

Πρακτικά	3ου Συνέδριου	Μάϊος 1986	
Δελτ. Ελλ. Γεωλ. Εταιρ.	Τομ. XX/3 Vol.	σελ. 133-145 pag.	Αθήνα 1988 Athens
Bull. Geol. Soc. Greece			

## ΠΡΟΒΛΗΜΑΤΑ ΔΙΟΓΚΟΥΜΕΝΩΝ ΑΡΓΙΛΙΚΩΝ ΕΔΑΦΩΝ ΤΟΥ ΘΗΒΑΙΚΟΥ ΠΕΔΙΟΥ ΣΤΗΝ ΕΘΝΙΚΗ ΟΔΟΠΟΙΑΣ\*

E. ΓΚΑΣΙΟΣ\*\*, I. ΧΡΙΣΤΟΔΟΥΛΙΑΣ\*\*

### ΣΥΝΟΨΗ

Λίγα χρόνια μετά την ολοκλήρωση της Ε.Ο. Λαμίας-Αθηνών, οι περιοχή του θηβαϊκού πεδίου, εμφανίστηκαν στα άκρα του ασφαλτικού διαμήκεια ρωγμές από τριχοειδείς έως 5 εκατ. Αρχινά το φαινόμενο αποδόθηκε στην κακή συμπύκνωση των επιχωμάτων, αλλά η έρευνα απέδειξε ότι τα επιχωμάτα ήταν καλά συμπυκνωμένα. Ηρθαντα με την ανάγκη διαπλάτυνσης της Ε.Ο. το πρόβλημα έγινε επιταχικό και εκ μέρους της Δ/νσεως ΕΚ1 του ΚΕΔΕ, έγινε έρευνα για τον προσδιορισμό των ψυσικών και μηχανικών χαρακτηριστικών του εδάφους, κυρίως των χαρακτηριστικών της διογκώσεως. Σκοπός ήταν να προσδιοριστεί αν υπήρχαν διογκούμενα αργιλικά ορυκτά και να βρεθεί τρόπος αντιμετώπισης των διογκωτικών τάσεων του εδάφους, ώστε ο νέος δρόμος να μη εμφανίζει παρόμοια προβλήματα. Η έρευνα περιέλαβε τη διερεύνηση όλων των μηχανικών χαρακτηριστικών που προσδιορίζουν ένα αργιλικό έδαφος σα διογκούμενο, μετρήθηκαν οι τάσεις διόγκωσης και έγινε ορυκτολογική ανάλυση με ακτίνες X, ώστε να προσδιοριστεί ακριβώς το είδος και το ποσοστό των αργιλικών ορυκτών. Σε δεύτερη φάση διερεύνηθηκε η σταθεροποίηση του εδάφους με υδράσβεστο. Για το σκοπό αυτό παρασκευάστηκαν δοκίμια με 3,5,7% υδράσβεστο και θραύστηκαν μετά από παραμονή 7,28,90 ημέρες στο θάλαμο συντηρήσεως. Τα αποτελέσματα που λάβαμε αποδεικνύουν ότι αυξήθηκε η διαταρτητική αντοχή του υλικού και μειώθηκαν οι τάσεις διογκώσεως.

### ABSTRACT

During the last years a large part of the National route from Athens to Salónica, near the town of THIVA, has been seriously damaged. On the upper asphalt layer a considerable number of cracks has been appeared and although a new layer has been applied, it appears to be unable to solve out the problem and cracks are still developed. Research on this problem was started one year ago, by the soil research laboratory, in order to ideantifythe reasons of the soil behaviour. Following several techiques suggested by the U.S.B.R.,undisturbed soil samples were used to predict the activity and the swelling pressure of fully saturated soil samples. Soil samples were X-rayed in order to identify the presence of specific clay minerals. After the determination of a relative expansion potential of the soil, this study was conducted to develop a lime stabilization test data. For this soil samples were prepared, containing 3,5,7% lime. The samples were cured for 7,28,90 days and tested.

\* INVESTIGATION FOR THE DAMAGES OF THE NATIONAL ROUTE ATHENS-SALONIKA, KM 70+000-KM 90+000 DUE TO EXPANSIVE SOIL.  
BY

\*\* E. GASIOS  
CHEM. ENGINEER

• I. CHRISTODOULIAS  
ENG. GEOLOGIST M.Sc.

Ministry of Public Works - soil research division.  
166 Pireus str. ATHENS 118-54

## 1. ΣΚΟΠΟΣ ΤΗΣ ΕΡΕΥΝΑΣ

Λίγα χρόνια μετά την ολοκλήρωση της κατασκευής του εθνικού δρόμου, Αθηνών-Λαμίας, στο τμήμα της περιοχής του Θηβαϊκού πεδίου, από Χ.Θ. 70+000, έως 90+000, εμφανίστηκαν στα άκρα του ασφαλτικού τάπητα διαμήκεις ρωγμές. Οι ρωγμές αυτές είναι σχεδόν παράλληλες προς τον άξωνα της οδού, μεγέθους από τριχοειδείς έως 5εκ. Αρχικά οι ρωγμές αποδόθηκαν σε ανεπαρκή συμπύκνωση του επιχώματος, πλην όμως η έρευνα απέδειξε ότι τα επιχώματα ήταν καλά συμπυκνωμένα. Μετά από ωριμότερη σκέψη και μελέτη του όλου θέματος και από το γεγονός ότι οι ρωγμές διευρύνοντο στις ξηρές περιόδους, επικράτησε η σκέψη ότι η αιτία της ρηγμάτωσης του οδοστρώματος, θα πρέπει να αποδοθεί στο έδαφος θεμελίωσης και όχι στο επίχωμα ή τη κυκλοφορία της οδού. Πρόσπατα με την ανάγκη διαπλάνυσης της Ε.Ο. το πρόβλημα τέθηκε πιο επιτακτικά και εκ μέρους της Δ/νσης ΕΚ1, έγινε έρευνα για των προσδιορισμό των φυσικών και μηχανικών χαρακτηριστικών του εδάφους και κυρίως των χαρακτηριστικών διογκώσεως. Σκοπός της έρευνας ήταν να προσδιορίσει τα αίτια και να βρεθεί ένας τρόπος αντιμετώπισης των διογκωτικών τάσεων του εδάφους, ώστε ο νέος δρόμος να μην εμφανίσει τα ίδια συμπτώματα με τον υπάρχοντα.

## 2. ΕΠΙΤΟΠΟΥ ΕΡΕΥΝΑ

Επειδή οι τάσεις διογκώσεως των εδαφών, εξαρτώνται από τις μεταβολές της Φ.Υ. κρίθηκε σκόπιμο η έρευνα να γίνει σε δύο φάσεις. Η πρώτη φάση κατά το μήνα Μάρτιο, που λόγω της χειμερινής περιόδου τα εδάφη έχουν μεγαλύτερο ποσοστό υγρασίας. Η δεύτερη φάση κατά το μήνα Σεπτέμβριο, δηλαδή μετά από τη θερινή έπεριοδο, που τα εδάφη έχουν το μικρότερο ποσοστό Φ.Υ. Με το τρόπο αυτό θα αποκτούσαμε ουγκριτικά αποτελέσματα για τη συμπεριφορά του εδάφους μεταξύ των δύο καταστάσεων, πράγμα που επιβεβαιώθηκε από την έρευνά μας. Οι πίνακες I και 2, παρουσιάζουν τις αυξομειώσεις της Φ.Υ. συναρτήσει του βάθους κατά τις δύο εποχές της δειγματοληψίας.

Km	Depth	N.W.C.
X.Θ.	Βάθος	Φ.Υ.%
73	1.00	29
	4.00	22
77	0.50	27
	4.00	10
79	0.50	27
	4.00	15
84	0.50	33
	4.00	28
86	0.50	35
	4.00	30
88	0.50	36
	4.00	30

Πίνακας 1: Φ.Υ. μήνα Μάρτιο

Km	Depth	N.W.C.
X.Θ.	Βάθος	Φ.Υ.%
77	0.50	16
	2.00	18
79	0.50	16
	2.00	18
85	0.50	18
	4.00	34

Πίνακας 2: Φ.Υ. μήνα Σεπτέμβριο  
Table 2. W.C. during September.

## 3. ΕΡΓΑΣΤΗΡΙΑΚΗ ΕΡΕΥΝΑ Α. ΦΑΣΗΣ

Η έρευνα γενικά περιλάμβανε τη διάνοιξη φρεστίων, βάθους 4μ, με τη βοήθεια μηχανικού εισκαφέα και τη λήψη αδιατάρακτων εδαφικών δειγμάτων, για την εκτέλεση εργαστηριακών δοκιμών, τα οποία παραφινώνοντο αμέσως ώστε

να μη χάσουν τη Φ.Υ. Λπό όλα τα φρεάτια λαμβάνετο άνά μισό μέτρο εδαφικό δείγμα για να προσδιοριστεί η Φ.Υ. καθώς και αντιπροσωπευτικά διαταραγμένα δείγματα, για τις υπόλοιπες εργαστηριακές δοκιμές.

#### 4. ΕΠΙΜΕΡΟΥΣ ΕΡΓΑΣΤΗΡΙΑΚΕΣ ΔΟΚΙΜΕΣ

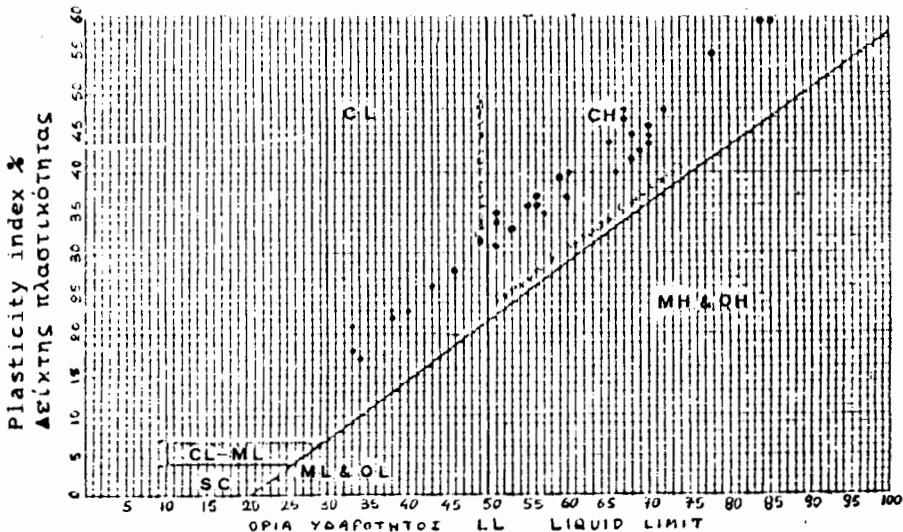
##### 4.1 ΠΡΟΣΔΙΟΡΙΣΜΟΣ ΦΥΣΙΚΗΣ ΥΓΡΑΣΙΑΣ

Η Φ.Υ. των αργιλικών εδαφών τα οποία συνιστούν το έδαφος της έδρασης των επιχωμάτων της Ε.Ο. κυμαίνεται από 10% έως 38%.

Όπως παρατηρούμε στους πίνακες I και 2, οι Φ.Υ. παρουσιάζουν μια μείωση με το βάθος. Αντίθετα κατά τη δεύτερη δημιγματοληψία, το μήνα Σεπτέμβριο, πριν από την έναρξη των βροχοπτώσεων, σημειώνεται μια σημαντική αύξηση της Φ.Υ. με το βάθος.

##### 4.2 ΟΡΙΑ ATTERBERG

Τα όρια υδαρότητος των αργιλικών δειγμάτων (CL-CH) κυμαίνονται από 20% - 80%, ενώ ο δείκτης πλαστικότητας κυμαίνεται από 20% - 60% (διάγραμμα 1). Τα υλικά τα οποία έχουν υψηλό όριο υδαρότητος, υποδηλώνουν μια ικανότητα να απορροφούν μεγάλα ποσοστά υγρασίας. Επίσης ο υψηλός Δ.Π. (P.I.) υποδηλώνει έδαφος με υψηλό έως πολύ υψηλό δυναμικό διόγκωσης (Swelling Potential).



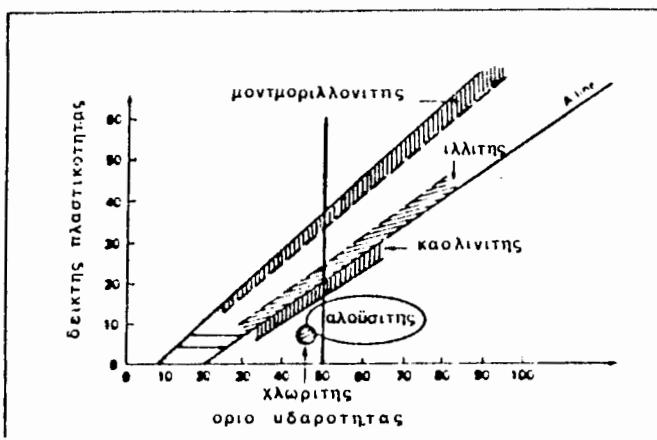
Διάγραμμα 1: Πλαστικότητες εδαφικών δειγμάτων

Figure 1: Plasticity chart (A.U.S.C.S)

Στο διάγραμμα 2 παρουσιάζουμε τη πρώτη τοποθέτηση αργιλικών ορυκτών, που έκανε ο MITCHEL το 1976, βάσει του διάγραμματος CASAGRANDE. Αν συσχετίσουμε τα δύο διαγράμματα (1 και 2) βλέπουμε ότι τα εδαφικά μας δείγματα, ανταποκρίνονται στο διάγραμμα 2 στις θέσεις του Ιλλίτη και του Μοντμοριλλονίτη. Τόσο κατά τον SEED όσο και κατά τον CHEN, υπάρχει συσχετισμός μεταξύ του P.I. και του Δυναμικού Διόγκωσης, τον οποίο παραδέουμε, ώστε να γίνει δυνατή η σύγκριση με τα δικά μας αποτελέσματα:

Δυναμικό Διογκωσης  
Χαμηλό  
Μέσο  
Υψηλό  
Πολύ Υψηλό

Δείκτης πλαστικότητας  
0-15  
10-35  
20-35  
35 και άνω



Διάγραμμα 2. Τοποθέτηση αργιλικών ορυκτών στο διάγραμμα Casagrande (MITCHEL 1976)  
Figure 2. Location of common clay minerals

#### 4.3. ΠΟΣΟΣΤΟ ΚΟΛΛΟΕΙΔΩΝ

Από τις κοικομετρήσεις (60 συνολικά) και από τις κοικομετρικές αναλύσεις με αραιόμετρο (30 συνολικά) το ποσοστό κολλοειδών των αργιλικών δειγμάτων (0.002 χστ), βρέθηκε να κυμαίνεται από 6-70%. Στο πίνακα που παραθέτουμε φαίνονται τα ποσοστά των κοικομετρικών αναλύσεων.

ΠΙΝΑΚΑΣ 3. Ποσοστά κοικομετρικών αναλύσεων.

TABLE 3. Grain size distribution.

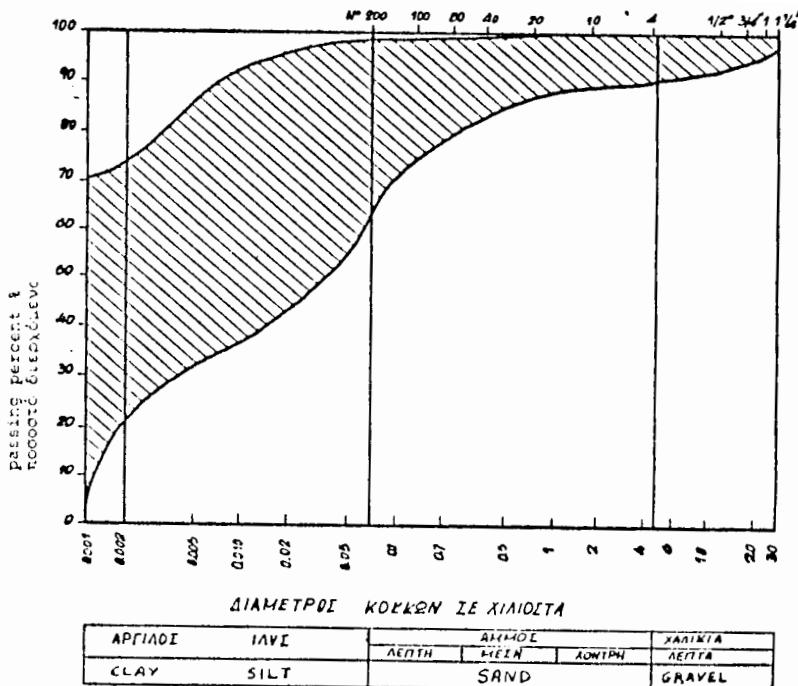
κολλοειδή	6-70%	M.O. 38% (0.002)
άργιλος	25-14	20
ιλύς	34-14	24
άμμος λεπτ	15- 1	8
άμμος μεση.	7- 1	14
άμμος χονδ.	4- 0	2
χαλ.λεπτη.	4- 0	2
χαλ.χονδρ.	4- 0	2
		100

Κατά τους HOTZ και GIBBS, o P.I. το ποσοστό κολλοειδών και το όριο συρρικνώσεως συνδέονται με το βαθμό Διογκώσεως ενός υλικού, με τη παρακάτω σχέση.

ΠΙΝΑΚΑΣ 4. Εκτίμηση πιθανότητας διόγκωσης αργιλικών εδαφών.

TABLE 4. Estimation of probable volume change for exp. soil

Ποσοστό	P.I.	Όριο	Δυνατότητα	Βαθμός
Κολλοειδών		Συρρικνώσεως	Διόγκωσης	Διόγκωσης
0.002 χστ		S.L.	Vol.change	Expan.degree
> 28	> 35	< 11	> 30	Πολύ υψηλός
20-13	25-41	7 -12	20-30	Υψηλός
13-2	15-28	10-16	10-30	Μέσος
> 15	< 18	> 15	< 10	Χαμηλός



Διάγραμμα 3 : Ορτα Κοκκωμετρικών αναλύσεων (30 δείγματα)  
Figure 3      Grain size distribution curves (30 samples)

#### 4.4. ΓΡΑΜΜΙΚΗ ΣΥΡΡΙΚΝΩΣΗ ΚΑΙ ΟΡΙΟ ΣΥΡΡΙΚΝΩΣΗΣ

Τα αργιλικά εδάφη μεταβάλλουν τον όγκο τους με τη μείωση της υγρασίας. Δύο είναι οι εργαστηριακές δοκιμές που πληροφορούν για τις μεταβολές του όγκου, η Γ.Σ. (L.S.) και το Ο.Σ. (S.L.). Οι τιμές αυτών των δύο δοκιμών συνδέονται άμεσα με το βαθμό διόγκωσης που μπορεί να παρουσιάσει ένα αργιλικό έδαφος. Στον πίνακα 5 που παραθέτουμε, παρατηρούμε κατά τον CHEN, τη σχέση των δύο τιμών με το βαθμό διόγκωσης ενός εδάφους.

ΠΙΝΑΚΑΣ 5. Σχέση Γραμ.Συρρικν.·Οριο Συρρικν. & Βαθμ.Διόγκωσης  
TABLE 5. Relation between L.S., S.L., and Expansion Degree

Γραμμική Συρρίκνωση      Οριο Συρρίκνωσης      Βαθμός Διόγκωσης  
Linear Shrinkage (L.S.)      Shrinkage Limit (S.L.)      Expansion Degree

> 8 %	< 10 %	κρίσιμος
5-8	10-12	οριακός
0-5	> 12	μη κρίσιμος

ΠΙΝΑΚΑΣ 6. Αποτελέσματα Γραμμικής Συρρίκνωσης

TABLE 6. Linear Shrinkage results

17.0	17.5	16.0
12.5	16.4	20.0
11.0	21.1	22.0
11.5	19.2	23.0
10.0	21.0	23.0

**ΠΙΝΑΚΑΣ 7. Αποτελέσματα Ορίου Συρρικνώσεως**  
**TABLE 7. Shrinkage Limit results**

15.0	11.3
11.5	17.3
10.0	11.4
12.2	11.6

Συγκιρίνοντας τις σχέσεις του πίνακα 5, με τα αποτελέσματα των εργαστηριακών δοκιμών (πίνακες 6 και 7), διαπιστώνουμε ότι τα εδάφη μας βρίσκονται σε κρίσιμο βαθμό διόγκωσης.

**4.5. ΕΛΕΥΘΕΡΗ ΔΙΟΓΚΩΣΗ ΣΕ ΟΓΚΟΜΕΤΡΙΚΟ ΣΩΛΙΝΑ**

Οι HOLTZ και GIBBS το 1956, πρότειναν μια ενδεικτική και ταχεία μέθοδο για την εκτίμηση της διόγκωσης ενός αργιλικού εδάφους. Κατά τη μέθοδο αυτή,  $10 \text{ cm}^3$  ξηρού εδάφους, το οποίο έχει διέλθει από το U.S. κόσκινο No 40, τοποθετείται σε ογκομετρικό σωλήνα και προσθέτουμε  $100 \text{ cm}^3$  νερό. Η διόγκωση του υλικού μετριέται μετά από 24 ώρες και εξάγεται από τη παρακάτω σχέση.

$$F.S. = \frac{\text{Υτελικος - Βαρχικο}}{\text{Βαρχικο}} \times 100$$

Ποσοστό ελεύθερης διόγκωσης μέχρι 50% δεν λαμβάνεται υπόψη. Ένας σημαντικός αριθμός από τα δείγματά μας, υποβλήθηκαν στη δοκιμή αυτή, όπως περιγράφεται στο SOIL LABORATORY TESTING. Τα ποσοστά της E.D. που μετρήθηκαν, κυμαίνονται από 55-105%.

**5. ΔΡΑΣΤΙΚΟΤΗΤΑ (ACTIVITY)**

Ο αρχικός όρος Δραστικότητα, ανάγεται στον SKEMPTON, 1953 και εκφράζεται από το πηλίκο του B.I. προς το % ποσοστό του λεπτόκοκκου υλικού μικρότερου από 0.002 χστ. Η σχέση που

προκύπτει είναι  $A = \frac{P.I.}{C-n}$  υπό τον όρο ότι η συσκευή μετρήσεως του L.L. θα είναι σύμφωνα με το B.S. Αργότερα η σχέση αυτή βελτιώθηκε, διότι πολλοί ερευνητές χρησιμοποιούν U.S.A. Συσκευές, οπότε η παραπάνω σχέση έγινε από τον SEED

$A = \frac{P.I.}{C-n}$  (σχέση 1), (Διάγραμμα 4), όπου  $C = 0.002$  χστ και  $n = 5$  για δοκιμές που γίνονται με αυτούσια εδάφη και  $n = 10$  για δοκιμές που γίνονται σε εργαστηριακά μίγματα. Το διάγραμμα 4 μας δείχνει ότι υπάρχει μια γραμμική σχέση μεταξύ του P.I. και του ποσοστού κολλοειδών και οι δυο σχέσεις, του SKEMPTON και του SEED δεν διαφέρουν σημαντικά. Στο διάγραμμα 5 έγινε επαλήθευση της σχέσης του SEED τοποθετώντας αποτελέσματα από τις εργαστηριακές δοκιμές που έγιναν για τα εδάφη της της E.O. Στο διάγραμμα 6, το οποίο κατά τον SEED περιλαμβάνει τρεις κατηγορίες δραστικότητας, τοποθετήθηκαν τα αποτελέσματα για τα υλικά μας, τα οποία προσδιορίστηκαν βάσει της σχέσης 1.

**6. ΟΡΥΚΤΟΛΟΓΙΚΗ ΛΝΑΛΥΣΗ**

Έξι αντιπροσωπευτικά εδαφικά δείγματα, ένα από κάθε φρεάτιο, στάλθηκαν στο I.G.M.E. για πλήρη ορυκτολογική ανάλυση, με τη βοήθεια των ακτίνων X (X-RAY DIFFRACTION), με σκοπό να προσδιοριστεί ακριβώς το % περιεχόμενο των αργιλικών ορυκτών.

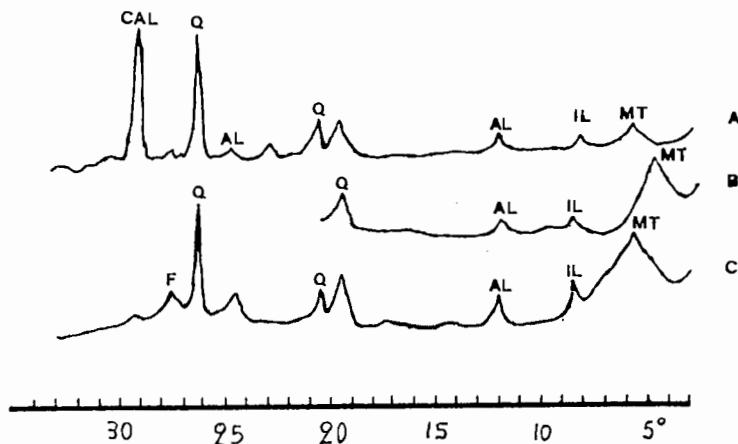
Τα αναλυτικά αποτελέσματα δίνονται στον πίνακα 8. Όπως φαίνεται από τον πίνακα το ποσοστό του ιδιαίτερα διογκούμενου αργιλικού ορυκτού Ca- Μοντμοριλλονίτη είναι 20-25%. Στο ποσοστό αυτό πρέπει να προστεθεί το ποσοστό του Ιλίτη (5%) και το ποσοστό του Σιδηροαλλουσίτη 10%, ο οπρίσ διογκώνεται δευτερογενώς.

ΠΙΝΑΚΑΣ 8. Αποτελέσματα X-RAY DIFFRACTION  
TABLE 8. Clay mineralogy by X-RAY DIFFRACTION

προσοτιαία σύσταση του αρχικού δείγματος %

Σύγχρονη Μοντμοριλλονίτης Άλλουσίτης Αστριού Χαλαζίας Αστριού Οργανική Αετόφυτης							
λεπτίνης	α/επεργάσιας						επίφανης
01	20	0	5	50	10	5	+
02	25	5	10	30	20	5	+
03	20	5	10	30	15	15	+
04	20	5	10	25	20	5	++
05	25	5	10	25	15	5	++
06	25	5	10	25	5	5	+++

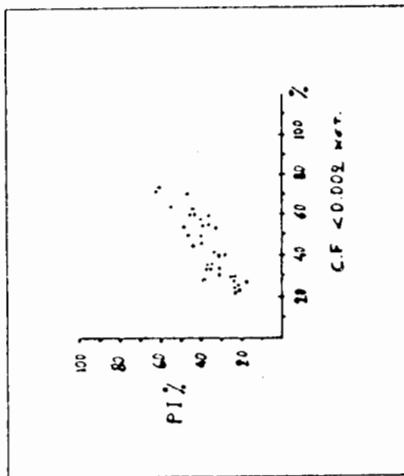
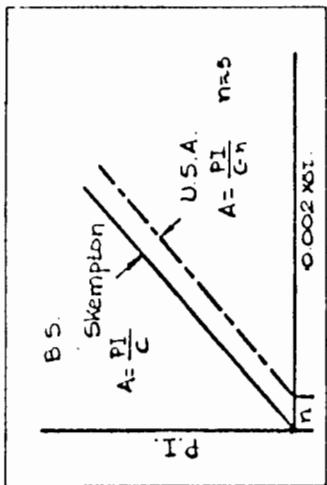
Στα δείγματα αυτά έγινε χημική επεξεργασία, ώστε να απομακρυνθούν τα ανθρακικά και οργανικά άλατα, έγινε διαχωρισμός του λεπτού ακλάσματος (0.002 χστ) και στη συνέχεια προσδιορίστηκαν ακριβώς τα αργιλικά ορυκτά (Διάγραμμα 7).



Διάγραμμα 7. ακτινογραφίες δείγματος με ακτινοβολία χαλκού.  
α. φυσικό δείγμα ξηρό β. ξηρό λεπτόκοκκο  
γ. λεπτόκοκκο με γλυκερίνη

Figure 7. X-rayed samples using Cu radiation.  
a. natural sample air-dry.  
b. air-dry.  
c. With glycerol  
c inc

MT	Μοντμοριλλονίτης	- Montmorillonite
IL	Ιλίτης	- Ilite
AL	Άλλουσίτης	- Allusite
Q	Αστριού	- Feldspar
CAL	Λοβέστιτης	- Caslite



**Figure 5.** Relationships between P.I. C.F. in the actual soil samples.

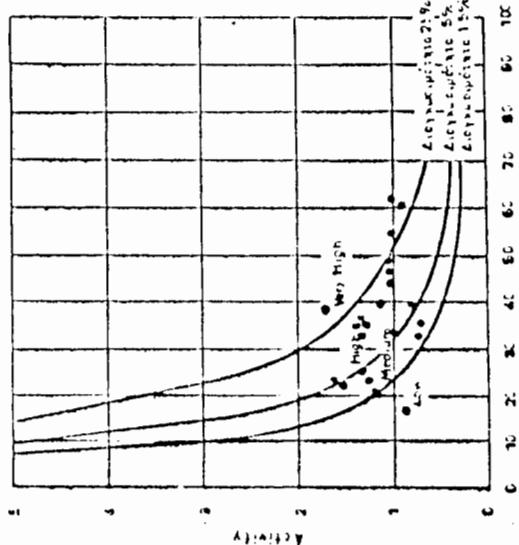
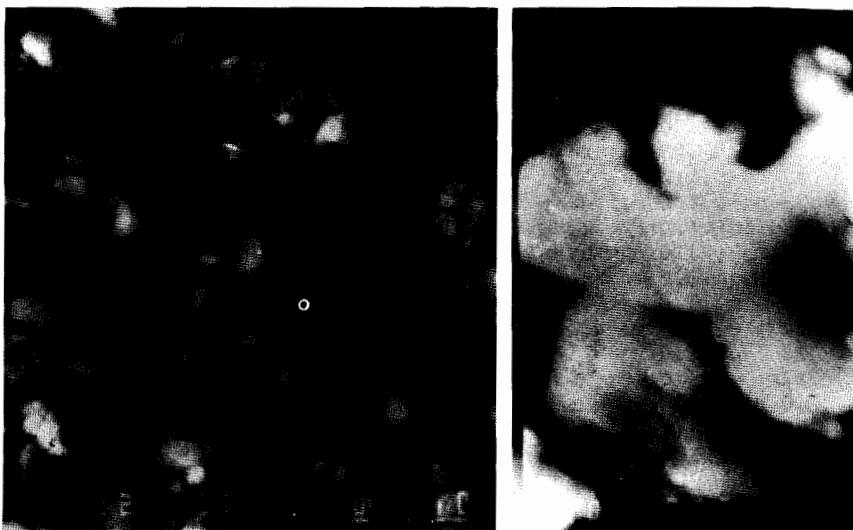


Figure 6. Chart for Classification of swelling Potential  
 Figure 6. Gähr für Clässificazion of swelling  
 Potential

**7. ΦΩΤΟΓΡΑΦΙΣΗ ΑΡΓΙΛΙΚΩΝ ΚΡΥΣΤΑΛΛΩΝ.**

Με σκοπό να φωτογραφίσουμε τους κρυστάλλους του αργιλικού ορυκτού μοντμοριλλονίτη, χρησιμοποιήσαμε τη μονάδα μικροαναλυτή του I.G.M.E. Ολόκληρη η μονάδα περιλαμβάνει ένα μικροαναλυτή τύπου JEOL SUPPER PROBE 733, μια κάμερα και φασματογράφο διασκορπιζόμενης ενέργειας τύπου EEDS II OPTEC. Για τη φωτογράφιση παρασκευάστηκαν μερικές λεπτές τομές από αυτούσιο το υλικό της Ε.Ο.τα οποία στη συνέχεια επιγραφιτώθηκαν και τοποθετήθηκαν στο μικροαναλυτή. Η φωτογράφιση έγινε με μεγέθυνση 2000 και 6000 του αρχικού μεγέθους των κρυστάλλων.



- Φωτ. 1. Κρύσταλλοι διαφόρων ορυκτών που αποτελούν το υλικό μας μεγένθ. 2.000.  
Φωτ. 2. Κρύσταλλοι μοντμοριλλονίτη στο εδαφικό υλικό μας μεγένθ. 6.000.

Photo 1. Crystals of different minerals in our samples magn. 2.000.

Photo 2. Montmorillonite crystals in our samples mang. 6.000.

**8. ΑΜΕΣΕΣ ΔΟΚΙΜΕΣ**

Οι δοκιμές που αναφέρθηκαν στις προηγούμενες παραγράφους, ήταν κυρίως έμμεσες και τα αποτελέσματα τους δίνουν εκτιμήσεις ως προς τη δυνατότητα διόγκωσης των εδαφών. Για την αντιμετώπιση όμως του προβλήματος απαιτείται η εκτέλεση δοκιμών, οι οποίες προσδιορίζουν ποσοτικά τα χαρακτηριστικά διόγκωσης των εδαφών. Οι δοκιμές αυτές που έγιναν σε αδιατάρακτα εδαφικά δείγματα, με τη συσκευή στερεοποίησης (οιδόμετρο), είναι η δοκιμή διόγκωσης και η δοκιμή τάσης διόγκωσης. Με την πρώτη δοκιμή προσδιορίζεται η επική διόγκωση ενός εδαφικού δείγματος, ενώ με τη δεύτερη προσδιορίζεται η τάση διόγκωσης, δηλαδή τι πίεση μπορεί

εξασκήσει το έδαφος σε μια κατασκευή που θα το επιφορτίσει. Οι άμεσες δοκιμές έγιναν τόσο κατά την υγρή όσο και κατά την ξερή περίοδο.

#### 8.1. ΠΟΣΟΣΤΟ ΔΙΟΓΚΩΣΗΣ %

Το εδαφικό δείγμα τοποθετείται στο δακτύλιο του συμπιεστομέτρου και πριν τον κορεσμό, υποβάλεται μια επιφόρτιση  $0.0625 \text{ Kg/cm}^2$  ή περίπου  $1 \text{ P.S.I.}$ . Στη συνέχεια μετριέται το ποσοστό αύξησης του ύψους του δείγματος, μέχρι να ηρεμήσει. Η πρώτη δειγματοληψία που έγινε τον Μάρτιο, όταν το έδαφος ήταν οχεδόν κορεσμένο, όπως αναμένοταν δεν έδωσε μεγάλα ποσοστά διόγκωσης, πίνακας 9. Οι μεγαλύτερες διογκώσεις που μετρήθηκαν ήταν της τάξεως του  $0.3\text{-}2.6\%$ .

Κατά τη δεύτερη δειγματοληψία (Σεπτέμβριο), μετά από τη ξερή περίοδο και με ελάχιστη Φ.Υ. τα ποσοστά διόγκωσης ήταν σαφώς μεγαλύτερα και κυμαίνονταν από  $0.7\text{-}13.0\%$  (πίνακας 10) ΠΙΝΑΚΑΣ 9. ΜΗΧΑΝΙΚΑ ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΕΔΑΦΟΥΣ-ΜΑΡΤΙΟΣ

TABLE 9. ENGINEERING PROPERTIES OF SOIL -MARCH

ΦΡΕΑΤ.	ΒΑΘΟΣ	ΔΙΟΓΚ.	ΤΑΣΗ ΔΙΟΓΚ.	0.002	P.I.	ΣΥΠΡΙΚΝ.
B.H.	DEPTH	F.S.W.	SWEL.PRES.		LIN.	SIIRINK.
Φ1	1.0	0.3%	0.10	18%	36%	17%
Φ1	4.0	0.4	0.20	20	17	12.5
Φ2	1.0	2.4	0.40	17	17	12
Φ2	3.0	0.4	0.12	22	23	11.5
Φ3	2.0	2.8	0.13	15	35	12
Φ3	3.0	2.8	0.32	14	26	14
Φ3	4.0	2.6	1.00	16	23	11
Φ4	1.0	1.8	0.35	18	27	19.3
Φ4	3.0	0.8	0.50	22	37	17.5
Φ5	2.0	0.7	0.40	22	41	19.2
Φ5	4.0	0.3	0.25	36	33	16
Φ6	1.0	0.4	0.30	22	50	20
Φ6	2.0	1.5	0.40	15	25	22.0
Φ6	3.0	0.8	0.30	13	22	23.0
Φ6	4.0	1.1	0.30	70	62	23.0

#### 8.2. ΤΑΣΗ ΔΙΟΓΚΩΣΗΣ

Η τάση διόγκωσης μετρήθηκε με το συμπιεστόμετρο, σε αδιατάρακτα δείγματα, τα οποία ουγκεντρώθηκαν τόσο κατά την υγρή όσο και κατά την ξερή περίοδο. Κατά την πειραματική διαδικασία, δείγμα εδάφους υποβάλλεται σε κορεσμό, ενώ ταυτόχρονα επιβάλλονται φορτία, ώστε η διόγκωση του να είναι μόνιμα μηδενική, μέχρι να κορεστεί τελείως το δείγμα. Κατά την πρώτη δειγματοληψία οι τάσεις διόγκωσης που μετρήθηκαν ήταν από  $0.10\text{-}1.0 \text{ Kg/cm}^2$  το δε μεγαλύτερο ποσοστό βρέθηκε κάτω του  $0.50 \text{ Kg/cm}^2$ , (πίνακας 9). Οι χαμηλές τιμές της τάσης διόγκωσης οφείλονται στο ότι τα εδάφη κατά την εποχή της α' δειγματοληψίας είχαν υψηλό ποσοστό υγρασίας. Αντίθετα οι τάσεις που μετρήθηκαν κατά την β' δειγματοληψία, κυμαίνονται μεταξύ  $0.40\text{-}6.0 \text{ Kg/cm}^2$ . Οι τιμές αυτές (πίνακας 10) είναι πολύ ψηλότερες από τις τιμές της α' φάσης και είναι το χαρακτηριστικό της διαφορετικής συμπεριφοράς των διογκούμενων αργιλικών εδαφών κατά την υγρή και ξερή περίοδο.

#### 9. ΣΤΑΘΕΡΟΠΟΙΙΣΗ ΜΕ ΥΔΡΑΣΒΕΣΤΟ

Είναι γνωστό από τη βιβλιογραφία ότι η προσθήκη υδρασβέστου σε αργιλικά εδάφη βελτιώνει τα Μηχανικά χαρακτηριστικά όπως:

διαταμητική αντοχή

συμπιεστότητα

μειώνει τη φυσική υγρασία

αυξάνει το όριο πλαστικότητας  
μειώνει το δείκτη πλαστικότητας  
μειώνει τη διογκωσιμότητα  
αυξάνει τη βέλτιστη υγρασία κατά PROCTOR  
**ΠΙΝΑΚΑΣ 10. ΜΗΧΑΝΙΚΑ ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΕΔΑΦΟΥΣ -ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ**  
**TABLE 10. ENGINEERING PROPERTIES OF SOIL -SEPTEMBER**

ΦΡΕΑΤ.	ΒΑΘΟΣ	ΔΙΟΓΚ.%	ΤΑΣΗ ΔΙΟΓΚ.	P.I.	ΣΥΓΓΡΙΚΝΩΣΗ
B.H.	DEPTH	F.SWEL.	SWEL.PRES.	0.002	LIN.SHRIN.
Φ2	1.0	9.4	5.1 Kg/cm <sup>2</sup>	10%	30% 12.5%
Φ3	0.50	6.3	2.0	18	35 12.0
Φ3	1.0	8.3	3.5	26	26 14.0
Φ5	1.0	13.1	6.0	16	46 21.1
Φ5	2.0	8.0	0.30	22	41 19.2
Φ5	3.0	0.70	0.30	22	48 21.0
Φ5	4.0	0.70	0.20	36	33 16.0

Η αύξηση της αντοχής είναι αποτέλεσμα δυο χημικών διεργασιών. Κατά την πρώτη δεσμεύεται ασβέστιο λόγω της έντονης ανταλλαγής ιόντων που γίνεται στις επιφάνειες των μορίων. Κατά τη διαδικασία αυτή δεν αλλάζει η δομή των αργιλικών μορίων. Κατά τη δεύτερη, λόγω των ποζολανικών ενώσεων, αλλάζει η χημική δομή των μορίων και σχηματίζονται νέες ενώσεις, με αποτέλεσμα την αύξηση της αντοχής.

Προκειμένου να πετύχουμε μια προκαθορισμένη αντοχή, το ποσοστό της υδρασβέστου αυξάνεται ανάλογα με το ποσοστό της αργίλου και το ποσοστό των οργανικών που υπάρχουν στο έδαφος. Λόγω της σοβαρότητας του έργου, της ανάγκης πρωτασίας της αργίλου κάτω από τον υψητάμενο δρόμο και μη γνωρίζοντας μια προκαθορισμένη τιμή αντοχής του υλικού, αποφασίστηκε να παρασκευαστούν δοκίμια εδάφους με διάφορα ποσοστά υδρασβέστου. Τα ποσοστά της υδρασβέστου ήταν 3%, 5%, 7%, κατά βάρος και τα δοκίμια αφού συμπυκνώθηκαν βάσει της μέγ. Ενηράς πυκνότητας και βέλτιστης υγρασίας κατά PROCTOR, τοποθετήθηκαν στο θάλαμο συντηρήσεως του μπετόν.

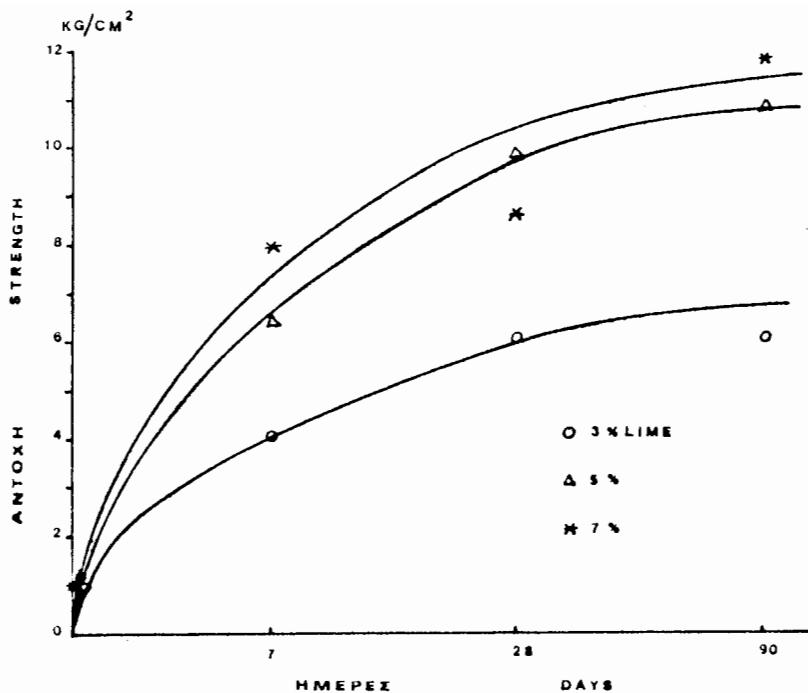
Προηγουμένως όλα τα δοκίμια ζυγίστηκαν και περιτυλίχτηκαν με πολυεθυλένιο, ώστε να μη επιρεαστεί η υγρασία. Η θραύση των δοκιμών έγινε μετά από 7, 28 και 90 ημέρες. Κατά τη θραύση χρησιμοποιήθηκαν τρία δοκίμια για κάθε τιμή αντοχής και τα αποτελέσματα της αξονικής διατυπικής αντοχής δίνονται στο σχήμα, και στον πίνακα 11.

**ΠΙΝΑΚΑΣ 11. ΔΙΑΤΥΠΙΚΗ ΑΝΤΟΧΗ**  
**TABLE 11. SHEAR STRENGTH**

Υδράσβεστος.	0%	3%	5%	7%	LIME DAYS
7	1.10	4.10	6.40	7.90	
28	-	6.70	9.82	8.54	
90	-	6.00	10.80	11.80	

Όπως αναμενόταν, υπάρχει μια γραμμική αύξηση της αντοχής του υλικού με τη προσθήκη της υδρασβέστου και τη πάροδο των ημερών.

Το επόμενο βήμα ήταν να επιλεχθεί το πιο κατάλληλο ποσοστό υδρασβέστου, βάσει μιας οικονομοτεχνικής μελέτης που θα γίνει από τη Δ/νση Συγκοινωνιακών Έργων.



Διάγραμμα 8. Παράσταση αντοχής μιγμάτων εδάφους-υδρασβέστου.

Figure 8. Shear strength of soil-lime mixtures.

#### 10. ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ

Από όλα που αναφέραμε στις προηγούμενες παραγράφους, καταλήγουμε στο συμπέρασμα ότι οι ρηγματώσεις πρέπει να αποδοθούν στη διογκωσιμότητα του εδάφους θεμελίωσης. Όλες οι έμμεσες δοκιμές δείχνουν ότι τα εδάφη παρουσιάζουν μέσο έως υψηλό βαθμό διόγκωσης. Οι άμεσες δοκιμές δείχνουν ότι τα εδάφη έχουν υψηλή τάση διόγκωσης. Το έδαφος θεμελίωσης της Ε.Ο. αποτελείται από υλικό πλούσιο σε αργιλικά ορυκτά. Οι ορυκτολογικές αναλύσεις με τις ακτίνες X, μας δίνουν ποσοστά αργιλικών ορυκτών 40% εκ των οποίων 25% μοντμοριλλονίτη. Οι επιμήκεις ρωγμές του οδοστρώματος υποδηλώνουν θραύση λόγω διαδοχικών διογκώσεων και συρρικινώσεων. Η χρήση της υδρασβέστου σε ποσοστό 5% αποδείχτηκε κατάλληλη ώστε να εξουδετερώσει την διόγκωση του εδάφους.

Η χρησιμοποίηση και άλλων μεθόδων δεν αποκλείεται, πλην δύναται στην προκειμένη περίπτωση, το μέγιμα υδρασβέστου και εδάφους παρέχει, για τον πυρήνα του παλαιού οδοστρώματος ένα αδιαπέρατο στρώμα, που θα το προστατεύει από τις μεταβολές της υγρασίας.

Β Ι Β Α Ι Ο Γ Ρ Α Φ Ι Α

- ALTMAYER, W.T. 1955 March. Discussion of engineering properties of expansive clays. Proc. ASCE. V.81 , separ. No 658.
- ΒΑΣΙΛΟΠΟΥΛΟΣ, Ε. 1976 Θεμελιώσεις κτιρίων επί διογκούμενων εδαφών. Δελτίο ΚΕΔΕ, 1976 τεύχος 2.
- BRINK; A.B.A, PARTRIDGE,T.C, WILLIAMS, A.A.B. soil survay for engineerihg. Oxford publ.p.49-139.
- CHEN.F.H. 1975. Foundations on expansive soils. Elsevier publ. Amsterdam.
- GROMKO, G.J. 1974. Review of expansive soils. Journal G.E.Div. Proc. ASCE. GT6.V100.p.660-680.
- HEAD, K.H. Soil laboratory testing. Prentechpress London.
- HOLTZ, W.G, GIBBS, J.J. 1956. Engineering properties of expansive clays. ASCE. Trans. p.No 2814. V.121. p.641-677
- KOMORNIC, A, DAVID. D. 1969. Prediction of swelling pressure of clays. Proc. ASCE. J. SMF Div. SM1. p.209-224.
- SCHMERTMANN, J.H. 1969. Swell sensitivity. Geotechnique. V. XIX. No 4. p. 530-533.
- SEED, B.H, WOODWARD, R.J, LUNDGREN, R. Prediction of swelling potential for compacted clays. J.S.M.F.Div. Proc. ASCE. June 1962. SM3.p.53-87.
- SEED, B.H, WOODWARD, R.J, LUNDGREN, R. Fundamental aspects of the atterberg limits. J.S.M.F.Div. Proc. A.S.C.E. Nov. 1964. SM6.
- SKEMPTON, A.W. 1953. The colloidal activity of clays. Proc. 3rd ICSMFE. Vol. 1. p. 57-60
- TOMPSON, M.R, EADES, J.L. Evaluation of quick test for lime stabilization. Proc. ASCE. V. 92. SM2. 1970