# ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ». ΔΙΠΛΩΜΑΤΙΚΗ ΕΡΓΑΣΙΑ

Κωστόπουλος Κωνσταντίνος

Επιβλέπων: Λουπασάκης Κωνσταντίνος, Αναπληρωτής Καθηγητής ΕΜΠ.



Αθήνα, Ιούνιος 2022



ΕΘΝΙΚΟ ΜΕΤΣΟΒΙΟ ΠΟΛΥΤΕΧΝΕΙΟ ΣΧΟΛΗ ΜΗΧΑΝΙΚΩΝ ΜΕΤΑΛΛΕΙΩΝ – ΜΕΤΑΛΛΟΥΡΓΩΝ ΤΟΜΕΑΣ ΓΕΩΛΟΓΙΚΩΝ ΕΠΙΣΤΗΜΩΝ

# ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

## ΔΙΠΛΩΜΑΤΙΚΗ ΕΡΓΑΣΙΑ

Κωστόπουλος Κωνσταντίνος

Επιβλέπων: Κωνσταντίνος Λουπασάκης, Αναπληρωτής Καθηγητής ΕΜΠ

Εγκρίθηκε από την τριμελή επιτροπή στις 26/07/2022

Κωνσταντίνος Λουπασάκης, Αναπλ. Καθ. ΕΜΠ,	(Υπογραφή)
Κωνσταντίνος Αθανασάς, Επίκουρος Καθ. ΕΜΠ,	(Υπογραφή)
Ιωάννης Βακαλάς, Επίκουρος Καθ. ΕΜΠ,	(Υπογραφή)

ΑΘΗΝΑ, ΙΟΥΝΙΟΣ 2022

# ΕΥΧΑΡΙΣΤΙΕΣ

Άξια αναφοράς είναι η συμβολή των παρακάτω ατόμων, όχι μόνο στην συγγραφή της διατριβής, αλλά και στην γενικότερη ακαδημαϊκή πορεία μου μέσα στη σχολή των Μηχανικών Μεταλλείων-Μεταλλουργών.

Του καθ. Κωνσταντίνου Λουπασάκη για την ευχάριστη και εκτενή μετάδοση των γνώσεων του, λειτουργώντας ως φωτεινός φάρος μέσα στην πληθώρα των ατόμων που συμμετέχουν στην εκπαιδευτική διαδικασία.

Του συμφοιτητή Ίων Λάμπρου για την ανελλιπή παροχή κατεύθυνσης καθ' όλη τη διάρκεια της φοίτησης μου, αποδεικνύοντας πως το μέγεθος του ατόμου δεν είναι περιοριστικός παράγοντας για το μέγεθος των πράξεων.

Εδώ, επιμένουμε.

# ΠΕΡΙΛΗΨΗ

Αντικείμενο ασχολίας της παρούσας διπλωματικής εργασίας αποτελεί η προσομοίωση της ανοιχτής εκσκαφής του σταθμού μετρό «Νίκαια». Συγκεκριμένα, με τη χρήση του προγράμματος πεπερασμένων στοιχείων Plaxis2D πραγματοποιείται μία προκαταρκτική δισδιάστατη ανάλυση, την οποία διαδέχονται τέσσερις (4) επιπλέον παραμετρικής αναλύσεις με σκοπό την περαιτέρω διερεύνηση της συμπεριφοράς της κατασκευής. Τέλος, λαμβάνει χώρα και μία τρισδιάστατη ανάλυση μέσω του Plaxis3D, στην οποία αποτυπώνονται οι συνθήκες των προηγηθέντων δισδιάστατων τομών στο περιβάλλον των τριών διαστάσεων. Επισημαίνεται ότι τα μέτρα υποστήριξης που αναλύονται στην παρούσα διατριβή δεν έχουν σχέση με αυτά του πραγματικού έργου τα οποία και δεν είχα στην διάθεσή μου.

Αναλυτικά:

Η αρχική δισδιάστατη ανάλυση έχει τον ρόλο της αναγνωριστικής προσέγγισης και του σημείου αναφοράς για την συμπεριφορά του εδάφους.

Η πρώτη παραμετρική ανάλυση περιλαμβάνει την στοχευμένη προσαρμογή των μέτρων υποστήριξης, έχοντας ως βάση τα αποτελέσματα της αρχικής ανάλυσης, για την επίτευξη μετακινήσεων εντός των επιβαλλόμενων περιοριστικών τιμών.

Η δεύτερη επιχειρεί να προσομοιώσει τις θέσεις της εκσκαφής για τις οποίες δεν έχει εφαρμογή η γεωμετρία των δύο προηγούμενων αναλύσεων.

Η τρίτη παραμετρική ανάλυση πραγματοποιείται για την εξέταση της επίδρασης αυξημένης αξονικής απόστασης των αγκυρίων και αντηρίδων.

Παρόμοια, η τέταρτη και τελευταία παραμετρική ανάλυση εξετάζει την κατασκευή της ανοιχτής εκσκαφής χωρίς την παρουσία μέτρων περιορισμού της εκδήλωσης υδροστατικών πιέσεων γύρω από αυτήν.

Τελικά, ακολουθεί η περισσότερο αληθοφανής τρισδιάστατη ανάλυση, το μοντέλο της οποία επιλέγεται να συνδυάσει τις δυσμενέστερες συνθήκες των παραπάνω δισδιάστατων τομών ώστε να εξετασθεί σε οριακά επιτρεπτές τιμές μετατοπίσεων.

## ABSTRACT

The topic of the present undergraduate thesis is the simulation of the open pit excavation of the metro station «Nikaia». Specifically, with the use of the finite element program Plaxis2D, a preliminary two-dimensional analysis takes place, followed by four (4) extra parametric analysis to further investigate the behavior of the construction. Lastly, a three-dimensional analysis is going to be created and run with Plaxis3D, on which the conditions of the preceding cross-sections are going to be reflected on all three dimensions. It is pointed out that the support system used throughout the thesis does not represent that of the actual construction, information for which I did not have at my disposal.

### To elaborate:

The starting two-dimensional analysis will take on the role of the reconnaissance approach as well as the reference point for the soil-structure behavior.

The first parametric analysis includes the targeted adaptations of the support measures, based on the results from the starting cross-section, to limit displacements below the maximum allowed limits.

The second parametric analysis attempts to simulate the positions of the excavation where the previously used geometry doesn't apply.

The third parametric analysis is realized to examine the effect of an increase in axial distance of the anchors and struts.

The fourth parametric analysis evaluates the construction in absence of measures to halt the manifestation of hydrostatic pressures around the structure.

Finally, following the above comes the three-dimensional analysis, where the model has been configured to include the most unfavorable parameters of the above twodimensional cross-sections in order to be examined at borderline permissible displacement values.

# ΠΙΝΑΚΑΣ ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΩΝ

EYXA	ΑΡΙΣΤΙΕΣ	4
ΠΕΡΙ	ΛНΨН	6
ABST	TRACT	7
EYPE		10
EYPE	ΕΤΗΡΙΟ ΠΙΝΑΚΩΝ	19
1. E	ΊΣΑΓΩΓΗ	22
1.1	Η ΕΥΡΥΤΕΡΗ ΠΕΡΙΟΧΗ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ – ΝΙΚΑΙΑ	22
1.2	ΜΟΡΦΟΛΟΓΙΚΑ – ΓΕΩΛΟΓΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΛΕΚΑΝΟΠΕΔΙΟΥ ΑΘΗΝΩΝ.	25
1.3	ΤΟ ΕΡΓΟ	31
1.4	ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ	34
2 T	Ο ΠΡΟΓΡΑΜΜΑ ΠΕΠΕΡΑΣΜΕΝΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ PLAXIS	35
2.1	ΕΙΣΑΓΩΓΗ	35
2.2	ΓΕΝΙΚΕΣ ΡΥΘΜΙΣΕΙΣ	35
2.3	ΜΟΝΤΕΛΟΠΟΙΗΣΗ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ	37
2.4	ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΕΣ ΣΧΗΜΑΤΩΝ	43
2.5	ΜΟΝΤΕΛΟ ΥΛΙΚΩΝ ΜΟΗR-COULOMB	48
3 Δ	ΙΣΔΙΑΣΤΑΤΗ ΑΝΑΛΥΣΗ	52
3.1	ΕΙΣΑΓΩΓΗ	52
3.2	ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ	53
3.3	ΧΡΗΣΗ ΤΟΥ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΟΣ	54
3.4	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ	62
3.5	ΔΙΑΚΡΙΤΟΠΟΙΗΣΗ ΜΟΝΤΕΛΟΥ	75
3.6	ΑΡΧΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ	77
3.7	ΕΠΙΛΥΣΗ	83
~		

3	8.8	ΠΡΟΒΟΛΗ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΩΝ	94
4	ПА	ΡΑΜΕΤΡΙΚΕΣ ΑΝΑΛΥΣΕΙΣ	103
2	4.1	ΕΙΣΑΓΩΓΗ	103
2	1.2	ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ	104
2	4.3	1 <sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ – ΠΕΡΙΟΡΙΣΜΟΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΩΝ	105
2	1.4	2 <sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ – ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΚΑΘΕΤΩΝ ΠΛΕΥΡΩΝ	116
2	4.5	3 <sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ – ΑΛΛΑΓΗ ΑΞΟΝΙΚΗΣ ΑΠΟΣΤΑΣΗΣ	122
2	4.6	4 <sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ ΑΝΑΛΥΣΗ – ΑΠΟΥΣΙΑ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ	126
5	ΤP	ΙΣΔΙΑΣΤΑΤΗ ΑΝΑΛΥΣΗ	136
Ę	5.1	ΕΙΣΑΓΩΓΗ	136
Ę	5.2	ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ	139
Ę	5.3	ΧΡΗΣΗ ΤΟΥ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΟΣ	141
Ę	5.4	ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ	147
Ę	5.5	ΔΙΑΚΡΙΤΟΠΟΙΗΣΗ	165
Ę	5.6	ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ	166
Ę	5.7	ΕΠΙΛΥΣΗ	167
Ę	5.8	ΠΡΟΒΟΛΗ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΩΝ	176
6	ΣΥ	ΓΚΡΙΣΗ – ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ	189
6	6.1	ΕΙΣΑΓΩΓΗ	189
6	6.2	ΓΕΝΙΚΑ	190
6	6.3	ΣΥΓΚΡΙΣΗ ΣΗΜΕΙΩΝ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗΣ	193
6	6.4	ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ	197
7	BIE	3ΛΙΟΓΡΑΦΙΑ	199
8	ПА	PAPTHMA	201

## ΕΥΡΕΤΗΡΙΟ ΕΙΚΟΝΩΝ

Εικόνα 1.1 - Η θέση του Δήμου Νίκαιας-Αγ.Ι.Ρέντη στην περιοχή της Αττικής. (Δήμος Εικόνα 1.2 - Ο συνοικισμός της Κοκκινιάς το 1924. (Αρχείο Ελληνικού Λαογραφικού Εικόνα 1.3 - Μορφολογία του λεκανοπεδίου, απόσπασμα μορφολογικού χάρτη Αττικής. (Ιστότοπος ΥΠΕΚΑ, 2022)......25 Εικόνα 1.4 - Χάρτης μεταλπικών σχηματισμών λεκανοπεδίου Αθηνών (1. Αλλούβια, 2. Πλευρικά κορήματα, 3. Πλευρικά κορήματα και ριπίδια, 4. Πλειοκαινικοί θαλάσσιοι σχηματισμοί, 5. Πλειοκαινικοί ηπειρωτικοί σχηματισμοί, 6. Ανωμειοκαινικοί σχηματισμοί - παράκτιες και παράλιες φάσεις, 7. Ανωμειοκαινικοί ηπειρωτικοί σχηματισμοί, 8. Αλπικό υπόβαθρο, 9. Γεωλογικό όριο, 10. Ρήγμα και πιθανή Εικόνα 1.5 - Σχηματική απεικόνιση της γεωλογικής δομής του Λεκανοπεδίου Αθηνών. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [B])......29 Εικόνα 1.6 - Στο λόφο Λιθάρι (Παπάγου) διακρίνονται οι τεκτονικές επαφές που οριοθετούν την Ενότητα Αλεποβουνίου. Η φορά ολίσθησης είναι προς τα βορειοδυτικά. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [B])......31 Εικόνα 1.7 - Επέκταση γραμμής 3 προς Πειραιά. (ιστότοπος ΑΤΤΙΚΟ ΜΕΤΡΟ, 2022) Εικόνα 1.8 – Κάτοψη του σταθμού και τομές σχεδιασμού για το υπόγειο τμήμα (Γκρι) Εικόνα 2.1 - Τρισδιάστατο σύστημα συντεταγμένων και οι διευθύνσεις τάσεων.......35 Εικόνα 2.2 - Παράδειγμα μοντέλου plain strain (αριστερά) και axisymmetry (δεξιά). Εικόνα 2.3 - Θέση κόμβων και σημείων τάσεων στα τριγωνικά στοιχεία 6 και 15 Εικόνα 2.4 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσης σε τετράεδρο 10-κόμβων. (Scientific 

Εικόνα 2.5 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσεων για αναλύσεις 15-κόμβων (αριστερά)
και 6-κόμβων (δεξιά) (Reference Manual, 2004)
Εικόνα 2.6 - Κατανομή κόμβων και σημείων τάσης στοιχείων διεπιφάνειας σε σύνδεση
με εδαφικά. Ανάλυση 6-κόμβων (αριστερά), 15-κόμβων (δεξιά). (Reference Manual,
2004)
Εικόνα 2.7 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσεων σε στοιχείο διεπιφάνειας
τρισδιάστατης ανάλυσης. (Scientific Manual, 2013)40
Εικόνα 2.8 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσεων για στοιχεία γεωυφάτος 3-κόμβων
(αριστερά) και 6-κόμβων (δεξιά). (Reference Manual, 2004)
Εικόνα 2.9 - Αναπαράσταση ενσωματομένης δοκού (3-κόμβων) μέσα σε εδαφικό
στοιχείο (10-κόμβων). (Scientific Manual, 2013)
Εικόνα 2.10 - Λειτουργίες σχήματος για γραμμικό στοιχεία 2-κόμβων. (Scientific
Manual, 2013)
Εικόνα 2.11 - Λειτουργίες σχήματος για γραμμικό στοιχεία 3-κόμβων. (Scientific
Manual, 2013)
Εικόνα 2.12 - Λειτουργίες σχήματος για γραμμικό στοιχεία 5-κόμβων. (Scientific
Manual, 2013)
Εικόνα 2.13 - Συντεταγμένες και θέσεις των κόμβων σε τριγωνικά στοιχεία 6-κόμβων
(αριστερά) και 15-κόμβων (δεξιά). (Scientific Manual, 2013)
Εικόνα 2.14 - Κριτήριο αστοχίας MC εκφρασμένο σε εξαγωνική επιφάνεια για c = 0.
(Scientific Manual, 2013)
Εικόνα 3.1 – Τομή CS1a, Plaxis2D52
Εικόνα 3.2 - Παράθυρο ανοίγματος/δημιουργίας έργου, Plaxis2D. (Tutorial Manual,
2004)
Εικόνα 3.3 - Παράθυρο γενικών ρυθμίσεων Plaxis2D, καρτέλα 'Project'
Εικόνα 3.4 - Παράθυρο γενικών ρυθμίσεων Plaxis2D, καρτέλα 'Dimenions'
Εικόνα 3.5 - Περιβάλλον εργασίας Plaxis2D - INPUT
Εικόνα 3.6 - Γενικό μενού Plaxis2D-INPUT56
Εικόνα 3.7 - Εντολές 'File' γενικού μενού, Plaxis2D57
Εικόνα 3.8 - Εντολές 'Edit' γενικού μενού,Plaxis2D57
Εικόνα 3.9 - Εντολές 'View' γενικού μενού,Plaxis2D57

Εικόνα 3.10 - Εντολές 'Geometry' γενικού μενού,Plaxis2D	58
Εικόνα 3.11 - Εντολές 'Loads' γενικού μενού,Plaxis2D	58
Εικόνα 3.12 - Εντολές 'Materials' γενικού μενού,Plaxis2D	58
Εικόνα 3.13 - Εντολές 'Mesh' γενικού μενού,Plaxis2D	59
Εικόνα 3.14 - Εντολές 'Initial' γενικού μενού,Plaxis2D	59
Εικόνα 3.15 - Εντολές 'Help' γενικού μενού,Plaxis2D	59
Εικόνα 3.16 - Γενική γραμμή εργαλειών Plaxis2D-INPUT	59
Εικόνα 3.17 - Γραμμή εργαλείων γεωμετρίας Plaxis2D-INPUT	60
Εικόνα 3.18 - Παράθυρο ρύθμισης χαρακτηριστικών αγκύρωσης σταθερού σι	ημείου
Plaxis2D-INPUT	62
Εικόνα 3.19 - Παράθυρο ρύθμισης χαρακτηριστικών των επιφανειακών φορτίυ	υν του
δρόμου(αριστερά) και των κτισμάτων(δεξιά), Plaxis2D	63
Εικόνα 3.20 - Τομή CS1a μετά το τέλος του σχεδιασμού των στοιχείων γεωμε	ετρίας,
Plaxis2D	64
Εικόνα 3.21 - Παράθυρο ιδιοτήτων υλικών, Plaxis2D	64
Εικόνα 3.22 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων εδαφικού υλικού – καρτέλα 'Ge	neral',
Plaxis2D	67
Εικόνα 3.23- Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων εδαφικού υλικού – καρτέλα 'Param	eters',
Plaxis2D	67
Εικόνα 3.24- Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων εδαφικού υλικού – καρτέλα 'Inter	faces',
Plaxis2D	68
Εικόνα 3.25 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων υλικού πλάκας, Plaxis2D	70
Εικόνα 3.26 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές αντηρίδα	υν) A,
Plaxis2D	71
Εικόνα 3.27 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές ελεύ	θερου
τμήματος αγκυρίων) Α, Plaxis2D	72
Εικόνα 3.28 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων γεωυφάσματος (Τιμές πακτω	μένου
τμήματος αγκυρίων), Plaxis2D	74
Εικόνα 3.29 - Τελική γεωμετρία της τομής CS1a, Plaxis2D	75
Εικόνα 3.30 - Επιλογές γενικής πυκνότητας πλέγματος - Global Coarseness, Pla	xis2D.
	76

Εικόνα 3.31 - Πλέγμα πεπερασμένων στοιχείων τομής CS1a, Plaxis2D77
Εικόνα 3.32 - Περιβάλλον εργασίας ορισμού αρχικών συνθήκων - υδροστατικών
πιέσεων, Plaxis2D-INPUT
Εικόνα 3.33 - Παράθυρο ρυθμίσεων παραγωγής υδροστατικών πιέσεων Α, Plaxis2D.
Εικόνα 3.34 - Κατανομή υδροστατικών πιέσεων αρχικών συνθηκών της τομής CS1a,
Plaxis2D80
Εικόνα 3.35 - Περιβάλλον εργασίας ορισμού αρχικών συνθήκων – γεωστατικών
πιέσεων, Plaxis2D-INPUT81
Εικόνα 3.36 - Παράθυρο ρυθμίσεων παραγωγής γεωστατικών πιέσεων, Plaxis2D82
Εικόνα 3.37 - Κατανομή γεωστατικών πιέσεων αρχικών συνθηκών της τομής CS1a,
Plaxis2D82
Εικόνα 3.38 - Περιβάλλον εργασίας του υποπρογράμματος Plaxis2D –
CALCULATIONS
Εικόνα 3.39 - Καρτέλα 'General' ρυθμίσεων φάσης Plaxis2D-CALCULATIONS 87
Εικόνα 3.40 Καρτέλα 'Parameters' ρυθμίσεων φάσης Plaxis2D-CALCULATIONS.
Εικόνα 3.41 - Προσδιορισμός ενεργών γεωμετρικών στοιχείων (αριστερά) και
υδρολογικών συνθηκών (δεξιά) [Α], Plaxis2D-CALCULATIONS
Εικόνα 3.42 - Προσδιορισμός ενεργών γεωμετρικών στοιχείων (αριστερά) και
υδρολογικών συνθηκών (δεξιά) [B], Plaxis2D-CALCULATIONS
Εικόνα 3.43 - Δημιουργία κλειστού ορίου ροής, Plaxis2D-CALCULATIONS
Εικόνα 3.44- Δημιουργία στάθμης υδροφόρου ορίζοντα (Groundwater head),
Plaxis2D-CALCULATIONS90
Εικόνα 3.45 - Παράθυρο ρυθμίσεων παραγωγής υδροστατικών πιέσεων Α, Plaxis2D.
Εικόνα 3.46 – Κατανομή πιέσεων των πόρων, Plaxis2D91
Εικόνα 3.47- Ενεργοποίηση αντιρήδων, Plaxis2D. / Εικόνα 3.48- Ενεργοποίηση
αγκυρίων, Plaxis2D92
Εικόνα 3.49 - Προένταση αγκυρίων, Plaxis2D92

Εικόνα 3.50 – Καρτέλες 'General' και 'Parameters' στις ρυθμίσεις φάσεις για α	ανάλυση
ασφάλειας, Plaxis2D-CALCULATIONS	93
Εικόνα 3.51 - Παράθυρο υπολογισμών σε εξέλιξη, Plaxis2D	94
Εικόνα 3.52 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1a, Plaxis2D	95
Εικόνα 3.53 – Γράφημα ολικών μετακινήσεων τομής CS1a, Plaxis2D	
Εικόνα 3.54 - Γράφημα οριζόντιων μετακινήσεων τομής CS1a, Plaxis2D	96
Εικόνα 3.55 - Γράφημα οριζόντιων μετακινήσεων τομής CS1a, Plaxis2D	97
Εικόνα 3.56 - Θέσεις σημείων παρατήρησης στην τομή CS1a, Plaxis2D	99
Εικόνα 3.57 - Παράθυρο δημιουργίας καμπύλης, Plaxis2D-CURVES	99
Εικόνα 3.58 - Διάγραμμα οριζόντιων μετακινήσεων των σημείων Β και C τr	ις τομής
CS1a, Plaxis2D	100
Εικόνα 3.59 - Διάγραμμα κατακόρυφων μετακινήσεων των σημείων Α,D,Ε τι	ης τομές
CS1a, Plaxis2D	101
Εικόνα 3.60 - Επιφάνεια ολίσθησης της ανάλυσης ασφαλείας για την τομι	ή CS1a,
Plaxis2D	102
Εικόνα 4.1 - Τομή CS1a, Plaxis 2D	106
Εικόνα 4.2 - Τελική γεωμετρία της τομής CS1b, Plaxis2D	108
Εικόνα 4.3 - Παραμορφωμένα πλέγμα τομής CS1b, Plaxsi2D	110
Εικόνα 4.4 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων τομής CS1b, Plaxis2D	111
Εικόνα 4.5 - Γράφημα οριζόντιων μετακινήσεων τομής CS1b, Plaxis2D	111
Εικόνα 4.6 - Γράφημα κατακόρυφων μετακινήσεων τομής CS1b, Plaxis2D	112
Εικόνα 4.7 - Διάγραμμα οριζόντιων παραμορφώσεων σημείων C των τομώ	v CS1a-
CS1b, Plaxis2D	113
Εικόνα 4.8 – Γράφημα διατμητικών παραμορφώσεων ανάλυσης ασφαλείας τr	ις τομής
CS1b	115
Εικόνα 4.9 - Τομή CS2a, Plaxis2D	116
Εικόνα 4.10 - Τελική γεωμετρία τομής CS2a, Plaxis2D	118
Εικόνα 4.11 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS2a, Plaxis2D	119
Εικόνα 4.12 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων τομή CS2a, Plaxis2D	120
Εικόνα 4.13 - Γράφημα κατακόρυφων μετακινήσεων τομή CS2a, Plaxis2D	120

Εικόνα 4.14 - Επιφάνεια ολίσθησης της ανάλυσης ασφαλείας για την τομή CS1a,
Plaxis2D121
Εικόνα 4.15 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές αγκυρίων) Β,
Plaxis2D. (Αριστερά)
Εικόνα 4.16 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές αντηρίδων) Β,
Plaxis2D. (Δεξιά)
Εικόνα 4.17 - Γραφήματα οριζόντιων μετακινήσεων των τομών CS1a – CS1a L ίδιας
κλίμακας, Plaxis2D
Εικόνα 4.18 - Διάγραμμα οριζόντιων παραμορφώσεων σημείων C των τομών CS1a-
CS1a L, Plaxis2D
Εικόνα 4.19 - Τομή CS1bPHR, Plaxis2D126
Εικόνα 4.20 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού στεγνής επιφάνειας, Plaxis2D 128
Εικόνα 4.21 Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού φρεατικού επιπέδου επιφάνειας,
Plaxis3D128
Εικόνα 4.22- Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού υποκείμενων επιφανειών, Plaxis3D.
129
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
<ul> <li>Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.</li> <li>Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.</li> <li>130</li> <li>Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.</li> <li>131</li> <li>Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.</li> </ul>
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       129         Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά)       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά)       131         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       132         Εικόνα 4.27 - Γραφήματα κάθετων μετακινήσεων τομών CS1bPHR (αριστερά) και       132
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       129         Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά)       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά)       131         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       132         Εικόνα 4.27 - Γραφήματα κάθετων μετακινήσεων τομών CS1bPHR (αριστερά) και       132         Εικόνα 4.28 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR,       133
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       129         Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR       (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       131         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       132         Εικόνα 4.27 - Γραφήματα κάθετων μετακινήσεων τομών CS1bPHR (αριστερά) και       132         Εικόνα 4.28 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       133         Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ε των τομών CS1bPHR –       133
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       129         Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR       129         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά)       130         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       131         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       132         Εικόνα 4.27 - Γραφήματα κάθετων μετακινήσεων τομών CS1bPHR (αριστερά) και       132         Εικόνα 4.28 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR,       133         Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείου Ε των τομών CS1bPHR –       133         Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείου Ε των τομών CS1bPHR –       134
Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       129         Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR       129         (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.       130         Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά)       130         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       131         Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.       132         Εικόνα 4.27 - Γραφήματα κάθετων μετακινήσεων τομών CS1bPHR (αριστερά) και       132         Εικόνα 4.28 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR,       133         Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ε των τομών CS1bPHR,       133         Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR,       133         Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR,       134         Εικόνα 4.30 - Επιφάνεια ολίσθησης της ανάλυσης ασφαλείας για την τομή CS1bPHR,       134

Εικόνα 5.1 - Ενότητες μέτρων υποστήριξης τρισδιάστατου μοντέλου	136
Εικόνα 5.2 - Μέτρα υποστήριξης στο επίπεδο z=-1m, Plaxis3D	137
Εικόνα 5.3 - Μέτρα υποστήριξης στα επίπεδα z=-3, -6, -9, -12, -15, -18, 21,	-24 m,
Plaxis3D	138
Εικόνα 5.4 - Διαστάσεις προσομοιώματος εκσκαφής, Plaxis 3D	140
Εικόνα 5.5 - Παράθυρο δημιουργίας/ανοίγματος έργου, Plaxis3D	141
Εικόνα 5.6 - Παράθυρο ιδιοτήτων έργου - καρτέλα 'Project', Plaxis3D	142
Εικόνα 5.7 - Περιβάλλον εργασίας λειτουργίας 'Soil', Plaxis3D	142
Εικόνα 5.8 - Παράθυρο ρύθμισης γεώτρησης, Plaxis3D	147
Εικόνα 5.9 - Μοντέλο μετά τον προσδιορισμό των εδαφικών στρωμάτων, Ρ	laxis3D
	148
Εικόνα 5.10 - Διαστάσεις επιφάνειας κάτοψης εκσκαφής, Plaxis3D	150
Εικόνα 5.11 - Παράθυρο εντολής διεύρυνσης, Plaxis3D	150
Εικόνα 5.12 - Δημιουργία όγκων εκσκαφής – Αρχικά (Πάνω), Διεύρυνση	(Κάτω-
Αριστερά), Διαγραφή επιφανειών (Κάτω-Δεξιά), Plaxis3D	151
Εικόνα 5.13 - Δημιουργία επιφανειών εκσκαφής, Plaxis3D	152
Εικόνα 5.14 - Δημιουργία στοιχείου πλάκας στις πλευρές της εκσκαφής, Plaxis	3D 152
Εικόνα 5.15 - Ρυθμίσεις στοιχείων αντηρίδων στον εξερευνητή επιλογής, ΡΙ	axis3D.
	154
Εικόνα 5.16 - Περιστροφή αγκυρίου, Plaxis3D	157
Εικόνα 5.17 - Παράθυρο δημιουργίας συστοιχίας, Plaxis3D	158
Εικόνα 5.18 - Ρυθμίσεις στοιχείων ενσωματωμένων δοκών, Plaxis3D	158
Εικόνα 5.19 - Μέτρα υποστήριξης στο τρισδιάστατο μοντέλο, Plaxis3D	159
Εικόνα 5.20 - Κάτοψη επιφανειακών φορτίων, Plaxis3D	160
Εικόνα 5.21 - Παράθυρο ιδιοτήτων πακτωμένου τμήματος αγκυρίων, Plaxis3D	162
Εικόνα 5.22 - Εξερευνητής επιλογής - στοιχεία αντηρίδων, Plaxis3D,	163
Εικόνα 5.23 - Δομικά στοιχεία τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D	164
Εικόνα 5.24 - Πλέγμα πεπερασμένων στοιχείων τρισδιάστατου μοντέλου, ΡΙ	axis3D.
	166
Εικόνα 5.25 - Περιβάλλον εργασίας λειτουργίας 'Staged construction', Plaxis3	D 168
Εικόνα 5.26 - Παράθυρο ρυθμίσεων φάσης, Plaxis3D	170

16

Εικόνα 5.27 - Απενεργοποίηση εδαφικών όγκων εκσκαφής, Plaxis3D
Εικόνα 5.28 - Τελική γεωμετρία 2ης φάσης κατασκευής, Plaxis3D
Εικόνα 5.29 - Απόκρυψη στοιχείων μέσω του εξερευνητή μοντέλου, Plaxis3D 172
Εικόνα 5.30 - Ενεργά δομικά στοιχεία 3ης φάσεις κατασκευής, Plaxis3D
Εικόνα 5.31 - Εξερευνητής επιλογής για στοιχεία αντηρίδων 3ης φάσης
κατασκευής,Plaxis3D173
Εικόνα 5.32 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού στεγνού εδαφικού όγκου, Plaxis3D.
Εικόνα 5.33 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού κεφαλής υδροφόρου, Plaxis3D. 175
Εικόνα 5.34 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού υποκείμενων εδαφικών όγκων,
Plaxis3D
Εικόνα 5.35 - Παραμορφωμένο πλέγμα τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D
Εικόνα 5.36 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D 178
Εικόνα 5.37 - Γράφημα κάθετων μετακινήσεων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.
Εικόνα 5.38 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων οριζόντιου επιπέδου -19.5m, Plaxis3D.
Εικόνα 5.39 – Κάθετες τομές τρισδιάστατου μοντέλου
Εικόνα 5.40 - Γραφήματα οριζόντιων μετακινήσεων των τομών ΑΑ', ΒΒ', CC' του
τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D181
Εικόνα 5.41 - Σημεία παρατήρησhς τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D
Εικόνα 5.42 - Βοηθητικοί άξονες μετακινήσεων, Plaxis3D
Εικόνα 5.43 - Διάγραμμα οριζόντιων μετακινήσεων κορυφής του διαφραγματικού
τοίχου στις τομές Α'Α- Β'Β- C'C, Plaxis3D
Εικόνα 5.44 – Διάγραμμα μέγιστων μετακινήσεων / Μήκος διαφραγματικού τοίχου
τρισδιάστατου μοντέλου για z=-19.5m, Microsoft Excel
Εικόνα 5.45 - Μηχανισμός αστοχίας τρισδιάστατης ανάλυσης, Plaxis3D
Εικόνα 6.1 - Τομή τρισδιάστατου μοντέλου αντίστοιχη της CS1a σε κλίμακα 12 έως -
56 mm, Plaxis3D
Εικόνα 6.2 - Τομή CS1a σε κλίμακα 12 έως -56 mm, Plaxis2D

Εικόνα 6.3 - Τομή τρισδιάστατου μοντέλου αντίστοιχη της CS1b σε κλίμακα 76 έως -4
mm, Plaxis3D
Εικόνα 6.4 - Τομή CS1b σε κλίμακα 4 έως -76 mm, Plaxis2D
Εικόνα 6.5 - Μετακινήσεις κύριου οριζόντιου άξονα σημείου C για την τομή C'C και
CS1a, Microsoft Excell
Εικόνα 6.6 - Μετακινήσεις κάθετου άξονα σημείου C για την τομή C'C και CS1a,
Microsoft Excell
Εικόνα 6.7 - Μετακινήσεις κύριου οριζόντιου άξονα σημείου C για την τομή Α'Α και
CS1b, Microsoft Excell
Εικόνα 6.8 - Μετακινήσεις κάθετου άξονα σημείου C για την τομή A'A και CS1b,
Microsoft Excell

# ΕΥΡΕΤΗΡΙΟ ΠΙΝΑΚΩΝ

Πίνακας 2.1 - Τιμές Ν για γραμμικά στοιχεία 2-,3- και 5-κόμβων. (Scientific Manual,
2013)
Πίνακας 2.2 - Τιμές Ν για τριγωνικά στοιχεία 6- και 15-κόμβων. (Scientific Manual,
2013)
Πίνακας 2.3 - Ολοκλήρωση Gauss για γραμμικά στοιχεία. (Scientific Manual, 2013)47
Πίνακας 2.4 - Ολοκλήρωση Gauss για τριγωνικά στοιχεία 6-κόμβων. (Scientific
Manual, 2013)
Πίνακας 2.5 - Ολοκλήρωση Gauss για τριγωνικά στοιχεία 15-κόμβων. (Scientific
Manual, 2013)
Πίνακας 2.6 - Ολοκλήρωση Gauss για τετράεδρα 10-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)
Πίνακας 2.7 - Ολοκλήρωση Newton-Cotes για γραμμικά στοιχεία έως 5-κόμβων.
(Scientific Manual, 2013)
Πίνακας 3.1 – Εντολές γενικής γραμμής εργαλειών Plaxis2D-INPUT60
Πίνακας 3.2 – Εντολές γραμμής εργαλειών γεωμετρίας Plaxis2D-INPUT61
Πίνακας 3.3 - Συντεταγμένες σημείων των οχτώ σειρών αγκυρίων, Plaxis2D63
Πίνακας 3.4 – Ιδιότητες των εδαφικών σχηματισμών, όπως αναφέρονται στην
γεωτεχνική μελέτη της περιοχής του έργου66
Πίνακας 3.5 - Ιδιότητες πασσάλων. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 3.6 - Ιδιότητες σκυροδετημένου τοιχίου. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 3.7 - Ιδιότητες πασσαλότοιχου, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 3.8 - Ιδιότητες αντιρήδων, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 3.9 - Ιδιότητες ελεύθερου τμήματος αγκυρίων, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 3.10 - Ιδιότητες πακτωμένου τμήματος αγκυρίου, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 3.11 - Εντολές γραμμής εργαλείων γεωμετρίας λειτουργίας ορισμού αρχικών
συνθηκών - υδροστατικών πιέσεων, Plaxis2D-INPUT
Πίνακας 3.12 - Φάσεις κατασκευής τομής CS1a, Plaxis2D85

19

Πίνακας 3.13 - Συντεταγμένες και περιγραφή σημείων παρατήρησης τομής CS1a,
Plaxis2D
Πίνακας 3.14 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1a101
Πίνακας 4.1 - Δισδιάστατες τομές
Πίνακας 4.2 - Περιοριστικές τιμές μελέτης. (ΑΒΑΞ Α.Ε., 2013)
Πίνακας 4.3 - Φάσεις κατασκευής τομής CS1b, Plaxis2D
Πίνακας 4.4 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1b114
Πίνακας 4.5 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS2a121
Πίνακας 4.6 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1a L 124
Πίνακας 4.7 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1b L 125
Πίνακας 4.8 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS2a L 125
Πίνακας 4.9 - Θέσεις σημείων παρατήρησης τάσεων, Plaxis2D
Πίνακας 4.10 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1bPHR 134
Πίνακας 5.1 - Εντολές γενικής γραμμής εργαλείων, Plaxis3D145
Πίνακας 5.2 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων γεωμετρίας λειτουργίας 'Soil',
Plaxis3D146
Πίνακας 5.3 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων λειτουργίας 'Structures', Plaxis3D.
Πίνακας 5.4 - Σημεία θέσεων αντηρίδων, Plaxis3D153
Πίνακας 5.5 - Συντεταγμένες πρώτης σειράς αγκυρώσεων, Plaxis3D155
Πίνακας 5.6 - Συντεταγμένες δεύτερης σειράς αγκυρώσεων, Plaxis3D
Πίνακας 5.7 - Θέσεις επιφανειακών φορτίων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D 160
Πίνακας 5.8 - Ιδιότητες πασσαλότοιχου, Plaxis3D. (Τσαντάκης, 2016)
Πίνακας 5.9 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων λειτουργίας 'Mesh', Plaxis3D. 165
Πίνακας 5.10 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων λειτουργίας 'Staged Construction',
Plaxis3D167
Πίνακας 5.11 - Φάσεις κατασκευής τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D
Πίνακας 5.12 - Μέγιστες - Ελάχιστες τιμές μετακινήσεων τρισδιάστατου μοντέλου. 179
Πίνακας 5.13 - Θέσεις σημείων παρατήρησης τρισδιάστατου μοντέλου
Πίνακας 5.14 - Μετακινήσεις σημείων παρατήρησης της κορυφής του πασσαλότοιχου
τρισδιάστατης ανάλυσης

# 1. ΕΙΣΑΓΩΓΗ

## 1.1 Η ΕΥΡΥΤΕΡΗ ΠΕΡΙΟΧΗ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ – ΝΙΚΑΙΑ

Η περιοχή της Νίκαιας αποτελεί κομμάτι του δήμου Νίκαιας – Αγ.Ιωάννη Ρέντη από το 2010 ύστερα από την συγχώνευση των δήμων Νίκαιας και Αγ.Ιωάννη Ρέντη, οι οποίοι προϋπήρχαν από το 1933 και το 1925 αντίστοιχα.

Ο δήμος, ένας από του 332 της Ελλάδας, είναι από του μεγαλύτερους της Αττικής με έκταση 12.251 στρέμματα, από τα οποία η Κοινότητα Νίκαιας καλύπτει 7.727 στρέμματα, και πληθυσμιακή πυκνότητα 10.523 κατοίκων/km<sup>2</sup>. Αυτός ο αριθμός κατοίκων τον κατατάσσει στον πέμπτο μεγαλύτερο της Αττικής και δέκατο τρίτο ολόκληρης της χώρας.

Ο δήμος είναι μέρος του Νομού Αττικής στο γεωγραφικό διαμέρισμα Στερεάς Ελλάδας. Εντοπίζεται στο νοτιοδυτικό τμήμα του Πολεοδομικού συγκροτήματος της Αθήνας και μαζί με τους τέσσερις δήμους Πειραιά, Κορυδαλλού, Κερατσινίου – Δραπετσώνας και Περάματος συνιστά την Περιφερειακή Ενότητα Πειραιά. Ανήκει στην χωροταξική υποενότητα του Λεκανοπεδίου Αθήνας και διοικητικά στην Περιφέρεια Αττικής.

Συγκεκριμένα, βρίσκεται ανάμεσα από το όρος Αιγάλεω και το λιμάνι του Πειραιά, με την περιοχή της Νίκαιας να εντοπίζεται στις παρυφές του ορεινού όγκου, με 2.283 στρέμματα να ανήκουν σε αυτόν. Ως αποτέλεσμα, εμφανίζονται μεγάλες υψομετρικές διαφορές στην διεύθυνση Β-Ν σε αντίθεση με την μορφολογικά επίπεδη περιοχή του Αγ.Ι.Ρέντη. Ξεκινάει από υψόμετρο +193m και έντονες κλίσεις στην περιοχή της Άνω Νεάπολης Νίκαιας και καταλήγει σε +9m στον Αγ.Ι.Ρέντη.

Το λιμάνι απέχει 3km από τα όρια του δήμου, ο εθνικός αερολιμένας «Ελευθέριος Βενιζέλος» 42km, η Εθνική Οδός Αθηνών - Κορίνθου 9km ενώ διασχίζεται από την Εθνική Οδό Αθηνών – Λαμίας για 2.6km. (Δήμος Νίκαιας – ΑΓ.Ι.Ρέντη, 2021)



Εικόνα 1.1 - Η θέση του Δήμου Νίκαιας-Αγ.Ι.Ρέντη στην περιοχή της Αττικής. (Δήμος Νίκαιας – ΑΓ.Ι.Ρέντη, 2021)

Συνορεύει με τους Δήμου Κορυδαλλού, Αγίας Βαρβάρας και Αιγάλεω στα Βόρεια, τον δήμο Ταύρου – Μοσχάτου στα Ανατολικά και τους δήμους Πειραιά και Κερατσινίου στα Νοτιοδυτικά (Εικόνα 1.1).

### 1.1.1 ΙΣΤΟΡΙΚΗ ΑΝΑΔΡΟΜΗ

Η Μικρασιατική Καταστροφή του 1922 και ο διωγμός που ακολούθησε δημιούργησε ένα τεράστια προσφυγικό κύμα στις ακτές του Αιγαίου, το οποίο επέφερε σημαντικές αλλαγές στον κοινωνικοπολιτικό και οικονομικό ιστό της Ελλάδας η οποία ήρθε αντιμέτωπη με την ανάγκη αφομοίωσης 1.500.000 ανθρώπων στα όρια της γεωγραφικής επικράτειας της.

Μία από τις δεκάδες συνοικίες που δημιουργήθηκαν για να δεχτούν την μαζική εισροή προσφύγων ήταν και ο συνοικισμός Νέας Κοκκινιάς το καλοκαίρι του 1923, στην αδόμητη περιοχή της Παλιάς Κοκκινιάς. Η περιοχή αυτή γρήγορα μετατράπηκε σε έναν από τους μεγαλύτερους συνοικισμούς της Αθήνας μέσα σε διάστημα μερικών χρόνων. Μόλις το 1933 η Νέα Κοκκινιά αναγνωρίζεται επισήμως ως Δήμος και αποσπάται από τον Δήμο Πειραιώς, ενώ το 1940 μετονομάζεται σε Νίκαια. (Δήμος Νίκαιας – ΑΓ.Ι.Ρέντη, 2021)



Εικόνα 1.2 - Ο συνοικισμός της Κοκκινιάς το 1924. (Αρχείο Ελληνικού Λαογραφικού Ιστορικού Αρχείου, Συλλογή Δήμου Νίκαιας)

## 1.2 ΜΟΡΦΟΛΟΓΙΚΑ – ΓΕΩΛΟΓΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΛΕΚΑΝΟΠΕΔΙΟΥ ΑΘΗΝΩΝ

#### 1.2.1 ΜΟΡΦΟΛΟΓΙΑ

Το λεκανοπέδιο των Αθηνών καταλαμβάνει το κεντρικό τμήμα της Αττικής με μήκος περίπου 22km σε διεύθυνση BBA-NNΔ και πλάτος 11km. Αποτελείται από ένα μεγάλο βύθισμα που εκτείνεται από BA προς NΔ με φυσικά όρια τους ορεινούς όγκους Πάρνηθα (BBΔ), Πεντέλη (BA), Υμηττό (A), Αιγάλεω (Δ) και την θάλασσα του Σαρωνικού Κόλπου (NΔ) (Εικόνα 1.3). Στο εσωτερικό του πέρα από μικρούς λόφους περιλαμβάνει και τους επτά γνωστούς λόφους σημαντικού μεγέθους του Λυκαβηττού, Τουρκοβουνίων, Στρέφη, Ακρόπολης, Φιλοπάππου, Αρδηττός και Ζωοδόχου Πηγής. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [A])



Εικόνα 1.3 - Μορφολογία του λεκανοπεδίου, απόσπασμα μορφολογικού χάρτη Αττικής. (Ιστότοπος ΥΠΕΚΑ, 2022)

### 1.2.2 ΓΕΩΛΟΓΙΑ

Η γεωλογική δομή του λεκανοπεδίου διακρίνεται σε δύο κατηγορίες, τους αλπικούς και τους μεταλπικούς σχηματισμούς. Οι αλπικοί σχηματισμοί δομούν τους ορεινούς όγκους που οριοθετούν το λεκανοπέδιο αλλά και τους λόφους που εμφανίζονται εντός αυτού, ενώ οι μεταλπικοί συνθέτουν το εσωτερικό του, όπου δημιουργούν ένα κάλυμμα υπερκείμενα των αλπικών.

### 1.2.2.1 ΜΕΤΑΛΠΙΚΟΙ ΣΧΗΜΑΤΙΣΜΟΙ

Οι μεταλπικοί διαχωρίζονται περαιτέρω σε σχηματισμούς του Νεογενούς και σχηματισμούς του Τεταρτογενούς. Διαιρούνται σε θαλάσσιους, με αμιγώς θαλάσσιες, παράκτιες αλλά και παράλιες φάσεις, και εμφανίζονται στο Νότιο τμήμα του λεκανοπεδίου και ηπειρωτικούς, με λιμναίες έως λιμνοχερσαίες αποθέσεις, που δομούν το υπόλοιπο λεκανοπέδιο (Εικόνα 1.4). Όλα τα παραπάνω επικαλύπτονται από Τεταρτογενής αποθέσεις φερτών υλικών των ποταμών της περιοχής, παράκτιες αποθέσεις, πλευρικές αποθέσεις κορημάτων, ριπίδια και οι κώνοι κορημάτων των περιφερειακών ορεινών όγκων. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [A])

#### Θαλάσσιοι Νεογενείς

Πλειοκαινικοί σχηματισμοί, συγκεκριμένα μάργες, ψαμμίτες, κροκαλοπαγή και ασβεστόλιθοι μεταβαλλόμενης σύστασης και σκληρότητας. Αυτοί οι σχηματισμοί συνθέτουν την γεωλογική δομή της Πειραϊικής χερσονήσου με σποραδικές εμφανίσεις υπερκείμενα των ανωμειοκαινικών στα ΝΑ. Στην Πειραϊκή χερσόνησο εμφανίζονται με την ακόλουθη σειρά, από τους παλαιότερους προς τους νεότερους:

- (i) Μάργες και εναλλαγές μαργών και κροκαλοπαγών,
- (ii) κίτρινες μάργες και μαργαϊκοί ψαμμίτες,
- (iii) κίτρινες και λευκές μάργες μεγάλου πάχους,
- (iv) πορτοκαλόχρωμοι ψαμμίτες και
- (ν) πορώδεις ασβεστόλιθοι με έγκοιλα.

Ανωμειοκαινικοί σχηματισμοί με δύο κύριες διακριτές λιθολογικές ενότητες, μία υποκείμενη κλαστική σειρά και υπερκείμενους ανθρακικούς σχηματισμούς. Εμφανίζονται στις περιοχές του νοτιοανατολικού τμήματος του λεκανοπεδίου.

#### Ηπειρωτικοί Νεογενείς

Πλειοκαινικοί σχηματισμοί είναι σχετικά αδιατάραχτα ιζήματα άμμων και αργίλων με ήπιες κλίσεις που υπέρκεινται των ανωμειόκενων ηπειρωτικών. Εμφανίζουν επίσης παρεμβολές μικρής έκτασης λιγνιτικών οριζόντων πάχους μερικών εκατοστών.

Ανωμειοκαινικοί σχηματισμοί είναι γενικά έντονα διαταραγμένοι και εμφανίζουν διάφορες κλίσεις και διευθύνσεις. Πρόκειται για μαργαϊκους ασβεστόλιθους και μάργες

ενώ στις μικρές εμφανίσεις χερσαίων αποθέσεων εμφανίζονται ερυθρές ιλύες και κροκαλοπαγή.

#### Ηπειρωτικοί Τεταρτογενείς

Εντοπίζονται στους πρόποδες όλων των ορεινών όγκων με τη μορφή πλειστοκαινικών κορημάτων και ριπιδίων. (Παπανικολάου κ.α.,2004 [A])



Εικόνα 1.4 - Χάρτης μεταλπικών σχηματισμών λεκανοπεδίου Αθηνών (1. Αλλούβια, 2. Πλευρικά κορήματα, 3. Πλευρικά κορήματα και ριπίδια, 4. Πλειοκαινικοί θαλάσσιοι σχηματισμοί, 5. Πλειοκαινικοί ηπειρωτικοί σχηματισμοί, 6. Ανωμειοκαινικοί σχηματισμοί - παράκτιες και παράλιες φάσεις, 7. Ανωμειοκαινικοί ηπειρωτικοί σχηματισμοί, 8. Αλπικό υπόβαθρο, 9. Γεωλογικό όριο, 10. Ρήγμα και πιθανή προέκτασή του). (Παπανικολάου κ.α.,2004 [A])

### 1.2.2.2 ΑΛΠΙΚΟΙ ΣΧΗΜΑΤΙΣΜΟΙ

Δεδομένου ότι το λεκανοπέδιο βρίσκεται στο βορειοδυτικό περιθώριο του Αττικοκυκλαδικού συμπλέγματος, οι αλπικοί σχηματισμοί που δομούν τους ορεινούς όγκους στα όρια του είναι τα μεταμορφωμένα πετρώματα της σχετικά αυτόχθονης Ενότητας Αττικής στον Υμηττό και την Πεντέλη (BA) και οι αμεταμόρφωτοι σχηματισμοί της Υποπελαγονικής Ενότητας στο όρος Αιγάλεω, Ποικίλου και Πάρνηθας (B – Δ).

Οι αλπικοί σχηματισμοί που εντοπίζονται εντός των ορίων του λεκανοπεδίου διακρίνονται, με βάση τη λιθολογική σύσταση, την παραμόρφωση και το βαθμό μεταμόρφωσης, σε δύο ενότητες:

Την υπερκείμενη, ουσιαστικά αμεταμόρφωτη, Ενότητα Αθηνών και

την υποκείμενη, ελαφρά μεταμορφωμένη Ενότητα Αλεποβουνίου.

Λόγω της ύπαρξης ενός μεγάλου ρήγματος εφελκυστικής αποκόλλησης με διέυθυνση BBA-NNΔ, οι ενότητες Αλεποβουνίου και αυτόχθονου Αττικής αποτελούν το δάπεδο, ενώ η Υποπελαγονική και Αθηνών την στέγη (Εικόνα 1.5). Η επαφή της Ενότητας Αθηνών με την Ενότητα Υποπελαγονικής στα δυτικά πρανή του Λεκανοπεδίου, είναι ένα κανονικό ρήγμα μικρής κλίσης και με αντιθετικό χαρακτήρα ως προς το κύριο ρήγμα αποκόλλησης των μεταμορφωμένων. Στα ανατολικά, η επαφή μεταξύ της ενότητας Αλεποβουνίου και Αθηνών είναι ένα πολύ σημαντικό ρήγμα εφελκυστικής αποκόλλησης που παρουσιάζει ανάλογα δυναμικά και κινηματικά χαρακτηριστικά με την επαφή της πρώτης και της αυτόχθονης Ενότητας Αττικής. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [B])



Εικόνα 1.5 - Σχηματική απεικόνιση της γεωλογικής δομής του Λεκανοπεδίου Αθηνών. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [B])

### ΕΝΟΤΗΤΑ ΑΘΗΝΩΝ

Οι σχηματισμοί της Ενότητας Αθηνών καταλαμβάνουν το μεγαλύτερο μέρος της γεωλογικής δομής του Λεκανοπεδίου παρότι επιφανειακά δεν εμφανίζονται παρά μόνο στις κορυφές των λόφων του κεντρικού και δυτικού τμήματος λόγω της ύπαρξης του καλύμματος μεταλπικών αποθέσεων. Επιμήκη ζώνη εμφάνισης της ενότητας εντοπίζεται στις παρυφές των ορεινών όγκων στα όρια του λεκανοπεδίου με την περιοχή μεταξύ Νίκαιας και Κερατσινίου να αποτελεί το νοτιότερο σημείο της.

Από λιθολογική άποψη, η Ενότητα χαρακτηρίζεται από την διαδοχική εναλλαγή δύο επιμέρους υποενοτήτων με διαφορετικούς χαρακτήρες φάσεων και τεκτονικής παραμόρφωσης.

Η πρώτη υποενότητα χαρακτηρίζεται από λιθολογική λιτότητα, περιέχοντας άστρωτους – παχυστρωματώδεις νηριτικούς ασβεστόλιθους, κατά θέσεις δολομιτικούς, κυρίως λευκού – γκρίζου χρώματος. Δεν παρουσιάζουν ιδιαίτερες αποκλίσεις στα χαρακτηριστικά τους και περιέχουν τρηματοφόρα, πλήρεις τομές και θραύσματα ρουδιστών. Συνήθως βρίσκονται στην ανώτερη θέση των σχηματισμών της Ενότητας.

Η δεύτερη υποενότητα περιγράφει ένα σύνθετο σύστημα, γνωστό και ως «Σχιστόλιθοι Αθηνών» (Μαρίνος κ.α., 1971). Αντιστοιχεί σε ένα σύνθετο πετρολογικό

29

σύνολο – μείγμα πετρωμάτων (melange) Άνω Κρητιδικής ηλικίας στο οποίο περιλαμβάνονται κλαστικά ιζήματα, όπως ψαμμίτες, άργιλοι, ψαμμούχες μάργες και γραουβάκες, πηλίτες, καθώς επίσης και πλακώδεις πελαγικοί ασβεστόλιθοι ενίοτε με πυριτικές ενδιαστρώσεις και άλλοτε με κονδύλους πυριτιολίθων. οφφικά ηφαιστειοκλαστικά ιζήματα, πηλίτες και αργιλικοί σχίστες, καθώς επίσης και πλακώδεις μαργαϊκοί ασβεστόλιθοι, οι οποίοι κατά θέσεις σχηματίζουν αξιόλογες εμφανίσεις και συχνά περιέχουν πυριτικές ενδιαστρώσεις και κονδύλους πυριτόλιθων. (Λουπασάκης, 2013)

Το εκτεταμένο εύρος λιθολογικών χαρακτηριστικών της υποενότητας είναι εκπεφρασμένο εντονότερα στο δυτικό τμήμα του Λεκανοπεδίου, ενώ στους κεντρικούς λόφους η ποικιλία είναι σχετικά περιορισμένη. Στις περιοχές Κορυδαλλού και Νίκαιας, τους «σχιστόλιθους Αθηνών» συνθέτουν ψαμμίτες και ψαμμούχες μάργες, πηλίτες, σχίστες, ηφαιστειακούς τόφφους και τοφφίτες και καστανόχρωμους πλακώδεις μαργαϊκούς ασβεστόλιθους.

Η πρώτη υποενότητα χαρακτηρίζεται από παραμορφώσεις ρηξιγενούς φύσης, εκφρασμένη μέσω ρηγμάτων. Τα ρήγματα συχνά εκτείνονται και στην δεύτερη υποενότητα, της οποίας η παραμόρφωση είναι πιο πολύπλοκη περιέχοντας και έντονες πτυχώσεις με δύο διευθύνσεις αξόνων: ΒΔ-ΝΑ και βύθιση προς ΝΑ και ΒΑ-ΝΔ και βύθιση προς ΒΑ.

### ΕΝΟΤΗΤΑ ΑΛΕΠΟΒΟΥΝΙΟΥ

Στο ανατολικό τμήμα του Λεκανοπεδίου και συγκεκριμένα κατά μήκος των δυτικών προπόδων του Υμηττού εμφανίζεται η Ενότητα Αλεποβουνίου, όπου παρεμβάλλεται μεταξύ των υποκείμενων μεταμορφωμένων σχηματισμών της σχετικά αυτόχθονης Ενότητας Αττικής και των υπερκείμενων σχηματισμών της Ενότητας Αθηνών από τα οποία οριοθετείται με δύο τεκτονικές επαφές μικρής κλίσης (Εικόνα 1.6). Περιλαμβάνει μεταμορφωμένα πετρώματα και δομεί τους λόφους στις πρόβουνες περιοχές του Υμητού.



Εικόνα 1.6 - Στο λόφο Λιθάρι (Παπάγου) διακρίνονται οι τεκτονικές επαφές που οριοθετούν την Ενότητα Αλεποβουνίου. Η φορά ολίσθησης είναι προς τα βορειοδυτικά. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [B])

Αντίστοιχα της Ενότητας Αθηνών, διακρίνονται δύο λιθολογικές σύνολα. Το ανώτερο εκ των δύο αποτελείται από συμπαγείς κρυσταλλικούς ασβεστόλιθους, λευκούς έως ερυθρίζοντες, άστρωτους – παχυστρωματώδεις, ενώ το κατώτερο περιλαμβάνει από μεταμορφωμένα έως ημιμεταμορφωμένα ψαμμιτικά, σχιστομαργαΐκά στρώματα και φυλλίτες, έντονα πτυχωμένους και σχιστοποιημένους, ιδιαίτερα αμέσως κάτω από την τεκτονική επαφή με τους ασβεστόλιθους. Εντός αυτών παρεμβάλλονται τεφροί ή καστανοί, αγκεριτιωμένοι πλακώδεις ασβεστόλιθοι, καθώς και πλακώδεις ερυθροί ή κιτρινωποί μικροκοκκώδει χαλαζίτες. (Παπανικολάου κ.α., 2004 [B])

### 1.3 TO EPFO

Ο σταθμός «Νίκαια» ανήκει στην γραμμή 3 του μετρό των Αθηνών και είναι μέρος της υφιστάμενης επέκτασης της «Αγία Μαρίνα – Πειραιάς». Συνολικά το έργο περιλαμβάνει σήραγγα μήκους 7.6km, έξι νέους σταθμούς και επτά ενδιάμεσα φρέατα αερισμού με την εταιρία ΑΤΤΙΚΟ ΜΕΤΡΟ να είναι υπεύθυνη για την υλοποίηση του.

Η έναρξη των εργασιών έγινε το 2013 και σήμερα βρίσκεται σε προχωρημένη φάση με τους τρεις πρώτους σταθμούς να έχουν παραδοθεί στο κοινό από τις 6 Ιουλίου του 2020. Στους τρείς παραδοτέους συμπεριλαμβάνεται ο σταθμός της Νίκαιας ο οποίος λειτουργεί προσωρινά και ως τερματικός. (ιστότοπος ΑΤΤΙΚΟ ΜΕΤΡΟ, 2022)

P ΑΓΙΑ ΜΑΡΙΝΑ Αγία Βαρβάρα ΑΙΓΑΛΕΩ Αιγάλεω Κορυδαλλός ΚΟΡΥΔΑΛΛΟΣ Ο Νίκαια Αγ.Ιωάννης Pévins NIKAIA Κερατσίνι KAAAI MANIATIKA C C Πειραιάς O ΜΟΣΧΑΤΟ Μοσχάτο ΠΕΙΡΑΙΑΣ C Δραπετσώνα ΦΑΛΗΡΟ ΔΗΜΟΤΙΚΟ **OEATPO** 

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

Εικόνα 1.7 - Επέκταση γραμμής 3 προς Πειραιά. (ιστότοπος ΑΤΤΙΚΟ ΜΕΤΡΟ, 2022)

Ο σταθμός «Νίκαια» είναι χωροθετημένος κάτω από την πλατεία Ελ. Βενιζέλου μεταξύ των οδών Καρακουλουξή και Εφέσου και έχει τρεις εισόδους - εξόδους. Η πρώτη είσοδος (πρόσβαση 1) βρίσκεται επί της πλατείας Ελ. Βενιζέλου, η δεύτερη είσοδος (πρόσβαση 2) βρίσκεται στο πεζοδρόμιο του ναού Αγίου Νικολάου παράλληλα με την οδό Καρακουλουξή και η τρίτη είσοδος (πρόσβαση 3) βρίσκεται στον πεζόδρομο ναού Αγίου Νικολάου. Οι δύο είσοδοι (προσβάσεις 2 και 3) ενοποιούνται κάτω από την οδό Καρακουλουξή μέσω μίας ενιαίας υπόγειας στοάς. Στο Σταθμό ενσωματώνονται επίσης μία σήραγγα αερισμού και δύο φρέατα εκτόνωσης / αερισμού.



Εικόνα 1.8 – Κάτοψη του σταθμού και τομές σχεδιασμού για το υπόγειο τμήμα (Γκρι) και την ανοιχτή εκσκαφή (Κίτρινο). (ABAX A.E., 2013)

Το κυρίως υπόγειο κτίριο του σταθμού αποτελείται από τρία κύρια επίπεδα με ίδιο περίπου περίγραμμα, και από το τέταρτο επίπεδο όπου βρίσκονται οι χώροι αερισμού και διέλευσης καλωδίων κάτω από τη στάθμη των αποβάθρων. Το μεγαλύτερο τμήμα του σταθμού μήκους ~83m κατασκευάστηκε με την μέθοδο ανοιχτής εκσκαφής (cut & cover) ενώ στο επίπεδο των αποβάθρων πραγματοποιήθηκε υπόγεια διάνοιξη 35.75m με συμβατικά μέσα, με το συνολικό μήκος να ανέρχεται στα 118.3m. Συγκεκριμένα, με υπόγεια διάνοιξη κατασκευάστηκε το ανατολικό τμήμα του επίπεδο των αποβάθρων κάτω από τα κτίρια που βρίσκονται επί της πλατείας. Με υπόγεια διάνοιξη επίσης διαμορφώθηκε και η σήραγγα εξαερισμού των γραμμών μήκους 56.65m στο ανατολικό άκρο του σταθμού, μετά το πέρας των εργασιών του TBM και την διαδοχική σκυροδέτηση της μόνιμης επένδυσης της σήραγγας. (ABAΞ A.E., 2013)

## 1.4 ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

Στην περιοχή κατασκευής του σταθμού «Νίκαια» το μέσο απόλυτο υψόμετρο του φυσικού εδάφους είναι +27.0m (διακύμανση απόλυτου υψομέτρου από +26.14m έως 27.85m περίπου).

Σύμφωνα με την έκθεση αποτελεσμάτων της γεωτεχνικής έρευνας, η υπό μελέτη δομείται αποκλειστικά από σχηματισμούς της Ενότητας Αθηνών, με επικράτηση των μεταψαμμιτών (AS – ST) έναντι της φάσης των εναλλαγών μεταϊλυολίθων – μεταψαμμιτών (AS – STL). Οι ιδιότητες των παραπάνω εδαφών της περιοχής μελέτης παρουσιάζονται σε επόμενο κεφάλαιο οπότε και παραλείπονται σε αυτό το σημείο.

Η στάθμη του υδροφόρου ορίζοντα είναι γενικά σταθερή και το βάθος της μετρήθηκε από –4.50m έως –5.20m περίπου από την επιφάνεια του εδάφους που αντιστοιχεί σε απόλυτο υψόμετρο +21.0 έως +23.0m. Αναφέρεται ότι οι μετρηθείσες σε όλες τις φάσεις ερευνών στάθμες, ήταν διάσπαρτες σε χρονική περίοδο οκταετίας.

Κατά τη διάρκεια των εκσκαφών του ανοιχτού ορύγματος κατασκευάστηκαν οπές αποστράγγισης, σε όλο το βάθος των μετώπων των εκσκαφών, για την αποτελεσματική εκτόνωση του νερού και την αποτροπή εκδήλωσης υδροστατικών πιέσεων στο σύστημα αντιστήριξης.

Σημειώνεται πως λόγω της στράγγισης επήλθε υποβιβασμός της στάθμης του υδροφόρου ορίζονται γύρω από την εκσκαφή. (ABAΞ A.E., 2013)

# 2 ΤΟ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑ ΠΕΠΕΡΑΣΜΕΝΩΝ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ PLAXIS

## 2.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Το λογισμικό που χρησιμοποιήθηκε για τις ανάγκες της παρούσας διπλωματικής είναι το PLAXIS. Συγκεκριμένα, οι δισδιάστες προσομοιώσεις πραγματοποιήθηκαν με το PLAXIS 2D version 8.2 με χρονολογία κυκλοφορίας το 2004, ενώ για τις τρισδιάστατες έγινε χρήση του προγράμματος PLAXIS 3D 2013.

Η ανάπτυξη του PLAXIS ξεκίνησε στο πολυτεχνείο του Ντελφτ της Ολλανδίας το 1987, με σκοπό την δημιουργία ενός ευκλόχρηστου λογισμικού παραγωγής πλέγματος πεπερασμένων στοιχείων για την ανάλυση ποτάμιων επιχωμάτων στα μαλακά εδάφη της χώρας. Σύντομα, οι δυνατότητες του διευρύνθηκαν ώστε να περιλαμβάνουν τις περισσότερες γεωτεχνικές εφαρμογές με το πρώτο τρισδιάστατο πρόγραμμα να κυκλοφορεί το 2001.

Στο παρών κεφάλαιο γίνεται αναφορά στις ρυθμίσεις των δύο προγραμμάτων, όπως και σε τυχών διαφορές μεταξύ των δύο, και σύντομη περιγραφή του μαθηματικού μοντέλου που έχει επιλεχθεί για τις αναλύσεις. Οι πληροφορίες αντλούνται από τα αντίστοιχα εγχειρίδια Reference, Scientific και Material Models του καθενός.

### 2.2 ΓΕΝΙΚΕΣ ΡΥΘΜΙΣΕΙΣ

Το πρόγραμμα βασίζεται σε ένα τρισδιάστατο σύστημα καρτεσιανών συντεταγμένων για την προσομοίωση των τάσεων (σ) και των παραμορφώσεων (ε). (Εικόνα 2.1)



Εικόνα 2.1 - Τρισδιάστατο σύστημα συντεταγμένων και οι διευθύνσεις τάσεων.

35
Με βάση κλασσική θεωρία παραμορφώσεων τα διανύσματα τάσεων είναι συμμετρικά οπότε και ισχύει σ<sub>xy</sub> = σ<sub>yx</sub> , σ<sub>yz</sub> = σ<sub>zy</sub> , σ<sub>zx</sub> = σ<sub>xz</sub>.

Σύμφωνα με την αρχή του Terzaghi οι ολικές τάσεις που ενεργούν σε ένα εδαφικό μέσο χωρίζονται σε ενεργές σ' και πιέσεις του νερού των πόρων σ<sub>w</sub>.

Επειδή το νερό θεωρείται ότι δεν έχει διατμητική αντοχή, οι ενεργές τάσεις ισούται με το σύνολο των διατμητικών. Επιπλέον, το νερό θεωρείται πλήρως ισότροπο, οπότε όλες οι συνιστώσες του είναι ίσες και συμβολίζονται με μία τιμή p<sub>w</sub>.

Τέλος, επειδή τα μαθηματικά μοντέλα εδαφικών στοιχείων εκφράζονται ως σχέση απειροελάχιστων μεταβολών τάσεων και παραμορφώσεων τα διανύσματα των ενεργών τάσεων συμβολίζονται ως εξής:

$$\underline{\dot{\sigma}}' = (\dot{\sigma}'_{xx} \ \dot{\sigma}'_{yy} \ \dot{\sigma}'_{zz} \ \dot{\sigma}'_{xy} \ \dot{\sigma}'_{yz} \ \dot{\sigma}'_{zx})^T$$

Αντίστοιχα οι παραμορφώσεις αναλύονται σε έναν πίνακα καρτεσιανών συντεταγμένων:

$$\underline{\varepsilon} = \begin{bmatrix} \varepsilon_{xx} & \varepsilon_{xy} & \varepsilon_{xz} \\ \varepsilon_{yx} & \varepsilon_{yy} & \varepsilon_{yz} \\ \varepsilon_{zx} & \varepsilon_{zy} & \varepsilon_{zz} \end{bmatrix}$$

Το σύνολο των στοιχείων ε<sub>ij</sub> και ε<sub>ji</sub> αποτελούν τις διατμητικές παραμορφώσεις και συμβολίζονται με γ. Προσαρμοσμένες για τις ανάγκες των μαθηματικών μοντέλων εδαφών οι παραμορφώσεις συμβολίζονται ως εξής:

$$\underline{\dot{\varepsilon}} = (\dot{\varepsilon}_{xx} \ \dot{\varepsilon}_{yy} \ \dot{\varepsilon}_{zz} \ \dot{\gamma}_{xy} \ \dot{\gamma}_{yz} \ \dot{\gamma}_{zx})^T$$

Η προσομοίωση δύο διαστάσεων περιορίζεται σε προβλήματα οριζόντιας παραμόρφωσης (plain strain) και αξονοσυμμετρικά (axisymmetry). Το πρώτο μοντέλο χρησιμοποιείται για γεωμετρίες με ομοιόμορφη τομή και επιβολή τάσεων σε μία απόσταση κάθετα της τομής, δηλαδή στην τρίτη διάσταση z, ενώ το αξονοσυμμετρικό για κυκλικές κατασκευές με ομοιόμορφη τομή και τάσεις γύρω από τον κεντρικό άξονα. (Εικόνα 2.2)



Εικόνα 2.2 - Παράδειγμα μοντέλου plain strain (αριστερά) και axisymmetry (δεξιά). (Reference Manual, 2004)

Αναφέρεται ότι για το μοντέλο οριζόντιας παραμόρφωσης ισχύει σ<sub>yz</sub> = σ<sub>zx</sub> για τις τάσεις και ε<sub>zz</sub> = γ<sub>xz</sub> = γ<sub>yz</sub>.

# 2.3 ΜΟΝΤΕΛΟΠΟΙΗΣΗ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ

# 2.3.1 ΕΔΑΦΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

Η επιλογή στοιχείων που είναι διαθέσιμη στον χρήστη αναφορικά του πλέγματος πεπερασμένων στοιχείων είναι τριγωνικά 6-κόμβων και 15-κόμβων για τις δισδιάστατες αναλύσεις και τετράεδρα 10-κόμβων για την προσομοίωση των όγκων στις τρισδιάστατες, τα οποία αντιστοιχούν στην μοντελοποίηση των εδαφικών επιφανειών.

Τα στοιχεία 6-κόμβων παρέχουν 3 σημεία τάσεων και παρεμβολή μετακινήσεων 2<sup>ης</sup> τάξης, ενώ με 15 κόμβους η παρεμβολή είναι 4<sup>ης</sup> τάξης και ο αριθμός των σημείων τάσεων 12 (Εικόνα 2.3). Για τις δισδιάστατες αναλύσεις ο τύπος στοιχείων για τα

δομικά στοιχεία και τις διεπιφάνειες επιλέγεται αυτόματα με βάση την παραπάνω επιλογή.



Εικόνα 2.3 - Θέση κόμβων και σημείων τάσεων στα τριγωνικά στοιχεία 6 και 15 κόμβων. (Reference Manual, 2004)

Τα στοιχεία 6-κόμβων παρέχουν σχετικά ακριβή αποτελέσματα μετακινήσεων σε συνηθισμένες αναλύσεις προϋποθέτοντας επαρκή αριθμό συνολικών στοιχείων. Η χρήση 15-κόμβων απαιτεί υψηλή υπολογιστική ικανότητα και οδηγεί σε χρονοβόρους υπολογισμούς, αλλά είναι ικανή να παράγει αποτελέσματα τάσεων υψηλής ακρίβειας ακόμα και σε απαιτητικά προβλήματα.

Τα τετράεδρα 10-κόμβων του PLAXIS 3D παρέχουν παρεμβολή μετακινήσεων 2<sup>ης</sup> τάξης και 4 σημεία τάσεων. (Εικόνα 2.4)



Εικόνα 2.4 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσης σε τετράεδρο 10-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

# 2.3.2 ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

# 2.3.2.1 ΠΛΑΚΕΣ (Plates)

Η πλάκα χρησιμοποιείται για την προσομοίωση στοιχείων μικρού πάχους με υψηλές τιμές καμπτικής και αξονικής δυσκαμψίας.

Στις **δισδιάστες αναλύσεις** αποτελείται από γραμμικά στοιχεία με 3 βαθμούς ελευθερίας, 2 στους άξονες x,y (u<sub>x</sub>, u<sub>y</sub>) και ένα περιστροφικό στο επίπεδο x-y (φ<sub>z</sub>). Για αναλύσεις 6-κόμβων χρησιμοποιούνται στοιχεία 3 κόμβων και 4 σημείων τάσεων, ενώ για 15-κόμβων οι αριθμού των κόμβων και των σημείων τάσεων είναι 5 και 8 αντίστοιχα (Εικόνα 2.5).



Εικόνα 2.5 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσεων για αναλύσεις 15-κόμβων (αριστερά) και 6-κόμβων (δεξιά) (Reference Manual, 2004)

Στις **τρισδιάστατες αναλύσεις** οι πλάκες συνθέτονται από στοιχεία 6-κόμβων (Εικόνα 2.3) με 6 βαθμούς ελευθερίας, 3 στους άξονες x,y,z (u<sub>x</sub>, u<sub>y</sub>, u<sub>z</sub>) και 3 περιστροφής (φ<sub>x</sub>, φ<sub>y</sub>, φ<sub>z</sub>).

#### 2.3.2.2 ΔΙΕΠΙΦΑΝΕΙΑ (Interface)

Οι διεπιφάνειες χρησιμοποιούνται για επιτρέψουν ολοκληρωμένη αλληλεπίδραση μεταξύ δομικών στοιχείων και εδάφους γεφυρώνοντας τις μεγάλες διαφορές στις τιμές των ιδιοτήτων. Αποτελούνται από ειδικά στοιχεία διεπιφανειών τα οποία περιέχουν ζευγάρια κόμβων αντί για μεμονωμένους.

Στις **δισδιάστατες αναλύσεις** περιλαμβάνουν 3 ζευγάρια κόμβων και 3 σημεία τάσεων για αναλύσεις 6-κόμβων και 5 ζευγάρια κόμβων μαζί με 5 σημεία τάσεων για αναλύσεις 15-κόμβων. Η διάταξη τους όταν είναι συνδεδεμένα με εδαφικά στοιχεία φαίνεται στην Εικόνα 2.6.



Εικόνα 2.6 - Κατανομή κόμβων και σημείων τάσης στοιχείων διεπιφάνειας σε σύνδεση με εδαφικά. Ανάλυση 6-κόμβων (αριστερά), 15-κόμβων (δεξιά). (Reference Manual, 2004)

Στις **τρισδιάστατες αναλύσεις** συνθέτονται από 8 ζευγάρια κόμβων και 9 σημεία τάσεων. (Εικόνα 2.7)



Εικόνα 2.7 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσεων σε στοιχείο διεπιφάνειας τρισδιάστατης ανάλυσης. (Scientific Manual, 2013)

Σημειώνεται ότι κάθε διεπιφάνεια έχει μία τιμή εικονικού πάχους για τον προσδιορισμό των ιδιοτήτων της, αλλά στην πραγματικότητα οι δύο κόμβοι κάθε ζευγαριού αλλά και το αντίστοιχο σημείο τάσης έχουν τις ίδιες συντεταγμένες και οι θέσεις τους ταυτίζονται.

# 2.3.2.3 AFKYP $\Omega\Sigma$ H $\Delta$ YO $\Sigma$ HMEI $\Omega$ N (Node-to-node anchor)

Η αγκυρώσεις δύο σημείων είναι ελατήρια με αξονική δυσκαμψία που προσομοιώνουν σύνδεση μεταξύ δύο σημείων. Τόσο στις δισδιάστατες αναλύσεις όσο και στις τρισδιάστατες αποτελούνται από στοιχείο δύο κόμβων το οποίο μπορεί να δεχτεί δυνάμεις εφελκυσμού και συμπίεσης.

# 2.3.2.4 ΑΓΚΥΡΩΣΗ ΣΤΑΘΕΡΟΥ ΣΗΜΕΙΟΥ (Fixed-end anchor)

Η αγκύρωση σταθερού σημείου ταυτίζεται με την αγκύρωση δύο σημείων για δισδιάστατες και τρισδιάστατες αναλύσεις, έχει αξονική δυσκαμψία και δέχεται μόνο αξονικές δυνάμεις, αλλά αποτελείται από ένα μοναδικό σημείο, ενώ το δεύτεροιδεατό προσδιορίζεται από το ισοδύναμη μήκος και την κατεύθυνση και θεωρείται πως παραμένει σταθερό.

# 2.3.2.5 $\Gamma E \Omega Y \Phi A \Sigma M A$ (Geogrid)

Χρήση των στοιχείων γεωυφάσματα γίνεται μόνο για τις ανάγκες των δισδιάστατων αναλύσεων όπου και αξιοποιούνται για την προσομοίωση στοιχείων μικρού πάχους με αξονική δυσκαμψία αλλά μηδενική καμπτική, τα οποία επίσης δεν μπορούν να δεχτούν συμπιεστικές δυνάμεις. Συνθέτονται από γραμμικά στοιχεία με 2 βαθμούς ελευθερίας (u<sub>x</sub>, u<sub>y</sub>) με 3 κόμβους και σημεία τάσεων για αναλύσεις 6-κόμβων και 6 κόμβους και σημεία τάσεων για αναλύσεις 15-κόμβων με την διάταξη που φαίνεται στην Εικόνα 2.8.



Εικόνα 2.8 - Θέσεις κόμβων και σημείων τάσεων για στοιχεία γεωυφάτος 3-κόμβων (αριστερά) και 6κόμβων (δεξιά). (Reference Manual, 2004)

# 2.3.2.6 ΔΟΚΟΣ (Beam)

Τα στοιχεία δοκού εμφανίζονται μόνο στις **τρισδιάστατες αναλύσεις** και αποτελούνται από γραμμικά στοιχεία 3-κόμβων και 4 σημείων τάσεων με 6 βαθμούς ελευθερίας ανά κόμβο, 3 (u<sub>x</sub>, u<sub>y</sub>, u<sub>z</sub>) και 3 περιστροφής (φ<sub>x</sub>, φ<sub>y</sub>, φ<sub>z</sub>). Σημειώνεται πως οι δοκοί δεν μπορούν να δεχτούν στρεπτικές δυνάμεις.

# ENΣΩMATΩMENH ΔOKOΣ (Embedded pile)

Το στοιχείο ενσωματωμένης δοκού είναι ειδικό στοιχείο δοκού που συμπεριλαμβάνει ειδικά στοιχεία διεπιφάνειας, παρέχοντας αλληλεπίδραση μεταξύ της δοκού και του εδάφους. Ως εκ τούτου, αποτελείται από όμοιο γραμμικά στοιχεία 3-κόμβων και 4 σημείων τάσεων που είναι ικανά να διασχίσουν τα εδαφικά τετράεδρα σε οποιαδήποτε θέση και με οποιαδήποτε διεύθυνση. (Εικόνα 2.9)



Εικόνα 2.9 - Αναπαράσταση ενσωματομένης δοκού (3-κόμβων) μέσα σε εδαφικό στοιχείο (10-κόμβων). (Scientific Manual, 2013)

# 2.4 ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΕΣ ΣΧΗΜΑΤΩΝ

### 2.4.1 ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ

Μέσα σε κάθε στοιχείο του πλέγματος, τα πεδίο τιμών των μετακινήσεων <u>u</u> =  $(u_x, u_y)^T$ (2D), <u>u</u> =  $(u_x, u_y, u_z)^T$  (3D) υπολογίζονται από τις ξεχωριστές τιμές κάθε κόμβου σε ένα φορέα <u>v</u> =  $(v_1, v_2, ..., v_n)^T$  χρησιμοποιώντας έναν πίνακα με λειτουργίες παρεμβολής N, ή αλλιώς λειτουργίες σχημάτων (shape functions). Όλες οι λειτουργίες N<sub>i</sub> έχουν την ιδιότητα ότι στον κόμβο i ισούται με την μέγιστη τιμή ενώ στους άλλους κόμβους με το μηδέν.

Για σημειακά στοιχεία ισχύει: <u>u</u> = <u>v</u>

Για γραμμικά στοιχεία ισχύει:

$$u\left(\xi\right) = \sum_{i=1}^{n} N_i\left(\xi\right) v_i$$

όπου,

νι - η τιμή του κόμβου ί,

Ν<sub>i</sub>(ξ) - η τιμή της λειτουργίας σχήματος σε κόμβο i και θέση ξ,

u(ξ) - η τελική τιμή στη θέση ξ και

n - ο αριθμός των κόμβων ανά στοιχείο

Οι τιμές των λειτουργιών σχήματος, συναρτήσει της θέσης ξ, φαίνονται στην εικόνα που ακολουθεί. (Πίνακας 2.1)

Shape function	Γραμμικά 2- κόμβων	Γραμμικά 3- κόμβων	Γραμμικά 5-κόμβων
N1	1/2(1-ξ)	-1 / 2 (1 - ξ) ξ	-(1- ξ) (1 -2ξ) ξ (-1 -2ξ) / 6
N2	1/2(1+ξ)	$(1 + \xi) (1 - \xi)$	$4(1-\xi)(1-2\xi)\xi(-1-\xi)/3$
N3	-	$1/2(1+\xi)\xi$	$(1 - \xi) (1 - 2\xi) (-1 - 2\xi) (-1 - \xi)$
N4	-	123	$4(1-\xi)\xi(1-2\xi)(-1-\xi)/3$
N5	-	17.1	-(1-2ξ) (-1-2ξ) ξ (-1-2ξ) / 6

Πίνακας 2.1 - Τιμές Ν για γραμμικά στοιχεία 2-,3- και 5-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

Για γραμμικά στοιχεία 2-κόμβων η παρεμβολή μετακινήσεων 1<sup>ου</sup> βαθμού φαίνεται στην παρακάτω εικόνα (Εικόνα 2.10).



Εικόνα 2.10 - Λειτουργίες σχήματος για γραμμικό στοιχεία 2-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

Για γραμμικά στοιχεία 3-κόμβων, από τα οποία απαρτίζονται και οι πλευρές των τριγωνικών στοιχείων 6-κόμβων (Plaxis 3D, Plaxis 2D- ανάλυση 6 κόμβων), τα γραφήματα παρεμβολών 2<sup>ου</sup> βαθμού φαίνονται στην Εικόνα 2.11.



Εικόνα 2.11 - Λειτουργίες σχήματος για γραμμικό στοιχεία 3-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

Για γραμμικά στοιχεία 5-κόμβων, τα οποία συνθέτουν τις πλευρές των τριγωνικών στοιχείων 15-κόμβων (PLAXIS 2D), η παρεμβολή είναι 4<sup>ου</sup> βαθμού (Εικόνα 2.12).



Εικόνα 2.12 - Λειτουργίες σχήματος για γραμμικό στοιχεία 5-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

Για τα τριγωνικά στοιχεία υπάρχουν δύο τοπικές συντεταγμένες ξ και η. Επιπλέον χρησιμοποιείται και η βοηθητική ζ = 1 – ξ – η. Οι συντεταγμένες των κόμβων για τα δύο διαθέσιμα τριγωνικά στοιχεία φαίνεται στην Εικόνα 2.13.



Εικόνα 2.13 - Συντεταγμένες και θέσεις των κόμβων σε τριγωνικά στοιχεία 6-κόμβων (αριστερά) και 15κόμβων (δεξιά). (Scientific Manual, 2013)

Οι τιμές της λειτουργίας σχημάτων, συναρτήσει των τοπικών συντεταγμένων ξ-η-ζ, παρουσιάζονται στον Πίνακα 2.2.

Shape function	Τοινωνικό στοιχείο 6-κόμβων	Τοινωνικό στοιχείο 15-κόμβων
Shape function	τριγωνικό στοιχείο σ κόμρων	
N1	$\zeta (2\zeta - 1)$	$\zeta (4\zeta - 1) (4\zeta - 2) (4\zeta - 3) / 6$
N2	ξ (2ξ – 1)	$\xi (4\xi - 1) (4\xi - 2) (4\xi - 3) / 6$
N3	η (2η – 1)	η (4η – 1) (4η – 2) (4η – 3) / 6
N4	4ζξ	$4\zeta\xi (4\zeta - 1) (4\xi - 1)$
N5	4ξη	4ξη (4ξ – 1) (4η – 1)
N6	4ηζ	4ηζ (4η – 1) (4ζ – 1)
N7		ξζ (4ζ − 1) (4ζ − 2) * 8 / 3
N8	1	$\xi (4\xi - 1) (4\xi - 2) * 8 / 3$
N9	(*)	ηξ (4ξ – 1) (4ξ – 2) * 8/3
N10	1	ξη (4η – 1) (4η – 2) * 8 / 3
N11	-	ζη (4η – 1) (4η – 2) * 8 / 3
N12		ηζ (4ζ – 1) (4ζ – 2) * 8 / 3
N13	1-1	32ηξζ (4ζ – 1)
N14		23ηξζ (4ξ – 1)
N15	-	32ηξζ (4η – 1)

Πίνακας 2.2 - Τιμές Ν για τριγωνικά στοιχεία 6- και 15-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

#### 2.4.2 ΤΑΣΕΙΣ

Οι αριθμητικές τιμές των τάσεων λαμβάνονται από τα σημεία τάσεων των στοιχείων μέσω του ολοκληρώματος:

$$\int_{\xi=-1}^{1} F(\xi) d\xi \approx \sum_{i=1}^{k} F(\xi_i) w_i$$

Όπου F(ξ<sub>i</sub>) η τιμή της λειτουργίας F στην θέση ξ<sub>i</sub> και w<sub>i</sub> ο παράγοντας βάρος για το σημείο i.

Το λογισμικό του PLAXIS χρησιμοποιεί δύο μεθόδους για την επιλογή των δύο παραπάνω παραμέτρων: την ολοκλήρωση Gauss και την Newton-Cotes.

Η μέθοδος Gauss χρησιμοποιεί ξεχωριστό τρόπο επιλογής για την επίτευξη μετρήσεων υψηλής ακρίβειας. Οι τιμές ξι και wi σε σχέση με τον συνολικό αριθμό των σημείων τάσης φαίνονται στον Πίνακα 2.3 για τα γραμμικά στοιχεία με το σύνολο των παραγόντων w va ισούται με 2. Με τη συγκεκριμένη μέθοδο είναι δυνατή η ολοκλήρωση πολυώνυμου τάξης 2k-1, όπου k ο αριθμός των σημείων που χρησιμοποιήθηκαν.

	ξi	Wi
1 point	0.000000	2
2 points	±0.577350(±1/√3)	1
3 points	±0.774596 (±√0.6)	0.55555 (5/9)
	0.000000	0.88888 (8/9)
4 points	±0.861136	0.347854
	±0.339981	0.652145
5 points	±0.906179	0.236926
	±0.538469	0.478628
	0.000000	0.568888

Πίνακας 2.3 - Ολοκλήρωση Gauss για γραμμικά στοιχεία. (Scientific Manual, 2013)

Για τα τριγωνικά στοιχεία οι τιμές ξ<sub>i</sub>, η<sub>i</sub> και w<sub>i</sub> παρουσιάζονται στους Πίνακες 2.4 και 2.5 για 6-κόμβων και 15-κόμβων αντίστοιχα. Σε αυτή την περίπτωση το σύνολο των τιμών του w ισούται με 1.

Πίνακας 2.4 - Ολοκλήρωση Gauss για τριγωνικά στοιχεία 6-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

Point	ξi	$\eta_i$	Wi
1	1/6	2/3	1/3
2	1/6	1/6	1/3
3	2/3	1/6	1/3

Πίνακας 2.5 - Ολοκλήρωσι	ς Gauss για τριγωνικά	στοιχεία 15-κόμβων.	(Scientific Manual,	2013,
--------------------------	-----------------------	---------------------	---------------------	-------

Point	ξi	$\eta_i$	ζi	Wi
1,2 & 3	0.063089	0.063089	0.873821	0.050845
46	0.249286	0.249286	0.501426	0.116786
712	0.310352	0.053145	0.636502	0.082851

Οι τιμές ξ<sub>i</sub>, η<sub>i</sub>, ζ<sub>i</sub> και w<sub>i</sub> για τα τετράεδρα δέκα κόμβων και 4 σημείων τάσης Gauss φαίνονται στον παρακάτω πίνακα (Πίνακας 2.6).

Point	ξi	$\eta_i$	ζi	Wi
1	1/4-1/20√5	1/4-1/20√5	1/4-1/20√5	1/24
2	1/4-1/20√5	1/4-1/20√5	1/4+3/20√5	1/24
2	1/4+3/20√5	1/4-1/20√5	1/4-1/20√5	1/24
2	1/4-1/20√5	1/4+3/20√5	1/4-1/20√5	1/24

Πίνακας 2.6 - Ολοκλήρωση Gauss για τετράεδρα 10-κόμβων. (Scientific Manual, 2013)

Η μέθοδος Newton-Cotes επιλέγει σημεία στις θέσεις των υπάρχοντων κόμβων με το σύνολο των τιμών του παράγοντα βάρους να ποικίλει και είναι ικανή να ολοκλήρωση πολυώνυμο μίας τάξης κάτω από τον αριθμό των σημείων που χρησιμοποιήθηκαν. Για γραμμικά στοιχεία οι τιμές ξι και wi δίνονται στον Πίνακα 2.7.

Πίνακας 2.7 - Ολοκλήρωση Newton-Cotes για γραμμικά στοιχεία έως 5-κόμβων. (Scientific Manual,

2013)

	ξi	Wi	
2 nodes	±1	1	
3 nodes	±1,0	1/3, 4/3	
4 nodes	$\pm 1, \pm 1/3$	1/4, 3⁄4	
5 nodes	$\pm 1, \pm 1/2, 0$	7/45, 32/45, 12/45	

# 2.5 ΜΟΝΤΕΛΟ ΥΛΙΚΩΝ ΜΟΗR-COULOMB

# 2.5.1 **FENIKA**

Το μοντέλο υλικών είναι ένα σετ μαθηματικών εξισώσεων που περιγράφει την σχέση μεταξύ τάσης-παραμόρφωσης. Σε όλες τις αναλύσεις των επόμενων κεφαλαίων γίνεται χρήση του μοντέλου Mohr-Coulomb (MC).

Το μοντέλο Mohr-Coulomb, γραμμικής ελαστικότητας- τέλειας πλαστικότητας με κριτήριο αστοχίας Mohr-Coulomb, προσφέρει μία αρχική προσέγγιση της συμπεριφοράς του εδάφους, θεωρώντας μία σταθερή τιμή δυσκαμψίας για κάθε στρώμα με αποτέλεσμα οι υπολογισμοί να διεκπεραιώνονται σε μικρό σχετικά χρονικό διάστημα.

Αναφέρεται ότι το πρόγραμμα PLAXIS 3D 2013 παρέχει την δυνατότητα σταθερής γραμμικής αύξησης της δυσκαμψίας των σχηματισμών με την αύξηση του βάθους, η οποία όμως δεν αξιοποιήθηκε στην παρούσα εργασία.

#### 2.5.2 MONTEΛO

Η πλαστικότητα αναφέρεται στην ανάπτυξη μη αναστρέψιμων παραμορφώσεων. Για να κριθεί η εκδήλωση ή μη του φαινομένου στο υπολογιστικό καθεστώς αξιοποιείται ένα κριτήριο αστοχίας f. Τα μοντέλα τέλειας πλαστικότητας χαρακτηρίζονται από επιφάνειες αστοχίας πλήρως καθορισμένες από τις αρχικές παραμέτρους του μοντέλου, οι οποίες παραμένουν σταθερές ανεξαρτήτως υφιστάμενων παραμορφώσεων.

Η βασική αρχή της ελαστικοπλαστικότητας είναι η αποσύνθεση των παραμορφώσεων σε ελαστικές και πλαστικές:

 $\underline{\varepsilon} = \underline{\varepsilon}^{e} + \underline{\varepsilon}^{p}$ 

Για την περιγραφή των ελαστικών παραμορφώσεων γίνεται χρήση του νόμου του Hooke:

Για τον προσδιορισμό των πλαστικών παραμορφώσεων επιστρατεύεται το κριτήριο αστοχίας του Mohr-Coulomb, το οποίο όταν διατυπώνεται σε σχέση με τις κύριες διευθύνσεις τάσεων αποτελείται από έξι επιμέρους συναρτήσεις:

$$f_{1a} = \frac{1}{2} (\sigma_{2}^{2} - \sigma_{3}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{2}^{2} + \sigma_{3}^{2}) \sin \phi - \cos \phi \leq 0$$

$$f_{1b} = \frac{1}{2} (\sigma_3^{'} - \sigma_2^{'}) + \frac{1}{2} (\sigma_3^{'} + \sigma_2^{'}) \sin \phi - \cos \phi \leq 0$$

$$f_{2a} = \frac{1}{2} (\sigma_{3}^{\prime} - \sigma_{1}^{\prime}) + \frac{1}{2} (\sigma_{3}^{\prime} + \sigma_{1}^{\prime}) \sin \varphi - \cos \varphi \leq 0$$

$$f_{2b} = \frac{1}{2} (\sigma_1^{'} - \sigma_3^{'}) + \frac{1}{2} (\sigma_1^{'} + \sigma_3^{'}) \sin \phi - \cos \phi \le 0$$

$$f_{3a} = \frac{1}{2} (\sigma'_1 - \sigma'_2) + \frac{1}{2} (\sigma'_1 + \sigma'_2) \sin \varphi - \cos \varphi \le 0$$

$$f_{3b} = \frac{1}{2} (\sigma_2^2 - \sigma_1^2) + \frac{1}{2} (\sigma_2^2 + \sigma_1^2) \sin \phi - \cos \phi \le 0$$

Με την γωνία τριβής φ και την συνοχή c. Για τιμή όλων των εξισώσεων fi = 0, το κριτήριο αντιστοιχεί σε ένα σταθερό εξαγωνικό κώνο στους άξονες κύριων τάσεων όπως φαίνεται στην Εικόνα 2.14



Εικόνα 2.14 - Κριτήριο αστοχίας MC εκφρασμένο σε εξαγωνική επιφάνεια για c = 0. (Scientific Manual, 2013)

Η κλασική πλαστική θεωρία θεωρεί ότι ο ρυθμός πλαστικής παραμόρφωσης μπορεί να απεικονιστεί και ως διανύσματα κάθετη στην επιφάνεια του κριτηρίου αστοχίας. Η συγκεκριμένη μορφή υπερεκτιμά τα φαινόμενα διαστολής όταν εφαρμόζεται στο κριτήριο αστοχίας MC, οπότε και γίνεται χρήση ενός επιπλέον κριτηρίου πιθανής πλαστικότητας g.

$$g_{1a} = \frac{1}{2} (\sigma_{2}^{2} - \sigma_{3}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{2}^{2} + \sigma_{3}^{2}) \sin\psi$$

$$g_{1b} = \frac{1}{2} (\sigma_{3}^{2} - \sigma_{2}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{3}^{2} + \sigma_{2}^{2}) \sin\psi$$

$$g_{2a} = \frac{1}{2} (\sigma_{3}^{2} - \sigma_{1}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{3}^{2} + \sigma_{1}^{2}) \sin\psi$$

$$g_{2b} = \frac{1}{2} (\sigma_{1}^{2} - \sigma_{3}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{1}^{2} + \sigma_{3}^{2}) \sin\psi$$

$$g_{3a} = \frac{1}{2} (\sigma_{1}^{2} - \sigma_{2}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{1}^{2} + \sigma_{2}^{2}) \sin\psi$$

$$g_{3b} = \frac{1}{2} (\sigma_{2}^{2} - \sigma_{1}^{2}) + \frac{1}{2} (\sigma_{2}^{2} + \sigma_{1}^{2}) \sin\psi$$

50

. . .

Ο ρυθμός πλαστικής παραμόρφωσης δίνεται από την παρακάτω εξίσωση:

$$\underline{\dot{\varepsilon}^p} = \lambda \frac{\partial g}{\partial \underline{\sigma}'}$$

Όπου λ ο συντελεστής πλαστικότητας:

- $\lambda = 0$  για f < 0 ή  $\frac{\partial f^T}{\partial \underline{\sigma'}} \underline{\underline{D}^e} \underline{\dot{\varepsilon}} \le 0$  (Ελαστική)
- $\lambda > 0$  για f = 0 ή  $\frac{\partial f^T}{\partial \underline{\sigma'}} \underline{\underline{D}^e} \underline{\dot{\epsilon}} > 0$  (Πλαστική)

Για τις ανάγκες του μαθηματικού μοντέλου MC, ώστε να περιλαμβάνει περισσότερες από μία εξισώσεις πλαστικότητας, διαμορφώνεται ως εξής:

$$\underline{\dot{\varepsilon}^{p}} = \lambda_{1} \frac{\partial g_{1}}{\partial \underline{\sigma}'} + \lambda_{2} \frac{\partial g_{2}}{\partial \underline{\sigma}'} + \dots$$

Με τις τιμές των συντελεστών (λ<sub>1</sub>, λ<sub>2</sub>, ...) να προσδιορίζονται από τις συναρτήσεις (f<sub>1</sub>, f<sub>2</sub>, ...).

# 2.5.3 ΜΗΧΑΝΙΚΟΙ ΠΑΡΑΜΕΤΡΟΙ

Το μοντέλο απαιτεί την γνώση μόνο πέντε βασικών παραμέτρων, οι οποίες μπορούν να υπολογιστούν με απλές εργαστηριακές δοκιμές σε εδαφικά δείγματα. Αυτές είναι:

- Ε (kN/m<sup>2</sup>) : Μέτρο ελαστικότητας του Young
- v (-): Λόγος Poisson
- φ (°) : Εσωτερική γωνία τριβής
- c (kN/m<sup>2</sup>) : Συνοχή
- ψ (°) : Γωνία διαστολής

# 3 ΔΙΣΔΙΑΣΤΑΤΗ ΑΝΑΛΥΣΗ

# 3.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Στο κεφάλαιο που ακολουθεί λαμβάνει χώρα μία δισδιάστατη ανάλυση αναφοράς της ανοιχτής εκσκαφής του σταθμού «Νίκαια» με την χρήση του προγράμματος PLAXIS 2D (έκδοση 8, 2004).

Επιλέγεται να προσομοιωθεί η τομή που διέρχεται από το κέντρο του ανοιχτού ορύγματος του έργου με διεύθυνση κάθετη ως προς τον άξονα της σήραγγας (βλ. Εικόνα 1.8, Γ..Τ.Σ.2). Τα μέτρα υποστήριξης που χρησιμοποιούνται όπως και οι θέσεις αυτών επιλέγονται *αυθαίρετα* με σκοπό να αποτελέσουν την πρώτη προσέγγιση όπως και το σημείο αναφοράς για επιπρόσθετες εξατομικευμένες αναλύσεις. Υπενθυμίζεται πως αυτά δεν σχετίζονται με τα πραγματικά μέτρα που χρησιμοποιοήθηκαν στο έργο.

Η γεωμετρία της τομής και τα μέτρα υποστήριξης της τελικής εκσκαφής φαίνονται στην Εικόνα 3.1.



Εικόνα 3.1 – Τομή CS1a, Plaxis2D.

# 3.2 ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ

Οι αναλύσεις αποκλίνουν από τις πραγματικές συνθήκες του έργου ώστε να απλοποιηθεί η διαδικασία προσομοίωσης. Συγκεκριμένα, οι παραδοχές που αξιοποιήθηκαν για αυτόν το σκοπό καταγράφονται παρακάτω.

- Προσομοιώνεται η μισή εκσκαφής υποθέτοντας πως τα μοντέλα είναι συμμετρικά.
- Η γεωμετρία της εκσκαφής θεωρείται ότι έχει διαστάσεις 28m ύψος και 38m πλάτος.
- Τα εδαφικά υλικά θεωρείται πως συμπεριφέρονται με βάση το μοντέλο υλικών
   Mohr-Coulomb όπως έχει παρουσιαστεί στο προηγούμενο κεφάλαιο.
- Τα επιφανειακά φορτία που δρουν στην επιφάνεια του εδάφους θεωρείται ότι αποτελούνται από δύο επιμέρους κάθετα επιφανειακά φορτία, ένα του δρόμου (-10kN) και ένα των κτισμάτων (-30kN). Οι θέσεις των φορτίων επιλέγονται προσεγγιστικά και παρουσιάζονται αναλυτικά σε επόμενη ενότητα.
- Όλες οι φάσεις εκτελούνται με τον τύπο υπολογισμού Plastic Staged construction εκτός από την τελευταία, υπολογισμού του συντελεστή ασφαλείας, η οποία κάνει χρήση του Phi-c reduction.
- Οι αντιρήδες έχουν τις παρακάτω ιδιότητες:
  - Διαστάσεις Φ1168.4/14.3
  - Μέτρο ελαστικότητας 210GPa
  - Τοποθετούνται ανά 6m
- Τα αγκύρια:
  - Τοποθετούνται ανά 2m
  - Μέτρο ελαστικότητας 210GPa
  - Η δύναμη προέντασης είναι 600kN
  - Το ελεύθερο μήκος είναι 11.18m και το πακτωμένο 12.16m
- Οι πάσσαλοι:
  - Τοποθετούνται ανά 1.5m αξονικής απόστασης
  - Διαμέτρου 1m
  - Μέτρο ελαστικότητας 30GPa

- Λόγο Poisson 0.15
- Βάθος έμπηξης 36m, 8m κάτω από την τελική στάθμη του πυθμένα της εκσκαφής.
- Το τοιχίο εκτοξευόμενου σκυροδέματος:
  - Πάχους 0.1m
  - Αξονικής απόστασης 1.5m
  - Μέτρο ελαστικότητας 15GPa
- Η παραγωγή των γεωστατικών τάσεων γίνεται με την διαδικασία K<sub>0</sub> procedure.
- Οι υδροστατικές πιέσεις παράγονται με την διαδικασία ροής σταθερής κατάστασης (Groundwater flow), με βάση υποβιβασμένη στάθμη υδροφόρου (Groundwater head), για την προσομοίωση του συστήματος αποστράγγισης που χρησιμοποιήθηκε.

# 3.3 ΧΡΗΣΗ ΤΟΥ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΟΣ

# 3.3.1 EKKINHΣH

Για τον σχεδιασμό της γεωμετρίας του έργου χρησιμοποιείται το πρώτο από τα τέσσερα υποπρογράμματα του Plaxis2D, <1 PLAXIS INPUT>.

Με την εκκίνηση του προγράμματος εμφανίζεται το αναδυόμενο παράθυρο δημιουργίας/ανοίγματος αρχείου (Εικόνα 3.2).

C Existing project << More files >>>	pen • New project	
< More files >>>	C Existing project	
	< More files >>>	

Εικόνα 3.2 - Παράθυρο ανοίγματος/δημιουργίας έργου, Plaxis2D. (Tutorial Manual, 2004)

Διαλέγοντας την επιλογή 'New project' δημιουργείται νέο κενό αρχείο και εμφανίζεται δεύτερο αναδυόμενο παράθυρο με τις γενικές ρυθμίσεις του έργου, το οποίο είναι

χωρισμένο σε δύο καρτέλες, 'Project' (Εικόνα 3.3) και 'Dimensions' (Εικόνα 3.4). Οι ρυθμίσεις που χρησιμοποιήθηκαν σε αυτό το βήμα φαίνονται στις αντίστοιχες εικόνες.

Project		General		
Filename	<noname></noname>	Model	Plane strain	-
Title	NIKAIA	Elements	15-Node	_
Comments		Accelerat	on	
		Gravity ar	ngle: - 90 'I I	L.O G
		x-accelera	ation: 0.000	<b>\$</b> G
		y-accelera	ation : 0.000	<b>♦</b> G
		Earth grav	vity : 9.800	<b>¢</b> m/s <sup>2</sup>

Εικόνα 3.3 - Παράθυρο γενικών ρυθμίσεων Plaxis2D, καρτέλα 'Project'.

Units		Geometry dimensions
Length	m 💌	Left: 0.000 🖨 m
Force	kN 💌	Right: 70.000 🖨 m
Time	day 💌	Bottom : -47.000 🖨 m
		Top: 1.000 🔿 m
Stress Weights	kN,m <sup>2</sup> kN,m <sup>3</sup>	Grid Spacing 1.000 🚖 m Number of intervals 1
C Set as de	afault	

Εικόνα 3.4 - Παράθυρο γενικών ρυθμίσεων Plaxis2D, καρτέλα 'Dimenions'.

Επιβεβαιώνοντας τις επιλεγμένες ρυθμίσεις με την επιλογή 'ΟΚ' εμφανίζεται το περιβάλλον εργασίας με τις διαστάσεις που εισάχθηκαν ελαφρώς προσαυξημένες στην περιοχή σχεδίασης για λόγους ευκρίνειας και ευκολίας χρήσης (Εικόνα 3.5).



Εικόνα 3.5 - Περιβάλλον εργασίας Plaxis2D - INPUT.

Η περιοχή σχεδίασης περιέχει τις παρακάτω τρεις γραμμές εργαλείων, οι οποίες επισημαίνονται στην Εικόνα 3.5 με διαφορετικά χρώματα. Αναλυτικότερα:



Εικόνα 3.6 - Γενικό μενού Plaxis2D-INPUT.

Στο μπλε πλαίσιο βρίσκεται το γενικό μενού (Εικόνα 3.6) που περιέχει όλες τις λειτουργίας του προγράμματος συγκεντρωτικά ομαδοποιημένες σε οχτώ ενότητες. Επιλέγοντας την κάθε μία από αυτή εμφανίζεται και η αντίστοιχη αναπτυσσόμενη λίστα με τις συναφείς εντολές. Στην επιλογή 'File' υπάρχουν οι εξής εντολές (Εικόνα 3.7):

- New: Δημιουργία νέου έργου,
- Open: Άνοιγμα υπάρχοντος έργου,
- Save: Αποθήκευση τρέχοντος έργου,
- Save as: Αποθήκευση έργου με επιλεγόμενο όνομα και τοποθεσία,
- Work directory: Προεπιλογή τοποθεσίας αποθήκευσης έργου,
- Pack Project: Αποθήκευση έργου σε συμπιεσμένο φάκελο 'zip',
- Import: Εισαγωγή γεωμετρίας από αρχεία άλλου τύπου,
- General Settings: Άνοιγμα του παραθύρου γενικών ρυθμίσεων (Εικόνα ),
- 1,2,3,4,...: Γρήγορο άνοιγμα των 4 πιο πρόσφατων έργων του χρήστη,
- Exit: Έξοδος από το πρόγραμμα.

Στην επιλογή 'Edit' (Εικόνα 3.8):

- Undo: Αναίρεση προηγούμενης πράξης,
- Copy: Αντιγραφή της γεωμετρίας.

Στην επιλογή 'View' (Εικόνα 3.9):

- Zoom in: Μεγέθυνση επιλεγόμενης περιοχής,
- Zoom out: Αναίερεση της πιο πρόσφατης Zoom in εντολής,
- Reset View: Επαναφορά στην πλήρη περιοχή σχεδίασης,
- Rulers: Εμφάνιση ή μη των βαθμονομημένων αξόνων,

File Edit View Geometry Loads Mater New... Open... Save Save as... Print Work directory... Pack project Import... General settings... 1 NIKAIA.plx 2 Final.plx 3 Final Lspacing Water MM.plx 4 Final Lspacing Water.plx Exit Εικόνα 3.7 - Εντολές 'File' γενικού

μενού, Plaxis2D.

Edit View		Geometry	L
	Undo	Ctrl+Z	
Copy		Ctrl+C	

Εικόνα 3.8 - Εντολές 'Edit' γενικού μενού,Plaxis2D.

 View
 Geometry
 Loads
 Materials

 Zoom in
 Zoom out
 Image: Solution of the solution o

Εικόνα 3.9 - Εντολές 'View' γενικού μενού,Plaxis2D.

- Crosshair: Εμφάνιση ή μη του σταυρονήματος γύρων από το κέρσορα,
- Grid: Εμφάνιση ή μη του πλέγματος στην περιοχή σχεδίασης,
- Axes: Εμφάνιση ή μη των βελών των αξόνων xy,
- Snap to grid: Ενεργοποίηση/Απενεργοποίηση
   του κολλήματος των σημείων σε γραμμές του
   πλέγματος,
- Point Numbers: Εμφάνιση/Απόκρυψη των συντεταγμένων των σημείων,
- Chain numbers: Εμφάνιση/Απόκρυψη των αριθμών των αλυσίδων, ομάδων γεωμετρικών αντικειμένων που έχουν σχεδιαστεί χωρίς να έχει μεσολαβήσει δεξί κλικ.

Στην επιλογή 'Geometry' (Εικόνα 3.10):

Σε αυτήν την ομάδα υπάρχουν όλες οι βασικές επιλογές για τη δημιουργία του γεωμετρικού μοντέλου,

- Πλάκα,
- Γεωύφασμα,
- Αγκυρώσεις,
- Διεπιφάνεια,
- Σήραγγα,
- Ελατήριο,
- Στραγγιστήρι,
- Πηγάδι.

Στην επιλογή 'Loads' (Εικόνα 3.11):

Σε αυτήν την ομάδα υπάρχουν οι επιλογές προσθήκης φορτίων και ορισμού οριακών συνθηκών.

 Geometry
 Loads
 Materials
 Mesh
 I

 Geometry line
 Plate
 Geogrid
 Ge

Well

των Εικόνα 3.10 - Εντολές 'Geometry' γενικού μενού,Plaxis2D.

Loads	Materials	Mesh	Initial	Help
St	andard fixiti	es		
St	andard eart	hquake l	boundar	ies
St	andard abso	orbent b	oundarie	es (dynamics)
S	et Dynamic I	oad syst	em	>
To	otal fixities			
V	ertical fixities	5		
н	orizontal fix	ities		
R	otation fixiti	es (plate	s)	
A	bsorbent bo	undaries	5	
P	rescribed dis	placeme	ents (stal	tic)
D	istributed lo	ad - stat	i <mark>c load s</mark>	ystem A
D	istributed lo	ad - stat	ic load s	ystem B
P	oint load - st	tatic load	d system	А
P	oint load - st	tatic load	d system	В
E	κόνα 3	.11 -	Εντο	λές 'Loads'

γενικού μενού,Plaxis2D.



Εικόνα 3.12 - Εντολές 'Materials' γενικού μενού,Plaxis2D.

Στην επιλογή 'Materials' (Εικόνα 3.12):

Άνοιγμα του παραθύρου δεδομένων υλικών για εδάφη και διεπιφάνειες, πλάκες, γεωυφάσματα και αγκυρώσεις.

Στην επιλογή 'Mesh' (Εικόνα 3.13):

Ρυθμίσεις για το πλέγμα των πεπερασμένων στοιχείων,

- Basic element type: Άνοιγμα του παραθύρου γενικών ρυθμίσεων (Εικόνα) και επισήμανση της θέσης 'element',
- Global coarseness: Επιλογή γενικής πυκνότητας πλέγματος,
- Refine Global: Βελτίωση ολόκληρου του πλέγματος,
- Refine Cluster: Βελτίωση πλέγματος επιλεγμένων όγκων,
- Refine Line: Βελτίωση πλέγματος επιλεγμένων γραμμών,
- Refine around point: Βελτίωση πλέγματος επιλεγμένων σημείων,
- Reset all: Επαναφορά πλέγματος στην προεπιλογή.

Στην επιλογή 'Initial' (Εικόνα 3.14):

Μεταφορά στην λειτουργία ορισμού αρχικών συνθηκών.

Στην επιλογή 'Help' (Εικόνα 3.15):

Άνοιγμα παραθύρων βοηθητικών πληροφοριών σχετικά με το πρόγραμμα.



Εικόνα 3.16 - Γενική γραμμή εργαλειών Plaxis2D-INPUT.

Mesh Initial Help

Basic element type

Global coarseness...

Refine global

Refine cluster

Refine line

Refine around point

Reset all

Generate

Εικόνα 3.13 - Εντολές 'Mesh' γενικού μενού, Plaxis2D.

#### Initial Help

Initial conditions

Εικόνα 3.14 - Εντολές 'Initial' γενικού μενού,Plaxis2D.

Help

Help topics

License update...

Disclaimer...

About...

Εικόνα 3.15 - Εντολές 'Help' γενικού μενού,Plaxis2D.

Στο πορτοκαλί πλαίσιο (Εικόνα 3.16), η γενική γραμμή εργαλείων περιέχει κουμπιά για ορισμένες βασικές ενέργειες του προγράμματος. Οι διαθέσιμες εντολές φαίνονται στον Πίνακα 3.1.

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
Calc	Go to calculations program	Άνοιγμα υποπρογράμματος υπολογισμών '2 PLAXIS CALCULATIONS'
Output	Go to output program	Άνοιγμα υποπρογράμματος προβολής αποτελεσμάτων '3 PLAXIS OUTPUT'
Curves	Go to curves program	Άνοιγμα υποπρογράμματος γραφημάτων '4 PLAXIS CURVES'
B	New	Δημιουργία νέου έργου.
đ	Open	Άνοιγμα υπάρχοντος έργου
	Save	Αποθήκευση έργου.
	Print	Εκτύπωση έργου.
⊕ <b>、</b>	Zoom in	Μεγέθυνση επιλεγόμενης περιοχής
Q	Zoom out	Αναίρεση της προηγούμενης εντολής μεγέθυνσης.
	Coordinates Table	Άνοιγμα πίνακα συντεταγμένων σημείων.
×	Selection	Επαναφορά του κέρσορα σε λειτουργία επιλογής.
9	Undo	Αναίρεση της προηγούμενης ενέργειας.



# \ ↓ ♣ — # ∞ ┥ ◎ □ ▶ ⅲ 躁 躁 躁 ♣ ▮ ¥ 図 8 ♣ Initial conditions

Εικόνα 3.17 - Γραμμή εργαλείων γεωμετρίας Plaxis2D-INPUT.

Στο κόκκινο πλαίσιο (Εικόνα 3.17), η γραμμή εργαλείων γεωμετρίας περιέχει κουμπιά με βασικές εντολές για τη δημιουργία της γεωμετρίας. Είναι διατεταγμένα έτσι ώστε με την χρήση τους από αριστερά προς δεξιά είναι δυνατή η δημιουργία ενός

ολοκληρωμένου γεωμετρικού μοντέλου. Οι εντολές παρουσιάζονται στον παρακάτων πίνακα (Πίνακας 3.2).

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
$\mathbf{X}$	Geometry line	Σχεδίαση γραμμής
	Plate	Σχεδίαση πλάκας
-	Hinge and rotation spring	Σχεδίαση άρθρωσης/περιστροφικού ελατηρίου (πλακών)
	Geogrid	Σχεδίαση γεωυφάσματος
$\underbrace{\leftarrow \uparrow \uparrow}{\downarrow \rightarrow}$	Interface	Σχεδίαση διεπιφάνειας
o—o	Node to node anchor	Σχεδίαση αγκύρωσης μεταξύ δύο σημείων
~	Fixed end anchor	Σχεδίαση αγκύρωσης πακτωμένου άκρου
O	Tunel	Σχεδίαση σήραγγας
	Standard fixities	Εφαρμογή πρότυπων οριακών συνθηκών
F	Hinge	Σχεδίαση άρθρωσης (δοκών)
	Prescribed displacement	Σχεδίαση προκαθορισμένων μετακινήσεων
	Distributed load	Σχεδίαση κατανεμημένων φορτίων
	Point load	Σχεδίαση σημειακών φορτίων
<u>++++</u>	Drain	Σχεδίαση στραγγιστηριού.
*	Well	Σχεδίαση πηγαδιού
	Material sets	Άνοιγμα παραθύρου δεδομένων υλικών
	Generate mesh	Δημιουργία πλέγματος στοιχείων
+ Initial conditions	Initial Conditions	Μεταφορά στην λειτουργία ορισμού αρχικών συνθηκών.

Πίνακας 3.2 –	Εντολές γραμμής	εργαλειών γεωμετ	τρίας Plaxis2D-INPUT.

# 3.4 ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ

Οι γενικές διαστάσεις του προσομοιώματος ταυτίζονται με αυτές που εισάχθηκαν στο παράθυρο των γενικών ρυθμίσεων, δηλαδή μήκος 70m και ύψος 48m. Επιπλέον χωρίζεται σε 4 οριζόντια εδαφικά στρώματα που έχουν καθοριστεί με βάση τα ευρήματα των γεωτρήσεων, πάχους 1m-5m-10m-32m από το επιφανειακό έως το βαθύτερο.

Η εκσκαφή σχεδιάζεται με άνοιγμα 19m και 28m τελικό ύψος. Η προχώρηση πραγματοποιείται σε 10 φάσεις, με τις δύο πρώτες να ανέρχονται στα 2m και τις υπόλοιπες στα 3m.

Σε αυτό το βήμα χρησιμοποιείται η εντολή 📐 Geometry line.

Στη συνέχεια σχεδιάζονται τα δομικά στοιχεία τα οποία περιλαμβάνουν:

**Διαφραγματικό τοίχο** με συνολικό ύψος 36m και τελικό βάθος έμπηξης 8m κάτω από τον πυθμένα της εκσκαφής. Σημειώνεται ότι γύρω από αυτόν γίνεται χρήση της διεπιφάνειας.

Οι αντίστοιχες εντολές είναι | Plate και 🖽 Interface.

Μία σειρά αντηρίδων στον πυθμένα της πρώτης επιμέρους εκσκαφής η οποία προσομοιώνεται με την εντολή <sup>⊶</sup>Fixed end anchor. Επιλέγοντας το στοιχείο που δημιουργείται ρυθμίζεται το ισοδύναμο μήκος, που ισούται με το συνολικό άνοιγμα της εκσκαφής, και η γωνία διεύθυνσης, που ισούται με -180° για να προσομοιωθεί η καθετότητα ως προς τον τοίχο (Εικόνα 3.18).

roperties		
Material set :	ANT	Change
Equivalent length :	19.000	\$ m
Angle :	180.000	\$ I
Adjust prestress		
Prestress force :	0.000	\$ ktv/m
Prestress not per and	hor but per m	

Εικόνα 3.18 - Παράθυρο ρύθμισης χαρακτηριστικών αγκύρωσης σταθερού σημείου Plaxis2D-INPUT.

Οχτώ σειρές αγκυρώσεων στον πυθμένα των επόμενων οχτώ βαθμίδων εκσκαφής. Καθώς το πρόγραμμα δεν διαθέτει λειτουργία εισαγωγής συντεταγμένων για τη δημιουργία της γεωμετρίας και απαιτείται χειρωνακτική σχεδίαση, για διευκόλυνση τα σημεία των αγκυρίων που επιλέχθηκαν φαίνονται στον παρακάτω πίνακα (Πίνακας 3.3).

Σειρές Αγκυρίων	Σημ	εío 1	Σημ	εío 2	Σημ	εío 3	Συνολι	κό μήκος	
	X	У	х	У	х	У	Ελεύθερο	Πακτωμένο	
	(m)	(m)	(m)	(m)	(m)	(m)	(m)	(m)	
Σ1		-3		-5		-7			
Σ2		-6 -9	-6	5	-8		-10		
Σ3	-		-9 -12 -15 30 -11 -11 -11 -11 -11 -11 -11 -11 -11 -1	-11	11 14	-13	. 11.18	12.16	
Σ4	10	-12		-14		-16			
Σ5		-15		-17	42	-19			
Σ6		-18		-20	0	-22			
Σ7		-20		-23		-25			
Σ8		-23		-26		-28			

Πίνακας 3.3 - Συντεταγμένες σημείων των οχτώ σειρών αγκυρίων, Plaxis2D.

Το ελεύθερο τμήμα των αγκυρίων σχεδιάζεται με την εντολή -Node-to-node anchor και το πακτωμένο με την Geogrid.

Τέλος, τα δύο **επιφανειακά φορτία** του δρόμου και των κτισμάτων πλησίον της εκσκαφής, τα οποία προσομοιώνονται με την εντολή Distributed load-load system Α ως ομοιόμορφα κατανεμημένα γραμμικά φορτία. Το πρώτο αντιστοιχεί σε κάθετο φορτίο -10kN/m<sup>2</sup> στην θέση x=23m έως x=33m και το δεύτερο σε κάθετο φορτίο - 30kN/m<sup>2</sup> από x=35m έως x=47m (Εικόνα 3.19).



Εικόνα 3.19 - Παράθυρο ρύθμισης χαρακτηριστικών των επιφανειακών φορτίων του δρόμου(αριστερά) και των κτισμάτων(δεξιά), Plaxis2D.

Με την ολοκλήρωση σχεδίασης των στοιχείων της γεωμετρίας, η μορφή του μοντέλου φαίνεται στην εικόνα που ακολουθεί (Εικόνα 3.20).



Εικόνα 3.20 - Τομή CS1a μετά το τέλος του σχεδιασμού των στοιχείων γεωμετρίας, Plaxis2D.

# 3.4.1 ΙΔΙΟΤΗΤΕΣ ΥΛΙΚΩΝ

Το επόμενο βήμα είναι η εισαγωγή των ιδιοτήτων των διάφορων υλικών του έργου.

Μέσω της εντολής <sup>■</sup> Material Sets εμφανίζεται το παράθυρο που φαίνεται στην παρακάτω εικόνα (Εικόνα 3.21). Όπως φαίνεται το πρόγραμμα χωρίζει τα υλικά σε τέσσερις κατηγορίες, η κάθε μία από τις οποίες έχει διαφορετικές παραμέτρους. Αυτές είναι:

- 1.Εδαφικά υλικά και διεπιφάνειες (Soil & Interfaces)
- 2.Πλάκες (Plates)
- 3.Γεωυφάσματα (Geogrid)
- 4. Αγκυρώσεις (Anchors)

Χρησιμοποιώντας την εντολή New... έχοντας επιλέξει την κατάλληλη κατηγορία ανοίγει κάθε φορά νέο παράθυρο

Material sets	
	Global >>>
Project Databas	e
Set type:	Soil & Interfaces 💌
Group order:	Soil & Interfaces Plates Geogrids Anchors
AS-ST AS-STL CS TE	
New Edit	Copy Del



ιδιοτήτων για τη δημιουργία νέου υλικού, διαδικασία που επαναλαμβάνεται μέχρι να καταχωρηθούν όλα τα απαραίτητα στοιχεία του έργου.

# 3.4.2 ΕΔΑΦΙΚΟΙ ΣΧΗΜΑΤΙΣΜΟΙ

Οι εδαφικοί σχηματισμοί δημιουργούνται στον τύπο υλικού Soil & Interfaces. Οι ιδιότητες που εισάχθηκαν στο πρόγραμμα για τα τέσσερα εδαφικά στρώματα φαίνονται στον Πίνακα 3.4 και ταυτίζονται με τις ιδιότητες που προσδιορίστηκαν από τις πραγματοποιηθείσες γεωτρήσεις.

Παράμετρος	Σύμβολο	TE	CS	AS-ST	AS-STL	Μονάδα
Μοντέλο υλικού	Model	MC	MC	MC	MC	-
Τύπος συμπεριφοράς	Туре	Drained	Drained	Drained	Drained	-
Ακόρεστο φαινόμενο βάρος	γunsat	21	22	23	23	kN/m2
Κορεσμένο φαινόμενο βάρος	γsat	21	22	23	23	kN/m2
Οριζόντια διαπερατότητα	k <sub>x</sub>	8.64E-03	0.259	0.069	0.035	m/day
Κάθετη διαπερατότητα	ky	8.64E-03	0.259	0.069	0.035	m/day
Μέτρο ελαστικότητας	E <sub>ref</sub>	3.2E+04	4E+04	2.8E+05	2.8E+05	kN/m2
Λόγος Poisson	v	0.300	0.300	0.300	0.300	-
Συνοχή	С	10	20	60	40	kN/m2
Γωνία τριβής	φ	30	30	36	34	0
Γωνία dilatancy	Ψ	0	0	0	0	0
Συντελεστής μείωσης διεπιφάνειας	Rinter	0.7	0.7	0.7	0.7	-

Πίνακας 3.4 – Ιδιότητες των εδαφικών σχηματισμών, όπως αναφέρονται στην γεωτεχνική μελέτη της περιοχής του έργου.

Το παράθυρο δημιουργίας νέου σετ ιδιοτήτων υλικού χωρίζεται σε τρείς καρτέλες, 'General', 'Parameters' και 'Interfaces'.

Στην πρώτη εισάγονται οι γενικές ρυθμίσεις συμπεριφοράς του υλικού, τα φαινόμενα βάρη και η διαπερατότητα, μαζί με την δυνατότητα προσθήκης σχολίων. (Εικόνα 3.22)

	Gen	eral properties	
Identification: TE	Ϋ́un	sat 21.000	kN/m <sup>3</sup>
Material model: Mohr-Coulomb	→ <sup>γ</sup> sa	t 21.000	kN/m <sup>3</sup>
Material type: Drained	-		
	k <sub>γ</sub> :	8.640E-03	m/day
			Advanced

Εικόνα 3.22 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων εδαφικού υλικού – καρτέλα 'General', Plaxis2D

Στην δεύτερη εισάγονται οι τιμές του μέτρου ελαστικότητας, λόγου Poisson, συνοχής, γωνίας τριβής και γωνίας dilatancy. Οι τιμές στα πλαίσια Alternatives και Velocities συμπληρώνονται αυτόματα από το πρόγραμμα, τιμές που σε όλη την παρούσα εργασία θεωρούνται αποδεκτές και χρησιμοποιούνται χωρίς τροποποίηση. (Εικόνα 3.23)

Stiffness E <sub>ref</sub> :	3.200E+04	kN/m <sup>2</sup>	Strength c <sub>ref</sub> :	10.000	kN/m <sup>2</sup>
v (nu) :	0.300		φ (phi) : ψ (psi) :	30.000 0.000	•
Alternatives			Velocities		
G <sub>ref</sub> :	1.231E+04	kN/m <sup>2</sup>	V <sub>s</sub> :	75.790	<b>≑</b> m/s
E <sub>oed</sub> :	4.308E+04	kN/m <sup>2</sup>	V <sub>p</sub> :	141.800	<b>≑</b> m/s

Εικόνα 3.23- Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων εδαφικού υλικού – καρτέλα 'Parameters', Plaxis2D

Στην τρίτη καρτέλα ρυθμίζεται η συμπεριφορά των διεπιφανειών για την προσομοίωση της αλληλεπίδρασης εδαφικών-δομικών στοιχείων. Στην πραγματικότητα η διεπιφάνεια αυτή έχει μικρότερη αντοχή και μεγαλύτερη ευκαμπτότητα από το εδαφικό στρώμα στο οποίο ανήκει, οπότε η τιμή του Rinter πρέπει να είναι μικρότερη του 1. Μία τιμή του 0.7 είναι γενικώς αποδεκτή για να προσομοιώσει αυτό το φαινόμενο. (Εικόνα 3.24)

C Rigid		
Manual		
R <sub>inter</sub> : 0.700		
Real interface thickness	]	
δ-inter : 0.000		

Εικόνα 3.24- Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων εδαφικού υλικού – καρτέλα 'Interfaces', Plaxis2D

# 3.4.3 ΔΙΑΦΡΑΓΜΑΤΙΚΟΣ ΤΟΙΧΟΣ

Ο διαφραγματικός τοίχος που επιλέγεται να προσομοιωθεί αποτελείται από φρεατοπασσάλους διαμέτρου Φ1m και αξονική απόσταση 1.5m. Ο χώρος ανάμεσα του πληρώνεται με εκτοξευόμενο σκυρόδεμα πάχους 0.1m.

Για να προσομοιωθεί η παραπάνω κατασκευή πρέπει να δημιουργηθεί πλάκα, στον τύπο υλικού Plate, με ιδιότητες που να αντιστοιχούν στις ιδιότητες και των δύο κατασκευαστικών στοιχείων της. Στη συνέχεια παρατίθενται οι πίνακες των ιδιοτήτων των επιμέρους μερών αλλά και του συνδυαστικού στοιχείου πλάκας.

Οι ιδιότητες των πασσάλων φαίνονται στον παρακάτω πίνακα (Πίνακας 3.5).

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Μέτρο ελαστικότητας	E	3,00e+07	kN/m2	-
Διάμετρος	D	1	m	-
Φαινόμενο βάρος	γ	24	kN/m3	-
Επιφάνεια	A1	0,785	m2	$A1 = \pi \times D^2 / 4$
Ροπή αδράνειας	11	0,049063	m4	$I1 = \pi \times D^4 / 64$
Αξονική δυσκαμψία	EA1	2,36e+07	kNm	$EA1 = E1 \times A1$
Καμπτική δυσκαμψία	EI1	1,47e+06	kNm2	$EI1 = E1 \times I1$

Πίνακας 3.5 - Ιδιότητες πασσάλων. (Τσαντάκης, 2016)

Οι ιδιότητες του ενδιάμεσου τοιχίου φαίνονται στον παρακάτω πίνακα (Πίνακας 3.6).

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Μέτρο ελαστικότητας	E	1,50e+07	kN/m2	-
Μήκος	L	0,5	m	-
Πάχος	D	0,1	m	-
Φαινόμενο βάρος	Y	24	kN/m3	-
Επιφάνεια	A2	0,05	m2	$A2 = D \times L$
Ροπή αδράνειας	11	0,000131	m4	$I2 = \pi \times I \times D^3/12$
Αξονική δυσκαμψία	EA2	7,50e+05	kNm	$EA2 = E2 \times A2$
Καμπτική δυσκαμψία	El2	1,96e+03	kNm2	$EI2 = E2 \times I2$

Πίνακας 3.6 - Ιδιότητες σκυροδετημένου τοιχίου. (Τσαντάκης, 2016)

Οι τελικές ιδιότητες της πλάκας διαμορφώνονται στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακας 3.7). Η αξονική και καμπτική δυσκαμψία υπολογίζονται ανά μέτρο οπότε και τα

επιμέρους μέρη της εξίσωσης έχουν διαιρεθεί με την τιμή αξονικής απόστασης των 1.5m πασσάλων και τοιχίων αντίστοιχα.

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Τύπος συμπεριφοράς	Material type	Elastic	-	-
Καμπτική δυσκαμψία	EA	1.653E+07	kN/m	$\Sigma EA = (EA1 + EA2) / 1,5$
Δυστένεια	EI	9.819E+05	kN/m2	$\Sigma EI = (EI1 + EI2) / 1,5$
Φαινόμενο βάρος	γ	24	kN/m3	-
Ισοδύναμο πάχος	d	0.844	m	$dequal = \sqrt{12 \times (EI/EA)}$
Βάρος	W	20.256	kN/m/m	$w = \gamma \times d$
Λόγος poisson	V	0.150	-	-

Πίνακας 3.7 - Ιδιότητες πασσαλότοιχου, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)

Στην Εικόνα 3.25 φαίνεται η εισαγωγή των τιμών στην καρτέλα του προγράμματος.



Εικόνα 3.25 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων υλικού πλάκας, Plaxis2D.

# 3.4.4 ΑΝΤΙΡΗΔΕΣ

Οι αντηρίδες δημιουργούνται στον τύπο υλικού Anchors αφού όπως έχει αναφερθεί προσομοιώνονται ως αγκυρώσεις πακτωμένου άκρου. Οι ιδιότητες τους φαίνονται παρατίθενται στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακας 3.8).

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Τύπος συμπεριφοράς	Material type	Elastic	-	-
Μέτρο ελαστικότητας	E	2,10e+08	kN/m2	-
Εξωτερική διάμετρος	D	1,17	m	-
Εσωτερική διάμετρος	d	0,0143	kN/m3	-
Επιφάνεια	A	4,297704	m2	$A = \pi \times (D^2 - d^2)$
Δυστένεια	EA	9.025E+08	kN	$EA = E \times A$

Πίνακας 3.8 - Ιδιότητες αντιρήδων, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)

Στην παρακάτω Εικόνα 3.26 φαίνεται το παράθυρο εισαγωγής των τιμών στο Plaxis. Για να προσομοιωθεί στις δύο διαστάσεις λαμβάνεται υπόψιν και η απόσταση μεταξύ των αντηρίδων στην τρίτη διάσταση μέσω του Lspacing η οποία ορίζεται στα 4.5m, όπως έχει αναφερθεί.

	Properdes
dentification:	EA: 9.025E+08 kN
4aterial type: Elastic	L <sub>spacing</sub> : 4.500 m
	F <sub>ma&gt;,tens</sub>   : 1.000E+15 kN
omments	F <sub>max,comp</sub>  : 1.000E+15 kN
	Values per anchor !

Εικόνα 3.26 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές αντηρίδων) Α, Plaxis2D.
# 3.4.5 ΑΓΚΥΡΩΣΕΙΣ

ΕΛΕΥΘΕΡΟ ΑΚΡΟ

Το ελεύθερο άκρο δημιουργείται στον τύπο υλικού Anchors. Ακολουθεί ο πίνακας με τις ιδιότητες του (Πίνακας 3.9).

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Τύπος συμπεριφοράς	Material type	Elastic	-	-
Μέτρο ελαστικότητας	E	2,10e+08	kN/m2	-
Επιφάνεια τένοντα	D	0,000139	m	-
Αριθμός τενόντων	N	4	-	-
Συνολική επιφάνεια	A	0,000556	m2	$As = N \times Ab$
Δυστένεια	EA	1,17e+05		$EA = E \times A$

Πίνακας 3.9 - Ιδιότητες ελεύθερου τμήματος αγκυρίων, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)

Στην εικόνα φαίνεται το παράθυρο εισαγωγής των σχετικών δεδομένων (Εικόνα 3.27). Όπως και με τις αντηρίδες εισάγεται και η τιμή Lspacing που για τις σειρές αγκυρίων ανέρχεται στα 1.5m.

Material type:         Elastic         Image: Lspacing :         1.500         m           IF max.tens         IF max.tens         II.000E+15         KN           IF max.tens         II.000E+15         KN	terial type:       Elastic <ul> <li>spacing:</li> <li>1.500</li> <li>m</li> <li> F<sub>ma&gt;,tens</sub> :</li> <li>1.000E+15</li> <li>kN</li> <li> F<sub>ma&gt;,cemp</sub> :</li> <li>1.000E+15</li> <li>kN</li> </ul> Values per anchor !	Identification: ATK	EA : 1.168E+05 kN
Fmax,tens :         1.000E+15         kM           omments          Fmax,tens :         1.000E+15         kM	Fma>,tens :         1.000E+15         kN           ments          Fma>,comp :         1.000E+15         kN           Values per anchor !         Values per anchor !         Values per anchor !	Material type: Elastic	▼ L <sub>spacing</sub> : 1.500 m
Comments	IFmax.comp     I.000E+15     kN       Values per anchor !		F <sub>ma&gt;,tens</sub>   : 1.000E+15 kN
	Values per anchor !	omments	F <sub>ma&gt;,comp</sub>   : 1.000E+15 kN
Values per anchor !			Values per anchor !

Εικόνα 3.27 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές ελεύθερου τμήματος αγκυρίων) Α, Plaxis2D.

72

### ΠΑΚΤΩΜΕΝΟ ΑΚΡΟ

Το πακτωμένο άκρο έχει σχεδιαστεί ως γεωύφασμα (Geogrid) και επομένως δημιουργείται το υλικό του στον τύπο Geogrid. Αποτελείται από το αγκύριο με τους τέσσερις τένοντες και το τσιμεντοκονίαμα. Στον Πίνακα 3.10 αναγράφονται οι ιδιότητες του.

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Τύπος συμπεριφοράς	Material type	Elastic	-	-
Μέτρο ελαστικότητας	E	1,50e+07	kN/m2	-
Φαινόμενοο βάρος	Г	24	kN/m3	-
Διάμετρος βολβού πάκτωσης	D	0.1	m	-
Συνολική επιφάνεια	A	0,007294	m2	$As = N \times Ab$
Δυστένεια ενέματος	EA	1,17e+05	kN	$EA = E \times A$
Συνολική δυστένεια	ΣΕΑ	2.262E+05	kN	ΣΕΑ = ΕΑαγκυρίου + ΕΑενέματος

Πίνακας 3.10 - Ιδιότητες πακτωμένου τμήματος αγκυρίου, Plaxis2D. (Τσαντάκης, 2016)

Στην Εικόνα 3.28 φαίνεται το παράθυρο του προγράμματος. Παρατηρείται ότι η ρύθμιση Lspacing απουσιάζει. Αυτό γίνεται αυτόματα από το πρόγραμμα, μέσω της σύνδεσης του ελεύθερου και του πακτωμένου άκρου στη γεωμετρία.

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

dentification:	AFK Elastic	EA	: 2.262E+05 kNjm 1.000E+10 kNjm
omments			

Εικόνα 3.28 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων γεωυφάσματος (Τιμές πακτωμένου τμήματος αγκυρίων), Plaxis2D

#### 3.4.6 ΑΝΤΙΣΤΟΙΧΗΣΗ ΥΛΙΚΩΝ ΣΤΗ ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ

Αφού έχουν δημιουργηθεί και καταχωρηθεί όλα τα παραπάνω υλικά στο παράθυρο Material Sets, το καθένα επιλέγεται και σύρεται στο αντίστοιχο στοιχείο της γεωμετρίας. Η αντιστοίχιση επιβεβαιώνεται με τον στιγμιαίο χρωματισμό κόκκινου χρώματος του στοιχείου. Επιπλέον, στην περίπτωση των εδαφικών σχηματισμών, η επιφάνεια χρωματίζεται μόνιμα με το χρώμα του υλικού που της έχει αντιστοιχιστεί.

Το παράθυρο μετά το τέλος της παραπάνω διαδικασίας, σηματοδοτώντας έτσι την ολοκλήρωση της γεωμετρικής διαμόρφωσης του μοντέλου, φαίνεται στην εικόνα που ακολουθεί (Εικόνα 3.29).



Εικόνα 3.29 - Τελική γεωμετρία της τομής CS1a, Plaxis2D.

Σημειώνεται πως στην περίπτωση ύπαρξης γεωμετρικού στοιχείου χωρίς υλικό, το πρόγραμμα δεν επιτρέπει στον χρήστη να προχωρήσει στο επόμενο βήμα πριν διευθετήσει την παράβλεψη.

# 3.5 ΔΙΑΚΡΙΤΟΠΟΙΗΣΗ ΜΟΝΤΕΛΟΥ

Έχοντας ολοκληρώσει την διαμόρφωση της γεωμετρίας είναι δυνατή η παραγωγή του μοντέλου πεπερασμένων στοιχείων, ή αλλιώς διακριτοποίηση. Η διακριτοποίηση είναι αυτόματη, κατά την διάρκεια της οποίας το πρόγραμμα διαιρεί τη γεωμετρία σε ακανόνιστα τριγωνικά στοιχεία15-κόμβων, όπως έχει επιλεγεί στις γενικές ρυθμίσεις, ώστε να μπορέσει να εκτελέσει υπολογισμούς με βάσει αυτά.

Η τελική μορφή λαμβάνει υπόψιν όλα τα σημεία και τις γραμμές της γεωμετρίας ώστε να αποτυπώνει πλήρως κάθε στοιχείο της.

Επιπλέον, ο χρήστης μπορεί να ρυθμίσει την πυκνότητα είτε καθολικά είτε τοπικά.

#### ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

Καθολική βελτίωση επιτυγχάνεται με την εντολή Refine Global στην αναπτυσσόμενη στήλη Mesh (Εικόνα 3.13) του γενικού μενού (Εικόνα 3.6). Επιπλέον, μέσω την επιλογής Global coarseness στην ίδια στήλη, από όπου είναι δυνατός ο ορισμός της γενικής ποιότητας πλέγματος σε 5 ρυθμίσεις μέσω του αναδυόμενου παραθύρου της Εικόνας 3.30:

Mesh generation setup			×
Mesh coarseness			
Element distribution:	Medium	-	Generate
	Very coarse Coarse		
	Medium	a sal	Hala
	Fine Very fine	ncer	



Very coarse – coarse – medium – fine – very fine Πολύ αραιό – αραιό – μέση κατάσταση – πυκνό – πολύ πυκνό

Για την παρούσα διπλωματική επιλέγεται η Μέση Κατάσταση ώστε οι υπολογισμοί να είναι ταχείς διατηρώντας παράλληλα ικανοποιητική ακρίβεια αποτελεσμάτων για την εξαγωγή των συμπερασμάτων.

Δυνατότητα τοπικής βελτίωσης προσφέρεται μέσω των τριών εντολών Refine line, cluster, point της στήλης Mesh (Εικόνα 3.13) του γενικού μενού (Εικόνα 3.6). Επιλέγοντας τα γεωμετρικά στοιχεία και εκτελώντας την αντίστοιχη εντολή το πρόγραμμα βελτιώνει το πλέγμα γύρω από αυτά.

Με τον παραπάνω τρόπο, για όλες τις αναλύσεις που ακολουθούν, βελτιώνονται τα συμπλέγματα εδάφους που πρόκειται να εκσκαφθούν, ο διαφραγματικός τοίχος και τα αγκύρια.

Στην συνέχεια μέσω του πλήκτρου Generate mesh ξεκινάει η διαδικασία διακριτοποίησης. Το τελικό πλέγμα εμφανίζεται σε νέο παράθυρο (Εικόνα 3.31) και επικυρώνεται πατώντας το πλήκτρο

#### ΚΩΣΤΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ



Εικόνα 3.31 - Πλέγμα πεπερασμένων στοιχείων τομής CS1a, Plaxis2D.

# 3.6 ΑΡΧΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ

Πριν την μετάβαση στο πρόγραμμα των υπολογισμών είναι απαραίτητος ο καθορισμός των υδροστατικών και γεωστατικών τάσεων.

Με την εντολή • Intel conditions ο χρήστης μεταφέρεται στη λειτουργία ορισμού αρχικών συνθηκών, συγκεκριμένα στις αρχικές υδροστατικές πιέσεις. Όπως φαίνεται στην Εικόνα 3.32 η γραμμή εργαλείων γεωμετρίας έχει αλλάξει, ενώ τα γεωμετρικά στοιχεία του έργου χρωματίζονται ομογενώς γκρι και το έδαφος μπλε. Σε αυτήν τη λειτουργία προσδιορίζονται οι συνθήκες των υπόγειων υδάτων.

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».



Εικόνα 3.32 - Περιβάλλον εργασίας ορισμού αρχικών συνθήκων - υδροστατικών πιέσεων, Plaxis2D-INPUT.

Στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακας 3.11) φαίνονται οι εντολές της νέας γραμμής εργαλείων γεωμετρίας που έχει επισημανθεί με κόκκινο πλαίσιο στην Εικόνα 3.42.

Πίνακας 3.11 - Εντολές γραμμής εργαλείων γεωμετρίας λειτουργίας ορισμού αρχικών συνθηκών -
υδροστατικών πιέσεων, Plaxis2D-INPUT.

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
- Geometry input	Geometry Input	Επιστροφή στην λειτουργία
- decine a y input	Cooncay input	επεξεργασίας της γεωμετρίας.
<b>—</b>	Phreatic Level	Δημιουργία υδροφόρου ορίζοντα.
		Δημιουργία ορίου μέσω του οποίου
	Closed flow boundary	δεν υπάρχει ροή για αναλύσεις ροής
		υπόγειων υδάτων.
	Closed consolidation	Δημιουργία ορίου μέσω του οποίου
	boundary	δεν υπάρχει ροή για αναλύσεις
	boundary	καθίζησης.
	Material Sets	Άνοιγμα παραθύρου υλικών.
+++++++	Generate water pressures	Παραγωγή υδροστατικών πιέσεων.
	Initial pore pressures-	Εναλλαγή λειτουργίας καθορισμού
	Initial stresses and	υδροστατικών πιέσεων(αριστερά) –
	geometry configuration	γεωστατικών πιέσεων(δεξιά)
+++	Generate initial stresses	Παραγωγή γεωστατικών πιέσεων.(Κ₀-
		procedure)
	Material Sets	Άνοιγμα παραθύρου υλικών.
<b>⊣&gt;</b> Calculate	Calculate	Άνοιγμα του υποπρογράμματος υπολογισμών.

Η στάθμη του υδροφόρου ορίζοντα ορίζεται σε βάθος 5m από την επιφάνεια του εδάφους στο σημείο y= -4m με την εντολή 🔽 και στη συνέχεια επιλέγοντας <sup>‡‡</sup> ανοίγει νέο αναδυόμενο παράθυρο(Εικόνα 3.33) για την επιλογή της μεθόδου παραγωγής των

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

υδροστατικών πιέσεων. Η προσομοίωση του νερού σε αυτό το στάδιο γίνεται με βάση την σταθερή στάθμη του υδροφόρου οπότε και επισημαίνεται η επιλογή Phreatic level.

		ation (steady state)	⊆har	nge configuratio	Π
ound	lwater calculation	1			
5 St	andard settings				
Ma	anual settings	Define			

Εικόνα 3.33 - Παράθυρο ρυθμίσεων παραγωγής υδροστατικών πιέσεων Α, Plaxis2D.

Η τελική κατανομή των πιέσεων εμφανίζεται στο παράθυρο της Εικόνας 3.34 όπου και επικυρώνεται με την εντολή των αναλάτε.



Εικόνα 3.34 - Κατανομή υδροστατικών πιέσεων αρχικών συνθηκών της τομής CS1a, Plaxis2D.

Για τον προσδιορισμό των γεωστατικών πιέσεων χρησιμοποιείται η εντολή . οποία πατώντας το δεξί πλήκτρο εμφανίζει τα χρώματα των σχηματισμών, εξαφανίζει όποιες ρυθμίσεις είχαν γίνει στην λειτουργία υδροστατικών πιέσεων και αλλάζει τις εντολές που είναι διαθέσιμα για χρήση στην νέα γραμμή εργαλείων γεωμετρίας. (Εικόνα 3.35)



Εικόνα 3.35 - Περιβάλλον εργασίας ορισμού αρχικών συνθήκων – γεωστατικών πιέσεων, Plaxis2D-INPUT.

Σε αυτό το σημείο η εντολή <sup>141</sup> Generate initial stresses είναι διαθέσιμη γεγονός που σηματοδοτείται από τον χρωματισμό της σε <sup>141</sup>. Επιλέγοντας την εμφανίζεται νέο αναδυόμενο παράθυρο (Εικόνα 3.36) στο οποίο συμπληρώνεται το ποσοστό της βαρύτητας που ενεργεί στο έδαφος ΣΜ-weight και ο συντελεστής ώθησης γαιών K<sub>0</sub>. Εισάγονται οι τιμές ΣΜ-weight=1, αφού η βαρύτητα είναι πλήρως ενεργοποιημένη, και K<sub>0</sub>=0.45 για όλους τους εδαφικούς σχηματισμούς σύμφωνα με τον Πίνακα 3.4.

Σημειώνεται πως το Plaxis προσφέρει δύο τρόπους υπολογισμού των γεωστατικών πιέσεων με την K<sub>0</sub>-procedure, η οποία χρησιμοποιείται για τις αναλύσεις της παρούσας εργασίας, να είναι ακριβής μόνο για οριζόντιες γεωμετρίες.

ΣM-W	e cht :	1.000	\$		
Cluster	Material	OCR	POP	КО	^
1	MC	N/A	N/A	0.450	
2	MC	N/A	N/A	0.450	
3	MC	N/A	N/A	0.450	
4	MC	N/A	N/A	0.450	
5	MC	N/A	N/A	0.450	
r.	MC	N/A	Ν/Δ	0 450	~
		<u>O</u> K	Cancel	He	elp

Εικόνα 3.36 - Παράθυρο ρυθμίσεων παραγωγής γεωστατικών πιέσεων, Plaxis2D.

Η τελική κατανομή των πιέσεων εμφανίζεται στο παράθυρο της Εικόνας 3.37 όπου και επικυρώνεται με την εντολή τωναίτε.



Εικόνα 3.37 - Κατανομή γεωστατικών πιέσεων αρχικών συνθηκών της τομής CS1a, Plaxis2D.

82

Από αυτό το σημείο είναι εφικτό να γίνει απευθείας μετάβαση στο υποπρόγραμμα υπολογισμών μέσω της εντολής <sup>-- calculate</sup>.

# 3.7 ΕΠΙΛΥΣΗ

Ο προσδιορισμός των φάσεων της κατασκευής και η εκτέλεση των υπολογισμών γίνονται μέσω του δεύτερου υποπρογράμματος <2 PLAXIS CALCULATIONS>. Με απευθείας εκκίνηση της από το προηγούμενο βήμα ανοίγει αυτόματα το έργο και ο χρήστης μεταφέρεται στο περιβάλλον εργασίας (Εικόνα 3.38).

Edit View	Calculate Hel	p				
t Output Curves	e 🔒	A +++	≓> Output.	11		
neral Paramete	rs   Multipliers	Preview				
Phase		incrition [	2	Calculation type	-	
Nuclear (TD)						
Number / 10.:	1   <pn< td=""><td>ase 1&gt;</td><td></td><td>Plastic</td><td></td><td></td></pn<>	ase 1>		Plastic		
Start from phas	e: 0 - Initial pha	se	•	Advanced		
Log info				Commente		
r						
			^			
1			~			
				Descenter	- -	
				Parameter	s	
				Nevt	Insert B	Delet
					August and	
ntification	Phase no.	Start from	Calculation	Loading input	Time 1	Wate
ntification Initial phase	Phase no.	Start from	Calculation	Loading input	Time 1	Wate 0
ntification Initial phase <phase 1=""></phase>	Phase no. 0	Start from 0	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction	Time 1 0.00 0.00	Wate 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""></phase></phase>	Phase no. 0 1 2	Start from 0 0 1	Calculation N/A Plastic Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time 1 0.00 0.00 0.00	Water 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3	Start from 0 0 1 2	Calculation N/A Plastic Plastic Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction	Time 1 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4	Start from 0 1 2 3	Calculation N/A Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time 1 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5	Start from 0 1 2 3 4	Calculation N/A Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time 1 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Water 0 0 0 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 6=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 -1 2 3 4 5 6	Start from 0 1 2 3 4 5	Calculation N/A Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time V 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 2 3 4 5 6 7	Start from 0 1 2 3 4 5 6	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time V 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Water 0 0 0 0 0 0 0 0
Initification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 2 3 4 5 6 7 8	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""> <phase 9=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 5 6 7 8 9	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8	Calculation N/A Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 2=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""> <phase 9=""> <phase 10=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 5 6 7 8 9 10	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
ntification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""> <phase 9=""> <phase 10=""> <phase 11=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 5 6 7 8 9 10 11	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
Initial phase Chase 1> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 3=""> <phase 4=""> <phase 5=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""> <phase 9=""> <phase 10=""> <phase 11=""> <phase 12=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 11 12	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
entification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 3=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""> <phase 10=""> <phase 11=""> <phase 12=""> <phase 13=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 11 12 13	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wates 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
Initial phase Chase 1> Aphase 2> Aphase 3> Aphase 4> Aphase 5> Aphase 5> Aphase 6> Aphase 7> Aphase 9> Aphase 10> Aphase 10> Aphase 12> Aphase 13> Aphase 13>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13	Calculation N/A Plastic	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
entification Initial phase <phase 1=""> <phase 2=""> <phase 3=""> <phase 3=""> <phase 5=""> <phase 5=""> <phase 6=""> <phase 7=""> <phase 8=""> <phase 9=""> <phase 10=""> <phase 11=""> <phase 12=""> <phase 14=""> <phase 15=""></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase></phase>	Phase no. 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14	Calculation N/A Plastic Plasti	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Wate 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0
Initial phase CPhase 1> CPhase 2> CPhase 3> CPhase 4> CPhase 5> CPhase 6> CPhase 6> CPhase 10> CPhase 10> CPhase 12> CPhase 12> CPhase 13> CPhase 15> C	Phase no. 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16	Start from 0 1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15	Calculation N/A Plastic Plasti	Loading input N/A Staged construction Staged construction	Time Y 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	Water 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0

Εικόνα 3.38 - Περιβάλλον εργασίας του υποπρογράμματος Plaxis2D – CALCULATIONS.

Όπως επισημαίνεται με τα χρωματισμένα πλαίσια το παράθυρο χωρίζεται σε τρείς ενότητες.

Στο κόκκινο βρίσκονται οι γραμμές εργαλείων, με αλλαγές στις επιλογές Edit, View, Calculate και την νέα εντολή (Select points for curves) επιλογής σημείων παρακολούθησης. Η επιλογή Edit προσφέρει εντολές επεξεργασίας των φάσεων, από την View ανοίγει το παράθυρο υπολογισμού πολλαπλών έργων και η Calculate ξεκινάει την εκτέλεση των υπολογισμών.

Στο πορτοκαλί πλαίσιο περιλαμβάνονται οι καρτέλες ρύθμισης της επιλεγμένης φάσης. Οι τρείς πρώτες, General, Parameters και Multipliers, αποτελούν αντικείμενο ασχολίας στη συνέχεια ενώ στην καρτέλα Preview εμφανίζεται η τελικής μορφή της γεωμετρίας για την επιλεγμένη φάση.

Τέλος, στο μπλε πλαίσιο υπάρχει η λίστα με όλες τις υπάρχουσες φάσεις και τους τύπους τους αλλά και οι εντολές πρόσθεσης και αφαίρεσης αυτών.

Το έργο έχει χωριστεί σε 21 επιμέρους φάσεις, το προσχέδιο των οποίων ακολουθεί στον Πίνακα 3.12

BHMA	ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ
1	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΚΩΝ ΦΟΡΤΙΩΝ- ΠΛΑΚΑΣ
2	ΕΚΣΚΑΦΗ(2Μ)
3	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΑΝΤΙΡΗΔΩΝ
4	ΕΚΣΚΑΦΗ(2Μ)
5	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
6	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
7	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
8	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
9	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
10	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
11	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
12	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
13	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
14	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
15	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
16	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
17	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
18	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
19	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
20	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
21	ΑΝΑΛΥΣΗ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ

Πίνακας 3.12 - Φάσεις κατασκευής τομής CS1a, Plaxis2D.

# 3.7.1 ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟ ΚΑΘΕΣΤΩΣ

Όπως έχει αναφερθεί, κατά τη διάρκεια της κατασκευής του σταθμού γινόταν χρήση οπών αποστράγγισης για την εκτόνωση των υδροστατικών πιέσεων με αποτέλεσμα ταπείνωση του υδροφόρου κάτω από τον πυθμένα της εκσκαφής.

Στην παρούσα ανάλυση η εκσκαφή βρίσκεται κάτω από τη στάθμη του υδροφόρου ορίζοντα μετά το πέρας της 5<sup>ης</sup> φάσης, μετά από την οποία γίνεται και η παραδοχή ότι ξεκινάει η εφαρμογή των μέτρων αντιμετώπισης των πιέσεων.

Για την προσομοίωση τους αρχικά σχεδιάζεται μία στάθμη του υδροφόρου ορίζοντα (Groundwater head), η οποία ότι από το αρχικό βάθος -4 μειώνεται γραμμικά από το αριστερό όριο της γεωμετρίας έως το αριστερό άκρο του πυθμένα της εκάστοτε ανοιχτής εκσκαφής κάθε φάσης και στη συνέχεια ταυτίζεται με τον πυθμένα της. Δηλαδή με κάθε βαθμίδα εκσκαφής, η γραμμή της στάθμης μετατοπίζεται τόσο όσο χρειάζεται για να μην εμφανίζεται στην επιφάνεια του ορύγματος.

Στη συνέχεια η δημιουργία των υδροστατικών πιέσεων γίνεται μέσω του τύπου υπολογισμού Groundwater flow. Το πρόγραμμα χρησιμοποιεί τις οριακές συνθήκες, το πλέγμα, τις ιδιότητες του εδάφους και το φρεατικό επίπεδο που έχει σχεδιαστεί για να παράγει τις πιέσεις του νερού των πόρων για μία σταθερή κατάσταση ροής.

# 3.7.2 ΠΡΟΣΔΙΟΡΙΣΜΟΣ ΦΑΣΕΩΝ

Έχοντας δημιουργήσει 21 διαδοχικές φάσεις, για τον προσδιορισμό τους γίνεται χρήση των ρυθμίσεων του πορτοκαλί πλαισίου της Εικόνας 3.38 αφού έχει επιλεχθεί η κατάλληλη φάση από την λίστα.

#### ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΚΩΝ ΦΟΡΤΙΩΝ-ΠΛΑΚΑΣ

Η ενεργοποίηση των επιφανειακών φορτίων και του διαφραγματικού τοίχου (πλάκας) γίνεται στην πρώτη φάση πριν ξεκινήσει η εκσκαφή.

Στην καρτέλα General (Εικόνα 3.39) επιλέγεται ο τύπος υπολογισμού (Calculation type) Plastic.

lumber / ID.; 1 <phase 1=""></phase>	Calcula	tic
tart from phase: 0 - Initial phase	· · · ·	Advanced
og info	Comme	ents
	2.4	

Εικόνα 3.39 - Καρτέλα 'General' ρυθμίσεων φάσης Plaxis2D-CALCULATIONS.

Στην καρτέλα Parameters (Εικόνα 3.40) επιλέγεται Staged Constuction στην ενότητα Loading Input και διατηρούνται οι υπόλοιπες προεπιλεγμένες ρυθμίσεις.

additional Steps: 250	Reset displacements to zero
	Delete intermediate steps
erative procedure           Standard setting           Manual setting	Loading input
Define	Time interval : 0.0000 ♀ day <u>G</u> W Flow Realised end time : 0.0000 ♀ day Define

Εικόνα 3.40 -- Καρτέλα 'Parameters' ρυθμίσεων φάσης Plaxis2D-CALCULATIONS.

Στη συνέχεια με την εντολή Define... της ίδιας καρτέλας ανοίγει το παράθυρο λειτουργία ορισμού αρχικών συνθηκών του PLAXIS INPUT (Εικόνα 3.35) στο οποίο είναι ενεργά τα στοιχεία της γεωμετρίας της προηγούμενης φάσης, τα οποία στην προκειμένη περίπτωση είναι μόνο οι εδαφικές στρώσεις αφού αφορά το πρώτο βήμα. Με αριστερό κλικ πάνω τους, ενεργοποιούνται τα επιφανειακά φορτία και η πλάκα και πλέον χρωματίζονται μπλε (Εικόνα 3.41).

Για τις συνθήκες του νερού, με το αριστερό κουμπί της εντολής • γίνεται εναλλαγή στην λειτουργία προσδιορισμού υδροστατικών πιέσεων. Παρατηρείται ότι η διεπιφάνεια γύρω από την πλάκα εμφανίζεται με πορτοκαλί ένδειξης, επισημαίνοντας την ύπαρξη της αδιαπέρατης επιφάνειας της πλάκας (Εικόνα 3.41). Με την εντολή

και την επιλογή Phreatic level γίνεται η παραγωγή των υδροστατικών πιέσεων και αφού επικυρωθούν οι αλλαγές το παράθυρο κλείνει και ολοκληρώνεται η επεξεργασία της φάσης.



Εικόνα 3.41 - Προσδιορισμός ενεργών γεωμετρικών στοιχείων (αριστερά) και υδρολογικών συνθηκών (δεξιά) [Α], Plaxis2D-CALCULATIONS.

Σημειώνεται ότι για να μην επηρεάσουν οι μετακινήσεις των φορτίων την εκσκαφή, στην αμέσως επόμενη φάση επιλέγεται το κουτί Reset displacements to zero στην καρτέλα Parameters.

# εκΣκαφη

Για τις φάσεις εκσκαφής επιλέγονται οι ίδιες ρυθμίσεις στις καρτέλες General και Parameters.

Στη συνέχεια, με την εντολή Define... και την μεταφορά στο περιβάλλον INPUT απενεργοποιείται με αριστερό κλικ το επόμενο σύμπλεγμα εδάφους κατάλληλου ύψους πίσω από την πλάκα. Παρατηρείται ότι τώρα αποχρωματίζεται και στις δύο λειτουργίες (Εικόνα 3.42).



Εικόνα 3.42 - Προσδιορισμός ενεργών γεωμετρικών στοιχείων (αριστερά) και υδρολογικών συνθηκών (δεξιά) [B], Plaxis2D-CALCULATIONS.

Πριν την 6<sup>η</sup> φάση η παραγωγή των υδροστατικών πιέσεων γίνεται όπως και παραπάνω με την εντολή <sup>++</sup> και την επιλογή Phreatic level.

Από την 6<sup>η</sup> φάση και μετά η διαδικασία προσομοίωσης της άντλησης γίνεται με τα εξής βήματα:

1. Δημιουργία κλειστού ορίου ροής Closed flow boundary κατά μήκος της κατώτατου οριού της γεωμετρίας (-47,0)(-47,70). (Εικόνα 3.43)



Εικόνα 3.43 - Δημιουργία κλειστού ορίου ροής, Plaxis2D-

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

Σχεδίαση στάθμη του υδροφόρου (Groundwater head) με Phreatic level ανάλογα με την προχώρηση της εκσκαφής. (Εικόνα 3.44)



Εικόνα 3.44- Δημιουργία στάθμης υδροφόρου ορίζοντα (Groundwater head), Plaxis2D-CALCULATIONS.

 Παραγωγή υδροστατικών πιέσεων με την εντολή <sup>++</sup> και την επιλογή Groundwater calculation. (Εικόνα 3.45)

Phreatic level			
Groundwater calc	ulation (steady state)	Change configuration	on
roundwater calculatio	n		
Standard settings			
Manual settings	Define		
18940-0900-09 <del>7</del> 0			

Εικόνα 3.45 - Παράθυρο ρυθμίσεων παραγωγής υδροστατικών πιέσεων Α, Plaxis2D.

4. Προβολή των αποτελεσμάτων και επικύρωση. (Εικόνα 3.46)

#### ΚΩΣΤΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ



Εικόνα 3.46 – Κατανομή πιέσεων των πόρων, Plaxis2D.

# ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ-ΑΝΤΗΡΙΔΩΝ

Ομοίως με τις παραπάνω περιπτώσεις επιλέγονται οι ρυθμίσεις των καρτελών General και Parameters.

Με την εντολή Define... ενεργοποιούνται οι αντιρήδες (Εικόνα 3.47) ή η σειρά των αγκυρίων (Εικόνα 3.48), παρατηρείται ότι πλέον εμφανίζονται χρωματισμένες. Σημειώνεται ότι η Εικόνα 3.47 αντιστοιχεί στην 3<sup>η</sup> φάση κατασκευής και η Εικόνα 3.48 στην 5<sup>η</sup>, στην οποία η αντηρίδα είναι ήδη ενεργοποιημένη.





Εικόνα 3.47- Ενεργοποίηση αντιρήδων, Plaxis2D. / Εικόνα 3.48- Ενεργοποίηση αγκυρίων, Plaxis2D.

Στην περίπτωση των αγκυρίων εφαρμόζεται και η προένταση, μέσω διπλού κλικ, η οποία επιβεβαιώνεται με την ύπαρξη του γράμματος 'P' πάνω από αυτό (Εικόνα 3.49).



Εικόνα 3.49 - Προένταση αγκυρίων, Plaxis2D.

#### ΑΝΑΛΥΣΗ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ

Για την ανάλυση ασφαλείας και την εξαγωγή του συντελεστή ασφαλείας της ολοκληρωμένης εκσκαφής χρησιμοποιείται ο υπολογισμός Phi/c reduction του προγράμματος με τις παραμέτρους Reset displacements to zero και Ignore undrained behavior (Εικόνα 3.50).

Η παραπάνω διάταξη χρησιμοποιείται για την αξιολόγηση της μακροχρόνιας ασφάλειας του ορύγματος και του σχηματιζόμενου μηχανισμού αστοχίας του.

Ο αριθμός των επιπλέον βημάτων (additional steps) που επιλέγεται πρέπει να είναι επαρκής ώστε να εκδηλωθεί αστοχία στο μοντέλο και η τιμή του συντελεστή ασφαλείας να παραμένει σταθερή ανεξάρτητων των επιπλέον βημάτων. Στη συγκεκριμένη περίπτωση επιλέγονται 250, αλλά αν διαπιστωθεί πως δεν ήταν επαρκή μετά την ολοκλήρωση των υπολογισμών, αυξάνονται και επανεκτελείται η φάση ώστε να επιτευχθεί το επιθυμητό αποτέλεσμα.

hase lumber / ID.: 22 <pre><pre><pre><pre><pre><pre><pre><pre></pre></pre></pre></pre></pre></pre></pre></pre>		Calculation type Phi/c reduction	¥
Start from phase:  21 - <phase 21=""></phase>		Advanced	
og info		Comments	1
OK			
	5		
1			
al Parameters Multiplices Desuisur			Parameters
ral Parameters   Multipliers   Preview			Parameters
ral Barameters Multipliers Preview Control parameters Additional Steps: 250	₩ Reset displa	cements to zero	Parameters
ral <u>Parameters</u> <u>Multipliers</u> Preview Control parameters Additional Steps: 250	<ul> <li>✓ Reset displa</li> <li>✓ Ignore undr</li> <li>✓ Delete interr</li> </ul>	cements to zero ained behaviour mediate steps	Parameters
eral Barameters Multipliers Preview Control parameters Additional Steps: 250		cements to zero ained behaviour mediate steps	Parameters
ral Barameters Multipliers Preview Control parameters Additional Steps: 250	Reset displa     Grading input     Cristian Content     Cristian C	cements to zero ained behaviour mediate steps struction	Parameters
eral Barameters Multipliers Preview Control parameters Additional Steps: 250 ()	C Reset displa F Ignore undr Delete intern Loading input C Staged core C Total multip	cements to zero ained behaviour mediate steps struction liers	Parameters
eral Barameters Multipliers Preview Control parameters Additional Steps: 250	Reset displa     Grove undr     Ignore undr     Delete inter     Cading input     C Staged cone     C Total multip     G Incrementa     Time interval	cements to zero ained behaviour mediate steps struction lers I multipliers	Advanced

Εικόνα 3.50 – Καρτέλες 'General' και 'Parameters' στις ρυθμίσεις φάσεις για ανάλυση ασφάλειας, Plaxis2D-CALCULATIONS.

# 3.7.3 ΕΚΤΕΛΕΣΗ ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΩΝ

Έχοντας προσδιορίσει όλες τις φάσεις, επιλέγονται και με δεξί κλικ ορίζονται για υπολογισμό με την επιλογή Mark Calculate. Επιβεβαιώνεται από το σύμβολο → δίπλα από την κάθε μία και με την εντολή → cacute... το υποπρόγραμμα ξεκινάει την εκτέλεση των υπολογισμών σε νέο παράθυρο (Εικόνα 3.51).

Με την ολοκλήρωση των υπολογισμών, τα αποτελέσματα είναι διαθέσιμα πατώντας το ίδιο πλήκτρο που τώρα αναγράφει « output... .



Εικόνα 3.51 - Παράθυρο υπολογισμών σε εξέλιξη, Plaxis2D.

# 3.8 ΠΡΟΒΟΛΗ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΩΝ

Τα αποτελέσματα προβάλλονται στο υποπρόγραμμα <3 PLAXIS OUTPUT>.

Η προεπιλεγμένη άποψη είναι το παραμορφωμένο πλέγμα (Εικόνα 3.52), με τις παραμορφώσεις μεγεθυμένες 50 φορές από την πραγματικότητα και μέγιστη απόλυτη τιμή ολικών παραμορφώσεων 56,72mm. Παρατηρούνται μεγάλες οριζόντιες μεταμορφώσεις σε όλη την έκταση του τοίχου, εκτός από τη θέση των αντιρήδων που με μηδενικές μετακινήσεις φαίνεται να έχει λειτουργήσει ως σημείο περιστροφής. Επιπλέον, σημαντικές κάθετες μετακινήσεις εκδηλώνονται κάτω από το επιφανειακό φορτίο που αντιστοιχεί στον δρόμο, αλλά και στον πυθμένα της εκσκαφής.



Εικόνα 3.52 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1a, Plaxis2D.

Επιλέγοντας την προβολή των ολικών μετακινήσεων (Deformations – Total Displacements) με την χρήση σκιάσεων (Shadings) είναι εμφανές ότι η μέγιστη τιμή των μετακινήσεων εκδηλώνεται στον διαφραγματικό τοίχο, σε βάθος y= -16 έως -21m. Εμφανής, επίσης, είναι και η σφαίρα επιρροής αυτών των μετακινήσεων στην επιφάνεια του εδάφους στις θέσεις των φορτίων. (Εικόνα 3.53)

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».



Εικόνα 3.53 – Γράφημα ολικών μετακινήσεων τομής CS1a, Plaxis2D.

Με την απόδοση μόνο των οριζόντιων μετακινήσεων, η μέγιστη τιμή διαμορφώνεται στα -54.10mm και παρουσιάζεται χαρακτηριστικά η αλλαγή κατεύθυνσης των μετακινήσεων πάνω και κάτω από το σημείο εγκατάστασης της σειράς αντιρήδων (Εικόνα 3.54).



Εικόνα 3.54 - Γράφημα οριζόντιων μετακινήσεων τομής CS1a, Plaxis2D.

96

Όσον αφορά τις κατακόρυφες μετακινήσεις φαίνεται πως η μέγιστη τιμή των -32.7mm βρίσκεται κάτω από τη θέση του δρόμου και απομειώνεται κατά μήκος της θετικής φοράς του οριζόντιου άξονα, φθάνοντας τα -16 με -12mm στο τέλος του φορτίου των κτισμάτων. Θετικές μετακινήσεις - ανύψωση, σημειώνεται στον πυθμένα του ορύγματος με τη μέγιστη τιμή να ανήκει στο εύρος 24-28mm στο πιο μακρινό σημείο από τον τοίχο αλλά και δίπλα σε αυτόν λόγω της κίνησης του πασσαλότοιχου (Εικόνα 3.55).



Εικόνα 3.55 - Γράφημα οριζόντιων μετακινήσεων τομής CS1a, Plaxis2D.

#### 3.8.1 ΕΠΙΛΟΓΗ ΣΗΜΕΙΩΝ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗΣ

Τα παραπάνω γραφήματα περιγράφουν ικανοποιητικά και με αμεσότητα τα φαινόμενα που εκδηλώνονται στο έργο. Για την περαιτέρω ανάλυση και ακριβή εξέταση των δεδομένων είναι, όμως, αναγκαία η επιλογή σημείων παρατήρησης και η αξιολόγηση των υφιστάμενων σε αυτά μετακινήσεων μετά από κάθε στάδιο κατασκευής.

Με βάση τα αποτελέσματα που παρουσιάστηκαν στα γραφήματα, τα σημεία τοποθετούνται σε θέσεις ενδιαφέροντος όπου εκδηλώνονται οι εντονότερες αλλαγές. Αναλυτικά παραθέτονται στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακας 3.13).

ONOMA	ΣΥΝΤΕΤΑΓΜΕΝΕΣ	ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ		
A	(0,-27)	Σημείο παρατήρησης μέγιστων θετικών κατακόρυφων μετακινήσεων. Τοποθετείται στο αριστερό άκρο του πυθμένα της εκσκαφής.		
В	(19,-19.3)	Σημείο παρατήρησης μέγιστων οριζόντιων μετακινήσεων. Τοποθετείται πάνω στον διαφραγματικό τοίχο στο βάθος εμφάνισης των εντονότερων φαινομένων.		
С	(19,1)	Σημείο παρατήρησης μετακινήσεων στην κορυφή του διαφραγματικού τοίχου.		
D	(38,0)	Σημείο παρατήρησης μέγιστων καθιζήσεων κάτω από το φορτίο των κτισμάτων.		
E	(28,0)	Σημείο παρατήρησης μέγιστων επιφανειακών καθιζήσεων. Τοποθετείται στο μέσο του φορτίου του δρόμου.		

Πίνακας 3.13 - Συντεταγμένες και περιγραφή σημείων παρατήρησης τομής CS1a, Plaxis2D

Η επιλογή τους γίνεται στο υποπρόγραμμα <2 PLAXIS CALCULATIONS> με την εντολή <sup>‡‡</sup>Select nodes for curves. Το παράθυρο και τα σημείο στις αντίστοιχες θέσεις τους φαίνονται στην Εικόνα 3.56.

#### ΚΩΣΤΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ



Εικόνα 3.56 - Θέσεις σημείων παρατήρησης στην τομή CS1a, Plaxis2D.

#### 3.8.2 ΔΗΜΙΟΥΡΓΙΑ ΚΑΜΠΥΛΩΝ

Η λειτουργία δημιουργίας καμπυλών είναι διαθέσιμη στο τέταρτο και τελευταίο υποπρόγραμμα <4 PLAXIS CURVES>.

Χρησιμοποιώντας την εντολή (Go to curves program) ο χρήστης μεταφέρεται στο νέο περιβάλλον (Εικόνα 3.57) με τα δεδομένα του έργου προεπιλεγμένα. Ρυθμίζοντας τη λειτουργία των αξόνων x, y και επιλέγοντας το σημείο και τον τύπο των τιμών δημιουργείται η αντίστοιχη καμπύλη. Στη συνέχεια υπάρχει η δυνατότητα επεξεργασίας, η προβολή του αναλυτικού πίνακα τιμών και η πρόσθεση νέας καμπύλης.

X-Axis	Y-Axis
Displacement	C Displacement
C Velocity	C Velocity
C Acceleration	C Acceleration
<ul> <li>Multiplier</li> </ul>	C Multiplier
C Pore pressure	C Pore pressure
C Force	C Force
C Time	C Time
C Stress	C Stress
C Strain	C Strain
C Step	Step
C Strain C Step Point: A (0.00 / -27.00)	C Strain C Step Point Tune
Type: UI	- I I Sher

Εικόνα 3.57 - Παράθυρο δημιουργίας καμπύλης, Plaxis2D-CURVES.

Στο διάγραμμα που ακολουθεί (Εικόνα 3.58) φαίνονται οι οριζόντιες μετακινήσεις των δύο σημείων Β και C του πασσαλότοιχου.

Οι μέγιστες μετακινήσεις στο τέλος των υπολογισμών διαμορφώνονται σε -54.1mm για το Β και 11.2mm για το C. Επίσης, μεγεθύνοντας την αρχή των καμπυλών φαίνεται το σημείο της απόκλισης των κατευθύνσεων τους, το οποίο ταυτίζεται με την φάση εγκατάστασης της αντιρήδας (Phase 3), ενώ στη συνεχεία ακολουθούν σχεδόν συμμετρική πορεία.



Εικόνα 3.58 - Διάγραμμα οριζόντιων μετακινήσεων των σημείων Β και C της τομής CS1a, Plaxis2D.

Το δεύτερο διάγραμμα που παραθέτεται (Εικόνα 3.59) απεικονίζει τις κατακόρυφες μετακινήσεις των σημείων Α του πυθμένα και D,Ε της επιφάνειας που αντιστοιχούν στις μέγιστες μετακινήσεις των κτίσματων και του δρόμου αντίστοιχα.

Η μέγιστη καθίζηση στο σημείο D παίρνει την τιμή -19.3mm, στο E -28.4mm ενώ η τελική ανύψωση του πυθμένα στο σημείο A είναι 25.5mm. Επισημαίνονται τα σημεία της μέγιστης ανύψωσης των σημείων D, E στις φάσεις 5, 7 αντίστοιχα και το σημείο

100

που αντιστοιχεί στο τέλος της φάσης 17 από όπου και οι καθίζησης του δρόμου (Ε) ξεπερνάνε αυτές των κτισμάτων (D).





### Συγκεντρωτικά, οι τελικές μετακινήσεις των πέντε σημείων φαίνονται στον Πίνακα 3.14.

CS1a		
Σημείο	Ux(mm)	Uy(mm)
A	—	25
В	-54	-7
С	11	-8
D	-28	-19
E	-21	-28

Πίνακας 3.14 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1a.

### 3.8.3 ΑΛΑΛΥΣΗ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ

Τέλος, ο υπολογισμός Phi-c reduction που έλαβε χώρα στην τελευταία φάση (Phase 21) μετά την ολοκλήρωση του έργου, έδωσε τιμή συντελεστή ασφαλείας SF=1.7. Η τιμή αυτή αξιολογεί την μακροχρόνια ευστάθεια της ολοκληρωμένης κατασκευής. Επιπλέον στο γράφημα των διατμητικών παραμορφώσεων της συγκεκριμένης φάσης φαίνεται και η επιφάνεια ολίσθησης του μηχανισμού αστοχίας, η οποία όμως δεν εκδηλώνεται αφού η τιμή του συντελεστή είναι άνω της μονάδας (Εικόνα 3.60).



Εικόνα 3.60 - Επιφάνεια ολίσθησης της ανάλυσης ασφαλείας για την τομή CS1a, Plaxis2D.

# 4 ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΕΣ ΑΝΑΛΥΣΕΙΣ

# 4.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Στο παρόν κεφάλαιο πραγματοποιούνται τέσσερις παραμετρικές αναλύσεις της εκσκαφής του σταθμού «Νίκαια».

Η πρώτη ανάλυση, τομή CS1b στοχεύει στην επιλογή των μέτρων υποστήριξης της τομής CS1a που παρουσιάστηκε με σκοπό την μείωση των εκδηλωθέντων μετακινήσεων ώστε να βρίσκονται κάτω από τα όρια των μέγιστων αποδεκτών τιμών. Συγκεκριμένα, γίνεται χρήση 2 σειρών αντηρίδων και 6 αγκυρώσεων, όπως και αλλαγή στην θέση εγκατάστασης τους.

Η δεύτερη ανάλυση, τομή CS2a, γίνεται με σκοπό να προσομοιώσει την τομή της εκσκαφής με διεύθυνση παράλληλη του άξονα της σήραγγας, δηλαδή τις δύο μικρού μήκους κάθετες πλευρές. Θεωρώντας ότι λόγω του μεγαλύτερου ανοίγματος εκσκαφής και την ύπαρξη αντιρήδων στις υπόλοιπες πλευρές δεν είναι δυνατή η εγκατάσταση αντηρίδων, γίνεται χρήση αποκλειστικά 9 σειρών αγκυρώσεων και του πασσαλότοιχου.

Στην τρίτη ανάλυση (τομές CS1aL - CS1bL - CS2aL) αξιολογείται η επίδραση της αλλαγής της αξονικής απόστασης στην τρίτη διάσταση μεταξύ των στοιχείων στις σειρές αντηρίδων και αγκυρώσεων. Η αξονική απόσταση για τις αντηρίδες τίθεται στα 6m (από 4.5m) και για τα αγκύρια στα 2m (από 1.5m). Η αλλαγή αυτή εφαρμόζεται στην αρχική ανάλυση και στις δύο προαναφερθείσες παραμετρικές.

Στην τέταρτη παραμετρική ανάλυση (CS1aPHR) προσομοιώνεται η αρχική τομή CS1a χωρίς την κατασκευή των οπών αποστράγγισης και του διαδοχικού υποβιβασμού της στάθμης του υδροφόρου. Το ανοιχτό όρυγμα κάθε φάσης παραμένει στεγνό αλλά επιτρέπεται η εκδήλωση υδροστατικών πιέσεων σε όλο το μήκος του πασσαλότοιχου που βρίσκεται κάτω από την αρχική στάθμη του Υ.Ο.

Στη συνέχει παρατίθεται ο πίνακας με τις όλες τις δισδιάστατες τομές και τα αντίστοιχα μέτρα υποστήριξής τους (Πίνακας 4.1). Η αρχική ανάλυση επισημαίνεται με πράσινο χρώμα.

103

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

Τομή	Μέτρα υποστήριξης	Άνοιγμα εκσκαφής	
CS1a	Πασσαλότοιχος, 1-σειρά αντιρήδων, 8-σειρές αγκυρίων	19m	
CS1b	Πασσαλότοιχος, 2-σειρές αντιρήδων, 6-σειρές αγκυρίων	19m	
CS2a	Πασσαλότοιχος, 9-σειρές αγκυρίων	36m	
CS1aL	Αντίστοιχα της CS1a		
CS1bL	Αντίστοιχα της CS1b		
CS2aL	Αντίστοιχα της CS2a		
CS1bPHR	Αντίστοιχα της CS1b		

Πίνακας 4.1 - Δισδιάστατες τομές.

# 4.2 ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ

Για τις ανάγκες των παραμετρικών αναλύσεων, εκτός από αυτές που αναφέρθηκαν στο κεφάλαιο 3.2, χρειάζεται να ληφθούν οι παρακάτω επιπρόσθετες παραδοχές:

- Το μήκος της ανοιχτής εκσκαφής για την τομή CS2a και την ταυτόσημη CS2aL
   θεωρείται ότι ανέρχεται στα 70m συνολικά.
- Οι υδροστατικές πιέσεις για την τέταρτη ανάλυση παράγονται με βάση την κατακόρυφη απόσταση από την στάθμη του νερού, που ταυτίζεται με τον πυθμένα της εκσκαφής στις θέσεις κάτω από το ανοιχτό όρυγμα και με την γενική στάθμη του υδροφόρου στην υπόλοιπη γεωμετρία.

# 4.3 1<sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ – ΠΕΡΙΟΡΙΣΜΟΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΩΝ

# 4.3.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Η μελέτη του έργου και ο σχεδιασμός του σταθμού ορίζει σε περιοριστικές τιμές για τις μετακινήσεις του ελεύθερου πεδίου της ζώνης επιρροής, όπως και των αντιστηριζόμενων επιφανειών, σύμφωνα με τις Προδιαγραφές Μελετών Πολιτικού Μηχανικού. (ABAΞ A.E., 2013)

Τα μέγιστα επιτρεπτά όρια φαίνεται στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακας 4.2).

Παράμετρος	Ελεύθερο πεδίο, οδοί, πεζοδρόμια, δίκτυα Ο.Κ.Ω.	Προσωρινές αντιστηρίξεις ορυγμάτων Σταθμών και Φρεάτων
Συνολική κατακόρυφη μετακίνηση, (mm)	30	2) 2)
Γωνιακή παραμόρφωση	1:500	
Οριζόντια παραμόρφωση <sup>(1)</sup> , %	0.15	-
Οριζόντια μετακίνηση, (mm)	-	0.15%*H <sup>(2)</sup>

Πίνακας 4.2 - Περιοριστικές τιμές μελέτης. (ΑΒΑΞ Α.Ε., 2013)

Όπως φαίνεται τα φαινόμενα καθιζήσεων στις παρακείμενες ανθρωπογενείς κατασκευές πρέπει να παρουσιάζουν τιμή μικρότερη των 30 χιλιοστών. Περιοριστικές τιμές δίνονται, επίσης, για τις γωνιακές αλλά και τις οριζόντιες παραμορφώσεις των κτιρίων στην στάθμη θεμελίωσης και στην επιφάνεια του εδάφους<sup>(1)</sup>.

Για τις προσωρινές αντιστήριξης η μόνη παράμετρος που απαιτεί παρακολούθηση είναι η οριζόντια μετακίνηση, η οποία δεν πρέπει να υπερβαίνει το 0.15% του συνολικού ύψους της αντιστηριζόμενης εκσκαφής<sup>(2)</sup>.

Για την τομή CS1a η καθίζηση στη θέση πεζοδρόμιου-οδού είχε τιμή μόλις 1.6 χιλιοστά κάτω από το μέγιστο όριο, ενώ στον διαφραγματικό τοίχου οι οριζόντιες μετακινήσεις υπερβήκανε το αντίστοιχο όριο κατά 12.1 χιλιοστά, καθιστώντας αναγκαία την τροποποίηση των μέτρων υποστήριξης και την εξέταση της νέας προσομοίωσης.

Με στόχο την μείωση των οριζόντιων μετακινήσεων του πασσαλότοιχου, αλλά και του περιορισμού των μετακινήσεων στις επιφανειακές κατασκευής, που παρότι ικανοποιούσαν τους περιορισμούς, δεν το έκαναν πάρα μόνο οριακά, επιλέγεται η παρακάτω διάταξη μέτρων υποστήριξης:

- Δύο (2) σειρές αντηρίδων σε βάθος -3m, -7m.
- Έξι (6) σειρές αγκυρίων σε βάθος -10m έως -25 και ανά 3m.
- Ο διαφραγματικός τοίχος παραμένει απαράλλαχτος.

Επιπλέον οι 3 πρώτες βαθμίδες εκσκαφής συνδυάζονται σε δύο, με βάθη πυθμένα - 3m, -7m, αντίστοιχων των θέσεων εγκατάστασης αντιρήδων.

Τα επιθυμητά αποτελέσματα θεωρείται ότι είναι δυνατόν να επιτευχθούν με τις παραπάνω τροποποιήσεις για τα 8 πρώτα μέτρα προχώρησης της εκσκαφής. Η απόδοση των αντιρήδων όσων αφορά τις οριζόντιες μετακινήσεις στην περιοχή εγκατάστασης τους στην ανάλυση της τομής CS1a οδήγησαν στην επιλογή τους αντί των 2 σειρών αγκυρίων. Επιπλέον, με βάση την εκδήλωση θετικών οριζόντιων μετακινήσεων, κρίθηκε κατάλληλη η αύξηση του ύψους της πρώτης βαθμίδας εκσκαφής στα 3m και της δεύτερης, που βρίσκεται ανάμεσα στις δύο σειρές αντηρίδων, σε 4m.

Η τομή CS1b φαίνεται στην Εικόνα 4.1.



Εικόνα 4.1 - Τομή CS1a, Plaxis 2D.

# 4.3.2 ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ

Οι τροποποιήσεις που αναφέρθηκαν περιορίζονται στην γεωμετρία της εκσκαφής και στην επιλογή των μέτρων αντιστήριξης ενώ οι ιδιότητες των υλικών όπως και η λοιπή διάταξη του έργου εισάγεται αυτούσια.

Για την διαμόρφωση της νέας γεωμετρίας έγινε χρήση του μοντέλου της τομής CS1a (Εικόνα 3.29) με την εφαρμογή των παρακάτω τροποποιήσεων:

- Αφαίρεση, επιλέγοντας το στοιχείο και πατώντας το κουμπί (*del*) του πληκτρολογίου,
  - της γραμμής γεωμετρίας (0,-1)(19,-1),
  - της αγκύρωσης σταθερού σημείου στη θέση (19,-1),
  - της γραμμής γεωμετρίας (0,-3)(19,-3),
  - των δύο επιμέρους στοιχείων του αγκυρίου στις θέσεις (19,-3)(30,-5) και (30,-5)(42,-7) και
  - των δύο επιμέρους στοιχείων του αγκυρίου στις θέσεις (19,-6)(30,-8) και (30,-8)(42,-10).
- Δημιουργία, κάνοντας χρήση των κατάλληλων εντολών του προγράμματος,
  - γραμμής γεωμετρίας (0,-2)(19,-2),
  - αγκύρωσης σταθερού σημείου σε θέση (19,-2) και
  - αγκύρωσης σταθερού σημείου σε θέση (19,-6).

Σημειώνεται πως οι ρυθμίσεις των δύο στοιχείων αγκύρωσης που προσομοιώνουν τις αντηρίδες είναι οι ίδιες που παρουσιάστηκαν για τις ανάγκες τις αρχικής ανάλυσης.

Η τελική γεωμετρία που διαμορφώνεται μετά την εφαρμογή των αλλαγών παρουσιάζεται στην Εικόνα 4.2.


Εικόνα 4.2 - Τελική γεωμετρία της τομής CS1b, Plaxis2D.

Σημειώνεται πως απαιτείται η εκ νέου παραγωγή του πλέγματος πεπερασμένων στοιχείων, των υδροστατικών και των γεωστατικών τάσεων, τα οποία γίνονται με την ίδια διαδικασία που ακολουθήθηκε στην ενότητα 3.4. Ομοίως, η δημιουργία και επεξεργασία των φάσεων όπως και ο υπολογισμός τους γίνεται σύμφωνα με τα βήματα που έχουν παρουσιαστεί στην ίδια ενότητα, με το γενικό σχεδιάγραμμα των φάσεων και της περιγραφής του να φαίνεται στον ακόλουθο πίνακα (Πίνακας 4.3).

BHMA	ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ
1	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΚΩΝ ΦΟΡΤΙΩΝ- ΠΛΑΚΑΣ
2	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
3	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΑΝΤΙΡΗΔΩΝ
4	ΕΚΣΚΑΦΗ(4Μ)
5	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΑΝΤΙΡΗΔΩΝ
6	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
7	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
8	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
9	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
10	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
11	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
12	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
13	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
14	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
15	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
16	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
17	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
18	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
19	ΑΝΑΛΥΣΗ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ

Πίνακας 4.3 - Φάσεις κατασκευής τομής CS1b, Plaxis2D.

#### 4.3.3 ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ

Με την ολοκλήρωση των υπολογισμών και την προβολή των αποτελεσμάτων, παρατηρείται αξιοσημείωτη βελτίωση, ήδη από την κατάσταση του παραμορφωμένου πλέγματος της εικόνας με τη μέγιστη τιμή των συνολικών μετακινήσεων να είναι 42.24mm. Οι έντονες παραμορφώσεις φαίνεται ότι εκδηλώνονται στο τμήμα του 109

διαφραγματικού τοίχου που υποστηρίζεται από τα αγκύρια ενώ από την δεύτερη σειρά των αντιρήδων στο βάθος y= -7 έως και την κορυφή οι μετακινήσεις είναι ελάχιστες. Η επιφανειακή καθίζηση της περιοχής ανάντι της εκσκαφής είναι εμφανώς ηπιότερη, ενώ μόνο τα φαινόμενα της ανύψωσης στον πυθμένα του ορύγματος δεν παρουσιάζουν σημαντική άμβλυνση σε σχέση με την αρχική ανάλυση. (Εικόνα 4.3)



Εικόνα 4.3 - Παραμορφωμένα πλέγμα τομής CS1b, Plaxsi2D.

Στο γράφημα ολικών μετακινήσεων (Εικόνα 4.5) μπορεί να προσδιοριστεί η περιοχή εκδήλωσης των ακραίων μετακινήσεων στο βάθος -18m με -22m του πασσαλότοιχου, τα οποία φαίνεται να αποτελούνται σχεδόν αποκλειστικά από οριζόντιες μετακινήσεις όπως παρουσιάζονται στο γράφημα των οριζόντιων μετακινήσεων (Εικόνα 4.6) με ακραία τιμή -41.90mm στην προαναφερθείσα περιοχή.

#### ΚΩΣΤΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ



Εικόνα 4.4 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων τομής CS1b, Plaxis2D.



Εικόνα 4.5 - Γράφημα οριζόντιων μετακινήσεων τομής CS1b, Plaxis2D.

Προβάλλοντας μόνο τις κατακόρυφες μετακινήσεις στην εικόνα απομονώνονται τα φαινόμενα της ανύψωσης του πυθμένα, στα οποία ανήκει και η μέγιστη τιμή των 25.61mm και η καθίζηση κάτω από τα φορτία των επιφανειακών κατασκευών με εύρος τιμών -10 έως -20mm. (Εικόνα 4.7)

111



Εικόνα 4.6 - Γράφημα κατακόρυφων μετακινήσεων τομής CS1b, Plaxis2D.

Για σημεία παρατήρησης επιλέγονται, ομοίως με την αρχική ανάλυση, τα σημεία A,B,C,D,E της Εικόνας 3.68, αφού με βάση τα παραπάνω γραφήματα δεν προκύπτει ανάγκη αλλαγής τους με τις περιοχές ενδιαφέροντος ακολουθούν την ίδια κατανομή στην γεωμετρία.

Παρακάτω παρατίθετονται οι καμπύλες των οριζόντιων μετακινήσεων Ux του σημείου C (19,1) για την αρχική ανάλυση -CS1a- και την παρούσα -CS1b- (Εικόνα 4.8).

#### ΚΩΣΤΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ





Στο διάγραμμα, φαίνεται η πορεία των μετακινήσεων για τις δύο αναλύσεις, με τις δύο καμπύλες να εξελίσσονται σε αντίθετες κατευθύνσεις μετά την ολοκλήρωση της 7<sup>ης</sup>

φάσης κατασκευής, η οποία αντιστοιχεί στην εγκατάσταση της 2<sup>ης</sup> σειράς αγκυρώσεων για την τομή CS1a και της 1<sup>ης</sup> σειράς για την CS1b.

Διακρίνεται, επίσης, ότι οι αρνητικές μετακινήσεις του σημείου μετά την εκσκαφή της πρώτης βαθμίδας είναι σχεδόν διπλάσιες για την τομή CS1b, λόγω του μεγαλύτερου βάθους προχώρησης αλλά με την εγκατάσταση της σειράς αντιρήδων απομοιώνονται και ταυτίζονται με την καμπύλη της CS1a.

Τέλος επισημαίνεται το σημείο του τέλους της 5<sup>ης</sup> φάσης, που αντιστοιχεί στην εγκατάσταση της 1<sup>ης</sup> σειράς αγκυρώσεων για την CS1a και της 2<sup>ης</sup> σειράς αντηρίδων για την CS1b. Μετά από εκείνο το σημείο, στην αρχική ανάλυση εκδηλώνονται έντονες θετικές μετακινήσεις, που αποτυπώνουν το φαινόμενο περιστροφής του διαφραγματικού τοίχου γύρω από το σημείο των αντηρίδων. Αντιθέτως, απουσιάζει από την νέα ανάλυση λόγω της 2<sup>ης</sup> σειράς αντηρίδων με τις μετακινήσεις που εμφανίζονται ναι είναι ελάχιστες και αντίθετης -αρνητικής- κατεύθυνσης.

Αναλυτικά οι μετακινήσεις των σημείων της τομής παρουσιάζονται στον παρακάτων πίνακα (Πίνακας 4.4).

	CS1b	
Σημείο	Ux(mm)	Uy(mm)
A		25
В	-41	-4
С	-2	-4
D	-12	-14
E	-5	-17

Πίνακας 4.4 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1b.

Φαίνεται ότι οι τιμές είναι σημαντικά μειωμένες ειδικά στα σημεία των επιφανειακών φορτίων που τώρα βρίσκονται αρκετά χαμηλότερα από τις μέγιστες επιτρεπτές τιμές καθιζήσεων. Όσων αφορά τις οριζόντιες μετακινήσεις του διαφραγματικού τοίχου, σημειώθηκε μείωση που τις θέτει κάτω από τα όρια ασφάλειας, αν και για λιγότερο από ένα χιλιοστό. Για τον περαιρέτω περιορισμό τους θα μπορούσε να γίνει χρήση

πασσάλων μεγαλύτερου πάχος ή μικρότερης αξονικής απόστασης ή συνδυασμός των δύο, όμως για τις ανάγκες τις διπλωματικής η παραπάνω ανάλυση θεωρείται ικανοποιητική.

Αναφορικά με τον συντελεστή ασφαλείας, αυτός ξεπέρασε την τιμή SF > 2 χωρίς να έχει προκύψει αστοχία, παρά την χρήση μεγαλύτερου αριθμού πρόσθετων βημάτων. Δεδομένου, λοιπόν, ότι περαιτέρω διερεύνηση αναμένεται να απαιτήσει εκτεταμένη υπολογιστική δύναμη αλλά και αρκετό χρόνο, επιλέγεται να μην γίνει κάποια επιπλέον προσπάθεια.

Στην Εικόνα 4.8 παρατίθεται το γράφημα των διατμητικών παραμορφώσεων, όπου φαίνεται η επιφάνεια αστοχίας, η οποία διέρχεται πολύ κάτω από το πέρας του τοίχου , υποδηλώνοντας την δυνητική εκδήλωση αστοχία βάσης.



Εικόνα 4.8 – Γράφημα διατμητικών παραμορφώσεων ανάλυσης ασφαλείας της τομής CS1b

# 4.4 2<sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ – ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΚΑΘΕΤΩΝ ΠΛΕΥΡΩΝ

## 4.4.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Η 2<sup>η</sup> παραμετρική ανάλυση αφορά, όπως αναφέρθηκε, την προσομοίωση της τομής που βρίσκεται κάθετα του άξονα της αρχικής Γ.Τ.Σ.2 της Εικόνας 1.8 που είχε επιλεχθεί για τις δύο προηγούμενες αναλύσεις.

Συγκεκριμένα, θεωρώντας ότι το ανοιχτό όρυγμα της κατασκευής του σταθμού «Νίκαια» έχει κατά προσέγγιση ορθογωνικό σχήμα, η προσομοίωση που ακολουθεί αντιστοιχεί στις δύο μικρές απέναντι πλευρές σε αντίθεση με τις τομές CS1a και CS1b που αφορούσαν τις μεγάλες.

Οι δύο διαφορές που οδήγησαν στην δημιουργία και τον υπολογισμό νέου μοντέλου είναι το μήκος του ανοίγματος και η αδυναμία χρήσης των κάθετων αντιρήδων των προηγούμενων τομών λόγω αυτού, αλλά και της θεωρητικής αλληλοεπικάλυψης με τις αντιρήδες των κάθετων πλευρών.

Τα μέτρα υποστήριξης που χρησιμοποιούνται όπως και η διάταξη τους ταυτίζεται με αυτά της τομής CS1a, με μοναδική τροποποίηση την αντικατάσταση των αντηρίδων με σειρά αγκυρίων στην ίδια θέση.



Η τομή φαίνεται στην Εικόνα 4.9.

Εικόνα 4.9 - Τομή CS2a, Plaxis2D.

Είναι προφανές ότι χώρις περαιτέρω αλλαγές, η αύξηση του μήκους ανοιχτού ορύγματος και η απουσία των αντηριδών θα οδηγήσουν στην εκδήλωση σημαντικών μετακινήσεων, με τιμές μεγαλύτερες από τις ήδη ηψηλές της τομής CS1a. Πάραυτα, η ανάλυση επιλέγεται να εκτελεσθεί με κύριο σκοπό τα δεδομένα να χρησιμοποιηθούν σε συγκρίσεις έναντι της τρισδιάστατης προσομοίωσης που λαμβάνει χώρα σε επόμενα κεφάλαια, οπότε και η επίτευξη επιτρεπτών τιμών μετακινήσεων δεν αποτελεί αντικείμενο ασχολίας.

#### 4.4.2 ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ

Για την δημιουργία της γεωμετρίας γίνεται ξανά χρήση του μοντέλου της τομής CS1a.

Η επέκταση των διαστάσεων γίνεται μέσω της επιλογής File του γενικού μενού. Από το αναδυόμενο παράθυρο είναι δυνατή η πρόσβαση στις γενικές ρυθμίσεις μέσω της εντολής General Settings. Για λόγους αντιστοίχησης με τις προηγούμενες τομές, το πρόσθετο τμήμα της εκσκαφής μήκους 16m εισάγεται από x=0 έως x= -16, οπότε και απαιτείται η αλλαγή του αριστερού ορίο σε -16m.

Σχεδιάζονται με γραμμές γεωμετρίας τα νέα όρια της επιφάνεια και επεκτείνονται οι βαθμίδες εκσκαφής και τα όρια των εδαφικών στρωμάτων ως το νέο αριστερό άκρο του x= -16m. Η κάθετη γραμμή του προηγούμενου αριστερού ορίο διαγράφεται επιλέγοντας τα επιμέρους στοιχεία της και χρησιμοποιόντας το κουμπί *del* του πληκτρολογίου.

Τέλος, επιλέγεται και διαγράφεται η αγκύρωση σταθερού σημείου και στη θέση της σχεδιάζεται το νέο αγκύριο με τα ίδια χαρακτηριστικά (ελεύθερο & πακτωμένο μήκος, γωνία, προένταση) και τις ιδιότητες των υπόλοιπων. Με την αντιστοίχηση των υλικών των στοιχείων του αγκυρίου, ολοκληρώνεται η διαμόρφωση της γεωμετρίας (Εικόνα 4.10).



Εικόνα 4.10 - Τελική γεωμετρία τομής CS2a, Plaxis2D.

Η διαδικάσια που ακολουθείται μέχρι την προβολή των αποτελεσμάτων είναι εκείνη της Ενότητας 3.3, με μοναδική παρέκκλιση την ενεργοποίηση της σειράς αγκυρίων και προένταση τους, αντί των αντιρήδων, στην 3<sup>η</sup> φάση των υπολογισμών.

#### 4.4.3 ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ

Από το παραμορφωμένο πλέγμα της Εικόνας 4.11 παρατηρούνται μεγάλες παραμορφώσεις σε όλο το ύψος του πασσαλότοιχου και σημαντικές επιφανειακές καθιζήσεις πλησίον αυτού. Με μέγιστη απόλυτη τιμή ολικών μετακινήσεων 83.16mm, αυτές ξεπερνάνε πολύ τα ασφαλή επίπεδα όπως και αναμενόταν.



Εικόνα 4.11 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS2a, Plaxis2D.

Οι μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις ανέρχονται στα -75.91mm και οι κατακόρυφες στα -42.5mm. Στο γράφημα της Εικόνας 4.12 φαίνεται η κατανομή των ολικών παραμορφώσεων με σκιάσεις.

Ενδιαφέρον έχει και το γράφημα των κατακόρυφων μετακινήσεων που παραθέτεται στην συνέχεια (Εικόνα 4.13) όπου παρατηρείται η εκδήλωση σημαντικών επιφανειακων καθιζήσεων στη θέση των κτιρίων, που προέρχονται από το άκρο της πρώτης σειράς αγκύρωσης μερικά μέτρα βαθύτερα. Επιπλέον η ανύψωση του πυθμένα παρουσιάζει μέγιστη τιμή κοντά στον διαφραγματικό τοίχο, με τις μετακινήσεις να μειώνονται σε απόσταση μεγαλύτερη των 20m από αυτόν.



Εικόνα 4.12 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων τομή CS2a, Plaxis2D.



Εικόνα 4.13 - Γράφημα κατακόρυφων μετακινήσεων τομή CS2a, Plaxis2D.

Οι τιμές των μετακινήσεων των σημείων Α,Β,C,D,Ε, αντίστοιχων του Εικόνας 3.68, μαζί με το σημείο F(16,-27) που τοποθετείται στη νέα περιοχή εκδήλωσης μέγιστων μετακινήσεων πυθμένα, δίνονται στον παρακάτω πίνακα (Πίνακα 4.5). Παρότι στη

συγκεκριμένη ανάλυση το σημείο Α του πυθμένα δεν αντιστοιχεί στην μέγιστη τιμή ανύψωσης, επιλέγεται ως σημείο παρατήρησης για να αξιοποιηθεί σε συγκρίσεις.

CS2a				
Σημείο	Ux(mm)	Uy(mm)		
A		25		
В	-75	-15		
С	-58	-16		
D	-58	-31		
Е	-65	-40		
F	-27	33		

Πίνακας 4.5 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS2a.

Από την ανάλυση ασφαλείας προκύπτει SF=1.37, ενώ ο μηχανισμός αστοχίας φαίνεται στην Εικόνα 4.14. Παρατηρείται πως εκτός από την κύρια επιφάνεια ολίσθησης, δημιουργείται και μία διατμητική ζώνη κάθετη στον άξονα x που διέρχεται από τα άκρα των αγκυρίων. Το φαινόμενο αυτό μπορεί να αντιμετωπιστεί χρησιμοποιώντας αγκύρια με άνισο μήκος



Εικόνα 4.14 - Επιφάνεια ολίσθησης της ανάλυσης ασφαλείας για την τομή CS1a, Plaxis2D.

# 4.5 3<sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ – ΑΛΛΑΓΗ ΑΞΟΝΙΚΗΣ ΑΠΟΣΤΑΣΗΣ

Για την 3<sup>η</sup> παραμετρική ανάλυση διερευνείται η επίδραση που έχει η αλλαγή της αξονικές απόστασης των αντηρίδων και αγκυρίων κάθε σειράς στα αποτελέσματα των αναλύσεων που έχουν προηγηθεί έως τώρα.

Όπως φαίνεται στην Εικόνα 4.15 & 4.16, για κάθε μία από τις 3 τομές (CS1a, CS1b, CS2) τροποποιείται η παράμετρος Lspacing των ιδιοτήτων υλικού των αγκυρίων (AΓK) και των αντηρίδων (ANT). Για τα αγκύρια ορίζεται στα 2m και για τις αντηρίδες στα 6m.

Anchor properties		× Anchor properties	×
Material set Identification: AFK Material type: Elastic	Properties      KN        EA:      1.168E+05      KN        L <sub>spacing</sub> :      2.000      m	Material set Identification: ANT Material type: Elastic	Properties        EA:      9.025E+08      kN        Lspacing:      6.000      m
Comments	IFmax.tens I:      1.000E+15      KN        IFmax.comp I:      1.000E+15      KN        Values per anchor !	Comments	F <sub>mab,cemp</sub>   :  1.000E+15 kN   F <sub>mab,cemp</sub>   :  1.000E+15 kN Values per anchor !
	QK <u>C</u> ancel <u>H</u> elp		QK <u>C</u> ancel <u>H</u> elp

Εικόνα 4.15 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές αγκυρίων) B, Plaxis2D. (Αριστερά)

Εικόνα 4.16 - Παράθυρο εισαγωγής ιδιοτήτων αγκυρώσεων (Τιμές αντηρίδων) Β, Plaxis2D. (Δεξιά)

Τα μοναδικά απαιτούμενα βήματα είναι η αντιστοίχηση των νέων υλικών στα αντίστοιχα στοιχεία, η εκ νέου παραγωγη των υδροστατικών πιέσων και γεωστατικών τάσεων και η εκτέλεση των υπολογισμών καθώς από την στιγμή που δεν γίνεται αλλαγή του πλέγματος οι υπόλοιπες ρυθμίσεις, συμπεριλαμβανομένων των φάσεων υπολογισμού, παραμένουν ενεργές.

Σημειώνεται πως στην πραγματικότητα η αλλαγή της αξονικής απόστασης των παραπάνω μέτρων υποστήριξης θα έπρεπε να συνοδεύεται και με αντίστοιχη αλλαγή της αξονικής απόστασης των πασσάλων του διαφραγματικού τοίχου ώστε οι θέσεις τους να ταυτίζονται στα σημεία εγκατάστασης των αγκυρίων. Αυτή η λεπτομέρεια από εδώ και πέρα παραλείπεται μιας και δεν επηρεάζει τις αναλύσεις, με δεδομένη την θεώρηση τοίχου ισοδύναμου πάχους.

Στη συνέχεια, παρουσιάζονται απευθείας τα αποτελέσματα.

#### 4.5.1 ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ

Η μορφή των γραφημάτων και καμπυλών μετακινήσεων είναι ίδια για τις δύο ανάλυσεις της κάθε τομής, με μόνες διαφορές στο μέγεθος των τιμών, οπότε και κρίνεται σκόπιμο να μην παρατεθούν.

Μοναδική εξαίρεση αποτελεί η περιοχή στην κορυφή του πασσαλότοιχο για την τομή CS1a και την αντίστοιχη CS1a-Ls, όπου παρατηρούνται μετακινήσης αντίθετης κατέυθυνσης όπως επισημαίνεται στην Εικόνα 4.17. Φαίνεται πως με την αυξημένη αξονική απόσταση των αντηρίδων και αγκυρίων, η σειρά των πρώτων δεν κατάφερε να αποτρέψει την μετατόπιση του τοίχου προς την ανοιχτή εκσκαφή, με αποτέλεσμα την απουσία του φαινομένου περιστροφής γύρω της.



Εικόνα 4.17 - Γραφήματα οριζόντιων μετακινήσεων των τομών CS1a – CS1a L ίδιας κλίμακας, Plaxis2D.

Η συμπεριφορά φαίνεται αναλυτικότερα στο διάγραμμα των οριζόντιων μετακινήσεων του σημείου C για τις δύο περιπτώσεις (Εικόνα 4.18).

Δίνεται έμφαση στην αρχή των καμπυλών όπου φαίνεται η παρόμοια πορεία τους κατά τη διάρκεια των πρώτων 5 φάσεων, ενώ ύστερα από το τέλος αυτών εξελίσσονται με παρόμοιο τρόπο σε αντίθετες κατευθύνσεις.



Εικόνα 4.18 - Διάγραμμα οριζόντιων παραμορφώσεων σημείων C των τομών CS1a-CS1a L, Plaxis2D.

Οι τελικές τιμές των μετακινήσεων, αλλά και η μεταβολή σε σχέση με τις αρχικές αναλύσεις για τα σημεία και των τριών τομών παρουσιάζονται συγκεντρωτικά στους πίνακες που ακολουθούν (Πίνακας 4.6, 4.7 & 4.8).

		CS1a L		
Σημείο	Ux	Uxdiff(%)	Uy	Uydiff(%)
A			26	0
В	-68	26	-11	57
С	-42	(-) 281	-11	37
D	-44	57	-29	52
E	-53	152	-39	39

Πίνακας 4.6 - Μετακινήσεις	των σημείων	παρατήρησης	της τομής CS1a L
----------------------------	-------------	-------------	------------------

		CS1b L		
Σημείο	Ux	Uxdiff(%)	Uy	Uydiff(%)
A			25	0
В	-46	9	-5	25
С	-13	333	-5	0
D	-13	8	-15	7
E	-6	0	-19	12

Πίνακας 4.7 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1b L.

Πίνακας 4.8 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS2a L.

		CS2a L		
Σημείο	Ux	Uxdiff(%)	Uy	Uydiff(%)
A	-	-	25	0
В	-83	11	-15	0
С	-66	14	-16	0
D	-65	12	-33	6
E	-77	18	-45	13
F	-28	3	33	0

Οι αναλύσεις ασφαλείας phi-c reduction δεν παρουσίασαν αποκλίσεις σε σχέση με τις αρχικές προσομοιώσης ούτε σε τιμή του συντελεστή, ούτε στην θέση εμφάνισης της επιφάνειας διάτμησης.

# 4.6 4<sup>Η</sup> ΠΑΡΑΜΕΤΡΙΚΗ ΑΝΑΛΥΣΗ – ΑΠΟΥΣΙΑ ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗΣ

### 4.6.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Αντικείμενο ασχολίας της 4<sup>ης</sup> παραμετρικής ανάλυσης είναι η προσομοίωση της κατασκευής χωρίς την χρήση οπών αποστράγγισης και κατ' επέκταση ύπαρξη υδροστατικών πιέσεων σε όλο το ύψος του πασσαλότοιχου κάτω από την γενική στάθμη του υδροφόρου ορίζοντα.

Η γεωμετρία που χρησιμοποιείται είναι αυτή της τομής CS1b όπως έχει παρουσιαστεί στην ενότητα 4.3, προσαρμοσμένη κατάλληλα για τις ανάγκες της διαφορετικής προσομοίωσης νερού (Εικόνα 4.19). Η επιλογή της συγκεκριμένης τομής γίνεται με σκοπό να αποφευχθεί αστοχία του μοντέλου, μιας και οι τιμές μετακινήσεων της είναι οι χαμηλότερες από όλες τις πραγματοποιθείσες αναλύσεις.



Εικόνα 4.19 - Τομή CS1bPHR, Plaxis2D.

Σε αυτήν την περίπτωση δεν λαμβάνει χώρα υποβιβασμός του υδροφόρου και η παραγωγή των υδροστατικών πιέσεων γίνεται με τον τύπο υπολογισμού Phreatic level, αντί για Groundwater flow, και την κατάλληλη ρύθμιση των τοπικών συνθηκών νερού των εδαφικών επιφανειών.

Με βάση τις συνθήκες της προσομοίωσης, είναι ασφαλές να εκτιμηθεί πως θα παρουσιαστούν αυξημένες οριζόντιες μετακινήσεις στον πασσαλότοιχο λόγω των 126

επιπλέον υδροστατικών πιέσεων αλλά μικρότερες τιμές επιφανειακών καθιζήσεων λόγω της σταθερής στάθμης του υδροφόρου.

#### 4.6.2 ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ

Όπως φαίνεται στην Εικόνα 4.19 η μοναδική αλλαγή στη γεωμετρία είναι η προσθήκη γραμμής γεωμετρίας στα σημεία (0,-35)(19,-35), ώστε στον νέο όγκο να φιλοξενηθεί η τοπική στάθμη του υδροφόρου της τελευταίας φάσης κατασκευής. Η παραπάνω διαφοροποίηση δεν επηρεάζει το μοντέλο πάρα μόνο το πλέγμα, τόσο όσο απαιτείται για την αποτύπωση της σε αυτό.

Η οποιαδήποτε αλλαγή στην γεωμετρία, όμως, απαιτεί την εκ νέου παραγωγή πλέγματος όπως και την υλοποίηση όλων των αναγκαίων βημάτων έως την μετάβαση στο πρόγραμμα υπολογισμών Plaxis2D-CALCULATIONS.

### 4.6.3 ΣΤΑΔΙΑ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ

Τα στάδια κατασκευής ρυθμίζονται με βάση την διαδικασία που έχει παρουσιαστεί στην ενότητα 3.3, όπως χρησιμοποιήθηκε για την 1<sup>η</sup> παραμετρική ανάλυση της τομή CS1b, με την τροποποίηση που ακολουθεί.

Η παραγωγή των πιέσεων του νερού των πόρων από την 4η φάση και έως την ολοκλήρωση της εκσκαφής, καθώς βρίσκεται κάτω από τη γενική στάθμη υπογείων υδάτων, γίνεται χρησιμοποιώντας τις τοπικές συνθήκες νερού των εδαφικών όγκων. Για κάθε φάση, αυτές ρυθμίζονται με βάση τις ακόλουθες επιλογές:

- Εδαφική επιφάνεια που εκσκάβεται : Στεγνός Cluster Dry
  Απουσία πιέσεων στον επιφάνεια.
- Άμεσα υποκείμενη ενεργή επιφάνεια εκσκαφής : Cluster phreatic level ταυτιζόμενο με την οροφή της εδαφικής επιφάνειας.
  Καθορισμός επιπέδου κεφαλής νερού στο μέγιστο ύψος του όγκου.
- Υπόλοιποι υποκείμενες εδαφικές επιφάνειες: Παρεμβολή Interpolate
  Γραμμική παρεμβολή των πιέσεων από τις υπερκείμενες επιφάνειες.

Για την 4<sup>η</sup> φάση με βαθμίδα εκσκαφής έως στάθμη -6m:

Η εδαφική επιφάνεια που απενεργοποιείται με δεξί κλικ ορίζεται ως στεγνή με την επιλογή 'Cluster Dry'. (Εικόνα 4.20)

127



Εικόνα 4.20 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού στεγνής επιφάνειας, Plaxis2D.

Με δεξί κλικ στην υποκείμενη επιφάνεια επιλέγεται η δημιουργία φρεατικού επιπέδου επιφάνειας – Cluster phreatic level – και στη συνέχεια σχεδιάζεται στην οροφή της. (Εικόνα 4.21)



Εικόνα 4.21 - - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού φρεατικού επιπέδου επιφάνειας, Plaxis3D.

Τέλος, οι υπόλοιπες υποκείμενες εδαφικές επιφάνειες επιλέγονται και με δεξί κλικ ορίζεται η κατανομή των υδροστατικών πιέσεων σε 'Interpolate from adjacent clusters or lines'. (Εικόνα 4.22)



Εικόνα 4.22- Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού υποκείμενων επιφανειών, Plaxis3D.

## 4.6.4 ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ

#### 4.6.4.1 ΥΔΡΟΣΤΑΤΙΚΕΣ ΠΙΕΣΕΙΣ

Αρχικά, παρατίθεται το γράφημα υδροστατικών πιέσεων της τομής μαζί με το αντίστοιχο της CS1b, για τη 10<sup>η</sup> (Εικόνα 4.23) και την τελευταία φάση (Εικόνα 4.24).



Εικόνα 4.23 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 10ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.

129



Εικόνα 4.24 - Γράφημα υδροστατικών πιέσεων 18ης φάσης για την CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.

Για την αναλυτικότερη εξέταση της εξέλιξης των υδροστατικών πιέσεων ανά στάδιο κατασκευής, επιλέγονται τρία σημεία παρατήρησης τάσης (Stress points), ένα στον τελικό πυθμένα της εκσκαφής και δύο δίπλα στον πασσαλότοιχο σε στάθμες -19 και - 10 m. Οι συντεταγμένες φαίνονται στον Πίνακα 4.9.

Σημεία	x(m)	y(m)	Θέσεις
F	16.20	-27.09	
G	19.04	-19.26	
Н	19.04	-10.21	

Πίνακας 4.9 - Θέσεις σημείων παρατήρησης τάσεων, Plaxis2D

Τα αντίστοιχα σημεία επιλύονται και για την πρότυπη τομή CS1b με τα αποτελέσματα και των δύο αναλύσεις φαίνονται στα διαγράμματα της Εικόνας 4.25.

Φαίνεται πως το σημείο του πυθμένα της παρούσας ανάλυσης παρουσιάζει υψηλότερες τιμές τάσης για αντίστοιχες φάσης κατασκευής έως την 14<sup>η</sup>, στην 16<sup>η</sup> η 130

τιμή είναι μικρότερη ενώ στο τελευταίο στάδιο οι τάσεις μηδενίζονται και για τις δύο τομές. Στα σημεία δίπλα στον πασσαλότοιχο φαίνεται ότι αφού δεν υπήρχε αλλαγή του φρεατικού επιπέδου οι υδροστατικές πιέσεις παρέμειναν σταθερές ενώ με τον υποβιβασμό του υδροφόρου και την ροή, οι τάσεις από την ίδια αρχική τιμή απομειώνονται σταδιακά έως και το πέρας των υπολογισμών.



Εικόνα 4.25 - Διαγράμματα υδροστατικών πιέσεων των τομών CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.

#### 4.6.4.2 ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ

Ακολουθεί το παραμορφωμένο πλέγμα (Εικόνα 4.26), στο οποίο έχουν εκδηλωθεί έντονες οριζόντιες μετακινήσεις στην περιοχή του πασσαλότοιχου που υποστηρίζεται από τα αγκύρια, ενώ οι αντηρίδες και σε αυτήν την περίπτωση έχουν αποτρέψει τις μετατοπίσεις. Παρότι η μέγιστη τιμή μετακίνησης, προφανώς ως επί των πλείστων στον οριζόντιο άξονα, ανέρχεται σε 78.11mm, σχεδόν διπλάσια της τομής CS1b, οι επιφανειακές καθιζήσεις δεν φαίνεται να παρουσιάζουν σημαντική αύξηση.



Εικόνα 4.26 - Παραμορφωμένο πλέγμα τομής CS1bPHR, Plaxis2D.

Με την προβολή των γραφημάτων κάθετων μετακινήσεων των δύο τομών στην ίδια κλίμακα, η παραπάνω παρατήρηση επιβεβαιώνεται, καθώς η μόνη αισθητή διαφορά εντοπίζεται στην περιοχή του πυθμένα πλησίον του διαφραγματικού τοίχου, γεγονός που οφείλεται στην έντονη οριζόντια μετατόπιση αυτού. (Εικόνα 4.27)



Εικόνα 4.27 - Γραφήματα κάθετων μετακινήσεων τομών CS1bPHR (αριστερά) και CS1b (δεξιά), Plaxis2D.

132

Τα σημεία παρατήρησης που επιλέγονται για εξέταση είναι τα γνωστά A, B, C, D, E του Πίνακα 3.13 με την προσθήκη του σημείου Ι της νέας περιοχής ακραίας ανύψωσης πυθμένα στη θέση (15.74, -27).

Παρατίθεται το διάγραμμα κατακόρυφων μετακινήσεων των δύο σημείων του πυθμένα όπου φαίνεται πως έως και πριν την εκσκαφή της τελευταίας βαθμίδας (17<sup>η</sup> φάση) η τιμή στο Ι ήταν σημαντικά μικρότερη από το Α, ενώ κατά τη διάρκεια του τελευταίου σταδίου κατασκευής εκδηλώνεται έντονη ανύωση με την τελική τιμή να ξεπερνάει κατά 10mm αυτή του Α. (Εικόνα 4.28)



Εικόνα 4.28 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείων Ι, Α της τομής CS1bPHR, Plaxis2D.

Επίσης, δημιούργουνται οι καμπύλες των κάθετων μετακινήσεων των σημείων Ε (28,1) που αντιστοιχούν στο επιφανειακό φορτίο του δρόμου δίπλα στην εκσκαφή για τις δύο τομές CS1b-CS1bPHR (Εικόνα 4.29).

Επισημαίνονται τα σημεία διακοπής εκδήλωσης της αρχικής ανύψωσης, όπου για την ανάλυση με υποβιβασμό του υδροφόρου εντοπίζεται στο τέλος της 5<sup>ης</sup> φάσης, ενώ για την CS1b στην 9<sup>η</sup> φάση και με σημαντικά αυξημένη ακραία τιμή, παρότι η τελική διαμόρφωση της τιμής ταυτίζεται.

133





Εικόνα 4.29 - Διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων σημείου Ε των τομών CS1bPHR – CS1b, Plaxis2D.

Τα αποτελέσματα των τελικών μετακινήσεων για τα σημεία παρατηρήσεις συγκεντρώνονται στον πίνακα που ακολουθεί μαζί με την ποσοστιαία αύξηση συγκριτικά της ανάλυσης CS1b, η οποία χρησιμοποιεί την μέθοδο σταθερής ροής (Πίνακας 4.10).

		CS1bPHR		
Σημείο	Ux(mm)	Uxdiff(%)	Uy(mm)	Uydiff(%)
А	—		29	14
В	-77	47	0	-98
С	-4	50	-1	-80
D	-14	14	-13	-7
E	-6	17	-17	0
I	-24	—	37	—

Πίνακας 4.10 - Μετακινήσεις των σημείων παρατήρησης της τομής CS1bPHR.

Και σε αυτήν την περίπτωση ο συντελεστής ασφαλείας δεν δύναται να διαμορφωθεί πλήρως με τα διαθέσιμα μέγιστα επιπλέον βήματα υπολογισμού του προγράμματος.

Η τιμή στο τέλος αυτών ξεπαρνάει το 2, αντίστοιχα της τομής CS1b, αλλά σε αντίθεση με αυτήν η καμπύλη είναι μετατοπισμένη κατά περίπου μία ολόκληρη μονάδα στον άξονα της τιμής του συντελεστή. Η δυνητική επιφάνεια αστοχίας, όμως, διαμορφώνεται στην ίδια θέση, όπως φαίνεται στην Εικόνα 4.30.



Εικόνα 4.30 - Επιφάνεια ολίσθησης της ανάλυσης ασφαλείας για την τομή CS1bPHR, Plaxis2D.

# 5 ΤΡΙΣΔΙΑΣΤΑΤΗ ΑΝΑΛΥΣΗ

# 5.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Στο παρόν κεφάλαιο προσομοιώνεται η εκσκαφή του σταθμού «Νίκαια» σε με το πρόγραμμα Plaxis 3D 2013.

Συγκεκριμένα, η ανάλυση περιέχει το μισό τμήμα της ανοιχτής εκσκαφής που φαίνεται στην Εικόνα 1.8 (επισημασμένο με κίτρινο χρώμα), όπως αυτό ορίζεται από νοητό άξονα παράλληλο της σήραγγας (κάθετα των υπάρχοντων γεωτεχνικών τομών σχεδιασμού).

Στόχος της ανάλυσης του έργου είναι η επανεπίλυση των δισδιάστων τομών των προηγούμενων κεφαλαίων σε συνθήκες 3D, που προσεγγίζουν με μεγαλύτερη ακρίβεια την πραγματικότητα, η αξιολόγηση των αποτελεσμάτων και της επιρροή των τριών διαστάσεων σε αυτά όπως και η σύγκριση τους με τα αντίστοιχα δισδιάστα μοντέλα.

Στην Εικόνα 5.1 παρουσιάζεται η αντιστοιχία των μέτρων υποστήριξης με τις δισδιάστατες τομές CS1a (μπλε χρώμα) και CS1b (πράσινο χρώμα), όπως και η μόνη πλευρά διαφοροποίησης (κόκκινο χρώμα). Σημειώνεται πως στην τελευταία επιλέγεται να εγκατασταθεί αντηρίδα μικρού ισοδύναμου μήκους.



Εικόνα 5.1 - Ενότητες μέτρων υποστήριξης τρισδιάστατου μοντέλου.

Αναλυτικά, εκτός από τον πασσαλότοιχο, γίνεται χρήση μίας (1) σειράς αγκυρίων αντηρίδων και οχτώ (8) σειρές αποκλειστικά αγκυρίων.

Σε βάθος 2m από την επιφάνεια, στο επίπεδο z=-1m τοποθετείται μία (1) σειρά με εναλλαγή αγκυρίων και αντηρίδων, με την διάταξη που φαίνεται στην Εικόνα 5.2. Η σειρά περιλαμβάνει συνολικά 19 στοιχεία αγκυρίων και 11 αντηρίδων



Εικόνα 5.2 - Μέτρα υποστήριξης στο επίπεδο z=-1m, Plaxis3D.

Από βάθος 4m και ανά 3m τοποθετούνται οι οχτώ (8) σειρές αγκυρίων στα αντίστοιχα επίπεδα, με την διάταξη της κάθε μίας από αυτές να παρουσιάζεται στην Εικόνα 5.3. Κάθε επιμέρους σειρά περιλαμβάνει 51 αγκύρια.



ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

Εικόνα 5.3 - Μέτρα υποστήριξης στα επίπεδα z=-3, -6, -9, -12, -15, -18, 21, -24 m, Plaxis3D.

# 5.2 ΠΑΡΑΔΟΧΕΣ

Παρακάτω αναγράφονται οι παραδοχές που χρησιμοποιούνται.

- Τα εδαφικά υλικά θεωρείται πως συμπεριφέρονται με βάση το μοντέλο υλικών
  Mohr-Coulomb όπως έχει παρουσιαστεί στο προηγούμενο κεφάλαιο.
- Τα επιφανειακά φορτία που δρουν στην επιφάνεια του εδάφους θεωρείται ότι αποτελούνται από δύο επιμέρους κάθετα επιφανειακά φορτία, ένα του δρόμου (-10kN) και ένα των κτισμάτων (-30kN). Οι θέσεις των φορτίων επιλέγονται προσεγγιστικά και παρουσιάζονται αναλυτικά σε επόμενη ενότητα.
- Όλες οι φάσεις εκτελούνται με τον τύπο υπολογισμού Plastic Staged construction εκτός από την τελευταία, υπολογισμού του συντελεστή ασφαλείας, η οποία κάνει χρήση του Phi-c reduction.
- Οι αντιρήδες έχουν τις παρακάτω ιδιότητες:
  - Διαστάσεις Φ1168.4/14.3
  - Μέτρο ελαστικότητας 210GPa
  - Τοποθετούνται ανά 6m, με εξαίρεση την μικρού μήκους αντηρίδα της 3<sup>ης</sup> πλευράς.

#### • Τα αγκύρια:

- Τοποθετούνται ανά 2m, με εξαίρεση τα δύο αγκύρια της 1<sup>ης</sup> σειράς
  μεταξή των οποίων παρεμβάλετται αντιρήδα.
- Μέτρο ελαστικότητας 210GPa
- Η δύναμη προέντασης είναι 600kN
- Το ελεύθερο μήκος είναι 11.18m και το πακτωμένο 12.16m
- Οι πάσσαλοι:
  - Τοποθετούνται ανά 2m αξονικής απόστασης
  - Διαμέτρου 1m
  - Μέτρο ελαστικότητας 30GPa
  - Λόγο Poisson 0.15
  - Βάθος έμπηξης 36m, 8m κάτω από την τελική στάθμη του πυθμένα της εκσκαφής.
- Το τοιχίο εκτοξευόμενου σκυροδέματος:

139

- Πάχους 0.1m
- Αξονικής απόστασης 1.5m
- Μέτρο ελαστικότητας 15GPa
- Η παραγωγή των γεωστατικών τάσεων γίνεται με την διαδικασία K<sub>0</sub> procedure.
- Οι υδροστατικές πιέσεις θεωρείται ότι παράγονται με βάση την κατακόρυφη απόσταση από την στάθμη του νερού, που ταυτίζεται με τον πυθμένα της εκσκαφής στις θέσεις κάτω από το ανοιχτό όρυγμα και με την γενική στάθμη του υδροφόρου στην υπόλοιπη γεωμετρία.
- Η γεωμετρία της εκσκαφής θεωρείται ότι έχει τις διαστάσεις που φαίνονται στην Εικόνα 5.4, με το συμμετρικό κομμάτι του μπλε περιγράμματος να αποτελεί το προσομοίωμα της.



Εικόνα 5.4 - Διαστάσεις προσομοιώματος εκσκαφής, Plaxis 3D.

# 5.3 ΧΡΗΣΗ ΤΟΥ ΠΡΟΓΡΑΜΜΑΤΟΣ

Με την εκκίνηση του ενός εκ των δύο υποπρογραμμάτων του Plaxis3D, PLAXIS INPUT, εμφανίζεται το αναδυόμενο παράθυρο δημιουργίας/ανοίγματος αρχείου (Εικόνα 5.5), από το οποίο επιλέγεται η εντολή δημιουργίας νέου έργου – Start a new project.



Εικόνα 5.5 - Παράθυρο δημιουργίας/ανοίγματος έργου, Plaxis3D.

Στη συνέχεια ανοίγει νέο παράθυρο με τις γενικές ρυθμίσεις του έργου, χωρισμένο σε δύο καρτέλες. Το όνομα και η επιθυμητή θέση αποθήκευσης εισάγεται στην καρτέλα 'Project' και στη συνέχεια προσδιορίζονται τα στοιχεία του μοντέλου, συμπεριλαμβανομένων των διαστάσεων του, στην καρτέλα 'Model' όπως φαίνεται στην Εικόνα 5.6.

Jnits		General		
Length	m	Gravity	1.0	G (-Z direction)
Force	kN	Earth gravity	9.810	m/s <sup>2</sup>
Time	day	γ <sub>water</sub>	10.00	kN/m <sup>3</sup>
Stress Weight	kN/m <sup>2</sup> kN/m <sup>3</sup>	Contour x <sub>min</sub>	0.000	m
		x <sub>max</sub>	169.0	m
		У <sub>min</sub>	0.000	m z
		y <sub>max</sub>	70.00	m t y

Εικόνα 5.6 - Παράθυρο ιδιοτήτων έργου - καρτέλα 'Project', Plaxis3D.

Μόλις επικυρωθούν οι επιλεγμένες ρυθμίσεις ξεκλειδώνει το περιβάλλον σχεδίασης με προεπιλεγμένο το πρώτο στάδιο επεξεργασίας, που αφορά τον προσδιορισμό του εδάφους. Το παράθυρο φαίνεται στην Εικόνα 5.7.



Εικόνα 5.7 - Περιβάλλον εργασίας λειτουργίας 'Soil', Plaxis3D.

Γύρω από την περιοχή σχεδίασης επισημαίνονται σε χρωματιστά πλαίσια τα διάφορα εργαλεία που συνθέτουν το περιβάλλον. Γενικά, αυτό περιέχει τρεις γραμμές εργαλείων, δύο εξερευνητές – explorers –, οι οποίοι παρέχουν πληροφορίες για τα διάφορα κομμάτια του έργου, και μία γραμμή εντολών.

Στο μπλε πλαίσιο περιλαμβάνεται το γενικό μενού, το οποίο αποτελείται από αναπτυσσόμενες λίστες με εντολές γενικού χαρακτήρα. Αναλυτικά:

Στην επιλογή 'File' περιέχονται οι ίδιες εντολές που συναντήθηκαν στην ενότητα στην ομώνυμη επιλογή του προγράμματος δισδιάστατων αναλύσεων.

Στην επιλογή 'Edit' (Εικόνα 5.8):

- Undo: Αναίρεση ενέργειας.
- Redo: Επανεκτέλεση αναιρεμένης ενέργειας
- Copy screen image: Αντιγραφή της εικόνας του μοντέλου.
- Delete: Διαγραφή επιλεγμένου στοιχείου.
- Select all: Επιλογή όλων των στοιχείων στην τρέχουσα Εικόνα 5.8 Επιλογή • λειτουργία.
- Deselect all: Αποεπιλογή όλων των στοιχείων.

Στην επιλογή 'View' (Εικόνα 5.9):

- Pan camera: Μετακίνηση της εικόνας θέασης στην περιοχή • σχεδίασης.
- Rotate camera: Περιστροφή εικόνας θέασης
- Zoom in: Μεγέθυνση.
- Zoom out: Σμίκρυνση.

143

- Reset zoom: Επαναφορά μεγέθυνσης.
- Default views: Επαναφορά της εικόνας θέασης στην προεπιλογή.

Στην επιλογή 'Soil' περιέχονται οι εντολές της πλαϊνής γραμμής εργαλείων η οποία αναλύεται στη συνέχεια (Εικόνα 5.11). Αναφέρεται ότι κάθε αλλαγή των εντολών την γραμμής εργαλείων εφαρμόζεται και σε αυτήν την επιλογή, η ονομασία της οποίας ταυτίζεται με την αντίστοιχη ενεργή λειτουργία του προγράμματος.

Zoom out Reset zoom Default views 'View' γενικού μενού, Plaxis3D.



Edit View Soil Options

Undo
Στην επιλογή 'Options' υπάρχουν εντολές ρύθμισης ορατότητας και οπτικών βοηθημάτων της περιοχής σχεδίασης.

Στην επιλογή 'Expert' υπάρχει η δυνατότητα προβολής και εκτέλεσης εντολών σε μορφή κώδικα.

Στην επιλογή 'Help' παρέχεται πρόσβαση σε βοηθητικό υλικό, όπως εγχειρίδια, εκπαιδευτικό οπτικοακουστικό υλικό κ.λπ.

Στο **πορτοκαλί πλαίσιο** περιλαμβάνεται η γενική γραμμή εργαλείων του έργου, οι διαθέσιμες εντολές της οποίας φαίνονται στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακας 5.1).

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
1	New project	Δημιουργία νέου έργου
	Open project	Άνοιγμα υπάρχοντος έργου
	Save project	Αποθήκευση έργου
*	Undo	Αναίρεση ενέργειας
1	Redo	Επανεκτέλεση αναιρεμένης ενέργειας
×	Delete	Διαγραφή επιλεγμένου στοιχείου
	Copy screen image	Αντιγραφή της εικόνας του μοντέλου
	Print	Εκτύπωση της εικόνας του μοντέλου
	Perspective view	Προβολή προοπτικής όψης
	Top view	Προβολή κάτοψης
	Front view	Προβολή πρόσοψης
-	Right view	Προβολή δεξιάς πλάγιας όψης
	Bottom view	Προβολή άνω όψης
	Back view	Προβολή πίσω όψης
	Left view	Προβολή αριστερής πλάγιας όψης
€.®	View states	Αποθήκευση τρέχουσας εικόνας θέασης
R	Zoom in	Μεγέθυνσης
2	Zoom out	Σμίκρυνση
	Reset zom	Επαναφορά μεγέθυνσης
4	Pan camera	Μετακίνηση της εικόνας θέασης
	Rotate camera	Περιστροφή εικόνας θέασης

Πίνακας 5.1 - Εντολές γενικής γραμμής εργαλείων, Plaxis3D.

Στο κόκκινο πλαίσιο περιέχεται η πλαϊνή γραμμή εργαλείων, που περιέχει τις διαθέσιμες εντολές επεξεργασίας της γεωμετρίας του έργου. Αναγράφονται αναλυτικά στον Πίνακα 5.2.

Пі́уакас 5 2 -	- Εντολές πλαϊ	νής νραμμής	εοναλείων	νεωμετοίας	λειτομονίας	'Soil'	Plaxis3D
1 IIV UKUS 0.2 -	- LVIONES IINUN	της γραμμης	epyuneiwv	γεωμετρίας	πειτουργιας	3011,	1 10/1320

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή			
$\bigtriangledown$	Select	Επαναφορά του κέρσορα σε λειτουργία επιλογής.			
	Select multiple objects	Λειτουργία επιλογής πολλαπλών στοιχείων			
-	Move object	Μετακίνηση επιλεγμένων στοιχείων			
	Adjust soil contour	Τροποποίηση εδαφικού περιγράμματος			
	Create borehole	Δημιουργία γεώτρησης			
<b>₽</b>	Import soil	Εισαγωγή δεδομένων εδαφικού στοιχείου			
	Show materials	Άνοιγμα παραθύρου δεδομένων υλικών			

Στο **κίτρινο πλαίσιο** βρίσκεται ο εξερευνητής λειτουργιών, από τον οποίο γίνεται η εναλλαγή μεταξύ των πέντε λειτουργιών του προγράμματος INPUT μέσα από τις οποίες είναι δυνατή η ολοκλήρωση και ο υπολογισμός του έργου. Αυτές είναι:

- Soil: Λειτουργία προσδιορισμού των εδαφικών στρώσεων και ιδιοτήτων.
- Structures: Λειτουργία προσδιορισμού των δομικών στοιχείων και ιδιοτήτων.
- Mesh: Παραγωγή πλέγματος πεπερασμένων στοιχείων.
- Water levels: Προσδιορισμός και επεξεργασία υδρολογικών συνθηκών.
- Staged construction: Προσδιορισμός και υπολογισμός φάσεων προχώρησης του έργου.

Στο πράσινο πλαίσιο βρίσκεται ο εξερευνητής πληροφοριών μοντέλου (Model explorer) και επιλογής (Selection explorer). Ο πρώτος παρέχει πληροφορίες σχετικά με κάθε υπάρχον στοιχείο του μοντέλου όπως και δυνατότητα επιλογής αυτών, ενώ ο

146

δεύτερος παρέχει εξειδικευμένες πληροφορίες για κάθε επιλεγμένο στοιχείο και στην περίπτωση διαφορετικών ειδών παρέχονται οι κοινές πληροφορίες τους.

Τέλος, στο μαύρο πλαίσιο εγκλείεται η γραμμή εντολών, η οποία παρέχει στον χρήστη έναν εναλλακτικό τρόπο εκτέλεσης ενεργειών μέσω εντολών κειμένου, όπως και τη δυνατότητα να εξετάσει το ιστορικό όσων έχουν ήδη πραγματοποιηθεί στην ίδια μορφή. Έτσι είναι εφικτή η απευθείας επιλογή συντεταγμένων σημείων, δυνατότητα που το πρόγραμμα δισδιάστατων αναλύσεων δεν διέθετε.

# 5.4 ΓΕΩΜΕΤΡΙΑ

### 5.4.1 ΕΔΑΦΙΚΟΙ ΣΧΗΜΑΤΙΣΜΟΙ

Όπως αναφέρθηκε παραπάνω, σε αυτό το σημείο ο χρήστης βρίσκεται στην λειτουργία 'Soil', στην οποία λαμβάνει χώρα ο προσδιορισμός των εδαφικών στρωμάτων.

Με την εντολή 🕮 δημιουργείται μία γεώτρηση στο επιλεγμένο σημείο, στην προκειμένη περίπτωση η αρχή των αξόνων x,y=0m, και ανοίγει το αναδυόμενο παράθυρο της Εικόνας 5.10 για την επεξεργασία των δεδομένων της. Σημειώνεται πως είναι δυνατή η δημιουργία πολλαπλών γεωτρήσεων για την διαμόρφωση της γεωμετρίας των στρώσεων, λειτουργία που είναι περιττή στο παρών έργο αφού οι εδαφικές στρώσεις είναι οριζόντιες.

Bore	hole_1	e			10			
2	0.000		dd	Insert	3	Delete		
	0.000	Soil layers	Water	Initial conditions	Surfaces	Field data		
iead	-4.000		Layers		Borehol	e_1		
		#	Mate	erial T	Гор	Bottom		
	_	1 T	E	1.	000	0.000		
		2 0	s	0.	000	-5.000		
=		3 A	S ST	-5	.000	-15.00		
10		4 A	S STL	-1	5.00	-47.00		
-30 -40								
.50								 
						-	1	70

Εικόνα 5.8 - Παράθυρο ρύθμισης γεώτρησης, Plaxis3D.

Όπως φαίνεται στην Εικόνα 5.10 προστίθενται οι 4 στρώσεις με την εντολή Add και τα αντίστοιχα βάθη τους. Επιπλέον, εισάγεται και η στάθμη του υδροφόρου ορίζοντα στο κουτί Head σε στάθμη z=-4m. Σε αυτό το παράθυρο γίνεται και η αντιστοίχιση των ιδιοτήτων των εδαφικών στρωμάτων από το παραθύρου δεδομένων υλικών, πρόσβαση στο οποίο είναι δυνατή είτε από το κουμπί Ι αυτό το πλαϊνής γραμμής εργαλείων.

Η διαδικασία δημιουργίας των καταχωρήσεων των ιδιοτήτων του Πίνακα 3.4 παραλείπεται αφού έχει παρουσιαστεί στην Ενότητα 3.3 και δεν παρουσιάζει διαφορές.

Αφού ολοκληρωθούν τα προαναφερθέντα βήματα και το μοντέλο έχει πλέον την μορφή της Εικόνας 5.11, είναι δυνατή η μετάβαση στην λειτουργία προσδιορισμού των δομικών στοιχείων του έργου.



Εικόνα 5.9 - Μοντέλο μετά τον προσδιορισμό των εδαφικών στρωμάτων, Plaxis3D

#### 5.4.2 ΔΟΜΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

Μέσω του εξερευνητή λειτουργιών και την επιλογή 'Structure', η προβολή των εδαφικών στοιχείων είναι απενεργοποιημένη από προεπιλογή και οι εντολές της πλαϊνής γραμμής εργαλείων έχουν προσαρμοστεί ώστε να φιλοξενήσουν την

δημιουργία και επεξεργασία των δομικών στοιχείων. Οι νέες εντολές παρατίθενται στον Πίνακα 5.3.

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
27	Select	Επαναφορά του κέρσορα σε λειτουργία επιλογής.
	Select multiple objects	Λειτουργία επιλογής πολλαπλών στοιχείων
-	Move object	Μετακίνηση επιλεγμένων στοιχείων
	Rotate object	Περιστροφή επιλεγμένων στοιχείων
	Extrude object	Διεύρυνση αντικειμένου στο χώρο
	Create array	Δημιουργία συστοιχίας
•	Create point	Δημιουργία σημείου
8	Create line	Δημιουργία γραμμής
Ω	Create polycurve	Δημιουργία καμπύλης
5	Create surface	Δημιουργία επιφάνειας
***	Create load	Δημιουργία φορτίου
μψ.	Create prescribed displacement	Δημιουργία προκαθορισμένης μετακίνησης
<b>B</b>	Create structure	Δημιουργία κατασκευαστικού στοιχείου
=+ ++	Create hydraulic conditions	Δημιουργία υδραυλικών συνθηκών
•	Import structures	Εισαγωγή κατασκευαστικού στοιχείου από εξωτερικό αρχείο
	Show materials	Άνοιγμα παραθύρου ιδιοτήτων υλικών

Πίνακας 5.3 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων λειτουργίας 'Structures', Plaxis3D.

### 5.4.2.1 ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ ΚΑΙ ΠΑΣΣΑΛΟΤΟΙΧΟΥ

Για την διαμόρφωση της γεωμετρίας της εκσκαφής αρχικά δημιουργείται μία επιφάνεια με την εντολή Create Surface στο ύψος της επιφάνειας του εδάφους (z=1m) με τις διαστάσεις της Εικόνας 5.12.

Στη συνέχεια με την εντολή Extrude object η δημιουργηθείσα επιφάνεια διευρύνεται κάθετα προς την αρνητική διεύθυνση του άξονα z στα βάθη των επιμέρους βαθμίδων της εκσκαφής, όπως και στο τελικό βάθος έμπηξης του διαφραγματικού τοίχου.

Το παράθυρο της εντολής διεύρυνσης φαίνεται στην Εικόνα 5.13, η εκτέλεση της οποίας πραγματοποιείται για τις τιμές -2, -4, -7, -10, -13, -16, -19, -22, -25, -28, που αντιστοιχούν στις βαθμίδες εκσκαφής, και -36, το κατώτερο σημείο έμπηξης του πασσαλότοιχου.

	x	У	z	Error				
1	49.00	0.000	1.000	0.00				
2	49. <mark>0</mark> 0	21.00	1.000	0.00				
3	70.00	21.00	1.000	0.00				
4	70.00	19,00	1.000	0.00				
5	76.00	19.00	1.000	0.00				
6	76.00	17.00	1.000	0.00				
7	115.0	17.00	1.000	0.00				
8	115.0	7.000	1.000	0.00				
9	120.0	7.000	1.000	0.00				
10	120.0	0.000	1.000	0.00				
Diana		04						
Plane	state	OK	OK					
Define plane		Firstp	oints					
		203	Project points to plane					
		P	rojectpoin	ta to plane				

Εικόνα 5.10 - Διαστάσεις επιφάνειας κάτοψης εκσκαφής, Plaxis3D.

Selected	object: Polygor	n_Volume	e_11_12
Extrusion	Skew		
Extrusi	on vector	x	0.000
		у	0.000
		z	-1.000
Extrusi	on vector length		1.000

Εικόνα 5.11 - Παράθυρο εντολής διεύρυνσης, Plaxis3D.

Έτσι, δημιουργούνται οι απαιτούμενοι όγκοι της εκσκαφής (Εικόνα 5.14).



Εικόνα 5.12 - Δημιουργία όγκων εκσκαφής – Αρχικά (Πάνω), Διεύρυνση (Κάτω-Αριστερά), Διαγραφή επιφανειών (Κάτω-Δεξιά), Plaxis3D

Για την δημιουργία του διαφραγματικού τοίχου ακολουθείται η παρακάτω διαδικασία.

Επιλέγεται ο τελευταίος-κατώτερος από τους όγκους, με αποτέλεσμα την επισήμανση κόκκινου χρώματος όλου του χώρου από την αρχική επιφάνεια έως το βάθος -36m. Στη συνέχεια με δεξί κλικ εκτελείται η εντολή Decompose into surfaces από το αναδυόμενο μενού, δημιουργώντας νέες εξωτερικές επιφάνεις γύρω από τον επιλεγμένο όγκο (Εικόνα 5.15). Τέλος, από τις παραπάνω διαγράφονται όλες όσες δεν αντιστοιχούν στον πασσαλότοιχο, συμπεριλαμβανομένης και της αρχικής επιφάνειας κάτοψης.



Εικόνα 5.13 - Δημιουργία επιφανειών εκσκαφής, Plaxis3D.

Η δημιουργία δομικού στοιχείου πάνω στις επιφάνειες γίνεται με επιλογή τους και εκτέλεση της εντολής Create plate για τον τοίχο και Create positive interface, Create negative interface για την διεπιφάνεια από το μενού που εμφανίζεται με δεξί κλικ πάνω σε αυτές. Από το ίδιο μενού επίσης πραγματοποιείται η ομαδοποίηση τους με την εντολή Group, ώστε να διευκολύνεται η μελλοντική επιλογή τους. (Εικόνα 5.16)



Εικόνα 5.14 - Δημιουργία στοιχείου πλάκας στις πλευρές της εκσκαφής, Plaxis3D

### 5.4.2.2 ΣΧΕΔΙΑΣΗ ΑΝΤΗΡΙΔΩΝ

Οι αντιρήδες, όπως και στις δισδιάστατες αναλύσεις, προσομοιώνεται ως αγκυρώσεις πακτωμένου άκρου. Με την εντολή Create point ή πληκτρολογώντας \_point (x) (y) (z) δημιουργούνται τα σημεία στις συντεταγμένες του πίνακα που ακολουθεί (Πίνακα 5.4).

Νο. σειράς	x(m)	y(m)	z(m)
1	55		
2	61	21	
3	67		
4	73	19	
5	79		
6	85		-1
7	91	17	
8	97		
9	103		
10	109		
11	117.5	7	

Πίνακας 5.4 - Σημεία θέσεων αντηρίδων, Plaxis3D.

Σημειώνεται ότι για την δημιουργία δομικών στοιχείων με διαφορά συντεταγμένων σε μόνο έναν άξονα, όπως συμβαίνει σε αυτό το σημείο, είναι δυνατή η χρήση της εντολής Create array για την διευκόλυνση του χρήστη. Έτσι είναι δυνατή η δημιουργία όμοιων στοιχείων μετατοπισμένων κατά επιλεγμένης απόστασης πάνω σε συγκεκριμένο άξονα.

Επιλέγοντας τα παραπάνω σημεία με δεξί κλικ, εμφανίζεται το μενού από το οποίο εκτελούνται οι εντολές Create fixed-end anchor και Group για την δημιουργία των αντηριδών και την ομαδοποίηση τους αντίστοιχα.

Μέσω του εξερευνητή επιλογής το ισοδύναμο μήκος και η κατεύθυνση καθορίζονται στα 19m για τις αντηρίδες 1-10 και σε 7m για την 11 προς την αρνητική φορά του άξονα y. (Εικόνα 5.17)

Selection explorer	
⊡ ③ Selection	
y: <various></various>	
z: -1.000 m	
E FixedEndAnchor	
Direction x: 0.000 m	
Direction : -19.00 m	
Direction z: 0.000 m	
Equivalent length: 19.00 m	

Εικόνα 5.15 - Ρυθμίσεις στοιχείων αντηρίδων στον εξερευνητή επιλογής, Plaxis3D.

## 5.4.2.3 ΣΧΕΔΙΑΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ

Τα αγκύρια δημιουργούνται με την εντολή Create line. Ειδικότερα, επιλέγοντας την εμφανίζονται μία επιπλέον στήλη εντολών με τις οποίες οι γραμμές σχεδιάζονται με εφαρμοσμένες ιδιότητες. Για την σχεδίαση των ελεύθερων άκρων χρησιμοποιείται η εντολή Node-to-Node anchor ενώ για το πακτωμένο, σε αντίθεση με τις δισδιάστατες αναλύσεις, η εντολή Embedded pile.

Οι συντεταγμένες της ανώτερης σειράς αγκυρίων στις μικρές πλευρές της εκσκαφής, που εγκαθίστανται ταυτόχρονα με τις αντηρίδες, φαίνεται στον παρακάτω πίνακα (Πίνακας 5.5) όπου το ενδιάμεσο σημείο είναι το κοινό σημείο των δύο δομικών στοιχείων του αγκυρίου.

Σημειώνεται ότι το μήκος του ελεύθερου και του πακτωμένου τμήματος είναι 11.18m και 12.16m αντίστοιχα για όλα τα αγκύρια του έργου.

ID	Σημείο τ	τάκτωσr	IS	Ενδιάμ	εσο σημ	ιείο	Ακραίο	σημείο	
ΑΓΚΥΡ.	Х	Y	Z	Х	Y	Z	Х	Y	Z
1	49	1	-3	38	1	-5	26	1	-7
2	49	3	-3	38	3	-5	26	3	-7
3	49	5	-3	38	5	-5	26	5	-7
4	49	7	-3	38	7	-5	26	7	-7
5	49	9	-3	38	9	-5	26	9	-7
6	49	11	-3	38	11	-5	26	11	-7
7	49	13	-3	38	13	-5	26	13	-7
8	49	15	-3	38	15	-5	26	15	-7
9	49	17	-3	38	17	-5	26	17	-7
10	49	19	-3	38.87	23.3	-5	27.83	27.99	-7
22.5°	49	19	-3	38	19	-5	26	19	-7
11	49	21	-3	41.22	28.78	-5	32.74	37.26	-7
45°	49	21	-3	38	21	-5	26	21	-7
12	115	17	-3	122.8	24.78	-5	131.3	33.26	-7
45°	115	17	-3	115	28	-5	115	40	-7
13	115	15	-3	125.1	19.3	-5	136.2	23.99	-7
22.5°	115	15	-3	126	15	-5	138	15	-7
14	115	13	-3	126	13	-5	138	13	-7
15	115	11	-3	126	11	-5	138	11	-7
16	115	9	-3	126	9	-5	138	9	-7
17	120	5	-3	131	5	-5	143	5	-7
18	120	3	-3	131	3	-5	143	3	-7
19	120	1	-3	131	1	-5	143	1	-7

Πίνακας 5.5 - Συντεταγμένες πρώτης σειράς αγκυρώσεων, Plaxis3D.

Οι συντεταγμένες της δεύτερης σειράς αγκυρώσεων της στάθμης -3m παρατίθονται στον Πίνακα 5.6.

155

ID	Σημ	είο πάκτω	σης	Ενδι	άμεσο ση	μείο	Ак	ραίο σημι	είο
ΑΓΚΥΡ.	x	Y	Z	x	Y	z	х	Y	Z
1	49	1	-3	38	1	-5	26	1	-7
2	49	3	-3	38	3	-5	26	3	-7
- 3	49	5	-3	38	5	-5	26	5	-7
4	49	7	-3	38	7	-5	26	7	-7
5	49	9	-3	38	9	-5	26	9	-7
6	49	11	-3	38	11	-5	26	11	-7
7	10	13	-3	30	13	-5	20	13	-7
,	40	15	-3	38	15	-5	26	15	-7
9	49	17	-3	38	17	-5	26	17	-7
10	49	19	-3	38.87	22.3	-5	27 83	27 99	-7
22.5°	49	19	-3	38	19	-5	26	19	-7
11	49	21	-3	41.22	28.78	-5	32.74	37.26	-7
45°	49	21	-3	38	21	-5	26	21	-7
12	51	21	-3	46.7	31,13	-5	42.01	42.17	-7
337.5°	51	21	-3	51	32	-5	51	44	-7
13	53	21	-3	53	32	-5	53	44	-7
14	55	21	-3	55	32	-5	55	44	-7
15	57	21	-3	57	32	-5	57	44	-7
16	59	21	-3	59	32	-5	59	44	-7
17	61	21	-3	61	32	-5	61	44	-7
18	63	21	-3	63	32	-5	63	44	-7
19	65	21	-3	65	32	-5	65	44	-7
20	67	21	-3	67	32	-5	67	44	-7
20	69	21	-3	69	32	-5	69	44	-7
21	71	21	-3	71	30	-5	71	42	-7
22	73	19	-3	73	30	-5	73	42	-7
23	75	19	-3	75	30	-5	75	42	-7
27	75	17	-3	77	28	-5	75	40	-7
25	70	17	-3	70	20	-5	70	40	-7
20	73 81	17	-3	81	20	-5	73 81	40	-7
27	92	17	-2	92	20	-5	92	40	-7
20	85	17	-3	85	20	-5	85	40	-7
30	87	17	-3	87	28	-5	87	40	-7
31	89	17	-3	89	28	-5	89	40	-7
32	91	17	-3	91	28	-5	91	40	-7
33	93	17	-3	93	28	-5	93	40	-7
34	95	17	-3	95	28	-5	95	40	-7
35	97	17	-3	97	28	-5	97	40	-7
36	99	17	-3	99	28	-5	99	40	-7
37	101	17	-3	101	28	-5	101	40	-7
38	103	17	-3	103	28	-5	103	40	-7
39	105	17	-3	105	28	-5	105	40	-7
40	107	17	-3	107	28	-5	107	40	-7
41	109	17	-3	109	28	-5	109	40	-7
42	111	17	-3	111	28	-5	111	40	-7
43	113	17	-3	117.3	27.13	-5	122	38.17	-7
22.5°	113	17	-3	113	28	-5	113	40	-7
44	115	17	-3	122.8	24.78	-5	131.3	33.26	-7
45°	115	17	-3	115	28	-5	115	40	-7
45	115	15	-3	125.1	19.3	-5	136.2	23.99	-7
22.5°	115	15	-3	126	15.5	-5	138	15	-7
46	115	13	-3	126	13	-5	138	13	-7
47	115	11	-3	126	11	-5	138	11	-7
48	115	9	-3	126	9	-5	138	9	-7
49	120	5	-3	131	5	-5	143	5	-7
50	120	3	-3	131	3	-5	143	2	-7
51	120	1	-3	131	1	-5	143	1	-7
	0	-			-			-	

Πίνακας 5.6 - Συντεταγμένες δεύτερης σειράς αγκυρώσεων, Plaxis3D.

Η δημιουργία των αγκυρίων απαιτεί την χρήση της γραμμής εντολών, στην οποία πληκτρολογείται η εντολή \_n2nanchor (x<sub>1</sub>) (y<sub>1</sub>) (z<sub>1</sub>) (x<sub>2</sub>) (y<sub>2</sub>) (z<sub>2</sub>) για το ελεύθερο τμήμα και \_embeddedpile (x<sub>2</sub>) (y<sub>2</sub>) (z<sub>2</sub>) (x<sub>3</sub>) (y<sub>3</sub>) (z<sub>3</sub>).

Στους παραπάνω πίνακες επισημαίνονται με πορτοκαλί χρώμα τα αγκύρια που δεν είναι κάθετα ως προς τον διαφραγματικό τοίχο, για τα οποία και αναγράφονται δύο σειρές συντεταγμένων μαζί με την γωνία περιστροφής τους.

Για τα παραπάνω αγκύρια χρησιμοποιήθηκαν οι συντεταγμένες πορτοκαλί χρώματος και στην συνέχεια περιστράφηκαν γύρω από το σημείο πάκτωσης με την εντολή Rotate object. Το παράθυρο της εντολής φαίνεται στην εικόνα 5.18, όπου και εισάγεται η αντίστοιχη γωνία περιστροφής του πίνακα γύρω από τον άξονα z.



Εικόνα 5.16 - Περιστροφή αγκυρίου, Plaxis3D.

Σημαντικότερη εφαρμογή της εντολής <sup>11</sup>Create array είναι η δημιουργία των υπόλοιπων σειρών αγκυρίων. Επιλέγοντας όλα τα στοιχεία της δεύτερης σειράς και μέσω συστοιχίας δημιουργούνται οι 7 επόμενες σειρές ανά διάστημα -3m στον άξονα z. (Εικόνα 5.19)

elected objects							
ine_23, Line_24, Line_ ine_32, Line_33, Line_ ine_41, Line_42, Line_ ine_50, Line_51, Line_	22, Line_26, Line_27, Line_28 34, Line_35, Line_36, Line_37 43, Line_44, Line_45, Line_46 52, Line_53, Line_54, Line_55	, Line_29, Line_ , Line_38, Line_ , Line_47, Line_ , Line_56, Line_	30, Line_31, 39, Line_40, 48, Line_49, 57, Line_58,				
Array pattern	Configuration						
Rectangular	Shape 1D, in z	Shape 1D, in z direction 👻					
	Number of columns	8					
	Distance between columns						
	Z -3.000						
	The original objects w added.	ill be kept and 1	copies will be				

Εικόνα 5.17 - Παράθυρο δημιουργίας συστοιχίας, Plaxis3D.

Αναφέρεται ότι για κάθε σειρά αγκυρίων γίνεται ομαδοποίηση της συνολικής διάταξης τους αλλά και μόνο του ελεύθερου άκρου (node-to-node anchor) ώστε να διευκολυνθεί η διαδικασία ενεργοποίησης και εφαρμογής προέντασης στις φάσεις υπολογισμού.

Τέλος, για να προσομοιωθεί η συμπεριφορά του ενέματος, επιλέγονται οι ενσωματομένοι δοκοι (embedded pile) με τους οποίους έχουν σχεδιαστεί τα πακτωμένα τμηματα των αγκυρίων και από τον εξερευνητή επιλογής ρυθμίζεται το σημείο σύνδεσης και ο τρόπος σύνδεσης σε Τορ και Free αντίστοιχα. (Εικόνα 5.20)

- 💽 Selection	
- First: <various></various>	
Second: <various></various>	
- Axis function: Automatic	
🖃 EmbeddedPile	
🖨 Material: AGK	
Colour:	
- Connection point: Top	
Connection: Free	

Εικόνα 5.18 - Ρυθμίσεις στοιχείων ενσωματωμένων δοκών, Plaxis3D.

Η διαμορφωμένη γεωμετρία μετά το τέλος και του παραπάνω βήματος φαίνεται στην Εικόνα 5.21.



Εικόνα 5.19 - Μέτρα υποστήριξης στο τρισδιάστατο μοντέλο, Plaxis3D.

## 5.4.2.4 ΣΧΕΔΙΑΣΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΚΩΝ ΦΟΡΤΙΩΝ

Το τελευταία στοιχείο του μοντέλου που απομένει να σχεδιαστεί είναι τα επιφανειακά φορτίο των δρόμων και κτισμάτων. Με το κουμπί Screate load εμφανίζεται η υποκατηγορία διαθέσιμων φορτίων από την οποία επιλέγεται το επιφανειακό φορτίο Create surface load για την σχεδίαση των παραπάνω.

Συνολικά δημιουργούνται 5 επιφάνειες, 2 που αντιστοιχούν στους δρόμους και 3 σε κτίσματα. Οι συντεταγμένες της κάθε μίας από αυτές παρουσιάζονται στον Πίνακα 5.7. Η τιμή του άξονα z ισούται με +1m για όλα, οπότε και παραλλείπεται από τον πίνακα.

Στην Εικόνα 5.22, επίσης, φαίνεται η σχετική θέση των φορτίων σε σχέση με την εκσκαφή.

Το επιβαλλόμενο φορτίο ορίζεται στα -10kN/m<sup>2</sup> για το δρόμο και -30kN/m για τα κτίσματα μέσω του εξερευνητή επιλογής.

ΚΤΙΣΜΑΤΑ1		ΔΡΟΜ	ΟΣ1	ΚΤΙΣΝ	/IATA2	ΚΤΙΣΜΑΤΑ3		ΚΤΙΣΜΑΤΑ4		ΔΡΟΜ	ΟΣ2
Х	Y	Х	Y	Х	Y	Х	Y	Х	Y	Х	Y
15	0	25	0	28	0	44	49	121	70	145	0
1	0	18	0	40	35	91	32	106	30	169	66
10	30	31	40	45	33	106	70	146	18	169	42
0	34	0	52	34	0	90	70	165	70	154	0
0	50	0	63			82	48	152	70		
28	39	35	50			61	55	139	36		
		42	70			67	70	123	41		
		41	48			52	70	134	70		
		93	29								
		109	70								
		117	70								
		97	18								
		38	38								
		25	0								

Πίνακας 5.7 - Θέσεις επιφανειακών φορτίων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.



Εικόνα 5.20 - Κάτοψη επιφανειακών φορτίων, Plaxis3D.

### 5.4.3 ΙΔΙΟΤΗΤΕΣ ΥΛΙΚΩΝ ΚΑΙ ΑΝΤΙΣΤΟΙΧΗΣΗ

## 5.4.3.1 ΔΙΑΦΡΑΓΜΑΤΙΚΟΣ ΤΟΙΧΟΣ

Οι ιδιότητες του διαφραγματικού τοίχου έχουν παρουσιαστεί στον Πίνακα 3.7. της ενοτητας 3.3. Η μοναδική πρόσθετη ενέργεια που απαιτείται πριν από την εισαγωγή τους στο τρισδιάστατο λογισμικό είναι ο υπολογισμός του μέτρου ελαστικότητας. Η ανηγμένη δυστένεια πολλαπλασιάζεται με την αξονική απόσταση των πασσάλων για την εύρεση της αξονικής δυσκαμψίας και στη συνέχεια η τελευταία διαιρείται με την συνολική επιφάνεια (Πίνακας 5.8).

Παράμετρος	Σύμβολο	Τιμή	Μονάδα	Τύπος
Συνολική επιφάνεια	ΣΑ	0,835	m2	-
Ανηγμένη δυστένεια	ΣΕΑ1	1.653E+07	kN/m	-
Αξοινκή δυσκαμφία	ΣEA2	2,48E+07	kN	$\Sigma EA2 = \Sigma EA1 \times 1.5m$
Φαινόμενο βάρος	γ	24	kN/m3	-
Ισοδύναμο πάχος	d	0.844	m	-
Μέτρο ελαστικότητας	W	2,96E+07	kN/m2	$E = \Sigma E A 2 / \Sigma A$
Λόγος poisson	V	0.150	-	-

#### Πίνακας 5.8 - Ιδιότητες πασσαλότοιχου, Plaxis3D. (Τσαντάκης, 2016)

### 5.4.3.2 ANTIPH $\Delta E\Sigma$

Οι ιδιότητες των αντηριδών έχουν παρουσιαστεί στον Πίνακα 3.8 της ενότητας 3.3 και χρησιμοποιούνται αυτούσιες.

### 5.4.3.3 AFKYPIA

ΕΛΕΥΘΕΡΟ ΤΜΗΜΑ

Για τον καθορισμό των ιδιοτήτων των node to node anchors χρειάζεται μόνο η αξονική δυσκαμψία η οποία υπολογιστεί στον Πίνακα 3.9, ενότητα 3.3.

### ΠΑΚΤΩΜΕΝΟ ΤΜΗΜΑ

Σε αντίθεση με την προηγούμενη περίπτωση και αφού η προσομοίωση του πακτωμένου τμήματος των αγκυρίων έχει γίνει με ενσωματομένους πασσάλους (embedded pile) και όχι γεωύφασμα όπως στις δισδιάστατες αναλύσεις, ο πίνακας ιδιοτήτων της ενότητας 3.3 καθίσταται ελλειπής.

Η παράμετρος που ζητείται είναι το συνδυαστικό μέτρο ελαστικότητας των δύο υλικών του άκρου. Αυτό υπολογίζεται διαιρόντας την δυστένεια προς την συνολική επιφάνεια του βολβού πακτώσεως, η οποία ανέρχεται σε  $A = \pi \times D2 / 4 = 0.00785m2$  με D = 0.1m.

Οπότε έχουμε Ε= ΣΕΑ/Α<sub>b</sub> = 28811464.9 kN/m2.

Επίσης, η παράμετρος Ttop,max ορίζεται στην τιμή προέντασης (600kN) των αγκυρίων, η οποία φορτίζει το ανώτερο άκρο του στιοχείου όπου και συνδέεται με το ελεύθερο τμήμα της διάταξης του αγκυρίου.

Το παράθυρο εισαγώγής των παραπάνω τιμών φαίνεται στην εικόνα που ακολουθεί (Εικόνα 5.23).

Property	Unit	Value	1
Material set			
Identification Comments		AGK	
Colour		RGB 199, 82, 143	
Properties			
E	kN/m <sup>2</sup>	28.81E6	
γ	kN/m <sup>3</sup>	24.00	
Pile type		Predefined	
Predefined pile type		Massive circular pile	
Diameter	m	0.1000	
А	m <sup>2</sup>	7.854E-3	
I3	m <sup>4</sup>	4.909E-6	
I <sub>2</sub>	m <sup>4</sup>	4.909E-6	
Rayleigh α		0.000	
Rayleigh ß		0.000	
Skin resistance			
Skin resistance		Linear	
T <sub>top, max</sub>	kN/m	600.0	
T <sub>bot, max</sub>	kN/m	0.000	

Εικόνα 5.21 - Παράθυρο ιδιοτήτων πακτωμένου τμήματος αγκυρίων, Plaxis3D.

## 5.4.3.4 ΑΝΤΙΣΤΟΙΧΗΣΗ

Η αντιστοίχηση των ιδιοτήτων στα αντίστοιχα δομικά στοιχεία διευκολύνεται με τη χρήση των εξερευνητών. Παρότι είναι η δυνατόν η διαδικασία να ολοκληρωθεί σύρωντας το υλικό από το παράθυρο ιδιοτήτων στο κατάλληλο δομικό στοιχείο, είναι πρακτικά αδύνατο να εφαρμοστεί στο παρόν έργο λόγω του μεγάλου αριθμού των υπάρχοντων στοιχείων.

Μέσω του εξερευνητή μοντέλου είναι εφικτή η επιλογή όλων των στοιχείων ίδιου τύπου. Έπειτα, τα επιλεγμένα στοιχεία εμφανίζονται στον εξερευνητη επιλογης από τον οποίο είναι δυνατόν να αντιστοιχηστεί συγκεκριμένο υλικό σε όλα. Στην Εικόνα 5.24 φαίνεται το κουτί του εξερευνητή έχοντας επιλέξει το σύνολο των αντιρήδων.



Εικόνα 5.22 - Εξερευνητής επιλογής - στοιχεία αντηρίδων, Plaxis3D,

Η ολοκληρωμένη γεωμετρία του μοντέλου φαίνεται στην εικόνα που ακολουθεί (Εικόνα 5.25). Σημειώνεται πως οι εδαφικοί όγκοι δεν είναι ορατοί παρά μόνο τα όρια τους λόγω της τρέχουσας λειτουργίας, ενώ έχει απενεργοποιηθεί και η ορατότητα των διεπιφανειών πλάκας για λόγους ευκρίνειας.



# 5.5 ΔΙΑΚΡΙΤΟΠΟΙΗΣΗ

Η μετάβαση στη λειτουργία διακριτοποίησης γίνεται μέσω του εξερευνητη λειτουργιών και συγκεκριμένα επιλέγοντας το κουμπί 'Mesh'. Η πλαϊνη γραμμή εργαλείων αλλάζει ξανά μορφή, περιέχοντας εντολές συναφείς με την επεξεργασία και δημιουργία του πλέγματος πεπερασμένων στοιχείων, όπως. Αυτές φαίνονται στον ακόλουθο πίνακα (Πίνακας 5.9).

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
27	Select	Επαναφορά του κέρσορα σε λειτουργία επιλογής.
2	Select multiple objects	Λειτουργία επιλογής πολλαπλών στοιχείων
	Refine mesh	Εκλεκτοποίηση πλέγματος
	Coarsen mesh	Αραίωση πλέγματος
	Reset local coarseness	Επαναφορά πυκνότητας πλέγματος στην προεπιλογή
6	Generate mesh	Παραγωγή πλέγματος
<b>N</b>	View mesh	Προβολή παραγμένου πλέγματος
1	Select points for curves	Επιλογή σημείων παρατήρησης

Πίνακας 5.9 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων λειτουργίας 'Mesh', Plaxis3D.

Για να επιτευχθεί τοπική βελτίωση των εδαφικών όγκων της εκσκαφής, των αγκυρίων και της πλάκας όπως στην ενότητα τα παραπάνω στοιχεία επιλέγονται και μέσω του εξερευνητή επιλογής ορίζεται η τιμή του fineness factor σε 0.5. Στη συνέχεια, με την εντολή cenerate mesh ανοίγει το παράθυρο ρύθμισης της γενικής πυκνότητας του πλέγματος όπου επιλέγεται η ρύθμιση Medium, σε συμφωνία με τις δισδιάστατες αναλύσεις και με επικύρωσει ξεκινάει η διαδικασία δημιουργίας του.

Μετα το πέρας της παραγωγής του πλέγματος, αυτό προβάλλεται με την εντολή 🧠 View mesh (Εικόνα 5.26).

165



Εικόνα 5.24 - Πλέγμα πεπερασμένων στοιχείων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.

# 5.6 ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΣΥΝΘΗΚΕΣ

Όπως αναφέρθηκε στην αρχή του κεφαλαίου, το τρισδιάστατο μοντέλο ενσωματώνει τις δυσμενέστερες παραμέτρους από τις δισδιάστατες αναλύσεις που έχουν λάβει χώρα. Αυτό συνεπάγεται την προσομοίωση της εκσκαφής με απουσία των οπών αποστράγγισης.

Η παραπάνω συνθήκη μεταφράζεται σε παραγωγή των πιέσεων του νερού των πόρων με βάση το γενικό επίπεδο του υδροφόρου, μιας και δεν υπόκειται σε υποβιβασμό, και τις τοπικές υδρολογικές συνθήκες των εδαφικών όγκων του μοντέλου.

Έτσι, μιας και το φρεατικό επίπεδο έχει ήδη προσδιοριστεί με τις εδαφικές στρώσεις μέσω της δημιουργίας της γεώτρησης, η λειτουργία 'Water levels' παραλείπεται και γίνεται απευθείας μετάβαση στην λειτουργία σταδιακής κατασκευής για την διαμόρφωση των σταδίων επίλυσης.

# 5.7 ΕΠΙΛΥΣΗ

### 5.7.1 ΣΤΑΔΙΑ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ

Ο προσδιορισμός των σταδίων επίλησης γίνεται μέσω της λειτουργίας κατασκευής 'Staged Construction'. Μεταβαίνοντας σε νέα λειτουργία λαμβάνει χώρα και η προσαρμογή των εντολών της πλαϊνής γραμμής εργαλειών, οι οποίες παρουσιάζονται στον Πίνακα 5.10.

Πίνακας 5.10 - Εντολές πλαϊνής γραμμής εργαλείων λειτουργίας 'Staged Construction', Plaxis3D.

Σύμβολο	Εντολή	Περιγραφή
$\square$	Select	Επαναφορά του κέρσορα σε λειτουργία επιλογής.
	Select multiple objects	Λειτουργία επιλογής πολλαπλών στοιχείων
	Activate	Ενεργοποίηση επιλεγμένου στοιχείου
	Deactivate	Απενεργοποίηση στοιχείου
	Show materials	Άνοιγμα παραθύρου ιδιοτήτων υλικού
	View mesh	Προβολή παραγμένου πλέγματος
>	Select points for curves	Επιλογή σημείων παρατήρησης
ſav	Calculate	Έναρξη υπολογισμών
<u></u>	View calculation results	Προβολή αποτελεσμάτων

Επιπλέον, έχει προστεθεί ένας επιπλέον εξερευνητής, πάνω από τους δύο που προυπήρχαν, εκείνος των φάσεων υπολογισμού. Από προεπιλογή είναι επιλεγμένη η φάση Initial phase και στο μοντέλο είναι πλήρως ορατές μόνο οι εδαφικές στρώσεις, επισημαίνοντας με αυτόν τον τρόπο τα ενεργά στοιχεία της τρέχουσας φάσης.

Αναλυτικότερα, εμφανίζονται στον εξερευνητή μοντέλου τα στοιχεία της γεωμετρίας συνοδευόμενα από κουτιά τα οποία περιγράφουν την καταστασή τους στην τρέχουσα φάση. και η κατάσταση τους μέσω κουτιών με τις εξής ιδιότητες:

- 🔹 🔲 : Ανενεργό
- Image: Μερικώς ενεργό
- 🗹 : Πλήρως ενεργό

Η πρώτη αυτή φάση προυπάρχει αυτόματα και σε αυτήν παράγονται οι γεωστατικές τάσεις με Gravity loading ή K0 procedure, οπότε και δεν χρήζει επεξεργασίας.

Το παράθυρο φαίνεται στην Εικόνα 5.27.



Εικόνα 5.25 - Περιβάλλον εργασίας λειτουργίας 'Staged construction', Plaxis3D.

Όπως και στην αρχική δισδιάστατη ανάλυση της ενότητας 3.3, η κατασκευή χωρίζεται σε 21 φάσεις. Ο πίνακας της ίδιας ενότητας παραθέτεται παρακάτω (Πίνακας 5.11), με μοναδική παρέκκλιση στη 3<sup>η</sup> φάση η οποία περιλαμβάνει και την ενεργοποίηση της

σειράς των αγκυρίων στις δύο πλαϊνές πλευρές της εκσκαφής που επισημαίνεται με κόκκινο χρώμα.

BHMA	ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ
1	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΚΩΝ ΦΟΡΤΙΩΝ- ΠΛΑΚΑΣ
2	ΕΚΣΚΑΦΗ(2Μ)
3	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΣΗ ΑΝΤΙΡΗΔΩΝ & ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
4	ΕΚΣΚΑΦΗ(2Μ)
5	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
6	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
7	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
8	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
9	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
10	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
11	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
12	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
13	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
14	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
15	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
16	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
17	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
18	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
19	ΕΝΕΡΓΟΠΟΙΗΣΗ ΑΓΚΥΡΙΩΝ – ΠΡΟΕΝΤΑΣΗ 600kN/Αγκύριο
20	ΕΚΣΚΑΦΗ(3Μ)
21	ΑΝΑΛΥΣΗ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ

Πίνακας 5.1	1 - Φάσεις	κατασκειιής	τοιαδιάστατου	ιιοντέλου	Plavis 3D
Ππνακάς Ο.Τ	ι - Ψάθεις	καιασκευής	100010010100	μοντελου,	FIAXISSD.

Οι φάσεις προστίθονται με την εντολή Technologia Add phase και επεξεργάζοται μέσω διπλού κλικ ή της εντολής Edit phase του εξερευνητη φάσεων στο παράθυρο της Εικόνας 5.28.

N	ame	Value	
0	General		
	ID	Phase_1 [Phase_1]	
	Start from phase	Initial phase	
	Calculation type	Plastic 🔹	
	Loading type	🕒 Staged construction 👻	
	ΣM <sub>stage</sub>	1.000	
	ΣM weight	1.000	
	Pore pressure calcula	tir 🚍 Phreatic 🔹	
	Time interval	0.000 day	
	First step	1	
	Last step	3	
0	Deformation control	parameters	
	Ignore undr. behavio	u 🗌	
	Reset displacements	tc 🔽	
	Reset state variables		
	Updated mesh		
	Ignore suction	<b>v</b>	
	Cavitation cut-off		
	Cavitation stress	100.0 kN/m <sup>2</sup>	
Ŧ	Numerical control par	ameters	
Đ	Reached values		

Εικόνα 5.26 - Παράθυρο ρυθμίσεων φάσης, Plaxis3D.

## 5.7.2 ΠΡΟΣΔΙΟΡΙΣΜΟΣ ΦΑΣΕΩΝ

Η διαμόρφωση της γεωμετρίας των φάσεων έχει παρουσιαστεί στην ενότητα 3.3. Στο συγκεκριμένο πρόγραμμα η ενεργοποίση – απενεργοποίση των στοιχείων είναι δυνατή μετά από την επιλογή τους και χρήση της εντολής Activate – Deactivate, είτε μέσω δεξιού κλικ και του μενού που εμφανίζεται είτε από τα κουμπιά **S**, **S**.

Σημειώνεται πως η παραγωγή των υδροστατικών πιέσεων γίνεται αυτόματα στο συγκεκριμένο πρόγραμμα, με τον τύπο υπολογισμού να επιλέγεται στις ρυθμίσεις της κάθε φάσης. Όπως αναφέρθηκε, για την παρούσα ανάλυση γίνεται χρήση της επιλογής Phreatic (Εικόνα 5.28).

Ο μεγάλος αριθμός στοιχείων που υπάρχουν στο μοντέλο απαιτούν την αξιοποίηση του εξερευνητή μοντέλου για την επιλογή τους και συγκεκριμένα των ομάδων που δημιουργήθηκαν στα βήματα σχεδίασης της γεωμετρίας.

Παρατίθεται η διαμόρφωση της 2<sup>ης</sup> και 3<sup>ης</sup> φάσης ως αντιπροσωπευτικής της παραπάνω διαδικασίας. Περιλαμβάνει την εκσκαφή 2m και την ενεργοποίηση των αντηρίδων και αγκυρίων της στάθμης -1m, μαζί με την προένταση των τελευταίων.

Από τον εξερευνητή φάσεων επιλέγεται η 2<sup>η</sup> φάση και στο μοντέλο γίνονται ορατά όλα τα ενεργά στοιχεία. Επιλέγονται οι εδαφικοί όγκου που αντιστοιχούν στην βαθμίδα εκσκαφής 2m και με δεξί κλικ εκτελείται η εντολή Deactivate (Εικόνα 5.29).



Εικόνα 5.27 - Απενεργοποίηση εδαφικών όγκων εκσκαφής, Plaxis3D.

Στη συνέχεια, επιλέγοντας την 3<sup>η</sup> φάση στο μοντέλο οι εδαφικοί όγκοι που απενεργοποιήθηκαν είναι κρυμμένοι (Εικόνα 5.30).



Εικόνα 5.28 - Τελική γεωμετρία 2ης φάσης κατασκευής, Plaxis3D.

Από τον εξερευνητή μοντέλου, με δεξί κλικ στα εδαφικά στοιχεία Soil Volumes εκτελέιται η εντολή Hide ώστε να επιτραπεί η ορατότητα των μέτρων αντιστήριξης για να επιβεβαιωθεί η ενεργοποίηση τους (Εικόνα 5.31). Η ίδια διαδικασία ακολουθείται για τις διεπιφάνειες και τα επιφανειακά φορτία.



Εικόνα 5.29 - Απόκρυψη στοιχείων μέσω του εξερευνητή μοντέλου, Plaxis3D.

Στη συνέχεια επιλέγονται, από τις αντοίστιχες δημιουργημένες ομάδες, η σειρά αντηρίδων και η πρώτη σειρά αγκυρίων, οι οποίες ενεργοποιούνται με αποτέλεσμα να εμφανιστούν στον μοντέλο (Εικόνα 5.32).



Εικόνα 5.30 - Ενεργά δομικά στοιχεία 3ης φάσεις κατασκευής, Plaxis3D.

Τέλος επιλέγοντας την ομάδα των ελεύθερων τμημάτων (node-to-node anchors) της ενεργοποιημένης σειράς αγκυρίων εφαρμόζεται η προένταση μέσω του εξερευνητή επιλογής – Selection explorer – (Εικόνα 5.33).

Selection explorer (Phase_3)	
🖃 🍖 🗹 Selection	
- Fineness factor: 0.5000	
📄 💽 🗹 NodeToNodeAnchor	
Material: AGK2	
Colour:	
Adjust prestress: True	
F <sub>prestress</sub> : 600.0 kN	

Εικόνα 5.31 - Εξερευνητής επιλογής για στοιχεία αντηρίδων 3ης φάσης κατασκευής,Plaxis3D.

## 5.7.3 ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΝΕΡΟΥ

Η διαδικασία που ακολουθείται για την παραγωγή των υδροστατικών πιέσεων με βάση το φρεατικό επίπεδο έχει ήδη παρουσιαστεί στην ενότητα 4.5 για τις δισδιάστατες προσομοίωσης. Παρότι αντιπροσωπεύουν την ίδια τελική κατάσταση τα βήματα που χρειάζονται παρουσιάζουν ορισμένες διαφοροποιήσεις όσων αφορά το πρόγραμμα τρισδιάστατων αναλύσεων που χρησιμοποιείται, οπότε και κρίνεται σκόπιμο να παρουσιαστεί εκ νέου περιγραφή της διαδικασίας.

Ο τύπος υπολογισμού έχει ήδη προσδιοριστεί και η μόνη επιπλέον ενέργεια που απαιτείται είναι η ρύθμιση των τοπικών συνθηκών νερού των εδαφικών όγκων. Από την 6η φάση και έως την ολοκλήρωση της εκσκαφής, καθώς η εκσκαφή βρίσκεται κάτω από το επίπεδο του υδροφόρου, εφαρμόζονται οι ακόλουθες ρυθμίσεις:

- Εδαφικός όγκος που εκσκάβεται: Στεγνός Dry
  Απουσία πιέσεων στον όγκο.
- Άμεσα υποκείμενος ενεργός όγκος εκσκαφής : Κεφαλή Head με z=zmax(όγκου)

Καθορισμός επιπέδου κεφαλής νερού στο μέγιστο ύψος του όγκου.

Υπόλοιποι υποκείμενοι εδαφικού όγκοι : Παρεμβολή – Interpolate
 Γραμμική παρεμβολή των πιέσεων από τους υπερκείμενους όγκους.

Για την 6<sup>η</sup> φάση με βαθμίδα εκσκαφής έως στάθμη -6m:

Ο απενεργοποιημένος όγκος ορίζεται 'Dry'. (Εικόνα 5.34)

File Edit View Staged construction Phase	es Options Expert Help
🎦 🖀 🔚 🔦 🎮 💥 🚳 🖨	🕸 🎚 🚰 🗖 🏠 🚍   💀   🗞 🔍 🔍   💠 😵
Soil Structures Mesh Wa	ter levels Staged construction
Phases explorer	
Phase_5 [Phase_5]      Phase_6 [Phase_6]        Phase_7 [Phase_7]      Phase_7 [Phase_7]        Phase_8 [Phase_8]      Phase_8 [Phase_8]	
Selection explorer (Phase_6)	
🖃 💿 🔲 Selection	
Fineness factor: 0.3000	
🖻 🛞 🔲 Soil	[fay]
Material: <various></various>	
🔄 🔿 🔲 VolumeStrain	
Apply: False	
- O WaterConditions	
Model explorer (Phase_6)	
🕀 😔 🔳 Geometry	
🛞 💽 Groups	(16.744: 0.000: -32.832)
표 💽 Embedded piles	Command line
E Soils	Session Model history
🕀 💽 🗹 Plates	AVEAL (deptilists (C) Volume 2 Volume 4 Volume 5 Volume 5 Volume 7 Volume 9 Volume 10 Volume 11 6
🕀 💽 🗹 Surface loads	
🕀 💽 🗹 Interfaces	
🗄 💽 Node-to-node anchors	
🕀 💽 🗹 Fixed-end anchors 🗸	Command

Εικόνα 5.32 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού στεγνού εδαφικού όγκου, Plaxis3D.

Ο υποκείμενος όγκος ορίζεται 'Head' στην στάθμη της τρέχουσας εκσκαφής. (Εικόνα 5.35)



Εικόνα 5.33 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού κεφαλής υδροφόρου, Plaxis3D.



Οι όγκοι που υπόκεινται ορίζονται σε 'Interpolate'. (Εικόνα 5.36)

Εικόνα 5.34 - Ρύθμιση τοπικών συνθηκών νερού υποκείμενων εδαφικών όγκων, Plaxis3D.

Έχοντας ολοκληρώσει την διαμόρφωση των σταδίων επίλησης και με εκτέλεση της εντολής «Calculate γίνεται έναρξη των υπολογισμών, μετά το πέρας των οποίων τα αποτελέσματα είναι διαθέσιμα για προβολή πατώντας την εντολή New calculation results.

## 5.8 ΠΡΟΒΟΛΗ ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΩΝ

Η προβολή των αποτελεσμάτων γίνεται στο δεύτερο υποπρόγραμμα PLAXIS OUTPUT.

## 5.8.1 ΓΡΑΦΗΜΑΤΑ

Στην Εικόνα 5.37 προβάλλεται το παραμορφωμένο πλέγμα της εκσκαφής στο τέλος της 20<sup>ης</sup> φάσης. Παρατηρείται ανύψωση του πυθμένα και παραμορφώσεις κυρίως στις δύο πλευρές του διαφραγματικού τοίχου με την δεξιά, η οποία περιλαμβάνει την ?? διάταξη με την αντηρίδα, να παρουσιάζει περιορισμένες μετακινήσεις. Η απόλυτη τιμή της μέγιστης ολικής μετακίνησης στο μοντέλο ανέρχεται στα 42.9mm.

#### ΚΩΣΤΟΠΟΥΛΟΣ ΚΩΝΣΤΑΝΤΙΝΟΣ



Εικόνα 5.35 - Παραμορφωμένο πλέγμα τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.

Από το γράφημα σκίασης των ολικών μετακινήσεων φαίνεται ότι τα ακραία φαινόμενα εκδηλώνονται στον πασσαλότοιχο της 2<sup>ης</sup> πλευράς σε στάθμη -15 έως -24 m και θέση x=78 έως 104 m, ενώ παρατηρείται ολική απομοίωση των μετακινήσεων στις θέσεις των γωνιών. (Εικόνα 5.38)



Εικόνα 5.36 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.

Στο γράφημα κατακόρυφων μετακινήσεων της Εικόνας 5.39 φαίνονται η ανύψωση του πυθμένα της εκσκαφής και οι επιφανειακές καθιζήσεις, οι οποίες περιορίζονται κατά κύριο λόγο μπροστά από την εκσκαφή.



Εικόνα 5.37 - Γράφημα κάθετων μετακινήσεων τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.

Οι ακραίες αρνητικές και θετικές μετακινήσεις όπως και τα αντίστοιχα σημεία εμφάνισης τους παρατίθονται στον πίνακα που ακολουθεί (Πίνακα 5.12).

		Utot	Uxmax	Uxmin	Uymax	Uymin	Uzmax	Uzmin
Tιμή(mm)		42.6	34.92	-13.95	3.98	-42.4	29.37	-8.96
	x(m)	91.5	49	120	82.96	91.5	71.72	88.32
Σημείο	y(m)	17	3	0	17	17	0	32.58
	z(m)	-20.25	-21	-22.5	1	-20.25	-27	-7.82

Πίνακας 5.12 - Μέγιστες - Ελάχιστες τιμές μετακινήσεων τρισδιάστατου μοντέλου.

Επιλέγοντας την προβολή οριζόντιας τομής για το επίπεδο -19.5m του άξονα z, όπου και παρατηρήθηκαν οι μέγιστες μετακινήσεις στον πασσαλότοιχο, φαίνεται η κατανομή και η ένταση των παραμορφώσεων στις τρεις πλευρές. Εμφανής είναι επίσης η μεταβολή τους σε σχέση με την απόσταση από της γωνίες. (Εικόνα 5.40)



Εικόνα 5.38 - Γράφημα ολικών μετακινήσεων οριζόντιου επιπέδου -19.5m, Plaxis3D.
### ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

Με βάση τα παραπάνω γραφήματα προβάλλονται τρεις κάθετες τομές (Εικόνα 5.41) πάνω στις οποίες επιλέγονται σημεία παρατήρησης Α, Β, C, D αντίστοιχα του Πίνακα 3.13 της ενότητας 3.3 για κάθε μία από αυτές. Οι τομές αντιστοιχούν στα κατακόρυφα επίπεδα μέγιστων μετακινήσεων για τις 3 πλευρές της εκσκαφής, με την τομή CC' να περιλαμβάνει και τα σημεία μέγιστης ανύψωσης, καθίζησης και οριζόντιας μετακίνησης του μοντέλου. Οι τομές αυτές αποτελούν αντιστοίχηση των δισδιάστατων αναλύσεων και αξιοποιούνται εκτενέστερα στην σύγκριση του επόμενου κεφαλαίου.



Εικόνα 5.39 – Κάθετες τομές τρισδιάστατου

Στην Εικόνα 5.42 παρουσιάζονται τα γραφήματα των οριζόντιων μετακινήσεων σε κοινή κλίμακα για τις τρεις τομές, στα οποία φαίνεται πως υπάρχει παρόμοια κατανομή των φαινομένων και για τις τρεις περιπτώσεις αλλά σημαντικές διαφορές στην ένταση τους.

Τα εντονότερα φαινόμενα εντοπίζονται στην τομή C'C της 2<sup>ης</sup> πλευράς, με την τομή A'A να παρουσιάζει σημαντικές αλλά συγκριτικά μειωμένες παραμορφώσεις. Αναφορικά με τη B'B, απέναντι και αντίστοιχων μέτρων της A'A, εμφανίζει ελάχιστες μετακινήσεις σε σχέση με την τελευταία, γεγονός αναμενόμενο λόγω του μικρότερου πλάτος, της ύπαρξης γωνιών και της εγκατάστασης της κοντής αντιρήδας.

180



Εικόνα 5.40 - Γραφήματα οριζόντιων μετακινήσεων των τομών ΑΑ', BB', CC' του τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.

### 5.8.2 ΣΗΜΕΙΑ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗΣ

Τα σημεία παρατήρησης που επιλέγονται είναι τα ίδια A, B, C, D της Εικόνας 3.68 για τις τρεις παραπάνω τομές, που όπως αναφέρθηκε ταυτίζονται με την εμφάνιση των ακραίων φαινομένων μετακινήσεων για τις τρεις πλευρές, με την 2<sup>η</sup> να αντιστοιχεί και στις μέγιστες όλου του μοντέλου.

Επιλέγονται επιπλέον 4 ζευγάρια σημείων στάθμης -19.5 και +1 πάνω στον πασσαλότοιχο σε διάφορες θέσεις ενδιαφέροντος. Συγκεκριμένα, τα δύο είναι τοποθετημένα 2m μακριά από τις δύο κύριες γωνίες ενώ τα υπόλοιπα ζευγάρια βρίσκονται στη μέση των δύο διατάξεων «σκαλοπατιού».

Όλα τα σημεία παρατήρησης σε σχέση με τις τρεις τομές Α'Α, Β'Β, C'C πάνω στο μοντέλο φαίνονται στην Εικόνα 5.43.





Εικόνα 5.41 - Σημεία παρατήρησhς τρισδιάστατου μοντέλου, Plaxis3D.

Αναφέρεται πως το πρόγραμμα δίνει την δυνατότητα στον χρήστη να επιλέξει μόνο δέκα σημεία παρατήρησεις πριν τον υπολογισμό του μοντέλου, οπότε για τα παρακάτω χρειάστηκε να γίνει εκτέλεση των υπολογισμών δύο φορές.

Οι συντεταγμένες των σημείων παραθέτονται στον Πίνακα 5.13.

ID	Όνομα	x(m)	y(m)	z(m)	Περιγραφή	
248227	<b>A</b> A'A	67	0	-27	Μέγιστη ανύψωση τομής Α'Α	
278862	Ba'a	49	0	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου (Α'Α)	
261113	Ca'a	49	0	1	Παρατήρηση ολικώνμετακινήσεων τοίχου (Α'Α)	
292243	Da'a	31	0	1	Μέγιστη καθίζηση (Α'Α)	
126167	A <sub>B'B</sub>	101	0	-27	Μέγιστη ανύψωση τομής Β'Β	
26829	B <sub>B'B</sub>	120	0	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου (Β'Β)	
3259	C <sub>B'B</sub>	120	0	1	Παρατήρηση μετακινήσεων τοίχου (Β'Β)	
2071	D <sub>B'B</sub>	138	0	1	Μέγιστη καθίζηση (Β'Β)	
182101	Ac'c	87	0	-27	Μέγιστη ανύψωση τομής C'C	
152433	Bc'c	87	17	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου (C'C)	
76597	Cc'c	87	17	1	Παρατήρηση μετακινήσεων τοίχου (C'C)	
87923	Dc'c	87	36	1	Μέγιστη καθίζηση (C'C)	
274563	B <sub>1</sub>	49	19	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου πλησίον της γωνίας της 1 <sup>ης</sup> πλευράς.	
218277	C1	49	19.5	1	Παρατήρηση μετακινήσεων τοίχου πλησίον της γωνίας της 1 <sup>ης</sup> πλευράς.	
244423	B <sub>2</sub>	73	19	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου πλησίον της δεύτερης κύριας γωνίας της 2 <sup>ης</sup> πλευράς.	
113877	C2	73	19	1	Παρατήρηση μετακινήσεων τοίχου πλησίον της δεύτερης κύριας γωνίας της 2 <sup>ης</sup> πλευράς.	
49180	B <sub>3</sub>	113	17	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου στο μέσον του «σκαλοπατιού» της 2 <sup>ης</sup> πλευράς.	
16972	C <sub>3</sub>	113	17	1	Παρατήρηση μετακινήσεων τοίχου στο μέσον του «σκαλοπατιού» της 2 <sup>ης</sup> πλευράς.	
31433	<b>B</b> 4	115	12	-19.5	Μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις τοίχου στο μέσον του «σκαλοπατιού» της 3 <sup>ης</sup> πλευράς.	
9934	C <sub>4</sub>	115	12	1	Παρατήρηση μετακινήσεων τοίχου στο μέσον του «σκαλοπατιού» της 3 <sup>ης</sup> πλευράς.	

Πίνακας 5.13 - Θέσεις σημείων παρατήρησης τρισδιάστατου μοντέλου.

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

<u>ΣΗΜΕΙΩΣΗ</u>: Για τις μετακινήσεις των σημείων χρησιμοποιούνται οι παρακάτω συμβολισμοι. (Εικόνα 5.44)

Uhor3rd

**Uhor3rd** 

- Uz κάθετες μετακινήσεις
- Uhor οριζόντιες μετακινήσεις κάθετα στον πασσαλότοιχο και αρνητική φορά προς την εκσκαφή
- Uhor3rd οριζόντιες μετακινήσεις παράλληλα του πασσαλότοιχου και αρνητική φορά προς τα αριστερά του άξονα.
   Εικόνα 5.42 - Βοηθητικοί άξονες μετακινήσεων, Plaxis3D.

Οι τελικές τιμές των μετακινήσεων μετά την ολοκλήρωση των σταδίων κατασκευής της εκσκαφής παρουσιάζονται στην συνέχεια.

 Οι ανυψώσεις (Uz) του πυθμένα στα 3 σημεία παρουσιάζουν ουσιαστικά μηδενικές αποκλίσεις στις μεταξύ τους τιμές αλλά και στην μορφή των καμπύλων.

 $A_{A'A} = 29.27$ mm

 $A_{B'B} = 28.61$ mm

Ac'c = 29.15mm

 Αναφορικά με τις επιφανειακές μετακινήσεις, οι τιμές που διαμορφώνονται είναι κάτω των 15mm με τα πιο έντονα φαινόμενο να εμφανίζονται, όπως παρατηρήθηκε στα γραφήματα, ανάντι της 2<sup>ης</sup> πλευράς της εκσκαφής. Οι καθιζήσεις δεν ξεπερνάνε τα 10mm, ενώ οι οριζόντιες μετακινήσεις, παρότι μικρές με μέγιστη τιμή 13.48mm, είναι σημαντικά μεγαλύτερες συγκριτικά με τις προηγούμενες. Οι καμπύλες και για τα 3 σημεία ίδιας μορφής.

D<sub>C'C</sub> = -8.27mm (Uz) & -13.48mm (Uhor)

D<sub>B'B</sub> = -0.81mm (Uz) & -5.19mm (Uhor)

Παρακάτω αναγράφονται οι οριζόντιες μετακινήσεις του πασσαλότοιχου.
 Παρατηρείται πως η μέγιστη τιμή για την 2<sup>η</sup> πλευρά, στην οποία γίνεται η χρήση αντηρίδων, είναι κατά 5mm μεγαλύτερη από την 1<sup>η</sup> πλευρά παρότι

υποστηρίζεται αποκλειστικά από αγκύρια. Επίσης η απομείωση κοντά στην γωνία για τις δύο προαναφερθείσες πλευρές διαφέρει σημαντικά, με την 1<sup>η</sup> πλευρά να σημειώνει ελάχιστες μετακινήσεις στο σημείο παρατήρησης.

 $B_{A'A} = -36.44$ mm

 $B_1 = -4.96mm$ 

 $B_{B'B} = -13.45 \text{ mm}$ 

 $B_4 = -10.5 mm$ 

 $B_{C'C} = -41.49$ mm

 $B_2 = -29.05 mm$ 

 $B_3 = -9.61 mm$ 

Τα αποτελέσματα για τα σημεία παρατήρησης καθολικών μετακινήσεων στην κορυφή του πασσαλότοιχου παρουσιάζονται στον παρακάτων πίνακα (Πίνακας 5.14). Είναι προφανές πως η κορυφή του τοίχου παρέμεινε πρακτικά ακίνητη καθ'όλο το μήκος του, με τις μετακινήσεις να είναι της τάξης των μερικών χιλιοστών σε όλους του άξονες.

Πίνακας 5.14 - Μετακινήσεις σημεί	υν παρατήρησης της κορυφής τ	ου πασσαλότοιχου τρισδιάστατης								
ανάλυσης.										

C-3D								
Σημείο	Uhor(mm)	Uhor3rd(mm)	Uz(mm)					
Ca'a	4	-	2					
C1	1	0	2					
Св'в	1	-	3					
<b>C</b> <sub>4</sub>	1	3	3					
Cc'c	5	-1	4					
C2	4	2	3					
C <sub>3</sub>	0	-1.5	2					

Οι μετακινήσεις στην κορυφή του πασσαλότοιχου έιναι της τάξης μερικών εκατοστών σε όλες τις θέσεις, τιμές αμελητέες, όμως έχει ενδιαφέρον η εξέλιξη αυτών, η οποία παρουσιάζεται στο διάγραμμα που ακολουθεί (Εικόνα 5.45).



Εικόνα 5.43 - Διάγραμμα οριζόντιων μετακινήσεων κορυφής του διαφραγματικού τοίχου στις τομές Α'Α-B'B- C'C, Plaxis3D.

Οι καμπύλες που αντιστοιχούν στην 1<sup>η</sup> και 3<sup>η</sup> πλευρά ακολουθούν συμμετρικά αντίθετη πορεία με την 2<sup>η</sup>,παρότι οι τελικές τιμές είναι παρεμφερείς. Επιπλέον, στις δύο μικρότερες απέναντι πλευρές παρουσιάζεται μέγιστη ανύψωση περίπου τρεις φορές μεγαλύτερη από τις τελικές τιμές των ~13mm για την 1<sup>η</sup> πλευρά και ~6mm για την 3<sup>η</sup> στο τέλος της 7<sup>ης</sup> φάσης.

Τέλος, για την παρατήρηση των μέγιστων οριζόντιων μετακινήσεων του πασσαλότοιχου καθ' όλο το μήκος του, δημιουργήθηκε το παρακάτω διάγραμμα μετακινήσεων στο πρόγραμμα Excel (Εικόνα 5.46).

Συγκεκριμένα, πέρα από τα σημεία παρατήρησης, επιλέχθηκαν επιπλέον σημεία μετά το πέρας των υπολογισμών (post-calculation) με το σύνολο των τελικών τιμών να παρουσιάζεται συναρτήσει του συνολικού μήκους του διαφραγματικού τοίχου.

186

Ως x=0 θεωρείται η θέση με συντεταγμένες (x=41,y=0) του προσομοιώματος ενώ η μέγιστη τιμή αντιστοιχεί στην θέση (x=120,y=0). Επιπλέον, στο διάγραμμα επισημαίνονται τα σημείο στα οποία υφίσταται γωνία, όπως και η τιμή αυτών.



Εικόνα 5.44 – Διάγραμμα μέγιστων μετακινήσεων / Μήκος διαφραγματικού τοίχου τρισδιάστατου μοντέλου για z=-19.5m, Microsoft Excel.

Παρατηρείται η γενική μεταβολή των μετακινήσεων όπως και η επιρροή των γωνιών, κύριων και δευτερευουσών, σε αυτές.

Φαίνεται χαρακτηριστικά πως στην διάταξη «σκαλοπατιού» της 3<sup>ης</sup> πλευράς (x=91-101m) εμφανίζονται τα εντονότερα φαινόμενα της πλευράς, παρά την εγγύτητα στην γωνία σε αντίθεση με τις άλλες πλευρές. Επίσης, οι μετακινήσεις χωρίζονται στους δύο οριζόντιους άξονες με την αντηρίδα να διακόπτει ολικώς την μεταφορά τους στο τελευταίο κομμάτι.

Εκδήλωση οριζόντιων μετακινήσεων στον δεύτερο οριζόντιο άξονα εμφανίζεται και στο «σκαλοπάτι» της 2<sup>ης</sup> πλευράς οι οποίες και εκτείνονται με την ίδια ένταση έως το τέλος της πλευράς.

187

### 5.8.3 ΑΝΑΛΥΣΗ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ

Η ανάλυση ασφάλειας, όπως στις περιπτώσεις των τομών CS1b και CS1bL, δεν κατέληξε σε σταθερή τιμή συντελεστή ασφαλείας μέσω των διαθέσιμων βημάτων, ενώ στο τέλος των υπολογισμών η τιμή ξεπερνούσε το 2.

Σε αντίθεση όμως με τις δισδιάστατες αναλύσεις, από την προβολή των αποτελεσμάτων είναι εμφανής ο μηχανισμός αστοχίας (Εικόνα 5.47). Σημειώνεται πως εντοπίζεται με την ίδια μορφή καθ' όλο το μήκος της 2<sup>ης</sup> πλευράς της εκσκαφής και μόνο σε αυτήν.



Εικόνα 5.45 - Μηχανισμός αστοχίας τρισδιάστατης ανάλυσης, Plaxis3D.

## 6 ΣΥΓΚΡΙΣΗ – ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ

### 6.1 ΕΙΣΑΓΩΓΗ

Με το πρόγραμμα δισδιάστατων αναλύσεων Plaxis2D προσομοιώθηκαν δύο διαφορετικές γεωμετρίες τομών, μία που αντιστοιχεί στις δύο μεγάλου μήκους πλευρές της (CS1),κατά προσέγγισης ορθογωνικής, εκσκαφής του σταθμού και μία για τις άλλες δύο (CS2).

Για την επίλυση του τρισδιάστατου μοντέλου της κατασκευής με το Plaxis3D χρησιμοποιήθηκε η μισή γεωμετρία της ανοιχτής εκσκαφής ως προς τον κύριο άξονα της, ελαφρώς τροποποιημένη για την ευκολία σχεδιασμού του προσομοιώματος, η οποία περιλαμβάνει την μία μεγάλου μήκους και τα μισά τμήματα των δύο μικρότερων πλευρών.

Τα μέτρα υποστήριξης που εφαρμόστηκαν, όπως και οι θέσεις τους, στην τρισδιάστατη ανάλυση ήταν όμοια με αυτά της CS1a και της CS2a, με κατάλληλη αντιστοίχιση στις πλευρές των οποίων αποτελούσαν την θεωρητική προσομοίωση, όπως παρουσιάστηκε στην Εικόνα 5.1.

Εκτός από τα παραπάνω, ενσωματώθηκαν και οι παράμετροι της 3<sup>ης</sup> και 4<sup>ης</sup> παραμετρικής ανάλυσης, οι οποίες αντιστοιχούν σε δυσμενέστερες συνθήκες και αυξημένες μετακινήσεις. Αναφορικά:

- Επιλέχθηκε διάταξη των αγκυρίων και των αντηρίδων με αξονική απόσταση 2m
  και 6m αντίστοιχα, όπως στις τομές CS1aL & CS2aL της 3<sup>ης</sup> παραμετρικής.
- Προσομοιώθηκε η κατασκευή με απουσία της κατασκευής οπών αποστράγγισης, όπως στην τομή CS1aPHR της 4<sup>ης</sup> παραμετρικής.

Αναφέρεται, επίσης πως η μοναδική διαφοροποίηση των μέτρων υποστήριξης από τα παραπάνω ήταν η εγκατάσταση μίας αντηρίδες ισοδύναμου μήκους 7m στην 3<sup>n</sup> πλευρά της εκσκαφής.

Με βάση τα παραπάνω η απευθείας σύγκριση των δισδιάστατων αναλύσεων και του τρισδιάστατου μοντέλου επιλέγεται να γίνει με τις παρακάτω τομές:

Για τις δισδιάστατες αναλύσεις χρησιμοποιούνται οι τομές CS1a και CS2a αυτούσιες, όντας πιο ευνοϊκες από τις αντίστοιχες παραμετρικές ίδιας διάταξης.

Ως αντιπροσωπευτικές του τρισδιάστατου μοντέλου επιλέγονται οι τομές Α'Α και C'C, με τις δύο περιλαμβάνουν τις θέσεις εκδήλωσης των ακραίων φαινομένων για τις δύο διαφορετικά σχέδια υποστήριξης.

### 6.2 **FENIKA**

Με μια αρχική επισκόπηση είναι εμφανές το μέγεθος της διαφοράς μεταξύ των τύπων προσομοίωσης. Συγκεκριμένα:

Οι μέγιστες ολικές μετακινήσεις του τρισδιάστατου μοντέλου ήταν 25% μικρότερες από την τομή CS1a και 48% από την CS2a.

Η ακραία τιμή οριζόντιας παραμόρφωσης ήταν 22% μικρότερη από την CS1a και 44% από την CS2a.

Για τις μέγιστες εκδηλωθείσες καθιζήσεις, στο τρισδιάστατο μοντέλο αυτές ήταν 73% μικρότερες από την CS1a και 79% από την CS2a.

Τέλος, η μοναδική αύξηση σε σχέση τις δισδιάστατες τομές σημειώνεται στην μέγιστη ανύψωση πυθμένα η οποία διαμορφώνεται 7% εντονότερη από την CS1a, ενώ είναι μικρότερη της CS2a κατά επίσης 7%.

Παρακάτω, παρατίθονται τα γραφήματα οριζόντιων μετακινήσεων σε κοινή κλίμακα για τις τομές CS1a - C'C και CS2a - A'A όπου και φαίνονται χαρακτηριστικά οι διαφορές έντασης μεταξύ τους. (Εικόνες 6.1, 6.2, 6.3, 6.4)



Εικόνα 6.1 - Τομή τρισδιάστατου μοντέλου αντίστοιχη της CS1a σε κλίμακα 12 έως -56 mm, Plaxis3D.



Εικόνα 6.2 - Τομή CS1a σε κλίμακα 12 έως -56 mm, Plaxis2D.

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».



Εικόνα 6.3 - Τομή τρισδιάστατου μοντέλου αντίστοιχη της CS1b σε κλίμακα 76 έως -4 mm, Plaxis3D.



Εικόνα 6.4 - Τομή CS1b σε κλίμακα 4 έως -76 mm, Plaxis2D.

Σημειώνεται πως στην Εικόνα 6.3, η τομή είναι ανεστραμμένη για να επιτευχθεί αντιστοιχία, οπότε και θετική κατεύθυνση αντιπροσωπεύει μετατοπίσεις προς την ανοιχτή εκσκαφή (αριστερά).

Τα γραφήματα των κατακόρυφων μετακινήσεων, λόγω της μεγάλης διαφοράς στις τάξεις των τιμών μεταξύ των δύο τύπων αναλύσεων, δεν παρέχουν κάποια παραστατική αξία οπότε και δεν παρουσιάζονται.

### 6.3 ΣΥΓΚΡΙΣΗ ΣΗΜΕΙΩΝ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΗΣ

Τα σημεία παρατήρησης που εντοπίζονται πάνω στις δύο τομές του τρισδιάστατου μοντέλου αποτελούν απευθείας αντιστοίχιση με τα σημεία των τομών CS1a και CS2a, εκτός από το σημείο του επιφανειακού φορτίου του δρόμου.

Στην θέση του παραπάνω σημείου E(28,1) της Εικόνας 3.68 δεν εμφανίστηκαν αξιοσημείωτες μετακινήσεις στην τρισδιάστατη ανάλυση οπότε και οι συγκρίσεις αφορούν τα τέσσερα υπόλοιπα του ίδιου πίνακα.

• C'C – CS1a

Στο σημείο Α του πυθμένα έλαβε χώρα 11% μεγαλύτερη ανύψωση στην τρισδιάστατη ανάλυση.

Στο σημείο B, οι μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις του πασσαλότοιχου ήταν μειωμένες κατά 22% στην τομή C'C.

Για το σημείο C στην κορυφή του διαφραγματικού τοίχου:

Οι οριζόντιες μετακινήσεις ήταν 55% μικρότερες από την τομή CS1a, ενώ οι κάθετες παρουσίασαν 50% μικρότερη απόλυτη τιμή αλλά αντίθετη κατεύθυνση συγκριτικά με την αντίστοιχη δισδιάστατη ανάλυση, με την μετατόπιση να ανυψώνει τον τοίχο.

Για το σημείο D της επιφάνειας, η μέγιστη τιμή καθίζησης ήταν 71% ελαττωμένη σε σχέση με την CS1a, ενώ οι οριζόντιες μετακινήσεις παρουσίασαν μείωση της τάξης των 32%.

Με την εισαγωγή των δεδομένων για τα σημεία C στο Excell είναι δυνατή η δημιουργία των παρακάτω διαγραμμάτων (Εικόνα 6.5, 6.6) για την συγκριτική εξέταση της εξέλιξης των μετακινήσεων. Αναφέρεται πως στον κάθετο άξονα βρίσκονται οι αριθμοί των

σημείων των καμπυλών και όχι τα εκτελεσθέντα βήματα του προγράμματος όπως συμβαίνει στο υποπρόγραμμα καμπυλών του Plaxis. Η αλλαγή εφαρμόζεται με σκοπό την επίτευξη οπτικής διαύγειας των διαγραμμάτων, χωρίς να επηρεαστεί η αποτύπωση της εξέλιξης.

Στο διάγραμμα οριζόντιων μετακινήσεων (Εικόνα 6.5), όπου στην τρισδιάστατη ανάλυση αντίστοιχη με τον κύριο οριζόντιο άξονα (Uhor), φαίνεται πως παρά την γενική ομοιότητα των δύο καμπυλών με την εκδήλωση του φαινομένου περιστροφής, στην τρισδιάστατη ανάλυση εμφανίζεται μετά το τέλος του 7<sup>ου</sup> σταδίου και αποτελείται από σταδιακές αύξησης μικρότερης απόλυτης τιμής.



CS1a - Point C

Εικόνα 6.5 - Μετακινήσεις κύριου οριζόντιου άξονα σημείου C για την τομή C'C και CS1a, Microsoft Excell.

Η αποτύπωση των κάθετων μετακινήσεων (Εικόνα 6.6) φανερώνει την επίδραση της διαφορετικής μεθόδου παραγωγής υδροστατικών πιέσεων, με την καμπύλη της τρισδιάστατης ανάλυση να προσομοιάζει την πορεία των αντίστοιχων καμπυλών της 4<sup>ης</sup> παραμετρικής ανάλυσης.



Εικόνα 6.6 - Μετακινήσεις κάθετου άξονα σημείου C για την τομή C'C και CS1a, Microsoft Excell.

• A'A – CS2a

Στο σημείο Α του πυθμένα έλαβε χώρα 16% μεγαλύτερη ανύψωση στην τρισδιάστατη ανάλυση. Υπενθυμίζεται, όμως, ότι αυτό οφείλεται στην διαφορετική περιοχή εμφάνισης των ακραίων μετακινήσεων για την τομή CS2a, η οποία αντίστοιχη στο σημείο F(15.6,-27) κοντά στον πασσαλότοιχου. Συγκριτικά με αυτό το σημείο η τιμή των κατακόρυφων μετακινήσεων ήταν 12% μεγαλύτερη από το σημείο Α της Α'Α.

Στο σημείο B, οι μέγιστες οριζόντιες μετακινήσεις του πασσαλότοιχου ήταν μειωμένες κατά 52% στην τομή A'A.

Για το σημείο C στην κορυφή του διαφραγματικού τοίχου:

Η οριζόντια μετακίνηση στην τομή Α'Α αποτελεί μόλις το 93% της απόλυτης τιμής της μετακίνησης στην CS2a και έχει αντίθετη – θετική – κατεύθυνση, ωθώντας τον τοίχο προς τον εδαφικό όγκο στα ανάντι. Οι κάθετες μετακινήσεις της Α'Α είναι 88% μικρότερες και επίσης αντίθετης κατεύθυνσης, αντιπροσωπεύοντας ανύψωση του τοίχου, σε σχέση με την αντίστοιχη δισδιάστατη ανάλυση.

Για το σημείο D της επιφάνειας, η μέγιστη τιμή καθίζησης είχε τιμή 97% μειωμένη συγκριτικά με την CS2a και η οριζόντια 68%.

Παρακάτω παρουσιάζονται τα συγκριτικά διαγράμματα στο Microsoft Excel για τις οριζόντιες (Εικόνα 6.7) και κατακόρυφες (Εικόνα 6.8) μετακινήσεις.



Εικόνα 6.7 - Μετακινήσεις κύριου οριζόντιου άξονα σημείου C για την τομή A'A και CS1b, Microsoft Excell.

Στις καμπύλες οριζόντιων μετακινήσεων (Εικόνα 6.7) φαίνεται πως η δράση των 2 πρώτων σειρών αγκυρίων, έως δηλαδή την 7<sup>η</sup> φάση, προκαλεί έντονη θετική μετατόπιση του πασσαλότοιχου με μέγιστη τιμή +13mm, ενώ στην δισδιάστατη τομή η αντίστοιχη μέγιστη θετική μετατόπιση είναι αμελητέα και εκδηλώνεται στο τέλος της 5<sup>ης</sup> φάσης.



Εικόνα 6.8 - Μετακινήσεις κάθετου άξονα σημείου C για την τομή A'A και CS1b, Microsoft Excell.

Από το διάγραμμα κάθετων μετακινήσεων (Εικόνα 6.8) εξάγονται τα ίδια συμπεράσματα με εκείνα του διαγράμματος Uvert των τομών C'C – CS1a.

### 6.4 ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ

Σε αυτό το σημείο, είναι εμφανές πως οι δισδιάστατες αναλύσεις ανήκουν στην συντηρητική πλευρά των προσομοιώσεων, υπερεκτιμώντας σε σημαντικό βαθμό της μετακινήσεις που υφίστανται κατά τη διάρκεια της εκσκαφής.

Δύναται να εξαχθεί με ασφάλεια το συμπέρασμα ότι οι τρισδιάστατες συνθήκες, με καθοριστικούς παράγοντες την ύπαρξη γωνιών αλλά και περιορισμένων διαστάσεων κατασκευής, διαδραματίζουν σημαντικό ρόλο στην απομείωση των φορτίων που αναπτύσσονται λόγω της εκσκαφής.

Συγκεκριμένα, οι τιμές των μετατοπίσεων στην τρισδιάστατη ανάλυση ήταν σχεδόν αποκλειστικά χαμηλότερες, σε αρκετές περιπτώσεις η διαφορά να είναι μεγαλύτερη του 70%, παρότι οι παράμετροι που χρησιμοποιήθηκαν στο τρισδιάστο μοντέλο αποτελούσαν τις δυσμενέστερες συνθήκες, σε σχέση με αυτές που διερευνήθηκαν στην παρούσα εργασία.

Αξιοσημείωτη, όμως, είναι και η τεράστια διαφορά απαιτήσεων χρόνου και υπολογιστικής δύναμης μεταξύ των δύο προγραμμάτων. Σημαντικά περιορισμένοι πόροι επαρκούν για τις δισδιάστατες αναλύσεις σε αντίθεση με τις τρισδιάστατες οι οποίες είναι πιθανόν να καθιστούν πρακτικά αδύνατες μέσα σε τέτοιες συνθήκες.

## 7 ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

- Δήμος Νίκαιας Αγ. Ι. Ρέντη, 2021: Επιχειρησιακό πρόγραμμα 2020-2023, Ενότητα 1: Στρατηγικός σχεδιασμός.
- 2. Αρχείο Ελληνικού Λαογραφικού Ιστορικού Αρχείου, συλλογή Δήμου Νίκαιας.
- Παπανικολάου Δ., Μπάση Ε.-Κ., Κράνης Χ. και Δανάμος Γ., 2004: Παλαιογραφική εξέλιξη του λεκανοπεδίου Αθηνών από το άνω μειόκαινο έως σήμερα, Πρακτικά 10ου Διεθνούς Συνεδρίου, Ελληνικής Γεωλογικής Εταιρίας, Θεσσαλονίκη, 816-825.
- Ιστότοπος ΥΠΕΚΑ: Υδατικο διαμέρισμα Αττικής (GR06) Ανάλυση Χαρακτηριστικών Περιοχής και Μηχανισμών Πλημμύρας, 2022 https://floods.ypeka.gr/index.php?option=com\_content&view=article&id=295&Item id=776.
- Παπανικολάου Δ. Ι., Λόζιος Σ. Γ., Σούκης Κ. Ι. και Σκούρτσος Εμ. Ν., 2004: Η γεωλογική δομή του αλλόχθονου συστήματος των «Σχιστόλιθων Αθηνών», Πρακτικά 10ου Διεθνούς Συνεδρίου, Ελληνικής Γεωλογικής Εταιρίας, Θεσσαλονίκη, 1550-1559.
- Μαρίνος, Γ., Κατσικάτσος, Γ., Γεωργιάδου-Δικαιούλια, Ε. & Μίρκου Ρ., 1971. Το σύστημα των Σχιστολίθων Αθηνών. Ι. Στρωματογραφία και τεκτονική, Ann. Geol. Pays Hell, XXIII, 183-26.
- Λουπασάκης Κ., 2013: «Τεχνική Γεωλογία ΙΙ» Διαφάνειες Μαθήματος, Σχολή Μηχανικών Μεταλλείων-Μεταλλουργών, Εθνικό Μετσόβιο Πολυτεχνείο, Αθήνα.
- Ιστότοπος ΑΤΤΙΚΟ ΜΕΤΡΟ Α.Ε.: Χάρτης Μετρό Αθήνας, 2022 <u>https://www.ametro.gr/?page\_id=269</u>.
- Κ/ΞΙΑ: J&P ABAΞ A.E. GHELLA S.p.A ALSTOM TRANSPORT S.A., 2013: Σταθμός Νίκαια – Μελέτη εφαρμογής διάνοιξης και προσωρινής υποστήριξης υπόγειων έργων – Τεχνική έκθεση, Αθήνα.
- 10. Brinkgreve, R.B.J. et al., 2013: PLAXIS 3D Scientific manual, Delft University of Technology & PLAXIS bv, The Netherlands.
- 11.Brinkgreve, R.B.J. et al., 2013: PLAXIS 3D Reference manual. Delft University of Technology & PLAXIS bv, The Netherlands

ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».

- 12. Brinkgreve, R.B.J. et al., 2013: PLAXIS 3D Material models manual, Delft University of Technology & PLAXIS bv, The Netherlands
- 13.Brinkgreve, R.B.J. et al., 2002: PLAXIS 2D-Version 8 Scientific manual, A.A. Balkema Publisher
- 14. Brinkgreve, R.B.J. et al., 2002: PLAXIS 2D-Version 8 Reference manual, A.A. Balkema Publisher
- 15. Brinkgreve, R.B.J. et al., 2002: PLAXIS 2D-Version 8 Material models manual, A.A. Balkema Publisher.
- 16. Τσαντάκης Ε., 2016: «Συγκριτικές 2D και 3D αναλύσεις τεμνόμενων διαφραγματικών τοίχων με πεπερασμένα στοιχεία. Επιλύσεις με δεδομένα από το σταθμό Περιστέρι του Μετρό Αθήνας», Μεταπτυχιακή διατριβή, Εθνικό Μετσόβιο Πολυτεχνείο, Αθήνα

# 8 ΠΑΡΑΡΤΗΜΑ



201







int fm

Διαγράμματα μετακινήσεων σημείων παρατήρησης.











Διαγράμματα μετακινήσεων σημείων παρατήρησης.



Total displacements (Utot) Extreme Utot 83.16\*10<sup>-3</sup> m Γραφήματα παραμορφώσεων και μετακινήσεων.







ΑΡΙΘΜΗΤΙΚΗ ΠΡΟΣΟΜΟΙΩΣΗ ΑΝΤΙΣΤΗΡΙΞΗΣ ΒΑΘΙΑΣ ΕΚΣΚΑΦΗΣ. ΤΟ ΠΑΡΑΔΕΙΓΜΑ ΤΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ ΜΕΤΡΟ «ΝΙΚΑΙΑ».



Per contract of the second sec

Διαγράμματα μετακινήσεων σημείων παρατήρησης.





Γραφήματα παραμορφώσεων και μετακινήσεων.
























Vertical displacements (Uy) Extreme Uy -48.94\*10<sup>-3</sup> m





Displacement [m]











Displacement (m)







Γραφήματα παραμορφώσεων και μετακινήσεων.

Ανάλυση ασφάλειας 2<sup>ns</sup> πλευράς.







Γραφήματα παραμορφώσεων και μετακινήσεων τομής C'C.















237