

ΕΡΓΑΣΙΑ

ΔΕΥΤΕΡΟΒΑΘΜΙΟΣ ΠΡΟΣΕΙΣΜΙΚΟΣ ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΤΙΡΙΩΝ Ο/Σ – ΣΥΓΚΡΙΣΗ ΜΕ ΕΛΑΣΤΙΚΕΣ ΚΑΙ ΑΝΕΛΑΣΤΙΚΕΣ ΜΕΘΟΔΟΥΣ ΑΠΟΤΙΜΗΣΗΣ

1. ΣΤΟΧΟΣ ΕΡΓΑΣΙΑΣ

Στόχος της παρούσας εργασίας είναι ο έλεγχος του βαθμού αξιοπιστίας της προσεγγιστικής μεθόδου αποτίμησης της σεισμικής ικανότητας υφιστάμενων κτιρίων από οπλισμένο σκυρόδεμα, σε σχέση με τη σεισμική απαίτηση, όπως προτείνεται στην ελληνική μεθοδολογία του δευτεροβάθμιου προσεισμικού ελέγχου του Ο.Α.Σ.Π. Ο έλεγχος αξιοπιστίας της προσεγγιστικής μεθόδου πραγματοποιείται κατόπιν προσδιορισμού των κριτηρίων σεισμικής επιβάρυνσης και εν γένει του Δείκτη Προτεραιότητας Ελέγχου λ, και σύγκρισης του με τον αναλυτικό βαθμό ανεπάρκειας της Ανελαστικής Στατικής Ανάλυσης, όπως προβλέπεται στον Ευρωκώδικα 8 – Μέρος 3 και στον Κανονισμό Επεμβάσεων ΚΑΝ.ΕΠΕ. Για τον σκοπό αυτό, προσομοιώνονται και αναλύονται 2 τριώροφα υφιστάμενα κτίρια από Ο.Σ., κατασκευασμένα σύμφωνα με τον αντισεισμικό κανονισμό του 1959, με κοινό ξυλότυπο ορόφου, αλλά με διαφοροποιημένο τον τύπο του στατικού συστήματος, αποτελούμενο από πλαίσια δυσκαμψίας και ασύζευκτα τοιχώματα σε κάθε περίπτωση, ενώ συγχρόνως εξετάζεται η επιρροή της διάταξης των τοίχων πλήρωσης, τόσο σε κάτοψη και τομή, όσο και εντός των φατνωμάτων προς δημιουργία «θέσει» κοντών υποστυλωμάτων.

Για το κτήριο που θα υποδειχθεί σε κάθε φοιτητή-τρια και με βάση τα ειδικότερη δεδομένα και τα υπό διερεύνηση θέματα το υπολογιστικό μέρος της εργασίας περιλαμβάνει τα ακόλουθα

- ❖ Προσδιορισμός του Δείκτη Προτεραιότητας Ελέγχου της προσεγγιστικής μεθόδου του Δευτεροβάθμιου Προσεισμικού Ελέγχου, με βάση την 1^η αναθεώρηση της μεθόδου (2022) και με βάση το αρχικό κείμενο (2018). Προσδιορισμός της σεισμικής κατηγορίας με βάση τον Δευτεροβάθμιο Προσεισμικό Έλεγχο.
- ❖ Προσδιορισμός του βαθμού επικινδυνότητας με βάση τον Πρωτοβάθμιο Προσεισμικό Έλεγχο που υιοθετείται στο ΔΕΔΟΤΑ.
- ❖ Εκτίμηση του βαθμού ανεπάρκειας με εφαρμογή Ανελαστικής Στατικής Ανάλυσης, ή/και Ελαστικής Φασματικής όπως προβλέπεται στον Κανονισμό Επεμβάσεων ΚΑΝ.ΕΠΕ. Προσδιορισμός της σεισμικής κλάσης του κτηρίου.
- ❖ Συσχέτιση των βαθμών ανεπάρκειας που προέκυψαν κατά ΚΑΝ.ΕΠΕ., και των αντίστοιχων δεικτών προτεραιότητας ελέγχου που προέκυψαν από το δευτεροβάθμιο και πρωτοβάθμιο σεισμικό έλεγχο.
- ❖ Υποβολή πρότασης βελτίωσης της μεθοδολογίας του δευτεροβαθμίου ελέγχου

2. ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΥΠΟ ΜΕΛΕΤΗ ΚΤΙΡΙΩΝ

2.1. Γενικά Στοιχεία

Ο υφιστάμενος φορέας που μελετάται, είναι σπουδαιότητας II (συνήθη κτίρια) και εντοπίζεται στη σεισμική ζώνη Z2 ($a_{gR}=0.24g$), ενώ είναι σχεδιασμένος βάσει του Κανονισμού Σκυροδέματος του 1954 και του πρώτου Αντισεισμικού Κανονισμού στην Ελλάδα (Βασιλικό διάταγμα του 1959). Στον κανονισμό του 1959 δεν προβλέπονται διατάξεις κατασκευαστικής διαμόρφωσης και λεπτομερειών όπλισης, ως εκ τούτου ο φορέας παρουσιάζει χαμηλή πλαστιμότητα και αντοχή. Ειδικότερα, αγνοείται η περίσφιξη των διατομών λόγω ανεπαρκούς αγκύρωσης των συνδετήρων (απλή υπερκάλυψη των άκρων τους), ενώ τα τοιχώματα διαθέτουν μικρό ποσοστό διαμήκους οπλισμού, χωρίς τη πρόβλεψη κρυφών υποστυλωμάτων στα άκρα.

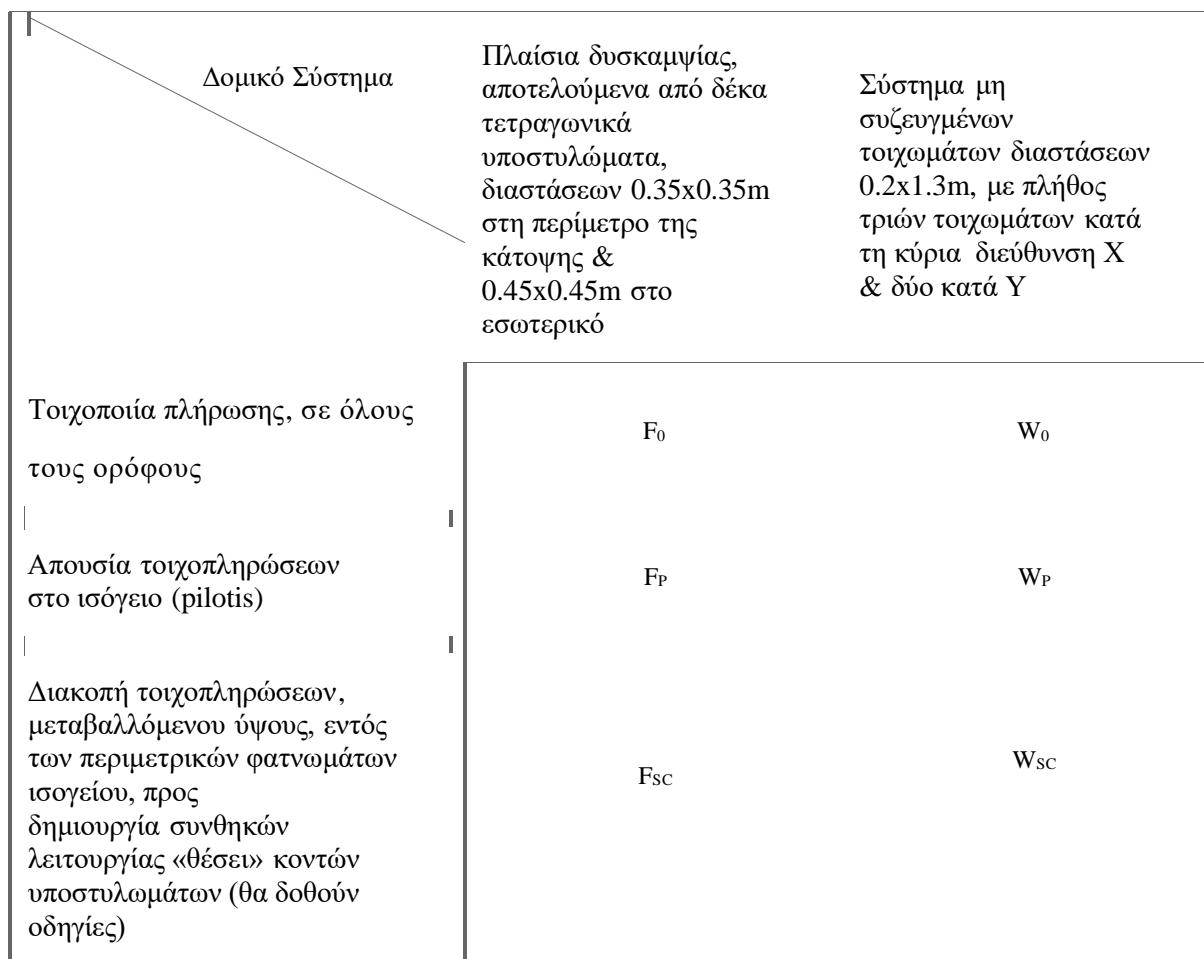
2.2. Δομικό σύστημα υπό μελέτη κτιρίων

Η κάτοψη του πρωτότυπου φορέα εγγράφεται σε επιφάνεια σχήματος ορθογωνίου, με συνολικό μήκος 13.5m και πλάτος 11.7m (Σχήμα 4 & 6). Τα προς ανάλυση κτίρια κατατάσσονται σε δύο κατηγορίες, ανάλογα με το δομικό τους σύστημα, στους πλαισιακούς φορείς FR (ακρωνύμιο από Frame, πλαίσιο) και στους φορείς SW (Shear wall, τοίχωμα), που διαθέτουν τουλάχιστον δύο ασύζευκτα τοιχώματα ανά κύρια διεύθυνση. Στη περίπτωση των κτιρίων FR, οι οριζόντιες δυνάμεις αναλαμβάνονται αποκλειστικά από πλαίσια O/S, αποτελούμενων συνολικά από δέκα τετραγωνικά υποστυλώματα, εκ των οποίων τα εννέα, διαστάσεων 0.35x0.35m, εντοπίζονται στη περίμετρο της κάτοψης, και ένα, διαστάσεων 0.45x0.45m, στο εσωτερικό της. Τα δε τοιχώματα του φορέα SW είναι τοποθετημένα περιμετρικά και αντιδιαμετρικά στις γωνίες και το μέσον της κάτοψης. Πιο συγκεκριμένα, το τοιχωματικό κτίριο διαθέτει τρία ορθογωνικά τοιχώματα διαστάσεων 0.2x1.3m κατά την κύρια διεύθυνση X και δύο κατά την Y.

Επι της ουσίας πρόκειται για έναν τριώροφο πλαισιακό και τοιχωματικό φορέα από οπλισμένο σκυρόδεμα, με κοινό ξυλότυπο ορόφου, με ύψος ορόφου 3,3m (συμπεριλαμβανομένου του πάχους της πλάκας), και συνολικό ύψος κτιρίου 9,9m. Οι διαστάσεις στην κάτοψη δεν αλλάζουν από όροφο σε όροφο, καθώς και οι διαστάσεις και η διάταξη των στοιχείων παραμένουν σταθερές. Επιπλέον, το γεγονός ότι δεν παρατηρούνται μεταβολές των διατομών των στοιχείων ή ανισοσταθμίες εντός του ίδιου ορόφου, καθώς επίσης και η απουσία μεγάλων ανοιγμάτων μας δίνει τη δυνατότητα να θεωρήσουμε τις πλάκες απαραμόρφωτες.

Παράλληλα, προκειμένου να διερευνηθεί η επιρροή της ανομοιόμορφης διάταξης των τοιχοπληρώσεων σε τομή και κάτοψη, αλλά και η δυσμένεια των «θέσει κοντών υποστυλωμάτων» λόγω της διακοπής των τοίχων πλήρωσης εντός των φατνωμάτων στο ισόγειο, εξετάζονται τρείς καταστάσεις παρουσίας των τοιχοπληρώσεων στον φέροντα οργανισμό. Πιο αναλυτικά, στη πρώτη περίπτωση των κτιρίων FRR και SWR, οι τοίχοι πλήρωσης είναι τοποθετημένοι ομοιόμορφα σε κάτοψη και καθ' ύψος, παρουσία ανοιγμάτων στο μέσον των φατνωμάτων (δείκτης R από regularity, κανονικότητα). Έπειτα, αναφορικά με τους φορείς FRP και SWP, εξετάζεται η περίπτωση του ασθενούς ισογείου λόγω απουσίας των τοίχων στο ισόγειο (Δείκτης P από pilotis). Τέλος διερευνάται η επιρροή των «θέσει κοντών υποστυλωμάτων ως προς το πλήθος και τη ψαθυρότητα τους με κατάλληλη προσαρμογή του ελεύθερου μήκους τους και εν γένει του λόγου διάτμησης τους (δείκτης SC από short column, κοντό υποστύλωμα). Ακολούθως παρατίθεται συγκεντρωτικός πίνακας των κτιρίων που θα αναλυθούν.

Πίνακας 1 Κατηγορίες υπό μελέτη κτιρίων.

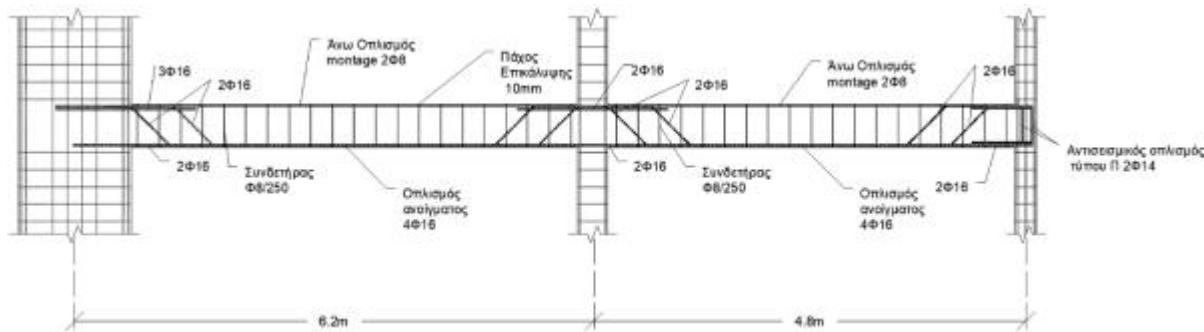


2.3. Διατομές και οπλισμοί δομικών στοιχείων

Όσον αφορά τις διαστάσεις και τους οπλισμούς των δομικών μελών, οι πλάκες έχουν πάχος 0.16m και είναι οπλισμένες και στις δύο διευθύνσεις με ράβδους οπλισμού Φ10/130 από τις οποίες οι μισές κάμπτονται άνω στις στηρίξεις.

Εξίσου και στη περίπτωση των περιμετρικών και εσωτερικών δοκών, διαστάσεων 0.2x0.55m και 0.2x0.6m αντίστοιχα, οι διαμήκεις οπλισμοί του ανοίγματος κάμπτονται άνω στις στηρίξεις, όπου οι καμπτόμενες ράβδοι είναι ο μισές στη περίπτωση ζυγού αριθμού ράβδων στο άνοιγμα ή παραπάνω από τις μισές στη περίπτωση μονού αριθμού πλήθους. Παράλληλα, λαμβάνεται συντηρητικά ότι το σπάσιμο του ενός καμπτόμενου οπλισμού του ανοίγματος συμβαίνει επάνω στη παρειά της στήριξης, και ως εκ τούτου δε συμμετέχει στην ανάληψη αρνητικών ροπών στη στήριξη. Στη περίπτωση των ακραίων στηρίξεων τύπου άρθρωσης (κόμβος με υποστύλωμα) των περιμετρικών δοκαριών εντοπίζεται αντισεισμικός οπλισμός τύπου Π, «φουρκέτα» 2Φ12 ή 2Φ14, αναλόγως του μήκους της δοκού, όπου εξίσου και σε αυτή τη περίπτωση λαμβάνεται υπόψιν μονάχα το ένα Π, λόγω μειωμένης αγκύρωσης του στη στήριξη. Εξαίρεση βέβαια αποτελούν τα δοκάρια του τοιχωματικού κτιρίου που συντρέχουν με τη μικρή διάσταση τοιχωμάτων, Δ2, Δ3, Δ9 & Δ13, όπου λαμβάνονται υπόψιν και τα 2Π Φ14. Ωστόσο, στις στηρίξεις των εν λόγω δοκών αγνοείται ο άνω και κάτω διαμήκης οπλισμός,

λόγω της αδυναμίας αγκύρωσης τους εντός του μικρού πάχους των τοιχωμάτων. Τέλος, σημειώνεται ότι στις στηρίξεις τύπου πάκτωσης (είτε εσωτερική είτε τοίχωμα) εντοπίζεται στο άνω πέλμα πρόσθετος διαμήκης οπλισμός, ενώ παράλληλα στις εσωτερικές στηρίξεις λαμβάνεται υπόψιν ο άνω οπλισμός της γειτονικής συνεχούς δοκού. Στο άνω πέλμα όλων των δοκών για κατασκευαστικούς λόγους (montage) συναντάται οπλισμός 2Φ8, που ωστόσο δεν συμπετέχει στην ανάληψη ροπής στις παρειές στήριξης λόγω ανεπαρκούς αγκύρωσης. Οι οπλισμοί των δοκαριών που εντοπίζονται σε θέση ανοίγματος και στήριξης αναγράφονται στον ξυλότυπο κάτοψης (βλ. Σχ.6 & Σχ.8), ενώ ακολούθως παρατίθεται συγκεντρωτικός πίνακας των οπλισμών των δοκαριών κάθε στήριξης που λαμβάνεται υπόψιν στους υπολογισμούς.



Σχήμα 1 Τομή C – Διαμήκης και εγκάρσιος οπλισμός των δοκών Δ12 & Δ13.

Αναφορικά με τον πλαισιακό φορέα F, διαθέτει 10 τετραγωνικά υποστυλώματα εκ των οποίων τα περιμετρικά είναι τετραγωνικά διαστάσεων $0.35 \times 0.35\text{m}$ και είναι οπλισμένα με κοινά διαμήκη σίδερα 4Φ20 σε πόδα και κεφαλή, ενώ το εσωτερικό υποστύλωμα είναι διαστάσεων $0.45 \times 0.45\text{m}$, οπλισμένο με 4Φ20 και 4Φ14 στα μέσα των πλευρών. Τα δε τοιχώματα του φορέα SW είναι ορθογωνικά, διαστάσεων $0.2 \times 1.3\text{m}$ και είναι οπλισμένα με 5Φ20 σε κάθε άκρο, και συνολικά 8Φ8 στον κορμό.

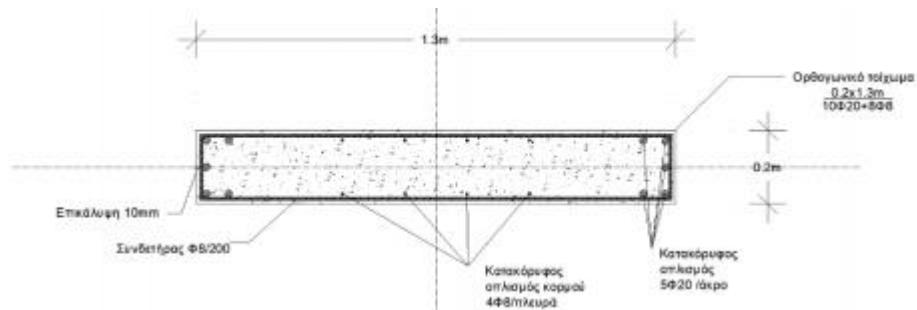
Ο εγκάρσιος δε οπλισμός δοκών και υποστυλωμάτων ή τοιχωμάτων επιλέχθηκε Φ8/250 και Φ8/200 αντιστοίχως με κακή αγκύρωση (ανοιχτοί συνδετήρες), γεγονός που θα ληφθεί υπόψιν στη περίσφιξη και εν γένει πλαστιμότητα των διατομών. Τέλος, το πάχος επικάλυψης που εξασφαλίζεται για τους οπλισμούς όλων των δομικών μελών περιορίζεται στα 10mm.

Πίνακας 3 Οπλισμός δομικών μελών για τα εξεταζόμενα κτίρια.

Δομικά μέλη	Θέση σε κάτοψη	Διατομή	Διαμήκης Οπλισμός	Εγκάρσιος Οπλισμός
Υποστυλώματα			4Φ20 (στα άκρα) 4Φ20 (στα άκρα) & 4Φ14 (ενδιάμεσα των πλευρών)	
Τοιχώματα	Περιμετρικά & Εσωτερικά	0.35x0.35m 0.45x0.45m 0.2x1.3m	Φ8/200 5Φ20 (σε κάθε άκρο) & 8Φ8 ενδιάμεσα στον κορμό	



Σχήμα 2 Διατομή περιφερειακών (αριστερά) και κεντρικών (δεξιά) υποστυλωμάτων, τετραγωνικού σχήματος, διαστάσεων 0.35x0.35m και 0.45x0.45m αντίστοιχα.



Σχήμα 3 Διατομή τοιχωμάτων, σχήματος ορθογωνίου, διαστάσεων 0.2x1.3m.

2.4. Υλικά

Στην Ελλάδα, μέχρι το 1994 συστηματικά και μέχρι το 1997 περιστασιακά, χρησιμοποιούνταν οι παλιές ποιότητες σκυροδέματος (B). Οι πιο συνηθισμένες ήταν η B160 (που αντιστοιχούσε περίπου στο C12/15), η B225 (που αντιστοιχούσε σε ενδιάμεση ποιότητα μεταξύ C12/15 και C16/20). Η αντοχή του σκυροδέματος έχει εκτιμηθεί με ΣΑΔ ικανοποιητική και οι αντιπροσωπευτικές τιμές έχουν προκύψει : μέση αντοχή f_{cm} 18MPa, με χαρακτηριστική αντοχή $f_{cm-s} \approx 14$ MPa. Ο χάλυβας τόσο του διαμήκη όσο και του εγκάρσιου οπλισμού θεωρήθηκε ότι έχει μέση τιμή διαρροής αντίστοιχη της κλάσης S400, που χρησιμοποιείται στην σημερινή εποχή. Ωστόσο, οι χάλυβες οπλισμού της παλιάς εποχής θεωρούνται ότι έχουν μεγαλύτερη μέση τιμής διαρροής. Έτσι, χρησιμοποιήθηκε ένας επαυξητικός συντελεστής με τιμή 1,15. Επομένως η μέση τιμής διαρροής του χάλυβα ισοδυναμεί με $f_{ym} \approx 460$ MPa.

2.5. Τοιχοπληρώσεις

Όσον αφορά τις τοιχοποιίες, οι εξωτερικές είναι μπατικές οπτοπλινθοδομές με εκτιμηθέν φαινόμενο βάρος 3.5 kN/m^2 , ενώ οι εσωτερικές διαχωριστικές τοιχοποιίες είναι δρομικές με φαινόμενο βάρος 2.0 kN/m^2 . Επί των περιφερειακών δοκών της οροφής υπάρχει μπατική τοιχοποιία/στηθαίο ύψους 1.20 m. Τέλος, οι δρομικοί (εσωτερικοί) τοίχοι δε λαμβάνονται υπόψιν, κατά τη προσομοίωση των κτιρίων, λόγω της μεγάλης τους λυγηρότητας (λόγω του μικρού πάχους), και κατ' επέκταση της αμελητέας αντοχής τους.

2.6. Δράσεις

Οι δράσεις στα υπό μελέτη κτίρια περιλαμβάνουν: α) Μόνιμο φορτίο – ίδιο βάρος του φέροντα οργανισμού 25 kN/m^3 , φορτίο επίστρωσης επί των πλακών ίσο με 1 kN/m^2 , γραμμικό φορτίο επί των περιμετρικών και εσωτερικών δοκαριών λόγω του ιδίου βάρους της μπατικής και δρομικής τοιχοποιίας αντίστοιχα, γραμμικό φορτίο επί των περιμετρικών δοκαριών του ανώτατου ορόφου λόγω του στηθαίου, με φαινόμενο βάρος 25 kN/m^3 και β) Ωφέλιμο φορτίο – Το κινητό φορτίο λαμβάνεται επί όλων των πλακών (συμπεριλαμβανομένου του δώματος) ίσο με 2 kN/m^2 , ενώ στους εξώστες εκτιμάται 5 kN/m^2 ($\psi=0.3$).

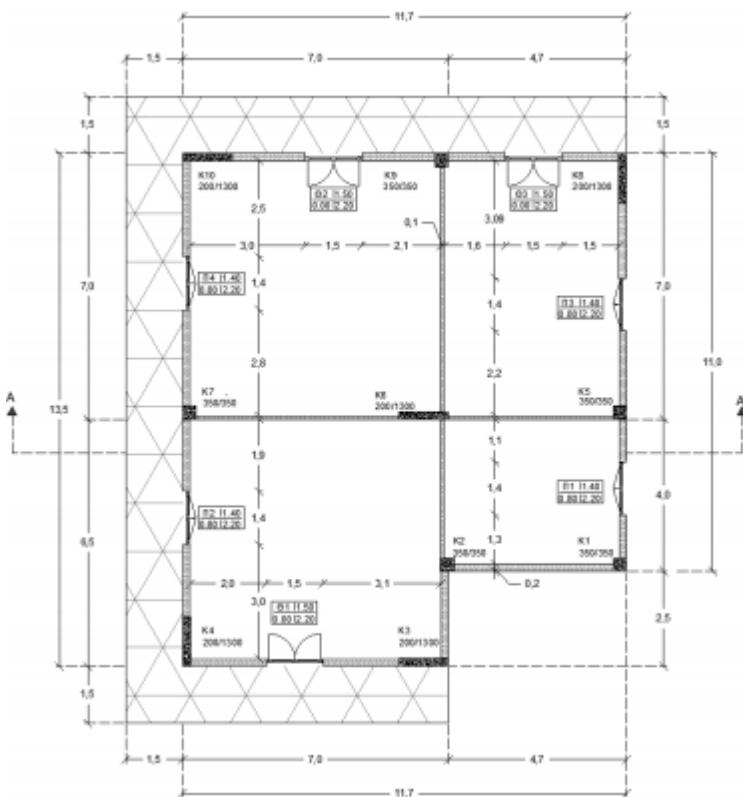
Ο πρωτότυπος φορέας θεωρείται ότι ανήκει στη ζώνη II σεισμικής επικινδυνότητας βάσει του Εθνικού Προσαρτήματος του Ευρωκώδικα 8, ενώ το έδαφος θεμελίωσης κατατάχθηκε στη κατηγορία B. Το ελαστικό φάσμα ψευδοεπιταχύνσεων για τις παραπάνω συνθήκες θα ληφθεί από τον ως άνω ισχύοντα Αντισεισμικό Κανονισμό.

2.7. Κατασκευαστικά σχέδια

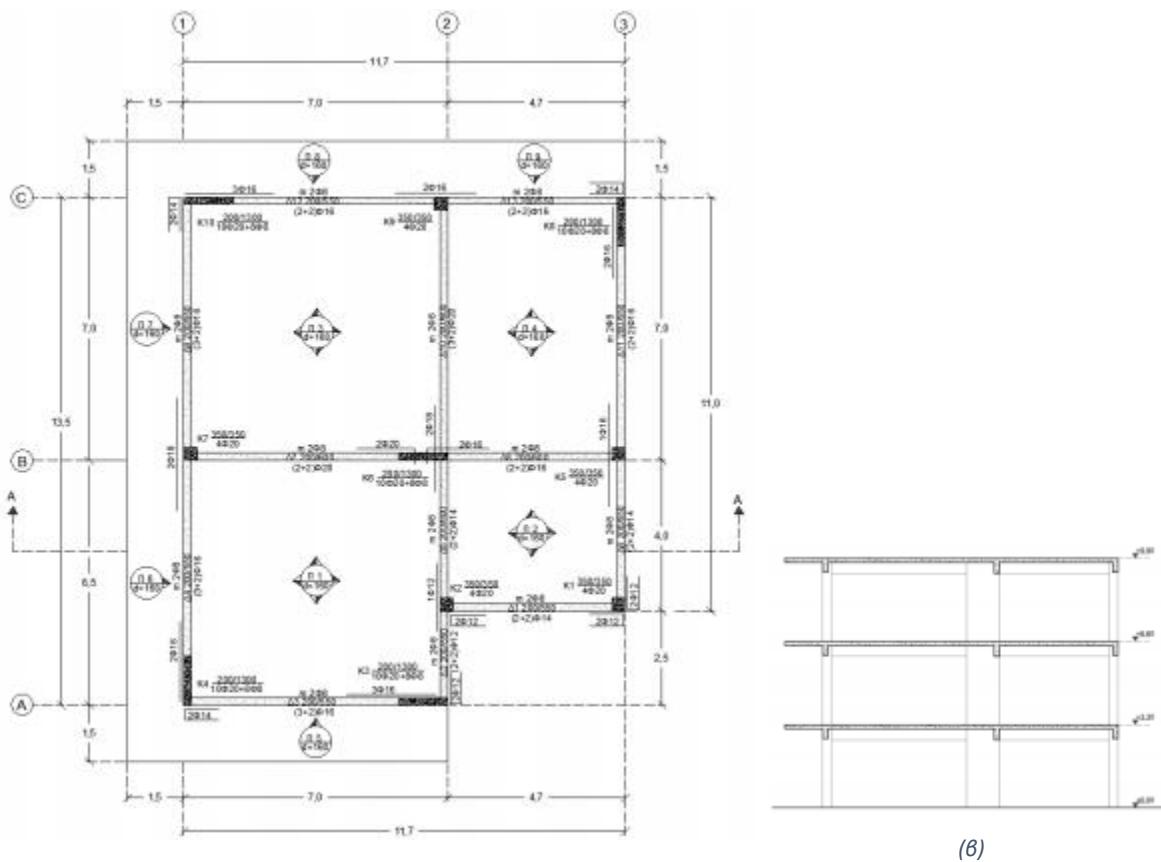
Παρατίθενται παρακάτω τα σχέδια των κατόψεων και ξυλοτύπων της οροφής ισογείου για τα προς αποτίμηση κτίρια. Στα σχέδια διακρίνεται ο φέρον οργανισμός του κτιρίου, οι διαστάσεις και οι διαμήκεις οπλισμοί των στοιχείων.

2.8. Λεπτομέρειες Όπλισης Στήριξης Δοκών

Προς διευκόλυνση βλέπε αναρτημένο ξεχωριστό αρχείο pdf με τίτλο Πίνακας 2: Λεπτομέρειες Όπλισης στις Στήριξεις των Δοκών, όπου με SW δηλώνεται το κτίριο W και με FR το κτίριο F.



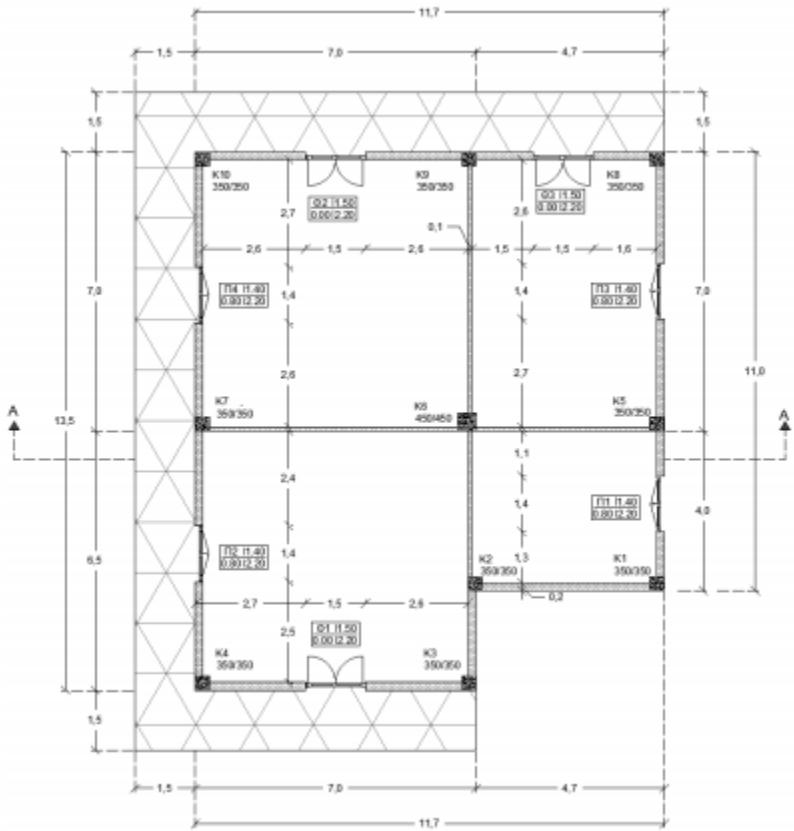
Σχήμα 4 Κάτοψη ενός τυπικού ορόφου του τοιχωματικού κτιρίου W.



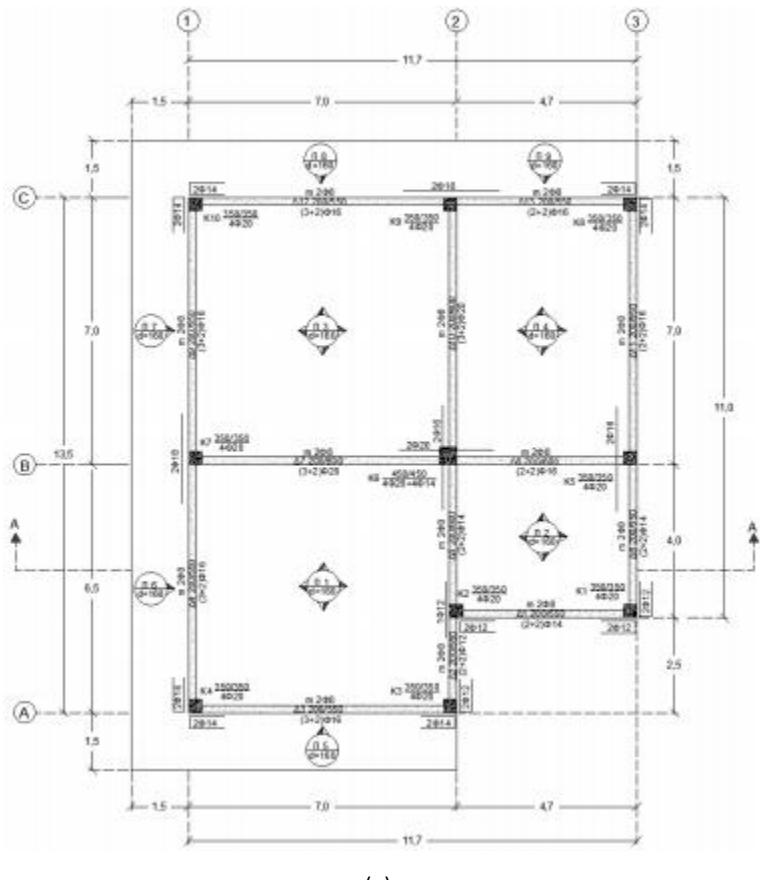
(α)

(β)

Σχήμα 5 Ξυλότυπος ορόφου (α) και η τομή A-A (β) του τοιχωματικού W.



Σχήμα 6 Κάτοψη ενός τυπικού ορόφου του πλαισιακού κτιρίου F.



(α)



(β)

Σχήμα 7 Ξελότυπος ορόφου (α) και τομή A-A (β) του πλαισιακού του κτιρίου F.