΜΚ	23.9	688.5	626.6	0.04
3	ΚΡ	-21.3	712.8	540.6	0.04
3	ΜΚ	-21.3	712.8	540.6	0.04

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ-ΙΚΑΝΟΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

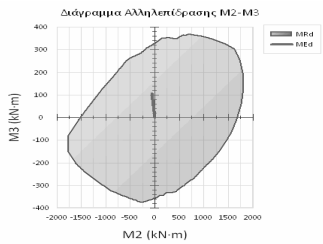
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ΠΕΡ.	VEd	VCD	VRdmax	VRds	CR
2	2	ΚΡ	73.7	248.7	688.5	626.6	0.40
2	2	ΜΚ	73.7	248.7	688.5	626.6	0.40
2	3	ΚΡ	97.2	349.2	712.8	540.6	0.65
2	3	ΜΚ	97.2	349.2	712.8	540.6	0.65

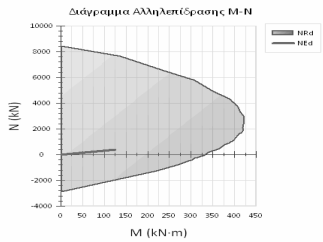
ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΓΕΝΙΚΑ	
Κ.Α.	Κόμβος αρχής τοιχώματος - Στάθμη άνω κόμβου	-
Κ.Τ.	Κόμβος τέλους τοιχώματος - Στάθμη κάτω κόμβου	-
ΔΙΑΤΟΜΗ	Χρησιμοποιούμενη διατομή τοιχώματος	-
ΔΡΟ	Διάταξη & Ράβδοι Οπλισμού της παραπάνω διατομής	-
L_2, L_3	Εύκαμπτο τμήμα τοιχώματος στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m
Lcr	Κρίσιμο μήκος τοιχώματος (ΕΚ8 §5.4.3.4.2 για τοιχώματα ΚΠΜ, §5.5.3.4.5 για τοιχώματα ΚΠΥ)	m
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ	Φόρτιση από στατικά φορτία και από σεισμικές δράσεις	-
Κατηγορία Πλαστιμότητας	Κατηγορία πλαστιμότητας ΚΠΥ ή ΚΠΜ (ΕΚ8 §5.2.1)	-
Θ.Μ.	Θέση μάζας Ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης (1 ως 4)	-
Δ.Ελχ.	Διεύθυνση ελέγχου (2 ή 3) στο επίπεδο 1-2 ή 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	-
ΠΕΡ.	Περιοχή ελέγχου (ΚΡ: Κρίσιμη, ΜΚ: Μή Κρίσιμη)	-
	ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q	
h_2	Πάχος κορμού τοιχώματος	m
h_2 (op)	Ελάχιστο πάχος κορμού τοιχώματος (ΕΚ8 §5.4.1.2.3(1) για τοιχ. ΚΠΜ και §5.5.1.2.3(3) για τοιχ. ΚΠΥ)	m
N_{Ed}	Αξονική δύναμη σχεδιασμού στατικών φορτίων	kN
M_{Ed2}, M_{Ed3}	Καμπτικές ροπές σχεδιασμού στατικών φορτίων περί τον 2 & 3 τοπικό άξονα αντίστοιχα	kNm
N_{Rd}	Αξονική δύναμη αντοχής	kN
M_{Rd2}, M_{Rd3}	Καμπτικές ροπές αντοχής περί τον 2 & 3 τοπικό άξονα αντίστοιχα	kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διαξονικής κάμψης με αξονική δύναμη, CR= Ed/Rd ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΕΠΑΡΚΕΙΑ ΔΙΑΤΟΜΗΣ	
NEd	Αξονική δύναμη σχεδιασμού (ΣΕΙΣΜΙΚΑ) φορτία	kN
Ac	Επιφάνεια διατομής σκυροδέματος	m²
fcd	Θλιπτική αντοχή σχεδιασμού σκυροδέματος	kN/m²
vd	Ανηγμένη αξονική δύναμη (Αξονική δύναμη σχεδιασμού προς την επιφάνεια της διατομής και την αντοχή του σκυροδέματος)	-
vd.lim	Μέγιστη αποδεκτή ανηγμένη αξονική δύναμη σχεδιασμού	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου επάρκειας διατομής CR= vd / vd.lim ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ G+ψ_2Q±E	
al	Μήκος μετατόπισης περιβάλλουσας καμπτικών ροπών τοιχώματος (ΕΚ8 §5.4.2.4(2))	m
N_{Ed}	Ορθή δύναμη σχεδιασμού, σεισμικού συνδυασμού δράσεων	kN
$M_{Ed,2}$-$M_{Ed,3}$	Καμπτικές ροπές σχεδιασμού, σεισμικού συνδυασμού δράσεων περί τον άξονα 2 ή 3 αντίστοιχα βάσει της κατακόρυφης μετατοπισμένης περιβάλλουσας των ροπών κάμψης (ΕΚ8 §5.4.2.4)	kNm
N_{Rd}-M_{Rd2}-M_{Rd3}	Αντοχές σχεδιασμού διατομής, ανάλογες προς τις δράσεις N_{Ed}-$M_{Ed,2}$-$M_{Ed,3}$	kN, kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διαξονικής κάμψης με αξονική δύναμη, CR= Ed/Rd ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΔΙΑΤΜΗΣΗ - ΣΤΟ ΕΠΙΠΕΔΟ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ 1-3 - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΚΑΙ ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ	
VRds	Τέμνουσα δύναμη που παραλαμβάνει ο οπλισμός διάτμησης (ΕΚ2 §6.2.3.(3))	kN
VRdmax	Μέγιστη τέμνουσα που μπορεί να παραλάβει το τοίχωμα (ΕΚ2 §6.2.3(3))	kN
VEd	Τέμνουσα δύναμη σχεδιασμού	kN
VCD	Τέμνουσα ικανοτικού σχεδιασμού (ΕΚ8 §5.4.2.2)	kN
ε	Ικανοτικός αυξητικός συντελεστής σεισμικής τέμνουσας (ΕΚ8 §5.4.2.4 & §5.5.2.4.1)	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διάτμησης CR ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΡΙΣΦΙΞΗΣ ΑΚΡΑΙΩΝ ΙΔΕΑΤΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	
ΑΚΡΟ	Άκρο ελέγχου (Κάτω ή Άνω ιδεατό υποστύλωμα)	-
N_{Ed}	Ορθή δύναμη σεισμικού σχεδιασμού άκρων τοιχώματος	kN
v_d	Ανηγμένο σεισμικό αξονικό φορτίο σχεδιασμού άκρων τοιχώματος	-
α	Συντελεστής αποδοτικότητας περίσφιγξης (ΕΚ8 §5.4.3.4.2(4))	-
ρ	Γεωμετρικό ποσοστό συνδετήρων	-
$\omega_{wd,υπαρχ}$	Υπάρχον μηχανικό ογκομετρικό ποσοστό οπλισμού περίσφιγξης	-
$\omega_{wd,απαιτ}$	Απαιτούμενο μηχανικό ογκομετρικό ποσοστό οπλισμού περίσφιγξης (ΕΚ8 §5.4.3.4.2(4))	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου περίσφιξης ακραίων υποστυλωμάτων CR= $\omega_{wd,απαιτ}/\omega_{wd,υπαρχ}$ ≤ 1.00 → επάρκεια	-

ΣΤΑΘΜΗ: **ΙΣΟΓΕΙΟΥ**

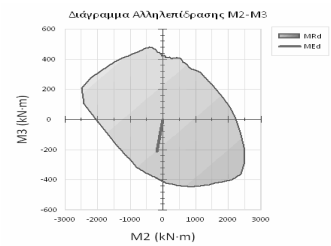
ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y10**	Κ.Α.: K15-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: K13-ΘΕΜΕΛ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: E2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

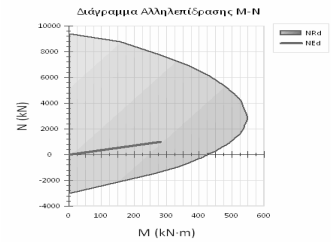





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     vd     vd.lim     CR
 2   Ποδ.    747.9    6833.3    0.11     0.40     0.27

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -555.5     -81.6       7.1   -6570.6    -965.7      84.0     0.08
 ΠΟΔ.      -588.7     -85.2      23.8   -5517.8    -798.8     223.3     0.11

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 1   ΚΕΦ.    -407.8    -65.8     106.7   -1301.9    -209.9    340.8  0.31

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.1E+01    1260.0     764.5  0.20E-02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    234.5      1037.7     629.6    0.37

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΡΙΣΦΙΞΗΣ ΑΚΡΑΙΩΝ ΙΔΕΑΤΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ
Θ.Μ.   ΑΚΡΟ        NSd       νd      α        ρ        ωwd,υπ.   ωwd,απ.   CR
 2    ΑΡΙΣΤΕΡΟ    182.6     0.07   0.544     0.017     0.454     0.023   0.05
 4    ΔΕΞΙΟ       146.6     0.07   0.441     0.021     0.551     0.017   0.03
```

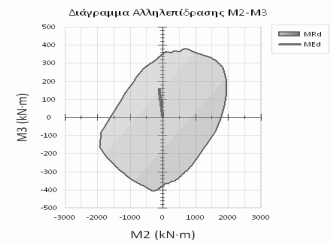
ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y11**	Κ.Α.: Κ16-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ14-ΘΕΜΕΛ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W160/25/45	ΔΡΟ: Ε2016
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

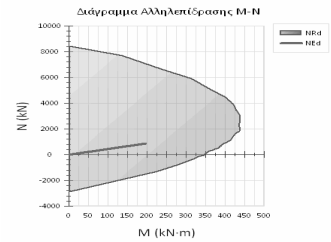





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd      Ac*fcd     νd      νd.lim     CR
 2   Ποδ.   1269.4    7833.3    0.16     0.40     0.41

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  45.00?>=15.0      45.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.       NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.     -1426.3    -101.6    -21.6   -8581.4    -611.2    -129.9     0.17
 ΠΟΔ.     -1464.4    -273.1    -88.9   -5265.4    -981.9    -319.7     0.28

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 1   ΚΕΦ.    -998.0   -184.0    -212.0   -1889.6    -348.4   -401.3  0.53

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.7E+02    1440.0     873.7  0.82E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    288.0      1218.8     739.5    0.39

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΡΙΣΦΙΞΗΣ ΑΚΡΑΙΩΝ ΙΔΕΑΤΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ
Θ.Μ.   ΑΚΡΟ        NSd       νd      α        ρ       ωwd,υπ.   ωwd,απ.   CR
 4    ΑΡΙΣΤΕΡΟ    339.1     0.13   0.540     0.018     0.462     0.016   0.04
 2    ΔΕΞΙΟ       278.0     0.13   0.441     0.025     0.648     0.040   0.06
```

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y2**	Κ.Α.: Κ2-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: Κ2-ΘΕΜΕΛΙΩ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: Ε2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

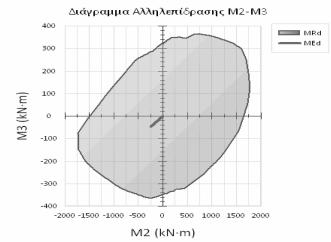




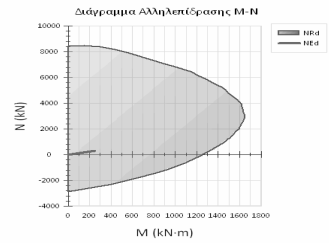

```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd      Ac*fcd     νd      νd.lim     CR
 1   Ποδ.   1043.9    6833.3    0.15     0.40     0.38

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.       NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.     -1121.6       8.9      45.0   -5935.8     47.3     238.3     0.19
 ΠΟΔ.     -1154.8    -161.2      43.4   -5679.1    -792.7     213.6     0.20

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 2   ΚΕΦ.    -858.0   -115.2     158.1   -1904.8    -255.9    351.1  0.45

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.7E+02    1260.0     764.5  0.93E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    291.5      1037.7     629.6    0.46

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΡΙΣΦΙΞΗΣ ΑΚΡΑΙΩΝ ΙΔΕΑΤΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ
Θ.Μ.   ΑΚΡΟ        NSd       νd      α        ρ       ωwd,υπ.   ωwd,απ.   CR
 1    ΑΡΙΣΤΕΡΟ    328.4     0.12   0.544     0.017     0.454     0.009   0.02
 1    ΔΕΞΙΟ       294.1     0.14   0.441     0.021     0.551     0.047   0.08
```

ΣΤΑΘΜΗ: **1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y10**	Κ.Α.: Κ15-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ15-ΙΣ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: Ε2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

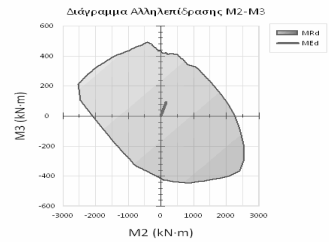



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd      Ac*fcd     νd      νd.lim     CR
 2   Ποδ.    491.5    6833.3    0.07     0.40     0.18

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.       NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -357.6      -55.8      14.5   -5400.6    -842.9     218.9     0.07
 ΠΟΔ.      -390.8     104.9     -21.8   -3493.5     937.4    -194.9     0.11
```

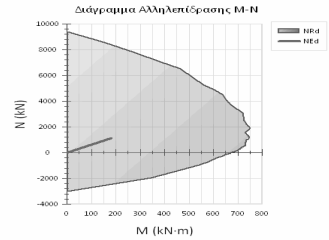



```
ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 1   ΚΕΦ.    -294.3   -243.3     -48.4   -1859.0   -1536.5   -306.0  0.16

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.7E+02    1260.0     382.3  0.18E+00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    140.4      1037.7     314.8    0.45
```

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y11**	Κ.Α.: Κ16-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ16-ΙΣ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W160/25/45	ΔΡΟ: Ε2016
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

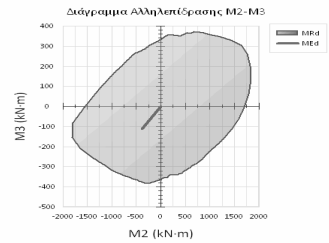



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    983.5    7833.3    0.13     0.40     0.31

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  45.00?>=15.0      45.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd         MEd2     MEd3     NRd         MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.     -1086.5     -47.1     -58.6   -6101.1    -264.3    -328.8     0.18
 ΠΟΔ.     -1124.6     155.0      94.1   -4060.6     559.6     339.7     0.28
```

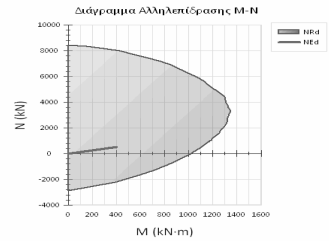



```
ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 4   ΚΕΦ.    -684.6   -381.7     110.4   -2846.3   -1586.9    458.9  0.24

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.8E+02    1440.0     436.9  0.19E+00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    300.5      1218.8     369.8    0.81
```

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y2**	Κ.Α.: Κ2-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ2-ΙΣΟΓ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: Ε2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			



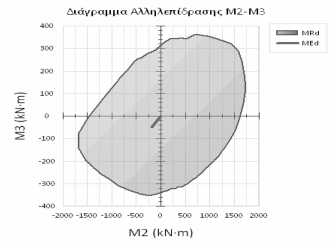

```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.    780.6    6833.3    0.11     0.40     0.29

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd         MEd2     MEd3     NRd         MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -838.6       4.0      74.1   -3853.8      18.6     340.4     0.22
 ΠΟΔ.      -871.8     114.2     -96.0   -2945.3     385.9    -324.4     0.30
```

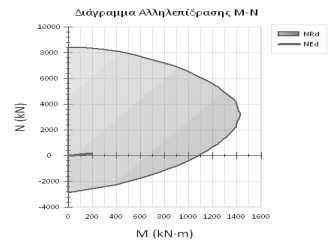



```
ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 4   ΚΕΦ.    -512.1   -387.6    -112.3   -1572.3   -1190.0   -344.8  0.33

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.5E+02    1260.0     382.3  0.12E+00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    310.9      1037.7     314.8    0.99
```

ΣΤΑΘΜΗ: **2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

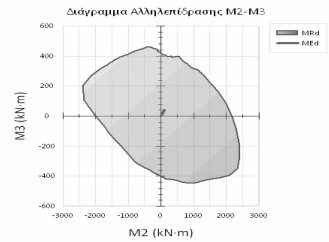
ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y10**	Κ.Α.: Κ15-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ15-1Ο	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: Ε2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

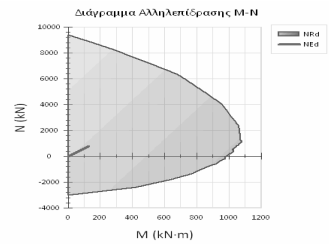





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    238.9    6833.3    0.03     0.40     0.09

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd          MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -161.8    -130.8      16.1   -1516.2   -1225.7     150.6     0.11
 ΠΟΔ.      -195.0      79.2      -9.3   -3016.6    1225.8    -143.1     0.06

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.     NEd     MEd,2      MEd,3   NRd       MRd,2      MRd,3  CR
 1   ΚΕΦ.    -161.3   -189.9     -49.5   -1029.7   -1212.3   -315.9  0.16

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.9E+02    1260.0     382.3  0.23E+00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    128.8      1037.7     314.8    0.41
```

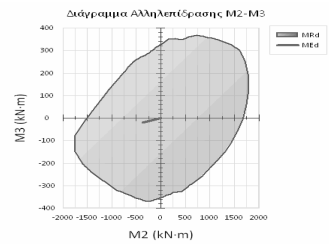
ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y11**	Κ.Α.: Κ16-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ16-1Ο	ΔΙΑΤΟΜΗ: W160/25/45	ΔΡΟ: Ε2016
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

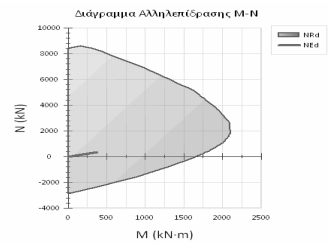





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    691.6    7833.3    0.09     0.40     0.22

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  45.00?>=15.0      45.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd          MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -735.3     -80.8     -47.3   -5351.9    -588.3    -344.3     0.14
 ΠΟΔ.      -773.4     123.0      39.6   -5023.6     799.0     257.3     0.15

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.     NEd     MEd,2      MEd,3   NRd       MRd,2      MRd,3  CR
 2   ΚΕΦ.    -471.3   -346.7       1.2   -3165.3   -2328.3      7.9  0.15

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.8E+02    1440.0     436.9  0.19E+00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    284.8      1218.8     369.8    0.77
```

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y2**	Κ.Α.: Κ2-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ2-1ΟΥ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: Ε2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

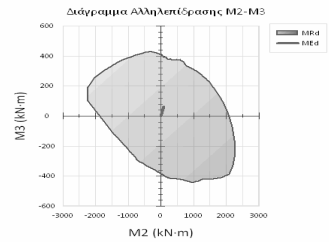


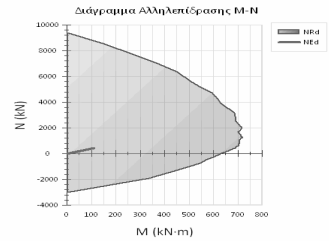



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.    515.0    6833.3    0.08     0.40     0.19

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd          MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -548.7       3.9      57.1   -3372.9      23.7     351.0     0.16
 ΠΟΔ.      -582.0      40.0     -55.7   -3497.2     240.6    -334.4     0.17

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.     NEd     MEd,2      MEd,3   NRd       MRd,2      MRd,3  CR
 1   ΚΕΦ.    -362.1   -373.7     -18.7   -1849.1   -1908.4    -95.4  0.20

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.2E+02    1260.0     382.3  0.39E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    269.6      1037.7     314.8    0.86
```

ΣΤΑΘΜΗ: **3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

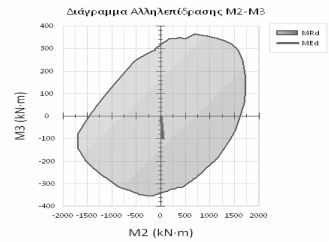
ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y11**	Κ.Α.: Κ16-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ16-2Ο	ΔΙΑΤΟΜΗ: W160/25/45	ΔΡΟ: Ε2016
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

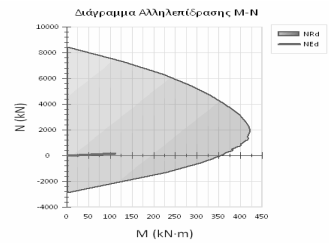





```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    404.1    7833.3    0.05     0.40     0.13

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  45.00?>=15.0      45.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -384.2       7.8     -67.2   -2479.9      50.6    -434.1     0.15
 ΠΟΔ.      -422.2      93.3      61.9   -2612.4     577.5     382.8     0.16

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 1   ΚΕΦ.    -343.1     59.1      69.0   -2156.3     371.2    433.7  0.16

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.4E+02    1440.0     436.9  0.82E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    237.9      1218.8     369.8    0.64
```

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y2**	Κ.Α.: Κ2-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ2-2ΟΥ	ΔΙΑΤΟΜΗ: W140/25/40	ΔΡΟ: Ε2010
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

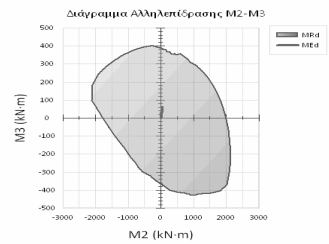




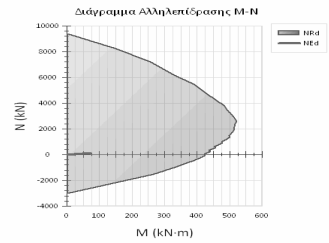

```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.    252.1    6833.3    0.04     0.40     0.09

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  40.00?>=15.0      40.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -256.5     -48.1     104.8    -805.0    -151.1     328.8     0.32
 ΠΟΔ.      -289.7      65.0     -87.4   -1204.8     270.2    -363.6     0.24

ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ
Θ.Μ. Θ.Ελχ.    NEd     MEd,2      MEd,3   NRd        MRd,2      MRd,3  CR
 3   ΚΕΦ.    -195.4     48.3    -100.4    -687.7     170.0   -353.2  0.28

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.5E+02    1260.0     382.3  0.12E+00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    207.7      1037.7     314.8    0.66
```

ΣΤΑΘΜΗ: **4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΤΟΙΧΩΜΑ: **Y11**	Κ.Α.: Κ16-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ16-3Ο	ΔΙΑΤΟΜΗ: W160/25/45	ΔΡΟ: Ε2016
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			




```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 2.40     L3= 2.40

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    157.3    7833.3    0.02     0.40     0.05

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  45.00?>=15.0      45.00?>=  12.00

ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελχ.      NEd         MEd2     MEd3     NRd        MRd2      MRd3      CR
 ΚΕΦ.      -110.5     -47.5     -27.1   -1457.9    -627.6    -358.2     0.08
 ΠΟΔ.      -148.5      52.4      42.3   -1444.9     509.7     411.2     0.10
```



ΛΟΞΗ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ ΛΟΓΩ ΣΕΙΣΜΙΚΩΝ ΔΡΑΣΕΩΝ

Θ.Μ.	Θ.Ελχ.	NEd	MEd,2	MEd,3	NRd	MRd,2	MRd,3	CR
3	ΚΕΦ.	-124.9	36.6	61.2	-818.1	239.7	401.1	0.15

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

Δ.Ελ.	VEd	VRdmax	VRds	CR
3	-0.4E+02	1440.0	436.9	0.95E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ

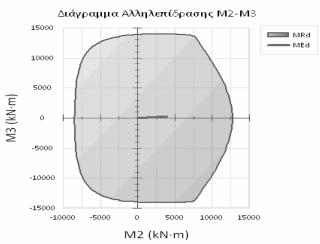
Θ.Μ.	Δ.Ελ.	ε	VEd	VRdmax	VRds	CR
2	3	1.50	190.9	1218.8	369.8	0.52

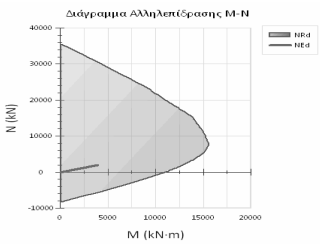
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΥΡΗΝΩΝ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΠΥΡΗΝΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΓΕΝΙΚΑ	
Κ.Α.	Κόμβος αρχής πυρήνα - Στάθμη άνω κόμβου	-
Κ.Τ.	Κόμβος τέλους πυρήνα - Στάθμη κάτω κόμβου	-
ΔΙΑΤΟΜΗ	Χρησιμοποιούμενη διατομή πυρήνα	-
ΔΡΟ	Διάταξη & Ράβδοι Οπλισμού της παραπάνω διατομής	-
L_2, L_3	Εύκαμπτο τμήμα τοιχώματος στο επίπεδο 1-2 & 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	m
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ	Φόρτιση από στατικά φορτία και από σεισμικές δράσεις	-
Κατηγορία Πλαστιμότητας	Κατηγορία πλαστιμότητας ΚΠΥ ή ΚΠΜ (ΕΚ8 §5.2.1)	-
Θ.Μ.	Θέση μάζας ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης (1 ως 4)	-
Δ.Ελ.	Διεύθυνση ελέγχου (2 ή 3) στο επίπεδο 1-2 ή 1-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	-
Θ.Ελ.	Θέση ελέγχου (Κεφαλή ή Πόδας)	-
	ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q	
N_{Ed}	Αξονική δύναμη σχεδιασμού στατικών φορτίων	kN
M_{Ed2}, M_{Ed3}	Καμπτικές ροπές σχεδιασμού στατικών φορτίων περί τον 2 & 3 τοπικό άξονα αντίστοιχα	kNm
N_{Rd}	Αξονική δύναμη αντοχής	kN
M_{Rd2}, M_{Rd3}	Καμπτικές ροπές αντοχής περί τον 2 & 3 τοπικό άξονα αντίστοιχα	kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διαξονικής κάμψης με αξονική δύναμη, CR= Ed/Rd ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΕΠΑΡΚΕΙΑ ΔΙΑΤΟΜΗΣ	
NEd	Αξονική δύναμη σχεδιασμού (ΣΕΙΣΜΙΚΑ) φορτία	kN
Ac	Επιφάνεια διατομής σκυροδέματος	m²
fcd	Θλιπτική αντοχή σχεδιασμού σκυροδέματος	kN/m²
vd	Ανηγμένη αξονική δύναμη (Αξονική δύναμη σχεδιασμού προς την επιφάνεια της διατομής και την αντοχή του σκυροδέματος)	-
vd.lim	Μέγιστη αποδεκτή ανηγμένη αξονική δύναμη σχεδιασμού	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου επάρκειας διατομής CR= vd / vd.lim ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ - ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ G+ψ_2Q±E	
N_{Ed}	Ορθή δύναμη σχεδιασμού, σεισμικού συνδυασμού δράσεων	kN
$M_{Ed,2}$-$M_{Ed,3}$	Καμπτικές ροπές σχεδιασμού, σεισμικού συνδυασμού δράσεων περί τον άξονα 2 ή 3 αντίστοιχα βάσει της κατακόρυφης μετατοπισμένης περιβάλλουσας των ροπών κάμψης (ΕΚ8 §5.4.2.4)	kNm
N_{Rd}-M_{Rd2}-M_{Rd3}	Αντοχές σχεδιασμού διατομής, ανάλογες προς τις δράσεις N_{Ed}-$M_{Ed,2}$-$M_{Ed,3}$	kN, kNm
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διαξονικής κάμψης με αξονική δύναμη, CR= Ed/Rd ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΔΙΑΤΜΗΣΗ ΣΚΕΛΩΝ - ΣΤΟ ΕΠΙΠΕΔΟ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ 1-3 - ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΚΑΙ ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ	
VRds	Τέμνουσα δύναμη που παραλαμβάνει ο οπλισμός διάτμησης (ΕΚ2 §6.2.3.(3))	kN
VRdmax	Μέγιστη τέμνουσα που μπορεί να παραλάβει το τοίχωμα (ΕΚ2 §6.2.3(3))	kN
VEd	Τέμνουσα δύναμη σχεδιασμού	kN
VCD	Τέμνουσα ικανοτικού σχεδιασμού (ΕΚ8 §5.4.2.2)	kN
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου διάτμησης CR ≤ 1.00 → επάρκεια	-
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΡΙΣΦΙΞΗΣ ΑΚΡΑΙΩΝ ΙΔΕΑΤΩΝ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	
ΑΚΡΟ	Άκρο ελέγχου (Κάτω ή Άνω ιδεατό υποστύλωμα)	-
N_{Ed}	Ορθή δύναμη σεισμικού σχεδιασμού άκρων τοιχώματος	kN
ν_d	Ανηγμένο σεισμικό αξονικό φορτίο σχεδιασμού άκρων τοιχώματος	-
α	Συντελεστής αποδοτικότητας περίσφιγξης (ΕΚ8 §5.4.3.4.2(4))	-
ρ	Γεωμετρικό ποσοστό συνδετήρων	-
$\omega_{wd,υπαρχ}$	Υπάρχον μηχανικό ογκομετρικό ποσοστό οπλισμού περίσφιγξης	-
$\omega_{wd,απαιτ}$	Απαιτούμενο μηχανικό ογκομετρικό ποσοστό οπλισμού περίσφιγξης (ΕΚ8 §5.4.3.4.2(4))	-
CR	Λόγος εξάντλησης ελέγχου περίσφιξης ακραίων υποστυλωμάτων CR= $\omega_{wd,απαιτ}/\omega_{wd,υπαρχ}$ ≤ 1.00 → επάρκεια	-

ΣΤΑΘΜΗ: **ΙΣΟΓΕΙΟΥ**

ΠΥΡΗΝΑΣ: **Y7**	Κ.Α.: K7-ΙΣΟΓΕΙΟΥ, Κ.Τ.: K7-ΘΕΜΕ	ΔΙΑΤΟΜΗ: Uc300/250/25_2	ΔΡΟ: RS0
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			



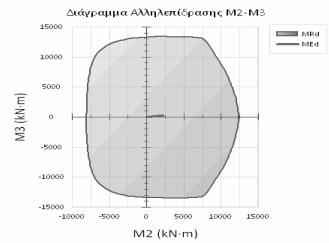


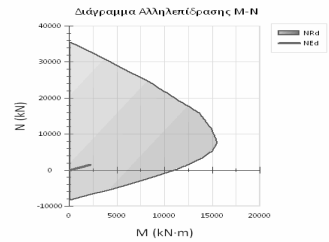

```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΠΥΡΗΝΑΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ  :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.Ελ.    NEd     MEd2     MEd3       NRd      MRd2     MRd3    CR
ΚΕΦ.  -2943.1    694.2   -197.5   -27057.3   6381.8  -1816.0  0.11
ΠΟΔ.  -3141.1   1320.4   -270.8   -22497.6   9457.4  -1939.7  0.14
ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ
Θ.Ελ.    NEd     MEd2     MEd3       NRd      MRd2     MRd3    CR
ΚΕΦ.  -1927.1   3898.1    324.1    -7641.7  15457.9   1285.2  0.25
ΠΟΔ.  -1927.1   3898.1    324.1    -7641.7  15457.9   1285.2  0.25

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΡΙΣΤΕΡΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     vd     vd.lim     CR
 1   Ποδ.   1649.4   10562.5    0.16     0.40     0.39

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.1E+03    2250.0    1965.2  0.56E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    836.8      2025.5    1769.2    0.47


ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΕΞΙΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00
```

```
ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.   1627.9   10562.5    0.15     0.40     0.39

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.1E+03    2250.0    1965.2  0.50E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    814.7      2025.5    1769.2    0.46


ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΛΑΤΗΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.   1618.4   11458.3    0.14     0.40     0.35

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  25.00?>=15.0      25.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.2E+02    2700.0    2358.3  0.10E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 3    3    1.50    999.5      2475.0    2161.7    0.46
```

ΣΤΑΘΜΗ: **1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΠΥΡΗΝΑΣ: **Y7**	Κ.Α.: Κ7-1ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: Κ7-	ΔΙΑΤΟΜΗ: Uc300/250/25_2	ΔΡΟ: RS0
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

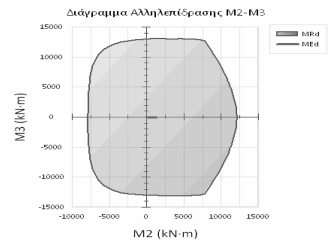


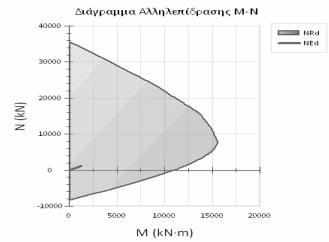



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΠΥΡΗΝΑΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ  :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.ΕΛ.     NEd      MEd2      MEd3       NRd      MRd2      MRd3    CR
ΚΕΦ.  -2242.6    597.7   -195.7   -26173.1   6976.0  -2283.9  0.09
ΠΟΔ.  -2440.5    542.6   -106.1   -27490.7   6112.3  -1194.6  0.09
ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ
Θ.ΕΛ.     NEd      MEd2      MEd3       NRd      MRd2      MRd3    CR
ΚΕΦ.  -1469.4   2191.4    295.4   -10049.0  14986.1   2019.9  0.15
ΠΟΔ.  -1469.4   2191.4    295.4   -10049.0  14986.1   2019.9  0.15

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΡΙΣΤΕΡΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.   1041.9   10562.5    0.10     0.40     0.25

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.1E+02    2250.0     982.6  0.14E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    806.9      2025.5     884.6    0.91


ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΕΞΙΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.   1001.1   10562.5    0.09     0.40     0.24

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.5E+01    2250.0     982.6  0.48E-02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    666.0      2025.5     884.6    0.75


ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΛΑΤΗΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 4   Ποδ.    992.4   11458.3    0.09     0.40     0.22

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  25.00?>=15.0      25.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.3E+02    2700.0    1179.1  0.25E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50   1067.5      2475.0    1080.9    0.99
```

ΣΤΑΘΜΗ: **2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΠΥΡΗΝΑΣ: **Y7**	Κ.Α.: K7-2ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: K7-1	ΔΙΑΤΟΜΗ: Uc300/250/25_2	ΔΡΟ: RS0
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

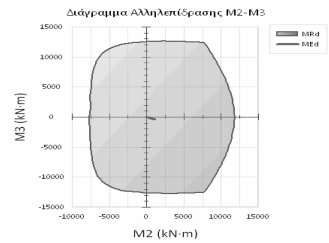


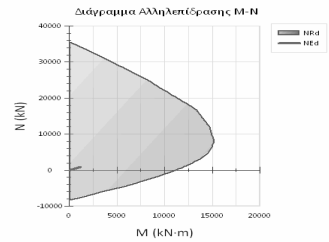



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΠΥΡΗΝΑΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ  :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.ΕΛ.     NEd      MEd2      MEd3       NRd       MRd2      MRd3    CR
ΚΕΦ.  -1556.7    493.4   -229.1   -24621.8   7803.8  -3624.3  0.06
ΠΟΔ.  -1754.6    476.7   -113.4   -26107.4   7092.7  -1687.0  0.07
ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ
Θ.ΕΛ.     NEd      MEd2      MEd3       NRd       MRd2      MRd3    CR
ΚΕΦ.  -1208.0   1254.7   -125.8   -13680.6  14209.5  -1424.2  0.09
ΠΟΔ.  -1208.0   1254.7   -125.8   -13680.6  14209.5  -1424.2  0.09

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΡΙΣΤΕΡΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.   1090.0   10562.5    0.10     0.40     0.26

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.1E+02    2250.0     982.6  0.15E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    768.1      2025.5     884.6    0.87


ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΕΞΙΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    875.6   10562.5    0.08     0.40     0.21

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.9E+01    2250.0     982.6  0.93E-02

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    640.2      2025.5     884.6    0.72


ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΛΑΤΗΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 4   Ποδ.    780.0   11458.3    0.07     0.40     0.17

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  25.00?>=15.0      25.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.Ελ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.4E+02    2700.0    1179.1  0.33E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.Ελ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50   1010.5      2475.0    1080.9    0.93
```

ΣΤΑΘΜΗ: **3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΠΥΡΗΝΑΣ: **Y7**	Κ.Α.: K7-3ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: K7-2	ΔΙΑΤΟΜΗ: Uc300/250/25_2	ΔΡΟ: RS0
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			

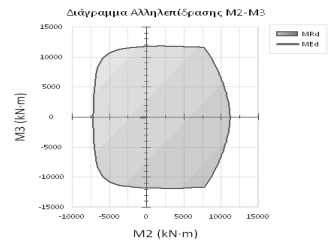


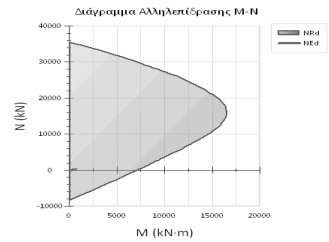



```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΠΥΡΗΝΑΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ  :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.ΕΛ.    NEd      MEd2     MEd3       NRd      MRd2     MRd3    CR
ΚΕΦ.   -864.5    511.1   -217.0   -18935.0  11193.2  -4753.0  0.05
ΠΟΔ.  -1062.5    384.9   -146.3   -23588.8   8544.5  -3247.9  0.05
ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ
Θ.ΕΛ.    NEd      MEd2     MEd3       NRd      MRd2     MRd3    CR
ΚΕΦ.   -888.6   1137.0   -395.5   -10945.3  14004.8  -4871.5  0.08
ΠΟΔ.   -888.6   1137.0   -395.5   -10945.3  14004.8  -4871.5  0.08

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΡΙΣΤΕΡΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.    957.5   10562.5    0.09     0.40     0.23

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.2E+02    2250.0     982.6  0.25E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    651.5      2025.5     884.6    0.74


ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΕΞΙΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    735.2   10562.5    0.07     0.40     0.17

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.2E+02    2250.0     982.6  0.18E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    562.6      2025.5     884.6    0.64


ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΛΑΤΗΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    600.7   11458.3    0.05     0.40     0.13

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  25.00?>=15.0      25.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.2E+02    2700.0    1179.1  0.20E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    839.5      2475.0    1080.9    0.78
```

ΣΤΑΘΜΗ: **4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ**

ΠΥΡΗΝΑΣ: **Y7**	Κ.Α.: K7-4ΟΥ ΟΡΟΦΟΥ, Κ.Τ.: K7-3	ΔΙΑΤΟΜΗ: Uc300/250/25_2	ΔΡΟ: RS0
Ποιότητα Διεπιφάνειας Πόδα: μf=0.6 - Λεία, Πύκνωση Συνδετήρων: 10.0 cm			





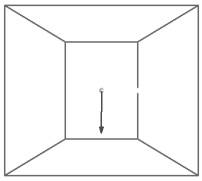

```
Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α     Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΠΥΡΗΝΑΣ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ  :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΑΙΑ

ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΟΡΘΗ ΕΝΤΑΣΗ - ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ 1.35G + 1.50Q
Θ.ΕΛ.    NEd      MEd2     MEd3       NRd      MRd2     MRd3    CR
ΚΕΦ.   -321.3    384.1    -40.0   -12223.0  14613.1  -1521.3  0.03
ΠΟΔ.   -519.2    186.2   -104.6   -23341.6   8369.3  -4701.5  0.02
ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΛΙΚΗΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΠΥΡΗΝΑ ΣΕ ΚΑΜΨΗ ΜΕ ΟΡΘΗ ΔΥΝΑΜΗ
ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ
Θ.ΕΛ.    NEd      MEd2     MEd3       NRd      MRd2     MRd3    CR
ΚΕΦ.   -288.5   -703.2    -92.0    -4209.5 -10259.2  -1342.1  0.07
ΠΟΔ.   -288.5   -703.2    -92.0    -4209.5 -10259.2  -1342.1  0.07

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΡΙΣΤΕΡΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 1   Ποδ.    530.0   10562.5    0.05     0.40     0.13

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.4E+02    2250.0     982.6  0.41E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 1    3    1.50    535.0      2025.5     884.6    0.60


ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΕΞΙΟΥ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    424.9   10562.5    0.04     0.40     0.10

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  35.00?>=15.0      35.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3    0.3E+02    2250.0     982.6  0.26E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 2    3    1.50    485.0      2025.5     884.6    0.55


ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΚΕΛΟΥΣ ΠΛΑΤΗΣ ΠΥΡΗΝΑ :
ΤΟΙΧΩΜΑ ΑΝΩΔΟΜΗΣ
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ :ΝΑΙ  ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ :ΜΕΣΗ
L2= 3.00     L3= 3.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΕΠΑΡΚΕΙΑΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
Θ.Μ. Θέση     NEd     Ac*fcd     νd     νd.lim     CR
 2   Ποδ.    346.7   11458.3    0.03     0.40     0.08

ΕΛΕΓΧΟΣ ΛΥΓΗΡΟΤΗΤΑΣ ΚΟΡΜΟΥ ΤΟΙΧΩΜΑΤΟΣ
    bw>=15.0        bw>=L2/20
  25.00?>=15.0      25.00?>=  15.00

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΤΑΤΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Δ.ΕΛ.    VEd     VRdmax     VRds      CR
 3   -0.2E+02    2700.0    1179.1  0.18E-01

ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΙΑΤΜΗΣΗΣ : ΣΕΙΣΜΙΚΕΣ ΔΡΑΣΕΙΣ
Θ.Μ. Δ.ΕΛ.  ε      VEd        VRdmax     VRds      CR
 3    3    1.50    668.5      2475.0    1080.9    0.62
```

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΩΝ

ΣΥΝΤΟΜΟΓΡΑΦΙΕΣ - ΣΥΜΒΟΛΙΣΜΟΙ ΕΛΕΓΧΟΥ ΠΕΔΙΛΩΝ		
	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ - ΓΕΝΙΚΑ	
ΥΠΟΣΤ.	Υποστυλώματα εδραζόμενα επί του πεδίλου	-
L_1, L_2	Μήκη πλευρών πεδίλου στους 1 & 2 τοπικούς άξονες αντίστοιχα	m
φ	Γωνία κλίσης του τοπικού άξονα 1 του πεδίλου ως προς το καθολικό άξονα x	μοίρες [°]
Lo_1, Lo_2	Μήκη πλευρών της επιφάνειας κεφαλής του πεδίλου στους 1 & 2 τοπικούς άξονες αντίστοιχα	m
$S_{1+/1-}$, $S_{2+/2-}$	Μήκη προβόλων στους 1 & 2 τοπικούς άξονες αντίστοιχα από την παρειά της επιφάνειας έδρασης	m
H	Συνολικό ύψος πεδίλου	m
ho	Ύψος ακραίας παρειάς πεδίλου	m
hd	Ύψος επίχωσης πεδίλου	m
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ	Με ή χωρίς φόρτιση από σεισμικές δράσεις	-
Κατηγορία Πλαστιμότητας	Κατηγορία πλαστιμότητας ΚΠΥ ή ΚΠΜ (ΕΚ8 §5.2.1)	-
As_1, As_2	Οπλισμός πεδίλου στους 1 & 2 τοπικούς άξονες	cm²/m
Θ.Μ.	Θέση μάζας Ιδιομορφικής Ανάλυσης Φάσματος Απόκρισης (1 ως 4)	-
Δ.Ελχ.	Διεύθυνση ελέγχου (1 ή 2) στο επίπεδο 1-3 ή 2-3 των τοπικών αξόνων αντίστοιχα	-
	ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ	
Π.Φ.	Περίπτωση φόρτισης απο μόνιμα και κινητά φορτία	-
P_z	Συνολική ορθή δύναμη στο Κ.Β. της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου	kN
M_1, M_2	Συνολική καμπτική ροπή στο Κ.Β. της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου και στο τοπικό σύστημα του πεδίλου 1-3 & 2-3 αντίστοιχα	kNm
	ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ	
Π.Φ.	Ακραίες και πιθανές ταυτόχρονες σεισμικές δράσεις ανά θέση μάζας	-
P_z	Ορθή δύναμη στο Κ.Β. της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου	kN
M_1, M_2	Καμπτική ροπή στο Κ.Β. της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου και στο τοπικό σύστημα του πεδίλου 1-3 & 2-3 αντίστοιχα	kNm
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ	
Σ.Φ.	Συνδυασμοί φόρτισης στατικών και ακραίων και πιθανών ταυτόχρονων σεισμικών φορτίσεων	-
e_1, e_2	Εκκεντρότητα λόγω καμπτικής ροπής σχεδιασμού M_1 & M_2 αντίστοιχα	m
$\sigma_{ενεργ}$	Ενεργή τάση εδάφους	kN/m²
$\sigma_{επιτρ}$	Επιτρεπόμενη τάση εδάφους	kN/m²
CR-σ	Λόγος εξάντλησης ελέγχου τάσης εδάφους CR-σ= $\sigma_{ενεργ}$ / $\sigma_{επιτρ}$ ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ	
Σ.Φ.	Συνδυασμοί φόρτισης στατικών και ακραίων και πιθανών ταυτόχρονων σεισμικών φορτίσεων	-
M_{Rd1}	Καμπτική ροπή αντοχής πτερυγίου πεδίλου στον τοπικό άξονα 1	kNm
M_{Ed1}	Δρώσα ροπή κάμψης πτερυγίου πεδίλου στον τοπικό άξονα 1	kNm
CR_{-1}	Λόγος εξάντλησης ελέγχου κάμψης 1-3, CR_{-1}= M_{Ed1} / M_{Rd1} ≤ 1.0 → επάρκεια	-
M_{Rd2}	Καμπτική ροπή αντοχής πτερυγίου πεδίλου στον τοπικό άξονα 2	kNm
M_{Ed2}	Δρώσα ροπή κάμψης πτερυγίου πεδίλου στον τοπικό άξονα 2	kNm
CR_{-2}	Λόγος εξάντλησης ελέγχου κάμψης 2-3, CR_{-2}= M_{Ed2} / M_{Rd2} ≤ 1.0 → επάρκεια	-
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΔΙΑΤΜΗΣΗ	
V_{Ed_1}	Δρώσα τέμνουσα δύναμη πεδίλου κατά τον τοπικό άξονα 1 στην κρίσιμη παρειά	kN
V_{rdc_1}	Τέμνουσα αντοχής πεδίλου χωρίς οπλισμό διάτμησης στο επίπεδο των τοπικών αξόνων 1-3 (ΕΚ2 §6.2.2)	kN
CR_{-Vrdc_1}	Λόγος εξάντλησης τέμνουσας αντοχής στο επίπεδο των τοπικών αξόνων 1-3 CR= V_{Ed_1} / V_{rdc_1} < 1.0 → επάρκεια	-
V_{Ed_2}	Δρώσα τέμνουσα δύναμη πεδίλου κατά τον τοπικό άξονα 2 στην κρίσιμη παρειά	kN
V_{rdc_2}	Τέμνουσα αντοχής πεδίλου χωρίς οπλισμό διάτμησης στο επίπεδο των τοπικών αξόνων 2-3 (ΕΚ2 §6.2.2)	kN
CR_{-Vrdc_2}	Λόγος εξάντλησης τέμνουσας αντοχής στο επίπεδο των τοπικών αξόνων 2-3 CR= V_{Ed_2} / V_{rdc_2} < 1.0 → επάρκεια	-
	ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΑΤΡΟΠΗΣ ΠΕΔΙΛΟΥ	
Σ.Φ.	Συνδυασμοί φόρτισης στατικών και ακραίων και πιθανών ταυτόχρονων σεισμικών φορτίσεων	-
P_z	Ορθή δύναμη σχεδιασμού στο Κ.Β. της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου	kN
M_1, M_2	Καμπτική ροπή σχεδιασμού στο Κ.Β. της επιφάνειας έδρασης του πεδίλου στο τοπικό σύστημα του πεδίλου 1-3 & 2-3 αντίστοιχα	kNm
e_1, e_2	Εκκεντρότητα λόγω καμπτικής ροπής σχεδιασμού M_1, M_2	m
επ.e_1, επ.e_2	Επιτρεπόμενες εκκεντρότητες στις τοπικές διευθύνσεις 1, 2	m
CR-e_1, CR-e_2	Λόγος εξάντλησης ελέγχου ανατροπής CR-$e_{1/2}$= $e_{1/2}$ / επ.$e_{1/2}$ ≤ 1.0 → επάρκεια	-
e_{12}	Εκκεντρότητα λόγω συνισταμένης καμπτικής ροπής σχεδιασμού M_{12}	m
επ.e_{12}	Επιτρεπόμενη εκκεντρότητα 12	m
CR-e_{12}	Λόγος εξάντλησης ελέγχου ανατροπής CR-e_{12}= e_{12} / επ.e_{12} ≤ 1.0 → επάρκεια	-

ΣΤΑΘΜΗ: **ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ**

ΠΕΔΙΛΟ: **p9** | Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 1.40 L2= 1.60 L01= 0.80 L02= 0.60 S1+= 0.30 S1-= 0.30 S2+= 0.50 S2-= 0.50
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	382.4	-8.1	3.3
Q	-6.3	0.4	-1.2

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	303.3	17.8	33.7	308.7	20.6	31.3
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	233.8	23.1	16.1	271.6	23.5	22.0
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	274.1	10.0	37.3	287.5	15.4	33.6

	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	306.8	19.8	31.9	305.3	18.0	33.7
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	253.5	23.9	18.4	253.2	21.7	21.0
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	279.3	12.6	35.1	284.5	12.6	36.2

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:2
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 2.13 Ω2 = 1.55 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	373.0	-7.6	1.5
1.35*G+1.50*Q	506.8	-10.4	2.6
1.00*G+1.00*Q	376.1	-7.7	2.1
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	689.2	-28.7	34.2
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	108.9	41.8	-19.0
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	668.0	-23.4	54.9
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	71.9	12.6	-28.3
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	652.1	-57.9	25.0
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	93.0	7.4	-49.0

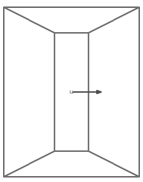
ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	376.1	-7.7	2.1	0.0040	0.0129	171.	250.0	0.69
2	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	689.2	-28.7	34.2	0.0355	0.0260	335.	375.0	0.89

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	51.3	289.7	0.18	24.6	331.1	0.07
2	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	74.3	289.7	0.26	35.6	331.1	0.11

ΠΕΔΙΛΟ: **Π12** | Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 1.60 L2= 2.00 L01= 0.40 L02= 1.40 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.30 S2-= 0.30
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	621.0	-10.5	16.5
Q	74.3	-4.6	2.2

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	277.2	92.6	20.5	212.9	73.6	14.8
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	210.8	121.8	0.0	146.9	106.7	6.9
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	179.3	0.1	31.7	112.5	26.4	28.0

	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	256.5	82.7	19.8	246.1	87.4	16.4
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	187.7	113.1	1.6	184.1	116.8	3.4

τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	164.2	5.9	30.9	140.2	13.7	28.8

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:1
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 2.60 Ω2 = 1.89 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	732.4	-17.5	19.8
1.35*G+1.50*Q	949.8	-21.1	25.6
1.00*G+1.00*Q	695.3	-15.2	18.7
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	920.5	-104.5	37.7
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	432.5	304.7	17.2
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	822.6	-11.9	77.1
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	366.1	80.7	-3.3
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	854.1	-328.5	17.2
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	464.0	-12.0	-42.7

ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

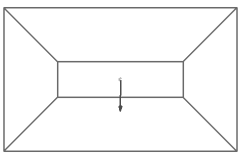
Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	695.3	-15.2	18.7	0.0168	0.0109	224.	250.0	0.90
1	G+ψ2Q-γRd*Ω1*E(α	854.1	-133.7	17.2	0.0126	0.1923	335.	375.0	0.90

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	32.6	331.1	0.10	90.5	413.8	0.22
1	G+ψ2Q-γRd*Ω1*E(ακρ.M1)	35.7	331.1	0.11	99.1	413.8	0.24

ΠΕΔΙΛΟ: **Π13**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ

Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ



L1= 1.60 L2= 2.60 L01= 0.40 L02= 1.40 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.60 S2-= 0.60
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	432.6	-7.6	4.7
Q	-8.6	0.8	-1.5

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	244.8	29.6	30.2	332.4	79.8	37.6
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	54.2	133.7	5.4	207.7	127.7	16.2
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	225.9	22.0	32.7	321.8	53.1	38.9
	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	290.0	48.1	34.6	290.9	41.8	35.5
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	109.3	127.8	2.5	106.2	114.6	3.6
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	274.8	8.6	36.5	279.3	11.2	37.0

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:2
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 2.60 Ω2 = 2.17 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	419.6	-6.4	2.5
1.35*G+1.50*Q	571.0	-9.1	4.2
1.00*G+1.00*Q	423.9	-6.8	3.3
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	762.4	-87.1	41.9
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	222.3	324.5	-11.9
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	751.8	-60.5	88.8
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	97.5	72.4	-33.4
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	637.7	-339.3	20.5
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	108.2	45.8	-80.3

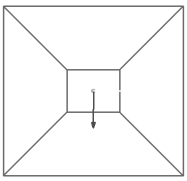
ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	423.9	-6.8	3.3	0.0048	0.0062	103.	250.0	0.41
2	G+ψ2Q+γRd*Ω2*E(α	751.8	-60.5	43.2	0.0739	0.0310	203.	375.0	0.54

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	41.0	331.1	0.12	41.0	538.0	0.08
2	G+ψ2Q+γRd*Ω2*E(ακρ.M2)	60.2	331.1	0.18	60.2	538.0	0.11

ΠΕΔΙΛΟ: **Π14**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 1.60 L2= 1.70 L01= 0.40 L02= 0.50 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.60 S2-= 0.60
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	550.0	0.3	-10.9
Q	100.7	0.3	-3.4

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	224.2	0.5	23.2	200.7	3.8	21.7
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	5.8	19.3	4.6	40.9	18.4	8.0
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	220.6	3.7	23.6	197.5	6.7	22.1
	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	219.1	1.2	23.0	218.6	2.1	23.1
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	13.6	19.0	5.3	25.4	18.4	6.3
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	215.6	4.4	23.4	215.5	5.0	23.5

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:1
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 1.88 Ω2 = 2.22 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	701.0	0.9	-16.0
1.35*G+1.50*Q	893.5	1.0	-19.8
1.00*G+1.00*Q	650.7	0.7	-14.3
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	804.4	1.0	-35.2
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	586.0	36.7	-16.5
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	359.6	-3.3	40.4
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	355.9	0.0	11.3
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	574.3	-35.8	-7.4
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	800.8	4.2	-64.3

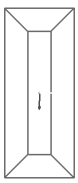
ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	650.7	0.7	-14.3	0.0138	0.0006	243.	250.0	0.97
1	G+ψ2Q-γRd*Ω2*E(α	800.8	4.2	-35.5	0.0502	0.0031	315.	375.0	0.84

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	98.8	331.1	0.30	98.8	351.7	0.28

ΠΕΔΙΛΟ: **Π16**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 3.68 L2= 1.50 L01= 2.68 L02= 0.50 S1+= 0.50 S1-= 0.50 S2+= 0.50 S2-= 0.50
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 10.00 As2 = Φ 12.00 / 10.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	922.5	-9.6	-45.9
Q	5.5	0.1	-22.0

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	286.3	19.0	302.1	319.7	22.0	315.5
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	172.5	31.5	29.3	239.7	29.3	106.6
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	214.5	2.3	403.3	269.8	8.4	373.8
	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	309.0	21.0	312.6	297.3	17.7	330.5
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	205.6	31.5	26.0	188.1	27.9	38.4
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	242.8	2.1	397.9	246.2	2.7	399.2

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:2

ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 1.00 Ω2 = 1.00 γRd = 1.40

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	930.8	-9.5	-78.9
1.35*G+1.50*Q	1253.7	-12.9	-94.9
1.00*G+1.00*Q	928.1	-9.6	-67.9
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	1243.9	-31.6	263.0
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	684.5	31.5	-159.0
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	1194.0	-18.0	470.9
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	604.5	12.4	-368.0
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	1163.9	-50.7	54.1
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	654.3	-1.2	-575.8

ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	928.1	-9.6	-67.9	0.0199	0.0069	171.	250.0	0.69
2	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	1243.9	-31.6	263.0	0.0575	0.0169	238.	375.0	0.63

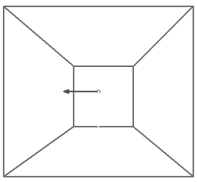
ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	51.4	769.5	0.07	51.4	313.6	0.16
2	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	52.8	769.5	0.07	52.8	313.6	0.17

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΔΙΑΤΜΗΣΗ

Θ.Μ.	ΣΦ	VEd_1	Vrdc_1	CR_Vrdc_1	VEd_2	Vrdc_2	CR_Vrdc_2
-	1.35G + 1.50Q	13.0	167.9	0.08	15.8	164.7	0.10
2	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	13.3	167.9	0.08	16.2	164.7	0.10

ΠΕΔΙΛΟ: **Π2**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α

ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8

ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 1.90 L2= 1.70 L01= 0.60 L02= 0.60 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.60 S2-= 0.60

ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	405.1	-2.5	17.2
Q	30.6	0.9	1.5

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	270.8	36.1	36.6	257.6	42.7	17.8
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	251.0	39.0	22.8	239.1	46.0	4.0
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	209.4	18.8	47.3	119.3	4.7	38.4
	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	270.5	38.5	31.7	271.6	42.0	25.0
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	251.2	41.4	18.3	256.3	44.5	14.0
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	194.7	17.2	44.1	175.3	16.0	38.8

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:1

ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 1.62 Ω2 = 1.71 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	451.0	-1.2	19.5
1.35*G+1.50*Q	592.8	-2.1	25.6
1.00*G+1.00*Q	435.7	-1.6	18.8
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	685.1	-38.4	54.3
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	163.3	60.9	-5.1
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	623.6	-21.0	98.7
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	143.5	33.9	-18.9
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	665.2	-65.3	40.5
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	204.9	16.6	-63.3

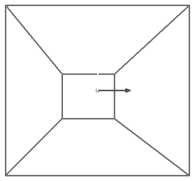
ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	435.7	-1.6	18.8	0.0227	0.0022	138.	250.0	0.55
1	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	685.1	-38.4	54.3	0.0417	0.0329	230.	375.0	0.62

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	55.7	393.1	0.14	55.7	351.7	0.16
1	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	68.1	393.1	0.17	68.1	351.7	0.19

ΠΕΔΙΛΟ: **Π4**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 1.95 L2= 1.80 L01= 0.56 L02= 0.48 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.60 S2-= 0.60
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	565.0	-8.2	-10.1
Q	82.6	-2.2	-2.4

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	182.1	16.3	27.3	154.4	10.5	25.3
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	100.6	29.6	9.3	44.4	36.5	2.6
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	173.3	9.6	28.7	140.9	3.4	27.7

	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	176.3	14.7	27.2	157.3	17.4	23.3
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	81.2	31.9	4.5	79.2	34.6	4.2
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	165.0	5.0	29.1	143.9	5.7	25.4

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:1
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 2.05 Ω2 = 2.60 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	688.8	-11.6	-13.7
1.35*G+1.50*Q	886.6	-14.4	-17.2
1.00*G+1.00*Q	647.5	-10.4	-12.5
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	771.9	7.4	-38.2
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	690.4	51.6	-20.2
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	416.5	-18.5	63.8
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	407.6	-25.2	16.5
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	489.1	-69.4	-1.5
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	763.0	0.7	-85.5

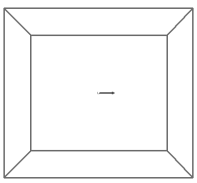
ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	647.5	-10.4	-12.5	0.0099	0.0090	188.	250.0	0.75
1	G+ψ2Q-γRd*Ω2*E(α	763.0	0.7	-39.6	0.0575	0.0005	231.	375.0	0.62

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	76.1	403.5	0.19	76.1	372.4	0.20

ΠΕΔΙΛΟ: **Π5**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 4.20 L2= 3.76 L01= 3.02 L02= 2.56 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.60 S2-= 0.60
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	2230.4	-45.2	-18.2
Q	29.6	-55.4	-12.4

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	505.8	1160.4	1047.7	427.9	1199.4	602.0
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	427.2	1373.7	430.0	339.3	1512.6	189.9
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	389.2	433.8	1361.4	204.3	227.7	1261.3

	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	490.3	1211.5	902.8	471.7	1280.3	724.4
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	401.4	1479.7	168.8	402.8	1499.5	145.2
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	326.8	184.4	1354.3	290.4	185.0	1176.6

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:1
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 1.00 Ω2 = 1.00 γRd = 1.40

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	2274.7	-128.3	-36.8
1.35*G+1.50*Q	3055.4	-144.1	-43.2
1.00*G+1.00*Q	2260.0	-100.6	-30.6
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	2745.0	1098.5	-1069.6
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	2666.5	1861.3	-451.9
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	1850.1	-495.7	1884.1
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	1733.5	-1222.2	1025.8
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	1812.1	-1985.0	408.1
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	2628.5	372.0	-1927.9

ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	2260.0	-100.6	-30.6	0.0032	0.0118	144.	250.0	0.58
1	G+ψ2Q+E(ακρ.Pz)	2745.0	1098.5	-1069.6	0.0928	0.1064	192.	375.0	0.51

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	57.6	869.0	0.07	57.6	778.3	0.07

ΠΕΔΙΛΟ: **Π6**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ

Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 4.54 L2= 1.80 L01= 3.14 L02= 0.50 S1+= 0.60 S1-= 0.60 S2+= 0.60 S2-= 0.60
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	1323.0	-36.6	-10.9
Q	220.7	-10.8	1.3

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	588.2	95.2	56.5	660.2	104.4	19.8
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	586.1	95.5	76.1	658.2	104.7	2.8
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	91.6	20.0	363.0	37.9	0.9	344.9

	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	639.3	102.3	17.8	647.9	103.7	30.2
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	637.2	102.7	37.2	646.0	104.0	45.9
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	31.5	10.6	360.9	57.4	14.0	340.7

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:2
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 1.00 Ω2 = 1.00 γRd = 1.40

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	1654.0	-52.9	-8.9
1.35*G+1.50*Q	2117.1	-65.7	-12.7
1.00*G+1.00*Q	1543.7	-47.5	-9.6
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	2049.4	-144.3	-30.3
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	731.0	106.7	-7.7
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	1351.3	-39.0	472.3
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	729.0	64.5	9.3
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	2047.4	-186.5	-13.3
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	1427.1	-40.7	-493.4

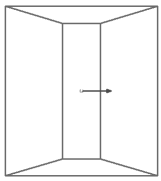
ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ
-	G + Q	1543.7	-47.5	-9.6	0.0014	0.0171	192.	250.0	0.77
2	G+ψ2Q-γRd*Ω1*E(α	2047.4	-144.6	-13.3	0.0014	0.0506	265.	375.0	0.71

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	78.0	940.0	0.08	78.0	372.4	0.21
2	G+ψ2Q-γRd*Ω1*E(ακρ.M1)	78.4	940.0	0.08	78.4	372.4	0.21

ΠΕΔΙΛΟ: **Π7**	Στάθμη: ΘΕΜΕΛΙΩΣΗΣ



Δ Υ Σ Μ Ε Ν Ε Σ Τ Ε Ρ Α Α Π Ο Τ Ε Λ Ε Σ Μ Α Τ Α
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΚΑΤΑ ΕΚ2-ΕΚ8
ΣΕΙΣΜΙΚΗ ΔΡΑΣΗ : ΝΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΛΑΣΤΙΜΟΤΗΤΑΣ : ΥΨΗΛΗ

L1= 1.80 L2= 2.00 L01= 0.45 L02= 1.60 S1+= 0.68 S1-= 0.68 S2+= 0.20 S2-= 0.20
ΟΠΛΙΣΜΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ : As1 = Φ 12.00 / 15.00 As2 = Φ 12.00 / 15.00

ΣΤΑΤΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

Π.Φ.	Pz	M1	M2
G	790.7	-11.1	-27.5
Q	119.7	-4.1	-5.6

ΣΕΙΣΜΙΚΑ ΦΟΡΤΙΑ ΠΕΔΙΛΟΥ

	Θ.Μ.1			Θ.Μ.2		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	230.4	47.3	31.4	304.4	83.8	33.9
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	112.9	96.6	12.9	215.4	118.4	1.7
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	159.7	27.5	45.3	222.0	4.4	46.5

	Θ.Μ.3			Θ.Μ.4		
Π.Φ.	Pz	M1	M2	Pz	M1	M2
ακρ.Pz/τ.M1/τ.M2	271.2	63.3	34.2	263.0	72.4	28.8
τ.Pz/ακρ.M1/τ.M2	165.5	103.8	4.2	169.4	112.4	6.4
τ.Pz/τ.M1/ακρ.M2	198.5	9.2	46.8	173.3	16.5	43.8

ΣΕΙΣΜΙΚΟΙ ΣΥΝΔΥΑΣΜΟΙ ΠΕΔΙΛΟΥ Θ.Μ.:2
ΙΚΑΝΟΤΙΚΟΙ ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΕΣ : Ω1 = 2.60 Ω2 = 1.81 γRd = 1.00

Σ.Φ.	Pz	M1	M2
1.00*G+1.50*Q	970.3	-17.3	-36.0
1.35*G+1.50*Q	1247.0	-21.2	-45.6
1.00*G+1.00*Q	910.4	-15.2	-33.2
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.Pz	1131.0	-96.1	-63.1
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M1	611.2	295.5	-27.5
1.00*G+ψ2*Q+Ω*γRd*ακρ.M2	604.6	-8.0	55.2
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.Pz	522.2	71.4	4.7
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M1	1042.0	-320.2	-30.9
1.00*G+ψ2*Q-Ω*γRd*ακρ.M2	1048.6	-16.7	-113.6

ΕΛΕΓΧΟΣ ΦΕΡΟΥΣΑΣ ΙΚΑΝΟΤΗΤΑΣ ΕΔΑΦΟΥΣ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	Pz	M1	M2	e1	e2	σ_ενεργ	σ_επιτρ	CR-σ	
-	G + Q	910.4	-15.2	-33.2	0.0202	0.0084	260.	250.0	1.04	<
2	G+ψ2Q-γRd*Ω1*E(α	1042.0	-130.8	-30.9	0.0165	0.1537	348.	375.0	0.93	

ΕΛΕΓΧΟΣ ΑΝΤΟΧΗΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΚΑΜΨΗ

Θ.Μ.	Σ.Φ.	MEd1	MRd1	CR-1	MEd2	MRd2	CR-2
-	1.35G + 1.50Q	23.0	372.4	0.06	127.7	413.8	0.31

ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΩΜΑΤΟΣ ΠΕΔΙΛΟΥ ΣΕ ΔΙΑΤΜΗΣΗ

Θ.Μ.	ΣΦ	VEd_1	Vrdc_1	CR_Vrdc_1	VEd_2	Vrdc_2	CR_Vrdc_2
-	1.35G + 1.50Q	11.1	219.0	0.05			

ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ

ΤΕΧΝΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ	3
ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΟΣ ΡΑΦ	4
ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΥΛΙΚΩΝ	19
ΣΤΑΘΜΕΣ	20
ΚΑΤΟΨΕΙΣ ΣΤΑΘΜΩΝ	21
ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΥΜΠΑΓΩΝ ΤΕΤΡΑΕΡΕΙΣΤΩΝ ΠΛΑΚΩΝ	27
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΛΑΚΩΝ ΠΡΟΒΟΛΩΝ	41
ΔΕΔΟΜΕΝΑ ΚΟΜΒΩΝ	45
ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΔΟΚΩΝ	46
ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	48
ΣΥΝΔΕΣΜΟΛΟΓΙΑ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ	49
ΣΤΕΡΕΟΙ ΒΡΑΧΙΟΝΕΣ ΔΟΚΩΝ	50
ΣΤΕΡΕΟΙ ΒΡΑΧΙΟΝΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	52
ΣΤΕΡΕΟΙ ΒΡΑΧΙΟΝΕΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ	53
ΦΟΡΤΙΑ ΔΟΚΩΝ	54
ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΔΟΚΩΝ (Πλακοδοκών)	60
ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΣΥΝΔΕΤΗΡΙΩΝ ΔΟΚΩΝ	62
ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ (Ορθογωνικά)	63
ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ (Μορφής L)	64
ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ ΜΟΡΦΗΣ I	65
ΔΙΑΤΟΜΕΣ ΠΥΡΗΝΩΝ ΜΟΡΦΗΣ U	66
ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΙΔΙΟΜΟΡΦΙΚΗΣ ΑΝΑΛΥΣΗΣ ΦΑΣΜΑΤΟΣ ΑΠΟΚΡΙΣΗΣ	67
ΤΑΣΕΙΣ ΕΔΑΦΟΥΣ (ΠΕΔΙΛΟΔΟΚΟΙ - ΣΥΝΔΕΤΗΡΙΕΣ ΔΟΚΟΙ)	69
ΕΛΕΓΧΟΣ ΔΟΚΩΝ	72
ΕΛΕΓΧΟΣ ΥΠΟΣΤΥΛΩΜΑΤΩΝ	111
ΕΛΕΓΧΟΣ ΤΟΙΧΩΜΑΤΩΝ	130
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΥΡΗΝΩΝ	136
ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΕΔΙΛΩΝ	142