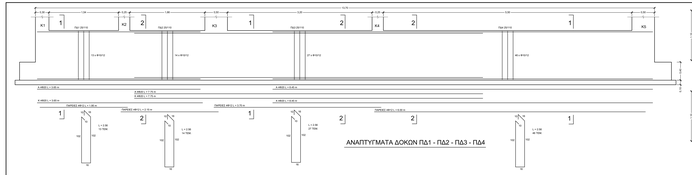

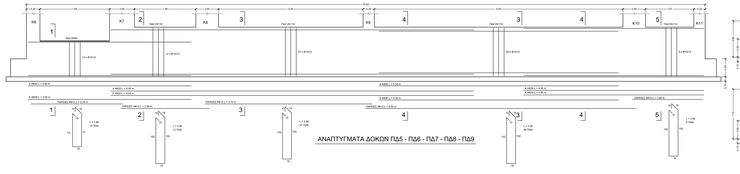

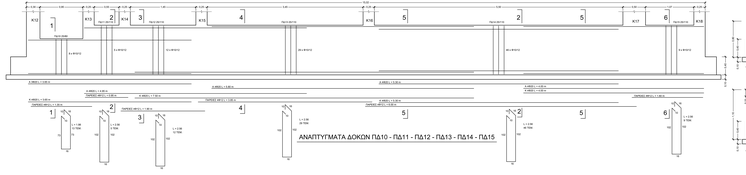

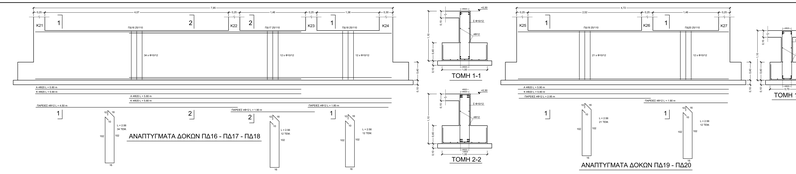

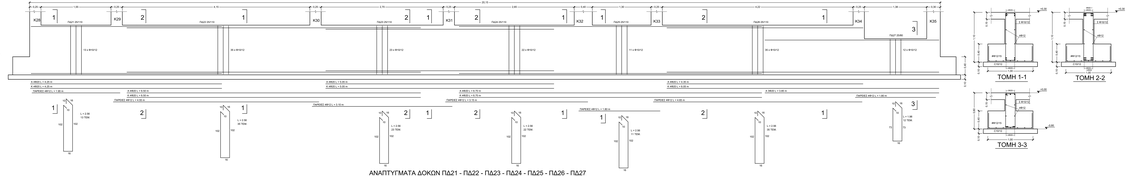

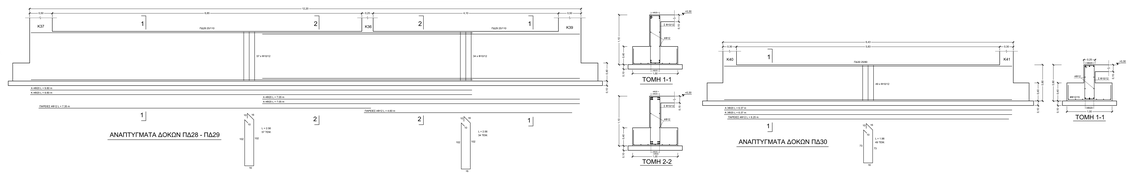

K1 K2

ΠΔ1 25/110 ΠΔ2 25/110 K3 ΠΔ3 25/110 K4 ΠΔ4 25/110 K5

0,30 1,54 0,25 1,66 0,50 3,20 0,25 5,50 0,50

13,70

0,40 0,10

A 4Φ20 L = 3.65 m A 4Φ20 L = 8.45 m
A 4Φ20 L = 7.75 m
K 4Φ20 L = 7.75 m
K 4Φ20 L = 3.65 m A 4Φ20 L = 8.45 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.95 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 2.15 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 3.70 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 6.00 m

13 x Φ10/12 14 x Φ10/12 27 x Φ10/12 46 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
13 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
14 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
27 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
46 TEM.

1

1

2

2

1

1

2

2

2

2

1

1

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ1 - ΠΔ2 - ΠΔ3 - ΠΔ4

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 2-2

4Φ20 +

+4Φ20

K6 K7 K8 K9 K10

ΠΔ5 25/80

ΠΔ6 25/110 ΠΔ7 25/110 ΠΔ8 25/110

0,30 1,54 0,55 1,36 0,50 3,20 0,25 5,50 0,50

15,02

0,40 0,10

A 4Φ20 L = 3.65 m
A 4Φ20 L = 8.05 m
K 4Φ20 L = 8.05 m
K 4Φ20 L = 3.65 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 2.05 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 2.00 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 3.70 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 6.00 m

13 x Φ10/12

12 x Φ10/12

27 x Φ10/12 46 x Φ10/12

16

16

10

10

73 73

L = 1.98
13 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
12 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
27 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
46 TEM.

1

1

2

2

3

3

4

4

3

3

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ5 - ΠΔ6 - ΠΔ7 - ΠΔ8 - ΠΔ9

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 2-2

ΠΔ9 25/110 K11

1,07 0,25

A 4Φ20 L = 5.30 m

K 4Φ20 L = 5.30 m

A 4Φ20 L = 4.00 m
K 4Φ20 L = 4.00 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.60 m

9 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
9 TEM.

4

4

5

5

0,15

0,10 0,40

0,75

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 5-5

1,10

K12 K13 K15 K16 K17

ΠΔ10 25/80

ΠΔ12 25/110 ΠΔ13 25/110 ΠΔ14 25/110

0,30 0,95 0,55 1,45 0,25 3,45 0,25 5,50 0,50

15,02

0,40 0,10

A 3Φ20 L = 3.65 m

A 4Φ20 L = 4.95 m
K 4Φ20 L = 7.50 m
K 4Φ20 L = 3.65 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.35 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.90 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 3.85 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 6.00 m

8 x Φ10/12

12 x Φ10/12 29 x Φ10/12 46 x Φ10/12

16

16

10

10

73 73

L = 1.98
13 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
12 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
29 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
46 TEM.

1

1

3

3

4

4

5

5

2

2

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ10 - ΠΔ11 - ΠΔ12 - ΠΔ13 - ΠΔ14 - ΠΔ15

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 2-2

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 3-3

+4Φ20

ΠΔ15 25/110 K18

1,07 0,25

A 4Φ20 L = 5.30 m

K 4Φ20 L = 5.30 m

A 4Φ20 L = 4.00 m
K 4Φ20 L = 4.00 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.60 m

9 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
9 TEM.

5

5

6

6

0,15

0,10 0,40

0,75

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 6-6

1,10

K14
ΠΔ11 25/110

0,25 0,25

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 0.95 m

5 x Φ10/12

16

16

10

10

102

L = 2.56
5 TEM.

2

2

K21 K22 K24 ΠΔ16 25/110 ΠΔ17 25/110

0,40 0,10

A 4Φ20 L = 5.90 m
K 4Φ20 L = 5.90 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 4.50 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.90 m

34 x Φ10/12 12 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
34 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
12 TEM.

1

1

2

2

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ16 - ΠΔ17 - ΠΔ18

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 2-2

4Φ20 +

+4Φ20

A 4Φ20 L = 5.80 m

16

16

10

10

102

L = 2.56
12 TEM.

K23 ΠΔ18 25/110

0,25 4,07 0,25 1,46 0,25 1,38 0,30

7,95

K 4Φ20 L = 5.80 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.80 m

12 x Φ10/12

2

2

1

1 K25 K27 ΠΔ19 25/110

0,40 0,10

A 4Φ20 L = 5.90 m
K 4Φ20 L = 5.90 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 2.95 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.90 m

21 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
21 TEM.

1

1

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ19 - ΠΔ20

0,15

0,10

0,75

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,25 2,52 0,25

4,72

K26 ΠΔ20 25/110

0,25 1,46

12 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
12 TEM.

1

1

0,40

1,10

K28 ΠΔ21 25/110 ΠΔ22 25/110 K30 ΠΔ23 25/110 ΠΔ24 25/110 K33

0,25 1,55 4,15 0,25 2,70 0,25

20,15

0,40 0,10

A 4Φ20 L = 4.25 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.95 m

13 x Φ10/12 35 x Φ10/12 22 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
13 TEM.

1

1

2

2

1

1

2

2

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ21 - ΠΔ22 - ΠΔ23 - ΠΔ24 - ΠΔ25 - ΠΔ26 - ΠΔ27

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 2-2

4Φ20 +

+4Φ20

ΠΔ26 25/110 K34

4,22 0,25

11 x Φ10/12

K29 K31 K32 ΠΔ25 25/110 K35

ΠΔ27 25/80

0,25 0,25 2,65 0,40 1,30 1,38 0,30

K 4Φ20 L = 4.25 m
A 4Φ20 L = 6.50 m
K 4Φ20 L = 6.50 m

A 4Φ20 L = 5.05 m
K 4Φ20 L = 5.05 m
A 4Φ20 L = 6.70 m
K 4Φ20 L = 6.70 m

A 4Φ20 L = 4.35 m
K 4Φ20 L = 6.05 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 4.55 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 3.10 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 3.15 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.80 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 4.65 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 1.80 m

23 x Φ10/12 35 x Φ10/12 12 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
35 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
23 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
22 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
11 TEM.

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
35 TEM.

16

16

10

10

73 73

L = 1.98
12 TEM.

1

1 2

2 1

1

1

1 2

2 1

1

3

3

K37 K36 ΠΔ28 25/110 ΠΔ29 25/110

0,50 6,85 0,25

12,20

0,40 0,10

A 4Φ20 L = 9.80 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 7.35 m

57 x Φ10/12

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
57 TEM.

1

1

2

2

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ28 - ΠΔ29

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 2-2

4Φ20 +

+4Φ20

K39

4,10 0,50

K 4Φ20 L = 9.80 m

34 x Φ10/12

A 4Φ20 L = 7.05 m
A 4Φ20 L = 7.05 m

ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 4.60 m

16

16

10

10

102 102

L = 2.56
34 TEM.

1

1

2

2

0,15 0,15

K40 K41
ΠΔ30 25/80

0,30 5,83 0,30

6,43

0,10 0,40

0,80

A 3Φ20 L = 6.37 m
K 3Φ20 L = 6.37 m
ΠΑΡΕΙΕΣ 4Φ12 L = 6.25 m

16

16

10

10

73

73

L = 1.98
49 TEM.

49 x Φ10/12

1

1

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΔΟΚΩΝ ΠΔ30

4Φ12

+0,30

TOMH 1-1

0,10 0,40

0,80

#Φ12/15

3Φ20

3Φ20

Σ Φ10/12

0,25

0,15

1,00

Ζώνη Σεισμικής Επικινδυνότητας
Σεισμική επιτάχυνση εδάφους: A=a*g
Συντελεστής Σπουδαιότητας Κατασκευής
Συντελεστής Σεισμικής Συμπεριφοράς
Συντελεστής ψ2
Κατηγορία εδάφους
Τιμές Χαρακτηριστικών Περιόδων
Συντελεστής θεμελίωσης θ

Επιτρ. τάση εδάφους
Μέτρο Ελαστικότητας Εδάφους

Επικάλυψη δαπέδων: 2,0 KN/m2

C25/30

B5OOC
B5ΟOC

5.OΟ kN/m

Οπλισμένο σκυρόδεμα

Χάλυβας οπλισμού
Χάλυβας συνδετήρων

Κινητό φορτίο εξωστών

2. Υλικά

Κινητό φορτίο εσωτερικών χώρων

2

25.ΟΟ kN/m

Τοίχοι περιμετρικοί και εσωτερικοί 18.ΟΟ kN/m

1. Φορτία
Oπλισμένο σκυρόδεμα

ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ ΜΕΛΕΤΗΣ

3

3

Επικάλυψη δώματος - φορτίο κεραμοσκεπής: 1,40 KN/m2

3. Συντελεστές ασφαλείας φορτίων
Μόνιμα: γg = 1.35
Κινητά: γq =1.50

4. Σεισμός

5. Έδαφος θεμελίωσης

I

0.16*g
γ1 = 1.15
q = 3.50
ψ2 = 0.30
B
T1 = 0.15, T2=0.60
θ = 1.00

150.00 KN/m2
100.000 KN/m3

6. Συνθήκες περιβάλλοντος και επικαλύψεις
Κατηγορία περιβάλοντος: 2 (Μέτρια διαβρωτικό)
Επικαλύψεις οπλισμών:
Πλακών c = 25 mm
Δοκών c = 30 mm
Υποστυλωμάτων c= 30 mm
Θεμελίωσης c = 40 mm

δ. ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ: ΦΕΚ325Α'/45 - ΦΕΚ171Α'/46

ΦΕΚ781Β 18-6-2003, ΦΕΚ1153 Α /Β 12-8-2003

γ. ΑΝΤΙΣΕΙΣΜΙΚΟΣ: ΦΕΚ2184/B/20-12-1999,

β. ΤΕΧΝΟΛΟΓΙΑΣ ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ: ΦΕΚ1.561Β'/2016

α. ΣΚΥΡΟΔΕΜΑΤΟΣ: ΦΕΚ 1329 B'/6-11-2000

7. Κανονισμοί

Σεισμικός αρμός (Ε.Α.Κ. παρ. 4.1.7.2) 5 cm

Σκυρόδεμα καθαριότητος C10/12

ε. ΕΥΡΩΚΩΔΙΚΑΣ 1: ΚΑΝΟΝΙΣΜΟΣ ΦΟΡΤΙΣΕΩΝ

Αίθουσες διδασκαλίας: 3,00 ΚΝ/m2
Αποθήκες: 6,0 KN/m2
Γραφεία: 2,0 KN/m2
Διάδρομοι: 3,0 KN/m2
Τραπεζαρία: 3,0 KN/m2
Χώροι υποδοχής: 3,0 KN/m2
ΑΡΙΘΜΟΣ ΣΧΕΔΙΟΥ ΘΕΜΑ ΣΧΕΔΙΟΥ

Σ.4.1.1

ΚΛΙΜΑΚΑ: 1:20

ΣΤΑΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ

ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ 2025

ΚΥΡΙΟΣ ΤΟΥ

ΕΡΓΟ:

ΘΕΣΗ:

ΑΝΕΓΕΡΣΗ ΜΟΝΟΘΕΣΙΟΥ ΝΗΠΙΑΓΩΓΕΙΟΥ

ΓΕΩΤΕΜΑΧΙΟ ΥΠ' ΑΡ. 792, ΣΤΟ Ο.Π. 90

ΕΡΓΟΥ:

ΕΛΛΗΝΙΚΗ ΔΗΜΟΚΡΑΤΙΑ

ΔΗΜΟΣ ΗΡΑΚΛΕΙΑΣ

Π.Ε. ΣΕΡΡΩΝ

ΠΕΡΙΦΕΡΕΙΑ ΚΕΝΤΡΙΚΗΣ ΜΑΚΕΔΟΝΙΑΣ

ΣΤΟΝ ΟΙΚΙΣΜΟ ΚΟΙΜΗΣΗ

ΟΙΚΙΣΜΟΥ ΚΟΙΜΗΣΗ

ΟΡΙΣΤΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ

ΕΚΠΟΝΗΣΗ

ΜΕΛΕΤΗΣ:

1) ΑΝΑΠΤΥΞΙΑΚΗ ΕΤΑΙΡΕΙΑ ΣΕΡΡΩΝ

(ΑΝ.Ε.ΣΕΡ. Α.Ε.)

ΑΝΑΠΤΥΓΜΑΤΑ ΟΠΛΙΣΜΟΥ ΔΟΚΩΝ

ΣΤΑΘΜΗ: -0,80 m, ΘΕΜΕΛΙΩΣΗ

Ο Συντάξας
Ηράκλεια ... / ... / 2025

Ταπάσκος Στέφανος
Διπλ. Πολιτικός Μηχανικός
Προϊστάμενος Τ.Υ. ΑΝΕΣΕΡ Α.Ε.

Η Επιβλέπουσα της

Ηράκλεια ... / ... / 2025

Σταμάτη Δέσποινα
Πολιτικός Μηχανικός Π.Ε.
Δήμου Ηράκλειας

Στατικής Μελέτης

ΘΕΩΡΗΘΗΚΕ

Ο Προϊστάμενος της Τ.Υ. του Δήμου Ηράκλειας

Ηράκλεια ... / ... / 2025

Μπούσιος Δημήτρης
Τοπογράφος Μηχανικός

(ΟΡΙΖΟΝΤΙΕΣ ΔΟΚΟΙ)

0,15

0,10 0,40

0,80

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

3Φ20

3Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,25

-0,80 -0,80

+3Φ20

0,25

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 3-3

-0,80

0,25

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 4-4

-0,80

0,25
+4Φ20

+4Φ20

-0,80

0,25

A 4Φ20 L = 5.80 m

102

0,10 0,40

0,80

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

3Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 1-1

0,25

-0,80

0,15

#Φ12/15

C10/12

-0,80 -0,80

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 4-4

4Φ20 +

-0,80

0,15

0,10 0,40

1,10

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

4Φ20

4Φ20

+0,30

TOMH 5-5

4Φ20 +

-0,80

+4Φ20

A 3Φ20 L = 3.85 m

0,15

0,10 0,40

0,80

1,00

Σ Φ10/12

4Φ12

3Φ20

4Φ20

+0,00

TOMH 3-3

-0,80

#Φ12/15

C10/12

#Φ12/15

C10/12

#Φ12/15

C10/12

Εγκριτική Απόφαση: