

Τ.Ε.Ι. ΠΑΤΡΑΣ

ΣΧΟΛΗ ΠΟΛΙΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

ΤΜΗΜΑ ΕΡΓΩΝ ΥΠΟΔΟΜΗΣ



ΠΤΥΧΙΑΚΗ ΕΡΓΑΣΙΑ

ΘΕΜΑ " ΥΔΡΟΔΥΝΑΜΙΚΟ ΔΥΝΑΜΙΚΟ
ΔΥΤΙΚΗΣ ΣΤΕΡΕΑΣ ΕΛΛΑΔΑΣ"

(Αξιοποίηση ποταμού Αχελώου)

ΣΠΟΥΔΑΣΤΕΣ:

1. ΚΑΤΣΙΒΑΛΗ ΕΛΕΝΗ
2. ΜΑΡΑΓΚΟΣ ΑΝΤΩΝΙΟΣ
3. ΑΝΘΗ ΛΥΡΙΑΚΗ

| | |
|----------------------|------|
| ΑΡΙΘΜΟΣ ΕΙΣΑΓΩΓΗΣ | 1568 |
|----------------------|------|

ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΑ

| ΠΡΟΛΟΓΟΣ | ΣΕΛΙΔΑ |
|-----------------------------------|--------|
| A. <u>ΕΙΔΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ</u> | 1 |
| 1. ΝΟΜΟΣ ΑΙΤΩΛ/ΝΙΑΣ - ΘΕΣΗ - ΟΡΙΑ | 1 |
| 2. ΕΚΤΑΣΗ | 1 |
| 3. ΜΟΡΦΟΛΟΓΙΑ ΕΔΑΦΟΥΣ | 2 |
| 4. ΚΛΙΜΑ | 2 |
| 5. ΠΛΗΘΥΣΜΟΣ | 3 |
| B. <u>ΥΔΑΤΟΓΡΑΦΙΑ</u> | 4 |
| 1. ΠΟΤΑΜΟΙ | 4 |
| α. ΑΧΕΛΩΟΣ | 4 |
| β. ΕΥΗΝΟΣ | 5 |
| γ. ΜΟΡΝΟΣ | 6 |
| δ. ΙΝΑΧΟΣ | 6 |
| 2. ΛΙΜΝΕΣ | 6 |
| α. ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ | 6 |
| β. ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | 6 |
| γ. ΤΡΙΧΩΝΙΔΑ | 7 |
| δ. ΛΥΣΙΜΑΧΙΑ | 7 |
| ε. ΟΖΕΡΟΣ | 8 |
| στ. ΑΜΒΡΑΚΙΑ | 8 |
| ζ. ΒΟΥΛΚΑΡΙΑ | 8 |
| 3. ΧΕΙΜΑΡΡΟΙ | 9 |
| 4. ΥΠΟΓΕΙΑ ΝΕΡΑ - ΠΗΓΕΣ | 9 |

| | ΣΕΛΙΔΑ |
|---|--------|
| Γ. <u>ΠΡΟΓΕΝΕΣΤΕΡΑ ΠΡΟΒΛΗΜΑΤΑ</u> | 11 |
| 1. ΑΡΔΕΥΣΗ | 11 |
| 2. ΣΤΡΑΤΗΓΙΗ - ΑΠΟΧΕΤΕΥΣΗ | 12 |
| 3. ΑΝΤΙΠΑΝΗΜΥΡΙΚΗ ΠΡΟΣΤΑΣΙΑ | 12 |
| Δ. <u>ΑΡΔΕΥΣΗ</u> | 13 |
| ΚΑΤΑΝΟΜΗ ΚΑΛΛΙΕΡΓΟΥΜΕΝΩΝ ΕΚΤΑΣΕΩΝ | 13 |
| Ε. <u>ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΑ ΕΡΓΑ</u> | 17 |
| 1. ΙΣΤΟΡΙΚΟ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ | 17 |
| 2. ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗ ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ | 18 |
| 3. ΣΤΑΔΙΑ ΕΚΤΕΛΕΣΗΣ | 19 |
| 4. ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ | 23 |
| 5 ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ " " | 25 |
| 6. ΑΝΤΛΙΟΣΤΑΣΙΑ | 29 |
| 7. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΤΙΚΑ | 32 |
| 8. ΟΔΙΚΑ | 37 |
| ΣΤ. <u>ΔΑΠΑΝΕΣ - ΩΦΕΛΕΙΕΣ</u> | 38 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 38 |
| 2. ΒΑΣΙΚΕΣ ΑΡΧΕΣ | 38 |
| 3. ΔΑΠΑΝΕΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ | 39 |
| 4. ΕΤΗΣΙΕΣ ΔΑΠΑΝΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ - | 40 |
| - ΣΥΝΤΗΡΗΣΗΣ | |

| | ΣΕΛΙΔΑ |
|--|--------|
| 5. ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΕΤΗΣΙΕΣ ΕΠΙΒΑΡΥΝΣΕΙΣ | 41 |
| 6. ΑΜΕΣΕΣ ΩΦΕΛΕΙΕΣ | 42 |
| 7. ΣΥΓΚΡΙΣΗ ΔΑΠΑΝΗΣ ΩΦΕΛΕΙΑΣ | 42 |
| 8. ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ | 44 |
| | |
| Ζ. <u>ΠΡΟΕΡΓΑΣΙΕΣ - ΕΡΕΥΝΕΣ</u> | 45 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 45 |
| 2. ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΚΕΣ ΕΡΓΑΣΙΕΣ | 47 |
| 3. ΕΔΑΦΟΛΟΓΙΚΗ ΕΡΕΥΝΑ | 48 |
| 4. ΓΕΩΛΟΓΙΚΕΣ ΚΑΙ ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΕΣ ΕΡΕΥΝΕΣ | 48 |
| | |
| Η. <u>ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΕΣ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΙΣ</u> | 53 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 53 |
| 2. ΤΥΠΟΙ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΩΝ | 57 |
| 3. ΓΕΝΙΚΕΣ ΔΙΑΤΑΞΕΙΣ | 61 |
| | |
| Θ. <u>ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΕΣ</u> | 63 |
| 1. ΟΡΙΣΜΟΙ | 63 |
| 2. ΤΥΠΟΙ ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΩΝ | 65 |
| 3. ΔΥΣΚΟΛΙΕΣ ΣΤΗΝ ΕΚΜΕΤΑΛΛΕΥΣΗ ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΩΝ ΠΟΛΛΑΠΛΩΝ ΣΚΟΠΩΝ | 72 |
| | |
| Ι. <u>ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ</u> | 78 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 78 |

| | ΣΕΛΙΔΑ |
|---|--------|
| 2. ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | 79 |
| 3. ΣΤΡΟΒΙΛΟΙ | 86 |
| 4. ΓΕΝΝΗΤΡΙΕΣ | 99 |
| 5. ΥΔΑΥΛΙΚΟ ΠΛΗΓΜΑ Ή ΚΤΥΠΗΜΑ ΚΡΙΟΥ | 102 |
| 6. ΠΥΡΓΟΙ ΕΚΤΟΝΩΣΗΣ - ΘΑΛΑΜΟΙ ΠΙΕΣΗΣ | 105 |
| 7. ΔΕΞΑΜΕΝΗ ΑΝΑΠΛΑΣΗΣ | 106 |
| | |
| ΙΑ. <u>ΦΡΑΓΜΑΤΑ</u> | 108 |
| | |
| 1. ΟΡΙΣΜΟΣ | 108 |
| 2. ΤΥΠΟΙ ΦΡΑΓΜΑΤΩΝ | 108 |
| 3. ΔΥΝΑΜΕΙΣ ΠΟΥ ΑΣΚΟΥΝΤΑΙ ΣΕ ΦΡΑΓΜΑΤΑ | 110 |
| | |
| ΙΒ. <u>ΣΤΑΘΜΟΣ ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ</u> | 112 |
| | |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ | 112 |
| 2. ΕΙΔΙΚΑ " | 113 |
| 3. ΧΑΡΤΕΣ - ΤΟΜΕΣ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ | 118 |
| 4. ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ ΠΕΡΙΟΧΗΣ Υ.Η.Ε. ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ | 128 |
| 5. ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΕΛΕΓΧΟΥ ΣΥΜΠΕΡΙΦΟΡΑΣ ΤΟΥ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ | 131 |
| 6. ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ | 137 |
| α. ΒΡΟΧΟΜΕΤΡΙΚΟΙ ΚΑΙ ΜΕΤΕΩΡΟΛΟΓΙΚΟΙ - - ΥΔΡΟΜΕΤΡΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ | 137 |
| β. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ | 148 |
| γ. ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ | 162 |
| δ. ΚΑΜΠΥΛΕΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΠΑΡΟΧΗΣ | 178 |

| | ΣΕΛΙΔΕΣ |
|--|---------|
| ε. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΠΑΡΟΧΕΣ | 181 |
| στ. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΩΝ ΠΑΡΟΧΩΝ | 209 |
| ζ. " ΜΕΣΩΝ ΜΗΝΙΑΙΩΝ ΠΑΡΟΧΩΝ | 223 |
| η. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΕΣ | 229 |
| θ. " ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ | 239 |
| ι. " ΥΓΡΑΣΙΕΣ | 246 |
| ια. " ΒΕΑΤΜΙΣΕΙΣ | 254 |
| | |
| ΙΓ. <u>ΣΤΑΘΜΟΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ</u> | 258 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 258 |
| 2. ΧΑΡΤΕΣ-ΤΟΜΕΣ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ | 259 |
| 3. ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | 267 |
| α. ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΑ | 267 |
| β. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ | 269 |
| γ. ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ | 272 |
| δ. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΠΑΡΟΧΕΣ | 283 |
| ε. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ | 289 |
| στ. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΗΣΕΙΣ | 293 |
| ζ. " ΒΕΑΤΜΙΣΕΙΣ | 297 |
| η. ΜΗΝΙΑΙΑ ΔΕΛΤΙΑ ΣΤΑΘΜΟΥ | 301 |
| | |
| ΙΔ. <u>ΣΤΑΘΜΟΣ ΣΤΡΑΤΟΥ</u> | 311 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 311 |
| 2. ΤΕΧΝΙΚΗ ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ | 312 |
| 3. ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΑΣ ΚΑΙ ΦΡΑΓΜΑ | 314 |
| 4. ΕΚΤΡΟΠΗ ΤΟΥ ΠΟΤΑΜΟΥ | 318 |

| | |
|--|-------|
| 5. ΣΥΓΚΡΟΤΗΜΑ ΕΚΧΕΙΛΙΣΤΗ | 318 |
| 6. ΣΥΣΤΗΜΑ ΠΡΟΣΑΓΩΓΗΣ | 320 α |
| 7. ΣΤΑΘΜΟΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΥΗΣ ΣΤΡΑΤΟΣ Ι' | 321 |
| 8. ΥΠΟΣΤΑΘΜΟΣ ΖΕΥΣΗΣ | 321 |
| 9. ΣΗΡΑΓΓΕΣ ΚΑΙ ΔΙΩΡΥΓΑ ΦΥΓΗΣ | 322 |
| 10. ΜΙΚΡΟΣ ΥΗΣ ΣΤΡΑΤΟΣ ΙΙ | 324 |
| 11. ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΕΡΓΑ | 325 |
| 12. ΚΥΡΙΑ ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΟΥ ΕΡΓΟΥ ΣΤΡΑΤΟΥ | 325 |
| 13. ΤΟΜΕΣ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ | 328 |
| ΙΕ. <u>ΕΚΤΡΟΠΗ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ</u> | 332 |
| 1. ΓΕΝΙΚΑ | 332 |
| 2. ΠΙΝΑΚΕΣ | 345 |
| 3. ΑΝΑΦΟΡΕΣ-ΕΠΙΣΤΟΛΕΣ-ΑΠΟΣΠΑΣΜΑΤΑ ΕΦΗΜΕΡΙΔΩΝ | 355 |

Π Ρ Ο Λ Ο Γ Ο Σ

Η πτυχιακή εργασία αυτή έγινε από τους σπουδαστές του τμήματος των "Έργων υποδομής", α) Κατσίδαλη Ελένη, β) Ευριδίκη Άνθη, γ) Αντώνιο Μαραγγό.

Σκοπός της εργασίας είναι να δείξει την σημασία της αξιοποίησης των επιφανειακών υδάτων.

Η εργασία κινείται στα πλαίσια της επιστήμης της τεχνικής υδρολογίου και εξετάζει κυρίως από ηλεκτρική, αρδευτική και λιγότερο από υδρευτική άποψη, την εκμετάλλευση του νερού, μέσω των φραγμάτων σε ένα συγκεκριμένο γεωγραφικό τμήμα της χώρας μας.

Ασχοληθήκαμε με την Δυτική Στεραιά Ελλάδα και συγκεκριμένα με τον Νομό Αιτωλοακαρνανίας που περιέχει μερικά από τα σημαντικότερα υδροδυναμικά έργα της χώρας μας.

Για την συλλογή των στοιχείων που ήταν απαραίτητα για την διεκπεραίωση της εργασίας αυτής χρειάστηκε να κάνουμε τρεις επισκέψεις με διαμονή αρκετών ημερών στα Φράγματα Στρατού Καστρακίου και Κρεμαστών. Από την κεντρική βιβλιοθήκη της Δ.Ε.Η. στην Αθήνα πήραμε μερικά απαραίτητα στοιχεία. Στο Αγρίνιο μας βοήθησε σε σημαντικό βαθμό ο Δήμαρχος Αγρινίου

η Δ/ος Ζαρκάδα Βασιλική (Πολιτικός Μηχανικός) και ο Κ/ος Δ. Λυμπουρίδης (εκπρόσωπος επιτροπής Αγρινιωτών)

Στα γραφεία του οργανισμού των εγγέλων βελτιώσεων του νομού ήταν πολύ εξυπηρετικοί και μας παρέχον ένα ειδικό σεμινάριο, που μας φάνηκε αρκετά χρήσιμο.

Θερμά ευχαριστούμε όλους όσους μας βοήθησαν καθώς και

τον Αρμόδιο καθηγητή μας Θεμιστοκλή Τσίπηρα για την πολύτιμη συνεργασία του.

Ελπίζουμε το αποτέλεσμα της εργασίας μας να είναι ανάλογο των προσδοκιών μας.

Α. ΕΙΔΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

1. ΝΟΜΟΣ ΑΙΤΩΛ/ΝΙΑΣ - ΘΕΣΗ - ΟΡΙΑ

Ο Νομός Αιτωλ/νίας καταλαμβάνει το Δυτικό Τμήμα της Στερεάς Ελλάδος.

Συνορεύει βορεινά με τους Νομούς Άρτης και Καρδίτσας, Ανατολικά με τους Νομούς Φθιώτιδος, Φωκίδος και Ευρυτανίας, Δυτικά βρέχεται από το Ιόνιο πέλαγος και Νότια από τον Πατραϊκό κόλπο.

Είναι ο μεγαλύτερος σε έκταση νομός της Ελλάδος μετά τον νομό Θεσσαλονίκης.

Πρωτεύουσά του είναι το Μεσολόγγι.

Έχει πέντε δήμους και 228 κοινότητες.

Η Αιτωλία χωρίζεται από την Ακαρνανία δια του Αχελώου ποταμού, και του Ευήνου και περιλαμβάνει το μεγαλύτερο μέρος των εγγειοβελτιωτικών έργων.

Η Ακαρνανία περιλαμβάνει την Β.Δ. περιοχή του Αχελώου, που είναι κυρίως ορεινή, εκτός της περιοχής Οζερού, όπου βρίσκονται τα υπόλοιπα εγγειοβελτιωτικά έργα. Μεταξύ των δύο ποταμών σχηματίζονται οι πεδιάδες Αγρινίου-Μεσολογγίου που χωρίζονται από το Αράκυνθο όρος.

2. ΕΚΤΑΣΗ

Η συνολική έκταση του Νομού είναι 5.450.000 στρ, ποσοστό 4,13% της συνολικής έκτασης της Ελλάδας.

Κατανομή Έκτασης του νομού

Γεωργική γή: 1.152.500 στρ. ποσοστό 21,14%.

| | |
|------------------------------|-----------------|
| Δάση: 1.267.500 στρ. | ποσοστό 23,27%. |
| Βοσκότοποι: 2.524.000 στρ. | " 46,31% |
| Λοιπές εκτάσεις 506.000 στρ. | " 9,28%. |

3. ΜΟΡΦΟΛΟΓΙΑ ΕΔΑΦΟΥΣ

Το έδαφος του Νομού μορφολογικά διακρίνεται σε ορεινό ημιορεινό και πεδινό.

Τα όρη του Νομού ακολουθούν δυναμική κατεύθυνση και χωρίζονται από κοιλάδες και βυθίσματα, όπου σχηματίζονται οι λίμνες Οζερός, Αμβρακία, Τριχωνίδα και Λυσιμαχία.

Το ημιορεινό και το πεδινό τμήμα ευρίσκονται στο Ν.Δ. άκρο και αποτελούνται κυρίως από τις περιοχές Οζερού, Αγρινίου, και Μεσολογγίου όπου κατασκευάστηκαν και τα εγγειοβελτιωτικά έργα.

4. Κ Λ Ι Μ Α

Ο νομός περιβρέχεται κατά το μεγαλύτερο τμήμα, από το Ιόνιο πέλαγος, τον Αμβρακικό κόλπο και τον Πατραϊκό κόλπο.

Έχει έξι λίμνες, διαφέρει από τους ποταμούς Αχελώο, Εύηνο και Μόρνο, έχει μεγάλους ορεινούς όγκους (όρη Παναϊτωλικού, Μακρυνόρος, Αράκυνθος, Ακαρνανικά). Όλα τα παραπάνω συντελούν στο να έχει ποικιλία μικροκλιμάτων.

Γενικά το κλίμα του νομού είναι εύκρατο, με χειμώνα σχετικά ήπιο, βροχερό και δριμύτερο στα ορεινά.

- Το ύψος της βροχής είναι αρκετά υψηλό σ' όλο το νομό.

- Η απόλυτος μέγιστη θερμοκρασία κατά την περίοδο 1968-1972 ήταν $39,5\text{ }^{\circ}\text{C}$, η απόλυτος ελάχιστη ήταν $-6,6\text{ }^{\circ}\text{C}$ και η μέση ήταν $14,53\text{ }^{\circ}\text{C}$.
- Το χιόνι είναι σπάνιο στα πεδινά και σχετικά συχνό στα ορεινά διαμερίσματα.
- Το χαλάζι δεν είναι συχνό.
- Οι άνεμοι είναι διαφόρων κατευθύνσεων με επικρατέστερους τον χειμώνα Β.Α. λιγότερο οι Β.Δ. και κατά το καλοκαίρι συνηθέστεροι είναι οι Β.Δ.
- Οι παγετοί δεν είναι συχνοί.
- Η δρόσος είναι σχετικά άφθονη όλες τις εποχές του έτους.

5. ΠΛΗΘΥΣΜΟΣ

Ο συνολικός πληθυσμός του νομού (1979) είναι 228.989 κάτοικοι.

Ο αγροτικός πληθυσμός είναι 119.763 ποσοστό 52,3% (1979), ενώ το 1951 είχε ποσοστό 64% και το 1961 61,3%. Ο ενεργός πληθυσμός είναι 96.980 άτομα, από τα οποία τα 67.728 ασχολούνται με την γεωργία.

Ο αστικός πληθυσμός είναι 54.192 άτομα, ποσοστό 23,7%, ενώ το 1951 το ποσοστό ήταν 16,1% και το 1961 18,2%.

Ο ημιαστικός πληθυσμός είναι 55.033 άτομα, ποσοστό 24,0% ενώ το 1951 ήταν 19,9% και το 1961 20,5%.

Τα παραπάνω στοιχεία είναι βάσει της απογραφής του 1979. Όπως συμβαίνει άλλωστε και στις περισσότερες περιοχές της Ελλάδας, παρατηρούμε ότι με την πάροδο των χρόνων έχουμε αύξηση των αστικών και ημιαστικών ποσοστών και μείωση των αγροτικών ποσοστών του πληθυσμού.

B. ΥΔΑΤΟΓΡΑΦΙΑ

Από υδατογραφική άποψη ο Νομός Αιτωλ/νίας είναι πολύ ενδιαφέρον , διότι διαιρείται από τους ποταμούς Αχελώο και Εύηνο. ενώ οι υδάτινοι όγκοι των λιμνών συντελούν στην διαμόρφωση του κλίματος και την αξιοποίηση των εδαφών δια των αρδεύσεων.

Οι χείμαρροι και οι πηγές αφθονούν στην περιοχή.

1. ΠΟΤΑΜΟΙ

α. ΠΟΤΑΜΟΣ ΑΧΕΛΩΟΣ

Ο ποταμός Αχελώος πηγάζει από την Πίνδο, ρέει από Βορρά προς νότο στην Δυτική Στερεά Ελλάδα και εκβάλλει στο Ιόνιο Πέλαγος.

Το μήκος της κοίτης του είναι 255 χιλ. και η λεκάνη απορροής του 5470 τετραγ. χιλιόμετρα.

Η υδροηλεκτρική αξιοποίηση του ποταμού και των παραποτάμων του, (Ινάχου, Αγραφιώτη, Ταυρωπού, κ.λ.π.), περιελάμβανε σε πρώτο στάδιο τα ΥΗΕ Ταυρωπού (130 ΜΩ). Κοντά στα όρια με τον νομό Ευρυτανίας, όπου ενώνεται με τον Ταυρωπό και Αγραφιώτη σχηματίζεται η τεχνητή λίμνη των Κρεμαστών, λόγω της κατασκευής του ομωνύμου φράγματος και του υδροηλεκτρικού σταθμού (437 ΜΩ). Νοτιότερα σχηματίζεται με τον ίδιο τρόπο η τεχνητή λίμνη Καστρακίου όπου βρίσκεται και ο υδροηλεκτρικός σταθμός Καστρακίου (320 ΜΩ).

Τα παραπάνω έργα κατασκευάστηκαν κατά την περίοδο 1955-1969. Το δεύτερο στάδιο της αξιοποίησης του ποταμού περιλαμβάνει τα ΥΗΕ Στρατού (156 ΜΩ) στον κάτω Αχελώο και πραγματο-

ποιείται η κατασκευή των ΥΗΕ Μεσοχώρας (160 ΜΩ) και Συκιάς (60 ΜΩ μετά την εκτροπή μέρους του Αχελώου) που έχουν προγραμματίσει για ένταξη στο σύστημα το 1994.

Η παροχή του ποταμού στο πεδινό τμήμα εξαρτάται από την λειτουργία του υδροηλεκτρικού έργου Καστρακίου και κυμαίνεται από 1.000 μ³/S έως 50 μ³/S. Ο ποταμός Αχελώος αποτελεί την κυριώτερη πηγή υδροδότησης του πεδινού τμήματος του νομού.

Από τον Αχελώο και με την βοήθεια των εγγειοβελτιωτικών έργων μπορούν να αρδευτούν 163.650 στρ. γης στην υψηλή περιοχή.

Στην χαμηλή περιοχή 20.000 στρ. καλλιεργήσιμης γης μπορούν να αρδευτούν απ'ευθείας από τα νερά του Αχελώου, μέσω αντλ/σίων.

Η έκταση που μπορεί να αρδευτεί από τον Αχελώο είναι μεγαλύτερη, αλλά δεν μπορεί να υπολογιστεί ακριβώς, λόγω του ότι τα νερά του ποταμού ενώνονται με τα νερά των λιμνών Τριχωνίδος και Λυχιμαχίας. Με σύραγγα οδηγούνται στην χαμηλή περιοχή όπου μπορούν να αρδεύσουν συνολική έκταση 227.600 στρ.

Ο βαθμός αξιοποίησης των νερών του Αχελώου υπολογίζεται σε ποσοστό 60% περίπου και μελετάται η παραπέρα αξιοποίησή του, με την άρδευση άλλων 150.000 στρ. περίπου των περιοχών Βάλτου και Ξηρομέρου.

β. ΠΟΤΑΜΟΣ ΕΥΗΝΟΣ

Ο ποταμός Εύηνος πηγάζει από τα Βαρβουσια, διαρρέει το Ν.Α. τμήμα του ποταμού και εκβάλλει στον Πατραϊκό κόλπο.

Έχει μήκος 110 χιλ. και λεκάνη απορροής 1070 τ.μ. Η παροχή του ποταμού κυμαίνεται από 600 μ³/S - 7 μ³/S ανάλογα με την εποχή του έτους.

Τα νερά του χρησιμοποιούνται μέσω χωμάτινων δικτύων προς άρδευση 20.000 στρ. περίπου των περιοχών Ευηνοχωρίου-Γαλατά.

γ. ΠΟΤΑΜΟΣ ΜΟΡΝΟΣ

Ο ποταμός Μόρνος έχει μήκος 70 χιλ. και η παροχή του κυμαίνεται από 100 μ³/S - 10 μ³/S. Τα νερά του χρησιμοποιούνται μέσω χωματινών δικτύων για άρδευση 1500 στρ.

δ. ΠΟΤΑΜΟΣ ΙΝΑΧΟΣ

Ο ποταμός Ίναχος αποτελεί παραπόταμο του Αχελώου και αρδεύει μέσω χωματινού δικτύου, έκταση 600 στρ. της περιοχής Βάλτου.

2. ΛΙΜΝΕΣ

α. ΛΙΜΝΗ ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ

Η λίμνη Κρεμαστών είναι τεχνητή. Έχει επιφάνεια 80,6 τετρ. χιλ. λεκάνη απορροής 3.570 τετρ. χιλ. και περιεκτικότητα ύδατος 4570 δισεκατομμύρια M³ όταν βρίσκεται στην μέγιστη στάθμη πλημμυρών (απόλυτο ύψος 284 μ.).

Η μέγιστη στάθμη λειτουργίας της είναι 282 μ. και η ελάχιστη 227 μ.

β. ΛΙΜΝΗ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ

Η τεχνητή λίμνη Καστρακίου έχει επιφάνεια 28 τετρ. χιλ.,

λεκάνη απορροής 541 τετρ. χιλιδμ. Η περιεκτικότητα του ύδατος της, είναι 950 εκατ. M3 στην μέγιστη στάθμη πλημμυρών (απόλυτο ύψος 150 μ.).

Μέγιστη στάθμη λειτουργίας της είναι 1442 μ. και ελάχιστη 142 μ.

Τα νερά των δύο παραπάνω τεχνητων λιμνών αφού θέσουν σε λειτουργία τους δύο υδροηλεκτρικούς σταθμούς επανέρχονται στην παλαιά κοίτη του Αχελώου και χρησιμοποιούνται για την άρδευση τμήματος της περιοχής.

γ. ΛΙΜΝΗ ΤΡΙΧΩΝΙΔΑ

Η λίμνη Τριχωνίδα είναι φυσική λίμνη. Η επιφάνεια της είναι 87,2 τετρ. χιλ. και θεωρείται η δεύτερη σε μέγεθος λίμνη της Ελλάδος μετά την Πρέσπα.

Το απόλυτο υψόμετρο της ανώτατης στάθμης της είναι 18,60 μ. και της κατώτατης 14,30 μ.

Συνδέεται με την Λυσιμαχία μέσω της ενωτικής τάφρου και με τον Αχελώο μέσω της διώρυγας ΔΧΙ.

Τα ύδατα τους οδηγούνται μέσω της σύραγγος για άρδευση στην χαμηλή περιοχή. μέσω των κατασκευασθέντων εγγειοβελτικών έργων.

Με απ'ευθείας άντληση από την Τριχωνίδα, πορούβ να αρδευτούν 44.660 στρ. στην περιοχή Μακρυνεύας και 8.000 στρ. στην περιοχή Παραβόλας.

δ. ΛΙΜΝΗ ΛΥΣΙΜΑΧΙΑ

Η φυσική λίμνη Λυσιμαχίας έχει επιφάνεια 14 τετρ. χιλ. ανώτατη στάθμη 14 μ. και κατώτατη 12,50 μ.

Τα ύδατα αυτά και της Τριχωνίδος όταν δεν εκτρέπονται δια της σύραγγος Λυσιμαχίας προς την Πεδιάδα Μεσολογγίου, αποχετεύονται δια της τάφρου Διμηκού στον Αχελώο.

Από την Λυσιμαχία μπορούν να αρδευτούν με απ'ευθείας άντληση εκτάσεις 8.000 στρ. της περιοχής Κλεισούρας και Αγγελόκαστρου.

ε. ΛΙΜΝΗ ΟΖΕΡΟΣ

Η φυσική λίμνη Οζερός έχει επιφάνεια 10,128 τετρ.χιλ., και απόλυτο λύφος 23 μέτρα.

Τα πλεονάζοντα ύδατα της εκβάλλουν μέσω τάφρου υπερχειλίσεως στον ποταμό Αχελώο.

Από την λίμνη αυτή με απ'ευθείας άντληση μπορούν να αρδευτούν 7.000 στρ.

στ. ΛΙΜΝΗ ΑΜΒΡΑΚΙΑ

Η λίμνη Αμβρακία είναι φυσική και έχει επιφάνεια 13,426 τετρ. χιλ. Τα νερά της χρησιμοποιούνται για άρδευση, μέσω άντλησης από μικρά ιδιωτικά αντλητικά συγκροτήματα, 3000 στρμ. περίπου στην περιοχή Αμφιλοχίας.

ζ. ΛΙΜΝΗ ΒΟΥΛΚΑΡΙΑ

Η λίμνη Βουλκαριά είναι φυσική και έχει επιφάνεια 9,10 τετρ. χιλ. τα νερά της μέσω άντλησης αρδεύουν έκταση 2.000 στρ. περίπου της περιοχής Βούιτσας-Μοναστηρακίου.

3. ΧΕΙΜΑΡΡΟΙ

Ο κυριώτερος από τους χειμάρρους είναι ο χειμάρρος Ερημί-
τσης, με μέση παροχή 2 μ³/S κατά την εποχή λειτουργίας του.
Πηγάζει από το Πανατωλικό όρος και εκβάλλει στην λίμνη
Λυσιμαχία.

Τα νερά του χρησιμοποιούνται για άρδευση 1.000 στρ. πε-
ρίπου μέσω της φυσικής ροής, στην περιοχή Αγρινίου και Πανα-
τωλίου.

Άλλοι χειμάρροι είναι ο Νίσσας στην περιοχή Βονίτσης
και ο Φιδάκκας στην περιοχή Θέρμου, τάνερά του οποίου χρησι-
μοποιούνται με την βοήθεια χωμάτινων δικτύων για άρδευση.

Από τον Νίσσα αρδεύονται 1400 στρ. και από τον Φιδάκκας
1.600 στρ. περίπου.

4. ΥΠΟΓΕΙΑ ΥΔΑΤΑ - ΠΗΓΕΣ

Τα υπόγεια ύδατα και οι πηγές δεν μας ενδιαφέρουν στο
θέμα αυτό, γιατί θα αναφερθούμε πολύ περιληπτικά. Αποτελούν
όμως μέσο άρδευσης γιατί δεν μπορούμε να τα αγνοήσουμε εντε-
λώς.

Ο υδροφόρος ορίζοντας βρίσκεται σε βάθος 50 - 80 μ.
ανάλογα με την περιοχή. Τα υπόγεια ύδατα αξιοποιούνται κυρίως
για άρδευση και λιγότερο για ύδρευση. Μέχρι το 1979 είχαν γί-
νει 160 περίπου γεωτρήσεις κυρίως στις περιοχές Ευηνοχωρίου,
Γαλατά, Λουτρού, Κρικέλου, Ανοιξιάτικου Βονίτσης και Ακτίου

Από τις γεωτρήσεις αυτές μπορούν να αρδευτούν 35.000
στρ. περίπου.

Από τις πηγές θα αναφέρουμε μόνο τις σπουδαιότερες:

Οι πηγές Μοναστηρακίου-Κορώπης Βονίτσας έχουν παροχή 655 λίτρα/δλ, αρδεύουν έκταση 5.000 στρ. περίπου με χωμάτινο αρδευτικό δίκτυο. Ο βαθμός αξιοποίησής τους είναι 50%, και μελετάται για αξιοποίηση 100% καθώς και στις παρακάτω.

Οι πηγές Δρόμου Βόνιτσας, είναι επτά με συνολική παροχή 256 λ/δλ. Αρδεύεται έκταση 1800 στρ. και ο βαθμός αξιοποίησης είναι 51%.

Οι πηγές Αβαρίκου είναι δύο με παροχή 70 λ/δλ. Αρδεύουν 400 στρ. και ο βαθμός αξιοποίησης είναι 33%.

Πηγές θέρμου, είναι οι πηγές Κεφαλόβρυσου, παροχής 135 λίτρα/δλ που αρδεύεται έκταση 1600 στρ. και οι πηγές αρχαιοτήτων παροχής 6,1 λ/δλ, που αρδεύουν 80 στρ.

Ο βαθμός αξιοποίησής τους είναι 100%. Με τις πηγές Αγίας Σοφίας αρδεύονται 1180 στρ. με βαθμό αξιοποίησ. 100%.

Με τις πηγές Μυρτιάς αρδεύεται έκταση 200 στρ. και ο βαθμός αξιοπ. 100%.

Οι πηγές Γριμποβου έχουν παροχή 473 λ/δλ. αρδεύουν 400 στρμ. και αξιοποιείται μόνο το 5%.

Γ. ΠΡΟΓΕΝΕΣΤΕΡΑ ΠΡΟΒΛΗΜΑΤΑ

Πριν την έναρξη της σειράς των κατασκευών των εγγειοβελτιωτικών έργων, ο νομός είχε να αντιμετωπίσει μερικά σοβαρά, αρδευτικά στραγγιστικά-αποχετευτικά και πλημμυρικά προβλήματα.

1. ΑΡΔΕΥΣΗ

Η έλλειψη αρκετής υγρασίας στο έδαφος, κατά την θερινή περίοδο, δεν επέτρεπε την επέκταση των εαρινών καλλιεργειών υψηλού εισοδήματος, με αποτέλεσμα την μη αξιοποίηση από γεωργικής άποψης της περιοχής.

Από τα παλαιότερα χρόνια είχαν γίνει μερικές προσπάθειες, αντιμετώπισης του προβλήματος.

Αρχικά κατασκεύασαν πρόχειρα και άτεχνα δίκτυα που χρησιμοποιούσαν κατά την θερινή περίοδο τις παροχές των ποταμών και πηγών. Αργότερα κατασκεύασαν οι καλλιεργητές μικρές χωμάτινες δεξαμενές για την συγκέντρωση των χειμερινών ομβρίων υδάτων.

Χαρακτηριστικά αναφέρουμε ένα παράδειγμα της μεγάλης ανάγκης που είχαν για νερό προς άρδευση, ώστε στην πεδιάδα Βόνιτσας οι αγρότες χρησιμοποιούσαν για την άρδευση το υφάλμυρο νερό της λίμνης Βουλκαριάς, με συνέπεια την βαθμιαία εξαλάτωση των αγρών τους.

Το 1950 η συνολική έκταση των καλλιεργήσιμων εκτάσεων ήταν 1.132 χιλιάδες στρέμ. αλλά άρδευόνταν μόνο 146 χιλ. στρ. ποσοστό 12,9%.

Το 1963 η συνολική καλλιεργήσιμη έκταση ήταν 1000 χιλ.

στρμ. , από τα οποία αρδεύοντουσαν τα 277 ποσοστό 27,7%.

2. ΣΤΡΑΓΓΙΣΗ - ΑΠΟΧΕΤΕΥΣΗ

Στα χαμηλότερα τμήματα των πεδιάδων, και ιδιαίτερα κοντά στην θάλασσα ήταν δύσκολες οι συνθήκες στράγγισης και σημαντικά τα προβλήματα αποχέτευσης.

Σταδιακά με τα διάφορα έργα που κατασκευάστηκαν, τα προβλήματα επιλύθησαν σε σημαντικό βαθμό.

3. ΑΝΤΙΠΛΗΜΜΥΡΙΚΗ ΠΡΟΣΤΑΣΙΑ

Πριν την κατασκευή των φραγμάτων και των τεχνητών λιμνών των Κρεμαστρών και του Καστρακίου υπήρχε πρόβλημα, από τις πλημμύρες.

Με την κατασκευή αυτών και την διευθέτηση των χειμάρρων των ορεινών λεκανών, το πρόβλημα εξαλείφθηκε.

Δ. ΑΡΔΕΥΣΗ

Κατανομή καλλιεργούμενων εκτάσεων

Το σύνολο των καλλιεργούμενων εκτάσεων του νομού (στοιχεία του 1979) είναι 1.066.867 στρ., τα οποία κατανέμονται σε 37.500 ιδιοκτήτες.

Η καλλιεργούμενη έκταση της περιοχής της δικαιοδοσίας του Β Ο Ε Β Αχελώου είναι 458.900 στρ. και κατανέμεται σε 9.738 ιδιοκτήτες.

Ο μέσος κλήρος της περιοχής φτάνει τα 28 στρ. περίπου και το μεγαλύτερο ποσοστό ιδιοκτησίας το 81,06 στον νομό ενώ στην περιοχή δικαιοδοσίας του Γ Ο Ε Β Αχελώου το μεγαλύτερο ποσοστό είναι 28,70.

Στο πίνακάκι Ε.1. παρακάτω φαίνονται τα μεγέθη και η κατανομή της αγροτικής ιδιοκτησίας:

ΠΙΝΑΚΑΣ Ε.1.

| Μεγέθη | Νομός Αιτωλ/νίας | | | | Περιοχή δικαιοδοσίας ΓΟΕΒ Αχελ. | | | |
|-----------|------------------|----------|-----------|----------|---------------------------------|----------|----------|----------|
| | αριθμός | Ποσοστόν | Έκτασις | Ποσοστόν | αριθμός | Ποσοστόν | Έκτασις | Ποσοστόν |
| στρέμματα | ιδιοκ. τεμ. | ο/ο | είς στρ. | ο/ο | ιδιοκ. τεμ. | ο/ο | είς στρ. | ο/ο |
| 1-9 | 11.138 | 29,78 | 59.429 | 5,50 | 2.839 | 29,15 | 26.616 | 50,8 |
| 10-29 | 17.151 | 45,73 | 331.400 | 31,05 | 4.367 | 44,35 | 131.704 | 28,7 |
| 33-39 | 3.407 | 9,09 | 113.981 | 10,69 | 664 | 6,37 | 50.938 | 11,1 |
| 40- 49 | 1.124 | 2,00 | 83.012 | 7,78 | 487 | 5,00 | 36.712 | 8,0 |
| 50-59 | 1.255 | 3,35 | 66.747 | 6,26 | 317 | 3,26 | 29.829 | 6,5 |
| 60-99 | 2.070 | 5,52 | 153.603 | 14,39 | 527 | 5,40 | 68.376 | 14,9 |
| 100 & Ένω | 1.355 | 3,61 | 258.695 | 24,24 | 337 | 3,46 | 114.725 | 25,0 |
| Σύνολον | 37.500 | 100,00 | 1.066.867 | 100,00 | 9.738 | 100,00 | 458.900 | 100,00 |

ΠΙΝΑΚΑΣ Β.2.

Εκτάσεις καλλιεργειών, όγκος και αξία γεωργικής και κτηνοτροφικής παραγωγής Σχεδίου αξιοποίησης

| Καλλιέργειαι | Εκτάσεις | | Μέση απόδοσις χγρ./στρ. | Συνολική παραγωγή τόννοι | Τιμή Μονάδος Δρχ./χγρ. | Συνολική αξία | |
|--|--------------|--------------|-------------------------|--------------------------|------------------------|------------------|--------------|
| | 1000 στρέμ. | ο/ο | | | | 1000 δρχ. | ο/ο |
| Σίτος | 28,2 | 5,6 | 233 | 6.572 | 2,70 | 17.744 | 1,6 |
| Κριθή - Βρώμη | 38,0 | 7,6 | 210 | 7.968 | 2,20 | 17.530 | 1,6 |
| Αραβδαίτος καρπός | 46,3 | 9,2 | 483 | 22.365 | 2,20 | 49.203 | 4,4 |
| Αραβδαίτος επίσηπος | (50,2) | (10,0) | 3.500 | 175.700 | 0,20 | 35.140 | 3,1 |
| Όρυζα | 15,3 | 3,0 | 450 | 6.885 | 3,50 | 24.098 | 2,1 |
| Βρώσιμα όσπρια | 22,3 | 4,5 | 180 | 4.014 | 6,00 | 24.084 | 2,1 |
| Καπνός | 60,0 | 12,0 | 110 | 6.630 | 28,00 | 184.800 | 16,4 |
| Βάμβαξ | 40,4 | 8,0 | 245 | 9.904 | 7,00 | 69.328 | 6,1 |
| Λαχανικά (1) | 40,4 | 8,0 | 3.000 | 121.200 | 1,80 | 218.160 | 19,4 |
| Κτηνοτροφικά όσπρια | 15,9 | 3,2 | 162 | 2.568 | 3,00 | 7.704 | 0,7 |
| Μηδική - τριφύλια | 100,4 | 20,0 | 1.162 | 116.656 | 1,20 | 139.872 | 12,4 |
| Άμπελοι | 12,8 | 2,5 | 1.200 | 15.360 | 2,50 | 38.400 | 3,4 |
| Εσπεριδοειδή | 40,4 | 8,0 | 2.427 | 98.060 | 1,80 | 176.508 | 15,6 |
| Ελαταί βρώσιμοι | 41,6 | 8,4 | 300 | 12.480 | 10,00 | 124.800 | 11,1 |
| Σύνολον | 502,0 | 100,0 | | | | 1.127.371 | 100,0 |
| <u>Κτηνοτροφικά προϊόντα</u> | | | | | | | |
| Γάλα (συνολικώς εις νωπών) | | | | 24.960 | 3,00 | 74.880 | 26,2 |
| Κρέας | | | | 5.205 | 25,00 | 130.125 | 45,5 |
| Αύγα | | | | 4.375 | 18,50 | 80.938 | 28,3 |
| Σύνολον | | | | | | 285.943 | 100,0 |
| Συνολική αξία γεωργικής και κτηνοτροφικής παραγωγής | | | | | | 1.413.314 | |

(1) Περιλαμβάνονται γαλακίδια και πεπονοειδή

ΠΙΝΑΚΑΣ 3.3.

Στον πίνακα αυτόν φαίνεται η αρδεύσιμος και αρδευθείσα έκταση κατά Τ.Ο.Ε.Β. το έτος 1979, καθώς και το ποσοστό άρδευσης και ο βαθμός αξιοποίησης, κατάπεριοχή.

| ΟΙΚΟΜΑΣΙΑ | Τ.Ο.Ε.Β. | Άρδεύσιμος Έκτασις | Άρδευθείσα Έκτασις | Ποσοστό Άρδευσης | Βαθμός Αξιοποίησης |
|------------------|----------|-----------------------|-----------------------|---------------------|-----------------------|
| 1- Αγρινίου-Έρ. | 3.500 | 3.264 | 53,25 | 116,56 | |
| 2- Κλεισούρας | 5000 | 3000 | 60,00 | 75,00 | |
| 3- Καλυβίων | 18000 | 16128 | 89,71 | 112,14 | |
| 4- Λυσιμαχίας | 12000 | 9400 | 78,33 | 57,91 | |
| 5- Μακρυνείας | 23000 | 13600 | 59,13 | 73,91 | |
| 6- Όζεροῦ | 45500 | 29500 | 64,84 | 81,05 | |
| 7- Παναγιωτίου | 25000 | 3900 | 55,60 | 69,50 | |
| 8- Παραβόλας | 5000 | 3800 | 76,00 | 95,00 | |
| 9- Παμφίας | 5000 | 2450 | 49,00 | 51,25 | |
| 10.Πεδ. Αγρινίου | 32000 | 28000 | 87,50 | 109,38 | |
| 11- Εύηνοχωρίου | 21000 | 13297 | 63,31 | 79,14 | |
| 12-Μεσολογγίου | 28000 | 11995 | 42,84 | 53,55 | |
| 13-Κατοχής | 38200 | 25491 | 66,73 | 83,41 | |
| 14-Νεοχωρίου | 62700 | 29587 | 47,35 | 59,19 | |
| ΣΥΝΟΛΟ | 323.900 | 203.532 | | | |

Στον πίνακα αυτό φαίνεται η κατανομή των καλλιεργειών που ποτίζονται το 1979.

| T.O.E.B | Αρδευ Συστ. Εκτασ. | Βαμβά- στρ. | Ρύζι στρ. | Μηδ.+Κακ- κή στρ. | Ση- νά- σά- στρ. | Αρα- βί- τσρ. | Ελι- ές στρ. | Λουπές Δενδ/δες στρ. | Αμπέ-:Κη- λια. πευτιδές στρ. | Λοι- α στρ. | Επίσπο- ρο Καλαμπό- κι στρ. |
|--------------|--------------------------|----------------|--------------|----------------------|---------------------------|---------------------|--------------------|----------------------------|------------------------------------|-------------------|--------------------------------------|
| Άγριν. | 3.264 | | 2819 | | | | | 345 | | | |
| Εύηνοχωρίου | 13297 | 635 | 9313 | 425 | 1621 | 297 | | 877 | 68 | 661 | |
| Κλεισούρας | 3000 | | 850 | 1200 | 700 | 100 | | | 150 | | |
| Κατοχής | 25491 | 685 | 10813 | 421 | 412 | | | 874 | 1639 | 6506 | |
| Καλυβών | 16148 | | 3500 | | 8343 | 400 | | 2300 | 600 | | 1000 |
| Λυσιμαχίας | 9400 | | 3800 | | 5600 | | | | | | |
| Μακρυνεύρας | 13600 | | 819 | 11610 | 166 | 116 | | 458 | 441 | | |
| Μεσολογγίου | 11995 | 58 | 3266 | 2030 | 1260 | 3700 | | 200 | 930 | 551 | |
| Νεοχωρίου | 29687 | 513 | 19693 | 462 | 1567 | 1355 | | 1475 | 1987 | 2635 | |
| Οζερῶ | 29500 | | 4614 | 19451 | 1876 | 495 | | 852 | 704 | | 1500 |
| Πανατιτωλίου | 13900 | | 1020 | 7559 | 3769 | | | 186 | 566 | | |
| Παραβόλας | 3800 | | 5 | 3493 | 86 | | | 2161 | | | |
| Ταφρού | 2450 | | 343 | 1623 | 109 | | | | 170 | 205 | |
| Πεδ. Άγρινου | 28000 | | 6249 | 11284 | 6628 | | | 1622 | 127 | 90 | 2000 |

Ε Υ Ν Ο Λ Ο : : 203532 1891 4091 65065 6247,7 91.31527 6463 9405 7432 10483 : 4500

Ε. ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΑ ΕΡΓΑ

1. ΙΣΤΟΡΙΚΟ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

Η μελέτη για την πλήρη αξιοποίηση της πεδιάδας του Αχελώου άρχισαν από το έτος 1952 και μετά.

Η εκτέλεση των αντίστοιχων έργων άρχισε από το 1958.

Πριν τις μελέτες αυτές είχαν γίνει ή κατασκευαζόντουσαν ακόμη, μερικά εγγειοβελτιωτικά έργα, από τα οποία αναφέρουμε ορισμένα παρακάτω:

α. Αντιπλημμυρικά αναχώματα Αχελώου

Η κατασκευή αναχωμάτων για εγκιβωτισμό του Αχελώου άρχισε μερικά χρόνια πριν την έναρξη του πολέμου. Τα έργα αυτά γινόντουσαν βάσει δύο μελετών του Υπουργείου Δημοσίων Έργων. Η μία αφορούσε το τμήμα εξόδου του Αχελώου από την ορεινή κοίτη μέχρι την εκβολή της τάφρου Διμηκού. Η άλλη το τμήμα από το χωριό Γουριά μέχρι την θάλασσα.

β. Άλλα εγγειοβελτιωτικά έργα

Γίνανε και άλλα αντιπλημμυρικά έργα που αφορούσαν κυρίως το χαμηλό τμήμα του Ευήνου ποταμού και τους κυριώτερους χειμάρους της περιοχής.

Η Α.Ε. Λυσιμαχίας ανέλαβε επί συμβάσεως μετά του Δημοσίου την αποξήρανση και εξυγίανση των ελών, στις περιοχές γύρω από τις λίμνες Λυσιμαχίας και Τριχωνίδας.

2. ΤΑΞΙΝΟΜΗΣΗ ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

Τα έργα αυτά διακρίνονται σε:

- 1) Αντιπλημμυρικά
- 2) Αποστραγγιστικά
- 3) Αποξηραντικά
- 4) Άρδευτικά.

Ο διαχωρισμός των έργων είναι:

Α', Β' και Γ' τάξης.

Έργα της Α' τάξης χαρακτηρίζονται τα κύρια έργα γενικού ενδιαφέροντος, όπως τα φράγματα υδροληψίας, οι κύριες αρδευτικές διώρυγες, οι τάφροι με τις παράλληλες προς αυτές οδούς με τα διάφορα τεχνικά, οι σύραγγες, τα αντιλ/σια άρδευσης ή αποστράγγισης και λοιπά σημαντικά έργα.

Έργα Β' τάξης χαρακτηρίζονται τα έργα τοπικού ενδιαφέροντος, τα οποία κυρίως αποτελούν συμπλήρωμα των έργων Α' τάξεως. Είναι τα δευτερεύοντα και τριτεύοντα αρδευτικά και αποστραγγιστικά δίκτυα με τα διάφορα τεχνικά.

Έργα Γ' τάξης είναι αυτά που αφορούν ατομικές ιδιοκτησίες ή μικρές ομάδες ιδιοκτησιών.

Η δ/ση, συντήρηση και λειτουργία των έργων Α' τάξης υπάγεται στην αρμοδιότητα του Γ Ο Ε Β Αχελώου, ενώ η μελέτη και εκτέλεση είναι αρμοδιότητα του Υπουργείου Δημ. Έργων.

Η δ/ση, συντήρηση και λειτουργία των Β' τάξεως, από τον Τ Ο Ε Β και η μελέτη-εκτέλεση είναι αρμοδιότητα του Υπουργείου Γεωργίας.

Τα σχετικά με την Γ' τάξη, αφορούν τους εξυπηρετούμενους κτηματίες.

3. ΣΤΑΔΙΑ ΕΚΤΕΛΕΣΗΣ ΕΓΓΕΙΩΒ. ΕΡΓΩΝ

α. Εκτελεσθέντα έργα προ του 1962

Κατά το χρονικό διάστημα 1952-1962 εκτελέστηκαν τα εξής έργα αξιοποίησεως των πεδίων του Αχελώου:

- α) Κατασκευή αρδευτικού φράγματος εκτροπής ποταμού Αχελώου στην θέση Σπολάϊτα.
- β) Συμπλήρωση αναχωμάτων αντιπλημμυρικής προστασίας ποταμού Αχελώου.
- γ) Διευθέτηση ενωτικής τάφρου Διμηκού και κατασκευή τεχνικών έργων Μηχανοστασίου και θυροφραγμάτων στην συμβολή Διμηκού και Αχελώου.
- δ) Διευθέτηση χειμάρρων πεδιάδος Αγρινίου.
- ε) Αντιπλημμυρικά αναχώματα ποταμού Ευήνου.
- στ) Ερευνητικές, γεωλογικές κ.λ.π. εργασίες κατασκευής σύραγ-γος Λυσιμαχίας.
- ζ) Κατασκευή κεντρικής διώρυγος Δ VII
- η) " " πρωτεύουσας Διώρυγος Δ VII
- θ) " " " Δ VIII
- ι) Κατασκευή τμήματος αρδευτικού αποστραγγιστικού κ.λ.π. δικτύου περιοχής ζωνών και 3Α ανατολικής, 3 Δυτικής και 1, 2, Οζέρου.
- ια) Κατασκευή πρωτευουσών διωρύγων ΔΙ και ΔΙV (Οζέρου).

β. Έργα εκτελεσθέντα από το 1962 μέχρι το 1966

Κατά το χρονικό διάστημα 1962-1966 κατασκευάστηκαν τα εξής έργα:

- α) Ολοκλήρωση του αρδευτικού, αποστραγγιστικού κ.λ.π. δικτύου περιοχής ζωνών 1 και 2 (Οζερού).
- β) Ολοκλήρωση αρδευτικού, αποστρ/κου κ.λ.π. δικτύου ζώνης 3 Ανατολ. 3, Δυτικής 3Α Δυτικής, 4, 6 και 6Α Μακρυνείας.
- γ) Εγκαταστάσεις αντλιοστασίων Α12, Α12α και Α13 Μακρυνείας.
- δ) Κατασκευή πρωτεύουσας διώρυγας περιοχής Φοινικιάς.
- ε) Εγκατάσταση αντλ/σίου Φοινικιάς.
- στ) Εργασίες σταθεροποίησης εδάφους αρδευτικού φράγματος Αχελώου.
- ζ) Εγκατάσταση αυτομάτων ρυθμιστικών φραγμάτων στις πρωτεύουσες διώρυγες.
- η) Άνοιγμα τάφρου ΤΙ Οζερού και κατασκευή τεχνικών έργων, θυροφραγμάτων στην συμβολή της με τον Αχελώο.
- θ) Διευθέτηση χειμάρρου Ερημίτσης και συμπλήρωση αναχωμάτων του Αχελώου.
- ι) Διευθέτηση πεδινής κοίτης χειμάρρων Μακρυνείας.
- ια) Περιφραξη κεντρικής διώρυγας ΔVII.
- ιβ) Διευθέτηση χειμάρρων περιοχής ζώνης 4.
- ιγ) Υποδειγματική αποξήρανση και αξιοποίηση τμήματος 3.000 περίπου στρμ. λιμνοθάλασσας Μεσολογγίου, από την Ολλανδι-

κή εταιρία. PILOT-POLYMER. κατόπιν συμβάσεως μεταξύ των Κυβερνήσεων Ολλανδίας και Ελλάδας.

ιβ) Κατασκευή σύραγγος Λυσιμαχίας.

γ. Έργα εκτελεσθέντα από 1967- 1970

- α) Το αρδευτικό, αποστρ. , οδικό κλπ. δίκτυο των ζωνών ΙΑ-ΙΒ Οζερού, 3Β-3Γ-3Δ, της ζώνης 3Α Ανατολικής,
- β) Το αποστραγγιστικό και οδικό δίκτυο των ζωνών 7 και 7Α , της ζώνης 4.
- γ) Τα αντλ/σια ΑΙ Οζερού, Α3 Δυτικής, 3Β Ζώνης και ΑΙ-Α2 Παραβόλας.
- δ) Η πρωτεύουσα διώρυγα ΔΧΧ, χαμηλής περιοχής Αχελώου.
- ε) Το αποστραγγιστικό δίκτυο των ζωνών 9Α-9Β-9Γ στην χαμηλή περιοχή.

δ. Έργα εκτελεσθέντα από 1971-1973

- α) Το αρδευτικό και οδικό δίκτυο Παραβόλας
- β) Το αρδευτικό και οδικό δίκτυο 2Α Οζερού με τα αντλ/σια Α2, Α4-1 και Α4-2.
- γ) Επέκταση αρδευτικού και οδικού δικτύου ζωνών 6 και 6Α Μακρυνείας με τα αντλ/σια ΑΙ3α - ΑΙ3β.
- δ) Επέκταση αρδευτικού δικτύου ζώνης 3Δ και κατασκευή αντλ/σίων Α4 ζωνών 3Β - 3Γ - 3Δ.
- ε) Πύκνωση αρδευτικού, αποστραγγιστικού και οδικού δικτύου στις χώνες 1-2 Οζερού 3-Βα και 5.

- στ) Αρδευτικό, αποστραγγιστικό και οδικό δίκτυο ζώνης 8 (Κατοχής) Α1, Α2, Α3, D4.
- ζ) Αρδευτικό, αποστρ και οδικό δίκτυο ζωνών 9ΒΓ, 9Α με τα αντλ/σια Α1, Α2, Α4, D1 και D2/9ΒΓ έως και Α1, Α2, Α3 και D6/9Α.
- η) Κατασκευή αντλ/σιών Α7-Α8 ζώνης 7-7Α, Α14 - Α15 ζώνης 5.
- θ) Αρδευτικό δίκτυο ζωνών 12-14 με τα αντλ/σια Α0, Α1, Α2, Α3, Α4-1, Β1, Β2.
- ι) Κατασκευή τμήματος αρδευτικού δικτύου ζωνών 11-11Α με τα αντλ/σια Α3 και Β3.
- ια) Κατασκευή τμήματος αρδευτικού δικτύου ζωνών ΔΕΖΗ με τα αντλ/σια Α5, Β4.

ε. Έργα εκτελεσθέντα μετά το 1973

- α) Ολοκλήρωση αρδευτικού και οδικού δικτύου στην επέκταση της ζώνης 3Δ.
- β) Κατασκευή αρδευτικού και οδικού δικτύου στην επέκταση των ζωνών ΙΑ-ΙΒ.
- γ) Ολοκλήρωση αρδευτικού και οδικού δικτύου.
- δ) Ολοκλήρωση αρδευτικού δικτύου ζώνης 8 Κατοχής
- ε) " " " ζωνών 9Α-9Β-9Γ Νεοχωρίου
- στ) " " " " ΙΙ-ΙΙΑ
- ζ) " " " 9Δ και ΙΙΒ
- η) " " " ζωνών ΔΕΖΗ

θ) Κατασκευή αντλ/σίων Α5 ζώνης 8, Α3, Α5, 9Β-9Γ, Α2,, Α4, ΙΙ-ΙΙα και Α6 ζώνης ΔΕΖΗ.

4. ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΕΓΓΕΙΟΒ/ΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

Από το 1960 και μετά τα εγγειοβελτιωτικά έργα άρχισαν να λειτουργούν σταδιακά, ανάλογα με το έτος που τελείωσε η κατασκευή τους.

Η άρδευση μέσω αυτών και η επικοινωνία, γίνεται ως εξής:

α. ΑΡΔΕΥΣΗ

α1. Υψηλή περιοχή

Το νερό του Αχελώου εκτρέπεται από το φράγμα εκτροπής Σπολάϊτας προς τους δύο προσαγωγούς διώρυγος δίπλα στον Αχελώο ΔΙ και ΔVII.

Με τις προσαγωγούς αυτές διώρυγες και των πρωτεύουσών ΔΙV, ΔVIII, ΔVII, ΔX και ΔXI διανέμεται στο δευτερεύον και τριτεύον αρδευτικό δίκτυο διά βαρύτητας στις περιοχές των ζωνών 1, 2, 3 και 4, που χρησιμοποιείται για επιφανειακή άρδευση των εαρινών καλλιεργειών.

Με άντληση από τους προσαγωγούς και τις πρωτεύουσες διώρυγες εξυπηρετούνται οι περιοχές των ζωνών ΙΑ-ΙΒ τμήμα της 2Α, Δυτική 3Β και 3Β-3Γ-3Δ μέσω των αντλ/σίων ΑΙ-ΑΙV-Ι, ΑΙV-2, Α3 και Α4 αντιστοίχως.

Το αντλούμενο νερό διοχετεύεται μέσω δευτερευουσών και τριτευουσών διωρύγων, δια βαρύτητας, στους αγρούς για επιφανειακή τους άρδευση.

Οι περιοχές των ζωνών 2Α (υπόλοιπο τμήμα), Παραβόλας 6-6Α, 7-7Α, 6 εξυπηρετούβται από τις λίμνες Οζερού, Τριχωνίδας και Λυσιμαχίας με τα αντλ/σια Α2 Οζερού, Α1-Α2 Παραβόλας, Α12 - Α12α - Α13-Α13β', Μακρυνείας, Α7, Α8 Παμφίας και Α14-Α15 Κλεισούρας.

Το αντλούμενο από τις λίμνες νερό, διοχετεύεται με βαρύτητα, μέσω των δευτερευουσών και τριτευουσών διωρύγων στους αγρούς για επιφανειακή άρδευση τους.

α2. Χαμηλή περιοχή.

Το νερό των λιμνών Τριχωνίδος και Λυσιμαχίας (ενισχυόμενο και από τον Αχελώο με τις διώρυγες ΔVII και ΔXI που εκβάλλουν στην Τριχωνίδα) εκτρέπεται μέσω της σύραγγας Λυσιμαχίας δια βαρύτητας προς τις προσαγωγούς διώρυγες ΔXX και ΔXX VIII.

Από τις διώρυγες αυτές, το νερό αντλείται από τα αρδευτικά αντλ/σια της χαμηλής περιοχής (

) και μέσω του υπογείου δικτύου διοχετεύεται υπό πίεση στις υδροληφίες των αγροτεμαχίων. Οι παραγωγοί συνδέουν το φορητό υλικό (σωλήνες ταχείας συνδέσεως, εκτοξευτήρες κ.λ.π.) και αρδεύουν τους αγρούς τους, με καταλιονισμό (τεχνική βροχή).

β. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΗ

β.1. Υψηλή περιοχή

Η αποστράγγιση των αγροτεμαχίων γίνεται με την φυσική ροή των αρδευτικών ή ομβρίων υδάτων, προς τους φυσικούς αποδέκτες (λίμνες, ποτάμια, χείμαρροι), με την βοήθεια τριτεύοντος, δευτερεύοντος και πρωτεύοντος αποστραγγιστικού δικτύου (τάφροι).

β.2. Χαμηλή περιοχή

Η αποστράγγιση των αγρών γίνεται με την φυσική ροή μέχρι το πρωτεύον δίκτυο, και μετά με αντλ/ση, με τα αντλ/σια D1, D2, D4, D6, B1, B2, B3 και B4 προς την θάλασσα.

γ. ΕΠΙΚΟΙΝΩΝΙΑ

Η επικοινωνία με τα αγροτεμάχια γίνεται μέσα του σκυροστρωμένου οδικού δικτύου και των τεχνητών έργων (οδογέφυρες, διαβάσεις). Είναι παράλληλο των διωρύγων και των τάφρων και συνδέεται με το εποχιακό και Εθνικό δίκτυο της περιοχής.

5. ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΕΓΓΕΙΟΒΕΛΤΙΩΤΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

Παρακάτω αναφέρουμε την περιγραφή ορισμένων από τα κυριώτερα αγγειοβ/κά έργα.

α. Φράγμα εκτροπής Σπολάντας

Είναι κατασκευασμένο από ΒΕΤΤΟΝ - ΑΡΜΕ κάθετα στην κοίτη του ποταμού Αχελώου, κοντά στην κοιλνότητα "Σπολάιτα" και εκτρέπει τα νερά του Αχελώου προς την υδροληψία της δεξιάς και αριστερής όχθης. Έχει μήκος 1.350 μέτρα, πλάτος 10 μ. και το ύψος του είναι 2 μ. πάνω από την επιφάνειά της κοίτης του ποταμού.

Πάνω από το φράγμα κατασκευάσθηκε η οδογέφυρα που συνδέει την νέα Εθνική οδό Αγρινίου-Ιωαννίνων, μέσω της οποίας γίνεται και η οδική επικοινωνία του νομού με την Ήπειρο και την Πελοπόννησο.

β. Υδροληψία Δεξιάς και αριστερής όχθης

Στα δύο άκρα του γράμματος είναι κατασκευασμένες οι υδρο-

ληφές τής δεξιάς και αριστερής όχθης του Αχελώου. Περιλαμβάνουν λεκάνες ηρεμίας του νερού από BETTON-ARME, μεταλλικά θυροφράγματα ρυθμίσεως τής παροχής και καθαρισμού των λεκανών ηρεμίας, μηχανισμοί ανύψωσης θυροφραγμάτων, μηχανοστάσια κ.λ.π.

Από την αριστερή υδροληψία αρχίζει η προσαγωγός διώρυγα ΔVII και από την δεξιά η πρωτεύουσα διώρυγα ΔI.

γ. Προσαγωγός διώρυγα ΔVII

Είναι κατασκευασμένη από άοπλο σκυροκονίαμα, τραπεζοειδούς διατομής με κλίση πρανών 2:3, κάτω πλάτος 3 μ. πάνω πλάτος 15 μ., βάθος 4 μ. και μήκος 350 μ.

Συνδέει την αριστερή υδροληψία με τις πρωτεύουσες διώρυγες VII και ΔVIII και υδροδοτεί το αρδευτικό αντλ/σιο Α3 Σπολαίτας. Η παροχή τής είναι 30 μ³/S.

δ. Πρωτεύουσα διώρυγα ΔI

Η διώρυγα ΔI συνδέεται απ' ευθείας με την υδροληψία τής δεξιάς όχθης και υδροδοτεί το μεγαλύτερο τμήμα των ζωνών I και 2 Οζερού (20.000 στρ.).

Είναι κατασκευασμένη από άοπλο σκυροκονίαμα, τραπεζοειδούς διατομής με κλίση πρανών 2 : 3 και έχει συνολικό μήκος 11381,50 μέτρα.

Η διατομή τής στο αρχικό τμήμα είναι 7,735 μ² και η παροχή τής 5,70 μ³/S.

Στο τελικό τμήμα η διατομή είναι 1,075 μ³ και η παροχή 0,12 μ³/S.

Η διατομή και η παροχή υψς διώρυγας μειώνονται όσο αυξάνει το μήκος της, επειδή μειώνεται και η έκταση που εξυπηρετείται από αυτήν.

ε. Πρωτεύουσα διώρυγα ΔΙΥ

Συνδέεται με την ΔΙ στην χιλ. θέση 1 + 849 αυτής (που έχει η ΔΙ διατομή 7,040 μ² και $Q = 2,40$ μ³/S στην θέση αυτή), και μπορεί να χαρακτηριστεί και ως δευτερεύουσα διώρυγα της ΔΙ.

Υδροδοτεί το υπόλοιπο τμήμα των ζωνών 1 και 2 Οζερού (14.000 στρ.).

Είναι κατασκευασμένη από άοπλο σκυροκονίαμα τραπεζοειδούς διατομής με κλίση πρανών 2 : 3 και συνολικό μήκος 9490,50 μ.

Η διατομή της στο αρχικό τμήμα είναι 1,77 μ² και η παροχή της 2,20 μ³/S.

Η διατομή και η παροχή της μειώνονται όσο αυξάνεται το μήκος, όπως και στην ΔΙ, λόγω μείωσης της εξυπηρετούμενης έκτασης.

στ. Πρωτεύουσα διώρυγα ΔΥΙΥ

Είναι η μεγαλύτερη και κυριώτερη διώρυγα της υψηλής περιοχής.

Αποτελεί συνέχεια της διώρυγας ΔΥΙΥ. Υδροδοτεί τις πρωτεύουσες διώρυγες ΔΥ και ΔΥΙ και περνάει μέσω σιφωνιού τον χείμαρρο Ερημίτσης. Εξασφαλίζει απ' ευθείας την άρδευση της ζώνης 4 και τμήμα της Ανατολικής 3 ζώνης (28.000 στρ.) μέσω δευτερεύοντος και τριτεύοντος αρδευτικού δικτύου και εκβάλλει στην λίμνη Τριχωνίδα.

Από αυτήν υδροδοτείται και το αντλ/σιο Α4, το οποίο εξασφαλίζει την άρδευση των ζωνών 3B-3Γ-3Δ.

Είναι κατασκευασμένη από άοπλο σκυροκονίαμα τραπεζοειδούς διατομής με κλίση πρανών 2 : 3 και συνολικό μήκος 19,150 μ.

Στα τμήματα που διέρχονται μέσα από οικισμούς, η διατομή τους μετατρέπεται σε ορθογωνική και είναι περιφραγμένη με συμμάτινο δικτυωτό πλέγμα και σιδηροπασσάλους. Η διατομή της στο αρχικό τμήμα είναι 18,679 μ² και η παροχή της 20 μ³/S.

Στην χ.θ. 7 + 845 μ, συνδέεται μέσω κεκλιμένου επιπέδου με τις πρωτεύουσες διώρυγες ΔX και ΔXI, και συνεχίζει ως πρωτεύουσα διώρυγα μέχρι την χ.θ. 9 + 518 με διατομή 4,875 μ² και παροχή 3μ³/S.

Διέρχεται κάτω από τον χείμαρρο Ερημίτσης με σιφόνι μήκους 145 μ.

ζ. Πρωτεύουσα διώρυγα ΔVIII

Συνδέεται με την προσαγωγό διώρυγα ΔVII και υδροδοτεί ολόκληρη την δυτική 3 ζώνη ως και το τμήμα της Ανατολικής 3 ζώνης (48.000) στρμ.

Είναι από άοπλο σκυροκονίαμα τραπεζοειδούς διατομής με κλίση πρανών 1 : 1 και συνολικό μήκος 9289μ. Η διατομή της στο αρχικό τμήμα είναι 1,60 μ² και η παροχή της 10 μ³/S.

η. Σύραγγα Λυσιμαχίας

Έχει μήκος 6.450 μ., κυκλική διατομή διάμετρο 5,20,μ., είναι κατασκευασμένη από ωπλισμένο σκυρόδεμα.

Συνδέει την λίμνη Λυσιμαχία την χαμηλή περιοχή και διέρχεται κάτω από υψόμετρο 602 στο Δυτικό άκρο του Αράκυνθου δρόμου. Η μέγιστη παροχεταιυτικότητα της είναι (75 μ³/S), 54 M³/SEC.

6, ΑΝΤΑΙΟΣΤΑΣΙΑ

Είναι όλα ηλεκτροκίνητα. Λειτουργούν με ρεύμα Υ.Τ. 15.000-20.000V, που μετασχηματίζεται με μετασχηματιστές σε 220-380 V (Χ.Τ.).

Τα αρδευτικά αντλ/σια αντλούν νερό από τις λίμνες, ή των ποταμών του Αχελώου ή από τις προσαγωγούς και πρωτεύουσες διώρυγες. Αναβιβάζουν το νερό σε ορισμένο γεωμετρικό ύψος από όπου υδροδοτείται το δευτερεύον και τριτεύον δίκτυο. Στην υψηλή περιοχή είναι ανοιχτό και λειτουργεί με φυσική ροή στην χαμηλή. Όμως είναι κλειστό και λειτουργεί υπό πίεση.

Τα αποστραγγιστικά αντλ/σια βρίσκονται μόνο στην χαμηλή περιοχή, και αντλούν το νερό από τους αποστραγγιστικούς τάφρους το οποίο εκβάλλουν στην θάλασσα.

Κατά το έτος 1977 λειτούργησαν υπό του ΓΟΕΒ ΑΧΕΛΩΟΥ 17 αρδευτικά αντλ/σια στην υψηλή περιοχή και 8 στραγγιστικά αντλ/σια στην χαμηλή περιοχή. Υπό της ΕΔΟΚ-ΕΤΕΡ Α.Ε. λειτούργησαν 17 αρδευτικά αντλ/σια στην χαμηλή και 2 αρδευτικά αντλ/σια στην υψηλή περιοχή.

Παρακάτω αναφέρουμε δύο πίνακες. Ο πρώτος δείχνει την αρδευσιμη έκταση κατά ΓΟΕΒ για το έτος 1979, με βαρύτητα και με άντληση.

Ο Δεύτερος δείχνει τις δαπάνες κατασκευής, τις εξυπηρετούμενες από τα αντλ/σια εκτάσεις, τον αριθμό των αντλητικών συγκροτημάτων κάθε αντλ/σίου, την εγκατεστημένη ισχύ, την παροχή, το μανομετρικό ύψος καθώς και την πηγή υδροδότησης των αντλ/σίων.

ΠΙΝΑΚΑΣ 6.1.

Σημερινών την άρδευσιμο και άρδευθείσα έκταση κατά ΤΟΕΒ του έτους 1979

| ΟΝΟΜΑΣΙΑ ΤΟΕΒ | "Αρδευόμενη έκταση σε στρέμματα | | "Αρδευθείσα έκταση σε στρέμματα | |
|---------------|---------------------------------|---------------------|---------------------------------|---------------------|
| | μέ βαρύτητα | μέ άντληση : Σύνολο | μέ βαρύτητα | μέ άντληση : Σύνολο |
| Άγρ. Έρημ. | --- | 3.500 | 100 | 3664 |
| Κλεισούρες | --- | 5.000 | --- | 3000 |
| Καλυβών | 18.000 | --- | 16.148 | 16.148 |
| Αυσιμαχίας | 12000 | --- | 9400 | 9.400 |
| Μακρυνέας | --- | 23.000 | 200 | 13.400 |
| Όζου | 23.000 | 225000 | 14.500 | 29.500 |
| Πανατιωλίου | 17.000 | 8.000 | 8.575 | 13.900 |
| Παραβόλας | --- | 5.000 | --- | 3.600 |
| Πεμφας | --- | 5.000 | 19 | 2431 |
| Π. Άγριου | 25.000 | 7.000 | 21.550 | 6.450 |
| Εύνοχων | 3000 | 18.000 | 2.500 | 10.797 |
| Κατοχής | --- | 30.200 | 4.791 | 20.700 |
| Πεσολογγίου | --- | 20.000 | --- | 11.995 |
| Νεοχωρίου | --- | 62.700 | 29.687 | 29.607 |
| | 28.000 | 225.900 | 323.900 | 203.532 |

ΠΙΝΑΚΑΣ 6.2.

ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΛΕΙΤΟΥΡΓΩΝΤΩΝ ΑΝΤΛΑΣΙΩΝ ΤΟ ΣΤΟΣ 1979 ΕΙΣ ΤΗΝ ΠΕΡΙΟΧΗΝ ΔΙΚΑΙΟΔΟΣΙΑΣ ΤΟΥ ΓΟΕΒ ΑΧΕΛΩΟΥ
 / Αρδευτικά άντλ/σες ύψλης περιοχής

| ΟΝΟΜΑΙΑ ΔΑΤΑ: Η ΚΑΤΑΒ : | ΔΥΝΑΜΕΓ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΕΓΚΑΤΕΣΤ : | ΜΕΓΙΣΤΗ : | ΜΑΝΟΜΕΤΡΙΚΟΝ : | ΠΗΓΗ : | |
|-------------------------|-----------------|-------------|------------|-------------------------|----------------|-----------------|
| ΑΝΤΛΑΣΙΟΥ: ΣΥΣΤΗΜ : | ΜΗ ΝΑ : | ΑΝΤΛΑΣΙΩΝ : | ΙΣΧΥΣ : | ΥΨΟΣ ΕΙΣ Μ. : | ΥΑΡΟΔΟΤΗΣΙΩΣ : | |
| ΑΝΤΛ/ΣΙΟΥ : | ΕΣΥΣΤΗΜΕΙΘΕΝ : | ΣΥΓ/ΤΩΝ : | ΗΛΕΚ/ΤΩΝ : | ΕΙΣ Μ ³ /Η : | | |
| Πο: 66λκας 39000000 | 7500 | 4 | 640 | 2300 | 30,40 & 52,00 | Λ. Τριχωνίς |
| " : | 1500 | 4 | 290 | 703 | 49,50 " | άντλ/σιον ΑΙ |
| Ζώνης : | 9000 | 4 | 270 | 1720 | 14,50 " | Διόρυξ ΔΙ |
| -II' ΟΖερός 32000000 | 4000 | 3 | 300 | 1740 | 34,00 " | Λ' ΟΖερός |
| Ζώνης : | 1500 | 2 | 80 | 576 | 22,00 | Διόρυξ ΔΑ, |
| " " : | 2500 | 3 | 150 | 1080 | 26,00 | " " |
| Ζώνης 3B Αφσ. | 9600 | 4 | 408 | 2592 | 26,90 | Πρόσαγωγός ΔVII |
| ΔΥΤ. 3500.000 | 26400 | 10 | 2120 | 5616 | 23,50 -45,90- | |
| Ζώνων 3B : | | | | | -65,00 - | |
| -3A : | 45000000 | 4 | 390 | 2446 | 76,00-96,50 | Διόρυξ ΗVII |
| Ζώνων : | 1500 | 5 | 220 | 1100 | 25,00 & 50,00 | Λ. Τριχωνίς |
| Ζώνων : | | | | | | άντλ/σιον Α7 |

7. ΑΠΟΣΤΡΑΓΓΙΣΤΙΚΑ

α. ΥΨΗΛΗ ΠΕΡΙΟΧΗ

α1. Τάφος υπερχειλίσης T1 Οζερού

Συνδέει την λίμνη Οζερού με τον ποταμό Αχελώο και εκβάλλει τα πλεονάζοντα νερά της λίμνης στον ποταμό.

Είναι χωμάτινος, τραπεζοειδούς διατομής 30 μ² με κλίση πρανών 3 : 2, πλάτος 20 μέτρα, μήκος 2.800 μ. και μέγιστη παροχή 8,10 M³/S.

Στην εκβολή της στον Αχελώο, έχει ρυθμιστικό θυρόφραγμα, που ρυθμίζει την διερχόμενη παροχή του νερού, όταν η στάθμη του νερού του Αχελώου είναι υπερυψωμένη.

α.2. Τάφος TIV Οζερού

Συγκεντρώνει τα νερά των ζωνών 2 και 2Α Οζερού και τα εκβάλλει στον ποταμό Αχελώο.

Είναι χωμάτινη, τραπεζοειδούς διατομής 25 μ² με κλίση πρανών 3 : 2, μήκος 3.500μ. και μέγιστη παροχή 6 μ³/S.

α.3. Τάφος TVIII

Είναι συλλεκτήριο τάφος, των περισσότερων δευτερευουσών και τριτευουσών τάφρων των ζωνών 3 Ανατολικής και 3 Δυτικής.

Αποτελεί συνέχεια της δευτερεύουσας τάφρου TVIII 9 και εκβάλλει στην τάφρο TXXX (Δίμηκος).

Είναι χωμάτινη τραπεζοειδούς διατομής 15 μ² με κλίση πρανών 1 : 1, συνολικού μήκους 6.650 μ. και μέγιστη παροχή 7,4 μ³/S.

α.4. Τάφος ΤΧΧΧ (Δίμηκος)

Συνδέει την λίμνη Λυσιμαχία με τον Αχελώο και εκβάλλει τα πλεονάζοντα νερά της λίμνης στον ποταμό.

Στην εκβολή έχει ρυθμιστικό θυρόφραγμα που ρυθμίζει την διερχομένη παροχή και εμποδίζει συγχρόνως την αντίθετη κυκλοφορία των υδάτων, στην περίπτωση που υπερυψωθεί η στάθμη του Αχελώου. Είναι χωματινή τραπεζοειδούς διατομής 40 μ² με κλίση πρανών 3 : 2, συνολικό μήκος 10.500 μ. και μέγιστη παροχή 50 μ³/s.

α.5. Χείμαρος Ρύακας

Διέρχεται στο ανατολικό τμήμα των ζωνών ΙΑ-ΙΒ και Ι Οζερού, αποχετεύοντας τα όμβρια και πλεονάζοντα αρδευτικά ύδατα στον ποταμό Αχελώο.

Είναι χωμάτινος με αναβαθμούς, λόγω της μεγάλης κλίσης του.

Έχει χωμάτινος με αναβαθμούς, λόγω της μεγάλης κλίσης του.

Έχει κάτω πλάτος 30 μ. και άνω 3.4,0μ., βάθος 2 μ., με κλίση πρανών 3 : 2 και διατομή 89,6 μ².

Το εντός της περιοχής των έργων μήκος του είναι 1.547 μ. και η μέγιστη παροχή 110 μ³/s.

α.6. Χείμαρος Στράτου

Διέρχεται παράλληλα και ανατολικότερα του χείμαρρου Ρύακας στην ζώνη Ι Οζερού.

Είναι χωμάτινος με κλίση πρανών 3: 2, κάτω πλάτος 2 μ., πάνω πλάτος 4 μ., βάθος 1,50 μ., διατομή 4,5 μ² και το μήκος

του στην περιοχή των έργων είναι 643 μ. ενώ η μέγιστη παροχή 3 μ³/S.

α7. Χείμαρρος Μεγάλης Χώρας (ΤΧΧΧV)

Διέρχεται τις ζώνες Δυτική 3B, Ανατολική 3, Δυτική 3A, Ανατολική 3A και εκβάλλει στην λίμνη Λυσιμαχία.

Είναι χωμάτινη με αναβαθμούς, με κλίση πρανών 1 : 1 τραπεζοειδούς διατομής 36,25 μ², συνολικού μήκους 7.170 μ. και μέγιστης παροχής 111 μ³/S.

α8. Χείμαρρος Αγρινίου (ΤΧΧΧΙV)

Διέρχεται στο δυτικό άκρο των ζωνών 3B-3Γ-3Δ και στο Ανατολικό τμήμα αυτής της ζώνης 3 και εκβάλλει στον χείμαρρο Μ.Χώρας. Είναι χωμάτινος με αναβαθμούς με κλίση πρανών 1/1, τραπεζοειδούς διατομής 64,75 μ², συνολικού μήκους 5775 μ. και μέγιστη παροχή 193 μ³/S.

α9. Χείμαρρος Ερημίτσης (ΤΧΧΛΙ)

Διασχίζει από βορρά προς νότο τις ζώνες 3B-3Γ-3Δ, 4 και ανατολική 3A και εκβάλλει στην λίμνη Λυσιμαχία.

Τα νερά του χρησιμοποιούνται για άρδευση τμήματος της ζώνης 3B-3Γ-3Δ (3.000 - 4.000 στρ.) κατά την αρδευτική περίοδο.

Είναι χωμάτινη ορθογωνικής σχεδόν διατομής 200 μ² με μήκος εντός της περιοχής των έργων 10.000 μ. Η μέγιστη παροχή του τον χειμώνα φτάνει τα 200 μ³/S.

β. ΧΑΜΗΛΗ ΠΕΡΙΟΧΗ

Τάφροι αποστραγγιστικών αντλ/σιων χαμηλής
περιοχής

Είναι συλλεκτήριοι χωμάτινοι τάφροι τραπεζοειδούς διατο-
μής, που συγκεντρώνουν τα νερά του δευτερεύοντος και τρι-
τεύοντος αποστραγγιστικού δικτύου της περιοχής, στα αποστραγ-
γιστικά αντλ/σια, από όπου αντλούνται και αποβάλλονται στην
θάλασσα.

Παρακάτω αναφέρουμε τα τεχνικά στοιχεία των αποστραγγι-
στικών τάφρων Α' τάξης της χαμηλής περιοχής, στον πίνακα
7.Β. :

8. ΟΔΙΚΑ

Είναι οδικά έργα παράλληλα προς τις διώρυγες και τις τάφρους και τα διάφορα τεχνικά έργα που βρίσκονται σ' αυτούς.

Είναι Α τάξεως, αρμοδιότητας του Γ Ο Ε Β Αχελώου.

Τα μήκη των οδών είναι ίσια με τα μήκη των διώρυγων και των τάφρων που ακολουθούν αντιστοίχως.

Το πλάτος των οδών κυμαίνεται στα 6 - 10 μ. Είναι σκυροστρωμένοι με σκύρα διαμέτρου 0,5 - 5 εκ., σε πάχος 10 - 15 εκ., και δεν έχουν ιδιαίτερες ονομασίες.

ΣΤ. ΔΑΠΑΝΕΣ - ΟΦΕΛΕΙΕΣ

1. ΓΕΝΙΚΑ

Στο κεφάλαιο αυτό όλα τα στοιχεία που αναφέρουμε είναι από προμελέτες, συνεπώς μόνο θεωρητικά.

Η προσκόμιση πιδ σύγχρονων στοιχείων στάθηκε αδύνατη, διότι κανένας φορέας, δεν μας εξυπηρέτησε στον τομέα αυτό.

Τα μελετηθέντα αρδευτικά έργα προβλέπεται να εξυπηρετήσουν συνολική ακαθάριστη έκταση 623.000 στρ. που αντιστοιχούν σε 502.000 στρ. περίπου γεωργικής γης. (Ακριβέστερα σε 501.900 στρ.). Η έκταση αυτή κατανέμεται μεταξύ 16 ζωνών άρδευσης και περιλαμβάνει κτηματικές περιοχές 66 δήμων και κοινοτήτων των πεδινών και ημιορεινών περιοχών του Νομού Αιτωλοακαρνανίας.

Ο ωφελούμενος από τα έργα γεωργικός πληθυσμός εκτιμάται σε 76.000 άτομα ή 18.500 οικογένειες. Όπως καταλαβαίνουμε, είναι πολύ σημαντική ή οικονομική άποψη των έργων αυτών, του Νομού, μιά και πρόκειται να εξυπηρετήσουν το μισό περίπου της γεωργικής εκτάσεως και του γεωργικού πληθυσμού.

2. ΒΑΣΙΚΕΣ ΑΡΧΕΣ

- α) Οι υπολογισμοί για την κανονική απόσβεση των δαπανών των έργων έγιναν για χρόνο 30 ετών και επιτοκίο 6%.
- β) Βάσει των διατάξεων του Ν.Δ. 3851/58 προβλέπεται επιδότηση των αρδευτικών έργων από το Δημόσιο σε ποσοστό 40-70% του κόστους κατασκευής. Εδώ η επιδότηση ήταν το 60% (περιο-

χή Καστρακίου, το οποίο θεωρείται ως άτοκο δάνειο, για τους παραγωγούς.

Οι καλλιεργητές πρέπει μέσα σε 20 χρόνια να ξεχρεώσουν την οφειλή τους στο Δημόσιο. Επιπλέον το υπόλοιπο 40% είναι επιβάρυνση δική τους.

- γ) Οι Δαπάνες λειτουργίας, συντήρησης και διοίκησης των έργων, βαρύνουν εξ ολοκλήρου τους παραγωγούς και καθορίστηκαν βάσει κριτηρίων και παραδοχών για κάθε αρδευτική ζώνη χωριστά.
- δ) Οι τυχόν επενδύσεις των αγροτών για τον εκσυγχρονισμό των εκμεταλλεύσεων τους, περιελήφθηκε στο κόστος παραγωγής των προϊόντων και συνεπώς δεν περιλαμβάνεται στις ετήσιες επιβαρύνσεις.

3. ΔΑΠΑΝΕΣ ΚΑΤΑΣΚΕΥΗΣ

Η συνολική δαπάνη κατασκευής των έργων προϋπολογίζεται στα 2.522 εκατομμύρια δρχ. και αντιστοιχούν 5.024 δρχ. ανά καλλιεργούμενο στρέμμα. Από την παραπάνω μέση τιμή παρατηρούνται σημαντικές αποκλίσεις στις επιμέρους αρδευτικές ζώνες, ανάλογα με τις ειδικές συνθήκες προσαγωγής και διανομής του νερού.

Οι υπολογισθείσες ακραίες τιμές είναι 4.211 Δρχ./στρ. (3.720 δρχ. για τα δίκτυα εντός της ζώνης και 485 δρχ. για τα έργα προσαγωγής), για το δίκτυο της Ζώνης II (Αγρινίου Χαμηλής) με κίνηση του νερού δια βαρύτητας, και εφαρμογή τεχνητής βροχής επί 13% της συνολικής έκτασης.

Για την ζώνη XVI (Βουλκαριάς) στην οποία εκτός του μεγάλου μήκους της προσαγωγού διώρυγας, εφαρμόζεται και τε-

χρητή ωροχή σ' όλη την έκταση, είναι 5.950 δρχ. (3.800 δρχ. για τα δίκτυα εντός ζώνης και 2.000 δρχ. για τα έργα προσαγωγής).

Σε ποσοστό οι παραπάνω αποκλίσεις από την μέση τιμή είναι περίπου \pm 18%. Οι ετήσιες επιβαρύνσεις για την αποπληρωμή των έργων δίνονται στον παρακάτω πίνακα 3.1.

ΠΙΝΑΚΑΣ 3.1.

Ετήσιες επιβαρύνσεις αποπληρωμής των έργων

| ΑΡΔΕΥΤΙΚΑΙ ΖΩΝΑΙ | "Εγκασις" είς 1.000στρ. | Μέση δαπάνη έρ- γων δρχ./στρ. | °Ετησία επιβαρύνσεις σε δραχ. χιλιάδες | |
|---------------------|-------------------------------|--|---|--|
| | | | "Ενγκεος ἀποπληρωμής | "Ατοκος ἀποπληρωμής μέ επίδοττα 60°/° |
| Εύνολον Περιμέτρου | 501,9 | 5.024 | 367 | 100 |
| Ζώνη II | 26,7 | 4.211 | 307 | 84 |
| Ζώνη XII | 47,6 | 5.270 | 384 | 106 |
| Ζώνη XVI | 28,8 | 5.950 | 434 | 119 |

4. ΕΤΗΣΙΕΣ ΔΑΠΑΝΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ-ΣΥΝΤΗΡΗΣΗΣ

Οι ετήσιες δαπάνες λειτουργ.-συντηρ. των έργων της περιμέτρου, προβλέπεται να ανέλθουν στις 174 δρχ./στρ. Από την παραπάνω μέση τιμή παρατηρούνται σημαντικές αποκλίσεις, για τις επιμέρους αρδευτικές ζώνες, που οφείλονται κυρίως στις δαπάνες λειτουργίας και συντήρησης των αντλιοστασίων, για τις ζώνες όπου η προσαγωγή του νερού γίνεται με άντληση.

Στον παρακάτω πίνακα 4.1. φαίνονται οι δαπάνες λειτουργίας και συντήρησης, ενδεικτικά για κάθε ομάδα ζώνης άρδευσης.

ΠΙΝΑΚΑΣ 4.1.

Ετήσιες δαπάνες λειτουργίας και συντήρησης

| ΑΓΡΟΝΟΜΙΚΕΣ ΖΩΝΕΣ | Έκταση | | Ετήσιες δαπάνες Α και Β είς Δραχμές |
|----------------------------|------------------|------|---|
| | Είς 1000 στρ. | % | |
| Ζώνες III, IV, V, VIII, IX | 143,2 | 28,5 | Μέχρι 100 |
| " VII, X, XI, XIII, XIV | 168,1 | 33,6 | 101 - 150 |
| " XII, XVI | 35,8 | 7,1 | 151 - 200 |
| " I, VI, VII | 107,2 | 21,3 | 201 - 300 |
| Ζώνη IAI | 47,6 | 9,5 | 412 |
| Σύνολον περιμέτρων | 501,9 | 100 | 176 |

5. ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΕΤΗΣΙΕΣ ΕΠΙΒΑΡΥΝΣΕΙΣ

Οι συνολικές ετήσιες επιβαρύνσεις των καλλιεργητών από τις δαπάνες κεφαλαίου και τις δαπάνες λειτουργίας, συντήρησης και διοίκησης τους, ανάλογα με την ζώνη δίνονται ενδεικτικά στον πίνακα 5.1.

ΠΙΝΑΚΑΣ 5.1.

Συνολικές ετήσιες επιβαρύνσεις ανά στρέμμα

| ΕΤΗΣΙΑΙ ΕΠΙΒΑΡΥΝΣΕΙΣ | Περίμετρος | | Ζώνη II | | Ζώνη XII | | Ζώνη XVI | |
|-----------------------|-----------------------|------------------------------------|---------|--------|----------|--------|----------|--------|
| | Έντοκος ἀποπληρωμή | Άτοκος ἀποπληρωμή με επίδοτο | Έντοκος | Άτοκος | Έντοκος | Άτοκος | Έντοκος | Άτοκος |
| Δόσεις ἀποπληρωμής | 367 | 100 | 307 | 84 | 384 | 106 | 434 | 119 |
| Λειτουργία-Συντήρησης | 175 | 175 | 71 | 71 | 412 | 412 | 162 | 162 |
| Διοίκησης | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 |
| Σύνολον | 557 | 290 | 393 | 170 | 811 | 533 | 611 | 296 |

6. ΑΜΕΣΕΣ ΩΦΕΛΕΙΕΣ

Σύγκριση των οικονομικών αποτελεσμάτων της εκμετάλλευσης μέχρι πριν το 1966 και μετά το 1966 με την εφαρμογή του σχεδίου αξιοποίησης.

ΠΙΝΑΚΑΣ 6.1.

Ετήσια αύξηση εσόδων ανά στρέμμα

| ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ ΠΡΟΣΕΩΣ | Μετά το 1966 | Πριν το 1966 | Αύξηση Σε Δραχμές | % |
|---------------------|--------------|--------------|-------------------|-----|
| Αποθήραστοι πρόσδεσ | 2.815 | 987 | 1.828 | 185 |
| Αγροτικών εσόδων | 1.677 | 533 | 1.144 | 215 |
| Βασικά πρόσδεσ | 1.093 | 217 | 876 | 404 |

7. Σύγκριση ΔΑΠΑΝΗΣ-ΩΦΕΛΕΙΑΣ

Οι συντελεστές ωφελιμότητας των μελετηθέντων έργων για το σύνολο της περιμέτρου και τις ζώνες των ακραίων επιβαρύνσεων παρέχονται στον παρακάτω πίνακα.

Στο αριστερό τμήμα του πίνακα, δίνονται οι συντελεστές κατά την διάρκεια της περιόδου αποπληρωμής της αξίας των έργων. Στο δεξιό τμήμα οι συντελεστές που διαμορφώνονται μετά την αποπληρωμή, μόνο με τις ετησίες επιβαρύνσεις λειτουργίας και Συντήρησης.

Σύμφωνα με την παράγραφο 2.2. (Βασικές αρχές) για τον υπολογισμό των συντελεστών των ζωνών, ελήφθησαν υπόψη όλες τις περιπτώσεις, οι μέσες τιμές αύξησης των εσόδων που

χρησιμοποιήθηκαν για το σύνολο της περιμέτρου.

ΠΙΝΑΚΑΣ 7.1.

Συντελεστές ωφελιμότητας

| ΠΕΡΙΜΕΤΡΟΣ ΚΑΙ ΖΩΝΑΙ | Περίοδος αποπληρωμής αξίας Έργου | | Μετά την αποπληρωμήν |
|--|---|--|---|
| | Κανονική εκβάσεις | Κατόπιν έπιδοτήσεως | |
| 1 | 2 | 3 | 4 |
| <u>Περίμετρος</u> Παραγωγικότητας Γεωργ. εισοδήματος Ωφελείας | $\frac{1.828}{557} = 3,3 : 1$ $\frac{1.144}{557} = 2,1 : 1$ $\frac{876}{557} = 1,6 : 1$ | $\frac{1.828}{290} = 6,3 : 1$ $\frac{1.144}{290} = 3,9 : 1$ $\frac{876}{290} = 3,0 : 1$ | $\frac{1.828}{190} = 9,6 : 1$ $\frac{1.144}{190} = 6,0 : 1$ $\frac{876}{190} = 4,6 : 1$ |
| <u>Ζώνη II</u> Παραγωγικότητας Γεωργικόν εισόδημα Ωφελείας | $\frac{1.828}{393} = 4,7 : 1$ $\frac{1.144}{393} = 2,9 : 1$ $\frac{876}{393} = 2,2 : 1$ | $\frac{1.828}{170} = 10,8 : 1$ $\frac{1.144}{170} = 6,7 : 1$ $\frac{876}{170} = 5,2 : 1$ | $\frac{1.828}{85} = 21,3 : 1$ $\frac{1.144}{85} = 13,3 : 1$ $\frac{876}{85} = 10,2 : 1$ |

7. ΣΥΜΠΕΡΑΣΜΑΤΑ

Η ολική δαπάνη για την κατασκευή των ανωτέρω έργων προϋπολογίσθηκε σε 2.522 εκατομμύρια δραχμές που αντιστοιχούν σε 5.024 δρχ. ανά αρδευόμενο στρέμμα, όπως προαναφέραμε.

Οι μέσες ετήσιες δαπάνες λειτουργίας, συντήρησης και διοίκησης αυτών, υπολογίσθηκαν σε 175 δρχ. περίπου ανά στρέμμα.

Από τις παραπάνω αναλύσεις προκύπτει ότι τα μελετηθέντα έργα εμφανίζουν στο σύνολό τους πολύ ικανοποιητική οικονομική ευστάθεια. Ακόμα και στην περίπτωση της εντόκου αποπληρωμής ο συντελεστής ωφέλειας ανέρχεται στο 1,6 : 1.

Αλλά και στις ακραίες περιπτώσεις των λίγων ζωνών με αυξημένες δαπάνες κατασκευής, λειτουργίας και συντήρησης λόγω τοπογραφικής θέσης, οι συντελεστές ωφέλειας είναι αρκετά ικανοποιητικοί.

Ζ. ΠΡΟΕΡΓΑΣΙΕΣ - ΕΡΕΥΝΕΣ

1. ΓΕΝΙΚΑ

Λαμβάνοντας υπόψιν την σειρά οικονομικότητας των έργων, την γεωγραφική ενότητα των Ζωνών, την αναγκαιότητα της βελτίωσης τους κατατάξανε το σύνολο των 16 Ζωνών σε δύο ομάδες: Κάθε μία περιλαμβάνει ένα 1ο και ένα 2ο στάδιο μελέτης, και μεταξύ τους διαφέρουν μόνο στον χρόνο πραγματοποίησής τους. Στο 1ο στάδιο της 1ης ομάδας Ζωνών, η οριστική μελέτη περιλαμβάνει και την ενδιάμεσο προκαταρκτική έκθεση της οριστικής μελέτης.

Στο 42ο στάδιο, η οριστική μελέτη της 2ης ομάδας Ζωνών, περιλαμβάνει την αντίστοιχη προκαταρκτική μελέτη.

Στον πίνακα Η.1. φαίνεται το 1ο στάδιο μελέτης που αφορά 324.000 στρ. από τα οποία τα 190.000 στρ. μελετώνται ενώ για τα 134.000 στρ. γίνονται αλλαγές σε υπάρχουσες μελέτες.

Οι αντίστοιχες εκτάσεις στο 2ο στάδιο της μελέτης είναι 177.000 στρ., από τα οποία για 55.000 στρ. γίνεται νέα μελέτη ενώ για τα 122.000 , αναμόρφωση παλαιότερων μελετών.

Ο χρόνος εκπόνησης της συνολικής μελέτης εκτιμάται σε 3 χρόνια, ενώ για την προκαταρκτική έκθεση του 1ου σταδίου εκτιμάται σε 10 μήνες.

ΠΙΝΑΚΑΣ Η.1.

Εκτάσεις 1ου και 2ου σταδίου μελέτης

| Ζ Ο Ν Α Ι | Σειρά οικονο- μικότητας (βλ. π(ν.6.3) | Εκτάσεις εις στρέμ. (καθαρά) | | | |
|----------------------------|---|------------------------------|--------------|---------|---------|
| | | Νέαι | Μελετηθείσαι | Σύνολον | |
| <u>1ον Στάδιον μελέτης</u> | | | | | |
| I | °Αγρινίου ύψηλή | 9 | 22.900 | 10.000 | 32.900 |
| II | " χαμηλή | 1 | 3.600 | 23.100 | 26.700 |
| III | Λεπενού | 3 | 1.300 | 12.300 | 13.600 |
| IV | °Οζεροϋ | 2 | - | 5.700 | 5.700 |
| V | Παλαιομανίνας | 4 | 43.100 | - | 43.100 |
| VI | Προδρομού | 14 | 31.200 | - | 31.200 |
| VII | Λεοινίου | 5 | 35.600 | 45.900 | 81.500 |
| X | °Αμβρακίας | 15 | - | 17.700 | 17.700 |
| XI | Κρικέλου | 8 | 5.100 | 19.200 | 24.300 |
| XII | °Λετού | 11 | 47.600 | - | 47.600 |
| Σύνολον 1ου σταδίου | | | 190.400 | 133.900 | 324.300 |
| <u>2ον Στάδιον μελέτης</u> | | | | | |
| VIII | Παραλιμνία | 6 | 7.100 | 40.000 | 47.100 |
| IX | Μεσολογγίου | 15 | 22.400 | 27.700 | 50.100 |
| XIII | Εάλτου | 12 | - | 6.700 | 6.700 |
| XIV | Δριμού | 10 | 25.900 | 10.000 | 35.900 |
| XV | Βονέτοης | 13 | - | 7.000 | 7.000 |
| XVI | Γουλιεργιάς | 16 | - | 28.800 | 28.800 |
| Σύνολον 2ου σταδίου | | | 55.400 | 122.200 | 177.600 |
| Γενικόν σύνολον | | | 245.800 | 256.100 | 501.900 |

2. ΤΟΠΟΓΡΑΦΙΚΕΣ ΕΡΓΑΣΙΕΣ

α. ΑΕΡΟΦΩΤΟΓΡΑΦΙΚΟΙ ΧΑΡΤΕΣ

Είναι σε κλίμακα 1:20.000 για το σύνολο της υπό μελέτη περιοχής.

β. ΟΡΙΖΟΝΤΙΟΦΡΑΞΙΕΣ

Είναι σε κλίμακα 1 : 5.000 και για την εκτέλεση των εργασιών τους η δαπάνη ήταν 5.500.000 ερχ. και ο χρόνος 12 μήνες.

Οι εκτάσεις που αποτυπώθηκαν ανά ζώνη στην κλίμακα 1 : 5.000 έχουν ως εξής:

| Ζώνη | Έκτασις εις στρέμ. (ἀκαθάριστα) |
|--------------------------------|------------------------------------|
| I | 32.700 |
| II | 4.000 |
| III | 1.500 |
| IV | - |
| V | 57.500 |
| VI | 44.500 |
| VII | 41.500 |
| X | - |
| XI | 6.000 |
| XII | 69.100 |
| Σύνολον | 256.800 |
| 15 ^ο / _ο | 38.200 |
| Δωρῆδες διωρύγων | 10.000 |
| Γενικόν Σύνολον | 305.000 |

3. ΕΔΑΦΟΛΟΓΙΚΗ ΕΡΕΥΝΑ

Εδαφολογική έρευνα έγινε για 400.000 στρ. περίπου, με σύνολο δαπάνης 3.200.000 δρχ.

Το 1ο στάδιο περιελάμβανε 250.000 στρ. με δαπάνη 2.000.000 δρχ.

4. ΓΕΩΛΟΓΙΚΕΣ ΚΑΙ ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΕΣ ΕΡΕΥΝΕΣ

Για την γεωλογική και γεωτεχνική έρευνα της περιοχής του φράγματος αναρρυθμίσεως Καστρακίου των ζωνών του πρώτου σταδίου μελέτης, (χωρίς την υδροηλεκτρική αξιοποίηση του) όπου κατασκευάστηκαν οι διώρυγες, τα αντλιοστάσια, και τα υπόλοιπα τεχνικά έργα αυτής της περιοχής, απαιτήθηκε το ακόλουθο πρόγραμμα εργασιών.

α. ΓΕΩΛΟΓΙΚΕΣ ΧΑΡΤΟΓΡΑΦΗΣΕΙΣ

α.1. Γεωλογικοί χάρτες κλίμακας 1 : 5.000

Με την κλίμακα αυτή χαρτογραφήθηκαν:

- Η περιοχή του φράγματος και της λεκάνης έκτασης 15 χλμ².
- Ζώνες πλάτους 0,5 χλμ., καθ' όλο το μήκος των κύριων διωρυγών, συνολικού μήκους 55 χλμ. Η έκταση προς χαρτογράφηση ήταν 27 χλμ².

α.2. Γεωλογικοί χάρτες κλίμακας 1 : 1.000

Στην κλίμακα αυτή χαρτογραφήθηκαν οι θέσεις θεμελίωσης του φράγματος, των αντλιοστασίων και οι ζώνες διάνοιξης της σήραγγος. Η έκταση χαρτογράφησης συνολικά ήταν 6 χλμ².

α.3. Σύνταξη εκθέσεων

Κάθε χάρτης συνοδεύεται από επεξηγηματική έκθεση, που περιλαμβάνει ανάλυση της γεωλογικής σύστασης και δομής της περιοχής του χάρτη. Συσχέτιση αυτής με τα ειδικά προβλήματα του υπό μελέτη έργου, προτάσεις και πρόγραμμα των αναγκαίων γεωτεχνικών ερευνών.

Ενδεικτικά αναφέρουμε τον προϋπολογισμό των δαπανών των γεωλογικών εργασιών:

- 1) Σύνταξη γεωλογικών χαρτών κλίμακας 1 : 5.000.
Έκταση 42 χλμ.² επί την τιμή μονάδος 6.500 = 273.000.
- 2) Σύνταξη γεωλογικών χαρτών υπ' κλίμακα 1 : 1.000.
Έκταση 6 χλμ.² επί την τιμή μονάδος 15.000 = 90.000
- 3) Σύνταξη έκθεσης μίας για κάθε χάρτη. Η αμοιβή 15% επί του ποσού των χαρτογραφήσεων ίσον με 57.000.
Σύνολο δαπανών = 420.000.

β. ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΕΣ ΕΡΕΥΝΕΣ

Το είδος και το ποσό των ερευνών αυτών καθορίζονται με ακρίβεια μετά την ολοκλήρωση των γεωργικών εργασιών.

β.1. θέση φράγματος και περιοχή λεκάνης κατάκλυσης

Υπολογίστηκαν 20 δειγματοληπτικές γεωτρήσεις των 25 μέτρων, βάθους, συνολικά 500 μέτρα.

Το ποσοστό του πυρήνα ήταν πάνω από το 80% και η ελάχιστη διάμετρος 76 χλστ. και εκτελέστηκαν δοκιμές μέσα σ' αυτούς εισπιέσεων ανά 3 μέτρα.

Κατά την διάτρηση των επιφανειακών αργιλοδών εδαφών

πραγματοποιήθηκε λήψη αδιατάρακτων δειγμάτων.

Οι δοκιμές διεισδύσεως έγιναν με κρουσ τρήσεις.

β.2. Ζώνες χάραξης κυρίων διωρυγών

Υπολογίστηκαν 110 γεωτρήσεις των 20 μέτρων βάθους, συνολικά μέτρα 2.200. Έγιναν δύο γεωτρήσεις ανά ένα χιλιόμετρο μήκους διώρυγας με προδιαγραφές όπως στο παραπάνω.

β.3. θέσεις αντλιοστασίων

Έγιναν 20 γεωτρήσεις των 20 μέτρων βάθους, συνολικά 400 μέτρα. Για κάθε θέση θεμελίωσης έγιναν πέντε γεωτρήσεις, με προδιαγραφές όπως παραπάνω.

β.4. θέσεις σήραγγος

Έγιναν 2 γεωτρήσεις των 100 μέτρων βάθους, σύνολο 200 μέτρα και 3 γεωτρήσεις των 70 μέτρων σύνολο 210 μέτρα.

Ήταν δειγματοληπτικές με ποσοστό πυρήνα πάνω από 80% και ελάχιστη διάμετρο 56 χλστ. Οι δοκιμές εισπλάσεων έγιναν ανά 3 μέτρα.

β.5. Προϋπολογισμός Εσπανών Γεωτεχνικών Εργασιών

| Αντικείμενον | Ποσόν | Τιμή μον. | Μερικόν Σύνολον | Όλικόν Σύνολον |
|---|--------------------------------------|-----------|-----------------|------------------|
| 1. Γεωτρήσεις αριθμ. 155 | Εισοδομίες - αποδομίες - μεταφοράς : | | | 420.000 |
| 2. Κέτρα από 0 έως 20 | 3.100 x | 753 = | 2.334.300 | |
| " 20 " 40 | 200 x | 847 = | 169.400 | |
| " 40 " 60 | 100 x | 942 = | 94.200 | |
| " 60 " 80 | 70 x | 989 = | 69.230 | |
| " 80 και άνω | 40 x | 1.291 = | 51.640 | |
| 3. Χρήσις άδαμαντινης στεφάνης κατ'έκτμησιν | μέτρα | 1.000 x | 377 = | 377.000 |
| 4. Σωληνώσεις | " | 1.000 x | 330 = | 330.000 |
| 5. Δοκιμαί είσπιέσεως | αριθ. | 1.200 x | 600 = | 720.000 |
| 6. Άδιατάρακτα | " | 500 x | 235 = | 117.500 |
| 7. Κρουσιμετρήσεις | " | 500 x | 190 = | 95.000 |
| | | | | <u>4.358.270</u> |
| | | | | <u>4.778.270</u> |

β.6. Εργαστηριακές δοκιμές

| | | | |
|-----------------------------|-------|--------|------------------|
| α. Φυσική ύγρασία | 760 x | 29 = | 22.040 |
| β. Φαινόμενον βάρος | 250 x | 56 = | 14.000 |
| γ. Ειδικόν βάρος | 120 x | 56 = | 6.720 |
| δ. Μηχανικαί κοκκομετρήσεις | 500 x | 140 = | 70.000 |
| ε. Πυκνομετρικαί " | 500 x | 310 = | 155.000 |
| στ. Όρια ATTERBERG | 750 x | 141 = | 105.750 |
| ζ. Άνεμπόδιστος θάψις | 250 x | 236 = | 59.000 |
| η. Τριαξονική " | 450 x | 1410 = | 634.500 |
| θ. Συμπιεστότης | 250 x | 1038 = | 259.500 |
| ι. Έλεγχος οργανικών | 50 x | 200 = | 10.000 |
| ια. Χημικαί έναλύσεις | 20 x | 1000 = | 20.000 |
| | | | <u>1.356.510</u> |

β.7. Γεωτεχνικές έρευνες τεχνικών έργων

Οι γεωτεχνικές έρευνες διαφόρων τεχνικών έργων (όπως π.χ. γέφυρες ανοίγματος μεγαλύτερου των 8,00 μ. κλπ.) εκτιμώνται περίπου στο 20% του αθροίσματος των γεωτεχνικών εργασιών και των γεωτεχνικών ερευνών.

β.8. ΑΝΑΚΕΦΑΛΑΙΩΣΗ ΔΑΠΑΝΩΝ

| | | |
|--|------------------|-------------------------|
| Γεωλογικές Εργασίες | 420.000 | |
| Γεωτεχνικές " | 4.778.270 | |
| Εργαστηριακές Δοκιμές | 1.356.510 | |
| Γεωτεχνικές έρευνες τεχν. έργων | 1.226.956 | |
| | <u>7.781.736</u> | |
| Απρόβλεπτα προς στρογγύλευση | <u>718.264</u> | |
| | 8.500.000 | |
| Ποσοστό Μελετητού για τον προ- γραμματισμό, επίβλεψη κλπ. 15% | 1.200.000 | |
| | <u>9.700.000</u> | δρχ. |
| ΣΥΝΟΛΟ ΔΑΠΑΝΗΣ | | <u><u>9.700.000</u></u> |

Ο χρόνος προς αποπεράτωση των παραπάνω εργασιών υπολογί-
ζεται σε 8 μήνες.

Τα παραπάνω στοιχεία ανήκουν σε προμελέτη που έγινε τον
Δεκέμβριο του 1966, από γραφείο υδραυλικών μελετών.

Η. ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΕΣ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΙΣ

1. ΓΕΝΙΚΑ

Το νερό έχει πολύ μεγάλη σημασία στις άμεσες βιολογικές ανάγκες του ανθρώπου και στην εξασφάλιση της γεωργικής και βιομηχανικής παραγωγής.

Για την εκμετάλλευση του νερού χρειάζεται να κατασκευαστούν ορισμένα τεχνικά έργα.

Στο κεφάλαιο αυτό θα εξετάσουμε από υδροηλεκτρική άποψη την αξιοποίηση του νερού.

Τα νερά των υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων περιλαμβάνουν επιμέρους έργα, για την συλλογή, αποθήκευση και προσαγωγή του νερού στο συγκρότημα παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας.

Τα έργα αυτά είναι μεγάλων διαστάσεων και σημαντικού κόστους, με επιπτώσεις κοινωνικές και οικονομικές στον πληθυσμό της περιοχής των έργων.

Τα κριτήρια τα οποία λαμβάνονται υπόψη για την υδροηλεκτρική αξιοποίηση μιάς περιοχής απαιτούν:

- (α) τα κύρια αυτοτελή έργα να σχεδιάζονται σε κατάλληλη εξάρτηση μεταξύ τους και προς την όλη εγκατάσταση.
- (β) Η μερική ανάπτυξη στην περιοχή να μην επηρεάζει την συνολική ανάπτυξη του ευρύτερου έργου και το αντίθετο του ευρύτερου έργου και το αντίθετο.
- (γ) Να ετοιμάζονται πλήρεις προϋπολογισμοί κόστους για κάθε εναλλακτική λύση.
- (δ) Να γίνονται αναλύσεις χρησιμοποίησης υδάτινων πόρων σε τοπική και εθνική κλίμακα.

Με βάση τις απαιτήσεις σε ενέργεια και ισχύ ενός ηλεκτρικού δικτύου σχεδιάζεται η υδροηλεκτρική αξιοποίηση της ευρύτερης περιοχής μίας λεκάνης απορροής. Επομένως η υδροηλεκτρική ανάπτυξη σε μία συγκεκριμένη θέση ποταμού, αποτελεί ένα μικρό τμήμα της ευρύτερης ανάπτυξης του ποταμού.

Στις χώρες όπου το μεγαλύτερο ποσό της ενέργειας προέρχεται από πυρηνικούς αντιδραστήρες η υδροηλεκτρική ανάπτυξη των ποταμών δεν έχει τόσο μεγάλη σημασία όσο η διατήρηση του φυσικού περιβάλλοντος.

Στις περιπτώσεις αυτές και επειδή κάθε ηλεκτρικό σύστημα πρέπει να διαθέτει υδροηλεκτρικούς σταθμούς για την εξυπηρέτηση των αιχμών της ζήτησης, γίνεται υδροηλεκτρική εκμετάλλευση μόνο των πιο οικονομικών θέσεων του ποταμού.

Παρακάτω προσκομίζουμε έναν πίνακα με τις πηγές παραγωγής και διάθεσης της ηλεκτρικής ενέργειας (ΠΙΝΑΚΑΣ Η.1) καθώς και ένα διάγραμμα της παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας κατά είδος καυσίμου (ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ Η.1)

ΠΙΝΑΚΑΣ Η 1
ΙΣΟΖΥΓΙΟ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΚΑΙ ΔΙΑΘΕΣΗΣ ΗΛΕΚΤΡΙΚΗΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ

TABLE
BALANCE OF GENERATION AND CONSUMPTION OF ELECTRIC ENERGY

| ΠΗΓΕΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ SOURCES OF ENERGY | GWH | | % ΣΥΝΟΛΙΚΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ % TOTAL GENERATION | | % ΣΥΝΟΛΙΚΟΥ ΦΟΡΤΙΟΥ % TOTAL DEMAND | |
|--|----------|----------|---|-------|---------------------------------------|-------|
| | 1983 | 1984 | 1983 | 1984 | 1983 | 1984 |
| A ΚΛΟΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΣΤΑΘΜΩΝ A NET GENERATION | 22 040,0 | 22 030,4 | 100,0 | 100,0 | 92,1 | 89,9 |
| 1. ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΑΠΟ ΛΙΓΝΙΤΕΣ (1) GENERATION FROM LIGNITE (1) | 13 650,2 | 13 875,6 | 61,9 | 60,8 | — | — |
| 2. ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΑΠΟ ΠΕΤΡΕΛΑΙΟ GENERATION FROM OIL | 6 059,7 | 6 110,5 | 27,5 | 26,7 | — | — |
| 3. ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΑΠΟ ΝΕΡΑ GENERATION FROM WATER | 2 330,7 | 2 852,1 | 10,6 | 12,5 | — | — |
| 4. ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΑΠΟ ΑΝΑΝΕΩΣΙΜΕΣ ΠΗΓΕΣ GENERATION FROM RENEWABLE SOURCES | 0,2 | 0,2 | — | — | — | — |
| B ΙΣΟΖΥΓΙΟ ΛΟΓΙΣΤΩΝ ΚΑΙ ΑΝΤΑΛΛΑΓΩΝ B BALANCE OF PURCHASES AND EXCHANGES | 1 882,4 | 2 561,5 | — | — | 7,9 | 10,1 |
| Γ. ΣΥΝΟΛΙΚΟ ΦΟΡΤΙΟ (Α) + (Β) C TOTAL LOAD (A) + (B) | 23 931,2 | 25 399,9 | — | — | 100,0 | 100,0 |
| ΔΙΑΘΕΣΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ ENERGY CONSUMPTION | | | | | | |
| A ΠΩΛΗΣΕΙΣ A SALES | | | | | | |
| 1 ΚΑΤΑΝΑΛΩΤΕΣ Υ Τ (2) CUSTOMERS H V (2) | 6 311,0 | 6 774,5 | 28,8 | 29,0 | — | — |
| 2 ΚΑΤΑΝΑΛΩΤΕΣ Μ Γ. CUSTOMERS M V | 4 757,2 | 4 911,8 | 21,7 | 21,0 | — | — |
| 3 ΚΑΤΑΝΑΛΩΤΕΣ Χ Τ. CUSTOMERS L V | 10 075,4 | 11 679,7 | 49,5 | 50,0 | — | — |
| B ΑΠΩΛΕΙΣ B LOSSES | 1 907,6 | 2 033,9 | — | — | 0,3 | 0,0 |
| Γ. ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΔΙΑΘΕΣΙΑ ΕΝΕΡΓΕΙΑ C TOTAL CONSUMPTION | 23 931,2 | 25 399,9 | — | — | 100,0 | 100,0 |

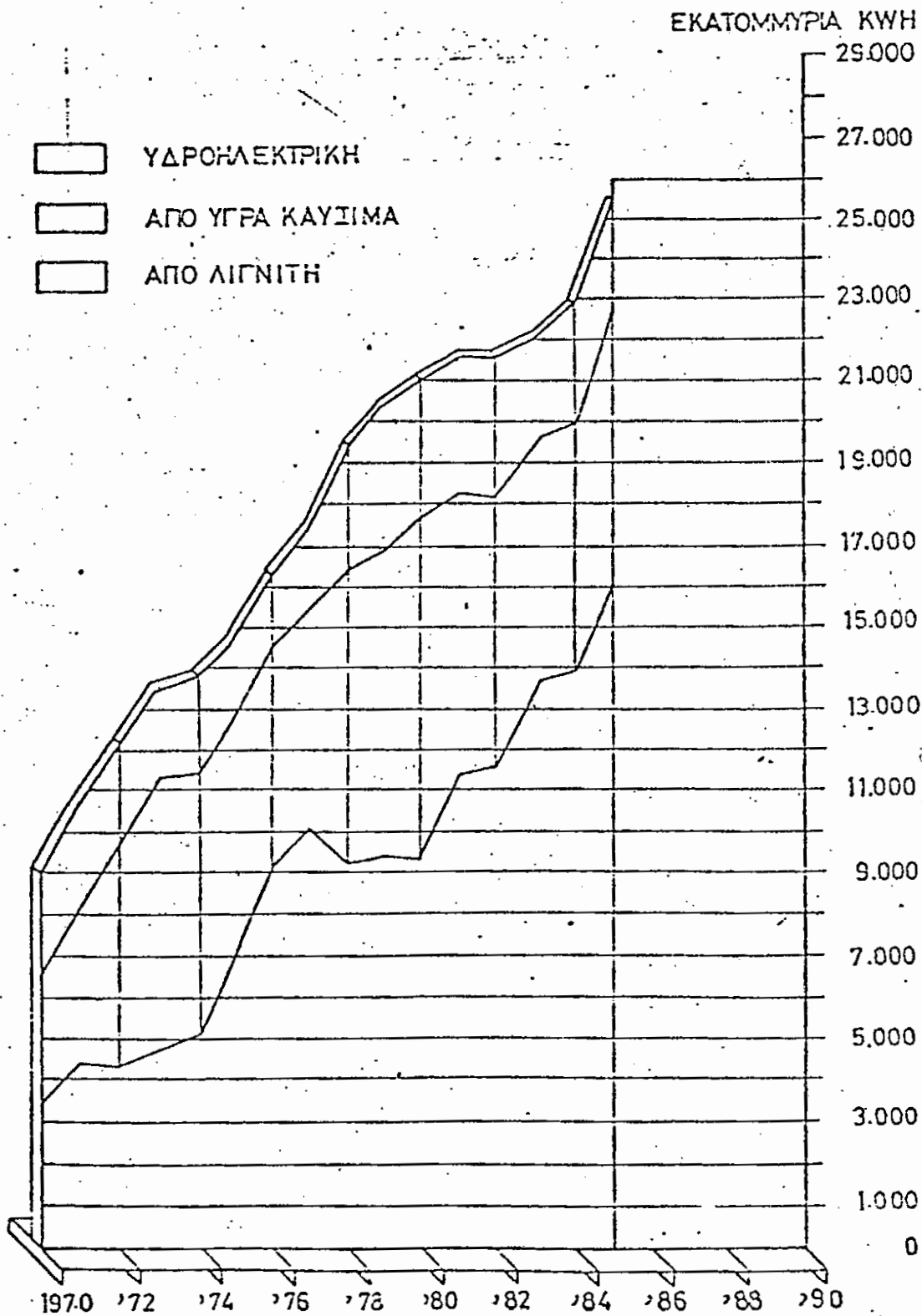
(1) ΠΕΡΙΛΑΜΒΑΝΕΤΑΙ ΚΑΙ Η ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΑΠΟ ΚΑΥΣΗ 243,0 ΧΙΛ. ΤΟΝΩΝ ΛΙΘΑΝΘΡΑΚΑ ΤΟ 1983 ΚΑΙ 469,2 ΧΙΛ. ΤΟΝΩΝ ΛΙΘΑΝΘΡΑΚΑ ΤΟ 1984

(1) INCLUDES HAFO COAL BURNED IN MIXTURE WITH LIGNITE

(2) ΠΕΡΙΛΑΜΒΑΝΕΤΑΙ Η ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ ΑΙΓΗΤΟΓΥΡΧΕΙΩΝ ΔΕΙΤΗ. (2) INCLUDES REQUIREMENTS OF PPC S MINES

ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ Η.1.

ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΗΛΕΚΤΡΙΚΗΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ ΔΕΗ
ΚΑΤΑ ΕΙΔΟΣ ΚΑΥΣΙΜΟΥ



2. ΤΥΠΟΙ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΕΩΝ

Στις μελέτες υδροηλεκτρικής ανάπτυξης ενός ποταμού θα πρέπει η υδροηλεκτρική ανάπτυξη κάθε θέσης να μην εμποδίζει μελλοντική ανάπτυξη άλλων θέσεων του ποταμού.

Στην ροή ενός ποταμού υπάρχουν θέσεις στις οποίες διατίθεται ύψος πτώσης σημαντικό για υδροηλεκτρική παραγωγή (καταρράκτες) και θέσεις στις οποίες μπορεί να δημιουργηθεί τεχνητό ύψος πτώσης (φράγμα, υδροληψία).

Το ύψος πτώσης νερού στις υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις μπορεί να κυμαίνεται από 3-5 μ. μέχρι 1.800 μ. Ανάλογα με το ύψος πτώσης διακρίνουμε υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις μικρού ύψους, μέσου ύψους και μεγάλου ύψους πύσης.

Οι υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις μικρού ύψους μέχρι 30 μ. χρησιμοποιούν στροβίλους σιγμοειδείς, βολβοειδείς και στροβίλους ελικοφόρους τύπου KAPLAN.

Οι υδροηλεκτρικές εγκατ. μέσου ύψους 30-200 μ. χρησιμοποιούν υδροστροβίλους αντίδρασης τύπου FRANCIS.

Οι υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις μεγάλου ύψους 200 - 1800 μ. χρησιμοποιούν στροβίλους δράσης PELTON.

Η αποθήκευση του νερού σε υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις μπορεί να είναι από μηδαμινή μέχρι πολύ μεγάλη, δηλαδή να γίνεται αποθήκευση νερών απορροής μιάς λεκάνης από λίγες ώρες ή μιά ημέρα μέχρι μεγάλα διαστήματα μερικών ετών. Ανάλογα με τη δυνατότητα αποθήκευσης διακρίνουμε υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις με μικρό ταμιευτήρα (RUN-OF-RIVER), μέσω ταμιευτήρα (PONDAGE) και μεγάλο ταμιευτήρα (STORAGE).

Στις ορεινές περιοχές της διαδρομής κάθε ποταμού υπάρχουν μικρές παροχές μεταβαλλόμενης έντασης μικρές παροχές μεταβαλλόμενης έντασης και μεγάλα ύψη πτώσης, επομένως οι υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις απαιτούν ρύθμιση του νερού, διαστάσεις στροβίλων σχετικά μικρές και λειτουργούν για την εξυπηρέτηση των αιχμών ηλεκτρικού συστήματος.

Αντίθετα στις πεδινές, περιοχές της διαδρομής του ποταμού, η παροχή είναι μεγάλη και συνήθως συνεχής, ενώ το ύψος πτώσης είναι μικρό, επομένως οι υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις απαιτούν μικρή αποθήκευση νερού, διαστάσεις στροβίλων πολύ μεγάλες και λειτουργούν για την εξυπηρέτηση της βάσης του ηλεκτρικού συστήματος.

Η χρησιμότητα του φράγματος στις υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις είναι για να δημιουργήσει χώρο αποθήκευσης για τον ταμιευτήρα και ύψος πτώσης για την εγκατάσταση. Η θέση της στάθμης του ταμιευτήρα εξαρτάται από την χρήση της γης στην περιοχή, η οποία θα κατακλυσθεί από τα νερά, δηλαδή από το αν είναι πυκνά κατοικημένα ή υπάρχουν εκτεταμένες καλλιέργειες. Επίσης η διακύμανση της στάθμης του ταμιευτήρα πρέπει να βρίσκεται μεταξύ ορισμένων ορίων, προκειμένου η λειτουργία των στροβίλων να γίνεται με μέγιστη δυνατή απόδοση. Στην περίπτωση ταμιευτήρα που έχει πολλαπλές χρήσεις, απαιτείται η στάθμη του να σχεδιαστεί μεταξύ ορισμένων υψόμετρων προκειμένου για ναυσιπλοΐα, ή σε ελάχιστα υψόμετρα για χρησιμοποίηση νερού για αρδεύσεις.

Σε περιπτώσεις που δεν είναι δυνατή η κατασκευή υψηλού φράγματος, για την αποθήκευση νερού και αύξηση του ύψους πτώ-

σης, τότε η εγκατάσταση κατασκευάζεται για την χρησιμοποίηση της παροχής σε συνεχή λειτουργία και επομένως εξυπηρετεί την βάση του φορτίου του ηλεκτρικού συστήματος. Στις περιόδους πλημμυρών το επιπλέον νερό που δεν μπορεί να αποθηκευτεί, διέρχεται από τους εκχειλιστές της εγκατάστασης, χωρίς να μπορεί να χρησιμοποιηθεί για ηλεκτρο παραγωγή.

Η καλύτερη περίπτωση εγκατεστημένης ισχύος του σταθμού είναι εκείνη η οποία αντιστοιχεί στην μέση ετήσια παροχή, και εγκατάσταση η οποία θα έχει ταμιευτήρα ετήσιας ρύθμισης για το 50% περίπου του χρόνου και θα λειτουργεί σαν εγκατάσταση εξυπηρέτησης της βάσης του φορτίου. Στην πράξη όμως δεν επιτυγχάνεται η συνθήκη αυτή, αλλά η ρύθμιση της ροής γίνεται συνήθως για το 20 - 30% του χρόνου.

Σε περιπτώσεις στις οποίες υδροηλεκτρικοί σταθμοί ευρίσκονται σε σειρά, ο ταμιευτήρας κάθε εγκατάστασης, αναρρυθμίζει τη ροή που εξέρχεται από τους στρόβιλους του ανάντη υδροηλεκτρικού σταθμού. Αν οι στρόβιλοι λειτουργούν κατά τη διάρκεια των αιχμών της ζήτησης του ηλεκτρικού συστήματος, η αναρρύθμιση γίνεται σε μερική βάση, κατά τέτοιο τρόπο ώστε να υπάρχει σταθερή παροχή το 80% - 100% του χρόνου και ο ανάντη υδροηλεκτρικός σταθμός να λειτουργεί σαν σταθμός βάσης.

Επομένως δεν υπάρχει διαχωρισμός υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων μεγάλου ή μικρού ύψους πτώσης οι οποίοι να λειτουργούν σαν εγκαταστάσεις αιχμής ή βάσης, και ο συντελεστής φορτίου των εγκαταστάσεων μπορεί να κυμαίνεται μεταξύ μεγάλων ορίων. Παντως, από άποψη λειτουργίας των εγκαταστάσεων είναι σύνηθες σε περιπτώσεις ετών μεγάλης υδραυλικότητας οι υδροηλεκτρικές

εγκαταστάσεις να λειτουργούν σαν εγκαταστάσεις βάσης, ενώ σε περιπτώσεις ετών μικρής υδραυλικότητας να λειτουργούν σαν εγκαταστάσεις αιχμής.

Για μικρά ύψη πτώσης 1.50 - 25M και παροχές 4-80 M³/S χρησιμοποιούνται σιγμοεδής στρόβιλοι. Για ύψη πτώσης 2-25M και παροχές 4-1000 M³/S χρησιμοποιούνται βολβοειδείς στρόβιλοι. Για ύψη πτώσης από 25-55M και παροχές 5-300M³/S χρησιμοποιούνται στρόβιλοι KAPLAN.

Για ύψη πτώσης 20-700M και παροχές 3-1000 M³/S χρησιμοποιούνται στρόβιλοι FRANCIS. Για ύψη πτώσης 20-105M και παροχές 3-200 M³/S χρησιμοποιούνται στρόβιλοι DERIAZ. Για αντλητικές υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις χρησιμοποιούνται αντλιοστρόβιλοι απλοί ή πολλαπλών σταδίων. Για ύψη πτώσης από 140-1800 M και παροχή 1-70 M³/S χρησιμοποιούνται στρόβιλοι PELTON με 1-6 ακροφύσια. Στις περιοχές αλληλοεπικάλυψης των διαφόρων τύπων στρόβιλων εκλέγεται ο τύπος στρόβιλου, ο οποίος για την αναμενόμενη διακύμανση ύψους πτώσης, θα δίνει το μεγαλύτερο βαθμό απόδοσης.

Για μικρά ύψη πτώσης της τάξης μέχρι 30 μ. και σπανιότερα για μεγαλύτερα ύψη μέχρι 100 - 200 μ. ο αγωγός παραγωγής του νερού στον σταθμό είναι πολύ μικρός ή ανύπαρκτος, οπότε η είσοδος του νερού γίνεται κατευθείαν στον κάθε στρόβιλο του σταθμού.

Για μέσα και μεγάλα ύψη πτώσης οι υδροηλεκτρικές εγκαταστάσεις έχουν μεγάλη έκταση, και η απόσταση του φράγματος από τον σταθμό παραγωγής είναι μεγάλη, της τάξης μερικών χιλιομέτρων. Η μεταφορά του νερού στον σταθμό παραγωγής γί-

νεται με ανοικτό ή κλειστό αγωγό, ή με συνδυασμό αυτών μέχρι το σημείο στο οποίο γίνεται σχεδόν κατακόρυφη πτώση του νερού προς τον σταθμό παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας, ο οποίος μπορεί να είναι στην ίδια λεκάνη ποταμού ή σε γειτονική. Στις περιπτώσεις αυτές, το ύψος πτώσης είναι μεγαλύτερο από εκείνο το οποίο θα μπορούσε να δημιουργηθεί με την κατασκευή ενός δαπανηρού φράγματος μεγάλου ύψους.

Στις περιπτώσεις διατάξεων υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων μεγάλης έκτασης ο υδροηλεκτρικός σταθμός μπορεί να είναι υπαίθριος ή υπογείος. Η προσαγωγή του νερού στον σταθμό μπορεί να γίνει με μικρού ή μεγάλου μήκους κλειστό αγωγό ο οποίος θα απαιτήσει κατασκευή δεξαμενής ανάπαυσης πριν από την είσοδο του νερού στον σταθμό. Η απαγωγή του νερού από τον σταθμό μπορεί να γίνει απευθείας στην διώρυγα φυγής από υπαίθριο σταθμό ή σε σήραγγα φυγής με κατάλληλα θυροφράγματα από υπόγειο σταθμό. Η σήραγγα φυγής μπορεί να έχει μικρό ή μεγάλο μήκος, πολλές φορές μερικών χιλιομέτρων. Οι αγωγοί προσαγωγής του νερού στον σταθμό, απαιτούν συνήθως επενδυμένες σήραγγες με χάλυβα.

3. ΓΕΝΙΚΕΣ ΔΙΑΤΑΞΕΙΣ

Οι γενικές διατάξεις υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων περιλαμβάνουν τα έργα αποθήκευσης νερού και τα έργα παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας. Βοηθητικά έργα θεωρούνται οι δρόμοι προσπέλασης, οικισμοί προσωρινοί και μόνιμοι, και οι ερευνητικές εργασίες στην περιοχή των έργων. Συναφή έργα είναι επίσης και τα έργα μετασχηματισμού και μεταφοράς της ενέργειας.

Τα έργα αποθήκευσης νερού περιλαμβάνουν τον ταμιευτήρα, το φράγμα, την σήραγγα εκτροπής, εκχειλιστές με θυροφράγματα ή χωρίς, και βοηθητικά έργα που περιλαμβάνουν τα προφράγματα, οδούς προσπέλασης, αποστραγγίσεις σε στοές ή επιφανειακές και τσιμεντενέσεις. Η αποθήκευση του νερού μπορεί να γίνει με συλλεκτήρια έργα σε διάφορα σημεία της κοίτης γειτονικών ποταμών ή παραποτάμων και η μεταφορά του νερού στον κυρίως ταμιευτήρα να γίνεται με ανοικτούς ή κλειστούς αγωγούς. Η συγκέντρωση του νερού από γειτονικές λεκάνες με συστήματα αγωγών περιλαμβάνει εκτεταμένες εγκαταστάσεις και επομένως αύξηση του κόστους εγκατάστασης ανά KW, με μικρή σχετικά αύξηση της παραγομένης ενέργειας.

Θ. ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΕΣ

1. ΟΡΙΣΜΟΙ

Με τον όρο ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΑΣ εννοούμε την τεχνητή ή φυσική λίμνη και την κοιλάδα που βρίσκεται κατά μήκος ενός ποταμού και των οποιων η χωρητικότητα μεγαλώνει με την κατασκευή ενός φράγματος ή άλλου τεχνικού έργου.

Με τον όρο ΧΩΡΗΤΙΚΟΤΗΤΑ ενός ταμιευτήρα εννοούμε τον όγκο της λίμνης ανάντη του φράγματος, ο οποίος είναι συνάρτηση του υψόμετρου του νερού που βρίσκεται μέσα στην τεχνητή λίμνη.

Για τον υπολογισμό του όγκου του ταμιευτήρα πρέπει να εμβαδομετρήσουμε τις οριζόντιες επιφάνειες που περικλείονται από ισούψεις καμπύλες μέσα στον ταμιευτήρα. Απαραίτητα φυσικά είναι τα ακριβή τοπογραφικά διαγράμματα της τεχνητής λίμνης. Για ταμιευτήρες μικρής έκτασης θα πρέπει να διαθέτουμε χάρτες με κλίμακα 1 : 5.000 ενώ για μεγάλης έκτασης κλίμακας 1:10.000. Επειδή όμως η τοπογραφική αποτύπωση με τις παραπάνω κλίμακες είναι δύσκολη με τις συνηθισμένες μεθόδους, προτιμότεροι είναι οι φωτογραμμετρικοί μέθοδοι.

ΩΦΕΛΙΜΟΣ ΟΓΚΟΣ ταμιευτήρα καλείται ο εκμεταλλεύσιμος όγκος του, που περιλαμβάνεται μεταξύ της κανονικής και της κατώτατης στάθμης λειτουργίας του ταμιευτήρα.

ΚΑΝΟΝΙΚΗ ΣΤΑΘΜΗ ταμιευτήρα, ονομάζεται η μέγιστη στάθμη λειτουργίας του που αντιστοιχεί στον μεγαλύτερο ωφέλιμο όγκο του ταμιευτήρα. Στις υδροδυναμικές εγκαταστάσεις η κανονική στάθμη συνήθως αντιστοιχεί στο υψόμετρο της κορυφής

των θυροφραγμάτων του εκχειλιστή ή στο υψόμετρο της στέφης του εκχειλιστή, αλλά μπορεί να βρίσκεται και ενδιάμεσα μεταξύ στέφης εκχειλιστή και στέφης θυροφραγμάτων.

Σε γενικές γραμμές κανονική στάθμη θεωρείται εκείνη όπου δεν έχουμε υπερχέλιση.

ΑΝΩΤΑΤΗ ΣΤΑΘΜΗ ενός ταμιευτήρα είναι η μεγαλύτερη στάθμη του που αντιστοιχεί στην ανάσχεση της μεγαλύτερης πλημμύρας, που εκτιμήθηκε δια μέσου του εκχειλιστή.

ΚΑΤΩΤΑΤΗ ΣΤΑΘΜΗ ενός ταμιευτήρα είναι η κατώτερη στάθμη καταβιβασμού της επιφάνειας του ταμιευτήρα για τις συνήθεις συνθήκες λειτουργίας του έργου.

ΠΕΡΙΘΩΡΙΟ ΑΣΦΑΛΕΙΑΣ ενός φράγματος ονομάζεται η υψομετρική διαφορά μεταξύ της στέγης του φράγματος και της ανώτατης στάθμης του ταμιευτήρα. Ο υπολογισμός του περιθωρίου ασφαλείας γίνεται με βάση το ύψος των κυματισμών που αναπτύσσονται όταν φυσούν δυνατοί άνεμοι.

ΝΕΚΡΟΣ ΟΓΚΟΣ ονομάζεται ο μη εκμεταλλεύσιμος όγκος του ταμιευτήρα ο οποίος βρίσκεται κάτω από την κατώτερη στάθμη του ταμιευτήρα.

ΚΑΜΠΥΛΗ ΖΗΤΗΣΗΣ είναι η τεθλασμένη γραμμή που κάθε ευθύγραμμο τμήμα της, που αναφέρεται στην αθροιστική καμπύλη, παριστάνει την μέση παροχή που είναι αναγκαία για την λειτουργία του υδροδυναμικού έργου στο αντίστοιχο χρονικό διάστημα.

ΑΘΡΟΙΣΤΙΚΗ ΚΑΜΠΥΛΗ ενός ταμιευτήρα είναι το διάγραμμα του αθροίσματος των όγκων που εισέρχονται στον ταμιευτήρα στα αντίστοιχα χρονικά διαστήματα.

ΚΑΜΠΥΛΗ ΕΚΚΕΝΩΣΗΣ ενός ταμιευτήρα είναι το διάγραμμα που έχει σαν τεταγμένες τους όγκους εκκένωσης οι οποίοι προκύπτουν μετά από αφαίρεση των όγκων που εισρρέουν, όταν ο ταμιευτήρας είναι πλήρης, από τους όγκους που προκύπτουν από την καμπύλη ζήτησης.

Με τον όρο ΑΠΩΛΕΙΕΣ τεχνητής λίμνης εννοούμε την εξάτμιση και την διήθηση. Η διήθηση γίνεται στο σώμα του φράγματος και στην θεμελίωσή του.

Η διήθηση δια μέσου των χωμάτινων φραγμάτων ελαττώνεται με την αύξηση του μήκους της διαδρομής του νερού δια μέσου του φράγματος. Αυτό επιτυγχάνεται με την κατασκευή βάσης μεγαλύτερου πλάτους με την τοποθέτηση ανάντη του φράγματος στεγανής επένδυσης, πυθμένα με την κατασκευή διαφραγμάτων από πασσαλοσανίδες, σκυρόδεμα κ.λ.π. Πολλές φορές κατασκευάζεται και διάφραγμα από σιμεντενέσεις οι οποίες κλείνουν τα κενά του εδάφους της θεμελίωσης και αυξάνουν την διαδρομή του νερού,

2. ΤΥΠΟΙ ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΩΝ

α. ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΕΣ

(I) Κύριες σκοπιμότητες Ταμιευτήρων:

- | | |
|---------------------------|--------------------------------|
| α) Υδροηλεκτρική Παραγωγή | - β) Γεωργικές αρδεύσεις |
| γ) Αντιπλημμυρικές | - δ) Υδρεύσεις αστικών κέντρων |
| ε) Ναυσιπλοΐα | |

(II) Δευτερεύουσες σκοπιμότητες Ταμιευτήρων:

- α) Εξυπηρέτηση λειτουργίας Βιομηχανιών (π.χ. ΑΗΣ)
- β) Εκμετάλλευση Ιχθυοτροφείων κ.τ.λ.
- γ) Ψυχαγωγία, Τουρισμός (αλιεία, υδάτινα σπόρ κτλ.)
- δ) Έλεγχος μόλυνσης και ρύπανσης υδάτων.

β. ΕΚΜΕΤΑΛΛΕΥΣΗ ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΩΝ ΜΙΑΣ ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΑΣ

α): Υπάρχουν οι οδηγές καμπύλες που λαμβάνουν υπόψη όλους τους σημαντικούς περιορισμούς και οδηγούν στην βέλτιστη ενεργειακή Εκμετάλλευση ιδιαίτερα τους ετήσιας ρύθμισης ταμιευτήρες.

β), δ): Για γεωργικές αρδεύσεις έχουν χαμηλά την υδροληψία και έχουν εκχειλιστζ. Η ρύθμιση της εκμεταλλεύσιμης παροχής γίνεται και με θυροφράγματα και βαλβίδες πυθμένα. Στην Ελλάδα από Απρίλιο μέχρι Οκτώβριο δίνουν νερό άρδευσης και ύδρευσης αστικών κέντρων.

γ): Οι ταμιευτήρες με σκοπιμότητα αντιπλημμυρική είναι συνήθως κενοί και δεσμεύουν τον όγκο των πλημμύρων σε λεκάνες απορροής ή μέρος των όγκων προστατεύοντας τις περιοχές κατάντι.

Πολλές φορές οι ταμιευτήρες μιάς σκοπιμότητας ικανοποιούν και δευτερεύουσες χρήσεις (π.χ. Πουρνάρι, Καστράκι).

γ. ΕΚΜΕΤΑΛΛΕΥΣΗ ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΩΝ ΠΟΛΛΑΠΛΗΣ ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΑΣ

Ο συνδυασμός π.χ. των σκοπών παραγωγής ηλεκτρικής Ενέργειας και αρδεύσεων επιτυγχάνεται με χωρισμό του ωφέλιμου όγκου σε ζώνες με την χαμηλότερη να εξυπηρετεί τις αρδεύσεις.

Πολλές σκοπιμότητες παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας-αρδεύσεις μπορεί να θεωρηθούν οικονομικά συμβιβαστές, τουλάχιστο μερικώς.

δ. ΤΕΧΝΙΚΑ ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΩΝ ΑΠΛΟΥ ΚΑΙ ΠΟΛΛΑΠΛΟΥ ΣΚΟΠΟΥ.

Η δυνατότητα κατασκευής υψηλών φραγμάτων και μεγάλης χωρητικότητας ταμιευτήρων κυρίως μετά το Β Παγκόσμιο Πόλεμο συνετέλεσε στη ραγδαία εξέλιξη των Υδροηλεκτρικών Έργων με ταμιευτήρες πολλαπλής σκοπιμότητας. Η εξυπηρέτηση πολλαπλής σκοπιμότητας με ένα ταμιευτήρα επιτυγχάνεται:

α) Με κατανομή και διαχωρισμό του ωφέλιμου όγκου του ταμιευτήρα, καθώς και της διαθέσιμης παροχής ανάλογα με τις ανάγκες καθενός από τους σκοπούς εκμετάλλευσης.

β) Με την ενιαία χρησιμοποίηση του ωφέλιμου όγκου του ταμιευτήρα ή και της διαθέσιμης παροχής για ταυτόχρονη εξυπηρέτηση των σκοπών εκμετάλλευσης. Ο συνδυασμός π.χ. των σκοπών παραγωγής υδροηλεκτρικής ενέργειας και γεωργικών αρδεύσεων επιτυγχάνεται με διαχωρισμό του ωφέλιμου όγκου σε δύο ζώνες εκ των οποίων η κατώτερη συνήθως εξυπηρετεί τις αρδεύσεις. Στην περίπτωση αυτή τα τεχνικά έργα της ρύθμισης των γεωργικών αρδεύσεων είναι χωρισμένα από αυτά της παραγωγής Ηλεκτρικής Ενέργειας. Ο διαχωρισμός αυτός πολλές φορές δεν εφαρμόζεται και το νερό χρησιμοποιείται κατάντι μετά τον αγωγό φυγής.

Πολλές από τις σκοπιμότητες μπορούν να θεωρηθούν συμβιβαστέ οικονομοτεχνικά π.χ. Παραγωγή Ηλεκτρικής Ενέργειας-Αρδεύσεις

αλλά η αντιπλημμυρική προστασία είναι ασυμβίβαστη προς τις άλλες σκοπιμότητες.

Ενώ οι κύριες σκοπιμότητες όπως Υδροηλεκτρική Παραγωγή, αρδεύσεις, Υδρεύσεις, επιδιώκουν την δημιουργία της υψηλότερης δυνατής στάθμης για την βέλτιστη αξιοποίηση ή αντιπλημμυρική σκοπιμότητα απαιτεί τον καταβιβασμό της στάθμης αυτής, για να υπάρχει διαθέσιμος όγκος όταν έχουμε μεγάλη πλημμύρα. Η εξυπηρέτηση όλων των κυρίων σκοπιμοτήτων με ένα ταμιευτήριο επιτυγχάνεται προσδιορίζοντας τα παρακάτω:

α) Την κανονική στάθμη που ικανοποιεί τις ανάγκες παραγωγής και τις αρδεύσεις.

β) Την ανώτατη στάθμη του ταμιευτήρα για την ανάσχεση των πλημμυρών.

γ) Το απαιτούμενο ύψος του φράγματος για κάποιο περιθώριο ασφάλειας.

Οι οργανισμοί που ευρίσκονται σε πολλούς ποταμούς επιδιώκουν την κατασκευή αντιπλημμυρικών Ταμιευτήρων στις ακρινές θέσεις ενώ οι υπόλοιποι κατάντι ταμιευτήρες κατασκευάζονται πολλαπλού σκοπού.

Θα πρέπει να μην ανοίξουν τα θυροφράγματα ταυτόχρονα διότι υπάρχει κίνδυνος αύξησης της παροχής πλημμύρας (π.χ. Άρνος, Φλωρεντία).

Ταμιευτήρες πολλαπλής σκοπιμότητας έχουν αναπτυχθεί στην Αμερική και Κεντρική και Δυτική Ευρώπη. Τα μεγάλα έργα στους ποταμούς MISSOURI, COLOUMBIA, Δούναβη αποτελούν παραδείγματα έργων πολλαπλής σκοπιμότητας. Στο σχήμα 2.δ1 φαίνεται σε παραστατική τομή ο τύπος ταμιευτήρα πολλαπλής σκοπιμότητας παρα-

γωγής-άρδευσης με την αντιπλημμυρική προστασία θεωρημένη δευτερεύουσα.

Ο ταμιευτήρας περιλαμβάνει επίσης ωφέλιμο όγκο για την εξυπηρέτηση των δευτερευουσών σκοπιμοτήτων (ιχθυοτροφεία, ψυχαγωγεία, τουρισμός κλπ.) χαρακτηριστικό παράδειγμα είναι ο ΥΠΕ ΣΤΡΑΤΟΥ.

Στο σχήμα παρατηρείται ότι η μέγιστη στάθμη για παραγωγή ενέργειας ευρίσκεται κάτω ή στο ύψος του εκχειλιστή. Το υψόμετρο της κανονικής στάθμης εξαρτάται από την σχέση των ωφέλιμων όγκων (V_0 : για σκοπούς ψυχαγωγίας, $Υ_γ$: παρ. Ενέργειας προς τον όγκο υπερπλήρωσης και το υψόμετρο της στέφης του εκχειλιστή. Η κατώτατη στάθμη για παραγωγή Ενέργειας αντιστοιχεί στην κανονική στάθμη για εξυπηρέτηση αρδεύσεων.

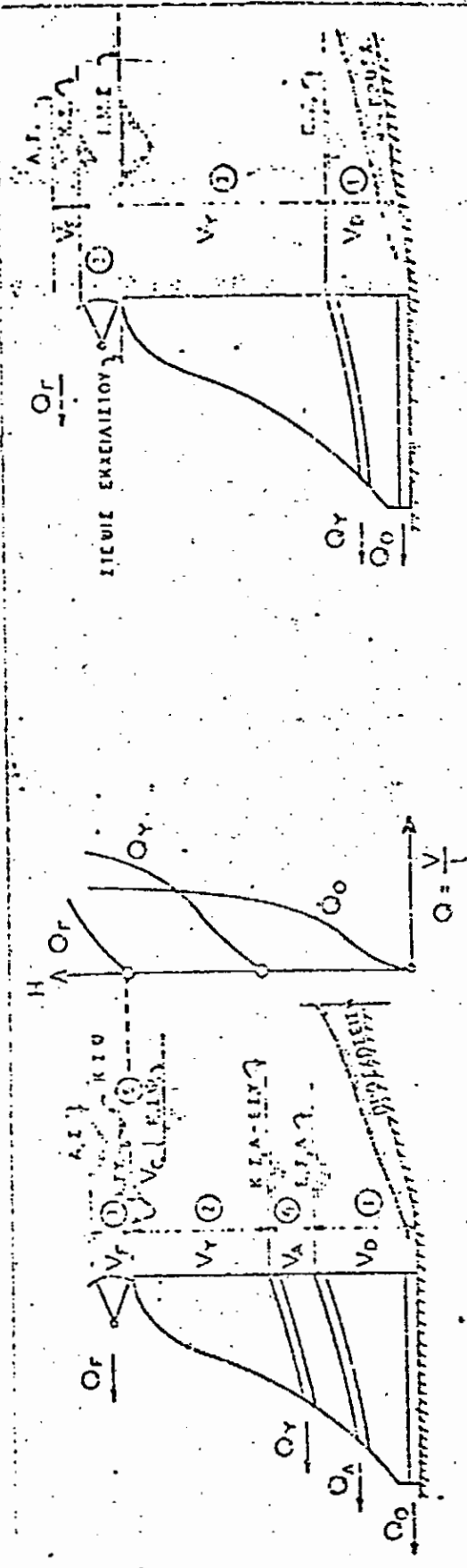
Η στάθμη των αρδεύσεων εξαρτάται από τον ωφέλιμο όγκο αρδεύσεων και τον νεκρό όγκο του Ταμιευτήρα V_D . Εις τον τύπο του ταμιευτήρα του σχήματος προβλέπονται συνήθως αγωγοί εκκένωσης στον πόδα του φράγματος που χρησιμεύουν για την εκκένωση του φράγματος για επιθεώρηση ή για απομάκρυνση των προσχώσεων.

Οι ταμιευτήρες που χρησιμοποιούνται για παραγωγή ενέργειας σχήματος 2.27, μπορούν να χαρακτηριστούν απλής σκοπιμότητας, καίτοι διαθέτουν τεχνικά έργα ανασχέσεως πλημμυρών, πρόκειται για ταμιευτήρες μέσου ή μεγάλου ύψους με εκχειλιστή ώστε ο όγκος υπερπλήρωσης να μην απαιτεί σημαντική υπερύψωση του φράγματος πάνω από την ανώτατη στάθμη παραγωγής Ηλ. Ενέργειας. Η δαπάνη επιβάρυνσης για τα έργα

ανάσχεσης (εκχειλιστή) κυμαίνονται από 5% - 15% της συνολικής δαπάνης του έργου. Η περίπτωση 2.δ.2. είναι η πιο διαδεδομένη στην Ελλάδα. Ο εκχειλιστής φέρει θυροφράγματα για ρύθμιση της εκροής των πλημμυρών.

Η κανονική στάθμη του ταμιευτήρα μπορεί να συμπίπτει με τη στέψη των θυροφραγμάτων ή μπορεί να βρίσκεται ενδιάμεσα μεταξύ στέψης εκχείλιση και στέψης θυροφραγμάτων. Συνήθως ο διατιθέμενος όγκος υπερπλήρωσης V_F υπολογίζεται από τη στέψη των θυροφραγμάτων. Η περίπτωση του 2.δ.2. αφορά γενικά ταμιευτήρες υπερ ετήσιας ρύθμισης όπου οι στάθμες παρουσιάζουν μεγάλες διακυμάνσεις (όπως τα Κρεμαστά).

Σε ταμιευτήρες όπου η στάθμη για παραγωγή ενέργειας τοποθετείται στη στέψη του εκχειλιστή και ο εκχειλιστής δεν διαθέτει θυροφράγματα (όπως στο Καστράκι).



- V_f = ΟΓΚΟΣ ΥΠΕΡΨΗΛΟΤΗΤΗΣ
- V_g, V_a, V_c = ΟΒΕΛΙΜΟΣ ΟΓΚΟΣ ΤΑΧΥΤΗΤΟΣ
- V_g = ΟΓΚΟΣ ΕΚΚΕΝΩΣΕΩΣ ΤΑΧΥΤΗΤΟΣ (ΣΗΜΑΝΣΕΩΣ ΔΕΙΞΗΣ)
- V_b = ΜΕΡΟΣ ΟΓΚΟΥ
- Ι.Π.Σ. = ΠΙΣΤΩΤΙΚΟΙ ΜΕΣΗ ΣΤΑΘΗ
- Α.Π. = ΑΝΟΤΑΤΗ ΣΤΑΘΗ
- Κ.Π. = ΚΑΤΟΝΟΜΗ ΣΤΑΘΗ
- Ε.Π. = ΕΛΑΧΙΣΤΗ ΣΤΑΘΗ
- Υ = ΥΨΟΣ ΠΑΡΑΘΗ
- Λ = ΑΡΑΤΕΙΣ
- Ψ = ΨΥΧΑΓΟΓΙΑ
- F = ΑΝΤΙΠΛΗΜΥΡΙΚΗ ΙΚΟΝΗΤΗΤΗ

ΕΛΕΥΘΕΡΗ ΣΤΑΘΗ
ΠΡΟΧΗΤ

ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΕΣ

- ① ΠΑΡΑΓΟΓΗ ΥΔΡΟΝΑ ΕΡΓΕΙΑΣ $Q_y = \frac{V_y}{t_y}$
- ② ΑΝΤΙΠΛΗΜΥΡΙΚΗ $Q_f = \frac{V_f}{t_f}$
- ③ ΑΡΑΤΕΙΣ $Q_a = \frac{V_a}{t_a}$
- ④ ΨΥΧΑΓΟΓΙΑ ΚΑΙ V_c

ΣΚΟΠΙΜΟΤΗΤΕΣ

- ⑤ ΠΑΡΑΓΟΓΗ ΥΔΡΟΝΑ ΕΡΓΕΙΑΣ $Q_y = \frac{V_y}{t_y}$
- ⑥ ΑΝΤΙΠΛΗΜΥΡΙΚΗ $Q_f = \frac{V_f}{t_f}$
- ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ:
ΑΠΟ ΑΡΑΤΕΣ ΑΠΟΡΡΙΨΕΩΣ ΔΕΙΞΗΣ
Ο ΤΑΧΥΤΗΤΟΣ ΕΓΧΕΙΡΗΤΑ ΕΛΕΥΘΕΡΗ ΣΤΑΘΗ
ΘΑΛΗΣ ΠΑΡ 2.5.2.2.3.3

Σκ. 2.δ.1 Τετραετής πολλαπλής αναμετάθεσης. Σκ. 2.δ.2 Τετραετής για τις αναμετάθεσης.

3. ΔΥΣΚΟΛΙΕΣ ΠΟΥ ΠΑΡΟΥΣΙΑΖΟΝΤΑΙ ΣΤΗΝ ΕΚΜΕΤΑΛΛΕΥΣΗ ΓΙΑ ΠΟΛΛΑΠΛΟΥΣ ΣΚΟΠΟΥΣ

Μερικές εγκαταστάσεις είναι επιφορτισμένες με μία μόνο χρήση που δεσμεύει την εκμετάλλευση λαμβάνοντας υπόψη δευτερεύοντες τις άλλες πιθανές χρήσεις. Σ' αυτή την περίπτωση τα κριτήρια εκμετάλλευσης είναι απλά, δεν εξαρτώνται από τον κύριο στόχο στον οποίο πρέπει να υπακούσουν οι δευτερεύουσες χρήσεις.

Όταν όμως η εκμετάλλευση γίνεται για πολλαπλούς σκοπούς δημιουργούνται ορισμένα προβλήματα.

Πρόβλημα υπάρχει και στην περίπτωση που εξετάζουμε εμείς, με τα τρία οδροηλεκτρικά εργοστάσια της ΔΕΗ που βρίσκονται στον ποταμό Αχελώο.

Το ΥΗΣ Παύλου Μπακογιάννη (Κρεμαστών), το ΥΗΣ Γρηγορίου Λαμπράκη (Καστράκι) και το ΥΗΣ Στράτου.

Το εργοστάσιο του Στράτου είναι εργοστάσιο πολλαπλού σκοπού και εκτός από την ηλεκτρική ενέργεια που παράγει χρησιμοποιείται για να ικανοποιεί τις ανάγκες των αγροτών της περιοχής σε νερό, καλύπτει δηλαδή αρδευτικές ανάγκες. Εδώ ακριβώς όμως δημιουργείται ένα πρόβλημα: Η ΔΕΗ επειδή το χειμώνα πρέπει να αντιμετωπίσει αυξημένες ανάγκες σε ενέργεια, πρέπει να έχει και πολύ νερό στους ταμιευτήρες των τριών εργοστασίων της, κυρίως στον ΥΗΣ Κρεμαστών και στον ΥΗΣ Καστρακίου οι οποίοι έχουν πολύ μικρή ειδική κατανάλωση, σε σχέση με το ΥΗΣ Στράτου, και μεγάλη παραγωγή ηλεκτρικής ισχύος.

Όμως το καλοκαίρι αναγκάζεται να δίνει πολύ νερό στους

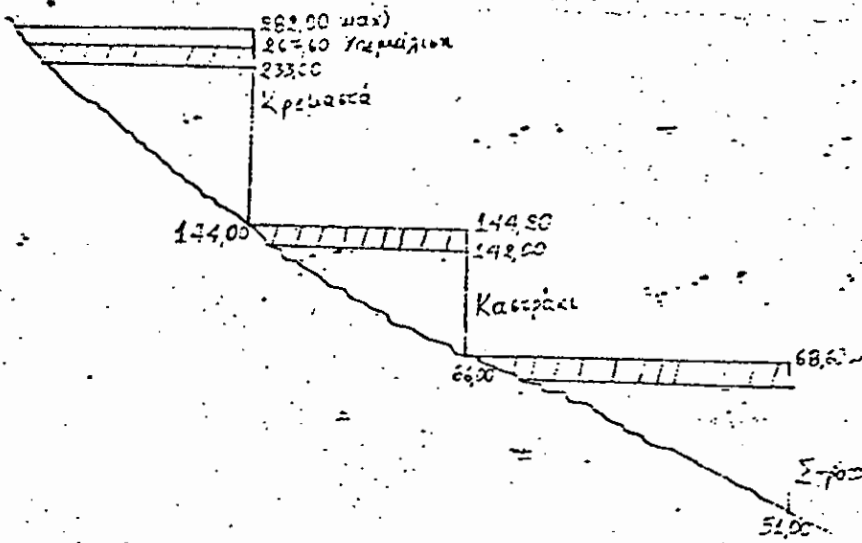
αγρότες λόγω αυξημένων αναγκών και φυσικά να παράγει ηλεκτρική ενέργεια που δεν της χρειάζεται άμεσα.

Φυσικά το χειμώνα βρέχει πολύ και οι σταθμοί μπορούν να αποταμιεύσουν νερό όμως και αυτό δεν αρκεί.

Άλλοτε πάλι το χειμώνα οι σταθμοί αυτοί υπερλειτουργούν και αφήνουν πολύ νερό στον κάμπο δημιουργώντας προβλήματα πλημμυρών.

Από τα παραπάνω συμπεραίνουμε ότι μεταξύ των αγροτών και της ΔΕΗ δημιουργούνται διαφωνίες και οξύνοεις.

Αναφέρουμε χαρακτηριστικά στοιχεία για τους τρεις σταθμούς, που πάρθηκαν για έξι συνεχή χρόνια από το 1982-1988.



Ειδική κατανάλωση Κρεμαστών: 3,5 m³/ΚΚΗ

" " Καστρακίου: 6,5 m³/ΚΚΗ

" " Στράτου 23,7 m³/ΚΚΗ

Ισχύς Κρεμαστών : 4 X 110 = 440 ΜΗ

" Καστρακίου : 4 X 80 = 320 ΜΗ

" Στράτου : 2 X 75 = 150 ΜΗ

" " II : : 6 ΜΗ

Επιμεταλλεύσιμο περιεχόμενο λίμνης Κρεμαστών : 1,9 X 10⁹ m³

" " " Καστρακίου : 5 X 10⁶ m³

" " " Στράτου : 8 X 10⁶ m³

Τα στοιχεία που χρησιμοποιήθηκαν είναι από:

- α) Εισροές και εκροές από Κρεμαστρά προς Καστράκι και από Καστράκι προς αγρότες.
- β) Έβδη καλλιεργειών (στρέμματα και μέγιστο όριο νερού ανά κατηγορία καλλιέργειας.
- γ) Βροχοπτώσεις.

Αναφέρουμε τηλεγράφημα που δείχνει το πρόβλημα από την πλευρά της ΔΕΗ.

- 1) ΤΗΛΕΓΡΑΦΗΜΑ ΔΙΕΥΘΥΝΤΗ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ ΣΤΟ ΥΠΟΥΡΓΕΙΟ ΓΕΩΡΓΙΑΣ:
ΘΕΜΑ: Αρδεύσεις από εγκαταστάσεις ΥΗΣ-Ανάγκες σε νερό πε-
ριοχής Καστρακίου (κατάντη).

Αναφερόμαστε στις αρδεύσεις της προσεχούς καλοκαιρινής περιόδου στα κατάντη του ΥΗΣ Καστρακίου και σας γνωστοποιούμε ότι λόγω της ενεργειακής στενότητας που αντιμετωπίζουμε θα πρέπει τα ποτίσματα φέτος να γίνουν χωρίς σπατάλες νερού και με συγκεκριμένο πρόγραμμα για να ελαχιστοποιηθεί η ζημιά της Επιχείρησης και η συναλλαγματική επιβάρυνση της χώρας. Έτσι θα πρέπει να προγραμματισθούν οι αρδεύσεις κατά τέτοιο τρόπο ώστε να πραγματοποιούνται κατά τη διάρκεια της λειτουργίας του Εργοστασίου δηλαδή το πολύ σε δεκαέξι ώρες ημερησίως (07.00 - 23.00). Επίσης δεν θα πρέπει να επιτρέψετε να γίνουν ποτιστικές καλλιέργειες σε εκτάσεις εκτός αρδευτικού δικτύου γιατί δεν είναι δυνατό να ικανοποιηθούν τα αιτήματα παροχής νερού που αφορούν τις υπόψη αρδεύσεις. Εδώ αναφερόμαστε μεταξύ των άλλων και στην καλλιέργεια ρυζιού που γίνεται στις εκβολές του Αχελώου, όπου για να δημιουργηθούν κατάλληλες συνθήκες απο-

λίξεως νερού χρειάζονται να εκφορτίζονται τα νερά της θάλασσας που εισέρχονται στο σημείο εκείνο της κοίτης. Τέλος επαναλαμβάνοντας το γεγονός ότι η Επιχείρηση επιβαρύνεται οικονομικά όταν δουλεύει ο ΥΗΣ Καστρακίου σε ώρες εκτός αιχμής σας γνωστοποιούμε ότι σε περίπτωση κατά την οποία θα υποχρεωθούμε να παροχετεύσουμε νερό τη νύχτα, θα πρέπει να βρεθεί τρόπος να αποζημιωθούμε. Η ετήσια ζημιά από τις αρδεύσεις, που γίνονται σε ώρες εκτός αιχμής, ανέρχεται από 100.000.000 σε 250.000.000 δρχμ. περίπου, ανάλογα με το κόστος, καυσίμου των μονάδων πετρελαίου που θα παράγουν ενέργεια κατά την ημέρα, σε αντικατάσταση των νερών που παροχετεύθηκαν τη νύχτα.

Αναφέρουμε απόσπασμα από εφημερίδα (Παρασκευή 18 Ιουνίου 1982) που δείχνει το πρόβλημα από την πλευρά των αγροτών.

ΠΡΟΒΛΗΜΑΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΝΕΟΧΩΡΙ ΜΕΣΟΛΟΓΓΙΟΥ

Κινδυνεύουν να καταστραφούν 1000 στρέμματα με καλλιέργειες.

Σε απελπιστική κατάσταση βρίσκονται οι κάτοικοι της περιοχής Νεοχωρίου Μεσολογγίου γιατί δέκα χιλιάδες περίπου στρέμματα με καλλιέργειες σε ρύζι, βαμβάκι, καλαμπόκι, τριφύλια κλπ. κινδυνεύουν να καταστραφούν ολοκληρωτικά.

Ετούτο γιατί η στάθμη του ποταμού Αχελώου έχει πέσει σημαντικά με αποτέλεσμα να μην εισέρχεται το νερό στο αρδευτικό κανάλι για το πότισμα των εκτάσεων αυτών.

Όπως αναφέρεται σε διαμαρτυρία του συλλόγου ρυζοκαλ-

λιεργητών της περιοχής Νεοχωρίου η πτώση της στάθμης στον Αχελώο οφείλεται στη συγκράτηση του νερού στο φράγμα της ΔΕΗ στο Καστράκι. Και συμβαίνει για πρώτη φορά φέτος από το 1988 που η περιοχή ποτίζεται κατά τον ίδιο τρόπο.

Οι αρμόδιοι υπάλληλοι της ΔΕΗ στο φράγμα Καστρακίου, σύμφωνα με δήλωση του γραμματέα των ρυζοκαλλιεργητών στην περιοχή Κ.Β.Κούτρα απάντησαν ότι το νερό χρειάζεται για την παραγωγή ηλεκτρικού ρεύματος. Και σε ερώτηση πως τα άλλα χρόνια που υπήρχε και ανομβρία, δεν είχε δημιουργηθεί πρόβλημα, δεν δόθηκε καμιά απάντηση τονίζει ο κ. Κούτρας. Το γεγονός αυτό πέρα από την απελπιστική κατάσταση στην οποία είχαν περιέλθει οι καλλιέργειες της περιοχής, αποτελεί και αντικείμενο πολιτικής εκμετάλλευσης αναφέρουν οι κάτοικοι. Άλλοι υποστηρίζουν ότι η κυβέρνηση αδιαφορεί ή αδυνατεί να πάρει μέτρα υπέρ των αγροτών και άλλοι ότι είναι σκόπιμες ενέργειες κάποιων για δημιουργία προβλημάτων στην κυβέρνηση. Οποιαδήποτε και να είναι η αιτία καταλήγει η διαμαρτυρία του συλλόγου ρυζοκαλλιεργητών πρέπει η κυβέρνηση να επέμβει άμεσα. Και αν οφείλεται πράγματι στις ανάγκες του φράγματος να βρεθεί η "χρυσή τιμή" ώστε και πρόβλημα ρεύματος να μην υπάρχει και οι καλλιέργειες να μην καταστραφούν. Αν δεν οφείλεται σε "σκόπιμες ενέργειες" οι υπεύθυνοι να "ξεσκεπαστούν" και να τιμωρηθούν.

Έτος 1982 (ΥΠΣ Καστρακίου) - Σήμα Υπουργείου: Στα κατάντι του Σταθμού υπάρχει σημαντικό πρόβλημα εξυπηρέτησεως των αρδεύσεων. Οι αρδευόμενες εκτάσεις εδώ εντοπίζονται αφ' ενός

σε εκείνες που ποτίζονται από το υφιστάμενο αρδευτικό δίκ-
τυο που έχει στην υδροληψία του στην γέφυρα του ποταμού
Αχελώου και από περιορισμένο αριθμό εκτάσεων που βρίσκονται
στις εκβολές του ποταμού. Για την άρδευση των πρώτων από
τις παραπάνω εκτάσεις απαιτείται η λειτουργία μιας Μονάδας
και σε ώρες εκτός αιχμής με διάρκεια και παροχή ποικίλες
ανάλογα με τις κλιματολογικές συνθήκες που επικρατούν κάθε
φορά. Το πρόβλημα των εκτάσεων που βρίσκονται στις εκβολές
είναι πλεόσυνθετο γιατί οι ποσότητες που ζητάνε δεν επη-
ρεάζονται μόνο από τις καιρικές συνθήκες αλλά και από τα
θαλάσσια ρεύματα που φθάνουν μέχρις εκεί. Στη φετινή αρ-
δευτική περίοδο από την κακή εκμετάλλευση του ΥΗΣ Καστρα-
κίου θα χάσουμε: 195.000.000 δρχμ.

Στα κατάντι του έργου αυτού κατασκευάζεται ο ΥΗΣ Στρά-
του ο οποίος δεν πρόκειται να λύσει το πρόβλημα γιατί η
έξοδος του αγωγού φυγής του βγαίνει σε σημείο που δεν εξυ-
πηρεί το αρδευτικό δίκτυο. Έτσι προκύπτει το ερώτημα
μήπως συμφέρει τα νερά που θα παροχετευθούν για αρδεύσεις
από τον υπερχειλιστή θα πρέπει να περνάνε προηγουμένως από
μιά ή δύο μικρές μονάδες.

I. ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ

1. ΓΕΝΙΚΑ

Κατά μήκος της ροής του ποταμού υπάρχουν θέσεις οι οποίες έχουν την κατάλληλη τοπογραφία για την κατασκευή φραγμάτων. Η κατασκευή διαδοχικών ταμιευτήρων από τα φράγματα στις θέσεις αυτές, όταν επιτρέπεται από την μη ύπαρξη άλλων χρήσεων γης στις ενδιάμεσες λεκάνες, αποτελεί την οικονομικότερη λύση για ηδροηλεκτρική ανάπτυξη, σε σχέση με την εναλλακτική λύση της μεταφοράς του νερού με ανοικτούς ή κλειστούς αγωγούς στην θέση του υδροηλεκτρικού σταθμού. Σε περιπτώσεις που οι εναλλακτικές λύσεις ανάπτυξης ποταμού επιτρέπουν την κατασκευή μεγάλου ύψους φραγμάτων, έναντι της διάταξης με περισσότερα φράγματα μικρότερου ύψους πρέπει να συγκρίνεται το κόστος εκάστης εναλλακτικής λύσης προς το όφελος από την παραγόμενη ενέργεια κάθε περίπτωσης, την διάρκεια χρόνου κατασκευής, τις κοινωνικές επιπτώσεις στην περιοχή και την επίδραση στο περιβάλλον. Ένα τεχνικό πρόβλημα των μεγάλου ύψους εγκαταστάσεων είναι οι υψηλές υδροστατικές πιέσεις που παρουσιάζονται στον μηχανολογικό εξοπλισμό, και η αύξηση του κόστους προμήθειας του ρεοπλισμού από τον λόγο αυτόν. Σε χώρες οι οποίες βρίσκονται σε ανάπτυξη και έχουν ανάγκη επίλυσης του ενεργειακού τους προβλήματος συνιστάται η διαδοχική κατασκευή μικρού ύψους υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων, σε μικρούς χρόνους κατασκευής και επομένως η σταδιακή ικανοποίηση των απαιτήσεων ζήτησης ηλεκτρικής ενέργειας.

Σχετικά με την εγκατεστημένη ισχύ της υδροηλεκτρικής εγκατάστασης, διακρίνουμε εγκαταστάσεις μικρών υδροηλεκτρι-

κών (MINI HYDRO και MICRO HYDRO) για ισχύ μικρότερη των 3-5MW, και μεγαλύτερη από 0.01 MW. Οι εγκαταστάσεις αυτές είναι συμπληρωματικές της ισχύος που διατίθεται από την κυρίως παραγωγή ηλεκτρικής ενέργειας και εφαρμόζονται συνήθως σε απομακρυσμένες περιοχές για τοπική εξυπηρέτηση, όταν το ηλεκτρικό δίκτυο είναι οικονομικά ασύμφορο να εξυπηρετήσει τις περιοχές αυτές. Επίσης οι εγκαταστάσεις αυτές μπορούν να αποδώσουν ενέργεια σε περιπτώσεις που απαιτείται απόδοση νερού από εκχειλιστές ταμιευτηρίων υδροηλεκτρικών έργων για εξυπηρέτηση αρδεύσεων.

Εγκατάσταση τέτοιου είδους κατασκευάστηκε στην περιοχή Στράτου, μερικά χιλιόμετρα έξω από την πόλη του Αγρινίου.

2. ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ

Στο σταθμό παραγωγής μετατρέπεται η υδροδυναμική ενέργεια σε ηλεκτρική. Κάθε σταθμός παραγωγής περιλαμβάνει 2 τμήματα:

- α) Το μηχανολογικό
- β) Το ηλεκτρολογικό

Στο μηχανολογικό τμήμα, η υδροδυναμική ενέργεια μετατρέπεται σε μηχανική. Το ηλεκτρολογικό τμήμα παραλαμβάνει τη μηχανική ενέργεια και τη μετατρέπει σε ηλεκτρική.

Διάγραμμα ροής ενέργειας

| Μηχανολογικό | | Ηλεκτρολογικό | | |
|--------------------------|--|----------------------|---|-----------------------|
| Υδροδυναμική ενέργεια | Υδροστρόβιλος και βοηθητικά μέρη | Μηχανική ενέργεια | Γεννήτρια και βοηθητικά μηχανήματα | Ηλεκτρική ενέργεια |

Με τον όρο βοηθητικά μέρη του υδροστροβίλου εννοούμε:

Τούς αγωγούς προσαγωγής, τους αυτόματους ρυθμιστές τις ανακουφιστικές βαλβίδες, το σύστημα λιπάνσεως, τις πέδες, τα έδρανα κ.λ.π.

Για να γίνει ο υπολογισμός της εγκατεστημένης ισχύος και της ενέργειας η οποία θα παράγεται ετησίως πρέπει να καθοριστεί ο ωφέλιμος όγκος του ταμιευτήρα και το ύψος πτώσης. Εφόσον υπολογιστεί η ισχύς υπολογίζεται η παροχή η οποία θα περάσει από κάθε στρόβιλο και η συνολική παροχή του σταθμού. Ο υπολογισμός των παροχών είναι απαραίτητος για να υπολογιστούν στη συνέχεια τα χαρακτηριστικά των αναγκών προσαγωγής της υδροληψίας, των στροβίλων και της διώρυγας ή της σήραγγας φυγής.

Με τον όρο "ύψος πτώσης" εννοούμε τη διαφορά της στάθμης του νερού στην υδροληψία με τη στάθμη του νερού στη διώρυγα φυγής. Στην πραγματικότητα υπάρχει ένα μέγιστο, μέσο και ελάχιστο ύψος πτώσης. Φυσικά το καθαρό ύψος πτώσης είναι το ύψος πτώσης μείον τις απώλειες που υπάρχουν στον αγωγό προσαγωγής από την "υδροληψία μέχρι τον στρόβιλο. Επομένως κάθε μεταβολή της στάθμης στην υδροληψία ή της παροχής του αγωγού επιδρά στην τιμή του καθαρού ύψους πτώσης. Το ύψος αυτό δεν λαμβάνει υπόψη την απώλεια ενέργειας λόγω της ταχύτητας του νερού στην διώρυγα φυγής, Σε εγκαταστάσεις μεγάλου ύψους, η απώλεια αυτή δεν λαμβάνεται υπόψη επειδή η ταχύτητα εξόδου είναι μικρή.

Αντίθετα σ'εγκαταστάσεις μικρού ύψους η απώλεια αυτή είναι σημαντική. Αμελητέα επίσης θεωρείται και η απώλεια ενέργειας λόγω της ταχύτητας του νερού στον αγωγό προσαγω-

γής και αυτό δίδει η ταχύτητα αυτή αποδίδει έργο όταν φθάσει στα πτερόγια του στροβίλου, μαζί με την ενέργεια πύσης.

Η μέση ετήσια παραγωγή ηλεκτρικής ενέργειας (εδώ την συμβολίζουμε με E) υπολογίζεται από το καθαρό ύψος πτώσης H, και από την μέση ετήσια παροχή Q πολλαπλασμένη με ένα συντελεστή μετατροπής λ.

$$\text{Ο τύπος είναι: } E \text{ (KWH)} = \lambda \cdot Q \cdot H \cdot \left(\frac{\text{CFT}}{\text{SET}} \right)$$

όπου $\lambda = 625$ στο αγγλοσαξωνικό σύστημα

$$\text{Και στο μετρικό σύστημα: } E \text{ (KWH)} = \mu \cdot Q \cdot H \cdot \left(\frac{\text{M}^3}{\text{S.M}} \right)$$

όπου $\mu = 72.186$

Σαν χρόνο T θεωρούμε $T = 8.760$ ώρες και συντελεστή απόδοσης εγκατάστασης 0,84.

Η μέση ετήσια παροχή υπολογίζεται από τη συνολική ποσότητα νερού μείον την ποσότητα η οποία διατίθεται για αρδεύσεις και την ποσότητα των πλημμυρών η οποία υπερβαίνει την ανώτατη στάθμη των εκχειλιστών.

Έτσι η ανά KW και ώρα H απαιτούμενη παροχή νερού συναρτήσει του ύψους H

$$\text{είναι } Q = \frac{I \cdot T}{8 \cdot H} \text{ M}^3/\text{KWH}$$

Το μέσο καθαρό ύψος πτώσης είναι το καθαρό (100 ύψος πτώσης που αντιστοιχεί στη μέση στάθμη του ταμιευτήρα, μείον τις απώλειες, οι οποίες αντιστοιχούν στη μέση παροχή από τις

μονάδες του σταθμού. Όσον αφορά τις διακυμάνσεις στη διώρυγα φυγής αυτές είναι μικρές και δεν επηρεάζουν τον υπολογισμό του μέσου καθαρού ύψους πτώσης. Εκτός βέβαια από τις περιπτώσεις υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων μικρού ύψους καθώς και σε εκείνες μεγάλου ύψους πτώσης όπου εξαιτίας παρατεταμένων βροχοπτώσεων ανυψώνεται η στάθμη της διώρυγας φυγής. Η μέση τιμή των απωλειών είναι ανάλογη της τετραγωνικής ρίζας της μέσης παροχής. Σε περίπτωση όμως που δεν είχαμε στοιχεία, οι μέσες απώλειες υπολογίζονται με βάση τα $2/3$ του μέγιστου φορτίου παροχής του σταθμού, με την προϋπόθεση ότι ο σταθμός δεν λειτουργεί συνέχεια σε πλήρες φορτίο.

Γενικά δεν υπάρχουν σοβαρές διακυμάνσεις στην μέση ετήσια ενέργεια εφόσον υπάρχει η στανταρτ θέση του φράγματος και του ύψους πτώσης της εγκατάστασης.

Η εγκατεστημένη ισχύς της υδροηλεκτρικής εγκατάστασης προσδιορίζεται από την συνεχή ισχύ λειτουργίας της εγκατάστασης (εδώ τη συμβολίζουμε με I) σύμφωνα με τον τύπο:

$$I(KW) = 0,0714 QH \text{ (CFT/S.FT) στο αγγλοσαξωνικό σύστημα}$$

$$I(KW) = 8,24 \Omega H \text{ (M-3/S.MO στο μετρικό σύστημα}$$

όπου Q είναι η μέση ετήσια παροχή και

H είναι το καθαρό ύψος πτώσης της εγκατάστασης.

Αν η μέση παροχή ρυθμιστεί κατάλληλα τότε η εγκατάσταση μπορεί να λειτουργήσει με ετήσιο συντελεστή φορτίου 1.00 καθόλη τη διάρκεια του έτους. Στην πραγματικότητα οι μηχανικοί μελέτης σχεδιάζουν την εγκατάσταση έτσι ώστε η εγκατεστημένη ισχύς να είναι μεγαλύτερη δηλ. για μεγαλύτερη συνεχή

παροχή η οποία αντιστοιχεί σε μικρότερο χρονικό διάστημα. Ο λόγος που η ισχύς πρέπει να είναι μεγαλύτερη είναι διότι πρέπει να εξυπηρετεί κυρίως τις αιχμές του φορτίου του ηλεκτρικού συστήματος.

Έτσι η εγκατεστημένη ισχύς των υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων εκλέγεται μεταξύ του 1,2 και 10,0 φορές μεγαλύτερη από την υπολιγίζόμενη μέση ισχύ. Σαν αποτέλεσμα ο υπολογισμός των αγωγών προσαγωγής του νερού στον υδροηλεκτρικό σταθμό για αντιστοιχο πολλαπλάσιο της μέσης ετήσιας παροχής.

Έτσι λοιπόν εφόσον η διακύμανση της εγκατεστημένης ισχύος μπορεί να είναι μεγάλη μία και εξυπηρετούνται αιχμές φορτίου, θα πρέπει να γίνονται διαφορετικοί προϋπολογισμοί του έργου για κάθε περίπτωση εγκατεστημένης ισχύος.

Έτσι πρέπει να υπολογιστούν τα κόστη για την υδροληψία, τα θυροφράγματα, τους αγωγούς προσαγωγής, τον ηλεκτρομηχανολογικό εξοπλισμό τη διώρυγα φυγής. Τα κόστη αυτά επηρεάζονται από τη μεταβολή της εγκατεστημένης ισχύος. Εκείνα που δεν επηρεάζονται είναι του ταμιευτήρα, του φράγματος, των βοηθητικών έργων και των απαλλοτριώσεων των ιδιοκτησιών.

Στην περίπτωση που έχουμε υδροηλεκτρική ανάπτυξη σειράς έργων στο ίδιο ποταμό όπως είναι στην περίπτωση μας, τότε για την εκλογή της εγκατεστημένης ισχύος λαμβάνεται υπ όψιν ο ετήσιος συντελεστής φορτίου του ηλεκτρικού συστήματος ο οποίος για την χώρα μας είναι 0,68 δηλ. το σύνολο των σταθμών θα πρέπει να έχει συντελεστή φορτίου ίδιο με το συντελ. φορτίου του συστήματος.

Για τον υπολογισμό της εγκατεστημένης ισχύος υπολογί-

ζουμε κατ'αρχήν την ισχύ εξαιτίας της υδατοπτώσεως. Έστω ότι 1 KG νερού πέφτει από ύψος H (M) και η ταχύτητα αυτού πριν και μετά την πτώση είναι η ίδια.

Τότε το παραγόμενο έργο είναι:

$$\text{Έργο} = \text{Δύναμη} \times \text{Απόσταση} = 1 \text{ KG} \cdot 1M = 1 \text{ KGM.}$$

Αν Q M³ είναι ο όγκος του νερού που πέφτει ανά SEC σύμφωνα με τις παραπάνω συνθήκες από υψος H(M) και γ είναι το ειδικό βάρος του νερού τότε το γινόμενο γ : Q είναι το παρεχόμενο βάρος νερού ανά δευτερόλεπτο.

Η διαθέσιμη τότε υδροδυναμική ισχύς εξαιτίας της πτώσης του νερού είναι: (δηλ. έργο/SEC).

$$I_0 = \gamma \cdot Q \cdot H. \text{ KGM/SEC}$$

Αν η μονάδα βάρους είναι το KG, το ειδικό βάρος του νερού είναι ίσο με 1000 KG/M³, εφ'όσον ο όγκος Q λαμβάνεται σε M³/SEC.

Τότε η διαθέσιμη ισχύς είναι:

$$I_0 = 1000 \cdot Q \cdot H \text{ (KGM/SEC)}$$

και σε KW
$$I_0 = \frac{0,736 \cdot 1000 \cdot Q \cdot H}{75} \quad I_0 = 9,81 \cdot Q \cdot H \text{ (KW)}$$

Αυτή όμως είναι καθαρά θεωρητική. Η πραγματική ισχύς που προσδίδεται από την υδατόπτωση στο στροβίλο είναι η παραπάνω ποσ. με το βαθμό αποδόσεως. Δηλαδή είναι (KW) I υδατ. = 9,81 Q.H. Η υδ.

Στη συνέχεια για να βρούμε την ισχύ που αναπτύσσεται στον άξονα του στροβίλου πολλαπλασιάζουμε τον παραπάνω τύπο με τον βαθμό αποδόσεως του υδροστροβίλου δηλ. Iυδρ. = 9,81.Q.H. ηυδατ. η υδρ. (KW).

δπου η υδρ. βαθμός αποδόσεως υδροτροβίλου = 0,88 --- 0,94

Για την ηλεκτρική ισχύ στην έξοδο της γεννήτριας πολλ/σιάζουμε ακόμα με ηγεν. ο οποίος κυμαίνεται μεταξύ 0,95 και 0,98.

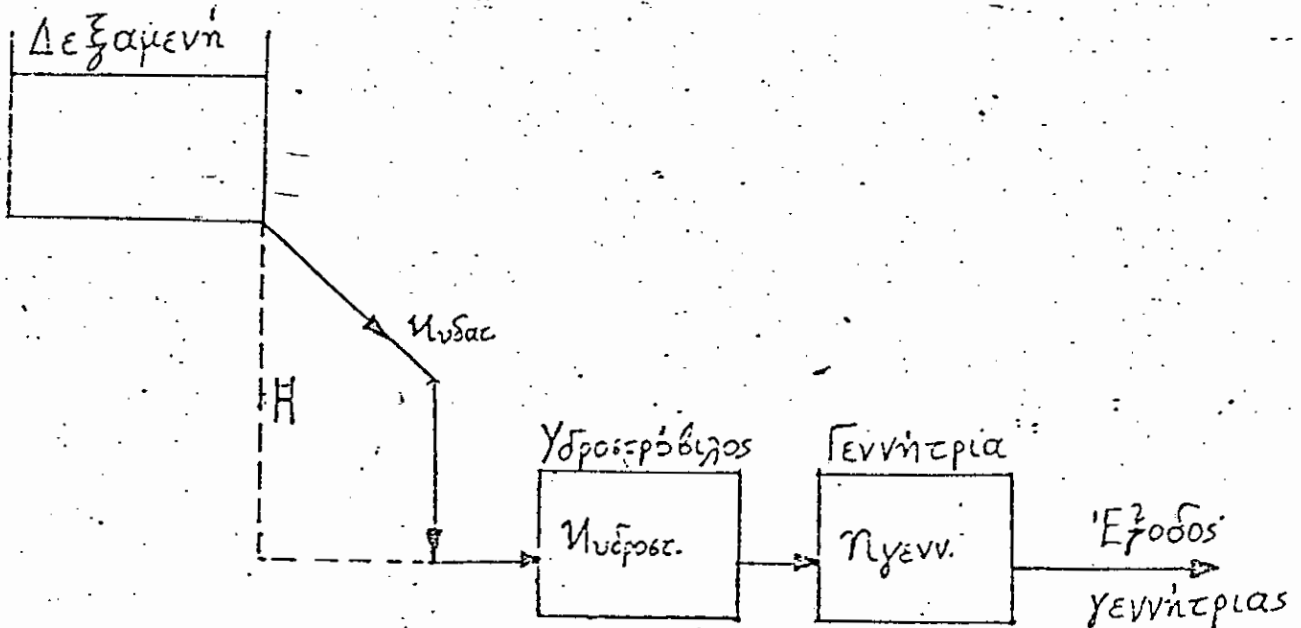
Άρα ο γελικός τύπος είναι:

$$I_{\text{γεν.}} = 9,81 \cdot \Omega \cdot \eta \cdot \eta_{\text{υδατ.}} \cdot \eta_{\text{υδρ.}} \cdot \eta_{\text{γεν.}} \quad (\text{KW}).$$

Αυτή η ισχύς είναι και η ισχύς του υδροηλεκτρικού σταθμού την οποία συμβολίζουμε με I . Αν θέσουμε το γινόμενο των συντελεστών απόδοσης ίσο με έναν ολικό συντελεστή η δηλ. $\eta = \eta_{\text{υδατ.}} \cdot \eta_{\text{υδρ.}} \cdot \eta_{\text{γεν.}}$ τότε έχουμε:

$I = 9,81 \cdot \Omega \cdot \eta$ (KW) συνήθως όμως ο ολικός βαθμός απόδοσης η ενός υδροηλεκτρικού σταθμού κυμαίνεται μεταξύ 0,7 και 0,86 και έτσι έχουμε ότι:

Ροϊκό διάγραμμα



3. ΣΤΡΟΒΙΛΟΙ

Διακρίνουμε δύο τύπους στροβίλων. Είναι οι στρόβιλοι δράσης και οι στρόβιλοι αντίδρασης. Στους πρώτους ανήκουν οι στρόβιλοι PELTON και στους δεύτερους οι στρόβιλοι FRANCIS και KAPLAN.

Οι στρόβιλοι KAPLAN ονομάζονται και οι ελικοφόροι στρόβιλοι διότι μπορεί να έχουν κινητά ή ακίνητα πτερύγια.

Η λειτουργία των στροβίλων δράσης γίνεται με την πτώση νερού από ακροφύσιο μεγάλης ταχύτητας στα πτερύγια του δρομέα του στροβίλου, σε συνθήκες ατμοσφαιρικής πίεσης.

Έτσι έχουμε μετατροπή της κινητικής ενέργειας σε μηχανικό έργο περιστροφής του δρομέα του στροβίλου. Οι στρόβιλοι αντίδρασης από την άλλη πλευρά χρησιμοποιούν συνδυασμένη εφαρμογή ενέργειας πίεσης και ταχύτητας στα πτερύγια του δρομέα του στροβίλου σε συνθήκες πίεσης μεγαλύτερης από την ατμοσφαιρική μέσα στο κέλυφος του θαλάμου του στροβίλου.

Βασική μερίμετρος για κάθε είδος στροβίλου είναι η ειδική ταχύτητα. Με τον όρο ειδική ταχύτητα εννοούμε την ταχύτητα με την οποία περιστρέφεται ένας γεωμετρικά όμοιος στρόβιλος, ο οποίος παράγει ισχύ 1 HP για ύψος πτώσης 1 FT. Η ειδική ταχύτητα υπολογίζεται από τον τύπο: $NS \propto N^{1/2} / H^{5/4}$ όπου (N) είναι η γωνιακή ταχύτητα σε RPM, N η ισχύς σε HP, και H το καθαρό ύψος πτώσης σε FT.

Με την αύξηση της γωνιακής ταχύτητας περιστροφής έχουμε σαν αποτέλεσμα την μείωση των διαστάσεων της στροβιλομηχανής και κατά συνέπεια μειώνεται και το κόστος της εγκατάστασης.

Επομένως καλόν είναι να επιδιώκεται μεγαλύτερη ειδική ταχύτητα στροβίλου για μείωση του κόστους, με σταθερό το ύψος πτώσης και την ισχύ της μηχανής.

Στον παρακάτω πίνακα φαίνονται οι ειδικές ταχύτητες για τις κατηγορίες των στροβίλων για διάφορες τιμές του ύψους πτώσης.

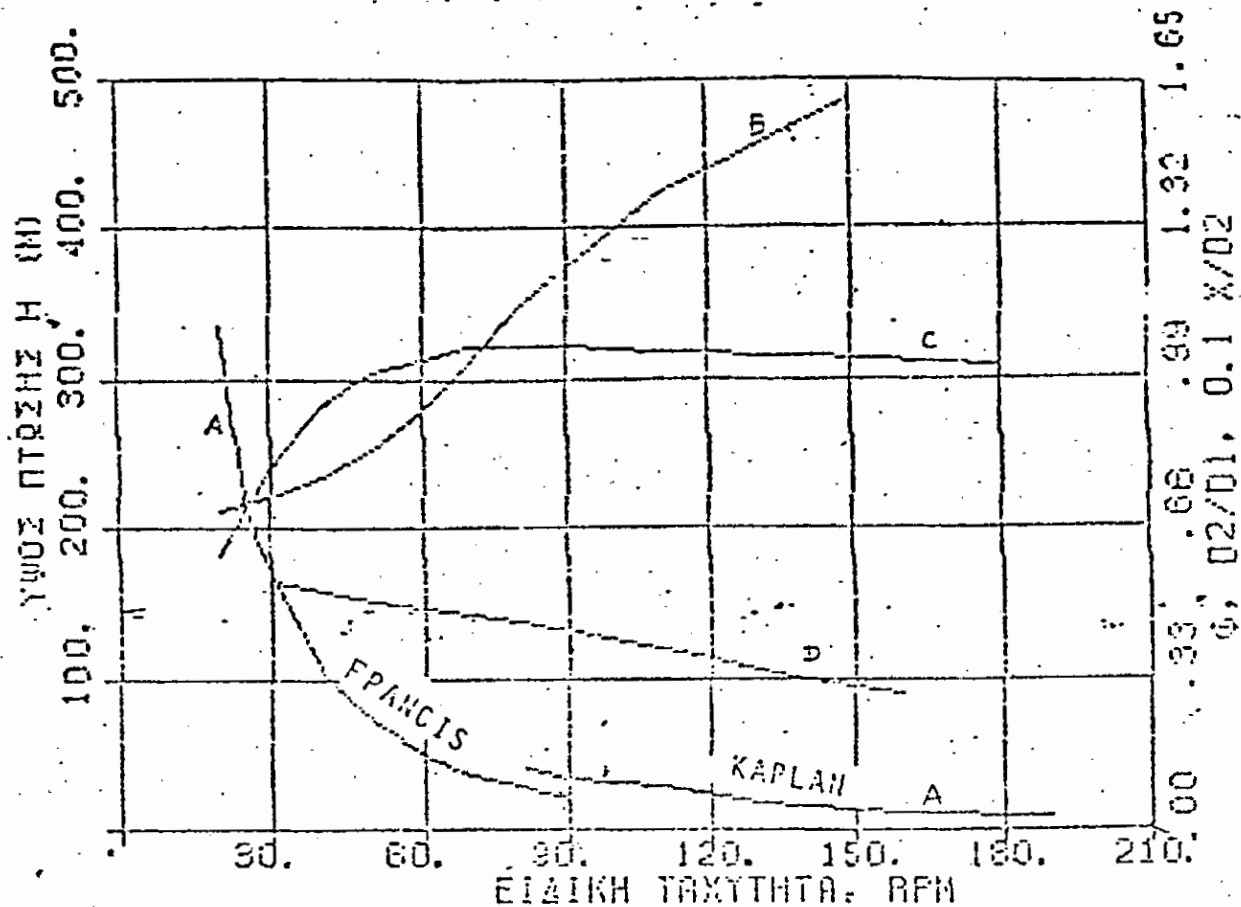
| Στροβίλος | H (FT) | NS(αγγλοσαξωνικό) |
|-------------------------------|-------------|-------------------|
| Ελικοφόροι σταθερών πτερυγίων | 3-90 | 180-70 |
| KAPLAN | 3-190 | 220-70 |
| FRANCIS | 80-1400 | 90-14 |
| PELTON | 800-και άνω | 8-3 |

Οι γωνιακές ταχύτητες των στροβίλων των υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων είναι μικρές σε σύγκριση με αυτούς των θερμοηλεκτρικών εγκαταστάσεων οι οποίες φθάνουν τιμές των 3.000 RPM. Στους υδροστροβίλους οι τιμές δεν υπερβαίνουν τις 750 RPM.

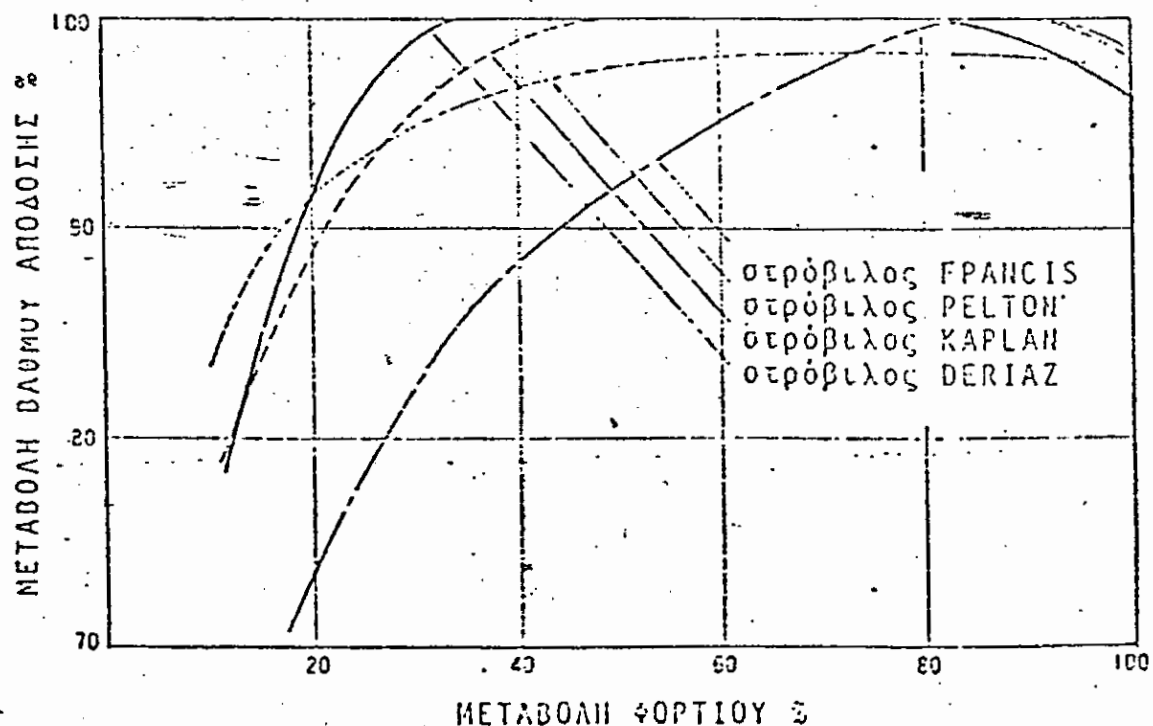
Η ταχύτητα περιστροφής (η) μπορεί να υπολογιστεί από το καθαρό ύψος πτώσης H, των ισχύ N, και από την ειδική ταχύτητα του στροβίλου. Βέβαια η πραγματική ταχύτητα περιστροφής έχει σχέση με τη σύγχρονη ταχύτητα (η) της γεννήτριας και έτσι υπολογίζεται από τον τύπο.

$\eta = 120 F/P$ όπου F είναι η συχνότητα του δικτύου σε HZ και P ο αριθμός των πόλων της γεννήτριας που είναι πάντα άρτιος αριθμός \geq του 4.

Σε μία υδροηλεκτρική εγκατάσταση εκείνο που επιδιώκεται είναι η λειτουργία των υδροστροβίλων να γίνεται με το μέγιστο βαθμό απόδοσης. Για το λόγο αυτό οι υδροστροβίλοι αντίδρασης μελετώντας έτσι ώστε να προσαρμόζονται στη διακύμανση των συν-



Σχήμα 3.1. Μεταβολή του καθαρού ύψους πτώσης ως προς την ειδική ταχύτητα στροβίλου για στροβίλους τύπου FRANCIS και ΚΑΡΛΑΝ.



Σχήμα 3. 2. Μεταβολή του βαθμού απόδοσης ως προς το φορτίο στροβίλου για στροβίλους τύπου FRANCIS, PELTON, ΚΑΡΛΑΝ και DERIAZ (MITSUBISHI, Ιαπωνία).

θηκών ύψους πτώσης και παροχής στις οποίες θα λειτουργήσουν.

Στη συνέχεια θα αναφερθούμε μόνο στους υδροστρόβιλους αντίδρασης διότι τα εργοστάσια που μελετούμε αποτελούνται μόνο από στρόβιλους αυτού του τύπου.

Έτσι λοιπόν όταν ένας υδροστρόβιλος αντίδρασης λειτουργεί με σταθερή ταχύτητα περιστροφής σε σταθερό ύψος πτώσης και σταθερή ισχύ, ο μέγιστος βαθμός απόδοσης είναι της τάξης του 0,9 - 0,95. Για λειτουργία σε διαφορετικό ύψος πτώσης και άλλη ισχύ, η μονάδα θα παρέχει μειωμένο βαθμό απόδοσης.

Βέβαια για κάθε σταθμό υπάρχει διαφορετική διακύμανση των υψών πτώσης και των παροχών, αλλά καθορίζονται οι μέγιστες και ελάχιστες τιμές του ύψους πτώσης έτσι ώστε να είναι στα επιτρεπόμενα όρια λειτουργίας του στρόβιλου. Η επιτρεπόμενη διακύμανση στις τιμές του ύψους πτώσης από το ύψος πτώσης μελέτης είναι για τους FRANCIS 0,65 - 1,25 για KAPLAN με σταθερά πτερύγια 0,9 - 1,1 και για στρόβιλους ελικοφόρους με ρυθμιζόμενα πτερύγια 0,65 - 1,25. Με τον όρο ύψος μελέτης εννοούμε το καθαρό ύψος για το οποίο απαιτείται ο μέγιστος βαθμός απόδοσης. Όπως αναφέραμε η επιτρεπόμενη διακύμανση του ύψους πτώσης πρέπει να είναι μέσα στα ανεκτά όρια για την λειτουργία του στρόβιλου με υψηλό βαθμό απόδοσης. Ο λόγος είναι ότι σε αντίθετη περίπτωση αναπτύσσονται μεγάλες ή μικρές περιφερειακές ταχύτητες στα πτερύγια του δρομέα του στρόβιλου με επίπτωση στο βαθμό απόδοσης αλλά και με τη δημιουργία του φαινομένου της σπηλαίωσης.

Τι είναι όμως φαινόμενο της σπηλαίωσης;

Για κάθε υγρό υπάρχει μία ελάχιστη δυνατή απόλυτη πίεση, η λεγόμενη τάση ατμών του υγρού.

Κάτω από αυτή την πρέση το υγρό αρχίζει να εξατμίζεται. Η πρέση αυτή (τάση ατμών) εξαρτάται από το είδος του υγρού και τη θερμοκρασία του. Εάν όμως σε κάποιο σημείο του υγρού η τοπική ταχύτητα είναι πολύ υψηλή ώστε κατά BERNOULLIN πρέση να είναι πολύ χαμηλή έτσι που να φθάσει την τάση ατμών, τότε το υγρό θα αρχίσει να εξατμίζεται στο σημείο αυτό με αποτέλεσμα τη δημιουργία φυσαλίδων από ατμό του. Καθώς όμως το ρευστό ρέει σε περιοχές υψηλότερων πιέσεων, οι φυσαλίδες αυτές των ατμών απότομα συμπυκνώνονται και πρακτικά εξαφανίζονται. Αυτή η φάση έχει σαν αποτέλεσμα πάρα πολύ υψηλή δυναμική πρέση που ασκείται στα στερεά τοιχώματα που έχουνται σε επαφή με το υγρό και εξαιτίας της επανάληψης του φαινομένου και μάλιστα με υψηλή συχνότητα, το υλικό στην ζώνη αυτή μπορεί να καταστραφεί.

Αυτό είναι σε γενικές γραμμές το φαινόμενο της σπηλαίωσης. Ειδικότερα στους στροβίλους αντίδρασης τα μεγαλύτερα προβλήματα σπηλαίωσης εμφανίζονται κυρίως στις πίσω επιφάνειες των πτερυγίων κοντά στις ακμές εξόδου, όπου κατά τη θεωρία των πτερυγίων εμφανίζεται η μέγιστη ταχύτητα και κατά συνέπεια η ελάχιστη πρέση. Η σπηλαίωση όχι μόνο καταστρέφει τα υλικά αλλά δημιουργεί μία πτώση του βαθμού απόδοσης της μηχανής. Για να αποφευχθεί το φαινόμενο της σπηλαίωσης είναι αναγκαίο η απόλυτη πρέση σε κάθε σημείο του υγρού να διατηρείται υψηλότερη από την τάση ατμών. Για να επιτευχθεί αυτό είναι αναγκαίο να γίνει ανύψωση του γενικού επιπέδου πιέσεων είτε τοποθετώντας τη μηχανή κάτω από το επίπεδο υδροληψίας έτσι ώστε το υγρό να ρέει λόγω βαρύτητας και όχι να ελκύε-

ται με αναρρόφηση, είτε σχεδιάζοντας τη μηχανή έτσι ώστε να μην υπάρχουν υψηλές τοπικές ταχύτητες ώστε να εμφανίζονται αντίστοιχα χαμηλές πιέσεις.

Το ύψος πτώσης με το οποίο λειτουργεί ο στρόβιλος, εξαρτάται από την ποσότητα εισροών στον ταμιευτήρα και από την ποσότητα κατανάλωσης νερού μέσα από τους στρόβιλους.

Επομένως, υπάρχει μία συνεχής μεταβολή του ύψους πτώσης, η οποία είναι τόσο μικρότερη όσο μεγαλύτερη επιφάνεια έχει ο ταμιευτήρας. Όμως μεταβολή έχουμε και στο φορτίο ζήτησης διότι το συνολικό φορτίο ζήτησης είναι το φορτίο των καταναλωτών, το οποίο μεταβάλλεται συνεχώς και το οποίο παρουσιάζει ημερήσια μέγιστα και ελάχιστα.

Το φορτίο αυτό εξυπηρετείται από τους σταθμούς παραγωγής του ηλεκτρικού συστήματος και όπως έχουμε αναφέρει το μεν φορτίο βάσης καλύπτεται από τους θερμοηλεκτρικούς σταθμούς ενώ το φορτίο αιχμής από τους υδροηλεκτρικούς σταθμούς. Έτσι το φορτίο του υδροηλεκτρικού σταθμού είναι μεταβαλλόμενο εφόσον εξυπηρετεί μέρος του μεταβαλλόμενου φορτίου ζήτησης. Βέβαια ο ρυθμός μεταβολής του φορτίου είναι μεγαλύτερος από τον ρυθμό μεταβολής του ύψους πτώσης.

Στις περιπτώσεις που το ηλεκτρικό φορτίο μεταβάλλεται και επειδή αυτό πρέπει να έχει σταθερή τάση και συχνότητα πρέπει κατά συνέπεια η γεννήτρια να κινείται με σταθερή γωνιακή ταχύτητα. Για να γίνει αυτό δηλ. για να διατηρηθεί σταθερή η γωνιακή ταχύτητα στη γεννήτρια και κατά συνέπεια στο στρόβιλο, υπάρχει ο ρυθμιστής στροφών, ο οποίος αυτόματα ανοίγει και κλείνει τα οδηγία πτερύγια του στρόβιλου με έναν

σερβομηχανισμό ο οποίος ενεργοποιείται από μια σειρά ηλεκτροβαλβίδων και σερβοβαλβίδων που λειτουργούν ανάλογα για κάθε περίπτωση κλεισίματος ή ανοίγματος των πτερυγίων. Κατ'αυτόν τον τρόπο μεταβάλλεται η παροχή του νερού στον δρομέα του στροβίλου έτσι ώστε η ισχύς του στροβίλου να διατηρείται πάντα σταθερή. Όπως βέβαια έχουμε αναφέρει και προηγουμένως η ισχύς του στροβίλου είναι συνάρτηση τόσο της παροχής όσο και του ύψους πτώσης, αλλά με το ρυθμιστή στροφών και με κατάλληλο άνοιγμα των οδηγών πτερυγίων, η ισχύς διατηρείται σταθερή για μεταβολές και των δύο παραγόντων από τις οποίες εξαρτάται.

Στην περίπτωση τώρα που το ύψος πτώσης μειωθεί τόσο ώστε η τιμή του να είναι κάτω από το ύψος μελέτης τότε ο στροβίλος δεν μπορεί να αποδώσει τη μέγιστη ισχύ, όπως συμβαίνει στην περίπτωση που η λειτουργία του στροβίλου γίνεται για περιοχή τιμών του ύψους πτώσης μεταξύ της μέγιστης τιμής και της τιμής του ύψους πτώσης μελέτης. Τότε για να πετύχουμε τη μέγιστη ισχύ πρέπει να έχουμε μεγαλύτερη παροχή με το άνοιγμα των ρυθμιστικών πτερυγίων του στροβίλου σε ποσοστό μέχρι 100% του μέγιστου ανοίγματος. Βέβαια έχουμε ακόμη και την περίπτωση του μεταβαλλόμενου φορτίου ενώ το ύψος πτώσης διατηρείται σταθερό. Τότε το άνοιγμα ή κλείσιμο των ρυθμιστικών πτερυγίων ρυθμίζει την παροχή μέσα από τον στροβίλο καθ'έτσι παρακολουθείται η μεταβολή του φορτίου. Με την μείωση της παροχής για μείωση του φορτίου, μειώνονται οι απώλειες τριβής στο σύστημα προσαγωγής καθώς επίσης μειώνεται και η στάθμη της διώρυγας φυγής. Κατά συνέπεια αυξάνεται το καθαρό ύψος πτώσης. Φυσικά παρατηρείται μεταβολή και στο βαθμό απόδοσης του στροβίλου ο

οποίος όμως πρέπει πάντα να βρίσκεται μέσα στα επιτρεπόμενα όρια. Βέβαια για να αποφεύγεται η λειτουργία του στροβίλου με βαθμό απόδοσης μικρότερο από το βέλτιστο έχουν καθοριστεί σταθερές για κάθε στρόβιλο οριακές τιμές ανοίγματος των πτερυγίων και καθαρού ύψους πτώσης. Γενικά, όμως σε περιπτώσεις που υπάρχουν γρήγορες μεταβολές στη στάθμη του νερού του ταμιευτήρα και συγχρόνως μεταβολές στο φορτίο της μονάδας τότε είναι φυσικό να υπάρχουν απώλειες στο βαθμό απόδοσης του στροβίλου. Οι απώλειες λόγω μεταβολής της στάθμης του ταμιευτήρα εξαρτώνται από το μέγεθος του ταμιευτήρα και τα χαρακτηριστικά του, καθώς επίσης και από το μήκος του αγωγού προσαγωγής και την παροχή την οποία μεταφέρει. Ο βαθμός απόδοσης μεταβάλλεται ως προς το φορτίο λειτουργίας διαφορετικά για κάθε είδος στροβίλου.

Αυτό φαίνεται σε σχήμα που επισυνάπτεται στο παράρτημα.

Έτσι λοιπόν για τους υδροστρόβιλους αντίδρασης ο βαθμός απόδοσης του στροβίλου είναι της τάξης του 0,9-0,93 ενώ για στρόβιλους δράσης είναι 0,86-0,9.

Οι καμπύλες του σχήματος αναφέρονται στο ίδιο ύψος πτώσης το οποίο θεωρείται σταθερό. Για διαφορετική τιμή του καθαρού ύψους πτώσης η καμπύλη βαθμού απόδοσης ως προς το φορτίο της μηχανής είναι διαφορετική. Επίσης η καμπύλη παροχής ως προς το φορτίο εξαρτάται από το άνοιγμα των ρυθμιστικών πτερυγίων. Επομένως αυτό που είναι βασικό στη μελέτη μιας υδροηλεκτρικής εγκατάστασης είναι η αλληλεπίδραση του βαθμού απόδοσης προς τη μεταβολή του φορτίου, την παροχή και το ύψος πτώσης.

Το ύψος πτώσης καθορίζεται σε μια ενδιάμεση τιμή των καθαρών υψών διακύμανσης λειτουργίας, και η παροχή λειτουργίας

είναι μικρότερη από τη μέγιστη συνεχή παροχή,

Έτσι καθορίζεται το ύψος μελέτης ώστε να έχουμε το βέλτιστο βαθμό απόδοσης για στεθερό φορτίο λειτουργίας. Ο βέλτιστος βαθμός απόδοσης πετυχαίνεται για 80 - 90% του πλήρους ανοιγματος των πτερυγίων, και όπως προαναφέραμε για ύψος πτώσης ίσο με το ύψος μελέτης.

Για λειτουργία σε πλήρες άνοιγμα των ρυθμιστικών πτερυγίων, η ισχύς του στροβίλου μεταβάλλεται ανάλογα με το ύψος πτώσης στη δύναμη $3/2$ του ύψους πτώσης όπως φαίνεται σε επισυναπτόμενο σχήμα. Δηλαδή για παράδειγμα ένας στροβίλος τύπου FRANCIS ο οποίος λειτουργεί στο 65% του ύψους μελέτης αναπτύσσει το 45% της ισχύος μελέτης.

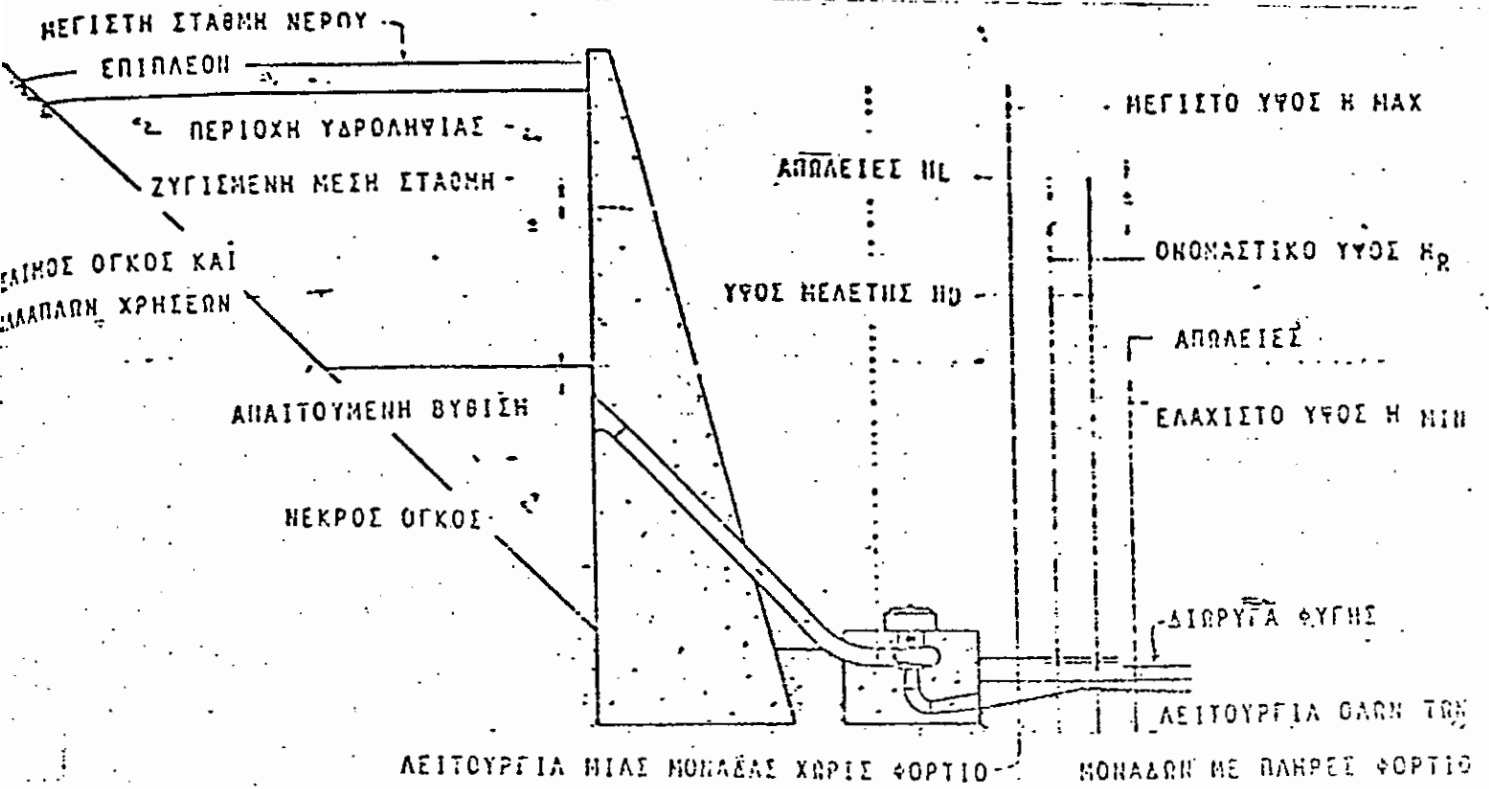
Για λειτουργία του στροβίλου σε μικρά ανοιγματα ρυθμιστικών πτερυγίων η ισχύς πρέπει να περιορίζεται σε περιοχές τιμών με συντελεστή απόδοσης 80% ή μεγαλύτερο. Επίσης η περίπτωση αυτή εκτός από τη μείωση του βαθμού απόδοσης έχουμε και επιτάχυνση της φθοράς εξ αιτίας της σπηλαιώσεως.

Σε επισυναπτόμενο διάγραμμα δείχνεται η μεταβολή του βαθμού απόδοσης σε σχέση με την ονομαστική ισχύ για διάφορες τιμές ειδικής ταχύτητας. Στο σχήμα αυτό βλέπουμε ότι για βαθμό απόδοσης 80% η περιοχή διακύμανσης της ονομαστικής ισχύος μεταβάλλεται από 25%, για μονάδες με ειδική ταχύτητα $NS = 35$, μέχρι 75% για μονάδες με ειδική ταχύτητα (29) $NS = 143$.

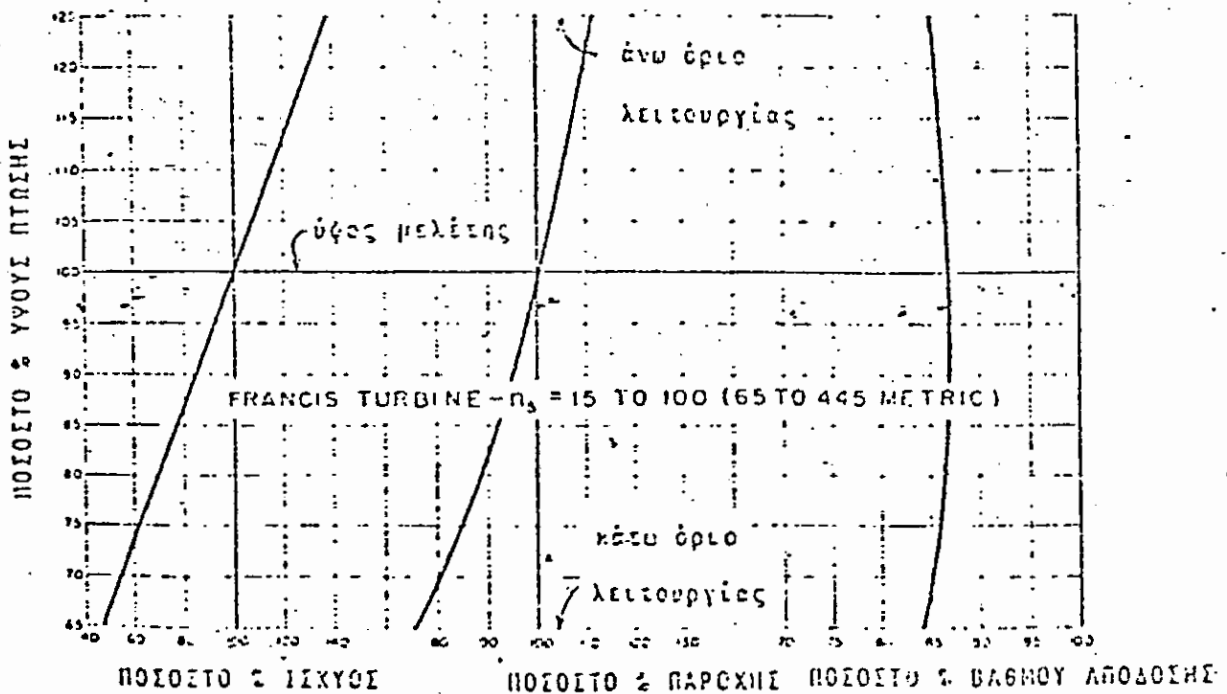
Επίσης η ισχύς η οποία απαιτείται για την εκκίνηση του στροβίλου μέχρι την ταχύτητα περιστροφής μεταβάλλεται από 15% της ισχύος σε πλήρες άνοιγμα ρυθμιστικών πτερυγίων και στο ύψος μελέτης για στροβίλους μικρών υψών μέχρι 5% για στροβίλους μεγάλων υψών.

Όπως αναφέραμε πιδό πάνω το σημαντικό στην μελέτη λειτουργίας ενός υδροηλεκτρικού σταθμού είναι η αλληλεπίδραση του βαθμού απόδοσης με την παροχή, το ύψος πτώσης την ισχύ, και το άνοιγμα των πτερυγίων.

Έτσι για την παρακολούθηση της λειτουργίας με σκοπό τη βέλτιστη λειτουργία του στροβίλου δηλ: η λειτουργία κοντά στο βέλτιστο βαθμό απόδοσης ο κατασκευαστής προμηθεύει τις λεγόμενες "καμπύλες λειτουργίας" του στροβίλου. Τυπικά δείγματα καμπυλών λειτουργίας δείχνονται στη συνέχεια για διαφόρους στροβίλους τύπου FRANCIS. Επίσης πρέπει να τονιστεί η επίδραση της ειδικής ταχύτητας στο βαθμό απόδοσης του στροβίλου σε σχέση με την ονομαστική ισχύ, όπως είναι γνωστή από παραπάνω η μεταβολή της ειδικής ταχύτητας με το ύψος πτώσης.

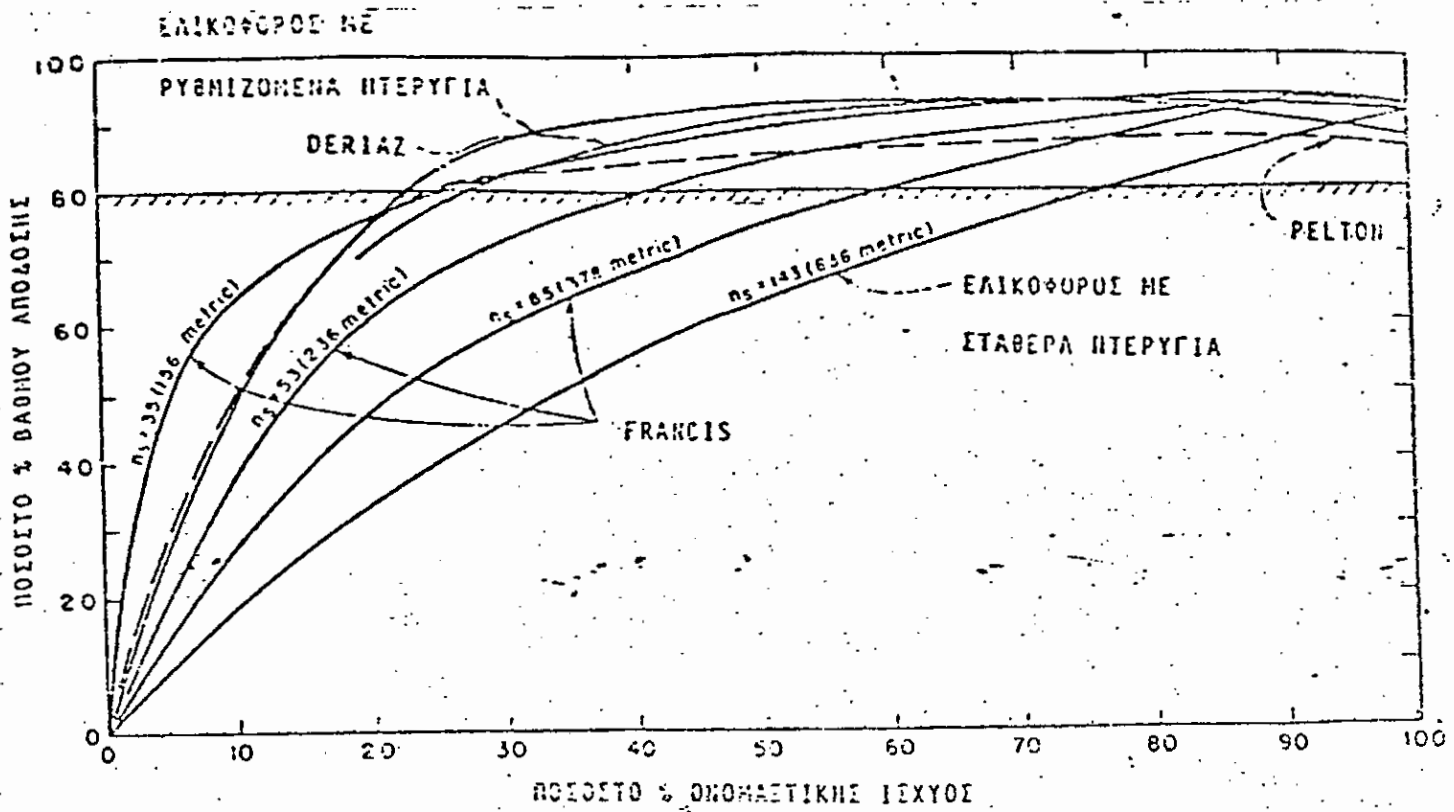


Σχήμα 3.3 Χαρακτηριστικά ύψη λειτουργίας υδροστροβίλου αντίδρασης τύπου FRANCIS, KAPLAN και ελικοφόρου στροβίλου.

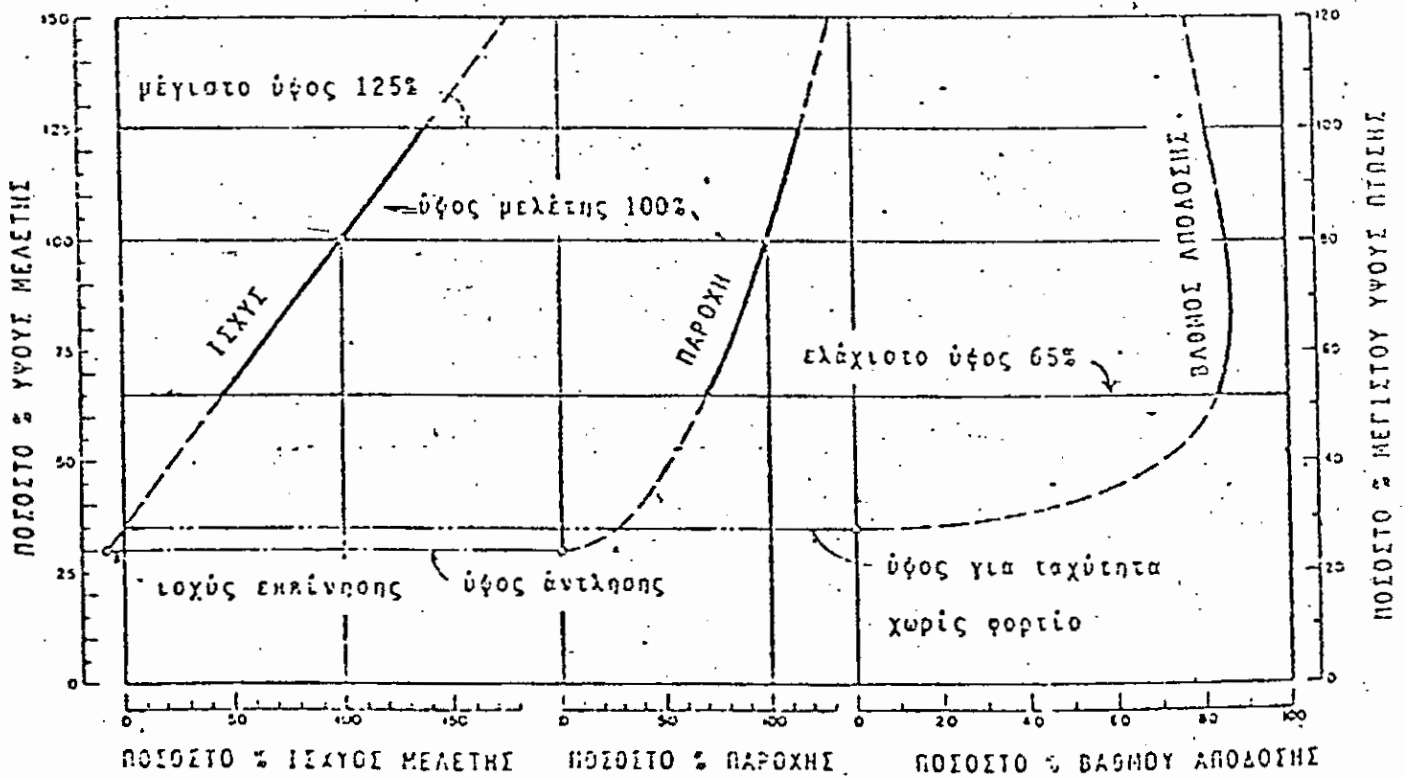


ΥΨΟΣ ΜΕΛΕΤΗΣ 30-2000 FT (10-600 M)

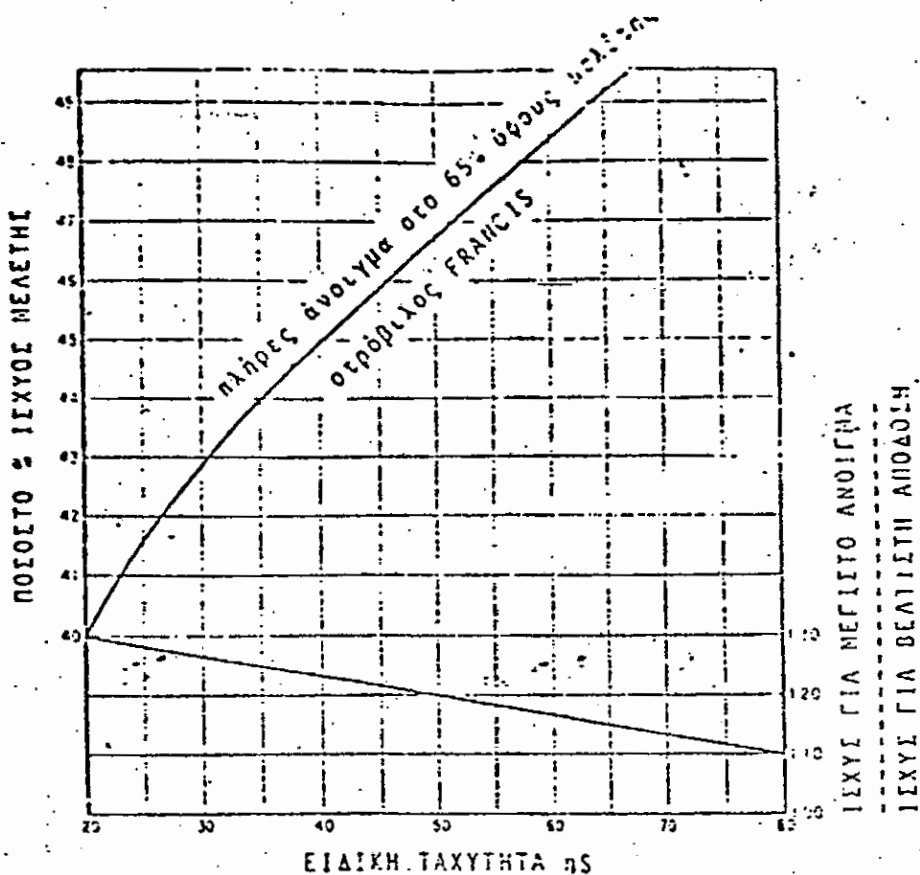
Σχήμα 3.4 Καμπύλες λειτουργίας στροβίλου για πλήρες άνοιγμα ρυθμιστικών περρυγίων και μέγιστο ύψος πέδησης.



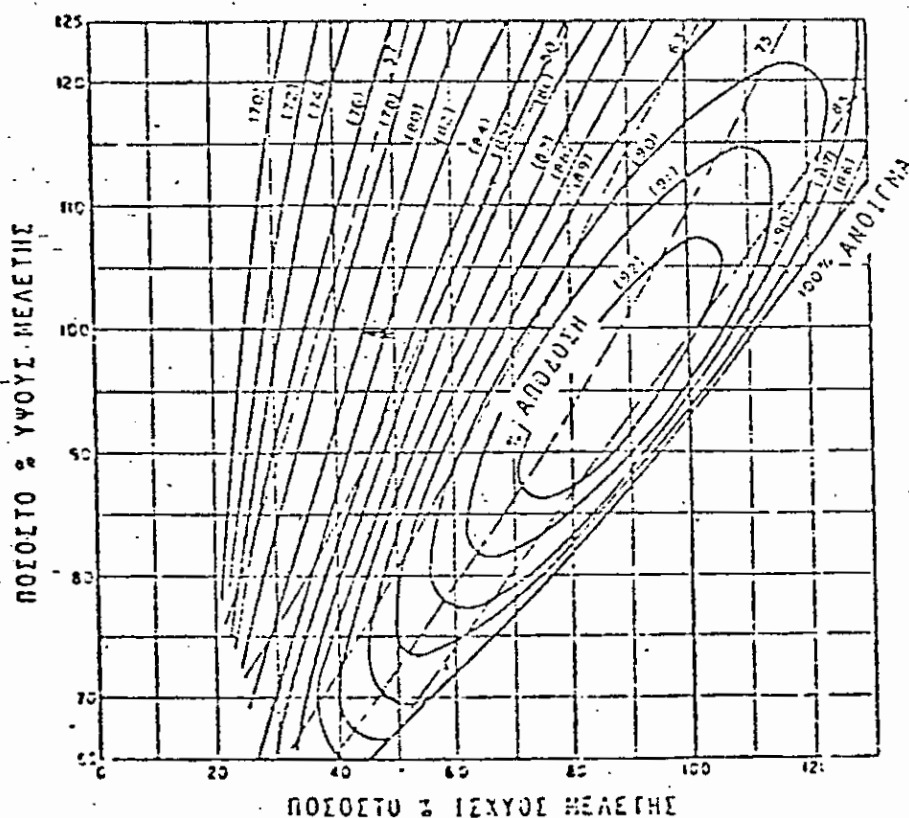
Σχήμα 3.5 Χαρακτηριστικές καμπύλες βαθμού απόδοσης υδροστροβίλων αντίδρασης.



Σχήμα 3.6 Λειτουργία στροβίλου αντίδρασης τύπου FRANCIS, για σταθερή ταχύτητα περιστροφής και πλήρες άνοιγμα ρυθμιστικών πτερυγίων.



Σχήμα 3.7 Εμπειρική καμπύλη μεταβολής ισχύος μελέτης προς την ειδική ταχύτητα στροβίλου αντίδρασης.



Σχήμα 3.8 Καμπύλες λειτουργίας στροβίλου FRANCIS, με μεταβολή του ύψους πτώσης προς την ισχύ, τον βαθμό απόδοσης, και το άνοιγμα ρυθμιστικών πτερυγίων, για στρόβιλο ειδικής ταχύτητας $n_s = 22$ (98 μετρικά)

4. ΓΕΝΝΗΤΡΙΕΣ

Οι γεννήτριες υδροηλεκτρικών μονάδων είναι σύγχρονες μηχανές εναλλασσόμενου ρεύματος.

Οι γεννήτριες αυτές απαιτούν ρυθμιστή ταχύτητας (SPEED GOVERNOR) και εκκίνητη (EXCITER) για ισχύ μεγαλύτερη από 10 MVA. Για μικρότερα συστήματα μπορούν να χρησιμοποιηθούν επαγωγικές γεννήτριες, οι οποίες όμως δημιουργούν αυξημένη τάση (SURGE) στο ηλεκτρικό σύστημα κατά την εκκίνηση και κατά συνέπεια χρησιμοποιούνται σε μεμονωμένες εγκαταστάσεις. Οι επαγωγικές γεννήτριες συνιστώνται για μικρά υδροηλεκτρικά τα οποία αξιοποιούν τα νερά που διατίθεται για άρδευση ή όταν γίνεται αναρρύθμιση παροχών από μεγάλους υδροηλεκτρικούς σταθμούς σε παροχές αρδεύσεων.

Οι γεννήτριες υδροηλεκτρικών εγκαταστάσεων μελετώνται με βάση την κανονική ταχύτητα λειτουργίας και την ταχύτητα αφηνιασμού του στροβίλου. Η ταχύτητα αυτή είναι η ταχύτητα περιστροφής του άξονα του στροβίλου δηλ. είναι η γωνιακή ταχύτητα περιστροφής του στροβίλου.

Η ταχύτητα αφηνιασμού είναι η ταχύτητα η οποία αναπτύσσεται από την μονάδα όταν αυτή λειτουργεί σε πλήρες άνοιγμα ρυθμιστικών πτερυγίων και όταν η γεννήτρια αποσυνδεθεί από το ηλεκτρικό σύστημα συμβεί να μην λειτουργεί ο ρυθμιστής στροφών του στροβίλου. Έτσι η μέγιστη αυτή ταχύτητα αφηνιασμού αντιστοιχεί στο μεγαλύτερο δυνατό ύψος πτώσης και την μεγαλύτερη παροχή μέσα από τον στρόβιλο, οπότε για το λόγο αυτό πρέπει η περιστροφή του ρότορα της γεννή-

τριας με την ταχύτητα αυτή να γίνεται χωρίς βλάβη της γεννήτριας. Για λόγους ασφαλείας λοιπόν της γεννήτριας σε τέτοιες ταχύτητες αφηνιασμού η κατασκευή της γίνεται δαπανηρότερη με ειδικές ενισχύσεις του ρότορα, οπότε αυξάνεται το κόστος της γεννήτριας. Έτσι για μία οικονομικότερη κατασκευή της γεννήτριας προτιμούνται οι στρόβιλοι που έχουν μικρότερη ειδική ταχύτητα. Η μεταβολή της ταχύτητας διατηρείται σε ορισμένα όρια, όταν μεταβάλλεται το φορτίο του στρόβιλου, εξαιτίας του φαινομένου στροφάλου (FLYWHEEL EFFECT) το οποίο δεν είναι τίποτα άλλο παρά μία ποσότητα αδράνειας που ορίζεται με το βάρος των περιστρεφόμενων τμημάτων του στρόβιλου επί το τετράγωνο της ακτίνας περιστροφής.

Ο βαθμός απόδοσης της γεννήτριας είναι 0,95 - 0,97 για μεγάλη μηχανή σε πλήρες φορτίο. Ο συνδυασμένος βαθμός απόδοσης στρόβιλου και γεννήτριας σε βέλτιστες συνθήκες είναι της τάξης του 0,84 - 0,88 ανάλογα βέβαια και με τον τύπο του στρόβιλου.

Το φαινόμενο σφονδύλου κατά την εκκίνηση του στρόβιλου εκφράζεται ως εξής:

$$TM \approx (WR^2 \eta^2) / (1.6.10^{-6}P) \text{ στο αγγλοσαξωνικό σύστημα}$$

$$TM \approx (WR^2 \eta^2) / 6.7.4P \text{ στο μετρικό σύστημα}$$

όπου(η) είναι η ταχύτητα περιστροφής, P είναι η ισχύς σε ίππους για πλήρες άνοιγμα ρυθμιστικών πτερυγίων για την συνθήκη εκκίνησης η οποία εξετάζεται και WR-2 είναι το γινόμενο του βάρους των περιστρεφόμενων τμημάτων επί το τετράγωνο της ακτίνας περιστροφής ή ακτίνας αδράνειας.

Η ποσότητα WR-2 αναφέρεται στον δρομέα μέσα στο νερό

και στην γεννήτρια, και υπολογίζεται από τους τύπους:

Στροβίλος: $WR-2 \approx 23.800 (Po/\eta-3/2)^{-5/4}$ LBFT -2 στο αγγλοσαξωνικό σύστημα

Στροβίλος: $WR-2 \approx 985,7 (Po/\eta-3/2)^{-5/4}$ KGM-2 στο μετρικό σύστημα

Κανονική γεννήτρια: $WR-2 \approx 356.000 (KVA/\eta-5/4)$ LBFT-2 στο αγγλοσαξωνικό

" " $WR-2 \approx 15.000(KVA/\eta-3/2)^{-5/4}$ KGM-2 στο μετρικό

Για διαφορετικούς τύπους γεννήτριας μπορεί να προστεθεί πρόσθετη ροή αδράνειας WR-2. Το φαινόμενο του σφονδύλου έχει σταθεροποιητική επίδραση στη ρύθμιση της ταχύτητας του στροβίλου.

Ο βαθμός απόδοσης μειώνεται εξαιτίας της γήρανσης των μηχανημάτων.

Η ισχύς της γεννήτριας είναι μεταβαλλόμενη σε επιτρεπόμενα όρια. Υπάρχει δηλαδή η μέγιστη ισχύς της γεννήτριας για την οποία η γεννήτρια λειτουργεί συνεχώς χωρίς να υπερθερμανθεί. Υπάρχει όμως και η υπέρβαση ισχύος για την οποία μπορεί να λειτουργήσει η γεννήτρια σε μικρότερες περιόδους. Παρ' όλα αυτά υπάρχει μία μέγιστη τιμή ισχύος της γεννήτριας η οποία δεν μπορεί να ξεπεραστεί και η οποία καθορίζει και τον τύπο του στροβίλου.

Η γεννήτρια ρυθμίζεται από το ίδιο το ηλεκτρικό σύστημα, όταν αυτή είναι συνδεδεμένη με αυτό, σύμφωνα με την συχνότητα του συστήματος η οποία μεταβάλλεται με το φορτίο. Με κάποια πτώση του ηλεκτρικού φορτίου δημιουργείται πτώση της συχνότητας και αποσύνδεση της γεννήτριας από το σύστημα. Στην περίπτωση αυτή με την αποσύνδεση της γεννήτριας έχουμε απότομη διακοπή λειτουργίας του στροβίλου και κατά συνέπεια απότομη

Έτσι για την περίπτωση που έχουμε ένα ακαριαίο κλείσιμο όπως βλέπουμε και υπάρχει μία σειρά κυμάτων πύεσεως τα οποία ταξιδεύουν πίσω-μπροστά σε όλο το μήκος της σωληνώσεως. Επίσης αυτά είναι εναλασσόμενα, μεταξύ υψηλών και χαμηλών πύεσεων.

Στην πραγματικότητα όμως λόγω απόσβεσης από τις υδραυλικές τριβές, και της ατελούς ελαστικότητας ρευστού και σωληνώσεων, η ολική πύεση σε κάθε σημείο της σωληνώσεως θα κυμαίνεται πίσω μπρός τείνοντας βαθμιαία προς την πύεση ηρεμίας.

Ο χρόνος ο οποίος απαιτείται για ένα κύκλο διαδρομής του κύματος πύεσης από το Ν στο Μ και ξανά πίσω είναι:

$$T_R = 2 \frac{L}{CP} \quad \text{όπου } L = \text{μήκος σωλήνα}$$
$$CP = \text{ταχύτητα κύματος}$$

Έτσι για το χρονικό διάστημα αυτό T_R στη θέση της βαλβίδας. Ν και για ακαριαίο κλείσιμο η πύεση παραμένει σταθερή. Με τον ίδιο τρόπο η υποπύεση κατά τη διαδικασία αραιώσεως στη θέση της βαλβίδας παραμένει σταθερή στο αναφερόμενο χρονικό διάστημα.

Σε μια ενδιάμεση απόσταση X από την είσοδο (σημείο Μ) η διάρκεια παραμονής στην υψηλή αυτή πύεση και αντίστοιχα στην υποπύεση καθορίζεται από το χρόνο που το κύμα υψηλής ή χαμηλής πύεσης) διανύει την απόσταση $2X$ δηλαδή στο χρόνο $2X/CP$ κάθε φορά.

Στην είσοδο Μ ($x = 0$) οι υψηλές ή χαμηλές πύεσεις συμβαίνουν στιγμιαία. Αποδεικνύεται ότι η υπερπύεση P_H/γ του υδραυλικού πλήγματος στο απότομο κλείσιμο βαλβίδας είναι: $P_H = PCP \cdot V$.

$$\text{γενική σχέση: } DP = -PCP (\Delta V)$$

Έτσι η πραγματική κατάδραση στη θέση της βαλβίδας (λόγω απόβρασης και λόγω ηρεμίας του ρευστού) είναι αυτή που φαίνεται στο επισυναπτομένο σχήμα 4.1.

Όλα τα παραπάνω συμβαίνουν με τηβ προϋπόθεση ότι κατά την περίοδο της αραιώσης σε κανένα σημείο ή πύση δεν πέφτει κάτω από την τάση ατμών οπότε θα είχαμε ασυνέχεια στη ροή.

Μέχρι τώρα εξετάσαμε την περίπτωση ακαριαίου κλεισίματος βαλβίδας, κάτι όμως το οποίο στην πραγματικότητα είναι αδύνατο. Έτσι θεωρούμε ένα γρήγορο κλείσιμο κάποιας βαλβίδας, και όχι ακαριαίο, σε χρόνο TR 0 αλλά οποσδήποτε και $TR = 2L/CP$.

Η μέγιστη πύση είναι η ίδια με αυτή στο ακαριαίο κλείσιμο αλλά η χρονική διάρκεια τείνει στο μηδέν. Σε κάθε λοιπόν περίπτωση γρήγορου κλεισίματος, υπάρχει κάποια απόσταση από την είσοδο X_0 , τέτοια που ο χρόνος κλεισίματος πρακτικά είναι πάντα μεγαλύτερος από $\frac{2X_0}{CP}$.

Επομένως σε κάθε πραγματική περίπτωση, η μέγιστη πύση δεν μπορεί να επεκταθεί σε όλο το μήκος προς την είσοδο της δεξαμενής. Πρακτικά η μέγιστη πύση θα είναι σταθερή στιγμήα από τη βαλβίδα μέχρι το σημείο με απόσταση X_0 από την είσοδο. Από το σημείο αυτό η πύση θα πέφτει ομαλά προς το μηδέν στην είσοδο.

Για να προστατευθεί μία σωλήνωση από τις επιδράσεις των υψηλών πιέσεων που δημιουργούνται εξ αιτίας του υδραυλικού πλήγματος, χρησιμοποιούνται αυτόματες ανακουφιστικές βαλβίδες που αφήνουν το νερό να αποφορτισθεί όταν η πύση υπερβεί μια προκαθορισμένη τιμή. Επίσης χρησιμοποιούνται η δεξαμενή

ανάπλασης η οποία τοποθετείται στο σύστημα προσαγωγής του νερού ή ο πύργος εκτόνωσης, και κατ'αυτόν τον τρόπο οι ταλαντώσεις του νερού μετατοπίζονται από τους αγωγούς προσαγωγής στη δεξαμενή ανάπλασης.

6. ΠΥΡΓΟΙ ΕΚΤΟΝΩΣΕΩΣ - ΘΑΛΑΜΟΙ ΠΙΕΣΕΩΣ

Όπως αναφέρθηκε και πιο πάνω σε ένα υδροηλεκτρικό σταθμό η ροή του νερού προς το στρόβιλο πρέπει να μειώνεται πολύ απότομα κάθε φορά που υπάρχει περίπτωση απόρριψης φορτίου. Αυτή η απότομη μείωση της ροής έχει σαν αποτέλεσμα υψηλές πιέσεις υδραυλικού πλήγματος και κατ'επέκταση δημιουργεί απαιτήσεις για στιβαρές και συνεπώς δαπανηρές σωληνώσεις. Ένας τρόπος για να αντιμετωπισθεί αυτό το φαινόμενο είναι η εγκατάσταση πύργων (δεξαμενών) εκτονώσεως κυμάτων.

Σε κατάσταση μόνιμης ροής το ύψος του νερού είναι Z_1 κάτω από το στατικό ύψος $Z = 0$. Όταν κάποια βαλβίδα κλείσει απότομα το νερό ανεβαίνει μέσα στον πύργο και στη συνέχεια θα αυξομειώνεται η στάθμη του μέχρι να αποσβεσθεί πλήρως από τις υδραυλικές τριβές.

Έτσι το τμήμα της σωληνώσεως ανάντι από τον πύργο εκτονώσεως προστατεύεται από υπερπιέσεις λόγω υδραυλικού πλήγματος που θα ελάμβαναν χώρα εάν δεν υπήρχε ο πύργος. Κατάλληλος υπολογισμός γίνεται για το Z_{MAX} , όπου ανέρχεται η στάθμη του νερού στη δυσμενέστερη περίπτωση κλεισίματος κάποιας βαλβίδας, και ο πύργος κατασκευάζεται έτσι ώστε να υπάρχει προστασία από υπερχειλίση.

Ο πύργος εκτόνωσης πέρα από την παραπάνω λειτουργία, σε

περίπτωση απότομης ανάληψης φορτίων με αυξημένη ανάγκη παροχής σε μικρό χρονικό διάστημα, τροφοδοτεί τη στιγμιαία παροχή μάζας μέχρι όλη η μάζα της σωλήνωσης να επιταχυνθεί ώστε να αποκατασταθεί η απαιτούμενη παροχή.

Μερικές φορές οι θάλαμοι εκτόνωσης είναι κλειστοί από επάνω μία εγκλωβισμένη ποσότητα πεπιεσμένου αέρα μεταξύ στάθμης και πώματος για απόσβεση των υπερπιέσεων λόγω υδραυλικού πλήγματος και την τροφοδότηση με νερό στην αρχή της ζήτησης αυξημένης παροχής σε αναλήψεις φορτίου.

7. ΔΕΞΑΜΕΝΗ ΑΝΑΠΛΑΣΗΣ

Οι δεξαμενές ανάπλασης τοποθετούνται στις περιπτώσεις στις οποίες η μείωση των πιέσεων από υδραυλικό πλήγμα θα έχει σαν αποτέλεσμα μία οικονομικότερη κατασκευή του αγωγού προσαγωγής του στροβίλου. Επίσης τοποθετούνται στις περιπτώσεις στις οποίες η υπολογιζόμενη αύξηση της ταχύτητας η οποία αναπτύσσεται κατά την απόρριψη του ονομαστικού φορτίου κάθε μονάδος όταν λειτουργεί ανεξάρτητα, δεν μπορεί να μειωθεί στο 45%, που είναι το επιτρεπόμενο, με άλλες πρακτικές μεθόδους. Μια εργαστηριακή διάταξη δεξαμενής ανάπλασης δειχνεται σε ανάλογο σχήμα. Από τον ταμιευτήρα μέχρι την δεξαμενή ανάπλασης υπάρχει πτώση της πίεσης ίση με $C(V_1)^2$, όπου V_1 είναι η ταχύτητα ροής στον αγωγό α-β, C είναι συντελεστής απωλειών και (V) εκθέτης.. Με κάθε μεταβολή της

ταχύτητας, η στάθμη στη δεξαμενή ανάπλασης μεταβάλλεται και αποκτά σταθερή στάθμη σε περίπτωση που η ταχύτητα αποκτήσει σταθερή τιμή V_2 . Η κλίμακα των ταλαντώσεων Y/Y_m της στάθμης μέσα στη δεξαμενή ανάπλασης είναι η ίδια με την κλίμακα των απωλειών ύψους. Δηλ. $Y/Y_m = C (V_1) v / C_m (V_1 \mu) v \approx C V v / C_m (V \mu) v$. Επίσης η κλίμακα του χρόνου T/T_m δίνεται από τον τύπο : $T/T_m = 1 C_m (V \mu) - (v-1) / I_m C V (v-1)$. Χρησιμοποιώντας τα ανωτέρω για τη μελέτη της δεξαμενής ανάπλασης θεωρούμε ότι ο εκθέτης (v) είναι ο ίδιος για το εργαστηριακό μοντέλο και για την πραγματική κατασκευή.

ΙΑ. ΦΡΑΓΜΑΤΑ

1. ΟΡΙΣΜΟΣ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ

Φράγμα είναι το τεχνικό έργο με το οποίο επιτυγχάνεται η ανύψωση της στάθμης του νερού, για την εξυπηρέτηση ενός ή περισσοτέρων από τους παρακάτω σκοπούς:

- α) πρόληψη πλημμυρών
- β) παραγωγή υδροηλεκτρικής ενέργειας
- γ) άρδευση της γης
- δ) ύδρευση
- ε) Ναυσιπλοΐας.

2. ΤΥΠΟΙ ΦΡΑΓΜΑΤΩΝ

α) ΦΡΑΓΜΑΤΑ ΒΑΡΥΤΗΤΑΣ

Διακρίνονται σε ολόσωμα, με διάκενα και από τεχνητούς κυβόλιθους.

Κατασκευάζονται από άοπλο σκυρόδεμα και αντιστέκονται στις υδροστατικές πιέσεις με το βάρος τους.

Τα φράγματα βαρύτητας με διάκενα απαιτούν λιγότερο όγκο σκυροδέματος, αλλά περισσότερο ξυλότυπο.

Σε κάτοψη τα φράγματα βαρύτητας είναι συνήθως ευθύγραμμα, και σπανιότερα είναι καμπυλωτά.

β) ΤΟΞΩΤΑ ΦΡΑΓΜΑΤΑ

Η τοξωτή κατασκευή εφαρμόζεται σε φράγματα μικρού μήκους, από άοπλο σκυρόδεμα. Σε κάτοψη είναι καμπύλα και έχουν λεπτότερη διατομή από τα φράγματα βαρύτητας.

γ) ΑΝΤΗΡΙΔΩΤΑ ΦΡΑΓΜΑΤΑ

Είναι απλής κατασκευής που υποστηρίζεται σε αντηρίδες από οπλισμένο σκυρόδεμα.

Είναι οικονομικότερα φράγματα, αφού ο όγκος του υλικού μπορεί να μειωθεί στο 1/6 έως 1/10 του φράγματος βαρύτητας του ίδιου ύψους.

Είναι φράγματα μεγάλης ευστάθειας και χρησιμοποιούνται συνήθως σαν κοιλαδοφράγματα όπου το έδαφος θεμελίωσης είναι γενικά κακής ποιότητας.

Όσο πιο στενή είναι η κοίτη του ποταμού, που σημαίνει ότι το έδαφος είναι αρκετά ανθεκτικό αφού δεν διαβρώθηκε, τόσο ανθεκτικότερη είναι η θεμελίωση.

δ) ΦΡΑΓΜΑΤΑ ΑΠΟ ΦΥΣΙΚΟΥΣ ΟΓΚΟΛΙΘΟΥΣ

Είναι όπως τα αναχώματα και κατασκευάζονται από φυσικούς ογκόλιθους λατομείων που βρίσκονται πλησίον του φράγματος.

Ο πυρήνας πρέπει να είναι στεγανός από άργιλο, ή από μπετόν ή από ασφαλτικό υλικό στην ανάντη παρειά για στεγανοποίηση.

ε) ΧΩΜΑΤΙΝΑ ΦΡΑΓΜΑΤΑ

Είναι όπως τα αναχώματα μεγάλου ύψους. Ο όγκος τους αποτελείται από δύο τύπους υλικών, που το ένα συμβάλλει στην αντοχή και το άλλο στην στεγανότητα (συνήθως άργιλος).

Τα χωματίνα φράγματα και αυτά από φυσικούς ογκόλιθους,

αντιθίστανται στις πιέσεις με την αύξηση της αντοχής σε διάτμηση του χαλαρού υλικού (αμμοχάλικου) την οποία επιτυγχάνουμε με την συμπίεση.

στ) ΣΥΝΘΕΤΑ ΦΡΑΓΜΑΤΑ

Αποτελούνται από τεχνητά υλικά και από φυσικά υλικά, και προέρχονται από την σύνθεση διαφόρων τύπων φραγμάτων ανάλογα με την κάθε περίπτωση.

Σε μεγάλου πλάτους κοίτες το κεντρικό τμήμα πολλές φορές κατασκευάζεται ως φράγμα βαρύτητας με εκχειλιστή ενώ οι δύο πλευρές του είναι συνήθως χωμάτινες.

Άλλοτε το κεντρικό τμήμα είναι χωμάτινο ενώ οι δύο πλευρές είναι τοξωτές.

3. ΔΥΝΑΜΕΙΣ ΠΟΥ ΑΣΚΟΥΝΤΑΙ ΣΕ ΦΡΑΓΜΑ

α) Το ίδιο βάρος του φράγματος, ισούται με τον όγκο του φράγματος επί το ειδικό βάρος του υλικού κατασκευής, και διέρχεται από το κέντρο βάρους του φράγματος.

β) Η υδροστατική πίεση, οφείλεται στο νερό της λίμνης ανάντη του φράγματος. Εάν η ανάντη πορεία του φράγματος είναι κατακόρυφη, η οριζόντια συνιστώσα της υδροστατικής πίεσης εξασκείται σε ύψος $\frac{H}{3}$ από την βάση και η τιμή της ισούται με $P = \frac{1}{2} \gamma H^2$ για τμήμα φράγματος της

όπου:

γ = ειδικό βάρος του νερού

H = βάθος νερού.

γ) Η άνωση, οφείλεται στις διεισδύσεις κάτω από την επιφάνεια έδρασης του φράγματος. Εξαρτάται από τα ύψη του νερού R1 και R2 ανάντη και κατόντη του φράγματος. Η μέγιστη τιμή της ισούται με $A = \gamma \frac{R1 + R2}{2} B$.

όπου B το πλάτος της βάσης του φράγματος

Όταν όμως έχουν ληφθεί μέτρα στεγανοποίησης, η άνωση είναι μικρότερη.

δ) Οι σεισμικές δυνάμεις οφείλονται στις σεισμικές δονήσεις και έρουν οριζοντια και κατακόρυφα.

ε) Η σεισμική πίεση του νερού, λόγω σεισμού, είναι οι εναλλασσόμενες μεταβολές της υδροστατικής πίεσης στην ανάντη παρειά του φράγματος.

Ισούται με:

$$P = \frac{2}{3} C \cdot \alpha \cdot R^2$$

όπου: $\alpha = \frac{\text{επιτάχυνση σεισμού}}{\text{βαρύτητας}}$

C = συντελεστής εξαρτώμενος από το ύψος του φράγματος.

Για φράγματα ύψους < 60 M

$$C = 52$$

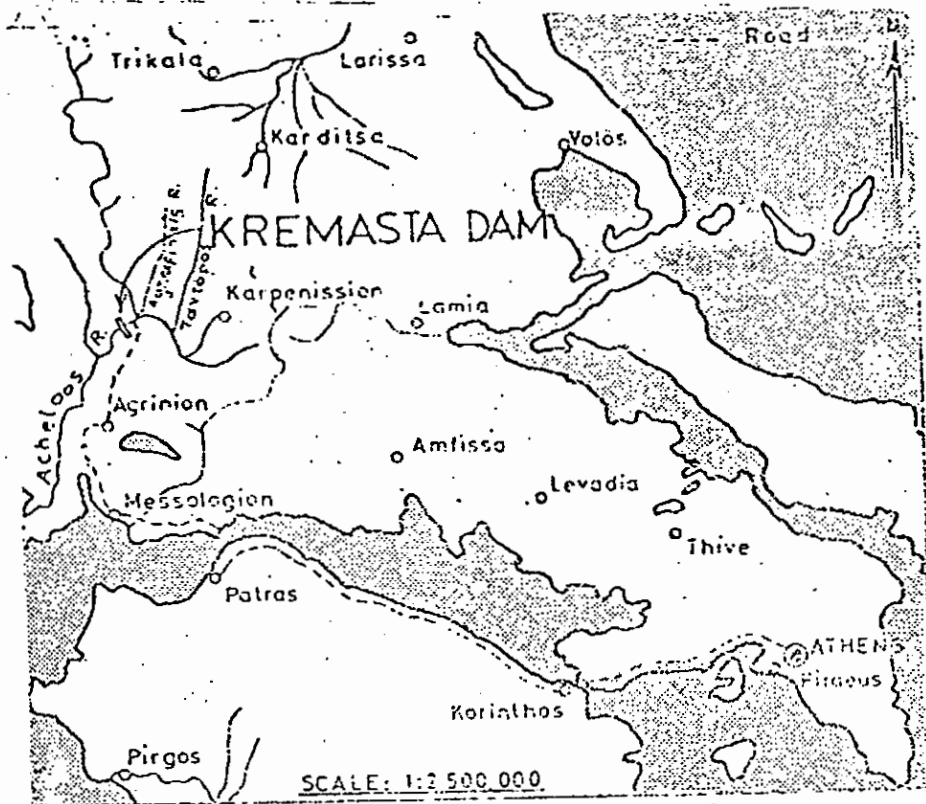
Για φράγματα ύψους 60 - 150 M

$$C = 61$$

στ) Η πίεση των πάγων δημιουργείται από την διαστολή τυχόν στρώσης πάγου επιφάνειας της λίμνης. (Στην Ελλάδα δεν λαμβάνεται υπόψη).

ζ) Η πίεση από φορτές ύλες είναι μικρής σημασίας.

I.B. ΣΤΑΘΜΟΣ ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ



1. ΓΕΝΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

Ο σταθμός Κρεμαστών αξιοποιεί σε πρώτη βαθμίδα τα νερά του Αχελώου και αποτελεί το υψηλότερο γεώφραγμα της Ευρώπης και τον μεγαλύτερο υδροηλεκτρικό σταθμό της Ελλάδας. Το φράγμα έχει ύψος 160 μ. και όγκο 8.000.000 κυβικά.

Η επιφάνεια της τεχνητής λίμνης είναι 80.660 στρέμματα.

Η μέση ετήσια παραγωγή είναι 1.500 εκατομμύρια Κ W H.

Η δαπάνη του έργου έφθασε τα 2.560 εκατομμύρια δραχμές.

Η παραγωγή της περιόδου 1966-1970 ήταν 4.904 εκατομμύρια Κ W H.

Η οικονομία συναλλάγματος 14.995.000 δολάρια.

Βρίσκεται περίπου 350 χιλιόμετρα, βορειοδυτικά της Αθήνας και 500 μέτρα κάτω από την συμβολή Ασπροπόταμου και Τσουρωπού.

Το εμβαδόν της λεκάνης απορροής είναι 8570 km^2 . Η εκτροπή τμήματος 167 km της λεκάνης απορροής του Ταυρωπού έγινε το Σεπτέμβριο του 1960.

Η τελική μελέτη του έργου άρχισε τον Αύγουστο του 1960. Η κατασκευή άρχισε τον Νοέμβριο του 1961, ενώ η λειτουργία του Σταθμού τον Ιανουάριο του 1966.

2. ΕΙΔΙΚΑ ΣΤΟΙΧΕΙΑ

α. ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΑ

| | |
|--------------------------------------|---------------------------------|
| Καθαρή περιοχή διοχέτευσης (παροχής) | 3.570 km^2 |
| Μέση ετήσια ροή | $151.75 \text{ M}^3/\text{SEC}$ |
| Μέγιστος στόχος οριακής πληρώσεως | $9.800 \text{ M}^3/\text{SEC}$ |
| Μέγιστος στόχος πληρώσεως όγκου | $1.950 \text{ MILLIONS M}^3$ |

β. ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΑΣ

| | |
|---|------------------------------|
| Μέγιστη ελεγχόμενη εναποθήκευση υγρού | EI $284,0 \text{ M}$ |
| Όγκος σε EI. $284,0$ | $4.750 \text{ MILLIONS M}^3$ |
| Ανώτατη στάθμη λειτουργίας | EI $282,0 \text{ M}$ |
| Όγκος στην ανώτατη στάθμη λειτουργίας | $4495 \text{ MILLIONS M}^3$ |
| Έκταση δεξαμενής στην ανωτ.σταθμη λειτουργίας | $80,6 \text{ km}^2$ |

γ. ΙΣΧΥΣ ΚΑΙ ΕΝΕΡΓΕΙΑ

| | |
|--|--------------------|
| Ικανότητα εγκαταστάσεων | 437 MW |
| Μέγιστη ικανότητα στην ελάχιστη ισχύ δεξαμενής | 235 MW |
| Στοιχειώδης συνήθης ενέργεια | 1045 GWH |
| Δευτερεύουσα μέση συνήθης ενέργεια | 385 GWH |
| Συνολική μέση συνήθης ενέργεια | 1430 GWH |

δ. ΔΙΟΧΕΤΕΥΣΗ (ΠΑΡΟΧΗΣ)

Εσωτερική διάμετρος σήραγγος 12,6 Μ

Μήκος σήραγγος 760 Μ

Ελεύθερη ροή σε WS ΕΙ.187 2500 Μ³/SEC

Κατασκευαστική κάλυψη 2 τούνελ 4,80 X 15,46

Ασφαλής κάλυψη στόμιο από μπετόν.

ε. ΦΡΑΓΜΑ

Τύπος: Αμμοχάλικα με κεντρικό αργιλικό πυρήνα

Μέγιστο ύψος 160,3 Μ

Υψόμετρο ονομαστικό 287,0 Μ

Ελάχιστο πλάτος 10,0 Μ

Μήκος στέφης 456,0 Μ

Μέγιστο πλάτος βάσης 670,0 Μ

Ολικός όγκος 8.131.200 Μ³

Σώμα φράγματος 6.206.400 Μ³

Πυρήνας 1.023.700 Μ³

Φίλτρα 287.600 Μ³

Ανάντη προστασία 252.400 Μ³

Κατάντη " 361.100 Μ³

Υλικά σώματος

Υλικά πυρήνα

Όργανα πιεζόμετρα 14

" καθιζήμετρα 3

στ. ΕΚΧΕΙΛΙΣΤΗΣ

Τύπος Υπερχειλιστής με γραμμικό αγωγό

Ύψος 2 ταχύτητες, 11,0 πλάτους X 14,6 ύψος

Υψόμετρο στέφης 267,6 Μ
Μέγιστη χωρητικότητα εγκατάστασης 3.000 Μ3/SEC
Σπαταλούμενη ενέργεια.

ζ. ΥΔΡΟΛΗΨΙΑ

Τύπος: επικλινή
αριθμός ανοιγμάτων 45
Έλεγχος κλίσης :
- Σταθερές κυκλόμενες πόρτες 6,50 Μ X 7,70 Μ
- Χαλύβδινα εμπόδια
Δευτερούσα προστασία: Ημικυκλικά ατσάλινα εμπόδια
Τύπος ανυφούμενης πόρτας: υδραυλική

η. ΙΣΧΥΣ ΣΗΡΑΓΓΩΝ

Αρχικό κατασκευαστικό νούμερο 4
Διάμετρο 5,26 Μ με 4,22 Μ
Κεντρική ροή εισόδου EI 215,8 Μ
" " στο κιβώτιο ισχύος EI 141,1 Μ
Εσωτερική επιφάνεια ανοδικού ρεύματος καλύμματος
ακαθαρσιών : μπετόν
Εσωτερική επιφάνεια καθοδικού ρεύματος καλύμματος
ακαθαρσιών: χάλυβος έναντι μπετόν

θ. ΙΣΧΥΣ ΣΤΑΘΜΟΥ

Τύπος: Ημιθυρίδες
Τουρμπίνα (στρόβιλος): 4 κατακόρυφοι ράβδοι (FRANCIS)
Σχέδιο καθαρού δικτύου 124 Μ
Χωρητικότητα κατά το σχέδιο καθαρού δικτύου 115.000 ΚW

- Μέγιστη ενέργεια καθαρού δικτύου 136 Μ
Ελάχιστη " " " 81 Μ
Ταχύτητα 166,7 τ.ρ.Μ
Γενήτρια: 4 κατακόρυφοι ράβδοι τύπου σύγχρονης οβπρέλλας
Χωρητικότητα: 100.000 ΚVA FOR ΔΕ = 60°C
115.000 ΚVA FOR ΔΕ = 80°C
Ισχύς πολλαπλασιαστού 0,95
Συχνότητα 50 CYCLES
Ισχύς μετασχηματιστού : 12
- Τύπος
- Τάξη FOA
- Χωρητικότητα 40.000 ΚVA
- Αναλογία δυναμικού 161,25/15,75 KV
- Ενεργειακή ικανότητα
σε 3 φάσεις: Η.Υ. στροφές επιφάνειας, WYE
L.V. " " υπογειές DELTA
Ισχύς γερανού εργοστασίου
- Τύπος : 2 ηλεκτρικοί φορείς
- Χωρητικότητα κύριας άρσεως : 2 X 175 U.S. τόννοι
- Χωρητικότητα δευτερεύουσας άρσεως : 2 X 20 US τόννοι

Ι. ΤΕΛΙΚΗ ΜΕΛΕΤΗ - ΕΠΙΒΛΕΨΗ

Μηχανικός σύμβουλος : DENVER COLORAD (U.S.A.)

Κατασκευή πολιτικών έργων - εγκαθίδρυση
κυριώτερων ηλεκτρομηχανολογικών υλικών:
KAISER ENGINEERS AND CONSTRUCTORS INC (U.S.A.)

Κατασκευή και επίβλεψη:

Στροβίλων : ALLIS CHALMER U.S.A.

Γενήτριες-μετασχηματιστές : WESTINGHOUSE U.S.A.

Βοηθητικά ηλεκτρικά υλικά: CHICAGO BRIDG & IRON Co U.S.A.

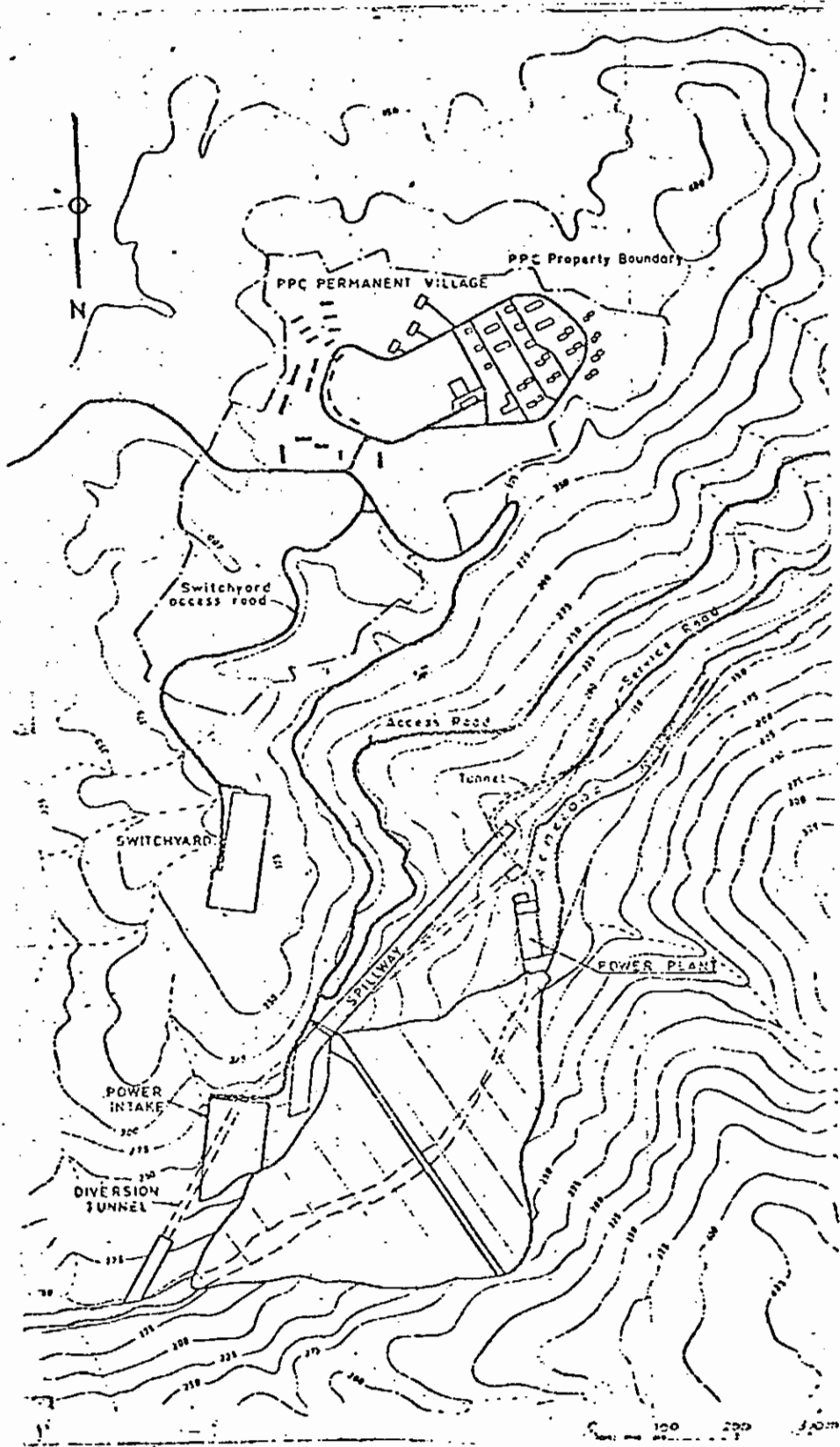
Θύρες : YUKA CONSOLIDATED INDUSTRIES U.S.A.

Γερανός: HARNISCHFEGGER CORP U.S.A.

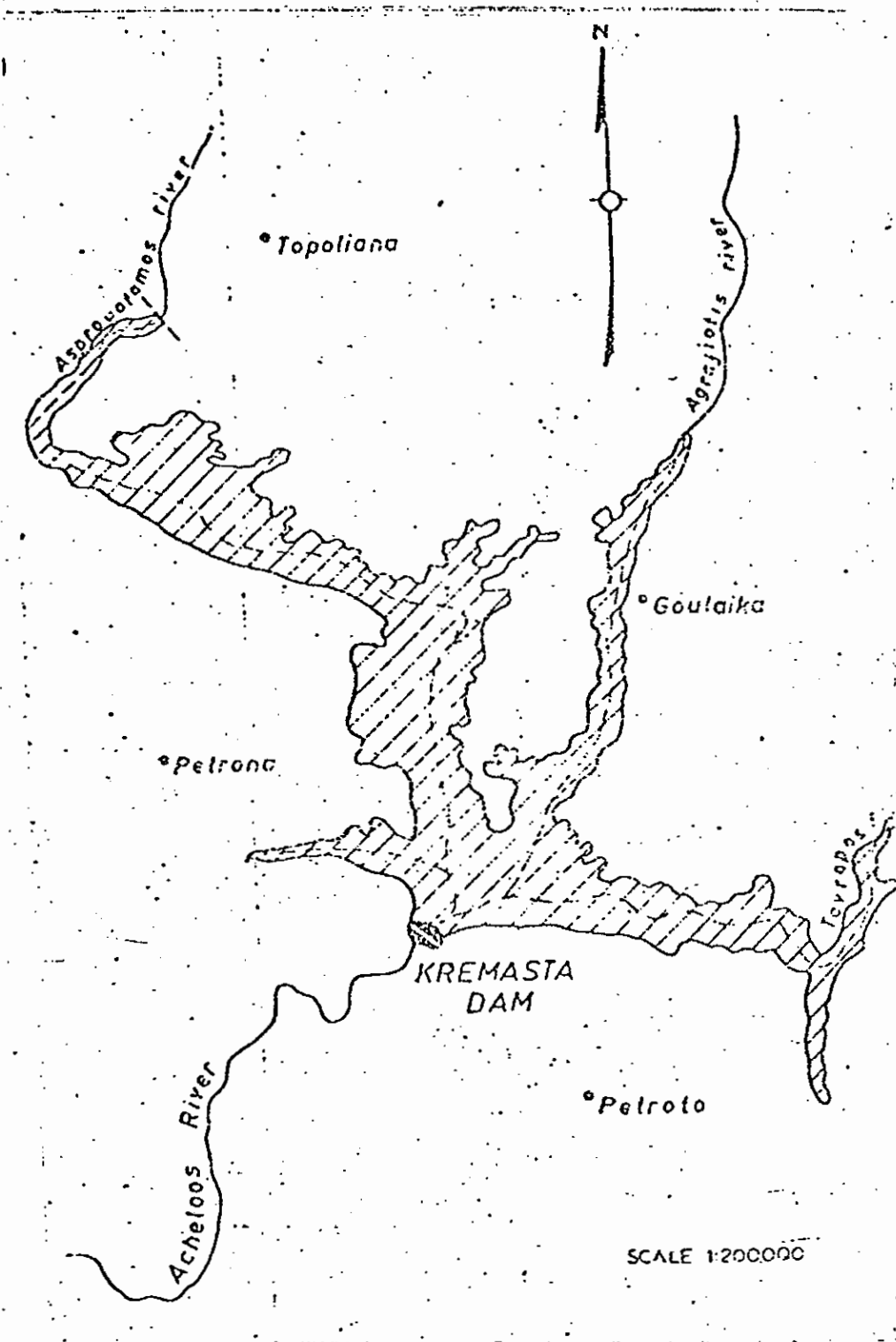
Διακόσμηση και εξαρτήματα: ACHILLES S. COUPPAS GREECE

Ράφια: DEXION HELLAS.

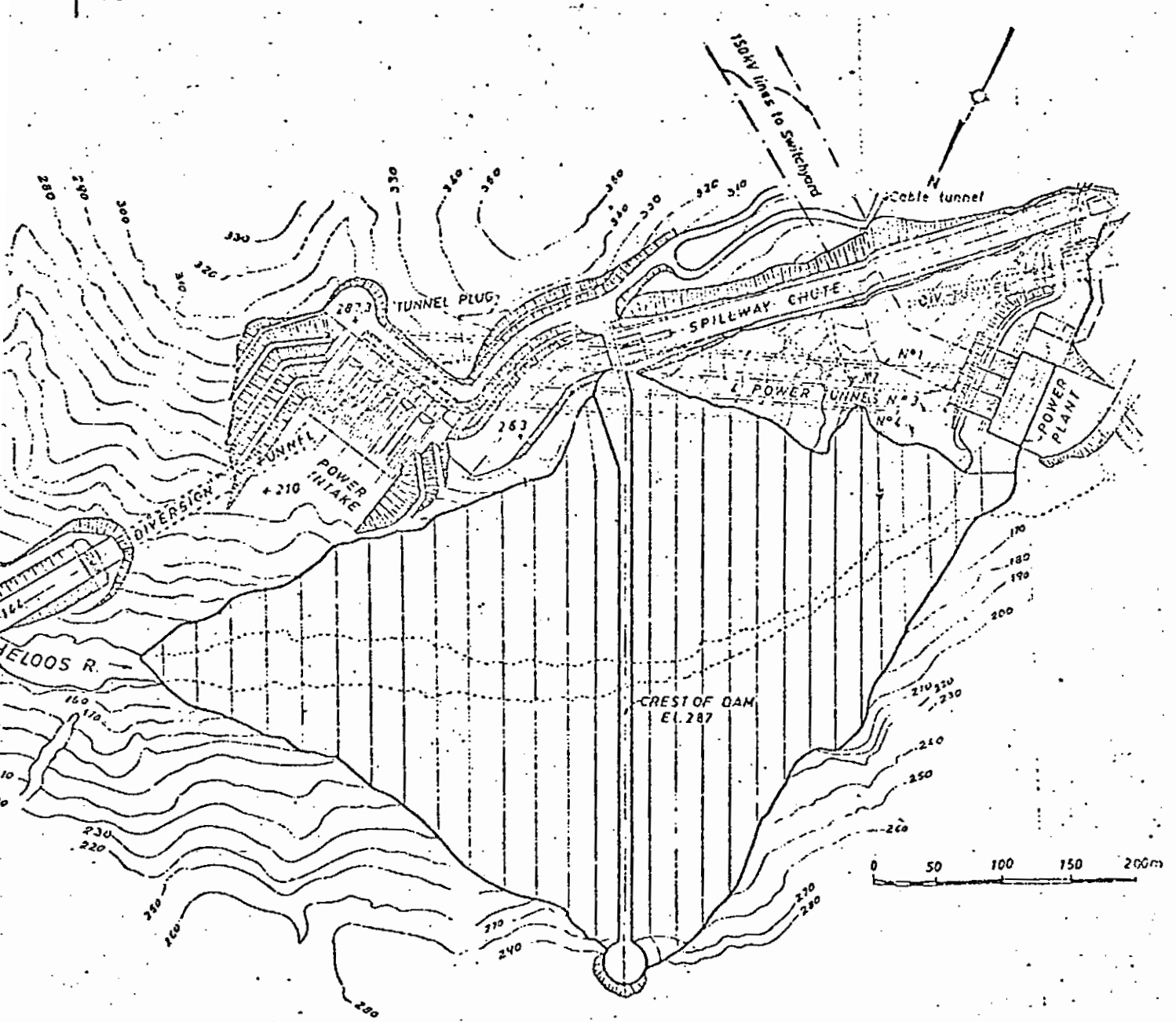
3. ΧΑΡΤΕΣ - ΤΟΜΕΣ ΒΡΑΓΚΑΤΟΣ
ΠΑΝΣΙΕΣΤΕΡΟΣ ΧΑΡΤΗΣ



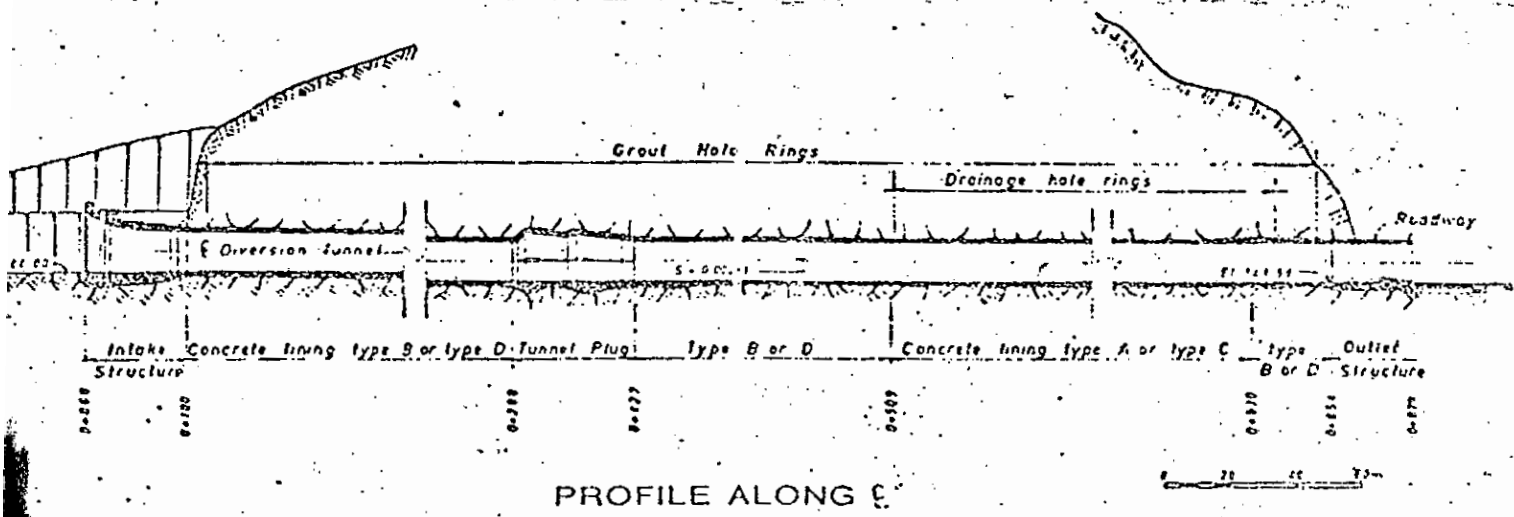
ΔΕΣΑΜΕΝΗ



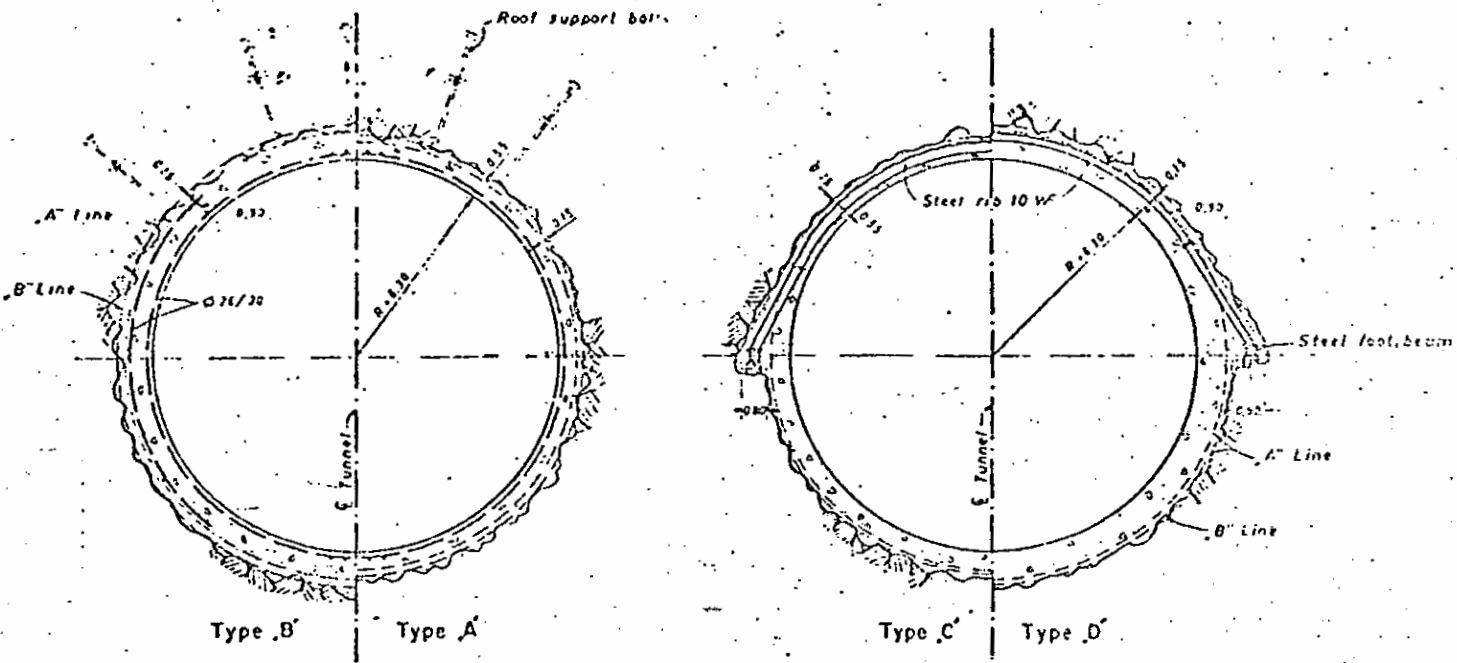
ΤΟΠΟΘΕΣΙΑ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ



ΔΙΟΧΕΤΕΥΣΗ ΣΗΡΑΓΓΟΣ

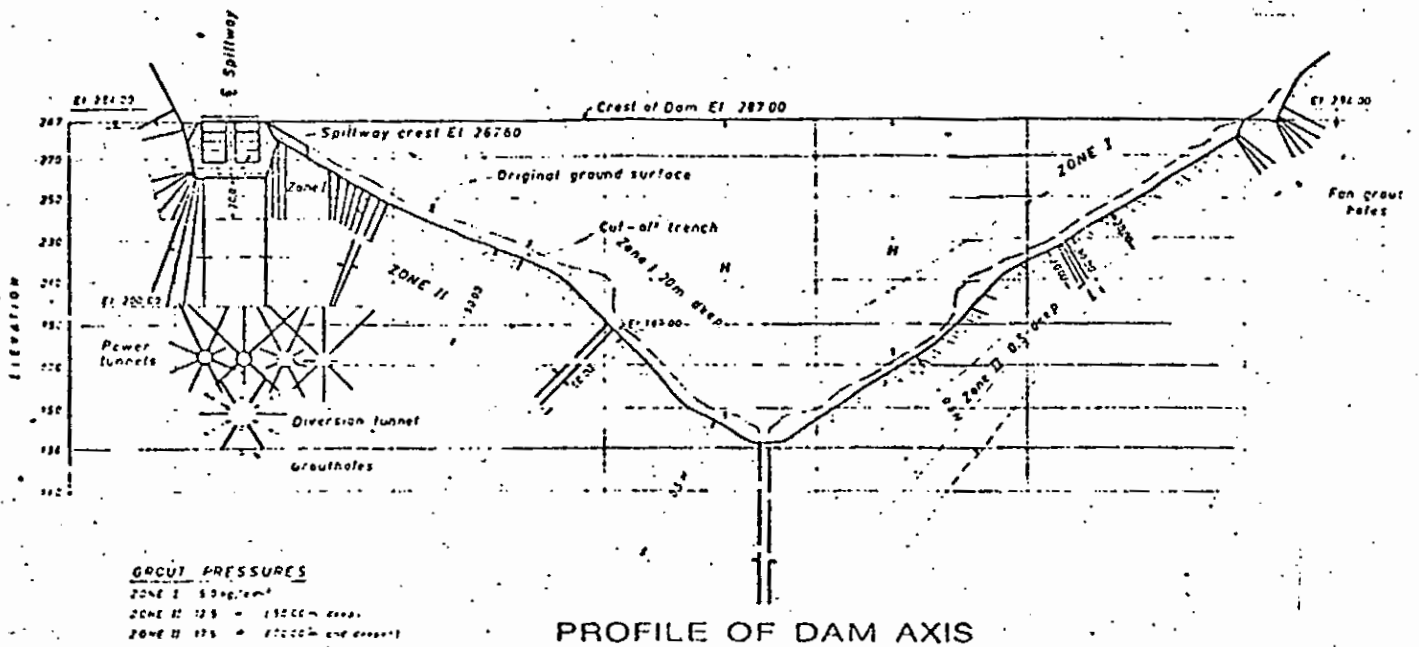


PROFILE ALONG C-C



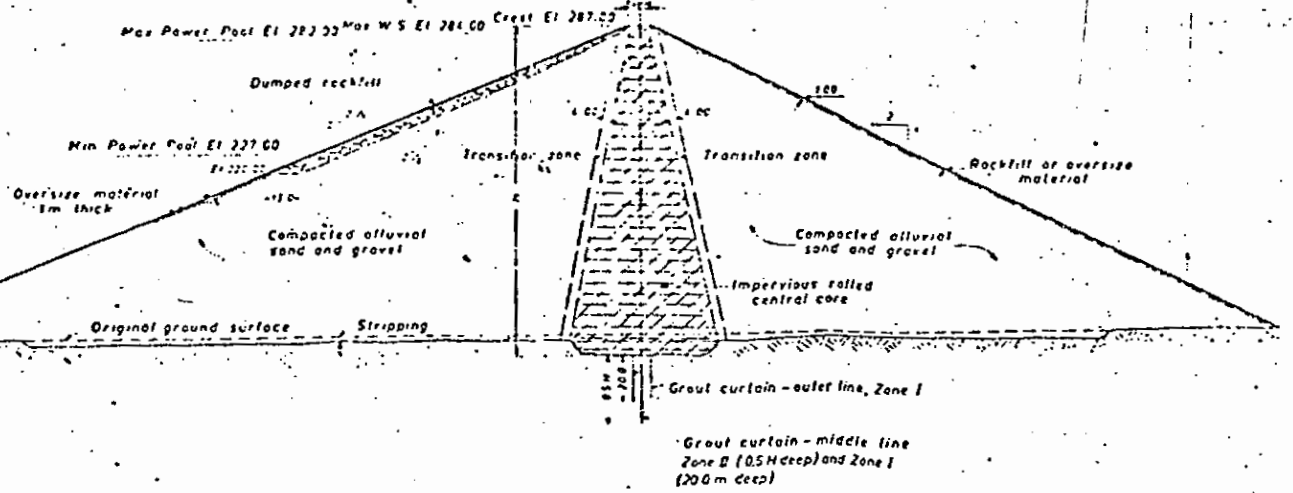
TYPICAL TUNNEL SECTIONS

ΦΡΑΓΜΑ



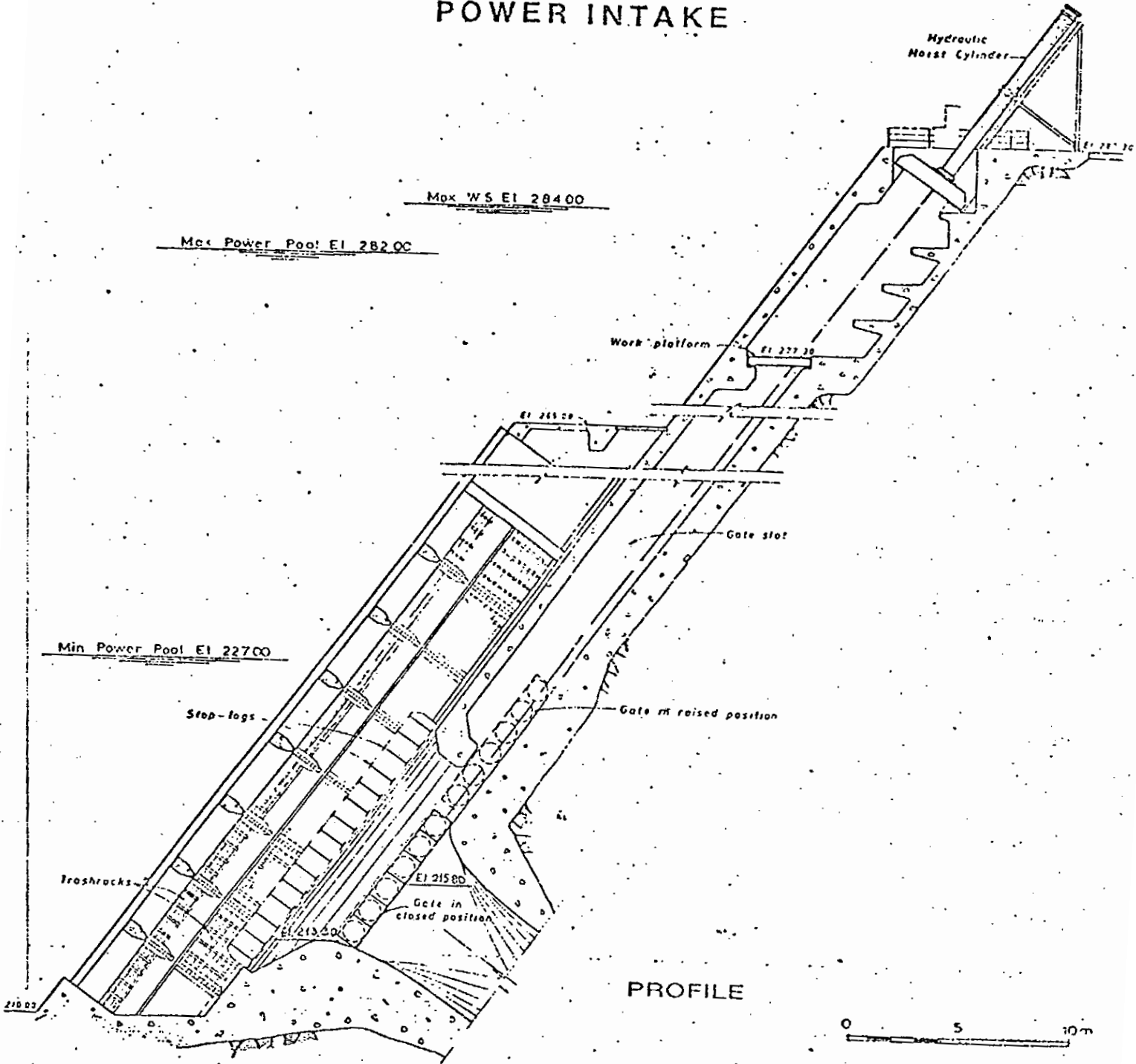
GROUT PRESSURES

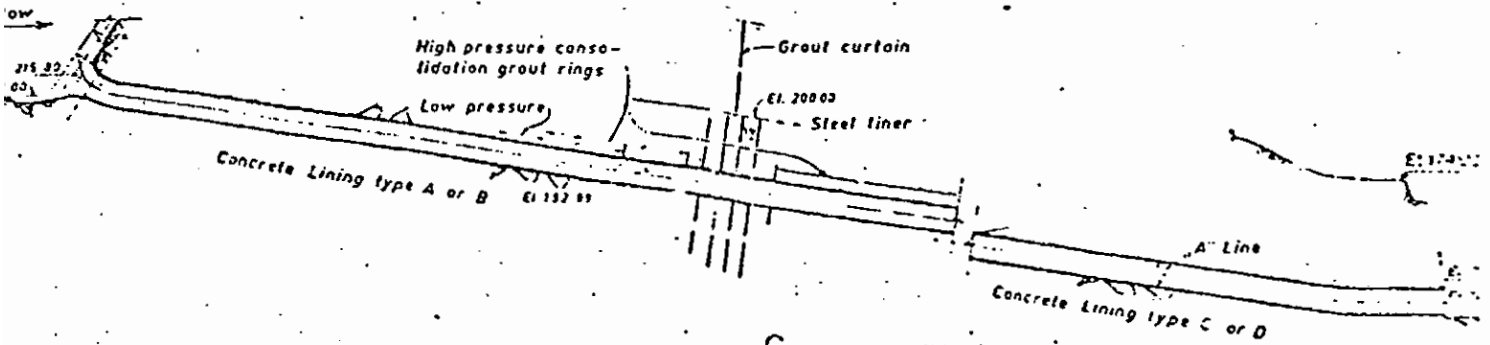
PROFILE OF DAM AXIS



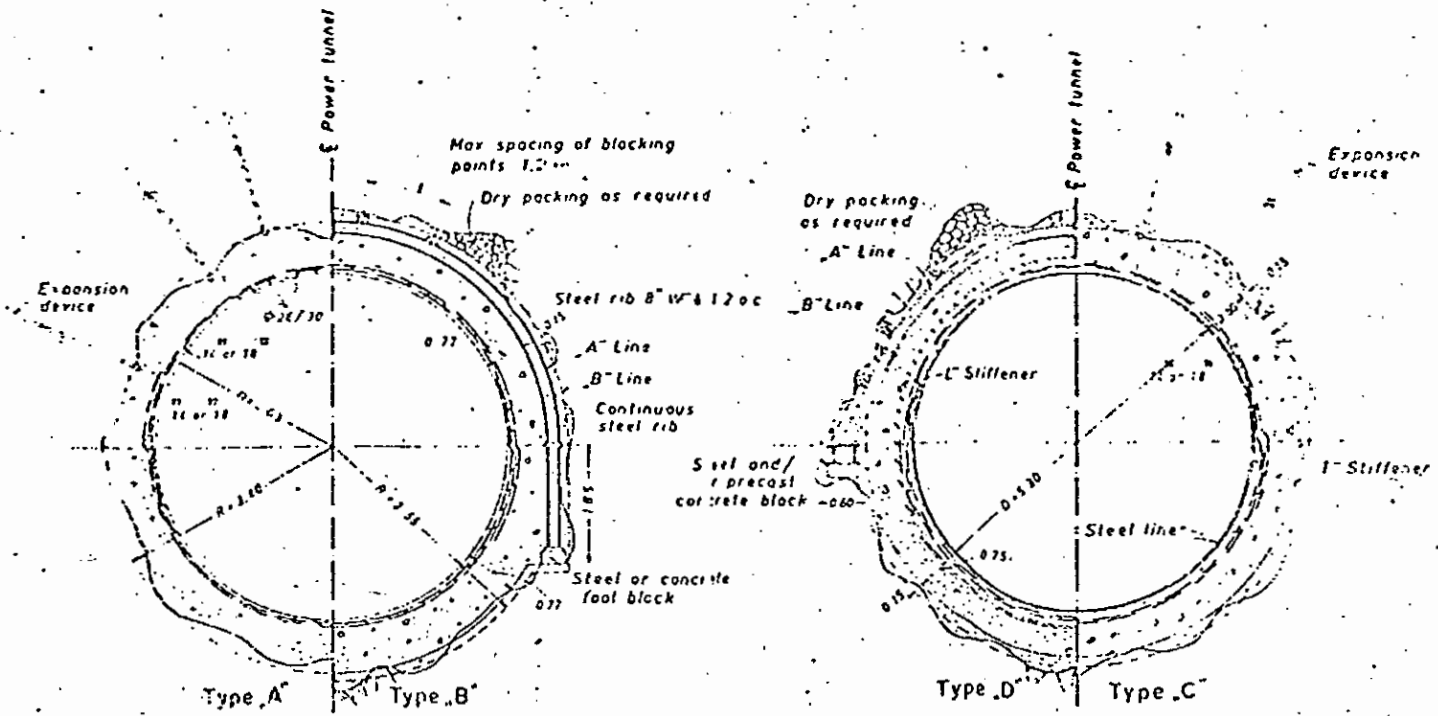
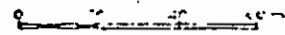
MAXIMUM CROSS SECTION

POWER INTAKE

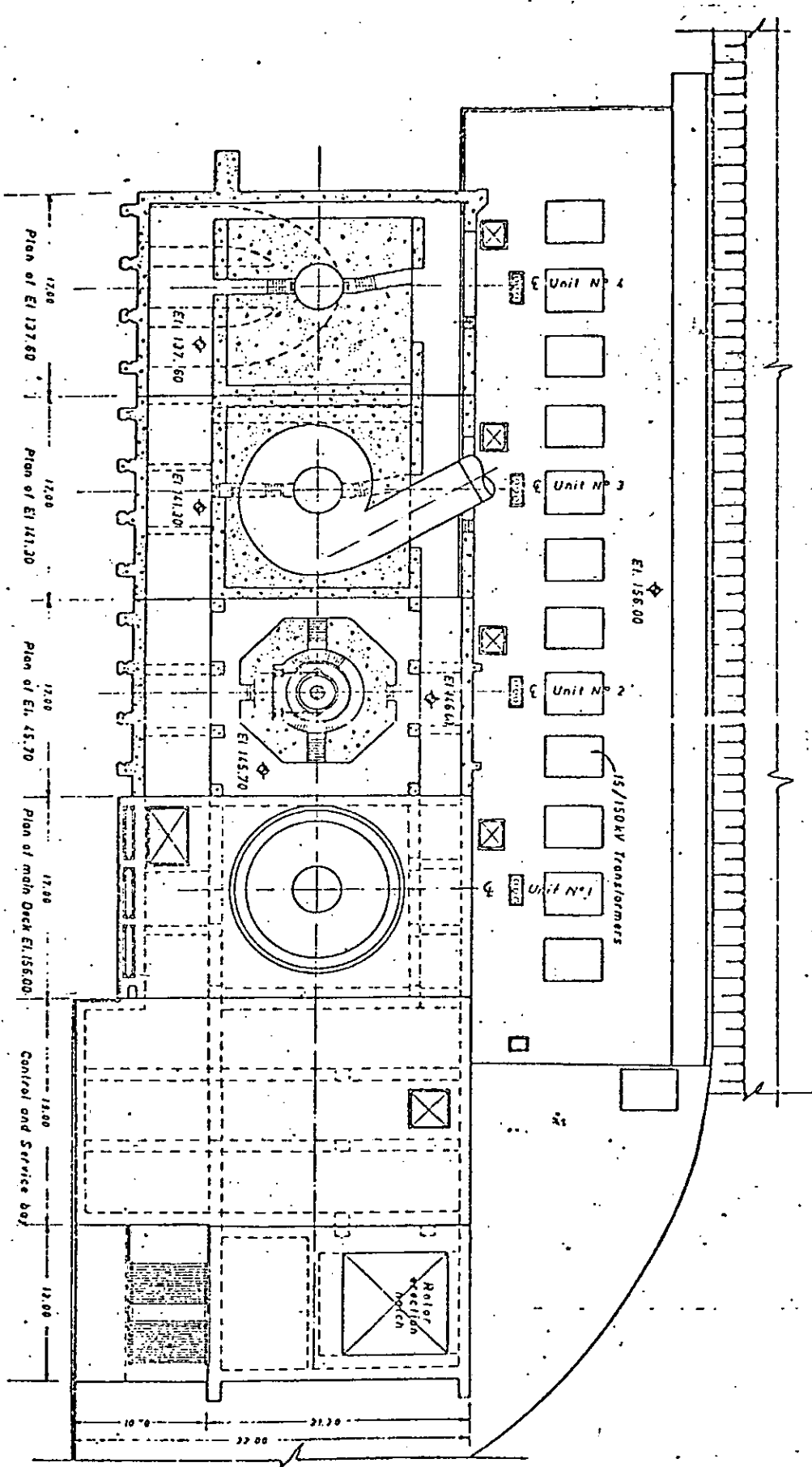


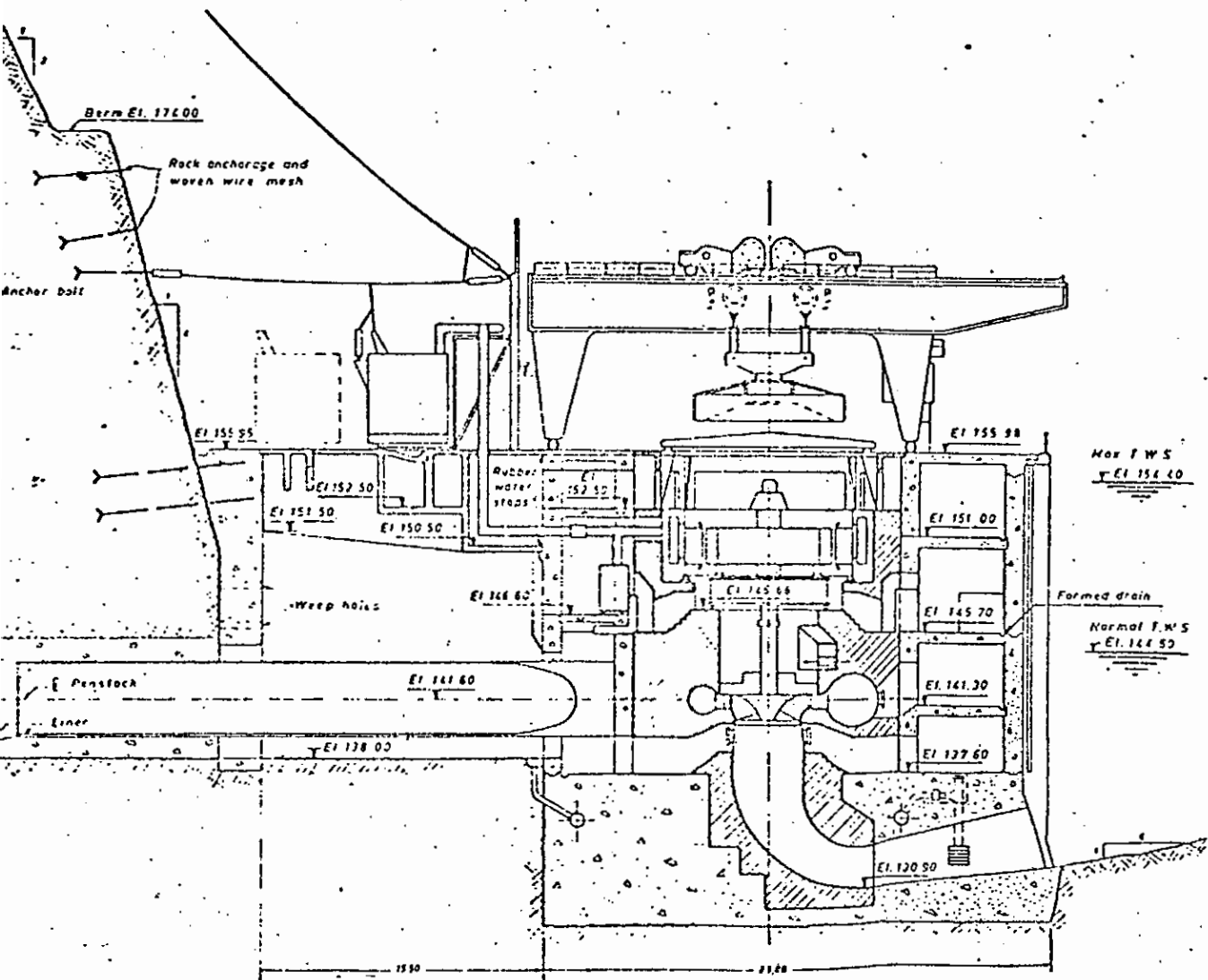


PROFILE ALONG C TUNNEL No 4



TYPICAL TUNNEL SECTIONS

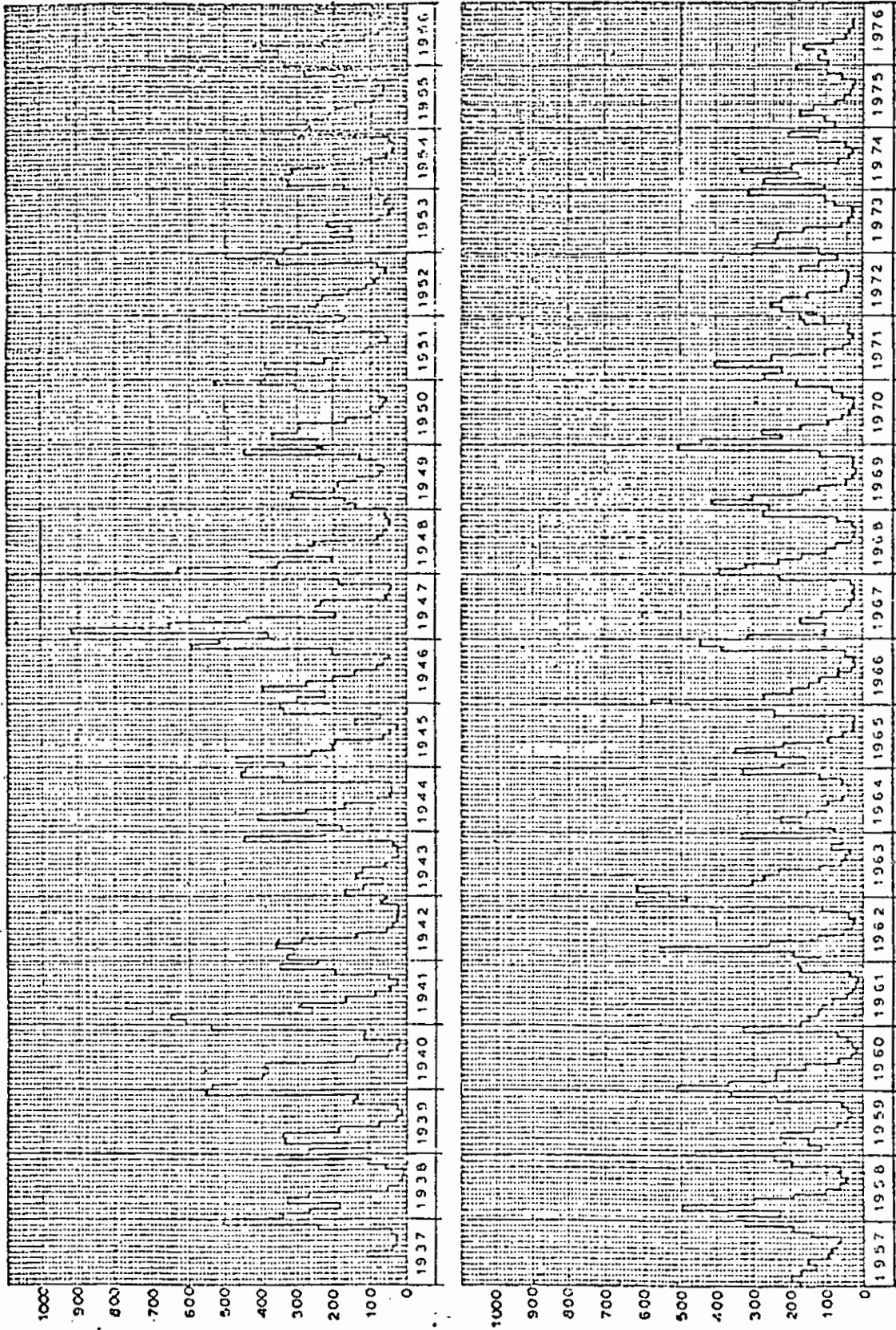




CROSS SECTIONS



ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΑ ΔΕΔΟΜΕΝΑ (1937-1976)



FLOWS OF KREMASTA DAMSITE

4. ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ ΠΕΡΙΟΧΗΣ Υ.Η.Ε. ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ

Οι εργασίες αυτές άρχισαν στις 30/9/1966 και τελείωσαν στις 9/5/1967.

Η εκτέλεση του έργου παρουσίασε αρκετές δυσκολίες λόγω των δυσμενών εδαφολογικών και κλιματολογικών συνθηκών.

α. ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΗ ΠΙΕΖΟΜΕΤΡΩΝ

α1. ΓΕΩΤΡΗΣΗ G7: έγινε στην αριστερή πλευρά του φράγματος. Το βάθος είναι 200 μ. και η δειγματοληψία 100%.

Έγιναν 38 δοκιμές εισπιέσεων. Μέχρι βάθους 30 μέτρων παρατηρήθηκε ολική απώλεια νερού και οι απώλειες σχεδόν μηδενικές. Σε βάθος από 70 - 75 μ. (13η δοκιμή) ήταν αυξημένες οι απώλειες που για πίεση 5 AT, φθάσαν τα 230 LIT/10 MIN.

Έγινε τοποθέτηση πιεζομετρικού σωλήνα διαμέτρου 2" μέχρι βάθους 200 μ. Η στάθμη στις 3/2/67 ήταν στα 134 μέτρα σχετικού βάθους.

α2. ΓΕΩΤΡΗΣΗ G9: στην αριστερή πλευρά του φράγματος, βάθους 220 μ. και δειγματοληψία 100% έγιναν 41 δοκιμές εισπιέσεων από το βάθος των 15 μ., με απώλειες κατά τόπους πολύ σημαντικές.

Η τοποθέτηση του πιεζομέτρου έγινε σε βάθος 220 μ.

Η στάθμη στις 8/3/67 ήταν στα 163,5 μέτρα.

α3. ΓΕΩΤΡΗΣΗ G 11: στην αριστερή πλευρά του φράγματος, βάθους 240 μ., δειγματοληψία 100%.

Οι δοκιμές εισπιέσεων από βάθος 10 μ., σε σύνολο 45, με σημαντικές απώλειες.

Η τοποθέτηση πιεζόμεντρου μέχρι βάθος 240 μ.

Η Στάθμη στις 8/3/67 στα 171 μ.

α4. ΓΕΩΤΡΗΣΗ G 12 στη δεξιά πλευρά του φράγματος, βάθος 210 μ., δειγματοληψία 100%.

Στο βάθος 203-204 μ. παρουσιάστηκε τμήμα ενός μέτρου πληρωθέντος υπό δευτερογενούς ασβεστίου κατά τα 80% ενώ το υπόλοιπο 20% ήταν διάκενο. Το ρημείο αυτό φέρεται ως πιθανή ζώνη μεταπτώσεως.

Έγινε τοποθέτηση πιεζομετρικών σωλήνων. Η στάθμη του νερού στις 3/2/67 ήταν στα 106,50 μέτρα.

α5. ΓΕΩΤΡΗΣΗ G 13 στην δεξιά πλευρά του φράγματος, βάθος 200 μέτρων, δειγματοληψία 100%, τοποθέτηση πιεζομετρικών σωλήνων.

Απώλεια ύδατος παρατηρήθηκε σε σημαντικό βαθμό μόνο στο βάθος 126-130 μ.

α6. ΓΕΩΤΡΗΣΗ G 14 , στο δεξιό αντέρεισμα με βάθος 220 μ. και δειγματοληψία 100%.

Το τμήμα 212 μ. - 220 μ. παρουσιάστηκε πολύ διερρηγμένο και στα σημεία διάρρηξης δευτερογενή, ασβεδίτη και αργιλικό υλικό.

Το αργιλικό υλικό εμπόδισε την δοκιμή εισπίεσεως.

Τοποθετήθηκε πιεζομετρικός σωλήνας.

Η στάθμη στις 8/3/67 στα 162 μ. βάθους.

β. ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΕΓΚΑΤΑΣΤΑΣΗ ΚΛΙΣΙΟΜΕΤΡΩΝ

β.1. ΓΕΩΤΡΗΣΗ I 1: στην αριστερή πλευρά, βάθους 119,30. Δειγματοληψία μέχρι το βάθος 10 μ., περιορισμένη, στην συνέχεια όμως 100%.

Τοποθετήθηκε κλισιόμετρο.

Η στάθμη 21/3/67 στα 50,5 μ.βάθους.

β.2. ΓΕΩΤΡΗΣΗ I 2: στην αριστερή πλευρά, βάθους 54 μ. και δειγματοληψία 100%. Τοποθέτηση κλισιομέτρου. Στάθμη στις 26/2/67 στα 41,5 μ.

β.3. ΓΕΩΤΡΗΣΗ I 3: στην αριστερή πλευρά, βάθους 117 μ., δειγματοληψία 100%. Τοποθέτηση κλισιομέτρου. Στάθμη 3/2/67 στα 37 μ.

β.4. ΓΕΩΤΡΗΣΗ I 4: στην δεξιά πλευρά βάθους 115 μ. δειγματοληψία 100%. Στάθμη 22/3/67 στα 21 μέτρα βάθους. Έγινε τοποθέτηση κλισιομέτρου μόνο μέχρι βάθους 51 μ. λόγω δυσχερειών από το υπόγειο νερό.

β.5. ΓΕΩΤΡΗΣΗ I 5: στην δεξιά πλευρά, βάθους 66,25 μ., δειγματοληψία 100%, τοποθέτηση κλισιομέτρων.

γ. ΓΕΩΛΟΓΙΚΗ ΔΟΜΗ ΚΑΙ ΣΥΣΤΑΣΗ

Στην αριστερή πλευρά επικρατούν οι εναλλαγές από γριζομέλανο συμπαγές αργιλικό σχιστόλιθο, και προκαλοπαγές από ασβεστολιθικές και κερατολιθικές κροκάλες και αργολικό ή

φαμμιτικό συνδετικό υλικό. Κατά τόπους παρεμβάλλονται στρώσεις φαμμιτή ή φαμιτοκροκαλοπαγή.

Η στρώση των ιζημάτων είναι γενικά οριζόντια ή περίπου οριζόντια μέχρι και 30° περίπου.

Στη δεξιά πλευρά οι φαμμίτες και τα φαμιτοκροκαλοπαγή είναι σε μικρότερο ποσοστό από το αντίστοιχο της αριστερής πλευράς.

Πυκνά δίκτυα διαπλάσεων και ρωγματώσεων συναντιούνται συχνά κυρίως στους φαμμίτες, φαμιτοκροκαλοπαγή και στα κροκαλοπαγή, που είναι και τα πιο διερρηγμένα.

Μια πιθανή ζώνη μεταπτώσεων διέρχεται από τις γεωτρήσεις G13 και G12.

δ. ΥΔΡΟΠΕΡΑΤΟΤΗΣ ΤΩΝ ΔΙΑΤΡΗΘΕΝΤΩΝ ΣΧΗΜΑΤΙΣΜΩΝ

Η κίνηση του νερού γίνεται κυρίως μέσω των κροκαλοπαγών και λιγότερο μέσω των φαμμιτών. Ο αργιλικός σχιστόλιθος παρουσίασε μεγάλη υδατοστεγανότητα.

Έντονη κυκλοφορία νερού δεν διαπιστώθηκε κατά την εκτέλεση των γεωτρήσεων, εκτός από της I4 που παρουσίασε έντονη κυκλοφορία στο βάθος των 15-17 μέτρων και στο βάθος των 100-101 μέτρων.

5. ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΕΛΕΓΧΟΥ ΣΥΜΠΕΡΙΦΟΡΑΣ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ

Τα όργανα με τα οποία ελέγχεται η συμπεριφορά του φράγματος, των αντερεισμάτων κ.λ.π. του ΥΗΣ Κρεμαστών είναι τα παρακάτω:

α. ΠΙΕΣΟΜΕΤΡΑ ΕΝΤΟΣ ΤΩΝ ΣΤΟΩΝ

Βρίσκονται εμπρός των στοών του δεξιού και του αριστερού αντερείσματος.

Είναι του τύπου "στάθμη" ή "μανομέτρου". Η συχνότητα των μετρήσεων ορίσθηκε στις 2 φορές ανά 7ήμερον.

Στο αριστερό αντέρεισμα βρίσκονται συνολικά 51 πιεσόμετρα, όπου τα 28 ελέγχουν το μέσο κροκαλοπαγές και τα 23 ελέγχουν το κατώτερο κροκαλοπαγές.

Στο δεξιό αντέρεισμα βρίσκονται συνολικά 48 πιεσόμετρα, όπου τα 24 ελέγχουν το μέσο κροκαλοπαγές και τα άλλα 24 το κατώτερο κροκαλοπαγές.

β. ΠΙΕΣΟΜΕΤΡΑ ΕΞΩΤΕΡΙΚΑ

Βρίσκονται στην περιοχή γύρω από το φράγμα και είναι του τύπου στάθμης ή μανόμετρου.

Συνολικά είναι 25 και ελέγχουν την στάθμη των υπόγειων υδάτων.

Η συχνότητα των μετρήσεων ορίσθηκε σε 2 φορές ανά 7ήμερον.

γ. ΠΙΕΣΟΜΕΤΡΑ ΠΥΡΗΝΟΣ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ

Αρχικά ήταν 14 συνολικά, από τα οποία λειτουργούν μόνο τα 7.

Η συχνότητα των μετρήσεων είναι 1 στον μήνα.

δ. ΠΙΕΣΟΜΕΤΡΑ ΠΡΑΝΟΥΣ ΥΔΡΟΛΗΨΙΑΣ

Είναι 30 και η συχνότητα των μετρήσεων είναι 1 στον μήνα.

ε. ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ ΣΤΟΩΝ

Βρίσκονται εντός των στοών του δεξιού και αριστερού αντερείσματος και μετρούν τις διαρροές του νερού από αυτές.

Οι μετρήσεις είναι 2 την εβδομάδα.

Στις στοές του αριστερού αντερείσματος βρίσκονται 60 αποστραγγιστικές γεωτρήσεις ενώ εντός της σήραγγας εκτροπής βρίσκονται 51. Στο σύνολο οι αποστραγγιστικές γεωτρήσεις είναι 111.

Οι 40 των στοών και οι 51 της σήραγγας εκτροπής ελέγχουν το κατώτερο κροκαλοπαγές ενώ οι υπόλοιπες 20 δεν έχουν ένδειξη του στρώματος το οποίο ελέγχουν. Στο δεξιό αντερείσμα βρίσκονται 133 αποστραγγιστικές όπου οι 96 ελέγχουν το μέσο κροκαλοπαγές, οι 16 ελέγχουν το κατώτερο κροκαλοπαγές και οι υπόλοιπες 21 δεν έχουν ένδειξη του στρώματος το οποίο ελέγχουν.

στ. ΕΞΩΤΕΡΙΚΕΣ ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ

Οι εξωτερικές γεωτρήσεις είναι συνολικά στις 24 και βρίσκονται στην περιοχή γύρω από το φράγμα.

Οι μετρήσεις γίνονται 2 την εβδομάδα. Με τις μετρήσεις αυτές ελέγχεται η στάθμη των υπόγειων υδάτων.

ζ. ΧΑΡΑΚΤΗΡΙΣΤΙΚΑ ΠΙΕΣΟΜΕΤΡΑ

Αυτά βρίσκονται σε ορισμένες χαρακτηριστικές θέσεις, και ελέγχονται οι πιεσομετρικοί σταθμοί σε ειδικές περιπτώσεις όπως απότομης ανόδου της στάθμης της λίμνης. Ο συνολικός αριθμός τους, ανέρχεται στα 17, 4 στο αριστερό αντερείσμα και 11 στο δεξί και 2 στο εξωτερικό.

Από αυτά τα 7 περίπου παραμένουν σταθερά ανεξάρτητα από τις διακυμάνσεις της στάθμης της λίμνης, ενώ τα υπόλοιπα την ακολουθούν περισσότερο ή λιγότερο έντονα.

Οι αποστραγγιστικές γεωτρήσεις παρουσιάζουν οι περισσότερες μια αύξηση της διαρροής όταν αυξάνει η στάθμη της λίμνης.

η. ΜΗΚΥΝΣΙΟΜΕΤΡΑ F1 και F2

Τα μηκυνσιόμετρα F1 και F2 εγκαταστάθηκαν στο άριστερο αντέρεισμα και ελέγχουν τις τυχόν μετακινήσεις του βράχου. Οι μετρήσεις εκτελούνται καθημερινά.

θ. ΑΝΕΣΤΡΑΜΜΕΝΟ ΕΚΚΡΕΜΕΣ P1

Είναι όργανο για την έλεγχο των τυχόν μετακινήσεων του βράχου στο αριστερό αντέρεισμα.

ι. ΚΑΘΙΖΗΣΙΟΜΕΤΡΑ

Γιὰ την παρακολούθηση των εσωτερικών καθιζήσεων του φράγματος Κρεμαστού εγκατεστάθησαν κατά την διάρκεια της κατασκευής του αναχώματος του φράγματος 3 συνολικά καθιζήσιόμετρα, τα Α, Β και Γ.

Οι μετρήσεις εκτελούνται ανά 30 περίπου ημέρες.

ια. ΠΑΡΑΜΟΦΩΣΙΟΜΕΤΡΑ

Με τα όργανα αυτά ελέγχεται η εντατική κατάσταση των αγωγών πτώσεως, σε συχνότητα 1 τον μήνα.

ιβ. ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΣΥΝΟΛΙΚΩΝ ΔΙΑΡΡΟΩΝ (ΜΡ)

Οι αθροιστικές ή συνολικές διαρροές σε διάφορες θέσεις γύρω από το φράγμα εκτελούνται ανά 7ήμερο.

Τα σημεία όπου γίνονται οι μετρήσεις είναι 26 και οι διαρροές κατά κανόνα ακολουθούν την στάθμη της λίμνης, όπως προκύπτει από τα αποτελέσματα.

ιγ. ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΟΡΙΖΟΝΤΙΩΝ ΚΑΙ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΩΝ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΩΝ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ

ιγ1. ΟΡΙΖΟΝΤΙΕΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ

Οι μετρήσεις για τον έλεγχο των οριζόντιων μετακινήσεων εκτελούνται με την μέθοδο των εκτροπών.

Σε κάθε μέτρηση μετριοούνται οι αποκλίσεις των ελεγχόμενων σημείων από μία ορισμένη ευθυγραμμία που ορίζουν δύο σταθερά σημεία εκτός του φράγματος. Οι μετρήσεις εκτελούνται με θεοδόλιχο.

1.α. ΣΤΕΦΗ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ

Η στέψη του φράγματος ελέγχεται με τους άξονες 11-4 και 12-3.

Από τον Ιούνιο του 1973 και μετά μετρήθηκαν μέγιστες μετακινήσεις τον Ιούνιο του 1974, όπου η στάθμη της λίμνης βρισκόταν σε υψόμετρο 270.70 μέτρα.

Η μέγιστη μετακίνηση σημειώθηκε στο σημείο 22 του άξονα 12-3 (έφθασε στα 141 χιλιοστά προς τα κατόντη) που βρίσκεται στο κέντρο της στέψης.

ιβ. ΑΝΑΝΤΗ ΠΡΑΝΕΣ

Το ανάντη πρανές ελέγχεται μέσω των αξόνων 14-1 και 14-2. Οι μέγιστες μετακινήσεις ήταν τον Ιούλιο του 1974 στα σημεία 18 και 19 που ανέβηκαν 176 και 177 χιλιοστά αντίστοιχα από την αρχική θέση.

Το Δεκέμβρη του 1975 η μετακίνηση στο σημείο 19 αυξήθηκε στα 182 χιλιοστά.

ιγ. ΚΑΤΑΝΤΗ ΠΡΑΝΕΣ

Το κατάντη πρανές ελέγχεται με τους άξονες 10-5 και 10-6.

Η σημαντικότερη μετακίνηση έφθασε τα 32 χιλ. στο σημείο 33 προς τα ανάντη, επίσης υπήρξε τα ανάντη μετακινούμενα σημεία είναι τα 30, 31, 32, 33 και 34 ενώ προς τα κατάντη τα 24, 28, 35, 36 και 37.

ιγ.2. ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΕΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ

Οι έλεγχοι των κατακορύφων μετακινήσεων γίνονται με χωροστάθμηση με την βοήθεια του χωροβάτη.

Τα διάφορα σημεία του φράγματος καθιζάνου με διαφορετικό ρυθμό.

Την μεγαλύτερη καθίζηση παρουσιάζουν τα σημεία που βρίσκονται στην στέγη.

ιδ. ΕΛΕΓΧΟΙ ΟΡΙΖΟΝΤΙΩΝ ΚΑΙ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΩΝ

ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΩΝ ΠΡΑΝΟΥΣ ΠΛΗΡΟΣ ΑΙΘΡΟ ΤΟ ΥΨΟΣ

ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ

Για τον έλεγχο των οριζοντίων και κατακορύφων μετακινήσεων αυτών έχουν εγκατασταθεί συνολικά 14 σημεία.

1δ.α. ΟΡΙΖΟΝΤΙΕΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ

Οι οριζόντιες μετακινήσεις των σημείων ελέγχονται με εμπρόσθοτομές. Σε κάθε μέτρηση υπολογίζονται οι συντεταγμένες (X, Ψ) των σημείων με την βοήθεια δύο βόθρων σταθερών με γνωστές συντεταγμένες.

Οι νέες συντεταγμένες συγκρίνονται με τις αρχικές.

Η μεγαλύτερη μετακίνηση σημειώθηκε στο σημείο 9 (16 χιλ.).

Τα υπόλοιπα σημεία κινούνται γύρω από την αρχική θέση από 2-10 χιλιοστά.

1δ.2. ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΕΣ ΜΕΤΑΚΙΝΗΣΕΙΣ

Για τον έλεγχο των κατακορύφων μετακινήσεων χρησιμοποιούνται οι μέθοδοι της γεωμετρικής και τριγωνομετρικής χωροστάθμησης (επειδή τα σημεία βρίσκονται σε δυσμενείς θέσεις δεν χρησιμοποιείται χωροβάτης).

Τα σημεία είναι τα 2, 3, 4, 5, 6, 7, 8 και 9 που μετρούνται με χωροστάθμηση και όλα παρουσίασαν μια μικρή άνοδο πλην του 8. Τη μέγιστη άνοδο παρουσίασε το 12 με 35 χιλ. τον Ιούνιο του 1974.

Το 8 παρουσιάζει μια μικρή καθίζηση με ρυθμό 2-3 χιλ. σε κάθε μέτρηση. Τον Δεκέμβρη του '75 η καθίζηση του σημείου έφθασε τα 42 χιλ. από την αρχική θέση.

6. ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ ΠΕΡΙΟΧΗΣ ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ

α. ΒΡΟΧΟΜΕΤΡΙΚΟΙ ΚΑΙ ΜΕΤΕΩΡΟΛΟΓΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ

- ΥΔΡΟΜΕΤΡΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ

α1. ΟΡΙΣΜΟΙ

1α. ΑΤΜΟΣΦΑΙΡΙΚΕΣ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ

Ημερήσια κατακρήμνηση: είναι το ύψος του νερού σε MM που μετρά το σύνολο της βροχής, του χιονιού, ή του αθροίσματος του που έπεσε μεταξύ 8 το πρωί της προηγούμενης μέρας μέχρι της 8 το πρωί της υπ'όψιν μέρας.

Μηνιαία κατακρήμνηση: είναι το άθροισμα των ημερήσιων τιμών του μηνός.

Ετήσια κατακρήμνηση: είναι το άθροισμα των μηνιαίων τιμών του υδρολογικού έτους.

1β. ΕΞΑΤΜΗΣΕΙΣ

Ημερήσια εξάτμηση: είναι η εξάτμηση σε MM που μετρήθηκε ε. στο εξατμισόμετρο για 24 ώρες από τις 8 το πρωί μέχρι τις 8 το πρωί της άλλης ημέρας.

Μηνιαία εξάτμηση: είναι το σύνολο των ημερήσιων τιμών του μηνός.

Ετήσια εξάτμηση: το σύνολο των μηνιαίων τιμών του υδρολογικού έτους.

1γ. ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΕΣ

Μέση ημερήσια θερμοκρασία: είναι η μέση αριθμητική τιμή της μέγιστης και της ελάχιστης θερμοκρασίας του 24ώρου.

Μέση μηνιαία θερμοκρασία: είναι το άθροισμα των μέσων ημερησιων όλων των ημερών του μηνός δια του αριθμού των ημερών.

1δ. ΥΓΡΑΣΙΕΣ

Δίνεται η τιμή της 8ης, 14ης και 20ης ώρας του 24ώρου.

1ε. ΥΨΟΜΕΤΡΟ ΒΡΟΧΟΜΕΤΡΙΚΟΥ ΣΤΑΘΜΟΥ

Είναι το απόλυτο υψόμετρο του χάρτη 1:50.000

1στ. ΥΔΡΟΜΕΤΡΙΚΟΣ ΣΤΑΘΜΟΣ

Είναι η ιδιαίτερη θέση του ποταμού, της διώρυγας, λίμνης φυσικής ή τεχνητής που γίνεται συστηματική παρακολούθηση της στάθμης του νερού ή εκτελούνται και υδρομετρήσεις.

1ζ. ΠΑΡΟΧΕΣ

Μέτρο κυβικό ανά δευτερόλεπτο (M^3/SEC): είναι η παροχή πλήρους υποθετικής διώρυγας, διατομής ενός μέτρου τετραγωνικού και μέσης ταχύτητας του νερού ίση με 1 μέτρο ανά δευτερόλεπτο.

Μέση ημερήσια παροχή: είναι το πηλίκο της διαίρεσης του αθροίσματος των για κάθε δευτερόλεπτο του 24ώρου παροχών για 86.400 δευτερόλεπτα ($24\text{ωρο} = 86.400\text{ SEC}$). Για συντομία καλείται ημερήσια παροχή.

Μέση μηνιαία παροχή: είναι το πηλίκο της διαίρεσης του αθροίσματος των μέσων ημερήσιων παροχών του μηνός δια τον αριθμό του μηνός αυτού.

Μέση ετήσια παροχή: είναι το πηλίκο της διαίρεσης του αθροίσματος των μηνιαίων παροχών δια το σύνολο των μηνών.

1η. ΑΠΟΡΡΟΗ

Λεκάνη απορροής : ποταμού σε ορισμένη θέση της διαδρομής του, είναι η εν'οριζοντιογραφία επιφάνεια, όπου η βροχή το χιόνι κ.λ.π. που πέφτουν στραγγίζουν δια της βαρύτητας

κανονικά, στον ποταμό πάνω από την ορισμένη θέση.

Απορροή ενός ποταμού σε MM: είναι το πηλίκο της διαίρεσης της σε κυβικά μέτρα συνολικής απορρέουσας ποσότητας νερού στο ανάλογο χρονικό διάστημα (ημέρα, μήνα, έτος κ.λ.π.) δια το εμβαδό της λεκάνης, απορροής σε τετραγωνικά μέτρα επί 1000.

Απορροή σε $10^6 M^3$: είναι ο όγκος του απορρέοντος νερού σε εκατομμύρια κυβικών μέτρων για την ανάλογη χρονική μονάδα.

10. ΕΛΕΓΧΟΜΕΝΟ ΤΜΗΜΑ (CONTROL)

Ελεγχόμενο τμήμα ποταμού είναι η διακεκριμένη διατομή ή τμήμα δροαδρομής του ποταμού που καθορίζει την μεταξύ στάθμη και παροχής σχέση στο σταθμήμετρο.

Η θέση αυτή είναι η φυσική στένωση του ποταμού ή τμήμα του ποταμού ή τεχνικό έργο.

11. ΣΧΕΣΗ ΣΤΑΘΜΗΣ-ΠΑΡΟΧΗΣ

Σχέση στάθμης του νερού του ποταμού και της παροχής: είναι η σχέση μεταξύ της στάθμης μιάς θέσης του ποταμού και του όγκου του νερού που περνάει από αυτήν στην μονάδα του χρόνου.

Ειδική παροχή: είναι το πηλίκο της διαίρεσης της παροχής σε μία διατομή του ποταμού δια το εμβαδό της λεκάνης απορροής ή η ανά μονάδα επιφάνειας παροχής.

Υψόμετρο: σταθεράς υψομετρικής αφετηρίας (REFERE) είναι απόλυτο ή σχετικό.

Στάθμη νερού: είναι η κατακόρυφη απόσταση της επιφάνειας του νερού από μία σταθερή υψομετρική αφετηρία γνωστού ή αυθαίρετου δεδομένου σημείου.

Μέση ημερήσια στάθμη: είναι η στάθμη που εφαρμόζοντας την στην καμπύλη στάθμης παροχής, δίνει την μέση ημερήσια παροχή.

α.2. ΕΙΔΙΚΕΣ ΕΠΕΞΗΓΗΣΕΙΣ

Τα παρακάτω στοιχεία και οι πίνακες, συλλέχθηκαν από την ΔΕΗ από την ίδρυσή της μέχρι της 30 Σεπτεμβρίου του 1964, για όλους τους υδρομετρικούς, βροχομετρικούς και μετεωρολογικούς σταθμούς της.

Για την περίπτωση του ποταμού Αχελώου στα Κρεμαστά, έχουμε και παλαιότερα στοιχεία που συλλέχθηκαν από την αρμόδια υπηρεσία του Υπουργείου Δημοσίων Έργων από το έτος 1937. Τα στοιχεία αυτά τα επεξεργάστηκε η Δ.Ε.Η.

Στην περίπτωση των βροχομετρικών και μετεωρολογικών Σταθμών δεν έγινε επεξεργασία των στοιχείων εκτός από τον έλεγχο ταξινόμησής των.

Στην περίπτωση των υδρομετρικών Σταθμών, έγινε επεξεργασία των στοιχείων.



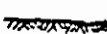
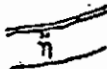
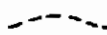



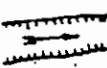



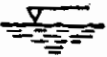




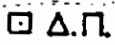
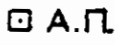

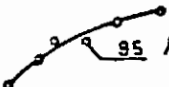


Για τα βροχομετρικά και μετεωρολογικά στοιχεία οι παρατηρήσεις έγιναν από τα βροχόμετρα, βροχογράφους, υδρογράφους, θερμόμετρα, εξατμισίμετρα κ.λ.π.

Για τα υδρομετρικά στοιχεία οι παρατηρήσεις έγιναν επί των σταθμημένων, σταθμηγράφων και υδρομετρήσεων.

Η όλη ύλη χωρίστηκε χρονικά σε υδρολογικά έτη (από την 1η Οκτωβρίου μέχρι 30 Σεπτεμβρίου του επόμενου έτους).

Η ακρίβεια των μετρήσεων εξαρτάται από την πιστότητα των παρατηρήσεων, των διατιθέμενων μέσων, και στην περίπτωση των υδρολογικών σταθμών, από την σταθερότητα της σχέσης στάθμης-παροχής, την συχνότητα της εκτέλεσης των υδρομετρήσεων. Ακόμα από την ακρίβεια των παρατηρήσεων στάθμης, των υδρομετρήσεων, την υδρομέτρηση των χαμηλών, των υψηλών υδάτων, καθώς και την σωστή επεξεργασία των στοιχείων.

ΥΠΟΜΝΗΜΑ

| | |
|---|---|
| <p>21° 30' + 37° 30'</p> <p> Γεωγραφικά συντεταγμένα (GREENWICH)</p> <p> Κλίμαξ</p> <p> Έδαφος</p> <p> Οδός</p> <p> Μονοπάτι</p> <p> Σιδηροδρομική γραμμή</p> <p> Γέφυρα</p> <p> Ποταμός</p> <p> Κατεύθυνσις ροής ποταμού</p> <p> Παραπόταμος, Χείμαρρος, Ρέμμα</p> <p> Έλος</p> <p> Λίμνη</p> <p> Σταθμή ύδατος</p> <p> Πόλις, Κωμόπολις</p> <p> Χωρίον</p> <p> Έκκλησία</p> <p> Υψομετρική άφετηρία (zero)</p> <p> Δ.Π. Δεξιά πυραμίδα εξασφάλισως</p> <p> Α.Π. Άριστερά " "</p> <p> Θέσις Σταθμού έπισημασμένη εις την όριζοντιογραφίαν περιοχής.</p> <p> 95 Αύξων αριθμός ύδρομετρήσεως</p> | <p> Διάγραμμα εκ μετρηθέντων στοιχείων</p> <p> Πιθανόν τμήμα διαγράμματος εκ παρεμβολής.</p> <p>m Μέτρα</p> <p>mm Χιλιοστά του μέτρου</p> <p>km Χιλιόμετρα</p> <p>km² Τετραγωνικά χιλιόμετρα</p> <p>m/sec Μέτρα ανά δευτερόλεπτον</p> <p>m³/sec Κυβικά μέτρα ανά δευτερόλεπτον</p> <p>l/sec Λίτρα ανά δευτερόλεπτον</p> <p>Q Μέση ήμερησία παροχή εις m³/sec</p> <p>Σ.(Q) Άθροισμα ήμερησίων παροχών</p> <p>Qm Μέση μηνιαία παροχή εις m³/sec</p> <p>q Είδική παροχή εις l/sec.km²</p> <p>A Άπορροή εις 10⁶ m³</p> <p>h " εις mm</p> <p>X Χείμαρρος</p> <p>Λ Λίμνη</p> <p>Π Γ Πηγή</p> <p>Κ.Α. Καμπύλη αναφοράς</p> <p>Υ.Η.Σ. Υδροηλεκτρικός Σταθμός</p> |
|---|---|

9.3. ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΑ - ΣΤΑΘΜΗΓΡΑΦΟΙ ΣΤΑ ΚΡΕΜΑΣΤΑ

Ένας κατακόρυφος πήχυς 14 Μ και ένας σταθμηγράφος στην διατομή, στην αριστερή όχθη αποτελούν το μέσο σταθμήμετρο. Η εκτέλεση των υδρομετρήσεων έγινε στην θέση αυτή με εναέρια μεταφορά.

Σταθμηγραφήματα υπάρχουν από το έτος 1950 μέχρι 1 Μαρτίου 1962.

Υπήρχαν δύο σταθμήμετρα στην αριστερή όχθη ένα Ανάντη και ένα κατάντη, αντιστοίχως σε απόσταση 380 Μ και 100 Μ από το μεσον σταθμήμετρο.

Η υψομετρική εξάρτηση των παραπάνω σταθμήμετρων έγινε από σταθερή υψομετρική αφετηρία απολύτου υψομέτρου.

Σήμερα δεν υπάρχουν πιά τα σταθμήμετρα αυτά ούτε το REPÈRE γιατί έχουν καλυφθεί οι θέσεις από το φράγμα και την λίμνη.

Τα υψόμετρα των σταθμήμετρων αυτών είναι:

| | | |
|--------------------|--------------------|---------|
| Ανάντη σταθμήμετρο | | 147.478 |
| Μέσο | " και σταθμηγράφος | 145.143 |
| Κατάντη | " | 144.767 |

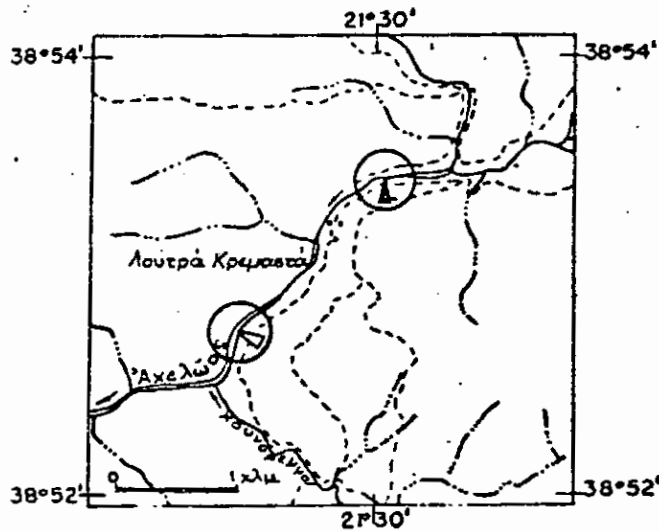
Το σταθμήμετρο στα ανάντη της αριστερής όχθης, το στην θέση των παλαιών λουτρών είναι από την HUGH L. COOPER & Co. Το μέσο και ο σταθμηγράφος είναι του Υ.Δ.Ε.

Ο Σταθμός αυτός από την 15/5/62 μέχρι 20/7/65 έκλεισε (λόγω κλεισίματος της σήραγγας εκτροπής) και μεταφέρθηκε 2 ΚΜ κατάντη στην θέση Χουνόρεμμα, γύρω στα 400 Μ. πάνω από την συμβολή του χειμάρρου.

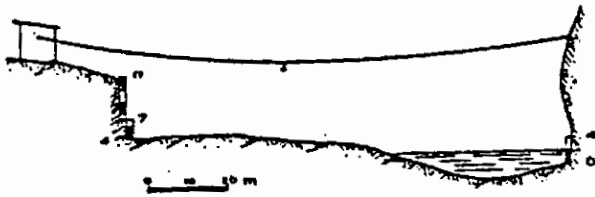
Στην θέση αυτή υπάρχει σταθμήμετρο (κατακόρυφος πήχυς 0-4Μ στην δεξιά όχθη και από 18/10/63 κατακόρυφος πήχυς 4-11 Μ. στην αριστερή) καθώς και εναέριος μεταφορέας μυλίσκου για την υδρομέτρηση.

Υψομετρική εξάρτηση των παραπάνω σταθμήμετρων εφεδρικής θέσης έγινε από την κορυφή σιδηρής λάμας σχήματα Π, υψόμετρου 155,99 Μ μέσα σε βράχο, γύρω στα 10 Μ. ανάντη του μεταφορέως στην αριστερή όχθη.

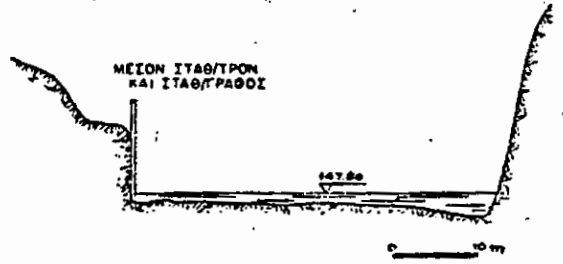
Από την 10/10/63 λειτούργησε και άλλο σταθμήμετρο (κατακόρυφοι πήχεις 0 - 10 Μ.) στο Αντλιοστάσιο, γύρω στα 250 Μ πάνω από το προηγούμενο σταθμήμετρο.



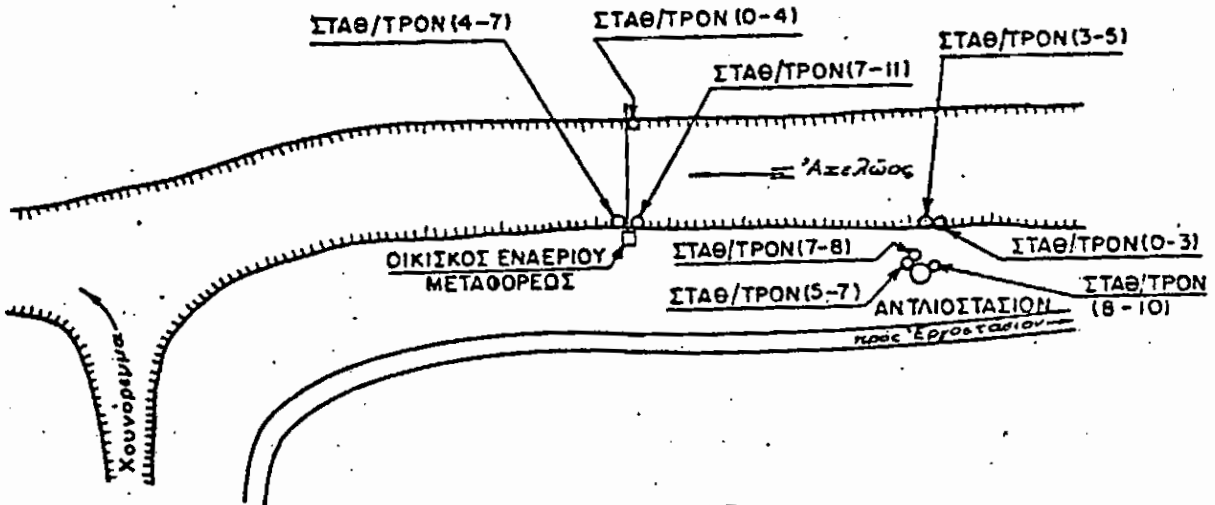
ΟΡΙΖΟΝΤΙΟΓΡΑΦΙΑ ΠΕΡΙΟΧΗΣ



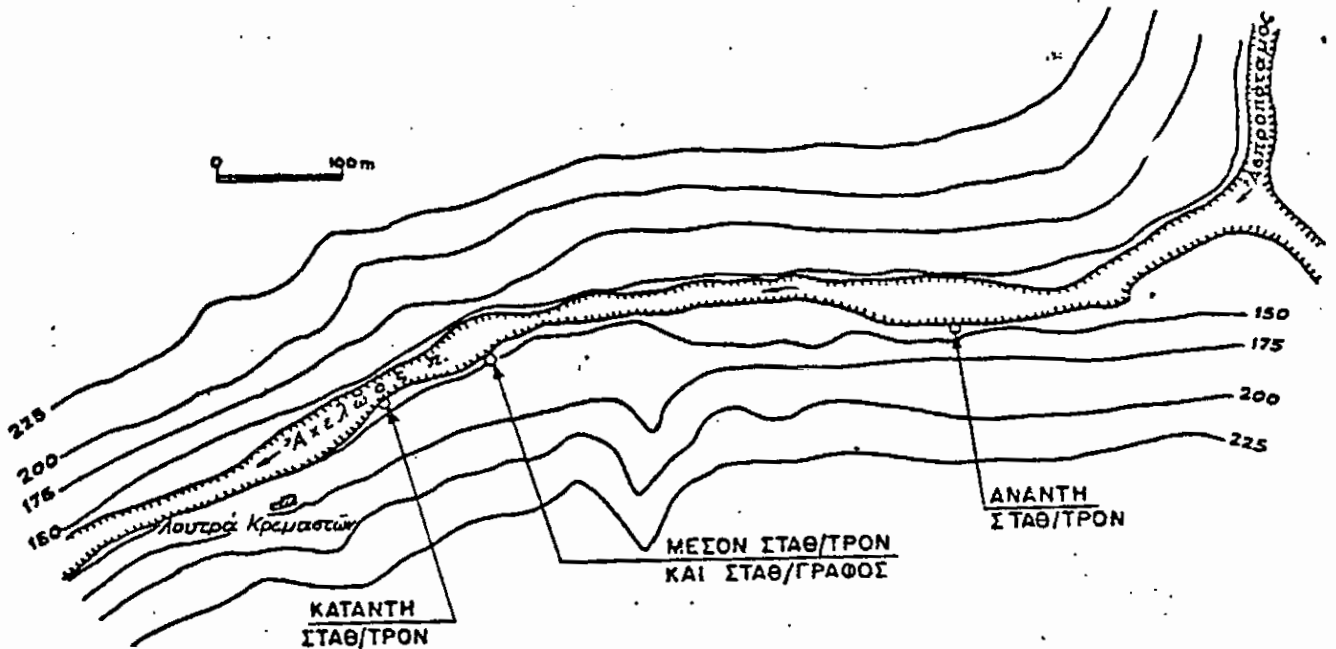
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ
(ΧΟΥΝΟΡΕΜΜΑ)



ΔΙΑΤΟΜΗ

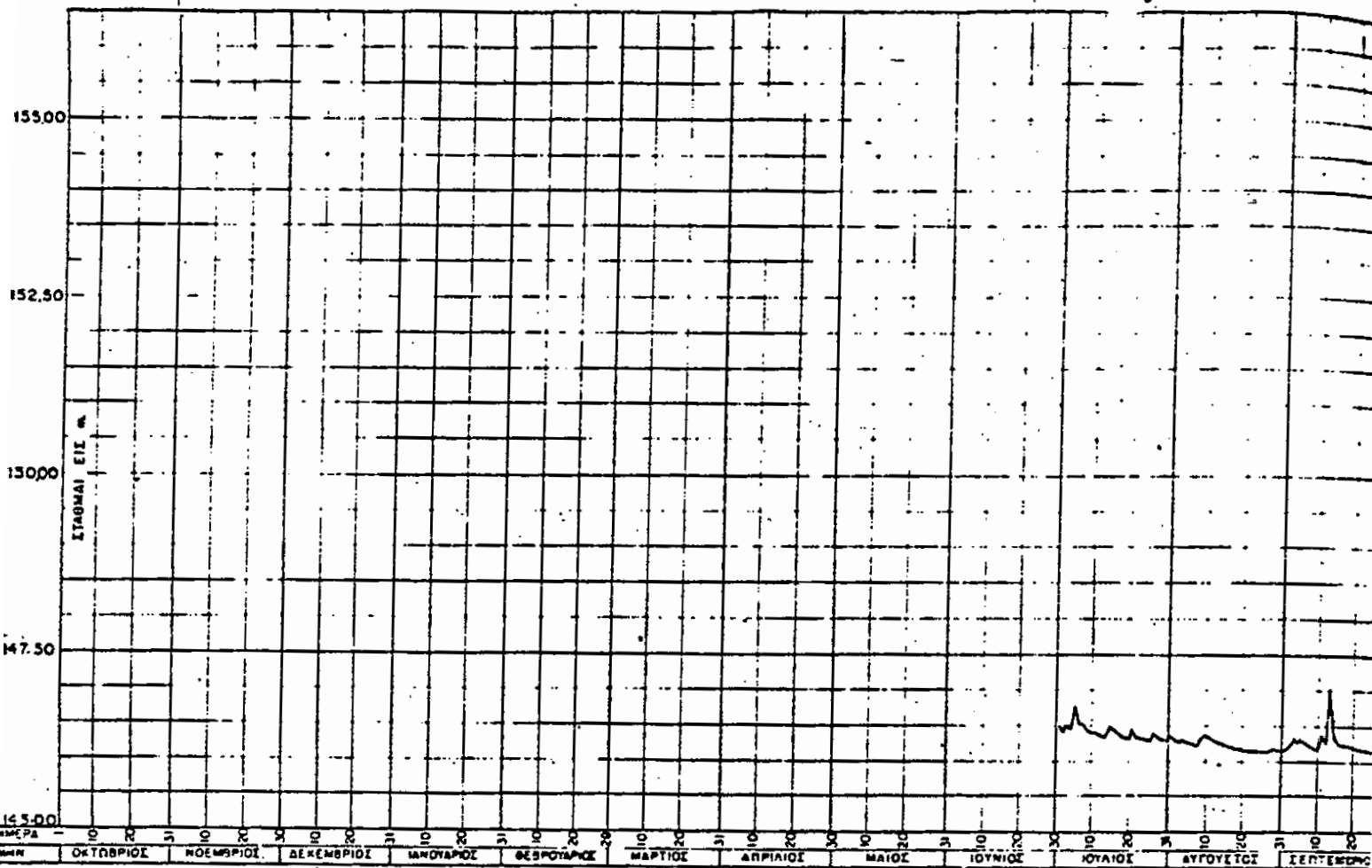


ΣΚΑΡΙΦΗΜΑ ΘΕΣΕΩΣ

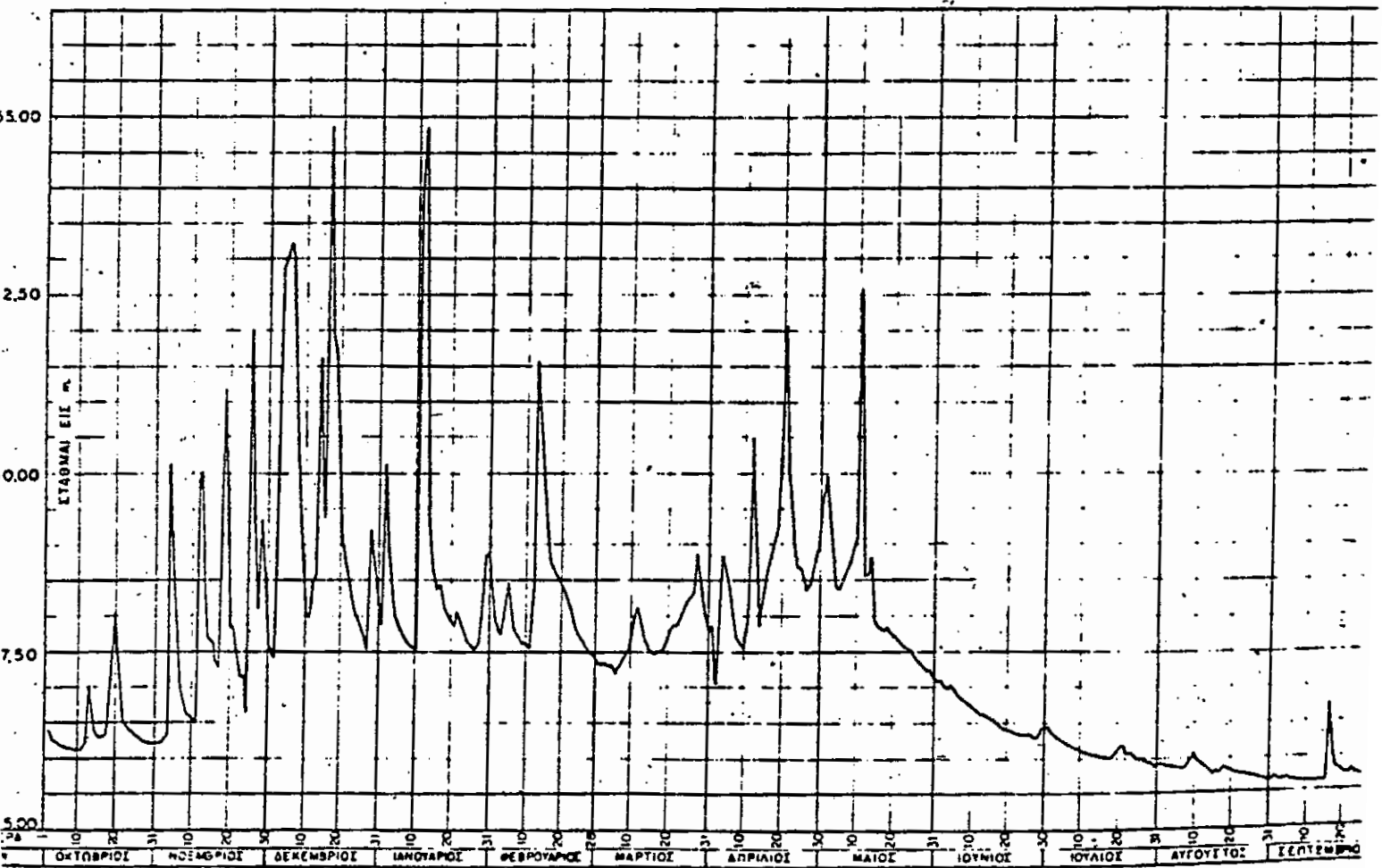


ΣΚΑΡΙΦΗΜΑ ΘΕΣΕΩΣ

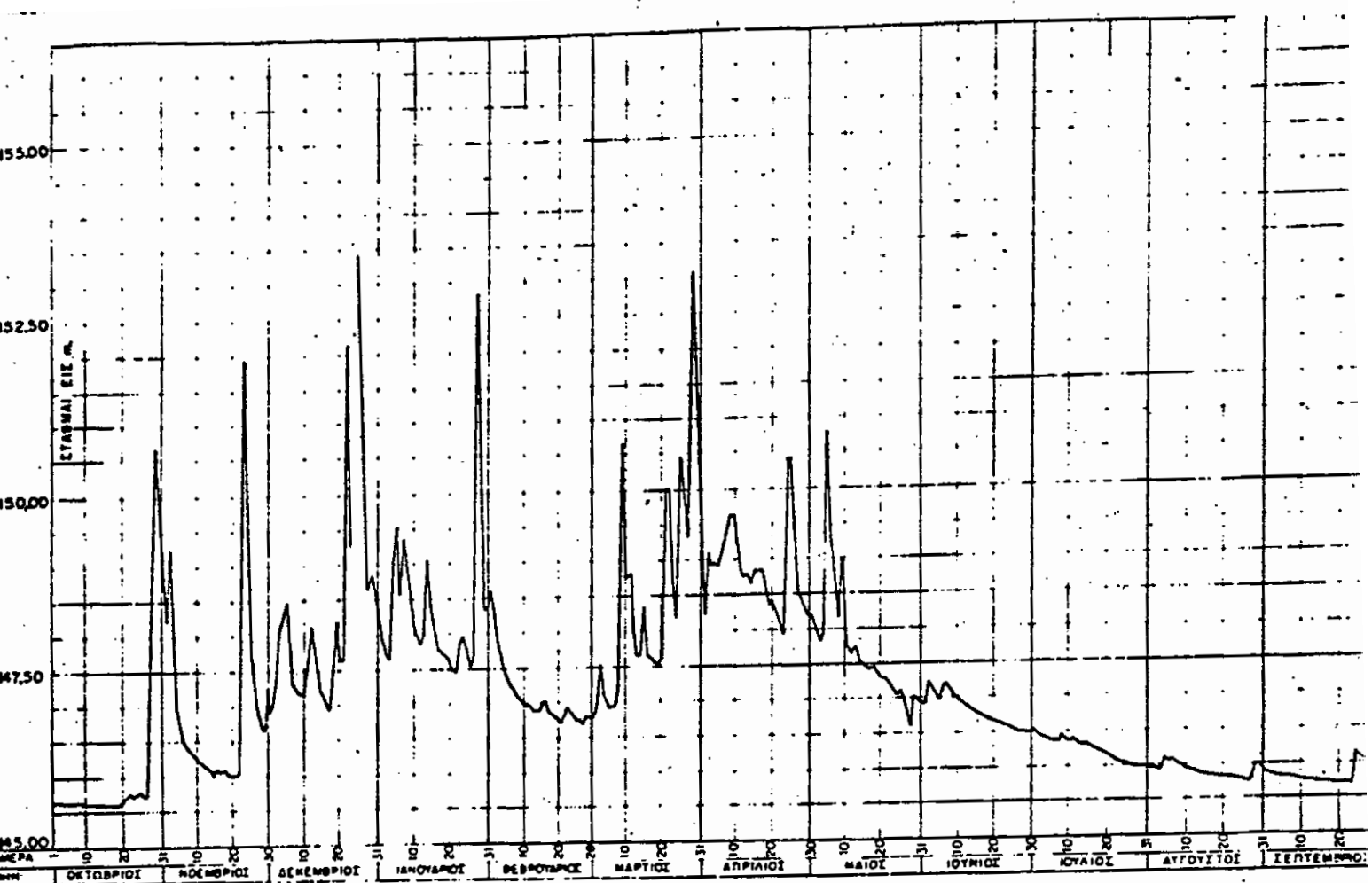
β. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ-ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ



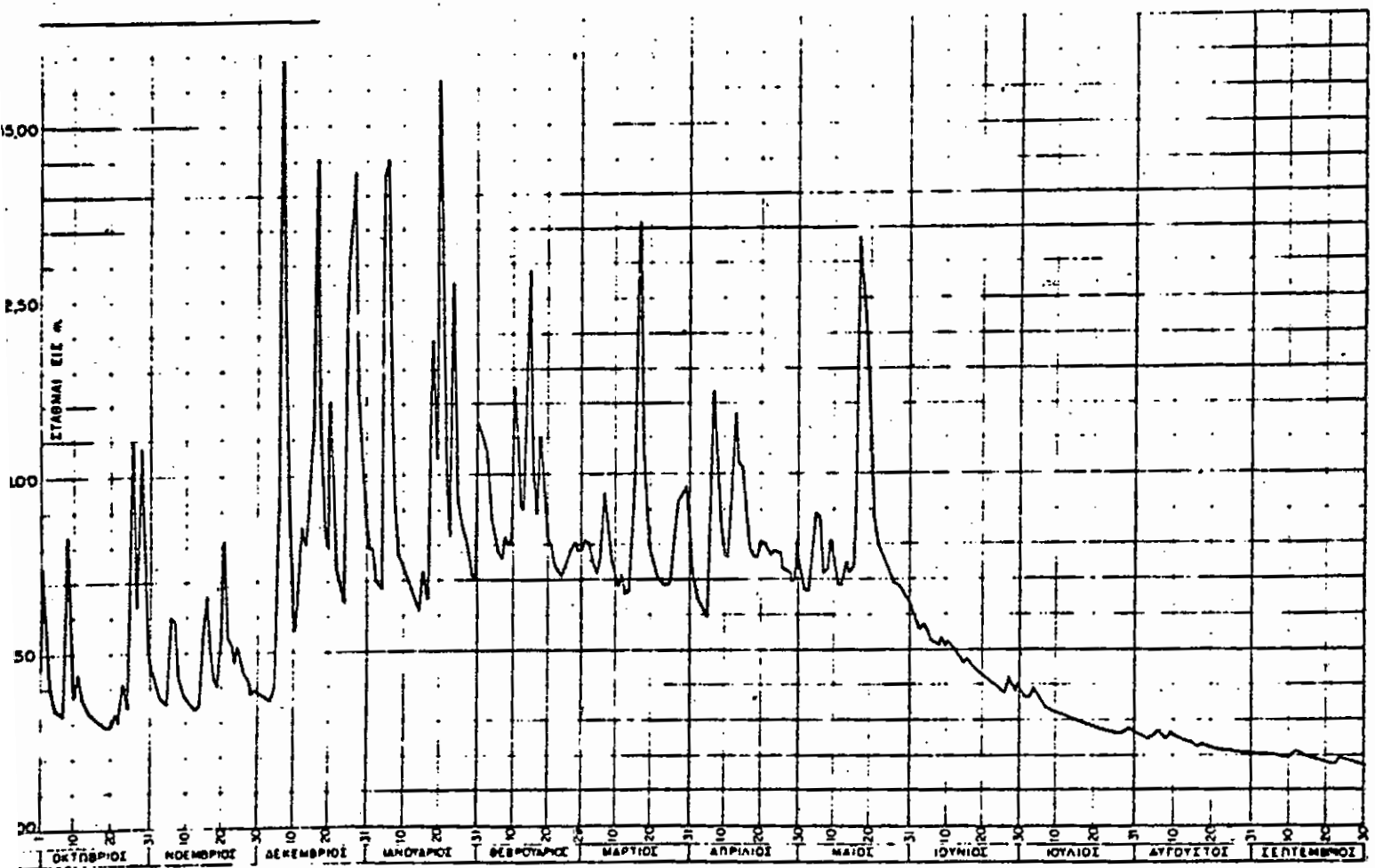
ΑΧΕΛΑΔΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ — ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1936-1937



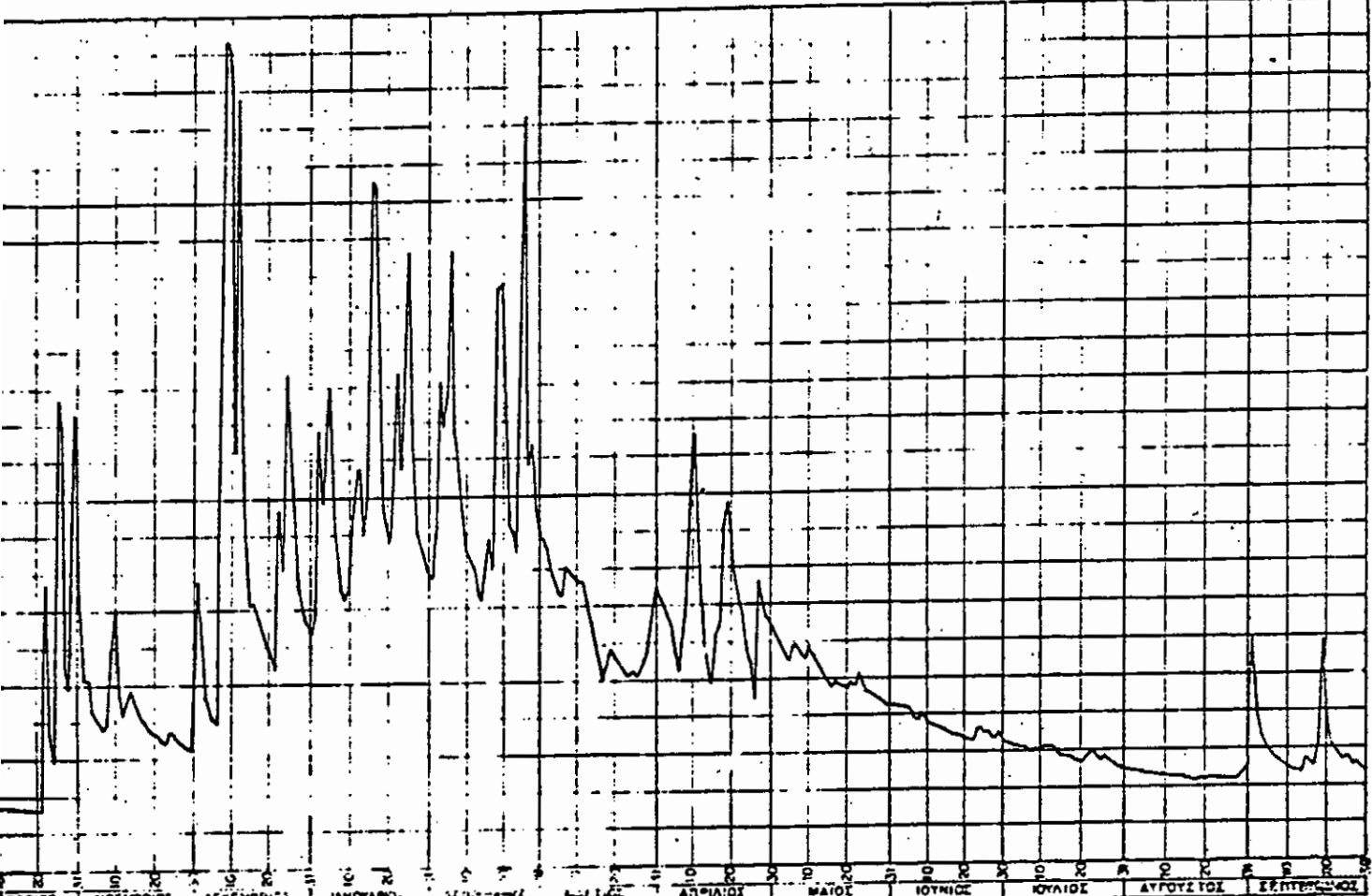
ΑΧΕΛΑΔΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ — ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1937-1938



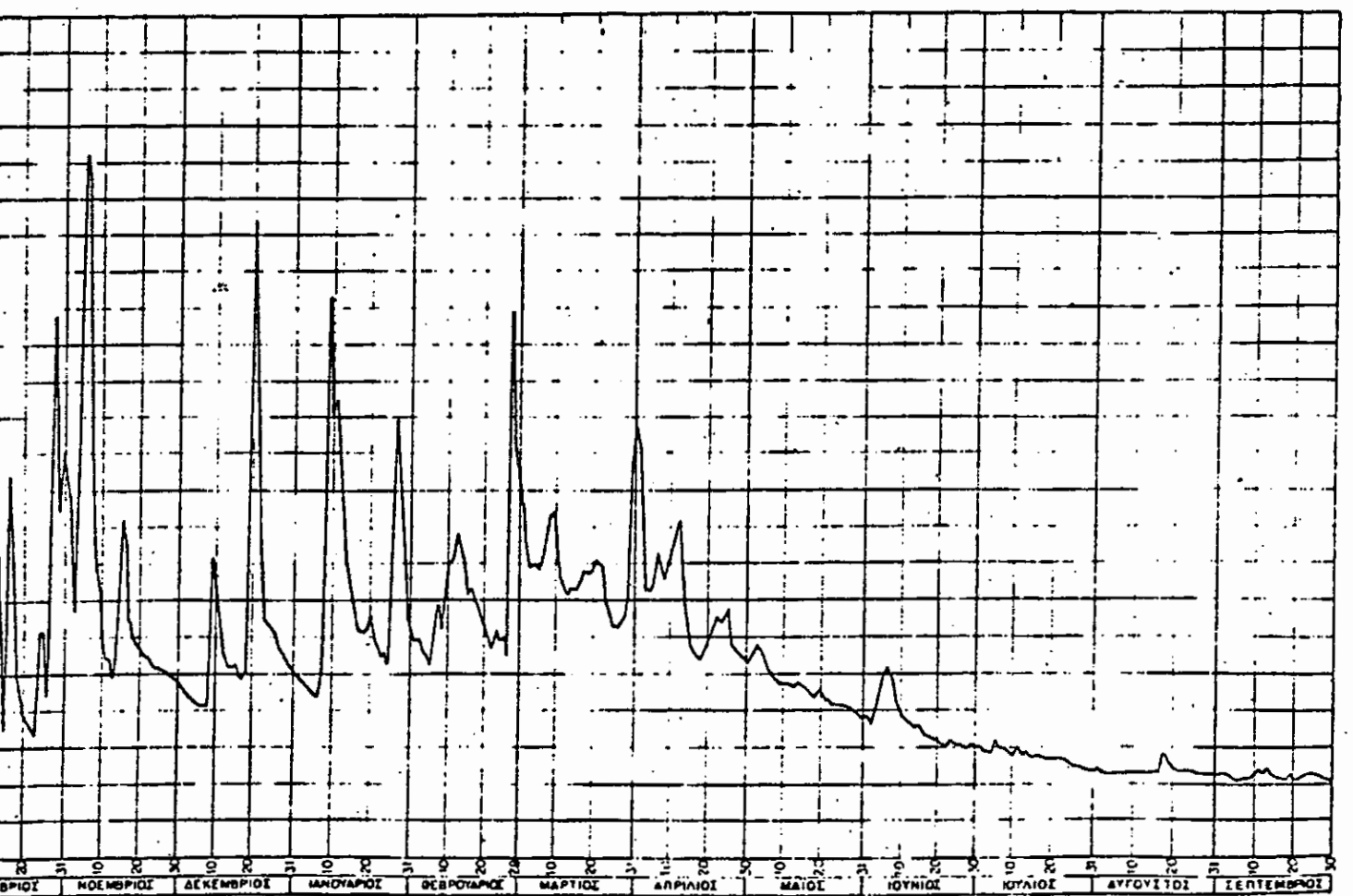
ΑΧΕΛΑΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1938-1939



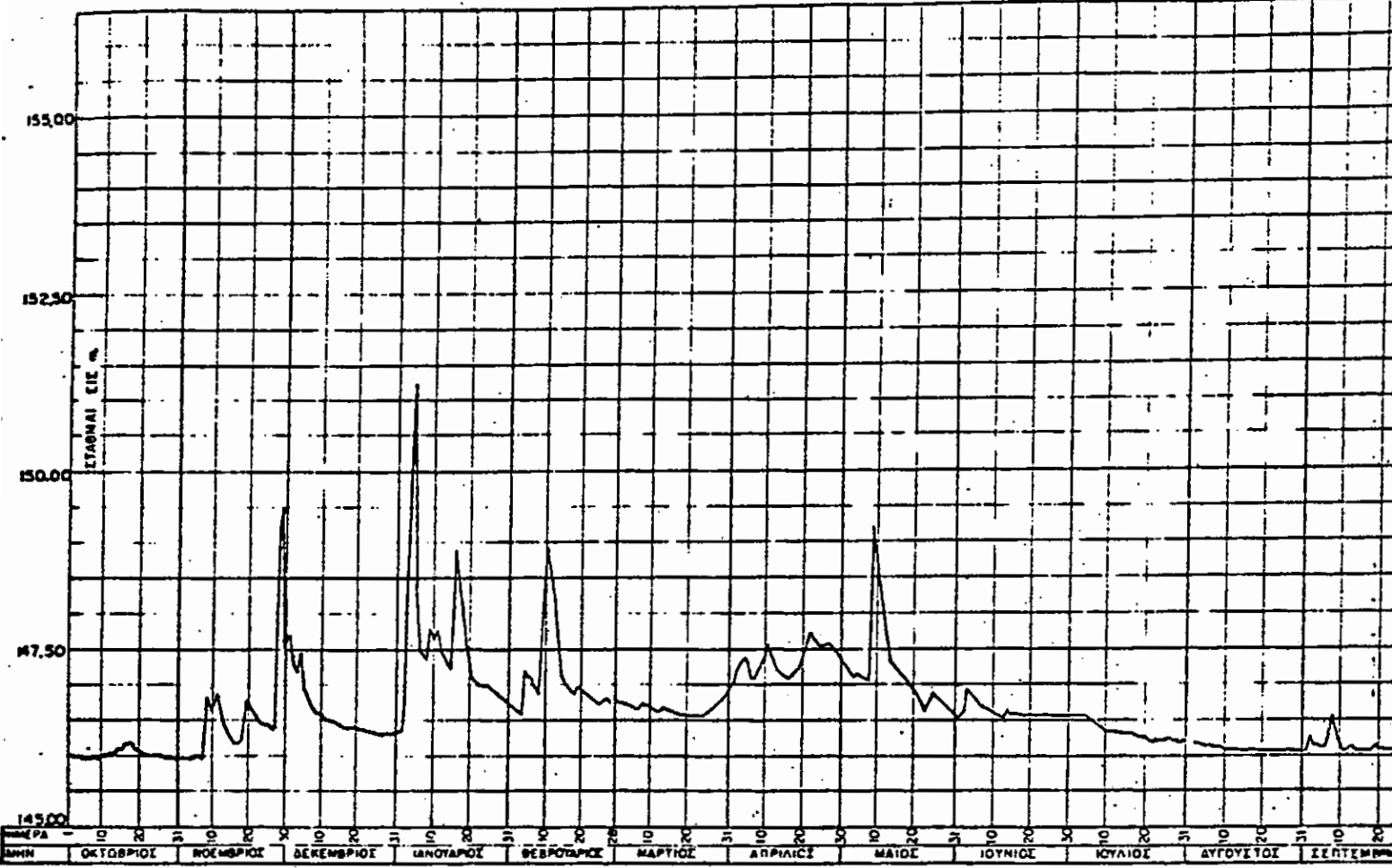
ΑΧΕΛΑΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1939-1940



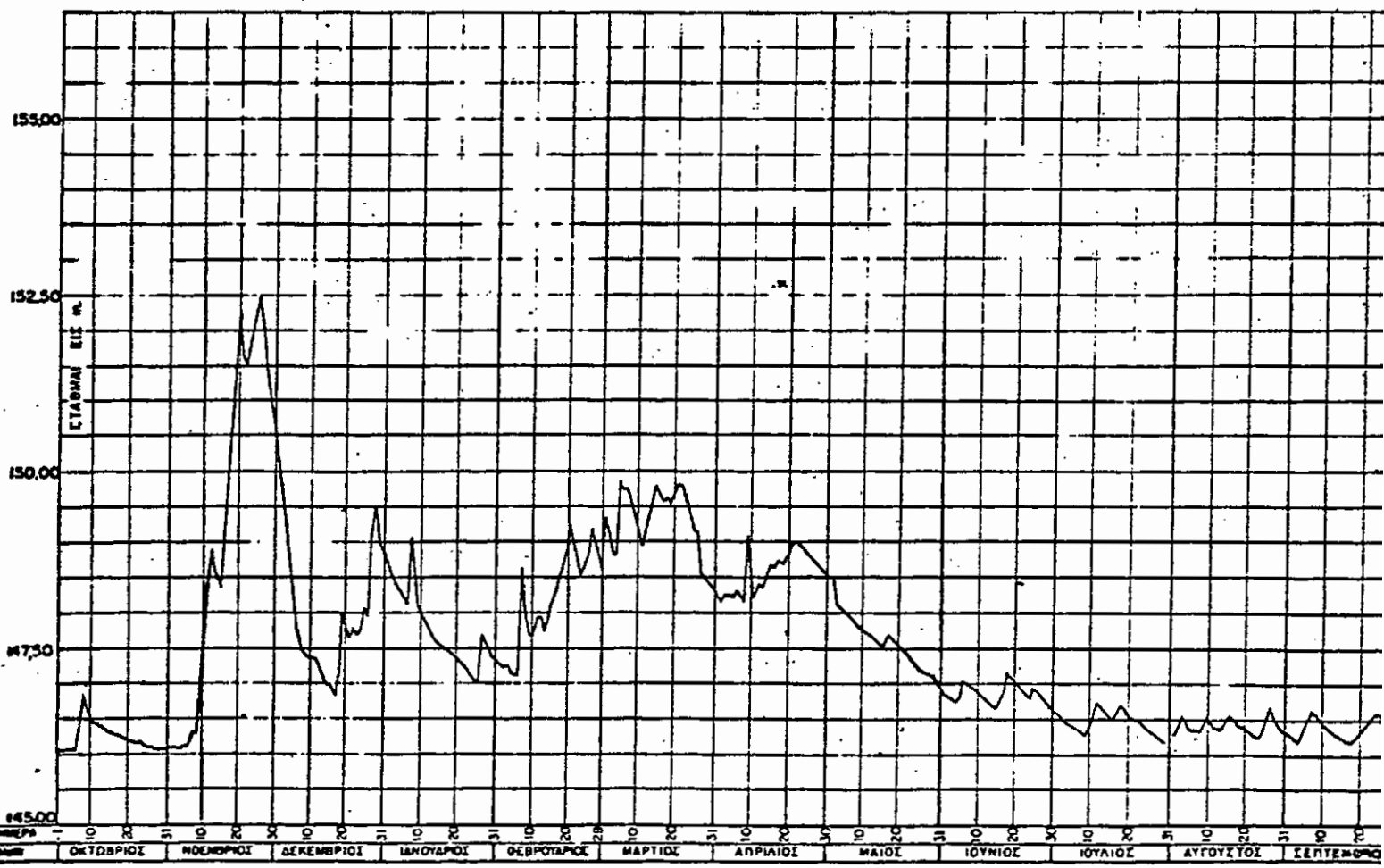
ΑΧΕΛΑΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ — ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1940-1941



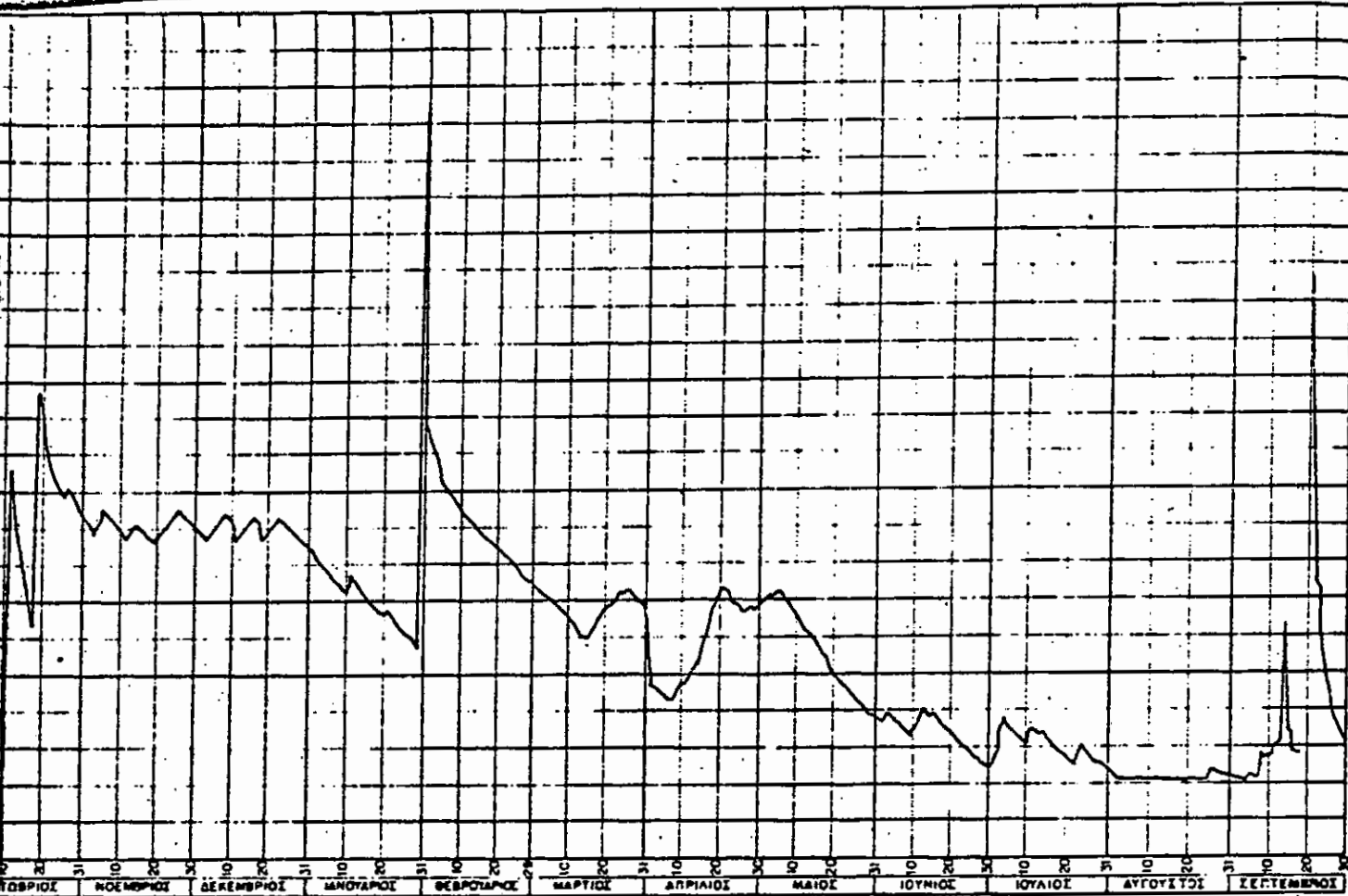
ΑΧΕΛΑΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ — ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1941-1942



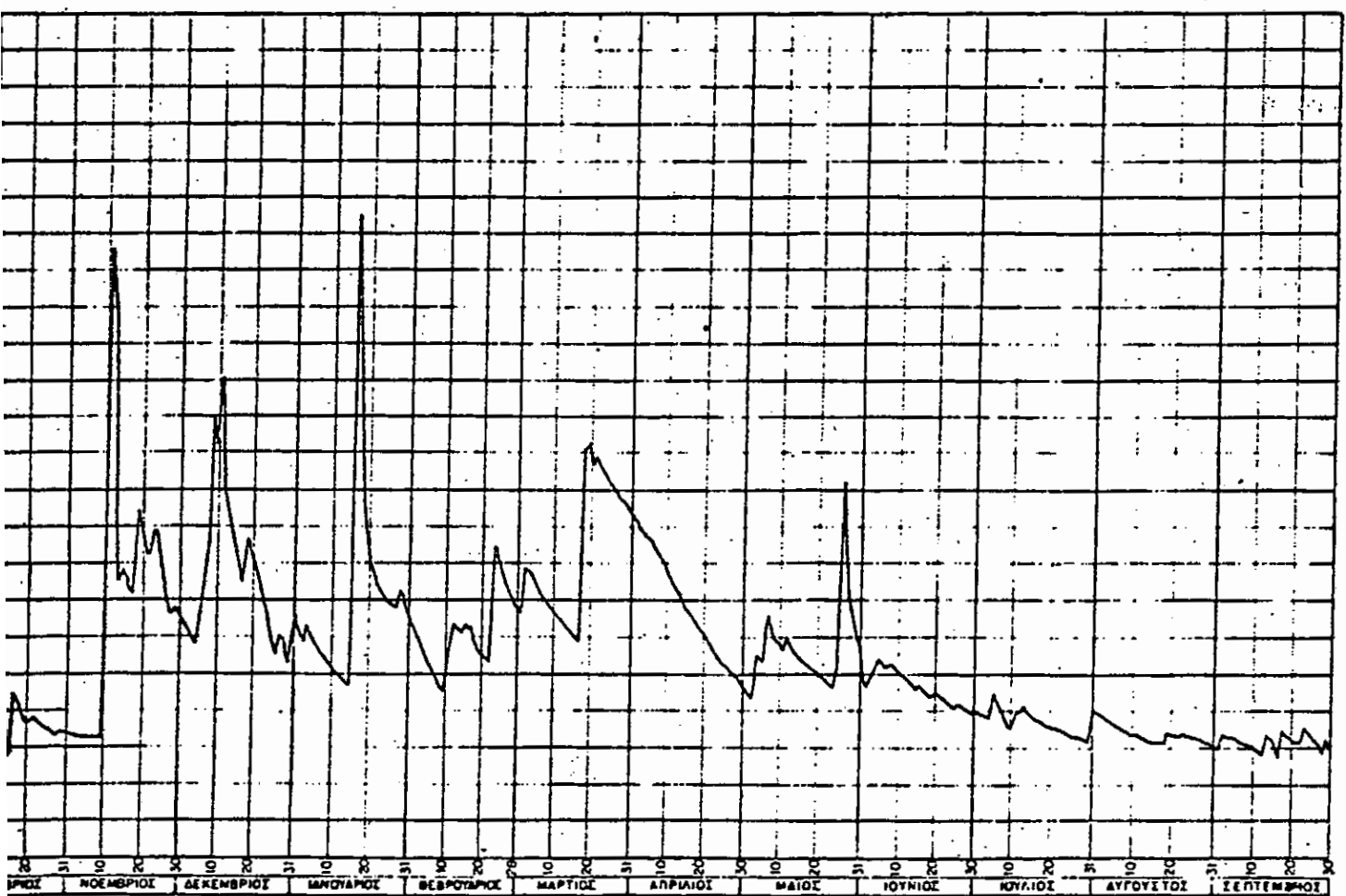
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ—ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1942-1943



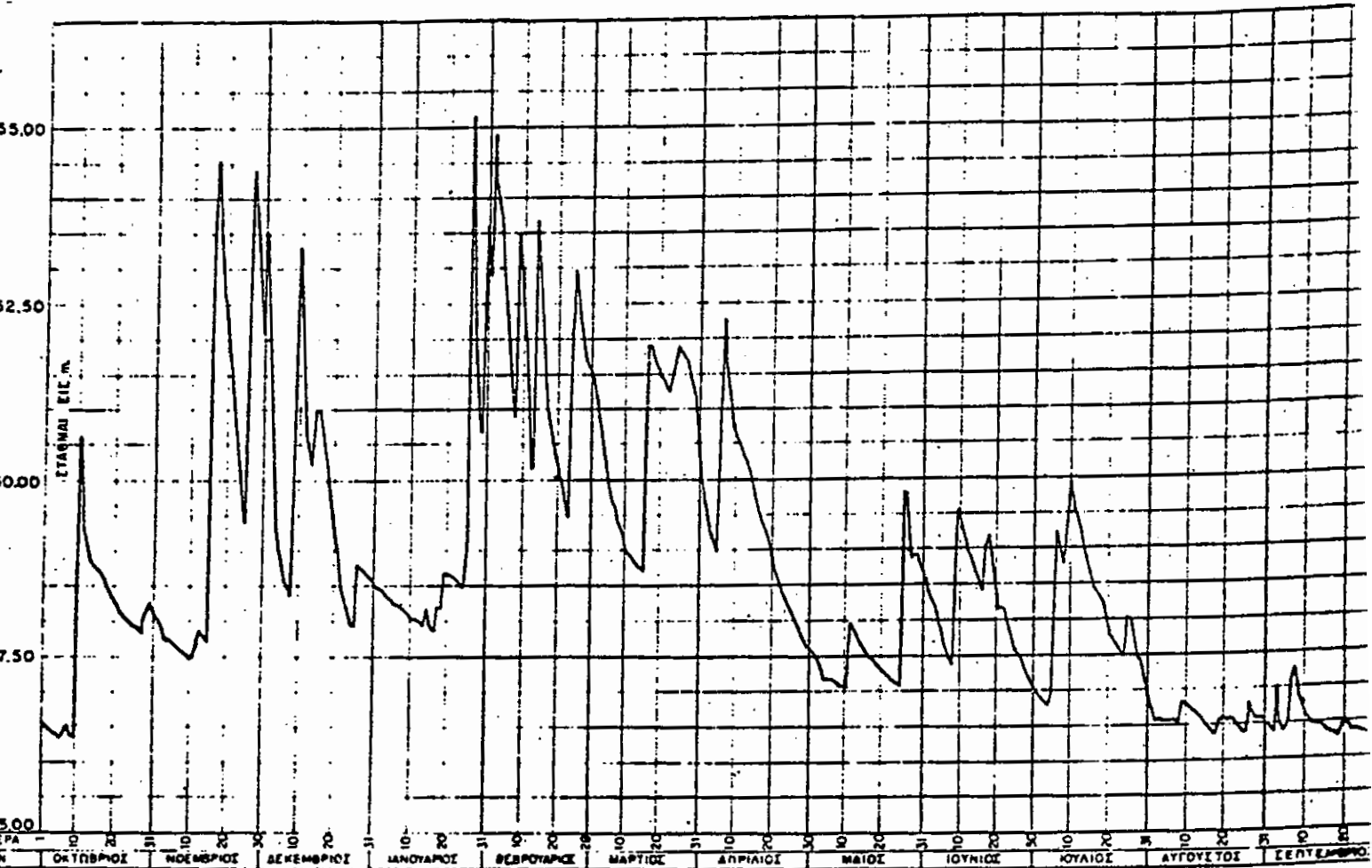
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ—ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1943-1944



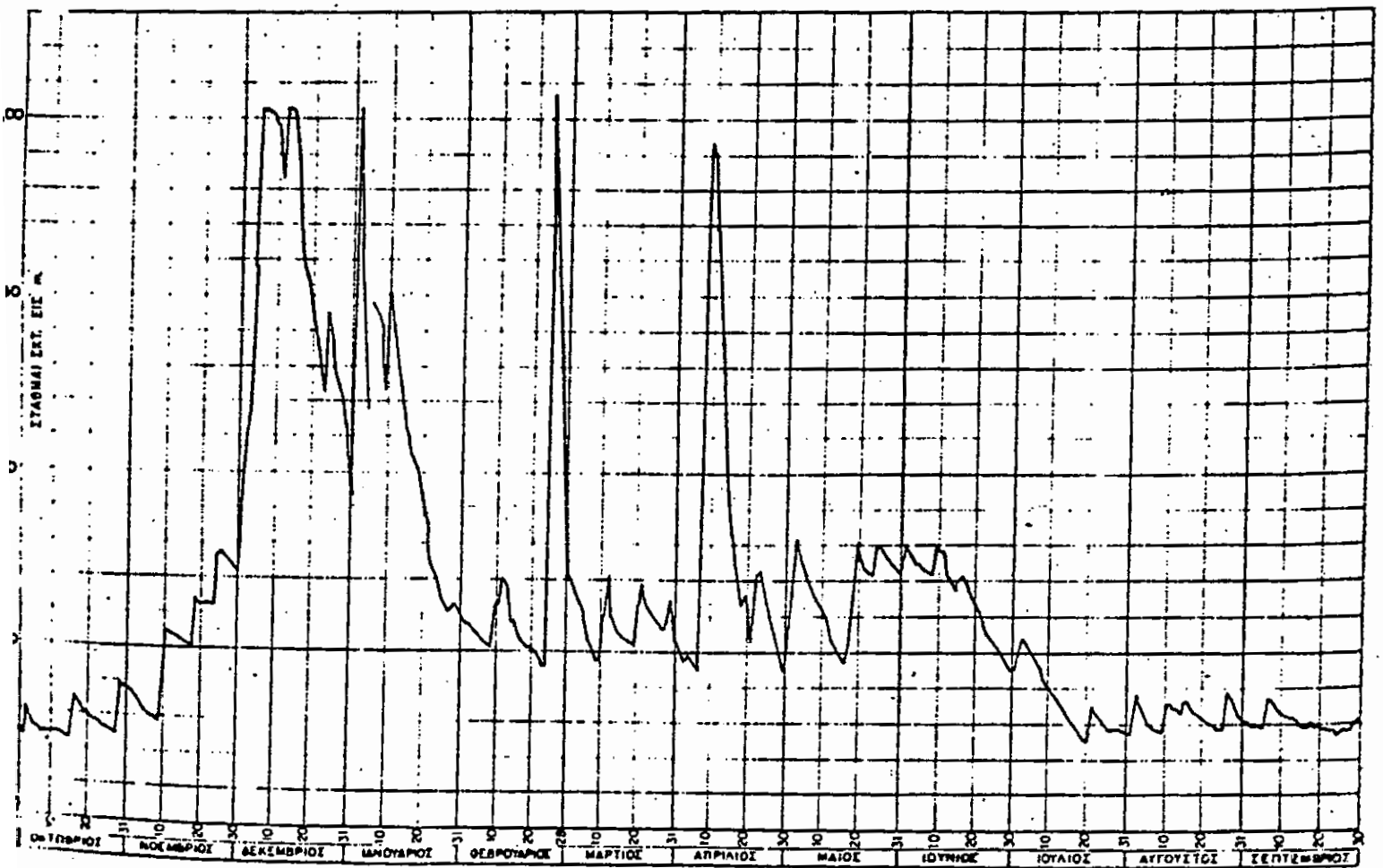
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΗΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1944-1945



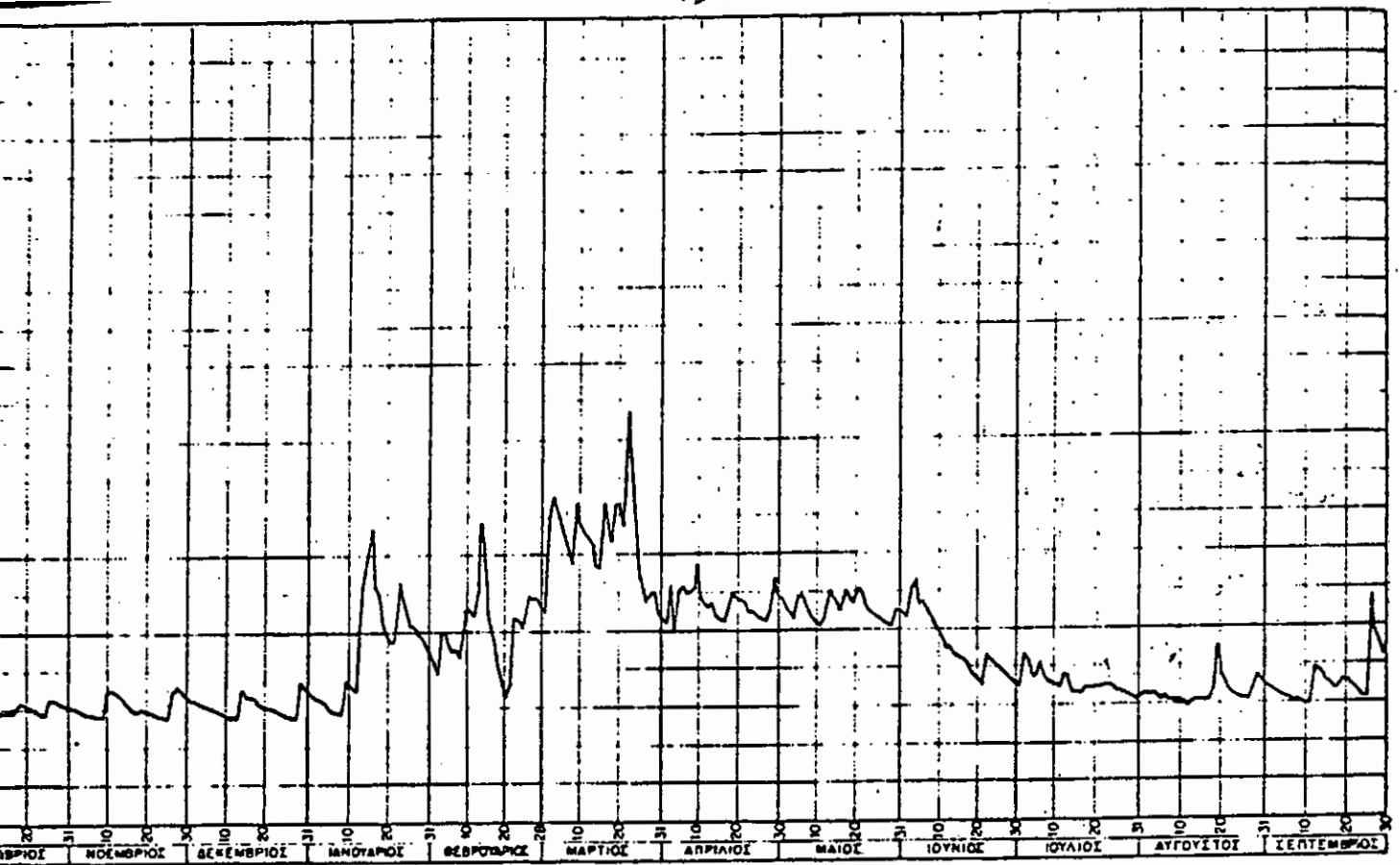
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΗΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1945-1946



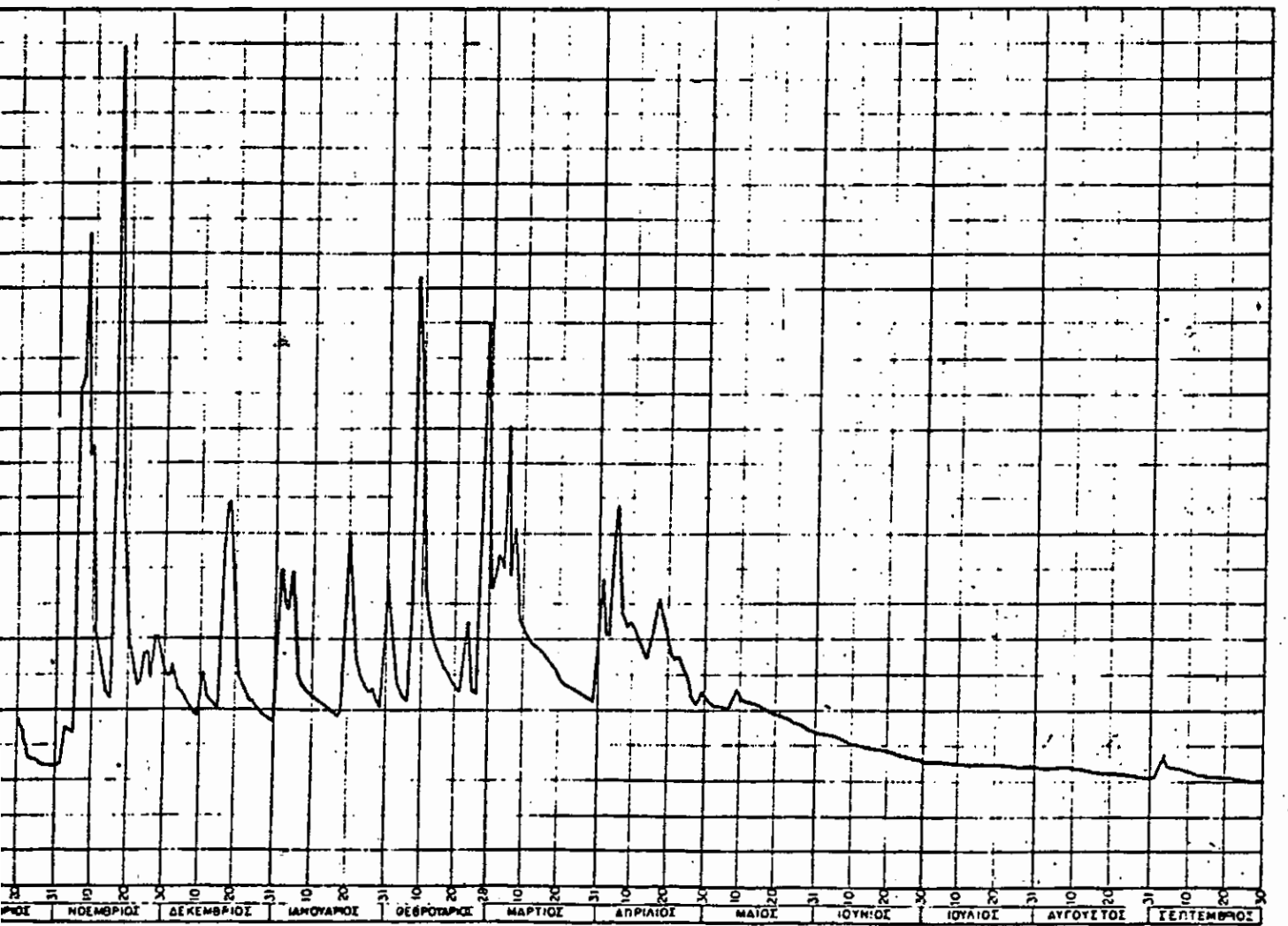
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΙΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1946-1947



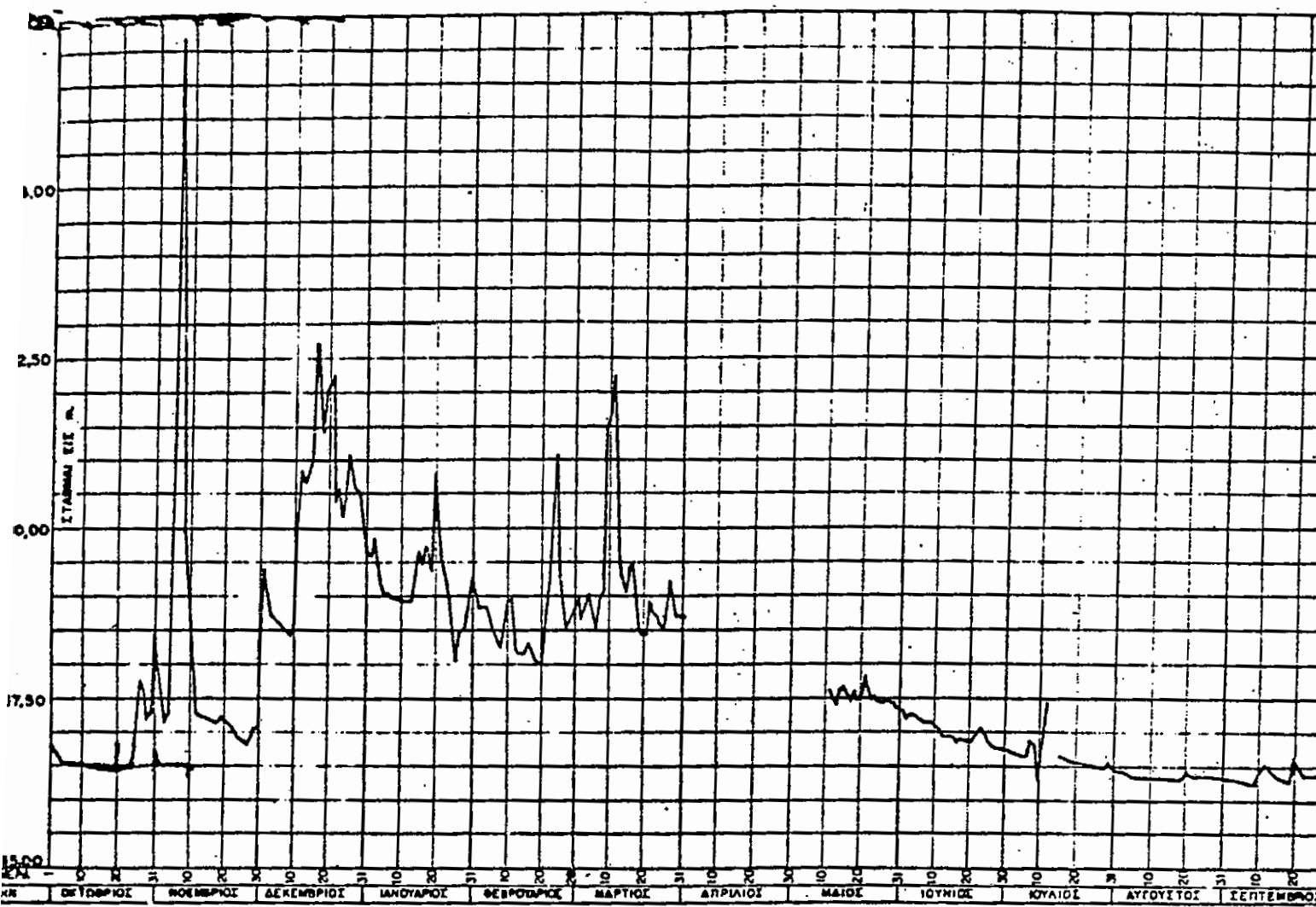
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΙΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1947-1948



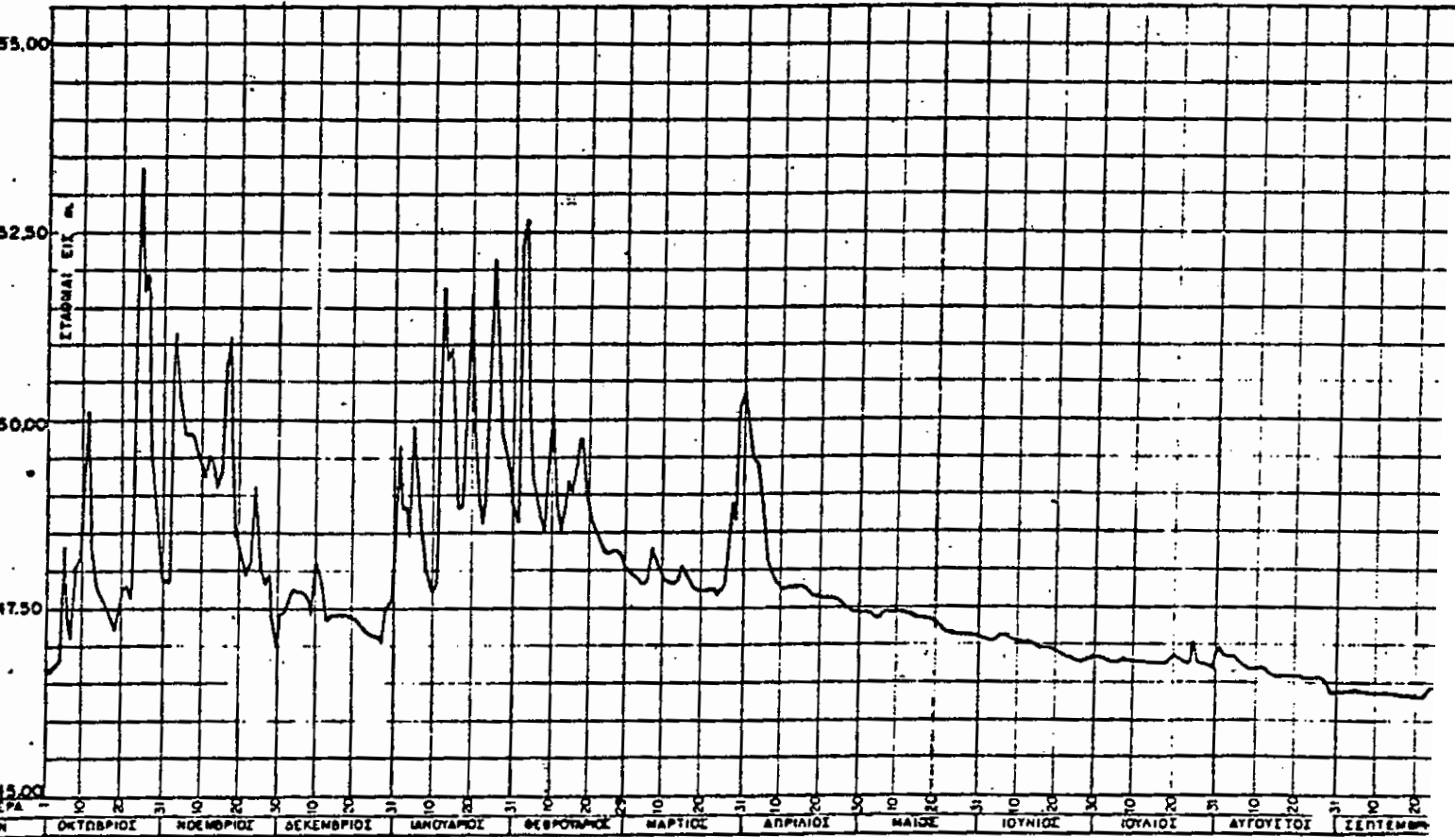
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1948-1949



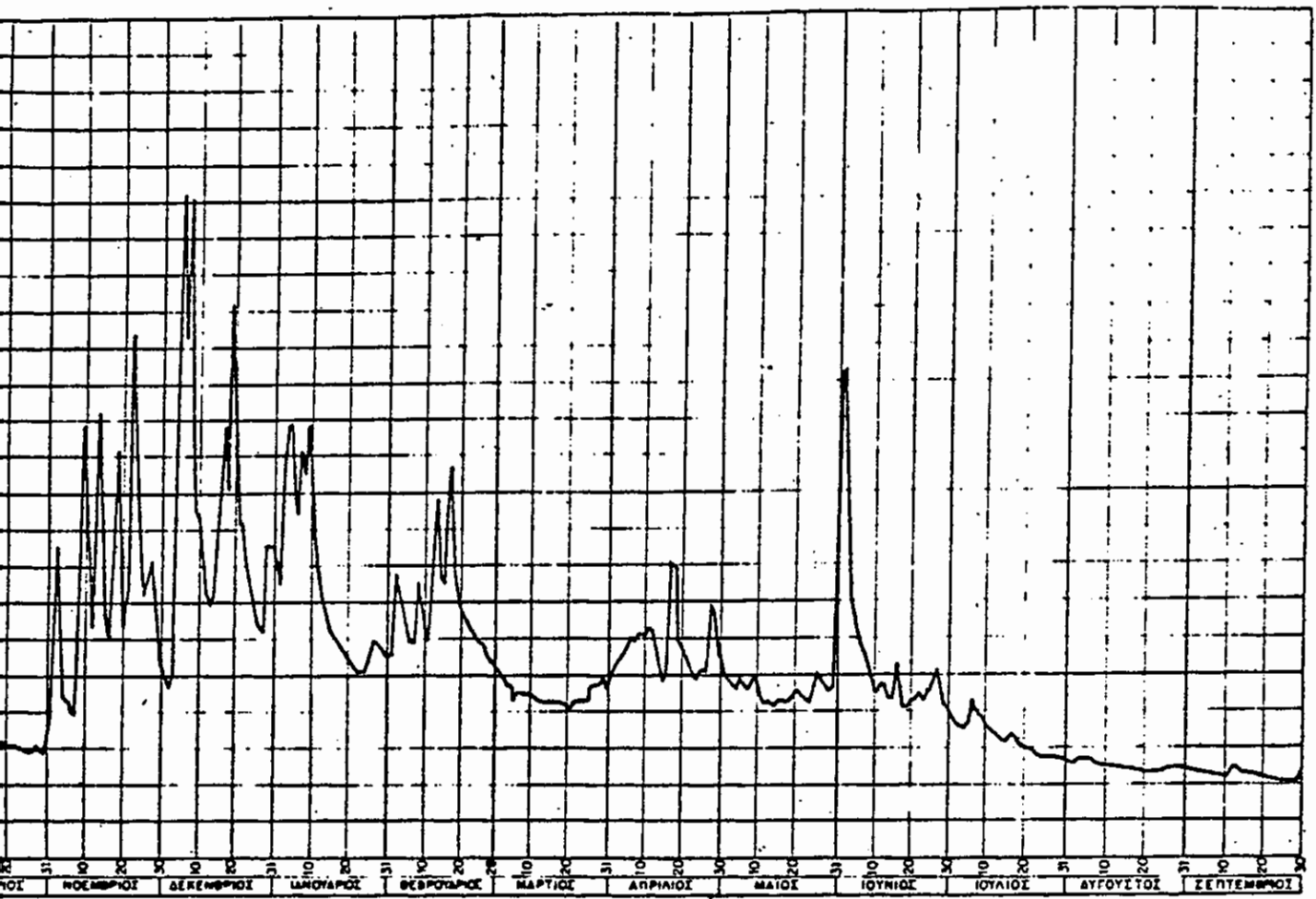
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1949-1950



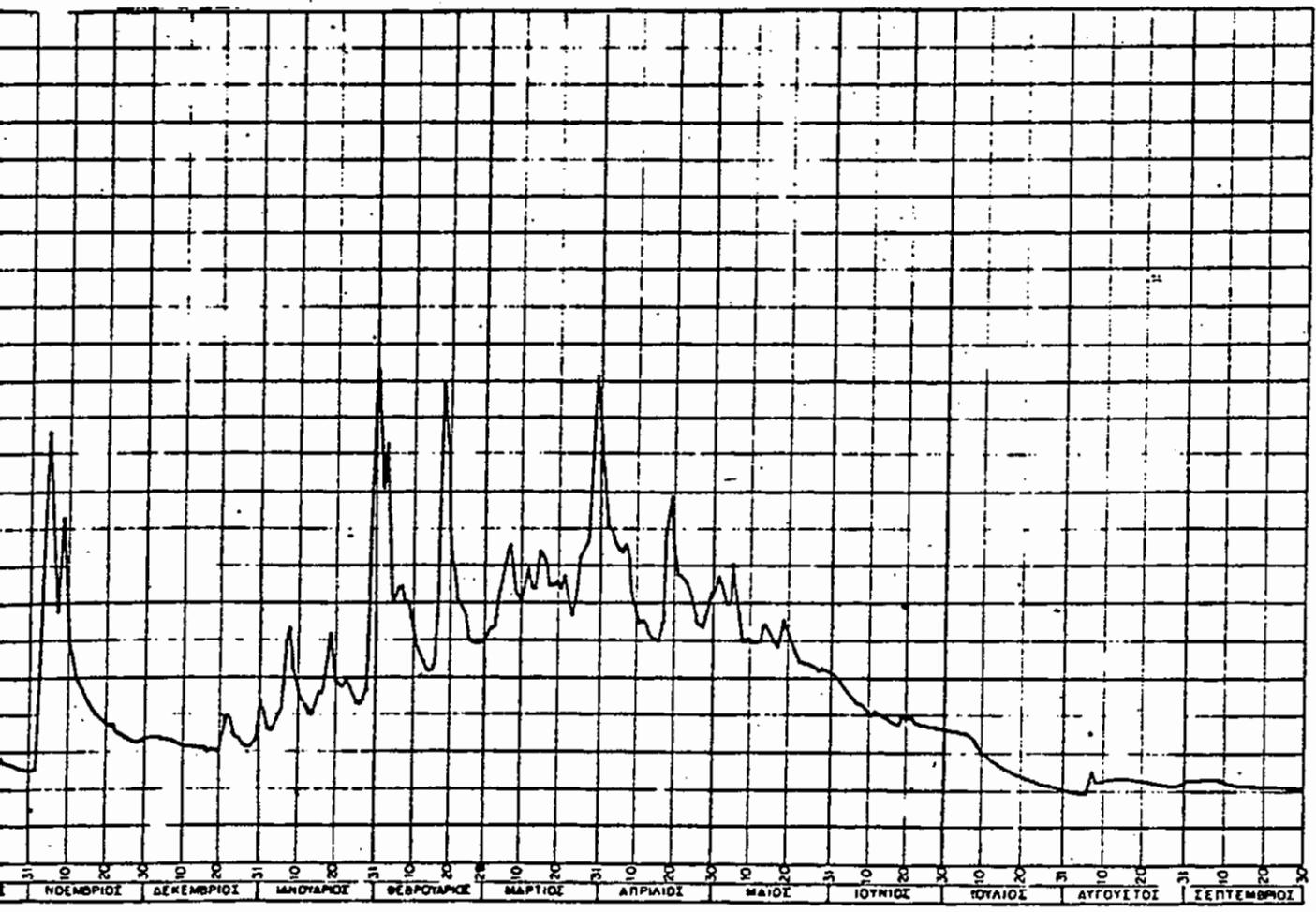
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1950-1951



ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1951-1952



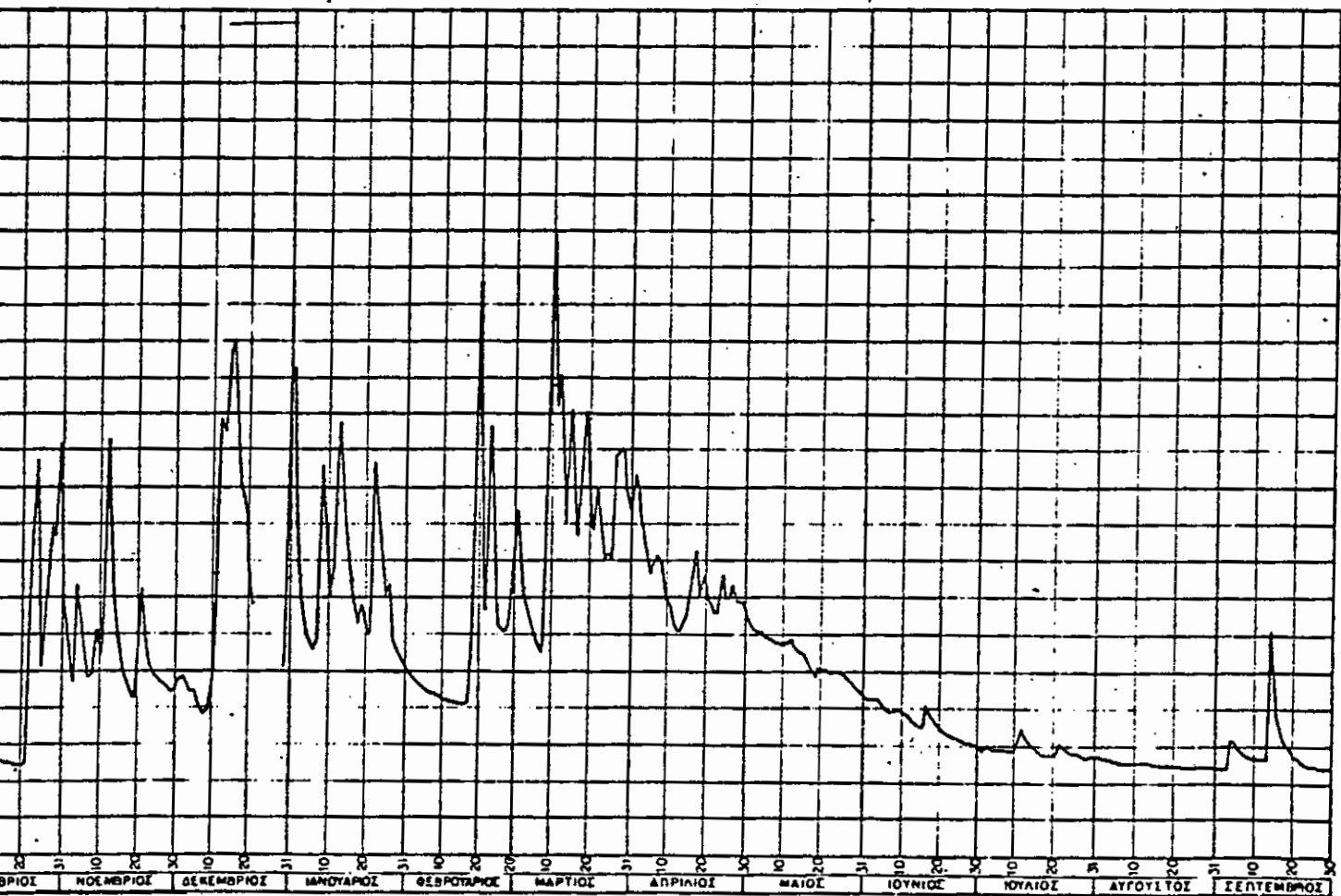
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΙΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1952-1953



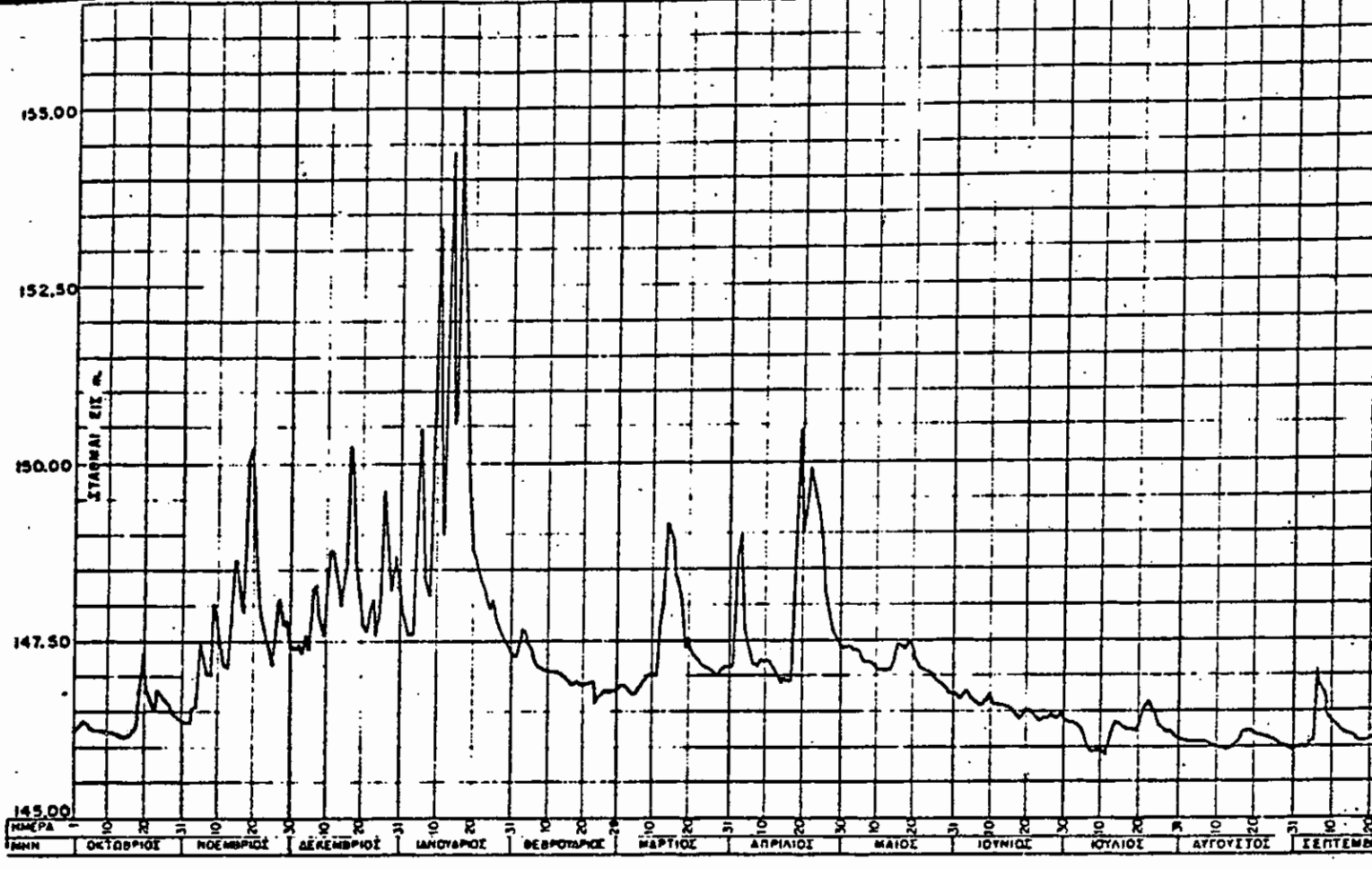
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΙΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1953-1954



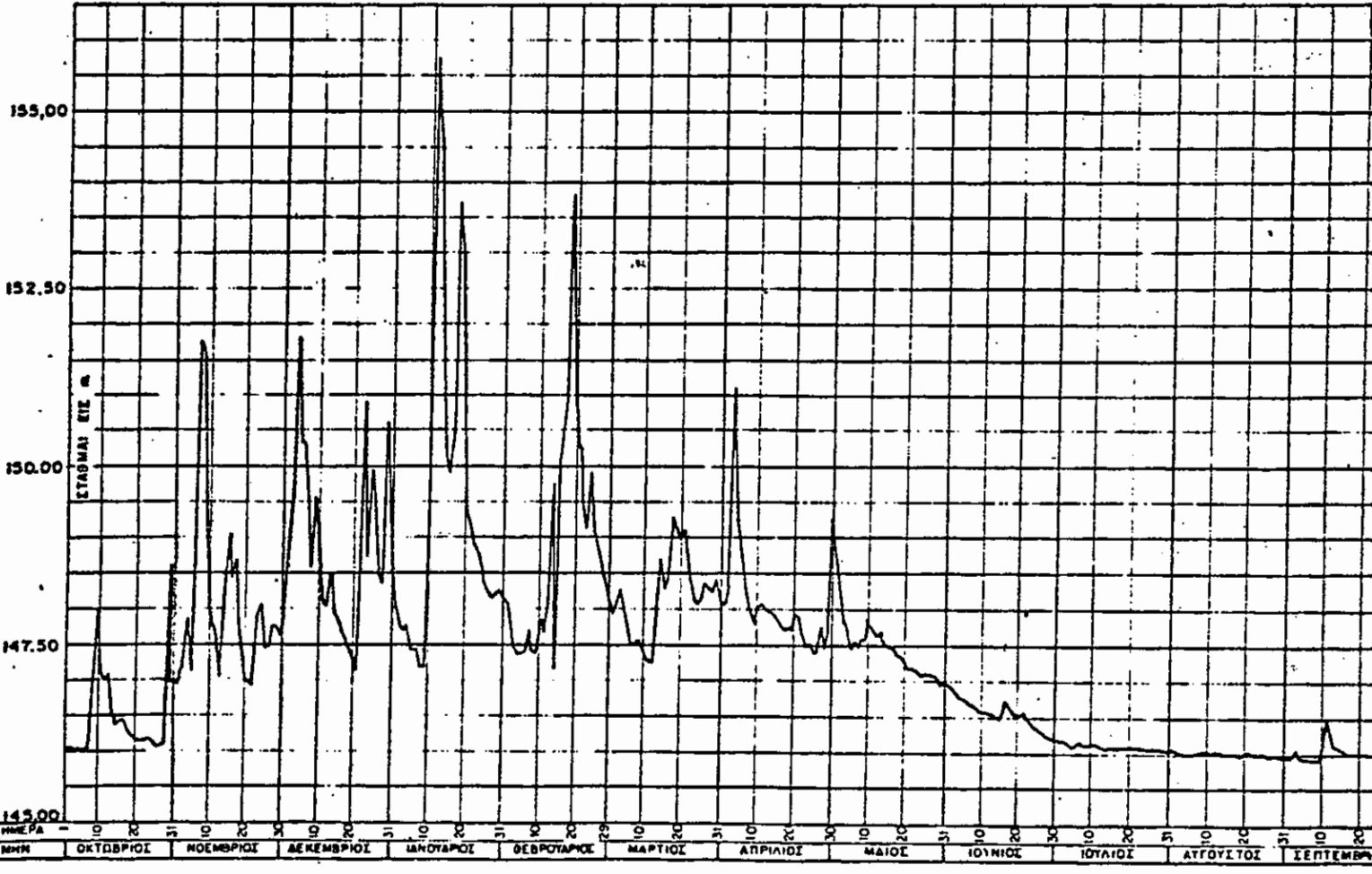
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1956-1957



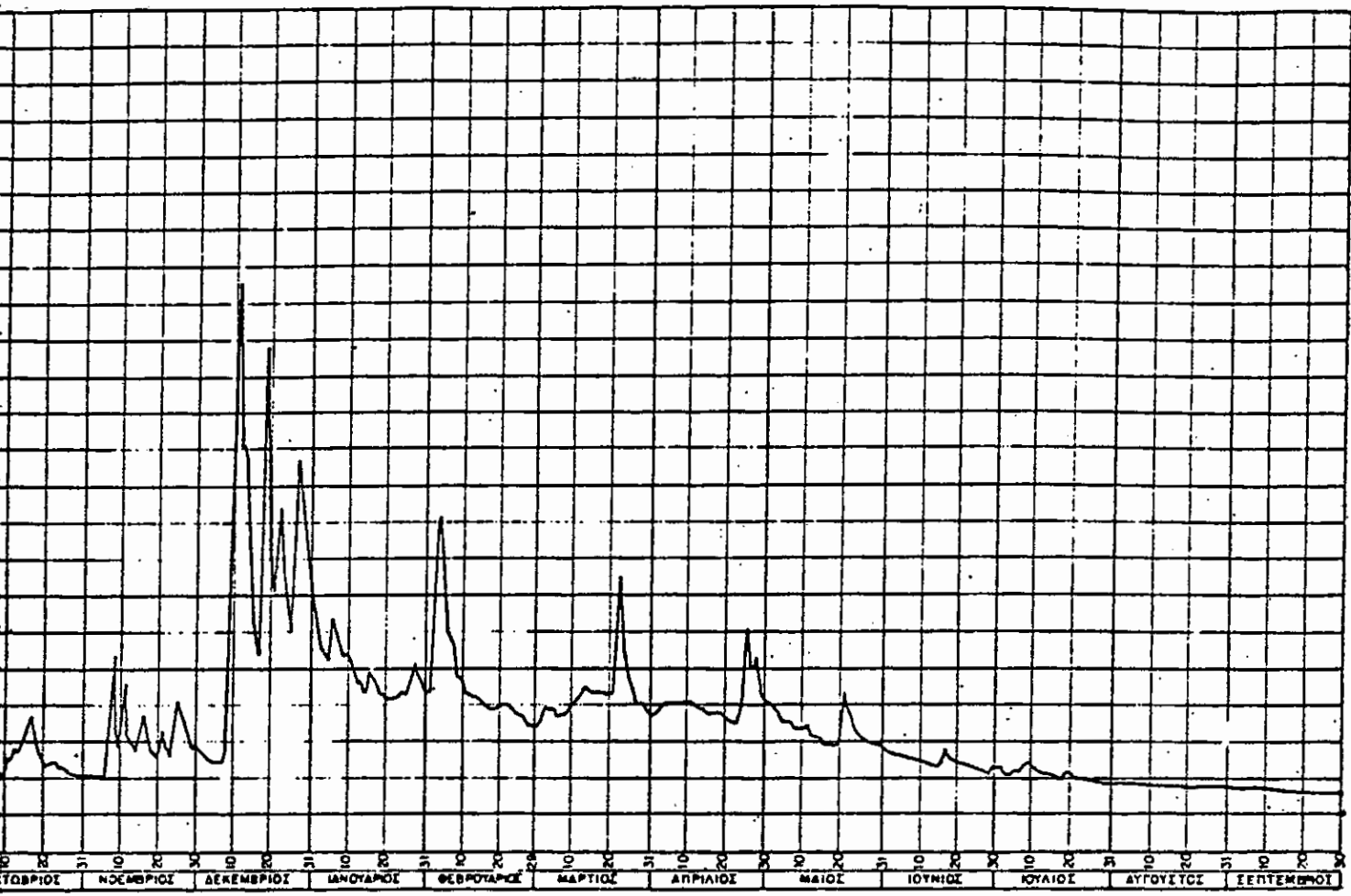
- ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1957-1958



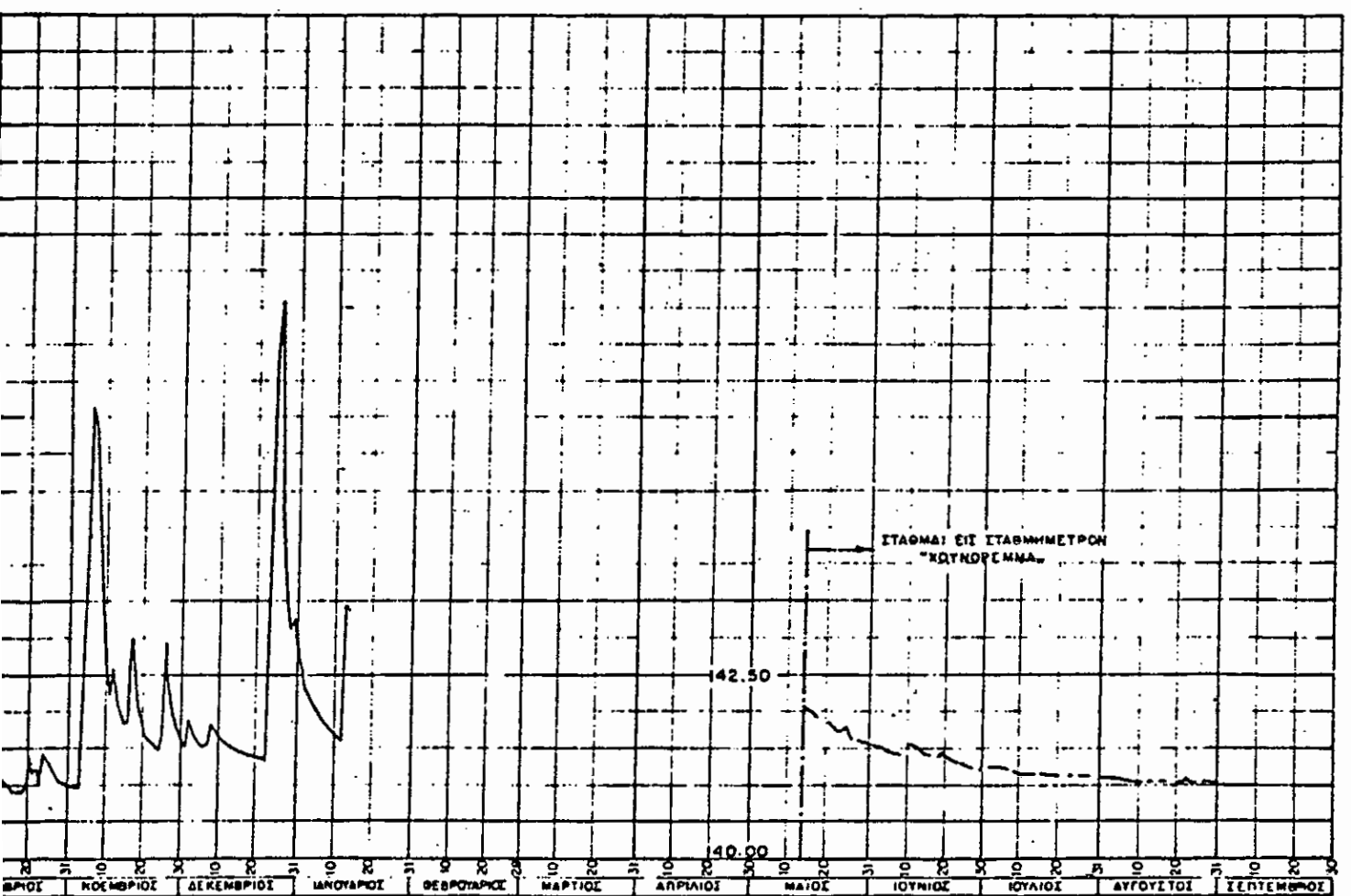
ΑΧΕΛΩΔΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1958-1959



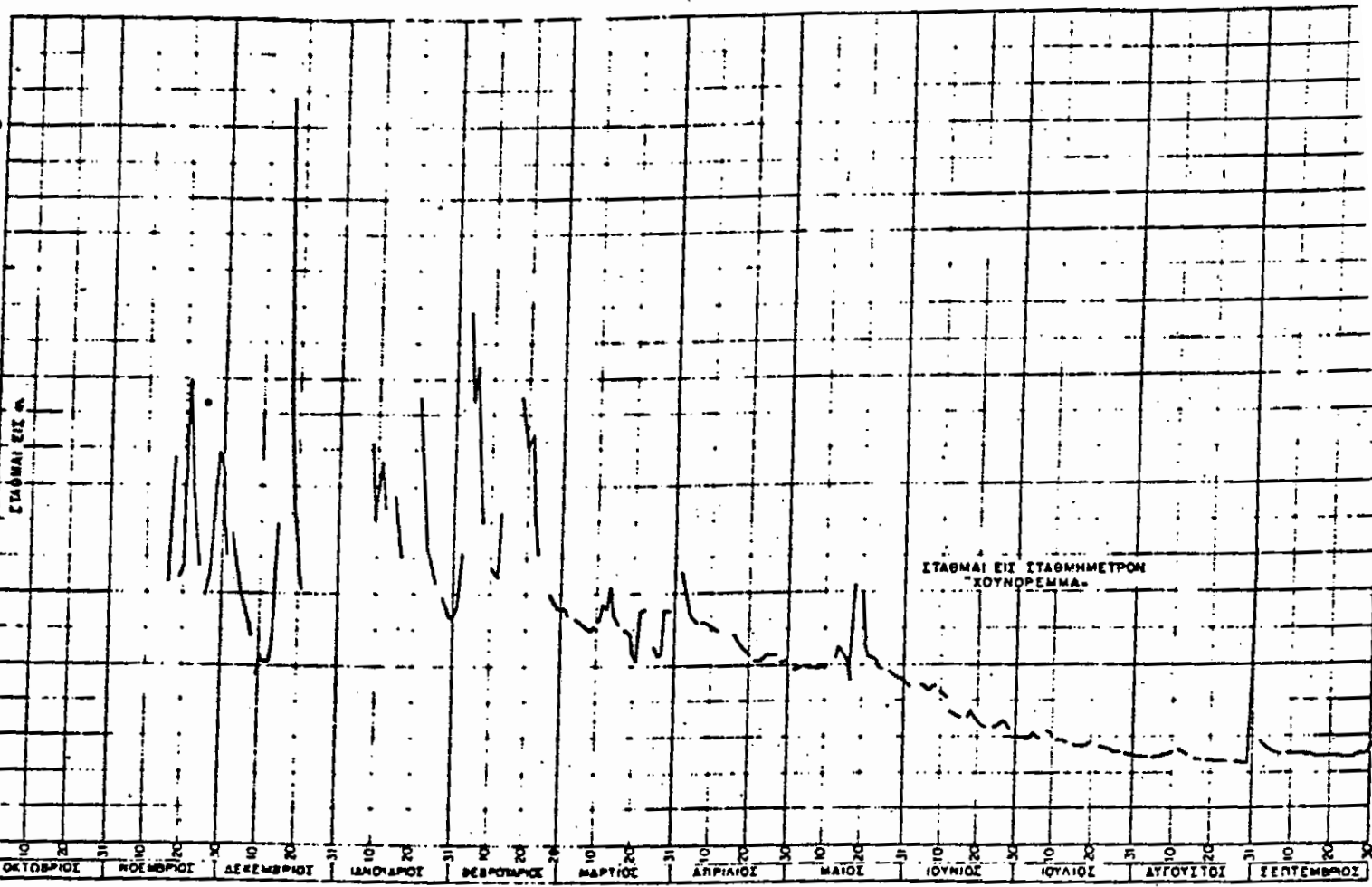
ΑΧΕΛΩΔΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1959-1960



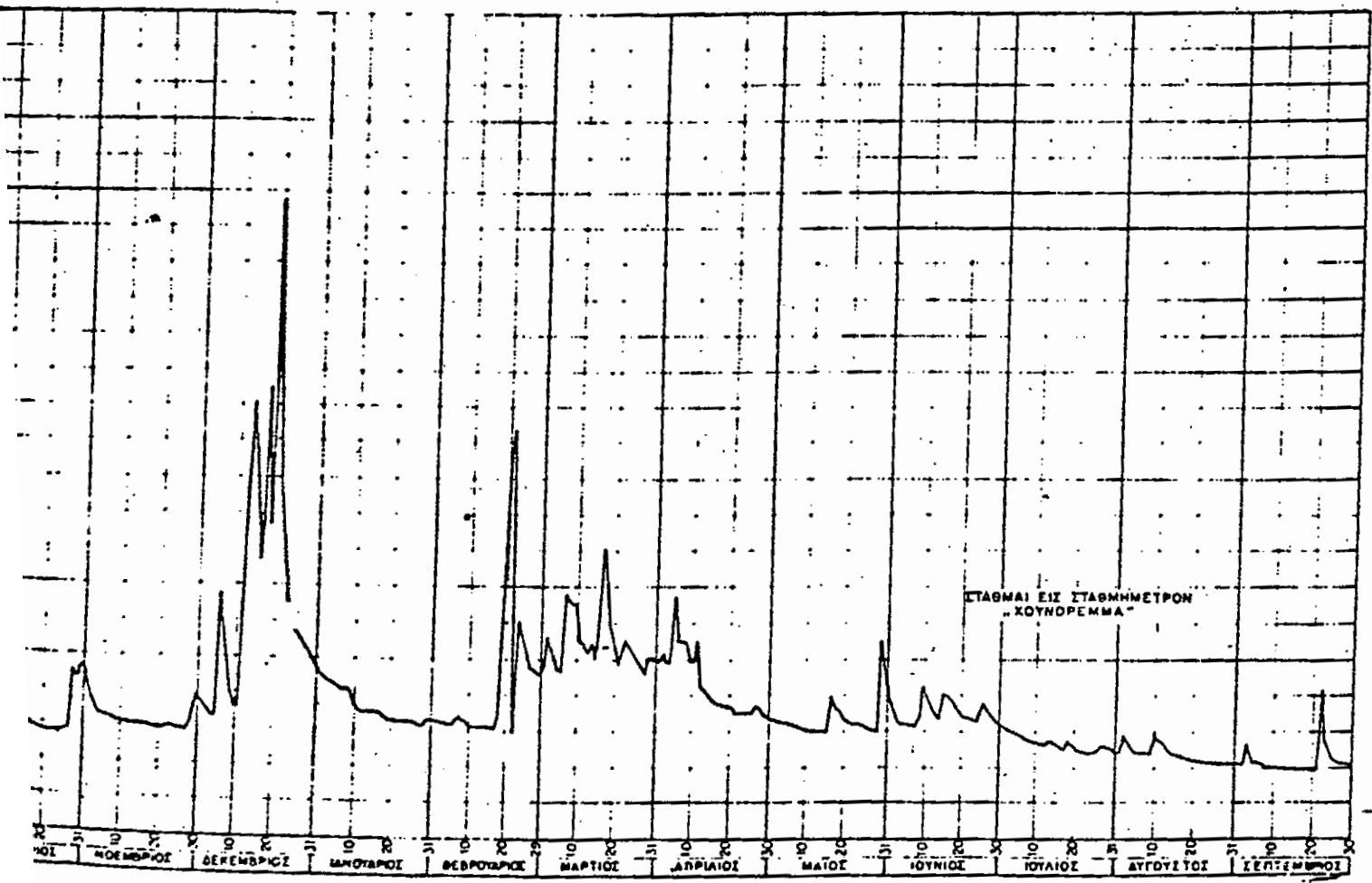
ΑΧΕΛΩΔΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1960-1961



ΑΧΕΛΩΔΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1961-1962



ΑΚΕΛΟΟΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1962-1963



ΑΚΕΛΟΟΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1963-1964

Αριθμός επί Κρημαστά Υ - ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|---------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 1 | 3.2.59 | | | 2.45 | 147.59 | 2.45 | 147.22 | 2.14 | | 77.97 | 167.00 |
| 2 | 4.2.59 | | | 2.35 | 147.49 | 2.35 | 147.12 | 2.21 | | 75.11 | 161.60 |
| 3 | 4.2.59 | | | 2.30 | 147.44 | 2.30 | 147.07 | 2.17 | | 61.75 | 134.00 |
| 4 | 5.2.59 | | | 2.18 | 147.32 | 2.18 | 146.95 | 2.03 | | 72.86 | 148.03 |
| 5 | 6.2.59 | | | 2.035 | 147.175 | 2.035 | 146.805 | 2.07 | | 67.55 | 140.32 |
| 6 | 7.2.59 | | | 1.98 | 147.12 | 1.98 | 146.75 | 1.90 | | 61.84 | 116.11 |
| 7 | 9.2.59 | | | 1.845 | 146.955 | 1.845 | 146.615 | 1.93 | | 55.76 | 107.65 |
| 8 | 10.2.59 | | | 1.795 | 146.935 | 1.795 | 146.565 | 2.01 | | 53.84 | 108.74 |
| 9 | 11.2.59 | | | 1.745 | 146.385 | 1.745 | 146.515 | 2.15 | | 48.38 | 104.16 |
| 10 | 12.2.59 | | | 1.75 | 146.39 | 1.75 | 146.52 | 2.01 | | 56.36 | 113.41 |
| 11 | 16.2.59 | | | 1.57 | 146.71 | 1.57 | 146.34 | 1.78 | | 50.28 | 89.65 |
| 12 | 17.2.59 | | | 1.55 | 146.69 | 1.55 | 146.32 | 1.77 | | 48.76 | 86.42 |
| 13 | 18.2.59 | | | 1.54 | 146.68 | 1.54 | 146.31 | 1.84 | | 49.21 | 93.73 |
| 14 | 19.2.59 | | | 1.52 | 146.66 | 1.52 | 146.29 | 1.82 | | 47.68 | 87.24 |
| 15 | 20.2.59 | | | | | | | | | | |
| 16 | 23.2.59 | | | 1.56 | 146.70 | 1.56 | 146.33 | 1.77 | | 52.68 | 93.56 |
| 17 | 24.2.59 | | | 1.46 | 146.60 | 1.46 | 146.23 | 1.52 | | 47.01 | 71.70 |
| 18 | 25.2.59 | | | 1.42 | 146.56 | 1.42 | 145.33 | 1.78 | | 45.67 | 81.46 |
| 19 | 26.2.59 | | | 1.41 | 146.55 | 1.41 | 146.18 | 1.77 | | 46.05 | 81.58 |
| 20 | 27.2.59 | | | 1.40 | 146.54 | 1.40 | 146.17 | 1.80 | | 44.50 | 80.17 |
| 21 | 2.3.59 | | | 1.41 | 146.55 | 1.41 | 146.18 | 1.90 | | 46.82 | 89.29 |
| 22 | 3.3.59 | | | 1.40 | 146.54 | 1.40 | 146.17 | 1.78 | | 48.94 | 87.24 |
| 23 | 4.3.59 | | | 1.48 | 146.62 | 1.48 | 146.25 | 1.68 | | 48.98 | 82.32 |
| 24 | 9.3.59 | | | 1.62 | 146.76 | 1.62 | 146.39 | 1.92 | | 50.67 | 97.73 |
| 25 | 10.3.59 | | | 1.60 | 146.74 | 1.60 | 146.37 | 2.00 | | 49.60 | 99.59 |
| 26 | 11.3.59 | | | 1.60 | 146.74 | 1.60 | 146.37 | 1.96 | | 49.54 | 97.56 |
| 27 | 12.3.59 | | | 2.68 | 147.82 | 2.68 | 147.45 | 2.12 | | 86.43 | 183.91 |
| 28 | 13.3.59 | | | 2.30 | 147.44 | 2.30 | 147.07 | 2.02 | | 77.27 | 156.74 |
| 29 | 17.3.59 | | | 3.18 | 148.32 | 3.18 | 147.95 | 2.05 | | 104.08 | 213.54 |
| 30 | 18.3.59 | | | 2.79 | 147.93 | 2.79 | 147.56 | 2.11 | | 89.04 | 188.21 |
| 31 | 19.3.59 | | | 2.57 | 147.71 | 2.57 | 147.34 | 2.03 | | 72.27 | 146.74 |
| 32 | 20.3.59 | | | 2.40 | 147.54 | 2.40 | 147.17 | 2.22 | | 68.24 | 152.06 |
| 33 | 21.3.59 | | | 2.27 | 147.41 | 2.27 | 147.04 | 2.15 | | 62.73 | 134.97 |
| 34 | 23.3.59 | | | 2.14 | 147.28 | 2.14 | 146.91 | 2.16 | | 55.78 | 120.57 |
| 35 | 24.3.59 | | | 2.07 | 147.21 | 2.07 | 146.84 | 2.12 | | 53.21 | 112.95 |
| 36 | 26.3.59 | | | 2.01 | 147.15 | 2.01 | 146.78 | 2.07 | | 51.96 | 107.58 |
| 37 | 27.3.59 | | | 2.00 | 147.14 | 2.00 | 146.77 | 2.09 | | 51.11 | 107.00 |
| 38 | 28.3.59 | | | 1.99 | 147.13 | 1.99 | 146.76 | 2.05 | | 49.55 | 101.87 |
| 39 | 30.3.59 | | | 2.00 | 147.14 | 2.00 | 146.77 | 2.03 | | 52.09 | 105.95 |
| 40 | 31.3.59 | | | | | | | | | | |
| 41 | 1.4.59 | | | 2.01 | 147.15 | 2.01 | 146.78 | 2.04 | | 53.11 | 108.80 |
| 42 | 8.4.59 | | | 2.06 | 147.20 | 2.06 | 146.83 | 2.23 | | 50.85 | 113.67 |
| 43 | 9.4.59 | | | 2.02 | 147.16 | 2.02 | 146.79 | 2.14 | | 58.81 | 126.15 |
| 44 | 10.4.59 | | | 2.01 | 147.15 | | | 2.11 | | 57.45 | 121.24 |
| 45 | 11.4.59 | | | 2.07 | 147.21 | | | 2.16 | | 57.32 | 124.30 |
| 46 | 13.4.59 | | | 1.89 | 147.03 | | | 2.08 | | 48.90 | 101.74 |
| 47 | 14.4.59 | | | 1.80 | 146.94 | | | 2.02 | | 43.12 | 87.43 |
| 48 | 15.4.59 | | | 1.80 | 146.94 | | | 2.00 | | 48.06 | 96.20 |
| 49 | 16.4.59 | | | 1.77 | 146.91 | | | 1.95 | | 47.17 | 92.23 |
| 50 | 17.4.59 | | | 1.73 | 146.87 | | | 1.98 | | 45.86 | 90.93 |
| 51 | 20.4.59 | | | 3.83 | 148.97 | | | 1.99 | | 152.52 | 303.60 |
| 52 | 22.4.59 | | | 4.93 | 150.07 | | | 2.09 | | 194.44 | 406.80 |
| 53 | 23.4.59 | | | 4.65 | 149.79 | | | 2.12 | | 181.24 | 384.90 |
| 54 | 18.5.59 | | | 2.18 | 147.32 | | | 1.81 | 2.69 | 71.77 | 130.36 |
| 55 | 19.5.59 | | | 2.12 | 147.26 | | | 2.05 | 3.05 | 73.16 | 150.29 |
| 56 | 20.5.59 | | | 2.01 | 147.15 | | | 2.00 | 2.95 | 67.96 | 136.21 |
| 57 | 21.5.59 | | | 1.96 | 147.10 | | | 1.85 | 2.94 | 62.10 | 115.44 |
| 58 | 22.5.59 | | | 1.96 | 147.10 | | | 1.84 | 2.73 | 61.85 | 114.38 |
| 59 | 25.5.59 | | | 1.90 | 147.04 | | | 1.82 | 2.66 | 58.79 | 107.09 |
| 60 | 26.5.59 | | | 1.82 | 146.96 | | | 1.72 | 2.56 | 54.41 | 93.70 |
| 61 | 27.5.59 | | | 1.78 | 146.92 | | | 1.73 | 2.43 | 52.66 | 91.26 |
| 62 | 29.5.59 | | | 1.70 | 146.84 | 1.70 | 146.47 | 1.66 | 2.45 | 50.93 | 84.66 |

Αχελώος εις Κορυμασιά

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΟΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m' | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------------|---------|--------------|-------------|-----------|-------------|-----------|-------------|----------------|-----------------------------|------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΙΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΡΟΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΡΟΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΡΟΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 63 | 30.5.59 | | | 1.67 | 146.81 | 1.78 | 146.55 | 1.64 | 2.38 | 48.45 | 79.49 |
| 64 | 1.6.59 | | | 1.61 | 146.75 | 1.61 | 146.38 | 1.69 | 2.36 | 46.53 | 78.72 |
| 65 | 2.6.59 | | | 1.60 | 146.74 | 1.60 | 146.37 | 1.66 | 2.23 | 44.95 | 74.62 |
| 66 | 3.6.59 | | | | | 1.59 | 146.36 | 1.69 | 2.32 | 44.15 | 74.62 |
| 67 | 4.6.59 | | | | | 1.70 | 146.47 | | 2.55 | | |
| 68 | 8.6.59 | | | 1.47 | 146.61 | | | 1.71 | 2.15 | 39.91 | 68.49 |
| 69 | 9.6.59 | | | 1.47 | 146.61 | 1.47 | 146.24 | 1.68 | 2.20 | 42.25 | 71.13 |
| 70 | 10.6.59 | | | 1.60 | 146.74 | | | 1.72 | 2.34 | 46.60 | 80.53 |
| 71 | 11.6.59 | | | 1.50 | 146.64 | 1.50 | 146.27 | 1.65 | 2.22 | 42.68 | 70.63 |
| 72 | 12.6.59 | | | 1.46 | 146.60 | | | 1.61 | 2.14 | 41.78 | 67.49 |
| 73 | 15.6.59 | | | 1.42 | 146.56 | 1.42 | 146.19 | 1.65 | 2.15 | 39.00 | 64.69 |
| 74 | 16.6.59 | | | 1.41 | 146.55 | 1.41 | 146.18 | 1.61 | 2.14 | 39.86 | 64.52 |
| 75 | 17.6.59 | | | 1.39 | 146.53 | 1.39 | 146.16 | 1.58 | 2.06 | 37.52 | 59.34 |
| 76 | 18.6.59 | | | 1.36 | 146.50 | 1.36 | 146.13 | 1.54 | 2.00 | 36.42 | 56.38 |
| 77 | 19.6.59 | | | 1.36 | 146.50 | 1.35 | 146.12 | 1.52 | 2.04 | 37.66 | 57.30 |
| 78 | 22.6.59 | | | 1.38 | 146.52 | 1.36 | 146.13 | 1.60 | 2.02 | 36.38 | 58.27 |
| 79 | 23.6.59 | | | 1.33 | 146.47 | 1.33 | 146.10 | 1.52 | 1.97 | 34.72 | 52.87 |
| 80 | 24.6.59 | | | 1.34 | 146.48 | 1.34 | 146.11 | 1.58 | 2.03 | 36.10 | 57.08 |
| 81 | 26.6.59 | | | 1.38 | 146.52 | | | 1.60 | 2.08 | 39.13 | 62.83 |
| 82 | 27.6.59 | | | 1.32 | 146.46 | | | 1.53 | 2.07 | 37.42 | 57.44 |
| 83 | 29.6.59 | | | | | | | | 2.26 | | |
| 84 | 30.6.59 | | | | | | | | 2.33 | | |
| 85 | 1.7.59 | | | | | | | | 1.94 | | |
| 86 | 2.7.59 | | | | | | | | 1.90 | | |
| 87 | 3.7.59 | | | | | | | | 1.94 | | |
| 88 | 4.7.59 | | | | | | | | 1.88 | | |
| 89 | 6.7.59 | | | 1.33 | 146.47 | 1.51 | 146.28 | 1.52 | 1.96 | 35.57 | 54.12 |
| 90 | 7.7.59 | | | 1.22 | 146.36 | 1.42 | 146.19 | 1.42 | 1.82 | 33.34 | 47.53 |
| 91 | 8.7.59 | | | | | | | | 1.91 | | |
| 92 | 9.7.59 | | | | | | | | 2.08 | | |
| 93 | 10.7.59 | | | | | | | | 1.99 | | |
| 94 | 11.7.59 | | | | | | | | 1.97 | | |
| 95 | 13.7.59 | | | 1.18 | 146.32 | 1.39 | 146.16 | 1.39 | 1.93 | 31.86 | 44.41 |
| 96 | 14.7.59 | | | 1.57 | 146.71 | | | 1.61 | 2.14 | 40.88 | 66.16 |
| 97 | 15.7.59 | | | | | | | | 2.07 | | |
| 98 | 16.7.59 | | | 1.20 | 146.34 | 1.40 | 146.17 | 1.44 | 1.95 | 32.39 | 46.87 |
| 99 | 17.7.59 | | | 1.16 | 146.30 | 1.36 | 146.13 | 1.44 | 1.88 | 31.90 | 46.14 |
| 100 | 20.7.59 | | | 1.17 | 146.31 | 1.37 | 146.14 | 1.43 | 2.00 | 32.01 | 45.98 |
| 101 | 21.7.59 | | | 1.29 | 146.43 | 1.50 | 146.27 | 1.57 | 2.05 | 39.71 | 62.40 |
| 102 | 22.7.59 | | | 1.35 | 146.49 | 1.55 | 146.32 | 1.71 | 2.30 | 41.08 | 70.64 |
| 103 | 23.7.59 | | | 1.39 | 146.53 | 1.58 | 146.35 | 1.75 | 2.26 | 38.71 | 67.84 |
| 104 | 24.7.59 | | | 1.35 | 146.49 | 1.53 | 146.30 | 1.65 | 2.14 | 38.89 | 64.20 |
| 105 | 25.7.59 | | | 1.24 | 146.38 | 1.44 | 146.21 | 1.53 | 1.99 | 32.49 | 49.96 |
| 106 | 27.7.59 | | | 1.15 | 146.29 | 1.35 | 146.12 | 1.42 | 1.85 | 30.38 | 43.33 |
| 107 | 28.7.59 | | | 1.19 | 146.33 | 1.39 | 146.16 | 1.44 | 1.96 | 31.52 | 45.45 |
| 108 | 29.7.59 | | | 1.14 | 146.28 | 1.34 | 146.11 | 1.32 | 1.07 | 29.46 | 39.00 |
| 109 | 30.7.59 | | | 1.10 | 146.24 | 1.30 | 146.07 | 1.30 | 1.05 | 28.87 | 37.56 |
| 110 | 31.7.59 | | | 1.08 | 146.22 | 1.28 | 146.05 | 1.27 | 1.78 | 28.01 | 35.67 |
| 111 | 1.8.59 | | | 1.05 | 146.19 | 1.25 | 146.02 | 1.25 | 1.75 | 26.55 | 33.36 |
| 112 | 3.8.59 | | | 1.04 | 146.18 | 1.25 | 146.02 | 1.18 | 1.70 | 26.11 | 30.92 |
| 113 | 4.8.59 | | | 1.04 | 146.18 | 1.20 | 145.97 | 1.21 | 1.79 | 25.78 | 31.32 |
| 114 | 5.8.59 | | | 1.01 | 146.15 | 1.18 | 145.95 | 1.21 | 1.77 | 25.46 | 30.86 |
| 115 | 6.8.59 | | | 1.01 | 146.15 | 1.18 | 145.95 | 1.18 | 1.65 | 24.86 | 29.36 |
| 116 | 7.8.59 | | | 1.00 | 146.14 | 1.17 | 145.94 | 1.22 | 1.63 | 24.45 | 29.83 |
| 117 | 8.8.59 | | | 1.00 | 146.14 | 1.16 | 145.93 | 1.19 | 1.70 | 22.62 | 27.13 |
| 118 | 10.8.59 | | | 1.00 | 146.14 | 1.16 | 145.93 | 1.17 | 1.61 | 23.55 | 27.70 |
| 119 | 11.8.59 | | | 0.97 | 146.11 | 1.10 | 145.87 | 1.10 | 1.70 | 22.87 | 25.17 |
| 120 | 12.8.59 | | | 0.95 | 146.09 | 1.10 | 145.87 | 1.07 | 1.72 | 22.62 | 24.27 |
| 121 | 13.8.59 | | | 0.94 | 146.08 | 1.10 | 145.87 | 1.06 | 1.66 | 22.04 | 23.46 |
| 122 | 17.8.59 | | | 1.18 | 146.32 | 1.35 | 146.12 | 1.37 | 1.85 | 30.28 | 41.56 |
| 123 | 19.8.59 | | | 1.20 | 146.34 | 1.35 | 146.12 | 1.40 | 1.79 | 31.09 | 43.73 |
| 124 | 19.8.59 | | | 1.15 | 146.29 | 1.33 | 146.10 | 1.31 | 1.79 | 28.75 | 37.93 |
| 125 | 21.8.59 | | | 1.13 | 146.27 | 1.30 | 146.07 | 1.34 | 1.82 | 28.19 | 37.86 |

αχλωρός τις Κρηραστά

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΤΗ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΞΗ m ³ /sec |
|---------|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 26 | 22.8.59 | | | 1.12 | 146.26 | 1.27 | 146.04 | 1.31 | 1.76 | 28.32 | 37.17 |
| 27 | 24.8.59 | | | 1.05 | 146.19 | 1.18 | 145.95 | 1.24 | 1.74 | 25.80 | 32.07 |
| 28 | 25.8.59 | | | 1.03 | 146.17 | 1.16 | 145.93 | 1.28 | 1.65 | 25.17 | 32.34 |
| 29 | 27.8.59 | | | 0.97 | 146.11 | 1.13 | 145.90 | 1.15 | 1.74 | 22.84 | 26.46 |
| 30 | 28.8.59 | | | 0.95 | 146.09 | 1.10 | 145.87 | 1.11 | 1.61 | 22.96 | 25.68 |
| 31 | 29.8.59 | | | 0.94 | 146.08 | 1.07 | 145.84 | 1.07 | 1.60 | 22.90 | 24.67 |
| 32 | 31.8.59 | | | 0.93 | 146.07 | 1.06 | 145.83 | 1.12 | 1.60 | 22.45 | 25.31 |
| 33 | 1.9.59 | | | 0.93 | 146.07 | 1.06 | 145.83 | 1.03 | 1.66 | 22.49 | 23.23 |
| 34 | 2.9.59 | | | 0.92 | 146.06 | 1.05 | 145.82 | 1.07 | 1.60 | 22.62 | 24.41 |
| 35 | 3.9.59 | | | 0.92 | 146.06 | 1.04 | 145.81 | 1.10 | 1.64 | 22.44 | 24.87 |
| 36 | 4.9.59 | | | 0.92 | 146.06 | 1.04 | 145.81 | 1.09 | 1.61 | 22.42 | 24.50 |
| 37 | 5.9.59 | | | 0.92 | 146.06 | 1.04 | 145.81 | 1.07 | 1.62 | 22.54 | 24.29 |
| 38 | 8.9.59 | | | 1.69 | 146.83 | | | 1.59 | 2.43 | 51.42 | 81.84 |
| 39 | 9.9.59 | | | 1.46 | 146.60 | 1.64 | 146.41 | 1.32 | 2.10 | 46.54 | 61.81 |
| 40 | 10.9.59 | | | 1.34 | 146.48 | 1.53 | 146.30 | 1.35 | 1.97 | 37.99 | 51.29 |
| 41 | 11.9.59 | | | 1.24 | 146.38 | 1.43 | 146.20 | 1.35 | 1.98 | 34.94 | 47.28 |
| 42 | 12.9.59 | | | 1.19 | 146.33 | 1.35 | 146.12 | 1.31 | 1.97 | 33.59 | 44.07 |
| 43 | 14.9.59 | | | 1.12 | 146.26 | 1.24 | 146.01 | 1.30 | 1.86 | 30.04 | 39.25 |
| 44 | 15.9.59 | | | 1.08 | 146.22 | 1.19 | 145.96 | 1.28 | 1.86 | 28.92 | 37.30 |
| 45 | 16.9.59 | | | 1.06 | 146.20 | 1.15 | 145.92 | 1.20 | 1.80 | 28.47 | 34.36 |
| 46 | 17.9.59 | | | 1.02 | 146.16 | 1.13 | 145.90 | 1.19 | 1.84 | 27.98 | 33.41 |
| 47 | 18.9.59 | | | 1.02 | 146.16 | 1.10 | 145.87 | 1.13 | 1.82 | 27.48 | 31.14 |
| 48 | 19.9.59 | | | 1.05 | 146.19 | 1.12 | 145.89 | 1.22 | 1.80 | 28.61 | 34.94 |
| 49 | 21.9.59 | | | 1.00 | 146.14 | 1.07 | 145.84 | 1.12 | 1.79 | 26.57 | 29.97 |
| 50 | 24.9.59 | | | 0.96 | 146.10 | 0.98 | 145.75 | 1.12 | 1.78 | 25.56 | 28.65 |
| 51 | 25.9.59 | | | 0.92 | 146.06 | 0.94 | 145.71 | 1.18 | 1.80 | 24.55 | 29.03 |
| 52 | 26.9.59 | | | 0.92 | 146.06 | 0.94 | 145.71 | 1.19 | 1.67 | 24.70 | 29.59 |
| 53 | 28.9.59 | | | 0.91 | 146.05 | 0.92 | 145.69 | 1.26 | 1.94 | 23.61 | 29.76 |
| 54 | 29.9.59 | | | 0.90 | 146.04 | 0.90 | 145.67 | 1.21 | 1.84 | 23.84 | 28.94 |
| 55 | 30.9.59 | | | 0.90 | 146.04 | 0.90 | 145.67 | 1.18 | 1.82 | 23.89 | 28.23 |
| 56 | 1.10.59 | | | 0.90 | 146.04 | 0.90 | 145.67 | 1.17 | 1.77 | 23.52 | 27.62 |
| 57 | 2.10.59 | | | 0.88 | 146.02 | 0.88 | 145.65 | 1.24 | 1.87 | 22.66 | 28.22 |
| 58 | 3.10.59 | | | 0.88 | 146.02 | 0.88 | 145.65 | 1.24 | 1.85 | 23.25 | 18.91 |
| 59 | 5.10.59 | | | 0.87 | 146.01 | 0.87 | 145.64 | 1.27 | 1.87 | 22.65 | 28.81 |
| 60 | 6.10.59 | | | 0.86 | 146.00 | 0.86 | 145.63 | 1.18 | 1.57 | 23.22 | 27.56 |
| 61 | 7.10.59 | | | 0.86 | 146.00 | 0.86 | 145.63 | 1.20 | 1.52 | 22.79 | 27.47 |
| 62 | 8.10.59 | | | 0.86 | 146.00 | 0.86 | 145.63 | 1.31 | 1.92 | 22.97 | 30.29 |
| 63 | 13.10.59 | | | 1.68 | 146.82 | 1.81 | 146.58 | 2.00 | 2.82 | 53.00 | 106.17 |
| 64 | 14.10.59 | | | 1.52 | 146.66 | 1.66 | 146.43 | 1.65 | 2.25 | 45.02 | 74.56 |
| 65 | 15.10.59 | | | 1.39 | 146.53 | 1.54 | 146.31 | 1.67 | 2.18 | 41.80 | 70.05 |
| 66 | 16.10.59 | | | 1.32 | 146.46 | 1.46 | 146.23 | 1.72 | 2.06 | 35.13 | 60.72 |
| 67 | 17.10.59 | | | 1.24 | 146.38 | 1.37 | 146.14 | 1.73 | 2.05 | 35.49 | 61.55 |
| 68 | 19.10.59 | | | 1.19 | 146.33 | 1.28 | 146.05 | 1.39 | 1.93 | 33.69 | 47.06 |
| 69 | 21.10.59 | | | 1.10 | 146.24 | 1.20 | 145.97 | 1.35 | 1.96 | 30.76 | 41.53 |
| 70 | 22.10.59 | | | 1.08 | 146.22 | 1.17 | 145.94 | 1.33 | 1.70 | 29.34 | 39.10 |
| 71 | 23.10.59 | | | 1.06 | 146.20 | 1.14 | 145.91 | 1.34 | 1.68 | 29.51 | 39.81 |
| 72 | 24.10.59 | | | 1.05 | 146.19 | 1.13 | 145.90 | 1.24 | 1.73 | 31.09 | 38.61 |
| 73 | 26.10.59 | | | 1.06 | 146.20 | 1.13 | 145.90 | 1.27 | 1.80 | 30.36 | 38.69 |
| 74 | 27.10.59 | | | 1.04 | 146.18 | 1.11 | 145.88 | 1.26 | 1.78 | 30.00 | 38.04 |
| 75 | 29.10.59 | | | 1.02 | 146.16 | 1.10 | 145.87 | 1.28 | 1.79 | 29.26 | 37.71 |
| 76 | 30.10.59 | | | 2.40 | 147.54 | 2.42 | 147.19 | 1.92 | 2.58 | 94.84 | 182.35 |
| 77 | 3.11.59 | | | 2.735 | 147.875 | | | | 3.34 | | 277.72 |
| 78 | 5.11.59 | | | 2.05 | 147.19 | 2.14 | 146.91 | 2.27 | 3.33 | 64.05 | 145.88 |
| 79 | 6.11.59 | | | 1.92 | 147.06 | 1.95 | 146.72 | 2.07 | 2.98 | 56.82 | 118.06 |
| 80 | 10.11.59 | | | 2.69 | 147.83 | 2.84 | 147.61 | | 3.20 | | 292.18 |
| 81 | 11.11.59 | | | 2.16 | 147.30 | 2.24 | 147.01 | 2.23 | 3.26 | 71.23 | 159.12 |
| 82 | 12.11.59 | | | 1.99 | 147.13 | 2.04 | 146.81 | 2.14 | 3.38 | 65.44 | 140.52 |
| 83 | 13.11.59 | | | 1.84 | 146.98 | 1.87 | 146.64 | 1.92 | 3.10 | 62.22 | 119.53 |
| 84 | 16.11.59 | | | 2.42 | 147.56 | 2.42 | 147.19 | 2.25 | 3.53 | 86.15 | 194.57 |
| 85 | 18.11.59 | 1.66 | 149.14 | 2.51 | 147.65 | 2.52 | 147.29 | 2.17 | 3.48 | 81.29 | 177.00 |
| 86 | 19.11.59 | 1.27 | 148.75 | 2.20 | 147.34 | 2.22 | 146.99 | 2.21 | 3.33 | 64.21 | 142.38 |
| 87 | 20.11.59 | 1.15 | 148.63 | 2.07 | 147.21 | 2.11 | 146.88 | 1.76 | 3.16 | 57.34 | 101.07 |
| 88 | 21.11.59 | 1.07 | 148.55 | 2.00 | 147.14 | 2.05 | 146.82 | 1.78 | 3.04 | 54.14 | 96.52 |

Άγελως εις Κερμαστά

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|----------|--------------|----------|----------|----------|----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|------------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 189 | 24.11.59 | 1.65 | 149.13 | 3.00 | 148.14 | 3.00 | 147.77 | 2.17 | 3.05 | 68.05 | 189.80 |
| 190 | 25.11.59 | 1.42 | 148.90 | 2.43 | 147.57 | 2.48 | 147.25 | 2.14 | 3.39 | 69.54 | 148.08 |
| 191 | 26.11.59 | 1.43 | 148.91 | 2.54 | 147.68 | 2.54 | 147.31 | 2.15 | 3.47 | 78.12 | 149.40 |
| 192 | 27.11.59 | 1.46 | 148.94 | 2.65 | 147.79 | 2.65 | 147.42 | 2.15 | 3.36 | 80.79 | 158.70 |
| 193 | 28.11.59 | | | 2.74 | 147.88 | 2.74 | 147.51 | 2.15 | 3.38 | 74.04 | 174.25 |
| 194 | 30.11.59 | 1.36 | 148.84 | 2.50 | 147.64 | 2.51 | 147.28 | 2.03 | 3.34 | 151.48 | 150.50 |
| 195 | 1.12.59 | | | 4.49 | 149.63 | 4.40 | 149.17 | 2.32 | 3.18 | 134.75 | 352.73 |
| 196 | 2.12.59 | 2.73 | 150.21 | 4.07 | 149.21 | 4.09 | 148.86 | 2.29 | 3.12 | 161.47 | 309.28 |
| 197 | 7.12.59 | 3.16 | 150.64 | 4.39 | 149.53 | 4.40 | 149.17 | 2.30 | 3.46 | 164.61 | 372.06 |
| 198 | 9.12.59 | | | 4.82 | 149.96 | 4.65 | 149.42 | 2.36 | 3.46 | 111.56 | 388.77 |
| 199 | 11.12.59 | 2.26 | 149.74 | 3.38 | 148.52 | 3.38 | 148.15 | 2.17 | 3.30 | 97.04 | 242.46 |
| 200 | 12.12.59 | 1.94 | 149.42 | 2.95 | 148.09 | 2.88 | 147.65 | 2.02 | 3.17 | 106.86 | 196.35 |
| 201 | 14.12.59 | 2.16 | 149.64 | 3.38 | 148.52 | 3.34 | 148.11 | 2.17 | 3.33 | 89.19 | 232.43 |
| 202 | 15.12.59 | 1.78 | 149.26 | 2.83 | 147.97 | 2.79 | 147.56 | 2.01 | 3.05 | 84.07 | 179.40 |
| 203 | 16.12.59 | 1.67 | 149.15 | 2.69 | 147.83 | 2.66 | 147.43 | 2.08 | 3.00 | 77.47 | 175.34 |
| 204 | 17.12.59 | 1.53 | 149.01 | 2.45 | 147.59 | 2.43 | 147.20 | 2.07 | 3.32 | 72.79 | 160.39 |
| 205 | 18.12.59 | 1.37 | 148.85 | 2.25 | 147.39 | 2.26 | 147.03 | 2.06 | 3.29 | 69.24 | 150.38 |
| 206 | 19.12.59 | 1.32 | 148.80 | 2.15 | 147.29 | 2.24 | 147.01 | 2.05 | 3.32 | 64.43 | 142.01 |
| 207 | 20.12.59 | 1.31 | 148.79 | 2.07 | 147.21 | 2.12 | 146.89 | 1.98 | 3.20 | 63.09 | 127.77 |
| 208 | 21.12.59 | 1.29 | 148.77 | 2.00 | 147.14 | 2.08 | 146.85 | 1.96 | 3.16 | 62.01 | 123.79 |
| 209 | 22.12.59 | 1.26 | 148.74 | 1.99 | 147.13 | 2.00 | 146.77 | 1.95 | 3.13 | 69.67 | 121.18 |
| 210 | 6.1.60 | 1.48 | 148.96 | 2.47 | 147.61 | 2.47 | 147.24 | 2.05 | 3.41 | 68.23 | 143.39 |
| 211 | 7.1.60 | 1.40 | 148.88 | 2.43 | 147.57 | 2.43 | 147.20 | 2.10 | 3.31 | 63.01 | 143.31 |
| 212 | 7.1.60 | | | 2.43 | 147.57 | | | | 3.34 | | 150.52 |
| 213 | 8.1.60 | 1.34 | 148.82 | 2.32 | 147.46 | 2.35 | 147.12 | 1.99 | 3.28 | | 125.76 |
| 214 | 8.1.60 | | | 2.32 | 147.46 | | | | 3.36 | | 139.14 |
| 215 | 9.1.60 | | | | | | | | | | |
| 216 | 9.1.60 | 1.25 | 148.73 | 2.255 | 147.395 | 2.31 | 147.08 | 2.07 | 3.29 | 60.88 | 126.59 |
| 217 | 15.1.60 | 3.75 | 151.23 | 4.90 | 150.04 | 4.63 | 149.40 | 2.14 | 3.47 | 214.81 | 461.07 |
| 218 | 20.1.60 | 3.74 | 151.22 | 4.80 | 149.94 | 4.85 | 149.62 | 2.14 | 3.33 | 215.14 | 461.52 |
| 219 | 21.1.60 | 3.17 | 150.65 | 3.97 | 149.11 | 3.95 | 148.72 | 2.52 | 3.69 | 136.18 | 343.61 |
| 220 | 22.1.60 | 3.07 | 150.55 | 3.79 | 148.93 | 3.70 | 148.47 | 2.55 | 3.89 | 126.76 | 324.05 |
| 221 | 23.1.60 | 2.79 | 150.27 | 3.58 | 148.72 | 3.55 | 148.32 | 2.35 | 4.09 | 122.42 | 288.57 |
| 222 | 23.1.60 | | | 3.585 | 148.725 | | | | 3.80 | | 328.82 |
| 223 | 25.1.60 | 2.38 | 149.86 | 3.24 | 148.38 | 3.22 | 147.99 | 2.44 | 3.89 | 102.85 | 251.58 |
| 224 | 26.1.60 | 2.24 | 149.72 | 3.20 | 148.34 | 3.12 | 147.89 | 2.48 | 3.75 | 97.34 | 241.35 |
| 225 | 27.1.60 | 2.18 | 149.66 | 3.08 | 148.22 | 3.00 | 147.77 | 2.29 | 3.60 | 88.87 | 203.77 |
| 226 | 28.1.60 | 2.19 | 149.66 | 3.17 | 148.31 | 3.05 | 147.82 | 2.19 | 3.57 | 91.47 | 200.72 |
| 227 | 29.1.60 | 2.20 | 149.68 | 3.18 | 148.32 | 3.10 | 147.87 | 2.22 | 3.47 | 93.06 | 206.76 |
| 228 | 30.1.60 | 2.15 | 149.63 | 3.09 | 148.23 | 3.05 | 147.82 | 2.19 | 3.54 | 93.95 | 206.59 |
| 229 | 1.2.60 | 2.00 | 149.48 | 2.85 | 147.99 | 2.87 | 147.64 | | 3.38 | | 203.98 |
| 230 | 2.2.60 | 1.90 | 149.38 | 2.76 | 147.90 | 2.80 | 147.57 | 2.17 | 3.32 | 82.85 | 179.54 |
| 231 | 3.2.60 | 1.64 | 149.12 | 2.52 | 147.66 | 2.52 | 147.29 | 1.74 | 3.42 | 93.95 | 163.64 |
| 232 | 4.2.60 | 1.54 | 149.02 | 2.40 | 147.54 | 2.45 | 147.22 | 1.90 | 3.37 | 72.90 | 138.90 |
| 233 | 5.2.60 | 1.41 | 148.89 | 2.31 | 147.45 | 2.37 | 147.14 | 1.84 | 3.59 | 80.69 | 149.21 |
| 234 | 6.2.60 | 1.40 | 148.88 | 2.30 | 147.44 | 2.34 | 147.11 | 2.05 | 3.52 | 69.20 | 142.03 |
| 235 | 8.2.60 | 1.68 | 149.16 | 2.63 | 147.77 | 2.67 | 147.44 | 1.99 | 3.37 | 85.03 | 169.27 |
| 236 | 9.2.60 | 1.35 | 148.83 | 2.28 | 147.42 | 2.40 | 147.17 | 2.07 | 3.41 | 67.40 | 140.14 |
| 237 | 10.2.60 | 1.21 | 148.69 | 2.17 | 147.31 | 2.21 | 146.98 | 2.09 | 3.43 | 65.94 | 133.84 |
| 238 | 11.2.60 | 1.50 | 148.98 | 2.48 | 147.62 | 2.55 | 147.32 | 2.16 | 3.52 | 75.88 | 164.55 |
| 239 | 12.2.60 | 1.46 | 148.94 | 2.44 | 147.58 | 2.51 | 147.28 | 2.16 | 3.53 | 73.46 | 158.89 |
| 240 | 13.2.60 | 1.52 | 149.00 | 2.55 | 147.69 | 2.60 | 147.37 | 2.12 | 3.46 | 79.44 | 168.76 |
| 241 | 15.2.60 | 2.42 | 149.90 | 3.48 | 148.62 | 3.52 | 148.29 | 1.10 | 1.80 | 105.07 | 116.166 |
| 242 | 22.2.60 | 3.20 | 150.68 | 4.17 | 149.31 | 4.17 | 148.94 | 2.28 | 3.77 | 157.22 | 358.87 |
| 243 | 23.2.60 | 2.92 | 150.40 | 3.82 | 148.96 | 3.69 | 148.46 | 2.26 | 3.66 | 139.50 | 315.06 |
| 244 | 25.2.60 | 2.96 | 150.44 | 3.99 | 149.13 | 3.99 | 148.76 | 2.22 | 3.38 | 139.01 | 309.99 |
| 245 | 26.2.60 | 2.67 | 150.15 | 3.54 | 148.68 | 3.54 | 148.31 | 2.29 | 3.47 | 124.33 | 285.37 |
| 246 | 2.3.60 | 1.91 | 149.39 | 2.75 | 147.89 | 2.78 | 147.55 | 1.96 | 3.23 | 91.38 | 179.64 |
| 247 | 3.3.60 | 1.82 | 149.30 | 2.67 | 147.81 | 2.70 | 147.47 | 1.96 | 3.19 | 91.60 | 179.57 |
| 248 | 4.3.60 | 2.00 | 149.48 | 2.96 | 148.10 | 2.97 | 147.74 | 2.16 | 3.31 | 94.43 | 204.81 |
| 249 | 5.3.60 | 1.90 | 149.38 | 2.70 | 147.84 | 2.70 | 147.47 | 2.11 | 3.37 | 89.04 | 188.12 |
| 250 | 7.3.60 | 1.56 | 149.04 | 2.44 | 147.58 | 2.45 | 147.22 | 1.98 | 3.28 | 76.45 | 152.04 |
| 251 | 9.3.60 | 1.46 | 148.94 | 2.31 | 147.45 | 2.34 | 147.11 | 1.99 | 3.23 | 75.60 | 151.19 |

αερίως εις Κερασιά

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|---------|--------------|----------|----------|----------|----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 52 | 10.3.60 | 1.36 | 148.84 | 2.23 | 147.37 | 2.27 | 147.04 | 2.03 | 3.29 | 70.55 | 143.19 |
| 53 | 11.3.60 | 1.27 | 148.75 | 2.20 | 147.34 | 2.22 | 146.99 | 2.02 | 3.28 | 70.51 | 142.28 |
| 54 | 12.3.60 | 1.28 | 148.76 | 2.15 | 147.29 | 2.22 | 146.99 | 2.06 | 3.28 | 65.91 | 135.86 |
| 55 | 15.3.60 | 2.34 | 149.82 | 3.53 | 148.67 | 3.58 | 148.35 | 2.37 | 3.43 | 112.54 | 266.61 |
| 56 | 16.3.60 | 2.20 | 149.68 | 3.28 | 148.42 | 3.30 | 148.07 | 2.11 | 3.10 | 102.91 | 216.98 |
| 57 | 24.3.60 | 1.92 | 149.40 | 2.95 | 148.09 | 2.95 | 147.72 | 2.16 | 3.09 | 94.50 | 204.71 |
| 58 | 26.3.60 | 1.72 | 149.20 | 2.75 | 147.89 | 2.75 | 147.52 | 2.06 | 3.17 | 92.18 | 190.30 |
| 59 | 28.3.60 | 2.09 | 149.57 | 3.26 | 148.40 | 3.30 | 148.07 | 2.11 | 3.09 | 100.02 | 211.13 |
| 50 | 29.3.60 | 2.03 | 149.51 | 3.12 | 148.26 | 3.15 | 147.92 | 2.14 | 3.09 | 95.04 | 203.39 |
| 51 | 30.3.60 | 2.06 | 149.54 | 3.20 | 148.34 | 3.25 | 148.02 | 2.18 | 3.16 | 101.99 | 222.95 |
| 52 | 31.3.60 | 1.98 | 149.46 | 3.02 | 148.16 | 3.05 | 147.82 | 2.09 | 3.07 | 91.04 | 193.40 |
| 53 | 1.4.60 | 1.82 | 149.30 | 2.87 | 148.01 | 2.89 | 147.66 | 2.20 | 3.05 | 87.81 | 193.49 |
| 54 | 2.4.60 | 2.03 | 149.51 | 3.06 | 148.20 | 3.07 | 147.84 | 2.10 | 3.09 | 92.41 | 194.23 |
| 55 | 4.4.60 | 2.87 | 150.35 | 4.38 | 149.52 | 4.29 | 149.06 | 1.81 | 2.66 | 175.85 | 319.54 |
| 56 | 5.4.60 | 2.67 | 150.15 | 3.84 | 148.98 | 3.86 | 148.63 | 2.21 | 3.53 | 134.08 | 297.04 |
| 57 | 6.4.60 | 2.32 | 149.80 | 3.45 | 148.59 | 3.33 | 148.10 | 2.11 | 3.61 | 111.47 | 235.52 |
| 58 | 7.4.60 | 2.08 | 149.56 | 3.21 | 148.35 | 3.13 | 147.90 | 2.07 | 3.33 | 100.50 | 208.52 |
| 59 | 8.4.60 | 1.92 | 149.40 | 2.99 | 148.13 | 2.96 | 147.73 | 2.01 | 3.25 | 92.56 | 186.88 |
| 70 | 9.4.60 | 1.80 | 149.28 | 2.90 | 148.04 | 2.90 | 147.67 | 2.02 | 3.25 | 86.04 | 174.51 |
| 71 | 11.4.60 | 1.72 | 149.20 | 2.85 | 147.99 | 2.88 | 147.65 | 2.11 | 3.04 | 91.01 | 192.28 |
| 72 | 12.4.60 | 1.70 | 149.18 | 2.87 | 148.01 | 2.87 | 147.64 | 2.13 | 3.25 | 88.56 | 188.86 |
| 73 | 27.4.60 | 1.55 | 149.03 | 2.88 | 148.02 | 2.89 | 147.66 | 1.93 | 3.13 | 93.56 | 181.36 |
| 74 | 28.4.60 | 1.38 | 148.86 | 2.54 | 147.68 | 2.61 | 147.38 | 2.02 | 3.05 | 76.79 | 155.71 |
| 75 | 29.4.60 | 1.30 | 148.78 | 2.48 | 147.62 | 2.54 | 147.31 | 1.98 | 3.14 | 77.94 | 154.33 |
| 76 | 2.5.60 | 1.95 | 149.43 | 3.09 | 148.23 | 3.05 | 147.82 | 2.19 | 3.16 | 98.50 | 216.29 |
| 77 | 3.5.60 | 1.65 | 149.13 | 2.75 | 147.89 | 2.76 | 147.53 | 2.02 | 3.09 | 85.34 | 172.50 |
| 78 | 4.5.60 | 1.41 | 148.89 | 2.56 | 147.70 | 2.55 | 147.32 | 1.97 | 3.19 | 84.26 | 166.32 |
| 79 | 5.5.60 | 1.20 | 148.74 | 2.38 | 147.52 | 2.39 | 147.16 | 1.97 | 3.23 | 73.76 | 145.82 |
| 80 | 7.5.60 | 1.26 | 148.74 | 2.32 | 147.46 | 2.43 | 147.20 | 2.03 | 3.21 | 73.00 | 148.68 |
| 81 | 9.5.60 | 1.30 | 148.78 | 2.45 | 147.59 | 2.45 | 147.22 | 2.03 | 3.23 | 77.81 | 158.33 |
| 82 | 10.5.60 | 1.40 | 148.88 | 2.51 | 147.66 | 2.54 | 147.31 | 2.02 | 3.26 | 84.23 | 170.34 |
| 83 | 11.5.60 | 1.40 | 148.88 | 2.58 | 147.72 | 2.60 | 147.37 | 2.07 | 3.25 | 80.90 | 167.61 |
| 84 | 12.5.60 | 1.30 | 148.78 | 2.48 | 147.62 | 2.50 | 147.27 | 2.02 | 3.14 | 80.12 | 161.67 |
| 85 | 13.5.60 | 1.26 | 148.74 | 2.41 | 147.55 | 2.45 | 147.22 | 2.04 | 3.16 | 77.21 | 157.99 |
| 86 | 14.5.60 | 1.28 | 148.76 | 2.42 | 147.56 | 2.47 | 147.24 | 2.04 | 3.16 | 78.70 | 160.92 |
| 87 | 16.5.60 | 1.24 | 148.72 | 2.31 | 147.45 | 2.35 | 147.12 | 1.99 | 3.21 | 73.84 | 147.42 |
| 88 | 17.5.60 | 1.21 | 148.69 | 2.22 | 147.36 | 2.32 | 147.09 | 2.03 | 3.03 | 72.71 | 148.09 |
| 89 | 18.5.60 | 1.16 | 148.64 | 2.16 | 147.30 | 2.29 | 147.06 | 1.94 | 3.05 | 71.85 | 140.08 |
| 90 | 19.5.60 | 1.08 | 148.56 | 2.09 | 147.23 | 2.20 | 146.97 | 1.97 | 3.02 | 69.85 | 137.63 |
| 1 | 20.5.60 | 1.06 | 148.54 | 2.02 | 147.16 | 2.15 | 146.92 | 2.00 | 2.88 | 65.93 | 132.25 |
| 2 | 21.5.60 | 1.02 | 148.50 | 2.02 | 147.16 | 2.12 | 146.89 | 1.95 | 2.88 | 63.19 | 123.51 |
| 3 | 23.5.60 | 0.96 | 148.44 | 1.95 | 147.09 | 2.03 | 146.80 | 1.87 | 2.76 | 62.95 | 118.01 |
| 4 | 24.5.60 | 0.92 | 148.40 | 1.92 | 147.06 | 2.00 | 146.77 | 1.81 | 2.67 | 60.33 | 109.65 |
| 5 | 25.5.60 | 0.90 | 148.38 | 1.82 | 146.96 | 1.95 | 146.72 | 1.77 | 2.60 | 58.26 | 103.54 |
| 6 | 26.5.60 | 0.90 | 148.38 | 1.80 | 146.94 | 1.90 | 146.57 | 1.84 | 2.67 | 58.77 | 108.40 |
| 7 | 27.5.60 | 0.90 | 148.38 | 1.82 | 146.96 | 1.95 | 146.72 | 1.82 | 2.71 | 58.20 | 106.07 |
| 8 | 23.6.60 | 0.54 | 148.02 | 1.33 | 146.47 | 1.55 | 146.32 | 1.56 | 2.05 | 39.76 | 62.29 |
| 9 | 24.6.60 | 0.51 | 147.99 | 1.26 | 146.40 | 1.48 | 146.25 | 1.43 | 2.07 | 39.51 | 56.61 |
| 0 | 25.6.60 | 0.50 | 147.98 | 1.22 | 146.36 | 1.45 | 146.22 | 1.42 | 1.98 | 38.03 | 54.01 |
| 1 | 27.6.60 | 0.44 | 147.92 | 1.19 | 146.33 | 1.43 | 146.20 | 1.35 | 1.96 | 36.60 | 49.63 |
| 2 | 28.6.60 | 0.48 | 147.96 | 1.15 | 146.29 | 1.37 | 146.14 | 1.29 | 1.89 | 36.17 | 46.72 |
| 3 | 30.6.60 | 0.48 | 147.96 | 1.15 | 146.29 | 1.35 | 146.12 | 1.26 | 1.84 | 35.97 | 45.36 |
| 4 | 1.7.60 | 0.40 | 147.88 | 1.11 | 146.25 | 1.38 | 146.15 | 1.23 | 1.82 | 34.46 | 42.70 |
| 5 | 2.7.60 | 0.40 | 147.88 | 1.08 | 146.22 | 1.38 | 146.15 | 1.20 | 1.96 | 34.16 | 41.08 |
| 6 | 4.7.60 | 0.38 | 147.86 | 1.06 | 146.20 | | | 1.17 | 1.78 | 32.54 | 38.17 |
| 7 | 5.7.60 | 0.38 | 147.86 | 1.06 | 146.20 | | | 1.01 | 1.77 | 32.54 | 33.04 |
| 8 | 6.7.60 | 0.36 | 147.84 | 1.06 | 146.20 | | | 1.16 | 1.70 | 31.97 | 37.08 |
| 9 | 7.7.60 | 0.36 | 147.84 | 1.03 | 146.17 | | | 1.15 | 1.68 | 31.87 | 36.74 |
| 0 | 8.7.60 | 0.36 | 147.84 | 1.03 | 146.17 | | | 1.16 | 1.70 | 31.87 | 37.21 |
| 1 | 9.7.60 | 0.34 | 147.82 | 1.02 | 146.16 | | | 1.16 | 1.67 | 31.87 | 37.11 |
| 2 | 11.7.60 | 0.38 | 147.86 | 1.01 | 146.15 | 1.22 | 145.99 | 1.13 | 1.63 | 31.67 | 36.02 |
| 3 | 12.7.60 | 0.30 | 147.78 | 1.01 | 146.15 | 1.22 | 145.99 | 1.13 | 1.63 | 31.57 | 35.74 |
| 4 | 13.7.60 | 0.30 | 147.78 | 1.00 | 146.14 | 1.20 | 145.97 | 1.12 | 1.61 | 31.43 | 35.26 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------------|---------|--------------|-------------|-----------|-------------|-----------|-------------|-----------------------------|---|-----------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 315 | 14.7.60 | 0.30 | 147.78 | 0.99 | 146.13 | 1.17 | 145.96 | 1.12 | 1.58 | 30.41 | 34.04 |
| 316 | 15.7.60 | 0.28 | 147.76 | 0.98 | 146.12 | 1.18 | 145.95 | 1.11 | 1.58 | 30.31 | 33.66 |
| 317 | 16.7.60 | 0.28 | 147.76 | 0.98 | 146.12 | 1.18 | 145.95 | 1.10 | 1.56 | 30.21 | 33.36 |
| 318 | 18.7.60 | 0.28 | 147.76 | 0.95 | 146.10 | 1.16 | 145.93 | 1.09 | 1.55 | 30.11 | 32.93 |
| 319 | 19.7.60 | 0.28 | 147.76 | 0.95 | 146.09 | 1.15 | 145.92 | 1.08 | 1.53 | 29.71 | 32.19 |
| 320 | 21.7.60 | 0.26 | 147.74 | 0.92 | 146.06 | 1.11 | 145.88 | 1.08 | 1.51 | 29.61 | 31.95 |
| 321 | 22.7.60 | 0.25 | 147.74 | 0.92 | 146.06 | 1.12 | 145.89 | 1.08 | 1.51 | 29.61 | 32.12 |
| 322 | 25.7.60 | 0.26 | 147.74 | 0.90 | 146.04 | 1.10 | 145.87 | 1.06 | 1.49 | 27.84 | 29.53 |
| 323 | 26.7.60 | 0.26 | 147.74 | 0.90 | 146.04 | 1.09 | 145.85 | 1.06 | 1.51 | 27.83 | 29.49 |
| 324 | 27.7.60 | 0.26 | 147.74 | 0.90 | 146.04 | 1.09 | 145.86 | 1.06 | 1.51 | 27.83 | 29.61 |
| 325 | 28.7.60 | 0.24 | 147.72 | 0.89 | 146.03 | 1.08 | 145.85 | 1.05 | 1.49 | 27.63 | 29.21 |
| 326 | 29.7.60 | 0.24 | 147.72 | 0.88 | 146.02 | 1.07 | 145.84 | 1.06 | 1.51 | 27.26 | 28.95 |
| 327 | 30.7.60 | 0.24 | 147.72 | 0.88 | 146.02 | 1.07 | 145.84 | 1.05 | 1.53 | 27.16 | 28.64 |
| 328 | 1.8.60 | 0.24 | 147.72 | 0.87 | 146.01 | 1.07 | 145.84 | 1.05 | 1.49 | 27.07 | 28.51 |
| 329 | 2.8.60 | 0.24 | 147.72 | 0.86 | 146.00 | 1.07 | 145.84 | 1.05 | 1.51 | 26.97 | 28.37 |
| 330 | 3.8.60 | 0.24 | 147.72 | 0.86 | 146.00 | 1.06 | 145.83 | 1.05 | 1.49 | 26.67 | 28.12 |
| 331 | 4.8.60 | 0.24 | 147.72 | 0.86 | 146.00 | 1.06 | 145.83 | 1.05 | 1.49 | 26.67 | 28.19 |
| 332 | 5.8.60 | 0.24 | 147.72 | 0.85 | 145.99 | 1.05 | 145.82 | 1.06 | 1.51 | 26.67 | 28.28 |
| 333 | 6.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.03 | 145.80 | 1.04 | 1.49 | 25.17 | 27.38 |
| 334 | 8.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 1.03 | 1.49 | 25.87 | 26.70 |
| 335 | 9.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 1.03 | 1.47 | 25.87 | 25.68 |
| 336 | 10.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 1.03 | 1.49 | 25.87 | 26.66 |
| 337 | 11.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 1.01 | 1.49 | 25.87 | 26.20 |
| 338 | 12.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 1.01 | 1.47 | 25.87 | 26.33 |
| 339 | 13.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 1.02 | 1.47 | 25.87 | 26.44 |
| 340 | 16.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.83 | 145.97 | 0.99 | 145.76 | 1.02 | 1.47 | 25.87 | 26.46 |
| 341 | 17.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.83 | 145.97 | 0.99 | 145.76 | 0.99 | 1.46 | 25.87 | 25.64 |
| 342 | 18.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | 0.97 | 145.74 | 0.98 | 1.46 | 25.87 | 25.44 |
| 343 | 19.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | 0.97 | 145.74 | 0.98 | 1.44 | 25.86 | 25.40 |
| 344 | 20.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | | | 0.97 | 1.44 | 25.27 | 24.52 |
| 345 | 22.8.60 | 0.24 | 147.72 | 0.88 | 146.02 | | | 1.06 | 1.53 | 27.37 | 29.22 |
| 346 | 23.8.60 | 0.22 | 147.70 | 0.85 | 145.99 | | | 1.03 | 1.47 | 26.06 | 26.85 |
| 347 | 24.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.83 | 145.97 | 1.00 | 145.77 | 0.98 | 1.42 | 25.76 | 25.47 |
| 348 | 25.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.83 | 145.97 | | | 0.97 | 1.41 | 25.77 | 25.25 |
| 349 | 26.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | | | 0.96 | 1.41 | 25.77 | 24.80 |
| 350 | 27.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | 0.96 | 145.73 | 0.95 | 1.39 | 25.77 | 24.50 |
| 351 | 29.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.80 | 145.94 | 0.92 | 145.69 | 0.94 | 1.39 | 25.58 | 24.93 |
| 352 | 30.8.60 | 0.20 | 147.68 | 0.80 | 145.94 | 0.92 | 145.69 | 0.93 | 1.41 | 25.58 | 23.95 |
| 353 | 31.8.60 | 0.18 | 147.66 | 0.80 | 145.94 | 0.90 | 145.67 | 0.92 | 1.41 | 24.18 | 22.37 |
| 354 | 1.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.77 | 145.93 | | | 0.91 | 1.39 | 24.19 | 22.02 |
| 355 | 2.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.78 | 145.92 | | | 0.91 | 1.40 | 24.19 | 22.13 |
| 356 | 3.9.60 | 0.16 | 147.64 | 0.78 | 145.92 | 0.89 | 145.66 | 0.91 | 1.39 | 24.19 | 22.06 |
| 357 | 5.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.79 | 145.93 | 0.91 | 145.68 | 0.95 | 1.38 | 25.60 | 24.39 |
| 358 | 6.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.78 | 145.92 | | | 0.91 | 1.39 | 24.19 | 21.99 |
| 359 | 7.9.60 | 0.16 | 147.64 | 0.77 | 145.91 | 0.88 | 145.65 | 0.90 | 1.37 | 24.28 | 21.80 |
| 360 | 12.9.60 | 0.18 | 147.66 | 1.18 | 146.32 | | | 1.37 | 1.94 | 36.48 | 50.11 |
| 361 | 13.9.60 | 0.38 | 147.86 | 0.98 | 146.12 | | | 1.24 | 1.70 | 32.43 | 40.26 |
| 362 | 14.9.60 | 0.30 | 147.78 | 0.92 | 146.06 | 1.13 | 145.90 | 1.20 | 1.67 | 30.51 | 36.54 |
| 363 | 15.9.60 | 0.28 | 147.76 | 0.88 | 146.02 | 1.08 | 145.85 | 1.10 | 1.51 | 28.79 | 31.57 |
| 364 | 16.9.60 | 0.26 | 147.74 | 0.83 | 145.97 | 1.03 | 145.80 | 1.05 | 1.49 | 27.17 | 28.60 |
| 365 | 17.9.60 | 0.24 | 147.72 | 0.83 | 145.97 | 1.01 | 145.78 | 1.02 | 1.47 | 26.87 | 27.47 |
| 366 | 19.9.60 | 0.20 | 147.68 | 0.83 | 145.97 | 0.92 | 145.69 | 1.00 | 1.51 | 25.47 | 25.69 |
| 367 | 20.9.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | 0.90 | 145.67 | 1.00 | 1.47 | 25.47 | 25.49 |
| 368 | 21.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.82 | 145.96 | 0.90 | 145.67 | 0.97 | 1.44 | 25.37 | 24.72 |
| 369 | 22.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.82 | 145.96 | 0.90 | 145.67 | 0.98 | 1.46 | 25.37 | 24.77 |
| 370 | 23.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.82 | 145.96 | 0.90 | 145.67 | 0.97 | 1.46 | 25.33 | 24.63 |
| 371 | 24.9.60 | 0.18 | 147.66 | 0.81 | 145.95 | 0.90 | 145.67 | 0.98 | 1.44 | 25.33 | 24.74 |
| 372 | 26.9.60 | 0.20 | 147.68 | 0.81 | 145.95 | 0.91 | 145.68 | 0.98 | 1.47 | 25.37 | 24.97 |
| 373 | 27.9.60 | 0.22 | 147.70 | 0.85 | 145.99 | 1.00 | 145.77 | 1.05 | 1.53 | 27.09 | 28.38 |
| 374 | 28.9.60 | 0.22 | 147.70 | 0.85 | 145.99 | 1.00 | 145.77 | 1.04 | 1.51 | 27.20 | 28.31 |
| 375 | 29.9.60 | 0.26 | 147.74 | 0.86 | 146.00 | 1.03 | 145.80 | 1.05 | 1.53 | 27.20 | 28.75 |
| 376 | 30.9.60 | 0.36 | 147.84 | 1.00 | 146.14 | 1.22 | 145.99 | 1.22 | 1.75 | 32.48 | 39.77 |
| 377 | 1.10.60 | 0.28 | 147.76 | 0.87 | 146.01 | 1.09 | 145.86 | 1.13 | 1.60 | 28.04 | 31.59 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

Άχελως εις Κορυμιά

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 378 | 3.10.60 | 0.24 | 147.72 | 0.85 | 145.99 | 1.00 | 145.77 | 1.05 | 1.53 | 27.18 | 28.42 |
| 379 | 4.10.60 | 0.22 | 147.70 | 0.84 | 145.98 | 0.98 | 145.75 | 1.03 | 1.47 | 27.92 | 27.92 |
| 380 | 5.10.60 | 0.20 | 147.68 | 0.84 | 145.98 | 0.96 | 145.73 | 1.02 | 1.46 | 26.54 | 27.13 |
| 381 | 10.10.60 | 0.26 | 147.74 | 0.88 | 146.02 | 1.05 | 145.82 | 1.12 | 1.55 | 28.27 | 31.65 |
| 382 | 11.10.60 | 0.24 | 147.72 | 0.87 | 146.01 | 1.03 | 145.80 | 1.08 | 1.51 | 27.05 | 29.23 |
| 383 | 12.10.60 | 0.32 | 147.80 | 0.98 | 146.12 | 1.15 | 145.92 | 1.18 | 1.65 | 31.11 | 36.81 |
| 384 | 17.10.60 | 0.60 | 148.08 | 1.32 | 146.46 | 1.56 | 146.33 | 1.69 | 2.36 | 49.39 | 83.76 |
| 385 | 19.10.60 | 0.45 | 147.93 | 1.17 | 146.31 | 1.33 | 146.17 | 1.42 | 2.03 | 37.98 | 54.00 |
| 386 | 20.10.60 | 0.39 | 147.87 | 1.06 | 146.20 | 1.22 | 145.99 | 1.32 | 1.86 | 35.10 | 46.32 |
| 387 | 21.10.60 | 0.36 | 147.84 | 1.00 | 146.14 | 1.15 | 145.92 | 1.24 | 1.75 | 34.32 | 42.62 |
| 388 | 22.10.60 | 0.32 | 147.80 | 0.94 | 146.08 | 1.10 | 145.87 | 1.21 | 1.67 | 31.88 | 38.73 |
| 389 | 24.10.60 | 0.34 | 147.82 | 1.00 | 146.14 | 1.15 | 145.92 | 1.23 | 1.75 | 33.21 | 40.97 |
| 390 | 25.10.60 | 0.39 | 147.78 | 0.95 | 146.09 | 1.10 | 145.87 | 1.23 | 1.68 | 32.80 | 40.54 |
| 391 | 26.10.60 | 0.30 | 147.78 | 0.93 | 146.07 | 1.06 | 145.83 | 1.18 | 1.63 | 31.36 | 36.99 |
| 392 | 27.10.60 | 0.28 | 147.76 | 0.91 | 146.05 | 1.03 | 145.80 | 1.16 | 1.58 | 30.91 | 35.87 |
| 393 | 29.10.60 | 0.26 | 147.74 | 0.89 | 146.03 | 1.00 | 145.77 | 1.15 | 1.58 | 31.25 | 35.83 |
| 394 | 31.10.60 | 0.24 | 147.72 | 0.88 | 146.02 | 1.00 | 145.77 | 1.10 | 1.61 | 29.22 | 32.15 |
| 395 | 1.11.60 | 0.22 | 147.70 | 0.86 | 146.00 | 0.97 | 145.74 | 1.11 | 1.55 | 29.09 | 32.31 |
| 396 | 2.11.60 | 0.22 | 147.70 | 0.85 | 145.99 | 0.96 | 145.73 | 1.08 | 1.47 | 30.39 | 32.95 |
| 397 | 3.11.60 | 0.22 | 147.70 | 0.84 | 145.98 | 0.92 | 145.72 | 1.05 | 1.46 | 28.48 | 29.80 |
| 398 | 4.11.60 | 0.22 | 147.70 | 0.84 | 145.98 | 0.92 | 145.72 | 1.05 | 1.51 | 28.25 | 29.64 |
| 399 | 5.11.60 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | 0.87 | 145.64 | 1.04 | 1.51 | 27.94 | 29.03 |
| 400 | 7.11.60 | 0.20 | 147.68 | 0.78 | 145.92 | 0.87 | 145.64 | 1.03 | 1.49 | 27.84 | 28.63 |
| 401 | 8.11.60 | 1.06 | 148.54 | 2.04 | 147.18 | 2.16 | 146.93 | 1.82 | 2.67 | 56.74 | 121.73 |
| 402 | 9.11.60 | 0.57 | 148.05 | 1.33 | 146.47 | 1.52 | 146.29 | 1.52 | 2.25 | 41.71 | 63.41 |
| 403 | 10.11.60 | 0.42 | 147.90 | 1.15 | 146.29 | 1.35 | 146.12 | 1.35 | 1.97 | 36.53 | 49.39 |
| 404 | 11.11.60 | 1.15 | 148.63 | 2.10 | 147.24 | 2.17 | 146.94 | 1.60 | 2.57 | 76.76 | 122.77 |
| 405 | 12.11.60 | 0.65 | 148.13 | 1.52 | 146.66 | 1.67 | 146.44 | 1.49 | 2.53 | 53.96 | 80.63 |
| 406 | 14.11.60 | 0.42 | 147.90 | 1.17 | 146.31 | 1.38 | 146.15 | 1.23 | 1.84 | 41.50 | 51.33 |
| 407 | 15.11.60 | 0.62 | 148.10 | 1.38 | 146.52 | 1.59 | 146.36 | 1.36 | 2.07 | 49.58 | 67.85 |
| 408 | 16.11.60 | 0.72 | 148.20 | 1.62 | 146.76 | 1.75 | 146.52 | 1.49 | 2.50 | 56.14 | 83.74 |
| 409 | 17.11.60 | 0.54 | 148.02 | 1.33 | 146.47 | 1.53 | 146.30 | 1.34 | 2.03 | 48.12 | 64.56 |
| 410 | 18.11.60 | 0.47 | 147.95 | 1.23 | 146.37 | 1.37 | 146.14 | 1.26 | 1.86 | 45.30 | 56.98 |
| 411 | 19.11.60 | 0.41 | 147.89 | 1.14 | 146.28 | 1.34 | 146.11 | 1.22 | 1.73 | 41.97 | 51.38 |
| 412 | 21.11.60 | 0.63 | 148.11 | 1.51 | 146.65 | 1.66 | 146.43 | 1.39 | 2.15 | 52.60 | 73.00 |
| 413 | 22.11.60 | 0.48 | 147.96 | 1.24 | 146.38 | 1.41 | 146.18 | 1.25 | 1.84 | 46.15 | 57.75 |
| 414 | 23.11.60 | 0.42 | 147.90 | 1.15 | 146.29 | 1.35 | 146.12 | 1.20 | 1.73 | 42.00 | 50.54 |
| 415 | 25.11.60 | 0.96 | 148.44 | 1.91 | 147.05 | 2.03 | 146.80 | 1.67 | 2.97 | 56.85 | 111.41 |
| 416 | 26.11.60 | 0.72 | 148.20 | 1.62 | 146.76 | 1.75 | 146.52 | 1.49 | 2.43 | 58.06 | 86.81 |
| 417 | 28.11.60 | 0.51 | 147.99 | 1.37 | 146.51 | 1.51 | 146.28 | 1.30 | 1.94 | 47.29 | 61.64 |
| 418 | 29.11.60 | 0.50 | 147.98 | 1.30 | 146.44 | 1.45 | 146.22 | 1.27 | 1.86 | 47.17 | 59.77 |
| 419 | 30.11.60 | 0.55 | 148.03 | 1.36 | 146.50 | 1.54 | 146.31 | 1.40 | 1.94 | 46.46 | 65.06 |
| 420 | 1.12.60 | 0.46 | 147.94 | 1.19 | 146.33 | 1.35 | 146.12 | 1.23 | 1.73 | 44.36 | 54.82 |
| 421 | 2.12.60 | 0.42 | 147.90 | 1.12 | 146.26 | 1.34 | 146.11 | 1.19 | 1.68 | 41.83 | 49.72 |
| 422 | 3.12.60 | 0.40 | 147.88 | 1.09 | 146.23 | 1.30 | 146.07 | 1.17 | 1.67 | 40.79 | 47.82 |
| 423 | 5.12.60 | 0.38 | 147.86 | 1.07 | 146.21 | 1.21 | 145.98 | 1.15 | 1.58 | 39.25 | 45.23 |
| 424 | 6.12.60 | 0.36 | 147.84 | 1.06 | 146.20 | 1.21 | 145.98 | 1.13 | 1.56 | 39.04 | 44.21 |
| 425 | 7.12.60 | 0.34 | 147.82 | 1.03 | 146.17 | 1.15 | 145.92 | 1.12 | 1.53 | 37.52 | 42.22 |
| 426 | 8.12.60 | 0.38 | 147.86 | 1.09 | 146.23 | 1.23 | 146.00 | 1.15 | 1.60 | 39.16 | 45.05 |
| 427 | 9.12.60 | 1.40 | 148.88 | 2.67 | 147.81 | 2.70 | 147.47 | 1.84 | 3.07 | 89.81 | 165.69 |
| 428 | 10.12.60 | 1.13 | 148.61 | 2.17 | 147.31 | 2.25 | 147.02 | 1.65 | 2.69 | 85.19 | 140.98 |
| 429 | 12.12.60 | 3.24 | 150.72 | 4.75 | 149.89 | 4.71 | 149.48 | 1.55 | 2.65 | 164.87 | 255.59 |
| 430 | 15.12.60 | 2.89 | 150.37 | 4.10 | 149.24 | 4.15 | 148.92 | 1.94 | 2.72 | 176.95 | 343.54 |
| 431 | 16.12.60 | 2.04 | 149.52 | 3.04 | 148.18 | 3.08 | 147.85 | 2.01 | 3.24 | 99.47 | 200.13 |
| 432 | 17.12.60 | 1.45 | 148.93 | 2.43 | 147.57 | 2.46 | 147.23 | 1.93 | 3.24 | 85.42 | 165.09 |
| 433 | 20.12.60 | 2.99 | 150.47 | 4.32 | 149.46 | 4.36 | 149.13 | 2.34 | 3.24 | | |
| 434 | 21.12.60 | 2.16 | 149.64 | 3.10 | 148.24 | 3.20 | 147.97 | 2.12 | 3.26 | 109.81 | 232.63 |
| 435 | 22.12.60 | 2.58 | 150.06 | 3.57 | 148.72 | 3.52 | 148.29 | 2.31 | 3.66 | 124.28 | 287.82 |
| 436 | 30.12.60 | 2.94 | 150.42 | 4.065 | 149.20 | 4.065 | 148.835 | 2.16 | 3.55 | 164.32 | 355.57 |
| 437 | 31.12.60 | 2.46 | 149.94 | 3.545 | 148.685 | 3.43 | 148.20 | 2.08 | 3.76 | 129.22 | 268.62 |
| 438 | 2.1.61 | 1.75 | 149.23 | 2.79 | 147.93 | 2.71 | 147.48 | 2.13 | 3.16 | 88.22 | 187.88 |
| 439 | 3.1.61 | 1.59 | 149.07 | 2.61 | 147.75 | 2.56 | 147.33 | 2.10 | 3.37 | 78.97 | 166.28 |
| 440 | 4.1.61 | 1.47 | 148.95 | 2.52 | 147.66 | 2.52 | 147.29 | 2.10 | 3.40 | 76.72 | 160.96 |

Άχελως εις Κρηματα

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΟΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------------|---------|--------------|-------------|------------|-------------|------------|-------------|-----------------------------|---|-----------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΤΙΚ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΤΙΚ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΤΙΚ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 441 | 5.1.61 | 1.39 | 148.87 | 2.45 | 147.59 | 2.45 | 147.22 | 2.03 | 3.37 | 73.63 | 149.63 |
| 442 | 7.1.61 | 1.79 | 149.27 | 2.975 | 148.115 | 3.025 | 147.795 | | | | |
| 443 | 9.1.61 | 1.50 | 148.98 | 2.54 | 147.68 | 2.57 | 147.34 | 2.12 | 3.38 | 75.67 | 160.52 |
| 444 | 10.1.61 | 1.66 | 149.14 | 2.80 | 147.94 | 2.76 | 147.53 | 2.03 | 3.08 | 84.72 | 172.06 |
| 445 | 11.1.61 | 1.39 | 148.87 | 2.48 | 147.62 | 2.49 | 147.26 | 2.05 | 3.26 | 75.56 | 154.86 |
| 446 | 12.1.61 | 1.30 | 148.78 | 2.35 | 147.49 | 2.35 | 147.12 | 2.04 | 3.35 | 71.72 | 146.19 |
| 447 | 13.1.61 | 1.21 | 148.69 | 2.26 | 147.40 | 2.27 | 147.04 | 1.93 | 3.23 | 70.55 | 136.22 |
| 448 | 14.1.61 | 1.16 | 148.64 | 2.17 | 147.31 | 2.20 | 146.97 | 1.97 | 3.23 | 65.25 | 128.58 |
| 449 | 16.1.61 | 1.52 | 149.00 | 2.57 | 147.71 | 2.59 | 147.36 | 2.07 | 3.50 | 76.80 | 159.18 |
| 450 | 17.1.61 | 1.26 | 148.74 | 2.27 | 147.41 | 2.31 | 147.08 | 2.03 | 3.28 | 69.17 | 140.52 |
| 451 | 18.1.61 | 1.18 | 148.66 | 2.19 | 147.35 | 2.25 | 147.02 | 2.01 | 3.43 | 66.15 | 133.02 |
| 452 | 20.1.61 | 1.02 | 148.50 | 2.03 | 147.17 | 2.10 | 146.87 | 1.91 | 3.12 | 57.77 | 110.68 |
| 453 | 21.1.61 | 0.98 | 148.46 | 2.00 | 147.14 | 2.05 | 146.82 | 1.82 | 3.02 | 56.58 | 102.95 |
| 454 | 23.1.61 | 0.92 | 148.40 | 1.98 | 147.12 | 2.00 | 146.77 | 1.83 | 3.00 | 56.01 | 102.64 |
| 455 | 24.1.61 | 1.00 | 148.48 | 2.06 | 147.20 | 2.07 | 146.84 | 1.86 | 3.09 | 58.55 | 108.95 |
| 456 | 25.1.61 | 1.00 | 148.48 | 2.06 | 147.20 | 2.06 | 146.83 | 1.93 | 3.07 | 58.37 | 112.43 |
| 457 | 26.1.61 | 0.98 | 148.46 | 2.02 | 147.16 | 2.02 | 146.79 | 1.89 | 3.03 | 58.08 | 109.65 |
| 458 | 27.1.61 | 1.38 | 148.86 | 2.46 | 147.60 | 2.48 | 147.25 | 2.04 | 3.38 | 74.02 | 151.36 |
| 459 | 28.1.61 | 1.23 | 148.71 | 2.39 | 147.53 | 2.42 | 147.19 | 2.03 | 3.35 | 73.53 | 149.11 |
| 460 | 6.2.61 | 1.79 | 149.27 | 2.68 | 147.82 | 2.71 | 147.48 | 2.12 | 3.29 | 87.31 | 184.81 |
| 461 | 7.2.61 | 1.43 | 148.91 | 2.41 | 147.55 | 2.43 | 147.20 | 2.02 | 3.33 | 82.02 | 165.80 |
| 462 | 8.2.61 | 1.33 | 148.81 | 2.33 | 147.47 | 2.36 | 147.13 | 1.95 | 3.28 | 75.52 | 141.16 |
| 463 | 9.2.61 | 1.22 | 148.70 | 2.20 | 147.34 | 2.25 | 147.02 | 2.01 | 3.55 | 68.89 | 138.30 |
| 464 | 10.2.61 | 1.12 | 148.60 | 2.12 | 147.26 | 2.17 | 146.94 | 1.94 | 3.21 | 66.61 | 129.87 |
| 465 | 11.2.61 | 1.02 | 148.50 | 2.05 | 147.19 | 2.11 | 146.88 | 1.91 | 3.16 | 63.63 | 121.53 |
| 466 | 13.2.61 | 0.96 | 148.44 | 1.96 | 147.10 | 2.01 | 146.78 | 1.89 | 3.09 | 57.48 | 108.94 |
| 467 | 14.2.61 | 0.90 | 148.38 | 1.91 | 147.05 | 1.97 | 146.74 | 1.86 | 3.02 | 55.08 | 102.65 |
| 468 | 15.2.61 | 0.88 | 148.36 | 1.85 | 146.99 | 1.90 | 146.67 | 1.83 | 2.98 | 54.10 | 99.39 |
| 469 | 16.2.61 | 0.86 | 148.34 | 1.80 | 146.94 | 1.87 | 146.64 | 1.82 | 3.00 | 51.92 | 94.44 |
| 470 | 17.2.61 | 0.82 | 148.30 | 1.76 | 146.90 | 1.85 | 146.62 | 1.83 | 2.97 | 49.71 | 91.14 |
| 471 | 18.2.61 | 0.82 | 148.30 | 1.77 | 146.91 | 1.86 | 146.63 | 1.83 | 2.90 | 49.78 | 91.07 |
| 472 | 21.2.61 | 0.84 | 148.32 | 1.85 | 146.99 | 1.89 | 146.66 | 1.86 | 2.95 | 52.94 | 98.45 |
| 473 | 22.2.61 | 0.84 | 148.32 | 1.85 | 146.99 | 1.89 | 146.66 | 1.85 | 2.98 | 52.99 | 98.37 |
| 474 | 23.2.61 | 0.82 | 148.30 | 1.82 | 146.96 | 1.86 | 146.63 | 1.84 | 2.95 | 51.42 | 94.73 |
| 475 | 24.2.61 | 0.82 | 148.30 | 1.82 | 146.96 | 1.86 | 146.63 | 1.82 | 2.97 | 50.82 | 92.67 |
| 476 | 25.2.61 | 0.80 | 148.28 | 1.77 | 146.91 | 1.85 | 146.62 | 1.83 | 2.86 | 49.97 | 91.28 |
| 477 | 27.2.61 | 0.76 | 148.24 | 1.74 | 146.88 | 1.80 | 146.57 | 1.77 | 2.76 | 46.97 | 93.01 |
| 478 | 28.2.61 | 0.74 | 148.22 | 1.71 | 146.85 | 1.76 | 146.53 | 1.73 | 2.76 | 45.44 | 78.50 |
| 479 | 1.3.61 | 0.72 | 148.20 | 1.68 | 146.82 | 1.72 | 146.49 | 1.70 | 2.59 | 45.67 | 77.74 |
| 480 | 2.3.61 | 0.72 | 148.20 | 1.68 | 146.82 | 1.72 | 146.49 | 1.72 | 2.67 | 44.71 | 76.87 |
| 481 | 3.3.61 | 0.86 | 148.34 | 1.84 | 146.98 | 1.87 | 146.64 | 1.84 | 3.03 | 52.36 | 96.68 |
| 482 | 4.3.61 | 0.84 | 148.32 | 1.82 | 146.96 | 1.88 | 146.65 | 1.82 | 2.88 | 50.04 | 91.30 |
| 483 | 6.3.61 | 0.82 | 148.30 | 1.78 | 146.92 | 1.84 | 146.61 | 1.79 | 2.93 | 48.06 | 86.19 |
| 484 | 7.3.61 | 0.80 | 148.28 | 1.78 | 146.92 | 1.84 | 146.61 | 1.78 | 2.90 | 47.22 | 84.47 |
| 485 | 8.3.61 | 0.78 | 148.26 | 1.76 | 146.90 | 1.81 | 146.58 | 1.78 | 2.79 | 46.87 | 83.50 |
| 486 | 9.3.61 | 0.82 | 148.30 | 1.80 | 146.94 | 1.85 | 146.62 | 1.81 | 2.97 | 47.92 | 97.00 |
| 487 | 10.3.61 | 0.88 | 148.36 | 1.88 | 147.02 | 1.94 | 146.71 | 1.85 | 3.07 | 53.53 | 99.20 |
| 488 | 11.3.61 | 0.90 | 148.38 | 1.91 | 147.05 | 1.98 | 146.75 | 1.89 | 3.16 | 53.95 | 102.04 |
| 489 | 13.3.61 | 1.09 | 148.57 | 2.18 | 147.32 | 2.22 | 146.99 | 1.98 | 3.38 | 63.01 | 124.51 |
| 490 | 14.3.61 | 1.11 | 148.59 | 2.23 | 147.37 | 2.28 | 147.05 | 2.01 | 3.59 | 64.70 | 130.22 |
| 491 | 15.3.61 | 1.03 | 148.51 | 2.16 | 147.30 | 2.20 | 146.97 | 1.99 | 3.33 | 62.14 | 123.59 |
| 492 | 16.3.61 | 1.03 | 148.51 | 2.12 | 147.26 | 2.16 | 146.93 | 1.99 | 3.33 | 60.16 | 119.56 |
| 493 | 17.3.61 | 1.02 | 148.50 | 2.13 | 147.27 | 2.18 | 146.95 | 1.99 | 3.38 | 60.99 | 121.21 |
| 494 | 18.3.61 | 1.00 | 148.48 | 2.11 | 147.25 | 2.16 | 146.93 | 1.91 | 3.26 | 62.92 | 120.15 |
| 495 | 20.3.61 | 0.96 | 148.44 | 2.00 | 147.14 | 2.04 | 146.81 | 1.92 | 3.07 | 58.06 | 111.79 |
| 496 | 21.3.61 | 0.96 | 148.44 | 2.03 | 147.17 | 2.07 | 146.84 | 1.96 | 3.23 | 57.71 | 113.36 |
| 497 | 22.3.61 | 1.33 | 148.81 | 2.58 | 147.72 | 2.60 | 147.37 | 1.97 | 3.63 | 80.53 | 158.84 |
| 498 | 23.3.61 | 2.48 | 149.96 | 3.87 | 149.01 | 3.91 | 148.68 | 2.13 | 3.12 | 118.94 | 254.00 |
| 499 | 27.3.61 | 1.00 | 148.48 | 1.96 | 147.10 | 2.00 | 146.77 | 1.90 | 3.52 | 58.62 | 111.62 |
| 500 | 28.3.61 | 0.92 | 148.40 | 1.85 | 146.99 | 1.89 | 146.66 | 1.85 | 3.17 | 55.43 | 102.78 |
| 501 | 29.3.61 | 0.90 | 148.38 | 1.80 | 146.94 | 1.85 | 146.62 | 1.85 | 3.17 | 53.63 | 99.51 |
| 502 | 30.3.61 | 0.90 | 148.38 | 1.80 | 146.94 | 1.84 | 146.61 | 1.81 | 3.12 | 53.30 | 96.56 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|---------|--------------|----------|----------|----------|----------|----------|------------|-----------------------|------------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΙΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 503 | 31.3.61 | 0.84 | 148.32 | 1.72 | 146.86 | 1.77 | 146.54 | 1.79 | 2.86 | 50.44 | 90.15 |
| 504 | 1.4.61 | 0.82 | 148.30 | 1.70 | 146.84 | 1.75 | 146.52 | 1.79 | 2.88 | 49.69 | 88.97 |
| 505 | 3.4.61 | 0.86 | 148.34 | 1.80 | 146.94 | 1.85 | 146.62 | 1.81 | 3.03 | 53.13 | 96.37 |
| 506 | 4.4.61 | 0.90 | 148.38 | 1.83 | 146.97 | 1.87 | 146.64 | 1.83 | 3.09 | 54.49 | 99.61 |
| 507 | 5.4.61 | 0.94 | 148.42 | 1.89 | 147.03 | 1.93 | 146.70 | 1.87 | 3.12 | 56.25 | 105.14 |
| 508 | 12.4.61 | 0.92 | 148.40 | 1.85 | 146.99 | 1.88 | 146.65 | 1.87 | 3.19 | 54.48 | 102.06 |
| 509 | 13.4.61 | 0.90 | 148.38 | 1.78 | 146.92 | 1.82 | 146.59 | 1.85 | 3.14 | 52.00 | 96.48 |
| 510 | 14.4.61 | 0.86 | 148.34 | 1.75 | 146.89 | 1.79 | 146.56 | 1.84 | 3.11 | 51.44 | 94.84 |
| 511 | 15.4.61 | 0.82 | 148.30 | 1.70 | 146.84 | 1.74 | 146.51 | 1.82 | 2.98 | 50.24 | 91.37 |
| 512 | 17.4.61 | 0.80 | 148.28 | 1.68 | 146.82 | 1.74 | 146.51 | 1.78 | 2.97 | 50.23 | 89.58 |
| 513 | 18.4.61 | 0.82 | 148.30 | 1.70 | 146.84 | 1.76 | 146.53 | 1.79 | 3.00 | 50.46 | 90.48 |
| 514 | 19.4.61 | 0.82 | 148.30 | 1.72 | 146.86 | 1.76 | 146.53 | 1.80 | 2.90 | 50.61 | 91.12 |
| 515 | 20.4.61 | 0.80 | 148.28 | 1.67 | 146.81 | 1.73 | 146.50 | 1.81 | 2.85 | 49.50 | 89.73 |
| 516 | 21.4.61 | 0.78 | 148.26 | 1.61 | 146.75 | 1.68 | 146.45 | 1.77 | 2.74 | 48.07 | 85.12 |
| 517 | 22.4.61 | 0.76 | 148.24 | 1.60 | 146.74 | 1.66 | 146.43 | 1.73 | 2.67 | 47.53 | 82.48 |
| 518 | 24.4.61 | 0.77 | 148.25 | 1.62 | 146.76 | 1.67 | 146.44 | 1.75 | 2.81 | 47.63 | 83.44 |
| 519 | 25.4.61 | 1.68 | 149.16 | 3.05 | 148.19 | 3.09 | 147.86 | 1.99 | 3.33 | 103.19 | 205.67 |
| 520 | 26.4.61 | 1.40 | 148.88 | 2.55 | 147.69 | 2.58 | 147.35 | 1.95 | 3.12 | 80.09 | 156.31 |
| 521 | 27.4.61 | 1.11 | 148.59 | 2.10 | 147.24 | 2.14 | 146.91 | 1.93 | 3.38 | 64.16 | 123.92 |
| 522 | 28.4.61 | 1.37 | 148.85 | 2.74 | 147.88 | 2.78 | 147.55 | 1.86 | 3.02 | 87.88 | 163.98 |
| 523 | 29.4.61 | 1.15 | 148.63 | 2.19 | 147.33 | 2.24 | 147.01 | 1.91 | 3.29 | 70.34 | 134.41 |
| 524 | 2.5.61 | 0.86 | 148.34 | 1.86 | 147.00 | 1.90 | 146.67 | 1.76 | 2.91 | 56.40 | 99.33 |
| 525 | 3.5.61 | 0.85 | 148.33 | 1.83 | 146.97 | 1.87 | 146.64 | 1.73 | 2.86 | 56.27 | 97.39 |
| 526 | 4.5.61 | 0.85 | 148.33 | 1.82 | 146.96 | 1.87 | 146.64 | 1.73 | 2.79 | 56.13 | 96.30 |
| 527 | 5.5.61 | 0.80 | 148.28 | 1.70 | 146.84 | 1.78 | 146.55 | 1.69 | 2.76 | 52.99 | 89.66 |
| 528 | 6.5.61 | 0.76 | 148.24 | 1.66 | 146.80 | 1.75 | 146.52 | 1.65 | 2.74 | 50.27 | 83.30 |
| 529 | 8.5.61 | 0.72 | 148.20 | 1.58 | 146.72 | 1.69 | 146.46 | 1.63 | 2.55 | 49.28 | 80.41 |
| 530 | 9.5.61 | 0.70 | 148.18 | 1.56 | 146.70 | 1.68 | 146.45 | 1.59 | 2.55 | 48.61 | 77.14 |
| 531 | 10.5.61 | 0.68 | 148.16 | 1.52 | 146.66 | 1.66 | 146.43 | 1.60 | 2.39 | 47.09 | 75.39 |
| 532 | 11.5.61 | 0.69 | 148.17 | 1.56 | 146.70 | 1.70 | 146.47 | 1.61 | 2.55 | 47.72 | 76.85 |
| 533 | 12.5.61 | 0.70 | 148.18 | 1.58 | 146.72 | 1.69 | 146.46 | 1.60 | 2.62 | 49.40 | 79.38 |
| 534 | 13.5.61 | 0.64 | 148.12 | 1.50 | 146.64 | 1.63 | 146.40 | 1.53 | 2.41 | 46.28 | 70.66 |
| 535 | 15.5.61 | 0.62 | 148.10 | 1.49 | 146.63 | 1.62 | 146.39 | 1.51 | 2.34 | 45.20 | 68.34 |
| 536 | 16.5.61 | 0.60 | 148.08 | 1.45 | 146.59 | 1.57 | 146.34 | 1.48 | 2.17 | 43.23 | 63.91 |
| 537 | 17.5.61 | 0.58 | 148.06 | 1.40 | 146.54 | 1.55 | 146.32 | 1.46 | 2.25 | 41.92 | 61.27 |
| 538 | 18.5.61 | 0.56 | 148.04 | 1.37 | 146.51 | 1.53 | 146.30 | 1.49 | 2.18 | 41.93 | 62.75 |
| 539 | 19.5.61 | 0.54 | 148.02 | 1.35 | 146.49 | 1.52 | 146.29 | 1.43 | 2.10 | 41.41 | 59.25 |
| 540 | 20.5.61 | 0.66 | 148.14 | 1.50 | 146.64 | 1.64 | 146.41 | 1.55 | 2.34 | 45.56 | 70.90 |
| 541 | 22.5.61 | 0.76 | 148.24 | 1.70 | 146.84 | 1.79 | 146.56 | 1.72 | 2.65 | 51.88 | 89.50 |
| 542 | 23.5.61 | 0.76 | 148.24 | 1.68 | 146.82 | 1.76 | 146.55 | 1.74 | 2.69 | 51.11 | 88.91 |
| 543 | 24.5.61 | 0.66 | 148.14 | 1.54 | 146.68 | 1.67 | 146.44 | 1.64 | 2.50 | 46.46 | 76.34 |
| 544 | 25.5.61 | 0.62 | 148.10 | 1.48 | 146.62 | 1.62 | 146.39 | 1.57 | 2.38 | 44.41 | 69.79 |
| 545 | 26.5.61 | 0.60 | 148.08 | 1.42 | 146.56 | 1.57 | 146.34 | 1.57 | 2.25 | 42.96 | 67.53 |
| 546 | 27.5.61 | 0.56 | 148.04 | 1.37 | 146.51 | 1.55 | 146.32 | 1.53 | 2.22 | 41.45 | 63.62 |
| 547 | 30.5.61 | 0.52 | 148.00 | 1.33 | 146.47 | 1.52 | 146.29 | 1.47 | 2.12 | 39.88 | 58.57 |
| 548 | 2.6.61 | 0.46 | 147.94 | 1.22 | 146.36 | 1.42 | 146.19 | 1.39 | 1.99 | 36.55 | 50.72 |
| 549 | 3.6.61 | 0.44 | 147.92 | 1.19 | 146.33 | 1.40 | 146.17 | 1.37 | 1.93 | 35.45 | 48.69 |
| 550 | 5.6.61 | 0.42 | 147.90 | 1.17 | 146.31 | 1.38 | 146.15 | 1.38 | 1.96 | 35.03 | 48.21 |
| 551 | 6.6.61 | 0.42 | 147.90 | 1.17 | 146.31 | 1.38 | 146.15 | 1.38 | 1.96 | 35.03 | 48.36 |
| 552 | 7.6.61 | 0.42 | 147.90 | 1.15 | 146.29 | 1.36 | 146.13 | 1.32 | 1.86 | 34.73 | 45.87 |
| 553 | 8.6.61 | 0.40 | 147.88 | 1.12 | 146.26 | 1.32 | 146.09 | 1.34 | 1.86 | 33.85 | 45.32 |
| 554 | 9.6.61 | 0.40 | 147.88 | 1.10 | 146.24 | 1.31 | 146.08 | 1.36 | 1.86 | 33.75 | 45.86 |
| 555 | 10.6.61 | 0.40 | 147.88 | 1.10 | 146.24 | 1.31 | 146.08 | 1.34 | 1.84 | 33.91 | 45.61 |
| 556 | 12.6.61 | 0.38 | 147.86 | 1.09 | 146.23 | 1.30 | 146.07 | 1.33 | 1.91 | 32.56 | 43.27 |
| 557 | 13.6.61 | 0.36 | 147.84 | 1.08 | 146.22 | 1.29 | 146.06 | 1.30 | 1.87 | 32.71 | 42.59 |
| 558 | 14.6.61 | 0.34 | 147.82 | 1.04 | 146.18 | 1.27 | 146.04 | 1.28 | 1.82 | 32.00 | 41.12 |
| 559 | 15.6.61 | 0.34 | 147.82 | 1.04 | 146.18 | 1.27 | 146.04 | 1.28 | 1.72 | 31.40 | 40.14 |
| 560 | 16.6.61 | 0.32 | 147.80 | 1.02 | 146.16 | 1.25 | 146.02 | 1.26 | 1.73 | 31.11 | 39.20 |
| 561 | 17.6.61 | 0.48 | 147.96 | 1.26 | 146.40 | 1.44 | 146.21 | 1.43 | 1.99 | 37.93 | 54.39 |
| 562 | 19.6.61 | 0.38 | 147.86 | 1.10 | 146.24 | 1.31 | 146.08 | 1.32 | 1.82 | 32.59 | 43.09 |
| 563 | 20.6.61 | 0.36 | 147.84 | 1.08 | 146.22 | 1.29 | 146.06 | 1.33 | 1.80 | 32.49 | 43.44 |
| 564 | 21.6.61 | 0.36 | 147.84 | 1.06 | 146.20 | 1.27 | 146.04 | 1.33 | 1.77 | 32.10 | 42.62 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΧΗΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|---------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|------------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΙΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΡΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΡΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΡΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 565 | 22.6.61 | 0.34 | 147.82 | 1.04 | 146.18 | 1.27 | 146.04 | 1.31 | 1.81 | 31.20 | 41.07 |
| 566 | 23.6.61 | 0.32 | 147.80 | 1.04 | 146.18 | 1.26 | 146.03 | 1.29 | 1.82 | 30.84 | 39.79 |
| 567 | 24.6.61 | 0.32 | 147.80 | 1.03 | 146.17 | 1.24 | 146.01 | 1.27 | 1.63 | 30.35 | 38.51 |
| 568 | 26.6.61 | 0.30 | 147.78 | 1.01 | 146.15 | 1.23 | 146.00 | 1.25 | 1.68 | 29.36 | 36.62 |
| 569 | 27.6.61 | 0.30 | 147.78 | 0.98 | 146.12 | 1.18 | 145.95 | 1.19 | 1.61 | 28.82 | 34.39 |
| 570 | 28.6.61 | 0.28 | 147.76 | 0.95 | 146.09 | 1.15 | 145.92 | 1.16 | 1.56 | 27.97 | 32.38 |
| 571 | 30.6.61 | 0.34 | 147.82 | 1.045 | 146.185 | 1.265 | 146.035 | 1.30 | 1.75 | 31.20 | 40.71 |
| 572 | 1.7.61 | 0.32 | 147.80 | 1.03 | 146.17 | 1.24 | 146.01 | 1.28 | 1.70 | 29.72 | 38.09 |
| 573 | 3.7.61 | 0.28 | 147.76 | 0.95 | 146.09 | 1.15 | 145.92 | 1.21 | 1.58 | 27.02 | 32.72 |
| 574 | 4.7.61 | 0.26 | 147.74 | 0.93 | 146.07 | 1.12 | 145.89 | 1.17 | 1.53 | 26.76 | 31.30 |
| 575 | 5.7.61 | 0.26 | 147.74 | 0.92 | 146.06 | 1.12 | 145.89 | 1.18 | 1.55 | 26.76 | 31.58 |
| 576 | 6.7.61 | 0.30 | 147.78 | 0.97 | 146.11 | 1.17 | 145.94 | 1.23 | 1.63 | 28.41 | 35.09 |
| 577 | 7.7.61 | 0.28 | 147.76 | 0.95 | 146.09 | 1.15 | 145.92 | 1.20 | 1.60 | 27.89 | 33.52 |
| 578 | 8.7.61 | 0.34 | 147.82 | 1.02 | 146.16 | 1.265 | 146.035 | 1.30 | 1.70 | 30.07 | 39.17 |
| 579 | 10.7.61 | 0.36 | 147.86 | 1.085 | 146.225 | 1.285 | 146.055 | 1.31 | 1.77 | 31.23 | 40.88 |
| 580 | 11.7.61 | 0.32 | 147.80 | 1.01 | 146.15 | 1.235 | 146.005 | 1.27 | 1.72 | 29.17 | 37.04 |
| 581 | 12.7.61 | 0.28 | 147.76 | 0.95 | 146.09 | 1.15 | 145.92 | 1.24 | 1.67 | 27.45 | 34.00 |
| 582 | 13.7.61 | 0.26 | 147.74 | 0.93 | 146.07 | 1.12 | 145.89 | 1.17 | 1.51 | 27.02 | 31.66 |
| 583 | 14.7.61 | 0.24 | 147.72 | 0.90 | 146.04 | 1.10 | 145.87 | 1.11 | 1.46 | 26.58 | 29.51 |
| 584 | 15.7.61 | 0.24 | 147.72 | 0.89 | 146.03 | 1.09 | 145.86 | 1.07 | 1.44 | 26.16 | 27.96 |
| 585 | 17.7.61 | 0.22 | 147.70 | 0.86 | 146.00 | 1.06 | 145.83 | 1.04 | 1.39 | 24.51 | 25.59 |
| 586 | 18.7.61 | 0.20 | 147.68 | 0.84 | 145.98 | 1.04 | 145.81 | 1.01 | 1.37 | 24.33 | 24.59 |
| 587 | 19.7.61 | 0.26 | 147.74 | 0.925 | 146.065 | 1.12 | 145.89 | 1.10 | 1.46 | 26.89 | 29.71 |
| 588 | 20.7.61 | 0.30 | 147.78 | 0.975 | 146.115 | 1.165 | 145.935 | 1.21 | 1.60 | 28.91 | 35.10 |
| 589 | 21.7.61 | 0.26 | 147.74 | 0.93 | 146.07 | 1.12 | 145.89 | 1.11 | 1.46 | 26.64 | 29.52 |
| 590 | 22.7.61 | 0.22 | 147.70 | 0.87 | 146.01 | 1.07 | 145.84 | 1.07 | 1.44 | 25.13 | 26.99 |
| 591 | 24.7.61 | 0.20 | 147.68 | 0.83 | 145.97 | 1.03 | 145.80 | 1.02 | 1.39 | 23.73 | 24.13 |
| 592 | 25.7.61 | 0.20 | 147.68 | 0.82 | 145.96 | 1.03 | 145.80 | 1.02 | 1.39 | 23.77 | 24.23 |
| 593 | 26.7.61 | 0.18 | 147.66 | 0.81 | 145.95 | 1.02 | 145.79 | 1.01 | 1.39 | 23.77 | 24.13 |
| 594 | 27.7.61 | 0.18 | 147.66 | 0.81 | 145.95 | 1.02 | 145.79 | 1.01 | 1.35 | 23.57 | 23.82 |
| 595 | 28.7.61 | 0.18 | 147.66 | 0.80 | 145.94 | 1.01 | 145.78 | 0.98 | 1.34 | 23.57 | 23.24 |
| 596 | 29.7.61 | 0.18 | 147.66 | 0.80 | 145.94 | 1.01 | 145.78 | 0.97 | 1.30 | 23.57 | 23.04 |
| 597 | 31.7.61 | 0.16 | 147.64 | 0.79 | 145.93 | 1.00 | 145.77 | 0.96 | 1.27 | 22.93 | 21.77 |
| 598 | 1.8.61 | 0.16 | 147.64 | 0.78 | 145.92 | 0.99 | 145.76 | 0.94 | 1.32 | 23.51 | 22.24 |
| 599 | 2.8.61 | 0.16 | 147.64 | 0.78 | 145.92 | 0.98 | 145.75 | 0.93 | 1.30 | 23.27 | 21.87 |
| 600 | 3.8.61 | 0.16 | 147.64 | 0.77 | 145.91 | 0.97 | 145.74 | 0.93 | 1.30 | 22.72 | 21.15 |
| 601 | 4.8.61 | 0.16 | 147.64 | 0.77 | 145.91 | 0.97 | 145.74 | 0.93 | 1.25 | 22.82 | 21.38 |
| 602 | 5.8.61 | 0.16 | 147.64 | 0.77 | 145.91 | 0.97 | 145.74 | 0.93 | 1.29 | 22.82 | 21.39 |
| 603 | 7.8.61 | 0.16 | 147.64 | 0.77 | 145.91 | 0.96 | 145.73 | 0.95 | 1.30 | 22.82 | 21.84 |
| 604 | 8.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.76 | 145.90 | 0.96 | 145.73 | 0.94 | 1.23 | 22.76 | 21.47 |
| 605 | 9.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.76 | 145.90 | 0.96 | 145.73 | 0.93 | 1.27 | 22.76 | 21.30 |
| 606 | 10.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.75 | 145.89 | 0.95 | 145.72 | 0.90 | 1.25 | 22.70 | 20.63 |
| 607 | 11.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.75 | 145.89 | 0.95 | 145.72 | 0.88 | 1.25 | 22.70 | 20.09 |
| 608 | 12.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.75 | 145.89 | 0.95 | 145.72 | 0.91 | 1.27 | 22.60 | 20.53 |
| 609 | 14.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.74 | 145.88 | 0.94 | 145.71 | 0.91 | 1.21 | 21.98 | 20.03 |
| 610 | 16.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.74 | 145.88 | 0.94 | 145.71 | 0.89 | 1.21 | 21.96 | 19.53 |
| 611 | 17.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.74 | 145.88 | 0.94 | 145.71 | 0.90 | 1.20 | 22.16 | 19.97 |
| 612 | 18.8.61 | 0.14 | 147.62 | 0.74 | 145.88 | 0.94 | 145.71 | 0.89 | 1.18 | 21.96 | 19.64 |
| 613 | 19.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.73 | 145.87 | 0.93 | 145.70 | 0.88 | 1.20 | 22.06 | 19.46 |
| 614 | 21.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.72 | 145.86 | 0.92 | 145.69 | 0.84 | 1.20 | 21.52 | 18.27 |
| 615 | 22.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.72 | 145.86 | 0.92 | 145.69 | 0.88 | 1.20 | 21.52 | 18.97 |
| 616 | 23.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.72 | 145.86 | 0.92 | 145.69 | 0.87 | 1.20 | 21.52 | 18.91 |
| 617 | 24.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.72 | 145.86 | 0.92 | 145.69 | 0.88 | 1.23 | 21.52 | 18.95 |
| 618 | 25.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.72 | 145.86 | 0.92 | 145.69 | 0.90 | 1.25 | 21.52 | 19.29 |
| 619 | 26.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.72 | 145.86 | 0.92 | 145.69 | 0.90 | 1.25 | 21.48 | 19.24 |
| 620 | 28.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.71 | 145.85 | 0.92 | 145.69 | 0.89 | 1.21 | 21.48 | 19.08 |
| 621 | 29.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.71 | 145.85 | 0.92 | 145.69 | 0.89 | 1.27 | 21.48 | 19.07 |
| 622 | 30.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.70 | 145.84 | 0.92 | 145.69 | 0.90 | 1.29 | 21.48 | 19.27 |
| 623 | 31.8.61 | 0.12 | 147.60 | 0.70 | 145.84 | 0.92 | 145.69 | 0.90 | 1.29 | 21.48 | 19.24 |
| 624 | 1.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.70 | 145.84 | 0.92 | 145.69 | 0.89 | 1.25 | 21.48 | 19.23 |
| 625 | 2.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.88 | 1.25 | 21.64 | 19.17 |
| 626 | 4.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.87 | 1.23 | 21.34 | 18.68 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 627 | 5.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.88 | 1.23 | 21.32 | 18.70 |
| 628 | 6.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.87 | 1.20 | 21.32 | 18.51 |
| 629 | 7.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.87 | 1.16 | 21.32 | 18.64 |
| 630 | 8.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.87 | 1.14 | 21.32 | 18.58 |
| 631 | 9.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.84 | 1.16 | 21.32 | 18.00 |
| 632 | 11.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.18 | 21.32 | 18.42 |
| 633 | 12.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.18 | 21.32 | 18.32 |
| 634 | 13.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.69 | 145.83 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.20 | 21.32 | 18.31 |
| 635 | 14.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.68 | 145.82 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.18 | 21.32 | 18.37 |
| 636 | 15.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.68 | 145.82 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.16 | 21.32 | 18.37 |
| 637 | 18.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.68 | 145.82 | 0.92 | 145.69 | 0.87 | 1.18 | 21.33 | 18.62 |
| 638 | 19.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.68 | 145.82 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.20 | 21.31 | 18.42 |
| 639 | 20.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.68 | 145.82 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.20 | 21.31 | 18.38 |
| 640 | 21.9.61 | 0.10 | 147.58 | 0.68 | 145.82 | 0.92 | 145.69 | 0.86 | 1.16 | 21.31 | 18.32 |
| 641 | 22.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.20 | 21.21 | 18.36 |
| 642 | 23.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.20 | 21.21 | 18.35 |
| 643 | 25.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.87 | 1.16 | 21.26 | 18.47 |
| 644 | 26.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.87 | 1.16 | 21.26 | 18.39 |
| 645 | 27.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.87 | 1.16 | 21.24 | 18.52 |
| 646 | 28.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.87 | 1.18 | 21.24 | 18.47 |
| 647 | 29.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.16 | 21.24 | 18.35 |
| 648 | 30.9.61 | 0.09 | 147.57 | 0.67 | 145.81 | 0.91 | 145.68 | 0.85 | 1.15 | 21.24 | 18.18 |
| 649 | 2.10.61 | 0.09 | 147.57 | 0.66 | 145.80 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.16 | 20.96 | 18.17 |
| 650 | 3.10.61 | 0.09 | 147.57 | 0.66 | 145.80 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.18 | 20.84 | 18.03 |
| 651 | 4.10.61 | 0.08 | 147.56 | 0.66 | 145.80 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.15 | 20.84 | 17.93 |
| 652 | 5.10.61 | 0.08 | 147.56 | 0.66 | 145.80 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.61 | 20.84 | 17.92 |
| 653 | 6.10.61 | 0.08 | 147.56 | 0.66 | 145.80 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.16 | 20.84 | 18.03 |
| 654 | 7.10.61 | 0.08 | 147.56 | 0.66 | 145.80 | 0.91 | 145.68 | 0.86 | 1.16 | 20.84 | 17.95 |
| 655 | 9.10.61 | 0.14 | 147.62 | 0.75 | 145.89 | 1.00 | 145.77 | 0.92 | 1.20 | 21.66 | 19.96 |
| 656 | 10.10.61 | 0.31 | 147.79 | 0.975 | 146.115 | 1.22 | 145.99 | 1.25 | 1.86 | 27.25 | 34.24 |
| 657 | 11.10.61 | 0.69 | 148.17 | 1.495 | 145.635 | 1.68 | 146.45 | 1.71 | 2.97 | 45.32 | 77.62 |
| 658 | 12.10.61 | 0.375 | 147.855 | 1.065 | 146.205 | 1.33 | 146.10 | 1.43 | 2.08 | 29.92 | 42.74 |
| 659 | 13.10.61 | 0.30 | 147.78 | 0.92 | 146.06 | 1.21 | 145.98 | 1.14 | 1.70 | 25.75 | 29.58 |
| 660 | 14.10.61 | 0.26 | 147.74 | 0.865 | 146.005 | 1.165 | 145.935 | 1.12 | 1.61 | 23.65 | 26.58 |
| 661 | 16.10.61 | 0.20 | 147.68 | 0.79 | 145.93 | 1.10 | 145.87 | 1.04 | 1.44 | 22.25 | 23.24 |
| 662 | 17.10.61 | 0.20 | 147.68 | 0.77 | 145.91 | 1.09 | 145.86 | 1.03 | 1.41 | 22.09 | 22.79 |
| 663 | 18.10.61 | 0.20 | 147.68 | 0.77 | 145.91 | 1.08 | 145.85 | 1.01 | 1.41 | 22.09 | 22.35 |
| 664 | 19.10.61 | 0.21 | 147.69 | 0.78 | 145.92 | 1.09 | 145.86 | 1.02 | 1.41 | 22.25 | 22.71 |
| 665 | 20.10.61 | 0.22 | 147.70 | 0.80 | 145.94 | 1.12 | 145.89 | 1.08 | 1.51 | 23.45 | 25.49 |
| 666 | 21.10.61 | 0.545 | 148.025 | 1.33 | 146.47 | 1.525 | 146.295 | 1.69 | 2.67 | 37.11 | 62.88 |
| 667 | 23.10.61 | 0.30 | 147.78 | 0.935 | 146.075 | 1.21 | 145.98 | 1.26 | 1.77 | 26.92 | 34.12 |
| 668 | 24.10.61 | 0.30 | 147.78 | 0.94 | 146.08 | 1.265 | 146.035 | 1.22 | 1.79 | 25.55 | 31.19 |
| 669 | 25.10.61 | 0.54 | 148.02 | 1.29 | 146.43 | 1.50 | 146.27 | 1.62 | 2.57 | 36.49 | 59.17 |
| 670 | 26.10.61 | 0.44 | 147.92 | 1.155 | 146.295 | 1.37 | 146.14 | 1.52 | 2.22 | 32.27 | 49.28 |
| 671 | 27.10.61 | 0.36 | 147.84 | 1.055 | 146.195 | 1.29 | 146.06 | 1.46 | 2.15 | 29.63 | 43.51 |
| 672 | 4.11.61 | 0.21 | 147.69 | 0.83 | 145.97 | 1.10 | 145.87 | 1.09 | 1.49 | 24.49 | 26.87 |
| 673 | 6.11.61 | 4.175 | 151.655 | 5.90 | 151.04 | 5.66 | 150.43 | 1.93 | 2.55 | 222.85 | 429.65 |
| 674 | 7.11.61 | 4.975 | 152.455 | 6.525 | 151.665 | | | 2.02 | 3.20 | 243.24 | 492.01 |
| 675 | 8.11.61 | 2.84 | 150.32 | 4.09 | 149.23 | 4.09 | 148.86 | 2.40 | 3.28 | 202.49 | 486.66 |
| 676 | 9.11.61 | 2.33 | 149.81 | 3.51 | 148.65 | 2.45 | 147.22 | 2.20 | 3.19 | 159.00 | 350.31 |
| 677 | 10.11.61 | 1.55 | 149.03 | 2.49 | 147.63 | 2.50 | 147.27 | 2.07 | 3.00 | 110.46 | 229.07 |
| 678 | 11.11.61 | 1.15 | 148.63 | 2.09 | 147.23 | 2.08 | 146.85 | 2.03 | 3.19 | 60.90 | 123.72 |
| 679 | 13.11.61 | 1.04 | 148.52 | 2.01 | 147.15 | 2.01 | 146.78 | 1.98 | 3.35 | 72.11 | 143.14 |
| 680 | 14.11.61 | 0.89 | 148.37 | 1.835 | 146.975 | 1.87 | 146.64 | 1.68 | 2.77 | 62.50 | 105.25 |
| 681 | 15.11.61 | 0.76 | 148.24 | 1.69 | 146.83 | 1.76 | 146.53 | 1.64 | 2.62 | 52.66 | 86.66 |
| 682 | 16.11.61 | 0.745 | 148.225 | 1.66 | 146.80 | 1.76 | 146.53 | 1.67 | 2.70 | 54.11 | 90.55 |
| 683 | 17.11.61 | 0.78 | 148.26 | 1.69 | 146.83 | 1.785 | 146.555 | 1.67 | 2.74 | 56.17 | 94.14 |
| 684 | 18.11.61 | 1.24 | 148.72 | 2.20 | 147.34 | 2.30 | 147.07 | 2.00 | 3.21 | 68.18 | 136.72 |
| 685 | 20.11.61 | 0.81 | 148.29 | 1.675 | 146.815 | 1.75 | 146.52 | 1.68 | 2.72 | 51.54 | 87.02 |
| 686 | 21.11.61 | 0.75 | 148.23 | 1.525 | 146.665 | 1.67 | 146.44 | 1.63 | 2.57 | 47.83 | 78.06 |
| 687 | 22.11.61 | 0.715 | 148.195 | 1.44 | 146.58 | 1.575 | 146.345 | 1.59 | 2.45 | 46.28 | 73.73 |
| 688 | 23.11.61 | 0.675 | 148.15 | 1.385 | 146.525 | 1.555 | 146.325 | 1.57 | 2.24 | 44.60 | 70.41 |

Άχελῶς εἰς Κρησαστὰ

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΟΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------------|----------|--------------|-------------|-----------|-------------|-----------|-------------|---------------|-----------------------------|-----------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 689 | 24.11.61 | 0.65 | 148.13 | 1.34 | 146.48 | 1.54 | 146.31 | 1.60 | 2.20 | 43.05 | 69.08 |
| 690 | 25.11.61 | 0.675 | 148.155 | 1.36 | 146.50 | 1.555 | 146.325 | 1.57 | 2.20 | 43.05 | 67.65 |
| 691 | 27.11.61 | 1.10 | 148.58 | 1.995 | 147.135 | 2.14 | 146.91 | 2.00 | 3.49 | 64.55 | 129.54 |
| 692 | 28.11.61 | 0.895 | 148.375 | 1.745 | 146.885 | 1.845 | 146.615 | 1.78 | 2.74 | 54.96 | 97.83 |
| 693 | 29.11.61 | 0.80 | 148.28 | 1.605 | 146.745 | 1.72 | 146.50 | 1.66 | 2.60 | 50.77 | 84.56 |
| 694 | 30.11.61 | 0.735 | 148.21 | 1.515 | 146.655 | 1.665 | 146.435 | 1.66 | 2.45 | 47.89 | 79.76 |
| 695 | 1.12.61 | 0.69 | 148.17 | 1.44 | 146.58 | 1.61 | 146.38 | 1.63 | 2.34 | 44.44 | 72.73 |
| 696 | 2.12.61 | 0.995 | 148.475 | 1.89 | 147.03 | 1.975 | 146.745 | 1.85 | 3.00 | 58.98 | 109.15 |
| 697 | 4.12.61 | 0.725 | 148.405 | 1.485 | 146.625 | 1.635 | 146.405 | 1.65 | 2.36 | 46.38 | 76.78 |
| 698 | 5.12.61 | 0.695 | 148.375 | 1.41 | 146.55 | 1.565 | 146.335 | 1.65 | 2.38 | 44.46 | 73.38 |
| 699 | 6.12.61 | 0.64 | 148.32 | 1.375 | 146.515 | 1.545 | 146.315 | 1.63 | 2.33 | 42.56 | 69.70 |
| 700 | 7.12.61 | 0.64 | 148.32 | 1.375 | 146.515 | 1.56 | 146.33 | 1.63 | 2.29 | 42.88 | 70.26 |
| 701 | 8.12.61 | 0.85 | 148.53 | 1.685 | 146.825 | 1.785 | 146.555 | 1.75 | 2.69 | 52.89 | 92.70 |
| 702 | 9.12.61 | 0.805 | 148.485 | 1.625 | 146.765 | 1.745 | 146.515 | 1.74 | 2.60 | 51.03 | 88.83 |
| 703 | 11.12.61 | 0.72 | 148.40 | 1.485 | 146.625 | 1.635 | 146.405 | 1.68 | 2.50 | 46.66 | 78.42 |
| 704 | 12.12.61 | 0.70 | 148.38 | 1.455 | 146.595 | 1.61 | 146.38 | 1.62 | 2.34 | 45.66 | 74.16 |
| 705 | 13.12.61 | 0.67 | 148.35 | 1.41 | 146.55 | 1.57 | 146.34 | 1.59 | 2.29 | 43.95 | 70.04 |
| 706 | 6.1.62 | 0.92 | 148.60 | 1.85 | 147.01 | 1.95 | 146.72 | 1.51 | 2.61 | 66.73 | 131.00 |
| 707 | 8.1.62 | 0.82 | 148.50 | 1.70 | 146.84 | 1.85 | 146.62 | 1.42 | 2.53 | 62.86 | 89.60 |
| 708 | 9.1.62 | 0.80 | 148.48 | 1.65 | 146.79 | 1.80 | 146.57 | 1.43 | 2.55 | 57.62 | 82.50 |
| 709 | 10.1.62 | 0.78 | 148.46 | 1.60 | 146.74 | 1.74 | 146.51 | 1.40 | 2.55 | 55.58 | 78.20 |
| 710 | 11.1.62 | 0.77 | 148.45 | 1.56 | 146.70 | 1.70 | 146.47 | 1.38 | 2.45 | 52.82 | 73.00 |
| 711 | 12.1.62 | 0.76 | 148.44 | 1.54 | 146.68 | 1.69 | 146.46 | 1.38 | 2.43 | 52.82 | 73.00 |
| 712 | 13.1.62 | 2.30 | 149.98 | 3.30 | 148.44 | 3.20 | 147.97 | 1.99 | 3.19 | 87.87 | 175.00 |
| 713 | 15.1.62 | | | | | | | 1.71 | 2.76 | 68.11 | 117.00 |
| 714 | 16.1.62 | | | | | | | 1.69 | 2.65 | 67.41 | 114.00 |
| 715 | 17.1.62 | | | | | | | 1.92 | 3.12 | 75.76 | 146.00 |
| 716 | 18.1.62 | | | | | | | 1.83 | 3.05 | 71.45 | 131.00 |
| 717 | 19.1.62 | | | | | | | 1.72 | 2.88 | 65.54 | 113.00 |
| 718 | 20.1.62 | | | | | | | 1.65 | 2.63 | 61.08 | 101.00 |
| 719 | 22.1.62 | | | | | | | 1.54 | 2.60 | 57.55 | 88.30 |
| 720 | 23.1.62 | | | | | | | 1.49 | 2.50 | 55.64 | 83.30 |
| 721 | 24.1.62 | | | | | | | 1.47 | 2.46 | 55.27 | 81.30 |
| 722 | 25.1.62 | | | | | | | 1.39 | 2.29 | 54.58 | 76.30 |
| 723 | 26.1.62 | | | | | | | 1.38 | 2.29 | 54.40 | 75.60 |
| 724 | 27.2.62 | | | | | | | 1.57 | 2.81 | 77.92 | 123.00 |
| 725 | 28.2.62 | | | | | | | 2.00 | 3.43 | 99.02 | 199.00 |
| 726 | 1.3.62 | | | | | | | 2.29 | 3.57 | 107.01 | 246.00 |

| ΑΥΞ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΗ ΑΙΟΤΩΝΗ m ² | ΠΑΡΟΣΗ m ³ /sec |
|------------|---------|--------------------|-------------|-----------------------------|---|----------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑ ΓΝΩΣΙΣ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| 27 | 15.5.62 | 1.98 | 142.07 | 1.50 | 2.50 | 77.20 | 116.00 |
| 28 | 16.5.62 | 1.94 | 142.03 | 1.46 | 2.40 | 76.39 | 112.00 |
| 29 | 17.5.62 | 1.90 | 141.99 | 1.32 | 2.31 | 72.86 | 96.90 |
| 30 | 18.5.62 | 1.84 | 141.93 | 1.33 | 2.26 | 68.20 | 91.00 |
| 31 | 21.5.62 | 1.75 | 141.84 | 1.35 | 2.17 | 66.71 | 90.30 |
| 32 | 22.5.62 | 1.70 | 141.79 | 1.31 | 2.16 | 65.17 | 85.50 |
| 33 | 23.5.62 | 1.66 | 141.75 | 1.26 | 2.11 | 64.78 | 81.90 |
| 34 | 24.5.62 | 1.64 | 141.73 | 1.27 | 2.04 | 63.60 | 80.80 |
| 35 | 25.5.62 | 1.68 | 141.77 | 1.31 | 2.10 | 65.23 | 85.50 |
| 36 | 26.5.62 | 1.68 | 141.77 | 1.28 | 2.09 | 65.54 | 84.50 |
| 37 | 27.5.62 | 1.56 | 141.65 | 1.20 | 1.94 | 61.23 | 73.60 |
| 38 | 29.5.62 | 1.52 | 141.61 | 1.19 | 1.89 | 60.21 | 72.20 |
| 39 | 30.5.62 | 1.52 | 141.61 | 1.13 | 1.87 | 60.39 | 68.30 |
| 40 | 31.5.62 | 1.50 | 141.59 | 1.11 | 1.80 | 59.78 | 66.40 |
| 41 | 4.6.62 | 1.44 | 141.53 | 1.03 | 1.72 | 57.49 | 59.50 |
| 42 | 5.6.62 | 1.40 | 141.49 | 1.01 | 1.69 | 55.57 | 56.20 |
| 43 | 6.6.62 | 1.38 | 141.47 | 0.98 | 1.64 | 56.69 | 55.70 |
| 44 | 7.6.62 | 1.36 | 141.45 | 0.97 | 1.66 | 56.52 | 54.90 |
| 45 | 8.6.62 | 1.36 | 141.45 | 0.94 | 1.62 | 56.77 | 53.80 |
| 46 | 9.6.62 | 1.36 | 141.45 | 0.92 | 1.63 | 56.87 | 52.70 |
| 47 | 11.6.62 | 1.48 | 141.57 | 1.10 | 1.80 | 59.21 | 65.50 |
| 48 | 12.6.62 | 1.46 | 141.55 | 1.08 | 1.78 | 58.38 | 63.10 |
| 49 | 13.6.62 | 1.42 | 141.51 | 1.03 | 1.73 | 58.17 | 60.10 |
| 50 | 14.6.62 | 1.37 | 141.46 | 0.98 | 1.64 | 56.75 | 55.90 |
| 51 | 15.6.62 | 1.32 | 141.41 | 0.95 | 1.63 | 55.39 | 53.00 |
| 52 | 16.6.62 | 1.31 | 141.40 | 0.91 | 1.57 | 55.55 | 51.00 |
| 53 | 19.6.62 | 1.31 | 141.40 | 0.89 | 1.55 | 55.93 | 49.90 |
| 54 | 20.6.62 | 1.36 | 141.45 | 0.97 | 1.66 | 56.28 | 54.90 |
| 55 | 21.6.62 | 1.29 | 141.38 | 0.87 | 1.54 | 55.08 | 48.40 |
| 56 | 22.6.62 | 1.25 | 141.34 | 0.82 | 1.50 | 53.93 | 44.70 |
| 57 | 23.6.62 | 1.22 | 141.31 | 0.82 | 1.44 | 52.96 | 43.70 |
| 58 | 25.6.62 | 1.20 | 141.29 | 0.78 | 1.37 | 52.09 | 41.00 |
| 59 | 26.6.62 | 1.18 | 141.27 | 0.77 | 1.37 | 51.25 | 39.50 |
| 60 | 27.6.62 | 1.18 | 141.27 | 0.75 | 1.38 | 51.38 | 38.90 |
| 61 | 28.6.62 | 1.17 | 141.26 | 0.71 | 1.38 | 50.92 | 36.30 |
| 62 | 30.6.62 | 1.16 | 141.25 | 0.74 | 1.31 | 50.46 | 37.80 |
| 63 | 2.7.62 | 1.14 | 141.23 | 0.71 | 1.26 | 50.31 | 35.80 |
| 64 | 3.7.62 | 1.18 | 141.27 | 0.75 | 1.35 | 51.51 | 38.80 |
| 65 | 4.7.62 | 1.18 | 141.27 | 0.73 | 1.32 | 51.98 | 38.20 |
| 66 | 5.7.62 | 1.16 | 141.25 | 0.73 | 1.29 | 50.45 | 37.20 |
| 67 | 6.7.62 | 1.14 | 141.23 | 0.73 | 1.27 | 50.26 | 36.80 |
| 68 | 7.7.62 | 1.13 | 141.22 | 0.70 | 1.25 | 50.12 | 35.20 |
| 69 | 9.7.62 | 1.11 | 141.20 | 0.68 | 1.20 | 47.71 | 32.70 |
| 70 | 10.7.62 | 1.09 | 141.18 | 0.65 | 1.17 | 47.06 | 30.80 |
| 71 | 11.7.62 | 1.09 | 141.18 | 0.65 | 1.13 | 47.12 | 30.80 |
| 72 | 12.7.62 | 1.08 | 141.17 | 0.65 | 1.13 | 46.86 | 30.60 |
| 73 | 13.7.62 | 1.08 | 141.17 | 0.64 | 1.14 | 46.73 | 30.20 |
| 74 | 14.7.62 | 1.07 | 141.16 | 0.64 | 1.12 | 46.64 | 30.30 |
| 75 | 16.7.62 | 1.07 | 141.16 | 0.65 | 1.11 | 46.93 | 30.70 |
| 76 | 17.7.62 | 1.07 | 141.16 | 0.64 | 1.13 | 47.08 | 30.30 |
| 77 | 18.7.62 | 1.06 | 141.15 | 0.62 | 1.08 | 46.79 | 29.40 |
| 78 | 19.7.62 | 1.06 | 141.15 | 0.63 | 1.11 | 46.61 | 29.50 |
| 79 | 20.7.62 | 1.06 | 141.15 | 0.63 | 1.10 | 46.89 | 29.80 |
| 80 | 21.7.62 | 1.06 | 141.15 | 0.62 | 1.10 | 46.74 | 29.20 |
| 81 | 24.7.62 | 1.04 | 141.13 | 0.59 | 1.09 | 45.84 | 27.50 |
| 82 | 26.7.62 | 1.06 | 141.15 | 0.62 | 1.10 | 46.83 | 29.10 |
| 83 | 27.7.62 | 1.04 | 141.13 | 0.61 | 1.10 | 45.78 | 28.00 |
| 84 | 28.7.62 | 1.04 | 141.13 | 0.60 | 1.09 | 45.93 | 27.70 |
| 85 | 1.8.62 | 1.02 | 141.11 | 0.58 | 1.06 | 45.20 | 26.60 |
| 86 | 2.8.62 | 1.02 | 141.11 | 0.58 | 1.05 | 45.39 | 26.34 |
| 87 | 3.8.62 | 1.02 | 141.11 | 0.58 | 1.05 | 45.47 | 26.42 |
| 88 | 4.8.62 | 1.02 | 141.11 | 0.57 | 1.06 | 45.28 | 26.04 |
| 89 | 6.8.62 | 1.00 | 141.09 | 0.56 | 1.02 | 44.42 | 25.20 |
| 90 | 7.8.62 | 1.00 | 141.09 | 0.56 | 1.01 | 44.25 | 25.20 |
| 91 | 8.8.62 | 1.00 | 141.09 | 0.56 | 1.00 | 44.37 | 25.10 |
| 92 | 9.8.62 | 1.00 | 141.09 | 0.57 | 1.01 | 44.34 | 25.30 |
| 93 | 10.8.62 | 0.99 | 141.08 | 0.58 | 0.99 | 42.19 | 24.49 |
| 94 | 11.8.62 | 0.99 | 141.08 | 0.55 | 0.99 | 43.95 | 24.23 |
| 95 | 13.8.62 | 0.98 | 141.07 | 0.55 | 0.95 | 43.63 | 24.22 |
| 96 | 14.8.62 | 0.98 | 141.07 | 0.55 | 0.95 | 43.63 | 24.18 |
| 97 | 16.8.62 | 0.98 | 141.07 | 0.54 | 0.96 | 43.61 | 23.59 |

| ΑΥΞ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΗ ΑΙΟΤΩΝΗ m ² | ΠΑΡΟΣΗ m ³ /sec |
|------------|----------|--------------------|-------------|-----------------------------|---|----------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑ ΓΝΩΣΙΣ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| 798 | 17.8.62 | 0.98 | 141.07 | 0.53 | 0.95 | 43.63 | 23.22 |
| 799 | 18.8.62 | 0.97 | 141.06 | 0.54 | 0.93 | 43.32 | 23.54 |
| 800 | 21.8.62 | 0.96 | 141.05 | 0.53 | 0.93 | 43.05 | 22.86 |
| 801 | 22.8.62 | 0.96 | 141.05 | 0.52 | 0.92 | 42.95 | 22.62 |
| 802 | 23.8.62 | 1.02 | 141.11 | 0.56 | 1.03 | 45.19 | 25.39 |
| 803 | 24.8.62 | 0.99 | 141.08 | 0.55 | 0.97 | 44.12 | 24.28 |
| 804 | 25.8.62 | 0.97 | 141.06 | 0.54 | 0.94 | 43.45 | 23.56 |
| 805 | 27.8.62 | 0.96 | 141.05 | 0.52 | 0.92 | 42.98 | 22.66 |
| 806 | 28.8.62 | 0.96 | 141.05 | 0.52 | 0.93 | 42.95 | 22.67 |
| 807 | 29.8.62 | 0.95 | 141.04 | 0.51 | 0.92 | 42.63 | 22.07 |
| 808 | 31.8.62 | 0.96 | 141.05 | 0.53 | 0.93 | 43.11 | 23.01 |
| 809 | 16.11.62 | 3.69 | 143.78 | 2.51 | 4.02 | 144.49 | 363.00 |
| 810 | 17.11.62 | 5.85 | 145.94 | 3.12 | 4.17 | 267.22 | 834.93 |
| 811 | 19.11.62 | 3.675 | 143.725 | 2.53 | 4.01 | 135.02 | 342.28 |
| 812 | 20.11.62 | 3.725 | 143.815 | 2.55 | 4.02 | 140.10 | 358.55 |
| 813 | 21.11.62 | 6.55 | 146.64 | 3.15 | 4.50 | 304.26 | 956.44 |
| 814 | 22.11.62 | 5.20 | 145.29 | 2.93 | 4.30 | 241.98 | 710.87 |
| 815 | 23.11.62 | 4.25 | 144.34 | 2.69 | 4.23 | 175.73 | 473.33 |
| 816 | 24.11.62 | 3.90 | 143.99 | 2.82 | 4.17 | 147.21 | 415.45 |
| 817 | 29.11.62 | 5.35 | 145.44 | 2.94 | 4.44 | 255.63 | 753.89 |
| 818 | 30.11.62 | 5.20 | 145.29 | 2.91 | 4.32 | 250.15 | 728.17 |
| 819 | 1.12.62 | 4.05 | 144.14 | 2.81 | 4.13 | 186.95 | 526.00 |
| 820 | 3.12.62 | 4.325 | 144.415 | 2.82 | 4.19 | 199.31 | 564.00 |
| 821 | 4.12.62 | 3.65 | 143.74 | 2.99 | 4.21 | 149.99 | 448.93 |
| 822 | 5.12.62 | 3.45 | 143.54 | 2.89 | 4.11 | 137.08 | 396.35 |
| 823 | 6.12.62 | 3.20 | 143.29 | 2.57 | 4.04 | 127.80 | 329.55 |
| 824 | 7.12.62 | 3.05 | 143.14 | 2.46 | 3.82 | 119.20 | 294.00 |
| 825 | 8.12.62 | 2.85 | 142.94 | 2.29 | 3.84 | 111.25 | 254.78 |
| 826 | 10.12.62 | 2.65 | 142.74 | 2.35 | 3.87 | 97.86 | 230.06 |
| 827 | 11.12.62 | 2.60 | 142.69 | 2.22 | 3.69 | 95.94 | 213.86 |
| 828 | 12.12.62 | 2.57 | 142.66 | 2.23 | 3.57 | 93.46 | 209.23 |
| 829 | 13.12.62 | 2.50 | 142.59 | 2.21 | 3.57 | 91.75 | 203.14 |
| 830 | 14.12.62 | 2.775 | 142.865 | 2.09 | 3.63 | 102.03 | 214.13 |
| 831 | 15.12.62 | 4.45 | 144.54 | 2.95 | 4.19 | 217.44 | 641.95 |
| 832 | 18.12.62 | 6.31 | 146.40 | 2.99 | 4.02 | 327.53 | 981.89 |
| 833 | 19.12.62 | 4.775 | 144.865 | 2.67 | 3.92 | 197.45 | 528.99 |
| 834 | 20.12.62 | 3.95 | 144.04 | 2.74 | 4.02 | 151.60 | 415.84 |
| 835 | 21.12.62 | 3.525 | 143.615 | 2.75 | 4.07 | 126.18 | 347.24 |
| 836 | 9.1.63 | 5.55 | 145.64 | 2.74 | 4.27 | 244.47 | 670.37 |
| 837 | 10.1.63 | 4.50 | 144.59 | 2.63 | 3.98 | 187.34 | 493.73 |
| 838 | 11.1.63 | 4.90 | 144.99 | 2.75 | 3.93 | 235.00 | 647.94 |
| 839 | 12.1.63 | 4.65 | 144.74 | 2.61 | 4.22 | 202.94 | 531.18 |
| 840 | 14.1.63 | 6.03 | 146.12 | 2.92 | 4.08 | 277.92 | 814.27 |
| 841 | 15.1.63 | 4.85 | 144.94 | 2.77 | 4.04 | 227.05 | 630.46 |
| 842 | 16.1.63 | 4.275 | 144.365 | 2.52 | 3.95 | 175.55 | 443.79 |
| 843 | 17.1.63 | 3.95 | 144.04 | 2.60 | 4.12 | 156.81 | 408.11 |
| 844 | 21.1.63 | 6.21 | 146.30 | 3.22 | 4.10 | 295.33 | 952.52 |
| 845 | 22.1.63 | 2.175 | 145.28 | 2.86 | 4.12 | 215.72 | 618.24 |
| 846 | 23.1.63 | 4.55 | 144.64 | 2.97 | 4.25 | 191.83 | 570.76 |
| 847 | 24.1.63 | 4.075 | 144.165 | 2.82 | 4.77 | 160.10 | 453.07 |
| 848 | 25.1.63 | 3.85 | 143.94 | 2.74 | 4.20 | 149.79 | 410.94 |
| 849 | 26.1.63 | 3.575 | 143.625 | 2.84 | 4.52 | 125.70 | 358.04 |
| 850 | 28.1.63 | 3.375 | 143.465 | 2.97 | 4.45 | 110.62 | 328.94 |
| 851 | 29.1.63 | 3.25 | 143.34 | 3.08 | 4.54 | 99.42 | 306.41 |
| 852 | 30.1.63 | 3.15 | 143.24 | 3.04 | 4.43 | 96.86 | 294.64 |
| 853 | 31.1.63 | 3.075 | 143.165 | 2.98 | 4.37 | 95.62 | 285.14 |
| 854 | 1.2.63 | 3.20 | 143.29 | 3.05 | 4.31 | 98.38 | 301.00 |
| 855 | 2.2.63 | 4.125 | 144.215 | 2.75 | 4.22 | 165.22 | 455.49 |
| 856 | 4.2.63 | 8.37 | 147.62 | | | | |
| 857 | 5.2.63 | 9.85 | 146.14 | 3.09 | 3.98 | 299.22 | 926.34 |
| 858 | 6.2.63 | 9.15 | 146.84 | 3.16 | 4.14 | 327.47 | 1038.07 |
| 859 | 7.2.63 | 10.65 | 145.34 | 2.75 | 3.85 | 243.20 | 669.12 |
| 860 | 8.2.63 | 4.525 | 144.615 | 2.67 | 3.83 | 183.26 | 490.62 |
| 861 | 9.2.63 | 3.975 | 144.065 | 2.65 | 4.04 | 158.75 | 421.92 |
| 862 | 11.2.63 | 3.55 | 143.64 | 2.66 | 3.85 | 134.44 | 358.17 |
| 863 | 12.2.63 | 3.50 | 143.59 | 2.67 | 3.98 | 125.31 | 335.00 |
| 864 | 13.2.63 | 4.475 | 144.565 | 2.80 | 4.04 | 182.56 | 511.72 |
| 865 | 15.2.63 | 9.07 | 146.92 | 3.08 | 3.95 | 336.51 | 1037.44 |
| 866 | 18.2.63 | 9.875 | 146.16 | 3.09 | 4.00 | 306.25 | 947.05 |
| 867 | 19.2.63 | 10.00 | 145.99 | 2.98 | 4.12 | 300.85 | 8 |

| ΑΥΤ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec | ΑΥΤ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------|---------|--------------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|------------|----------|--------------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑ ΓΝΩΣΤΗ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | | | | ΑΝΑ ΓΝΩΣΤΗ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| 869 | 21.2.63 | 10.00 | 145.99 | 2.54 | 4.14 | 303.18 | 770.84 | 940 | 26.6.63 | 14.38 | 141.61 | 1.75 | 2.74 | 57.63 | 101.40 |
| 870 | 22.2.63 | 11.325 | 144.675 | 2.76 | 4.10 | 236.34 | 653.52 | 941 | 27.6.63 | 14.27 | 141.72 | 1.96 | 2.97 | 52.86 | 123.58 |
| 871 | 23.2.63 | 11.925 | 144.075 | 2.58 | 3.93 | 211.54 | 547.26 | 942 | 28.6.63 | 14.38 | 141.61 | 1.77 | 2.78 | 57.26 | 101.65 |
| 872 | 26.2.63 | 12.47 | 143.52 | 2.73 | 4.10 | 156.85 | 428.65 | 943 | 1.7.63 | 14.49 | 141.50 | 1.58 | 2.64 | 52.73 | 83.82 |
| 873 | 27.2.63 | 12.59 | 143.40 | 2.65 | 4.14 | 144.04 | 382.39 | 944 | 2.7.63 | 14.51 | 141.48 | 1.55 | 2.72 | 51.20 | 79.67 |
| 874 | 28.2.63 | 12.67 | 143.32 | 2.58 | 3.98 | 138.72 | 357.94 | 945 | 3.7.63 | 14.53 | 141.46 | 1.57 | 2.68 | 51.72 | 81.53 |
| 875 | 1.3.63 | 12.70 | 143.29 | 2.65 | 4.12 | 120.34 | 320.00 | 946 | 4.7.63 | 14.50 | 141.49 | 1.58 | 2.50 | 50.97 | 80.55 |
| 876 | 2.3.63 | 12.76 | 143.23 | 2.71 | 4.18 | 123.88 | 336.60 | 947 | 5.7.63 | 14.44 | 141.55 | 1.65 | 2.60 | 53.85 | 89.37 |
| 877 | 4.3.63 | 12.86 | 143.13 | 2.69 | 4.18 | 118.03 | 318.52 | 948 | 6.7.63 | 14.50 | 141.49 | 1.57 | 2.60 | 51.06 | 90.25 |
| 878 | 5.3.63 | 12.89 | 143.16 | 2.64 | 4.14 | 113.68 | 301.00 | 949 | 8.7.63 | 14.40 | 141.59 | 1.70 | 2.64 | 54.81 | 93.28 |
| 879 | 6.3.63 | 12.95 | 143.04 | 2.64 | 4.12 | 108.53 | 287.20 | 950 | 9.7.63 | 14.40 | 141.59 | 1.69 | 2.60 | 55.22 | 93.64 |
| 880 | 7.3.63 | 12.99 | 143.00 | 2.60 | 4.06 | 106.56 | 277.68 | 951 | 18.7.63 | 14.67 | 141.32 | 1.26 | 2.32 | 46.75 | 59.22 |
| 881 | 8.3.63 | 13.00 | 142.99 | 2.65 | 4.16 | 104.11 | 276.80 | 952 | 19.7.63 | 14.64 | 141.35 | 1.24 | 2.40 | 47.53 | 59.17 |
| 882 | 9.3.63 | 12.96 | 143.03 | 2.65 | 4.18 | 104.58 | 278.00 | 953 | 20.7.63 | 14.59 | 141.40 | 1.34 | 2.59 | 48.17 | 64.79 |
| 883 | 11.3.63 | 12.86 | 143.13 | 2.76 | 4.54 | 110.61 | 306.06 | 954 | 22.7.63 | 14.64 | 141.35 | 1.27 | 2.48 | 47.19 | 60.34 |
| 884 | 12.3.63 | 12.65 | 143.34 | 2.70 | 4.25 | 129.33 | 350.00 | 955 | 23.7.63 | 14.65 | 141.34 | 1.23 | 2.46 | 47.24 | 58.27 |
| 885 | 13.3.63 | 12.72 | 143.27 | 2.71 | 4.18 | 122.05 | 331.92 | 956 | 25.7.63 | 14.69 | 141.30 | 1.19 | 2.35 | 45.86 | 54.96 |
| 886 | 14.3.63 | 12.39 | 143.60 | 2.69 | 4.41 | 141.58 | 381.92 | 957 | 26.7.63 | 14.72 | 141.27 | 1.09 | 2.24 | 46.44 | 50.93 |
| 887 | 15.3.63 | 12.76 | 143.23 | 2.67 | 4.22 | 121.75 | 325.36 | 958 | 27.7.63 | 14.73 | 141.26 | 1.12 | 2.33 | 45.29 | 50.96 |
| 888 | 16.3.63 | 12.945 | 143.045 | 2.73 | 4.47 | 110.41 | 301.62 | 959 | 29.7.63 | 14.75 | 141.24 | 1.09 | 2.30 | 44.29 | 48.31 |
| 889 | 18.3.63 | 12.99 | 143.00 | 2.70 | 4.37 | 107.72 | 290.85 | 960 | 30.7.63 | 14.76 | 141.23 | 1.09 | 2.27 | 44.38 | 48.63 |
| 890 | 19.3.63 | 13.03 | 142.96 | 2.80 | 4.41 | 97.30 | 272.95 | 961 | 31.7.63 | 14.76 | 141.23 | 1.10 | 2.27 | 44.39 | 49.09 |
| 891 | 21.3.63 | 13.425 | 142.565 | 2.70 | 4.31 | 89.75 | 242.54 | 962 | 1.8.63 | 14.78 | 141.21 | 1.09 | 2.19 | 43.85 | 47.80 |
| 892 | 22.3.63 | 12.78 | 143.21 | 2.57 | 4.41 | 124.27 | 319.66 | 963 | 3.8.63 | 14.79 | 141.20 | 1.08 | 2.11 | 42.37 | 46.10 |
| 893 | 23.3.63 | 12.685 | 143.31 | 2.64 | 4.33 | 131.11 | 347.25 | 964 | 5.8.63 | 14.81 | 141.18 | 1.09 | 2.12 | 42.27 | 46.20 |
| 894 | 26.3.63 | 13.23 | 142.76 | 2.82 | 4.25 | 101.58 | 287.25 | 965 | 6.8.63 | 14.81 | 141.18 | 1.06 | 2.06 | 41.94 | 44.66 |
| 895 | 27.3.63 | 13.35 | 142.64 | 2.96 | 4.33 | 92.90 | 275.00 | 966 | 7.8.63 | 14.79 | 141.20 | 1.10 | 2.16 | 43.03 | 47.70 |
| 896 | 28.3.63 | 13.335 | 142.655 | 2.87 | 4.25 | 94.67 | 272.00 | 967 | 8.8.63 | 14.80 | 141.19 | 1.09 | 2.14 | 43.23 | 47.50 |
| 897 | 29.3.63 | 12.725 | 143.265 | 2.73 | 4.33 | 117.83 | 322.47 | 968 | 9.8.63 | 14.80 | 141.19 | 1.09 | 2.12 | 43.18 | 47.10 |
| 898 | 30.3.63 | 12.725 | 143.265 | 2.73 | 4.37 | 118.98 | 325.00 | 969 | 10.8.63 | 14.75 | 141.24 | 1.11 | 2.20 | 44.71 | 49.80 |
| 899 | 1.4.63 | 12.28 | 143.71 | 2.79 | 4.14 | 162.20 | 453.00 | 970 | 16.8.63 | 14.80 | 141.19 | 1.03 | 2.07 | 43.10 | 44.40 |
| 900 | 2.4.63 | 12.20 | 143.79 | 2.83 | 4.16 | 158.40 | 449.31 | 971 | 17.8.63 | 14.82 | 141.17 | 1.02 | 2.06 | 42.81 | 43.80 |
| 901 | 3.4.63 | 12.47 | 143.52 | 2.77 | 4.14 | 143.33 | 398.29 | 972 | 19.8.63 | 14.84 | 141.15 | 0.99 | 2.05 | 42.44 | 42.40 |
| 902 | 4.4.63 | 12.67 | 143.32 | 2.82 | 4.16 | 125.09 | 352.80 | 973 | 20.8.63 | 14.84 | 141.15 | 0.99 | 2.04 | 42.47 | 42.30 |
| 903 | 5.4.63 | 12.80 | 143.19 | 2.82 | 4.16 | 111.40 | 315.18 | 974 | 21.8.63 | 14.85 | 141.14 | 1.00 | 2.04 | 42.18 | 42.50 |
| 904 | 6.4.63 | 12.89 | 143.10 | 2.86 | 4.20 | 99.51 | 285.23 | 975 | 22.8.63 | 14.85 | 141.14 | 1.00 | 2.06 | 42.37 | 42.60 |
| 905 | 9.4.63 | 12.94 | 143.05 | 2.83 | 4.14 | 98.92 | 280.62 | 976 | 23.8.63 | 14.84 | 141.15 | 1.03 | 2.00 | 42.00 | 43.60 |
| 906 | 10.4.63 | 12.97 | 143.02 | 2.81 | 4.06 | 95.82 | 270.00 | 977 | 24.8.63 | 14.85 | 141.14 | 0.99 | 2.04 | 42.33 | 42.30 |
| 907 | 25.4.63 | 13.34 | 142.65 | 2.92 | 4.18 | 86.75 | 253.52 | 978 | 26.8.63 | 14.87 | 141.12 | 1.02 | 2.00 | 41.55 | 42.40 |
| 908 | 29.4.63 | 13.44 | 142.55 | 2.88 | 4.10 | 82.98 | 239.09 | 979 | 27.8.63 | 14.87 | 141.12 | 1.00 | 2.00 | 41.73 | 41.90 |
| 909 | 30.4.63 | 13.45 | 142.54 | 2.88 | 4.08 | 83.66 | 241.31 | 980 | 28.8.63 | 14.88 | 141.11 | 0.98 | 1.97 | 41.57 | 40.80 |
| 910 | 2.5.63 | 13.55 | 142.44 | 2.85 | 4.00 | 76.64 | 219.97 | 981 | 10.9.63 | 14.75 | 141.24 | 1.08 | 2.19 | 38.01 | 41.30 |
| 911 | 3.5.63 | 13.55 | 142.44 | 2.85 | 3.95 | 76.99 | 219.48 | 982 | 12.9.63 | 14.76 | 141.23 | 1.05 | 2.20 | 37.15 | 39.10 |
| 912 | 4.5.63 | 13.50 | 142.49 | 2.90 | 4.08 | 82.42 | 239.67 | 983 | 13.9.63 | 14.76 | 141.23 | 1.05 | 2.21 | 37.29 | 39.20 |
| 913 | 6.5.63 | 13.54 | 142.45 | 2.86 | 4.02 | 79.98 | 229.24 | 984 | 14.9.63 | 14.77 | 141.22 | 1.04 | 2.22 | 37.05 | 38.40 |
| 914 | 7.5.63 | 13.53 | 142.46 | 2.86 | 4.00 | 77.01 | 221.00 | 985 | 16.9.63 | 14.79 | 141.20 | 1.04 | 2.16 | 36.79 | 38.60 |
| 915 | 22.5.63 | 13.38 | 142.61 | 2.72 | 3.68 | 88.84 | 241.75 | 986 | 17.9.63 | 14.79 | 141.20 | 1.06 | 2.15 | 36.12 | 38.50 |
| 916 | 23.5.63 | 13.39 | 142.60 | 2.67 | 3.66 | 89.35 | 239.36 | 987 | 18.9.63 | 14.79 | 141.20 | 1.05 | 2.14 | 36.62 | 38.70 |
| 917 | 24.5.63 | 13.49 | 142.50 | 2.62 | 3.59 | 86.85 | 227.64 | 988 | 19.9.63 | 14.79 | 141.20 | 1.05 | 2.19 | 36.69 | 38.60 |
| 918 | 25.5.63 | 13.54 | 142.45 | 2.60 | 3.57 | 86.02 | 223.87 | 989 | 20.9.63 | 14.79 | 141.20 | 1.03 | 2.22 | 36.55 | 37.70 |
| 919 | 27.5.63 | 13.55 | 142.44 | 2.57 | 3.47 | 85.83 | 221.00 | 990 | 21.9.63 | 14.79 | 141.20 | 1.06 | 2.17 | 36.69 | 38.90 |
| 920 | 28.5.63 | 13.59 | 142.40 | 2.55 | 3.45 | 83.43 | 213.24 | 991 | 23.9.63 | 14.80 | 141.19 | 1.01 | 2.16 | 37.03 | 37.70 |
| 921 | 29.5.63 | 13.65 | 142.34 | 2.48 | 3.31 | 79.69 | 198.00 | 992 | 24.9.63 | 14.80 | 141.19 | 1.00 | 2.13 | 37.09 | 37.30 |
| 922 | 30.5.63 | 13.67 | 142.32 | 2.48 | 3.31 | 79.00 | 196.00 | 993 | 25.9.63 | 14.80 | 141.19 | 1.01 | 2.18 | 36.79 | 37.20 |
| 923 | 31.5.63 | 13.68 | 142.31 | 2.49 | 3.35 | 76.49 | 190.89 | 994 | 26.9.63 | 14.80 | 141.19 | 1.02 | 2.18 | 37.03 | 37.80 |
| 924 | 1.6.63 | 13.78 | 142.21 | 2.32 | 3.25 | 70.27 | 163.23 | 995 | 27.9.63 | 14.77 | 141.22 | 1.05 | 2.22 | 37.19 | 39.10 |
| 925 | 4.6.63 | 13.76 | 142.23 | 2.35 | 3.29 | 70.64 | 166.56 | 996 | 28.9.63 | 14.77 | 141.22 | 1.03 | 2.16 | 37.31 | 38.70 |
| 926 | 5.6.63 | 13.77 | 142.22 | 2.33 | 3.25 | 71.17 | 165.96 | 997 | 30.9.63 | 14.61 | 141.38 | 1.24 | 2.43 | 41.99 | 52.18 |
| 927 | 8.6.63 | 13.79 | 142.20 | 2.33 | 3.19 | 70.45 | 164.18 | 998 | 1.10.63 | 14.41 | 141.58 | 1.44 | 2.60 | 48.74 | 70.53 |
| 928 | 10.6.63 | 13.83 | 142.16 | 2.25 | 3.35 | 69.68 | 156.98 | 999 | 2.10.63 | 14.61 | 141.38 | 1.20 | 2.32 | 41.55 | 49.90 |
| 929 | 11.6.63 | 13.61 | 142.38 | 2.20 | 3.25 | 67.36 | 148.73 | 1000 | 3.10.63 | 14.69 | 141.30 | 1.10 | 2.15 | 40.05 | 44.10 |
| 930 | 13.6.63 | 14.14 | 141.85 | 2.16 | 3.17 | 63.17 | 136.97 | 1001 | 4.10.63 | 14.72 | 141.27 | 1.01 | 2.13 | 39.14 | 39.64 |
| 931 | 14.6.63 | 14.20 | 141.79 | 2.11 | 3.13 | 62.82 | 132.83 | 1002 | 5.10.63 | 13.74 | 142.25 | 1.96 | 3.31 | 73.13 | 143.91 |
| 932 | 15.6.63 | 14.21 | 141.78 | 2.07 | 3.07 | 63.19 | 131.16 | 1003 | 7.10.63 | 14.47 | 141.52 | 1.36 | 2.44 | 43.01 | 58.52 |
| 933 | 17.6.63 | 14.22 | 141.77 | 2.00 | 3.03 | 62.68 | 125.48 | 1004 | 8.10.63 | 14.45 | 141.54 | 1.41 | 2.53 | 44.19 | 62.21 |
| 934 | 18.6.63 | 14.16 | 141.83 | 2.07 | 3.11 | 64.68 | 133.96 | 1005 | 9.10.63 | 14.24 | 141.75 | 1.50 | 2.63 | 51.84 | 78.06 |
| 935 | 19.6.63 | 14.24 | 141.75 | 1.98 | 3.05 | 63.53 | 126.00 | 1006 | 10.10.63 | 13.23 | 142.76 | 2.44 | 3.54 | 91.87 | 224.22 |
| 936 | 21.6.63 | 14.32 | 141.67 | 1.84 | 2.76 | 60.49 | 111.67 | 1007 | 11.10.63 | 14.05 | 141.94 | 1.67 | 2.96 | 64.53 | 108.06 |
| 937 | 22.6.63 | 14.34 | 141.65 | 1.83 | 2.82 | 57.42 | 105.13 | 1008 | 12.10.63 | 14.26 | 141.73 | 1.53 | 2.64 | 53.06 | 81.49 |
| 938 | 24.6.63 | 14.36 | 141.63 | 1.58 | 2.76 | 64.23 | 102.00 | 1009 | 14.10.63 | 14.40 | 141.59 | 1.33 | 2.43 | 46.66 | 62.31 |
| 939 | 25.6.63 | 14.39 | 141.60 | 1.76 | 2.80 | 57.04 | 100.77 | 1010 | 16.10.63 | 14.46 | 141.53 | 1.27 | 2.19 | 45.57 | 58.22 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΣ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m' | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------|----------|--------------|----------|------------|-----------------------|------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑ ΓΡΩΣΣΗ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| 011 | 17.10.63 | 14.50 | 141.49 | 1.23 | 2.11 | 44.02 | 54.18 |
| 012 | 18.10.63 | 14.51 | 141.48 | 1.22 | 2.04 | 43.94 | 53.69 |
| 013 | 21.10.63 | 14.55 | 141.44 | 1.13 | 1.98 | 42.24 | 47.97 |
| 014 | 22.10.63 | 14.56 | 141.43 | 1.14 | 1.97 | 42.53 | 48.90 |
| 015 | 23.10.63 | 14.57 | 141.42 | 1.15 | 1.97 | 41.56 | 47.80 |
| 016 | 24.10.63 | 14.58 | 141.41 | 1.14 | 1.96 | 41.74 | 47.96 |
| 017 | 25.10.63 | 14.56 | 141.43 | 1.20 | 2.01 | 41.69 | 50.44 |
| 018 | 26.10.63 | 14.54 | 141.45 | 1.22 | 2.01 | 43.05 | 52.53 |
| 019 | 29.10.63 | 13.84 | 142.15 | 1.78 | 3.09 | 71.45 | 127.68 |
| 020 | 30.10.63 | 13.66 | 142.33 | 1.90 | 3.16 | 77.13 | 147.16 |
| 021 | 9.11.63 | 14.41 | 141.58 | 1.18 | 2.05 | 45.07 | 53.10 |
| 022 | 11.11.63 | 14.44 | 141.55 | 1.15 | 1.91 | 46.66 | 54.11 |
| 023 | 12.11.63 | 14.45 | 141.54 | 1.14 | 1.87 | 46.54 | 53.47 |
| 024 | 13.11.63 | 14.46 | 141.53 | 1.12 | 1.87 | 45.63 | 51.45 |
| 025 | 14.11.63 | 14.47 | 141.52 | 1.11 | 1.86 | 45.36 | 50.47 |
| 026 | 15.11.63 | 14.47 | 141.52 | 1.09 | 1.87 | 44.57 | 49.02 |
| 027 | 16.11.63 | 14.47 | 141.52 | 0.98 | 1.85 | 49.41 | 48.48 |
| 028 | 18.11.63 | 14.49 | 141.50 | 1.11 | 1.79 | 42.98 | 48.11 |
| 029 | 22.11.63 | 14.48 | 141.51 | 1.16 | 1.88 | 45.56 | 53.12 |
| 030 | 23.11.63 | 14.49 | 141.50 | 1.13 | 1.87 | 44.24 | 50.00 |
| 031 | 25.11.63 | 14.52 | 141.47 | 1.07 | 1.71 | 43.47 | 46.70 |
| 032 | 26.11.63 | 14.54 | 141.45 | 1.05 | 1.84 | 43.66 | 46.00 |
| 033 | 28.11.63 | 14.43 | 141.56 | 1.23 | 1.93 | 43.71 | 54.20 |
| 034 | 29.11.63 | 14.31 | 141.68 | 1.42 | 2.31 | 48.97 | 69.70 |
| 035 | 1.12.63 | 14.13 | 141.86 | 1.49 | 2.55 | 56.62 | 84.58 |
| 036 | 13.2.64 | 14.45 | 141.54 | 1.11 | 2.26 | 54.50 | 60.66 |
| 037 | 22.2.64 | 12.17 | 143.82 | 2.55 | 3.57 | 161.37 | 412.57 |
| 038 | 25.2.64 | 13.28 | 142.71 | 2.24 | 3.58 | 80.08 | 179.87 |
| 039 | 6.3.64 | 13.64 | 142.35 | 2.19 | 3.68 | 77.34 | 169.82 |
| 040 | 7.3.64 | 12.64 | 143.35 | 3.22 | 4.69 | 125.75 | 404.94 |
| 041 | 9.3.64 | 12.74 | 143.25 | 3.11 | 4.63 | 125.50 | 391.43 |
| 042 | 10.3.64 | 13.01 | 142.98 | 2.71 | 4.46 | 111.98 | 304.00 |
| 043 | 11.3.64 | 13.26 | 142.73 | 2.89 | 4.49 | 93.20 | 270.13 |
| 044 | 13.3.64 | 13.40 | 142.59 | 2.51 | 4.33 | 87.56 | 220.09 |
| 045 | 16.3.64 | 13.26 | 142.73 | 2.91 | 4.54 | 94.19 | 274.97 |
| 046 | 18.3.64 | 12.70 | 143.29 | 3.18 | 4.79 | 129.75 | 413.38 |
| 047 | 19.3.64 | 13.05 | 142.94 | 2.74 | 4.42 | 112.65 | 308.20 |
| 048 | 20.3.64 | 13.25 | 142.74 | 3.33 | 4.70 | 106.45 | 355.02 |
| 049 | 21.3.64 | 13.61 | 142.38 | 2.32 | 3.86 | 35.84 | 83.37 |
| 050 | 23.3.64 | 13.28 | 142.71 | 2.81 | 4.35 | 91.49 | 257.41 |
| 051 | 24.3.64 | 13.19 | 142.80 | | 4.46 | | |
| 052 | 26.3.64 | 13.51 | 142.48 | 2.87 | 4.40 | 87.53 | 251.67 |
| 053 | 30.3.64 | 13.47 | 142.52 | | | | |
| 054 | 9.4.64 | 13.30 | 142.69 | 2.92 | 4.51 | 100.07 | 294.41 |
| 055 | 10.4.64 | 13.43 | 142.56 | 2.82 | 4.13 | 96.30 | 272.00 |
| 056 | 11.4.64 | 13.55 | 142.44 | 2.75 | 4.19 | 89.27 | 245.70 |
| 057 | 13.4.64 | 13.95 | 142.04 | 2.75 | 4.17 | 81.21 | 223.56 |
| 058 | 16.4.64 | 14.10 | 141.89 | 2.45 | 3.91 | 70.86 | 173.98 |
| 059 | 17.4.64 | 14.11 | 141.88 | 2.65 | 4.33 | 71.81 | 190.49 |
| 060 | 18.4.64 | 14.11 | 141.88 | 2.75 | 4.39 | 70.34 | 193.02 |
| 061 | 20.4.64 | 14.15 | 141.84 | 2.58 | 4.28 | 71.19 | 183.46 |
| 062 | 21.4.64 | 14.21 | 141.78 | 2.63 | 4.13 | 65.67 | 172.76 |
| 063 | 22.4.64 | 14.23 | 141.76 | 2.64 | 4.16 | 62.23 | 154.16 |
| 064 | 23.4.64 | 14.24 | 141.75 | 2.60 | 4.06 | 61.82 | 160.69 |
| 065 | 24.4.64 | 14.24 | 141.75 | 2.65 | 4.19 | 62.16 | 164.95 |
| 066 | 25.4.64 | 14.25 | 141.74 | 2.60 | 4.22 | 62.32 | 161.49 |
| 067 | 27.4.64 | 14.11 | 141.88 | 2.73 | 4.31 | 67.69 | 184.60 |
| 068 | 28.4.64 | 14.22 | 141.77 | 2.65 | 4.27 | 62.50 | 165.01 |
| 069 | 29.4.64 | 14.28 | 141.71 | 2.63 | 4.20 | 61.49 | 161.85 |
| 070 | 13.5.64 | 14.50 | 141.49 | 2.11 | 3.75 | 53.48 | 112.94 |
| 071 | 14.5.64 | 14.51 | 141.48 | 2.10 | 3.35 | 53.82 | 112.72 |
| 072 | 15.5.64 | 14.54 | 141.45 | 2.02 | 3.59 | 52.35 | 105.63 |
| 073 | 16.5.64 | 14.54 | 141.45 | 2.01 | 3.72 | 51.50 | 103.27 |
| 074 | 18.5.64 | 14.21 | 141.78 | 2.25 | 4.27 | 69.02 | 155.90 |
| 075 | 19.5.64 | 14.25 | 141.74 | 2.22 | 4.15 | 63.74 | 141.63 |
| 076 | 20.5.64 | 14.37 | 141.62 | 2.05 | 4.05 | 58.17 | 119.04 |
| 077 | 22.5.64 | 14.40 | 141.59 | 1.98 | 3.60 | 57.85 | 114.20 |
| 078 | 23.5.64 | 14.39 | 141.60 | 2.10 | 3.79 | 55.57 | 116.72 |
| 079 | 25.5.64 | 14.44 | 141.55 | 2.03 | 3.71 | 54.72 | 111.06 |
| 080 | 26.5.64 | 14.48 | 141.51 | 1.98 | 3.59 | 56.53 | 112.00 |
| 081 | 28.5.64 | 14.52 | 141.47 | 1.95 | 3.70 | 54.29 | 105.68 |

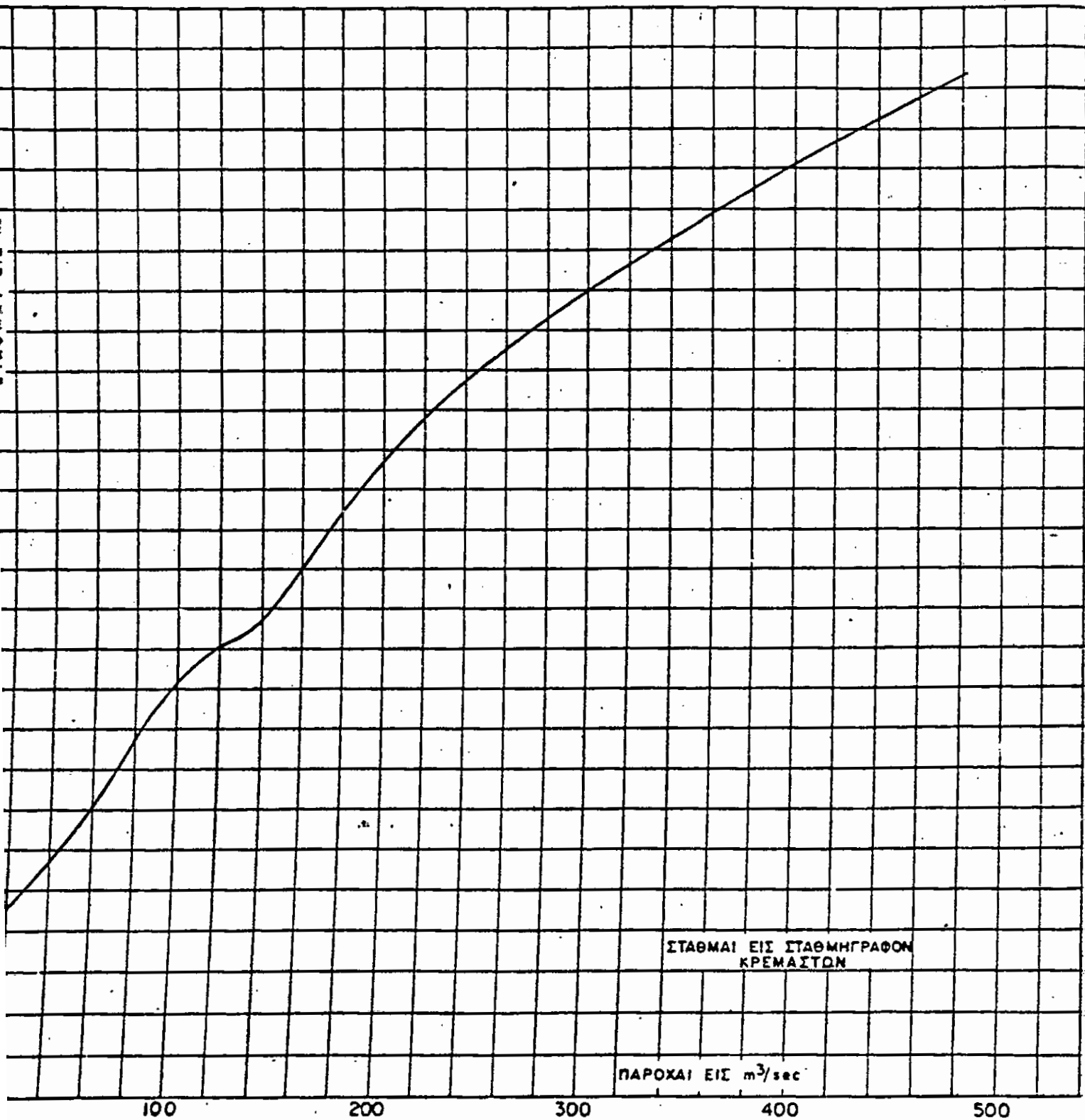
| ΑΥΣ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m' | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------|---------|--------------|----------|------------|-----------------------|------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑ ΓΡΩΣΣΗ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| 1092 | 29.5.64 | 14.54 | 141.45 | 2.09 | 3.55 | 48.44 | 101.10 |
| 1083 | 30.5.64 | | | 3.00 | 5.08 | 110.41 | 330.85 |
| 1084 | 1.6.64 | 14.07 | 141.92 | 2.37 | 4.30 | 73.18 | 173.14 |
| 1085 | 2.6.64 | 14.24 | 141.75 | 2.18 | 4.03 | 68.50 | 149.31 |
| 1086 | 3.6.64 | 14.32 | 141.67 | 2.12 | 4.00 | 62.72 | 132.94 |
| 1087 | 4.6.64 | 14.40 | 141.59 | 1.97 | 3.78 | 60.83 | 119.47 |
| 1088 | 5.6.64 | 14.43 | 141.56 | 1.97 | 3.71 | 59.25 | 116.74 |
| 1089 | 6.6.64 | 14.54 | 141.45 | 1.99 | 3.65 | 56.74 | 112.76 |
| 1090 | 8.6.64 | | | 1.97 | 3.74 | 54.18 | 107.04 |
| 1091 | 9.6.64 | 14.30 | 141.69 | 2.02 | 3.99 | 64.11 | 129.52 |
| 1092 | 11.6.64 | 14.04 | 141.95 | | 3.66 | | 130.09 |
| 1093 | 12.6.64 | 14.17 | 141.82 | | 3.72 | | 132.53 |
| 1094 | 13.6.64 | 14.26 | 141.73 | | 3.51 | | 119.73 |
| 1095 | 15.6.64 | 13.97 | 142.02 | | 3.76 | | 145.62 |
| 1096 | 16.6.64 | 14.13 | 141.86 | 1.95 | 3.63 | 69.56 | 135.69 |
| 1097 | 17.6.64 | 14.06 | 141.93 | 1.99 | 3.81 | 71.92 | 143.25 |
| 1098 | 18.6.64 | 14.13 | 141.86 | 1.97 | 3.43 | 67.89 | 133.32 |
| 1099 | 19.6.64 | 14.27 | 141.72 | 1.82 | 3.46 | 61.96 | 112.93 |
| 1100 | 20.6.64 | 14.30 | 141.69 | 1.68 | 3.41 | 58.42 | 98.23 |
| 1101 | 23.6.64 | 14.35 | 141.64 | 1.95 | 3.73 | 59.91 | 116.83 |
| 1102 | 24.6.64 | 14.38 | 141.61 | 1.87 | 3.60 | 58.00 | 109.73 |
| 1103 | 25.6.64 | 14.25 | 141.74 | 1.92 | 3.51 | 65.03 | 125.08 |
| 1104 | 26.6.64 | 14.09 | 141.90 | 1.99 | 3.71 | 72.39 | 143.95 |
| 1105 | 29.6.64 | | | 1.81 | 3.35 | 56.33 | 101.35 |
| 1106 | 30.6.64 | 14.40 | 141.59 | 1.80 | 3.26 | 55.06 | 99.00 |
| 1107 | 1.7.64 | 14.42 | 141.57 | 1.75 | 3.21 | 54.12 | 94.86 |
| 1108 | 2.7.64 | 14.47 | 141.52 | 1.75 | 3.25 | 53.74 | 94.13 |
| 1109 | 3.7.64 | 14.50 | 141.49 | 1.73 | 3.48 | 50.16 | 86.66 |
| 1110 | 4.7.64 | | | 1.71 | 3.30 | 50.18 | 85.58 |
| 1111 | 6.7.64 | 14.57 | 141.42 | 1.73 | 3.29 | 46.96 | 80.56 |
| 1112 | 7.7.64 | 14.62 | 141.37 | 1.63 | 3.11 | 46.42 | 75.74 |
| 1113 | 8.7.64 | 14.65 | 141.34 | 1.55 | 3.01 | 42.97 | 66.54 |
| 1114 | 9.7.64 | 14.65 | 141.34 | 1.64 | 3.02 | 43.00 | 70.59 |
| 1115 | 10.7.64 | 14.68 | 141.31 | 1.64 | 3.06 | 44.05 | 72.30 |
| 1116 | 11.7.64 | 14.69 | 141.30 | 1.65 | 3.09 | 43.75 | 72.11 |
| 1117 | 13.7.64 | 14.63 | 141.36 | 1.64 | 3.04 | 43.51 | 71.64 |
| 1118 | 14.7.64 | 14.67 | 141.32 | 1.59 | 2.98 | 42.60 | 67.92 |
| 1119 | 15.7.64 | 14.71 | 141.28 | 1.57 | 2.86 | 37.93 | 59.70 |
| 1120 | 16.7.64 | 14.74 | 141.25 | 1.45 | 2.75 | 39.91 | 58.21 |
| 1121 | 17.7.64 | 14.76 | 141.23 | 1.44 | 2.79 | 40.05 | 57.99 |
| 1122 | 18.7.64 | 14.63 | 141.36 | 1.72 | 3.33 | 44.41 | 76.46 |
| 1123 | 20.7.64 | 14.75 | 141.24 | 1.55 | 2.91 | 40.75 | 63.16 |
| 1124 | 29.7.64 | 14.75 | 141.24 | 1.60 | 2.87 | 39.99 | 63.70 |
| 1125 | 30.7.64 | 14.79 | 141.20 | 1.42 | 2.48 | 36.66 | 52.04 |
| 1126 | 31.7.64 | 14.81 | 141.18 | 1.40 | 2.46 | 36.41 | 51.34 |
| 1127 | 11.8.64 | 14.66 | 141.33 | 1.63 | 3.07 | 42.58 | 69.59 |
| 1128 | 12.8.64 | 14.67 | 141.32 | 1.55 | 3.15 | 44.83 | 69.49 |
| 1129 | 13.8.64 | 14.77 | 141.22 | 1.55 | 2.80 | 37.92 | 58.75 |
| 1130 | 14.8.64 | 14.82 | 141.17 | 1.51 | 2.76 | 36.96 | 55.51 |
| 1131 | 17.8.64 | 14.88 | 141.11 | 1.51 | 2.65 | 34.28 | 51.64 |
| 1132 | 18.8.64 | 14.89 | 141.10 | 1.37 | 2.65 | 34.09 | 46.90 |
| 1133 | 19.8.64 | 14.90 | 141.09 | 1.30 | 2.55 | 33.31 | 43.43 |
| 1134 | 20.8.64 | | | 1.28 | 2.63 | 32.87 | 42.05 |
| 1135 | 21.8.64 | 14.92 | 141.07 | 1.30 | 2.46 | 33.17 | 43.09 |
| 1136 | 22.8.64 | 14.93 | 141.06 | 1.29 | 2.48 | 32.55 | 42.00 |
| 1137 | 24.8.64 | 14.94 | 141.05 | 1.21 | 1.73 | 32.15 | 39.10 |
| 1138 | 26.8.64 | 14.96 | 141.03 | 1.22 | 2.28 | 31.98 | 39.14 |
| 1139 | 27.8.64 | 14.96 | 141.03 | 1.22 | 2.28 | 31.62 | 38.54 |
| 1140 | 28.8.64 | 14.97 | 141.02 | 1.21 | 2.27 | 32.36 | 39.20 |
| 1141 | 29.8.64 | 14.97 | 141.02 | 1.14 | 2.33 | 32.23 | 36.88 |
| 1142 | 31.8.64 | 14.98 | 141.01 | 1.12 | 2.36 | 32.44 | 36.22 |
| 1143 | 1.9.64 | 14.98 | 141.01 | 1.10 | 2.24 | 32.23 | 35.53 |
| 1144 | 2.9.64 | 14.98 | 141.01 | 1.10 | 2.24 | 31.91 | 35.31 |
| 1145 | 4.9.64 | 14.87 | 141.12 | 0.80 | 1.22 | 37.37 | 29.93 |
| 1146 | 5.9.64 | 14.95 | 141.04 | 0.86 | 1.16 | 34.58 | 29.71 |
| 1147 | 7.9.64 | 14.97 | 141.02 | 0.78 | 1.07 | 33.77 | 26.38 |
| 1148 | 8.9. | 14.99 | 141.00 | 0.79 | 1.09 | 33.19 | 26.05 |
| 1149 | 9.9. | 14.99 | 141.00 | 0.80 | 1.06 | 32.31 | 25.71 |
| 1150 | 10.9.64 | 14.99 | 141.00 | 0.80 | 1.06 | 32.06 | 25.78 |
| 1151 | 11.9.64 | 15.00 | 140.99 | 0.81 | 1.06 | 31 | |

Υ. ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

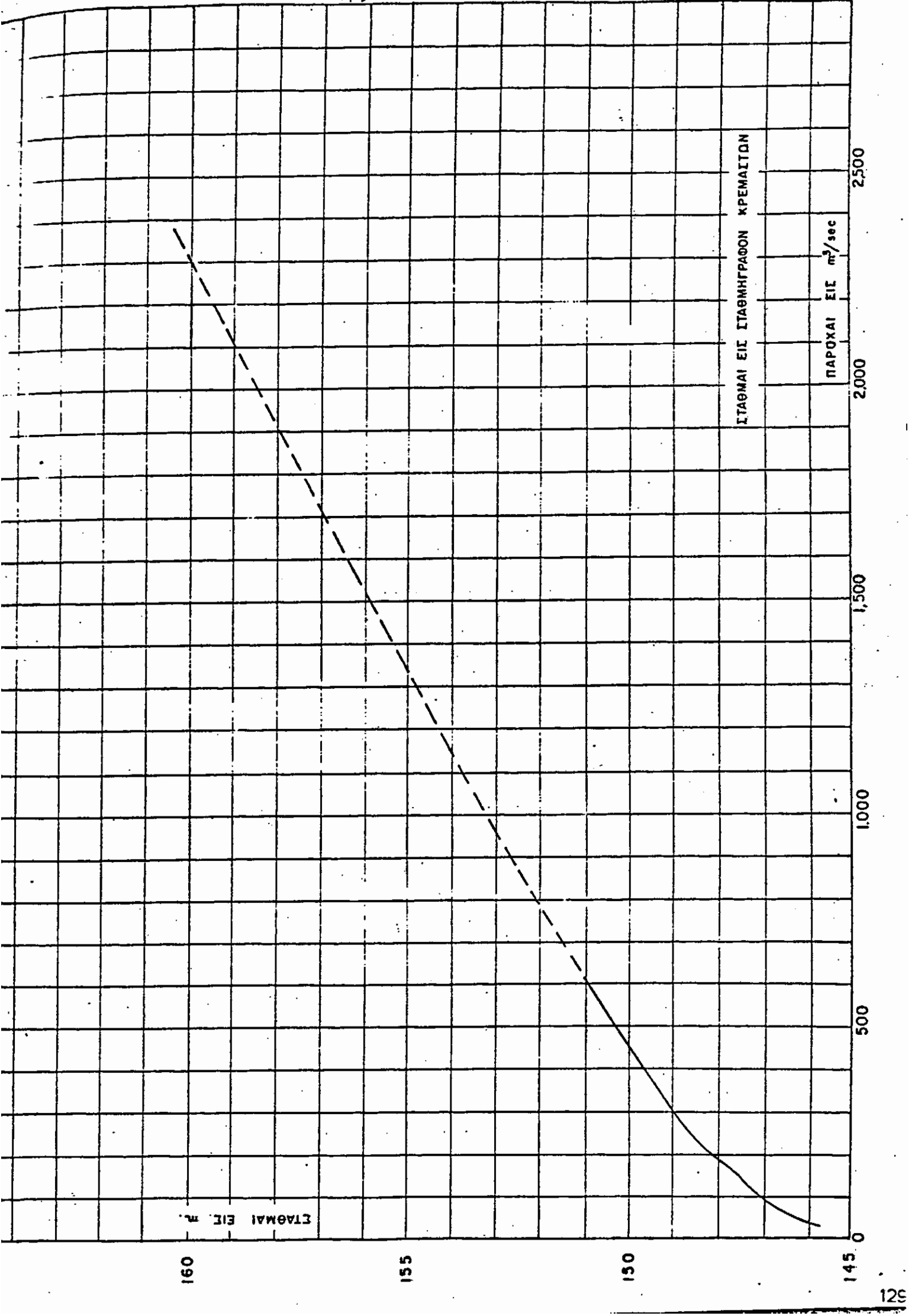
| ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΛ | | ΥΨΗ ΔΙΑΤΟΜΗ m' | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|-----------------|-------------|----------------|---------------------------|-------------------|-------------------------------|
| | ΑΝΑ ΓΝΩΣΤΗ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m'/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m'/sec | | |
| 14.9.64 | 15.02 | 140.97 | 0.80 | 1.06 | 30.29 | 24.30 |
| 15.9.64 | | | 0.79 | 1.06 | 29.84 | 23.42 |
| 16.9.64 | 15.03 | 140.96 | 0.97 | 1.71 | 29.03 | 28.09 |

| ΑΥΣ. ΑΡΙΘ. | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΗ ΔΙΑΤΟΜΗ m' | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|------------|---------|-----------------|-------------|----------------|---------------------------|-------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑ ΓΝΩΣΤΗ m | ΣΤΑΘΜΗ m | ΜΕΣΗ m'/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m'/sec | | |
| 1155 | 17.9.64 | 15.04 | 140.95 | 0.79 | 1.07 | 29.58 | 23.28 |
| 1156 | 22.9.64 | 15.81 | 142.18 | 2.44 | 4.07 | 50.87 | 197.10 |
| 1157 | 23.9.64 | 14.59 | 141.40 | 2.35 | 3.21 | 44.96 | 105.38 |

Β. ΚΑΜΠΥΛΕΣ ΣΤΑΘΜΗΣ ΠΑΡΟΧΗΣ



ΑΧΕΛΩΟΙ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΚΑΜΠΥΛΗ ΣΤΑΘΜΗΣ ΠΑΡΟΧΗΣ (0-500 m^3/sec)



Άχελωός εις Κερμαστόν

Ε. ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1936-1937

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|---------------------|---------------------|-----------------------|--------------------------------|------|---|---|---|---|------------|------------|------------|---------|
| 1 | | | | | | | | | | 46. | 36. | 28. | |
| 2 | | | | | | | | | | 43. | 34. | 31. | |
| 3 | | | | | | | | | | 47. | 33. | 36. | |
| 4 | | | | | | | | | | 45. | 34. | 33. | |
| 5 | | | | | | | | | | <u>68.</u> | 33. | 35. | |
| 6 | | | | * | | | | | | 51. | 32. | 32. | |
| 7 | | | | | | | | | | 50. | 31. | 30. | |
| 8 | | | | | | | | | | 47. | 31. | 29. | |
| 9 | | | | | | | | | | 42. | 36. | 29. | |
| 10 | | | | | | | | | | 41. | <u>40.</u> | 29. | |
| 11 | | | | | | | | | | 40. | 36. | 38. | |
| 12 | | | | | | | | | | 39. | 34. | 33. | |
| 13 | | | | | | | | | | 37. | 33. | <u>37.</u> | |
| 14 | | | | | | | | | | 41. | 32. | 37. | |
| 15 | | | | | | | | | | 47. | 31. | 34. | |
| 16 | | | | | | | | | | 45. | 30. | 32. | |
| 17 | | | | | | | | | | 40. | 29. | 31. | |
| 18 | | | | | | | | | | 39. | 28. | 31. | |
| 19 | | | | | | | | | | 37. | 28. | 30. | |
| 20 | | | | | | | | | | 36. | <u>27.</u> | 29. | |
| 21 | | | | | | | | | | 45. | 27. | 28. | |
| 22 | | | | | | | | | | 37. | 27. | 28. | |
| 23 | | | | | | | | | | 36. | 27. | 28. | |
| 24 | | | | | | | | | | 36. | 27. | 27. | |
| 25 | | | | | | | | | | 35. | 27. | 27. | |
| 26 | | | | | | | | | | <u>34.</u> | 27. | 27. | |
| 27 | | | | | | | | | | 41. | 27. | 27. | |
| 28 | | | | | | | | | | 36. | 28. | 27. | |
| 29 | | | | | | | | | | 35. | 28. | 27. | |
| 30 | | | | | | | | | | 34. | 27. | <u>26.</u> | |
| 31 | | | | | | | | | | 38. | 27. | 27. | |
| Σ(Q) | Μέτρον | Μέτρον | q | A | h | | | | | 1288. | 947. | 976. | |
| | m ³ /sec | m ³ /sec | l/sec.km ² | 10 ⁶ m ³ | m.m. | | | | | 41.55 | 30.55 | 32.53 | |
| | | | | | | | | | | 11.16 | 8.203 | 8.735 | |
| | | | | | | | | | | 111.3 | 61.8 | 84.3 | |
| | | | | | | | | | | 29.89 | 21.96 | 22.64 | |

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1937-1938

Άλκυος εις Κρησαρά

| ΗΜΕΡΑ | Ο | N | Δ | Ι | Φ | M | A | M | Ι | Ι | A | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|----------------------------------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 34. | 32. | 154. | 176. | 211. | 135. | 175. | 398. | 103. | 44. | 19. | 14. | |
| 2 | 42. | 32. | 140. | 480. | 177. | 130. | 101. | 450. | 105. | 37. | 19. | 12. | |
| 3 | 34. | 37. | 324. | 296. | 168. | 131. | 236. | 357. | 96. | 34. | 18. | 12. | |
| 4 | 33. | 483. | 920. | 210. | 192. | 129. | 293. | 271. | 91. | 33. | 18. | 13. | |
| 5 | 30. | 282. | 953. | 185. | 227. | 128. | 246. | 231. | 94. | 32. | 17. | 12. | |
| 6 | 29. | 180. | 986. | 173. | 185. | 119. | 226. | 225. | 85. | 29. | 17. | 11. | |
| 7 | 28. | 95. | 937. | 165. | 170. | 126. | 181. | 242. | 79. | 28. | 17. | 11. | |
| 8 | 27. | 79. | 613. | 158. | 164. | 136. | 165. | 263. | 76. | 27. | 19. | 11. | |
| 9 | 27. | 59. | 368. | 153. | 158. | 148. | 159. | 278. | 73. | 26. | 23. | 11. | |
| 10 | 27. | 56. | 236. | 149. | 157. | 162. | 154. | 318. | 68. | 25. | 21. | 11. | |
| 11 | 27. | 50. | 190. | 1131. | 152. | 187. | 188. | 871. | 65. | 25. | 20. | 11. | |
| 12 | 31. | 440. | 1293. | 707. | 248. | 197. | 541. | 248. | 62. | 24. | 19. | 11. | |
| 13 | 95. | 465. | 234. | 200. | 204. | 180. | 296. | 248. | 57. | 24. | 18. | 11. | |
| 14 | 56. | 232. | 258. | 381. | 510. | 162. | 177. | 288. | 57. | 23. | 17. | 11. | |
| 15 | 40. | 163. | 712. | 261. | 468. | 151. | 213. | 189. | 53. | 23. | 14. | 11. | |
| 16 | 36. | 158. | 378. | 225. | 316. | 144. | 260. | 177. | 50. | 23. | 17. | 68. | |
| 17 | 36. | 130. | 1293. | 228. | 258. | 174. | 279. | 174. | 48. | 22. | 16. | 25. | |
| 18 | 39. | 123. | 781. | 200. | 245. | 146. | 316. | 171. | 45. | 22. | 18. | 17. | |
| 19 | 118. | 648. | 728. | 194. | 231. | 159. | 341. | 173. | 43. | 24. | 17. | 17. | |
| 20 | 189. | 293. | 443. | 182. | 225. | 171. | 637. | 167. | 42. | 27. | 16. | 15. | |
| 21 | 123. | 174. | 333. | 177. | 204. | 177. | 789. | 167. | 40. | 28. | 15. | 14. | |
| 22 | 70. | 141. | 305. | 191. | 188. | 177. | 486. | 162. | 39. | 24. | 15. | 14. | |
| 23 | 50. | 119. | 241. | 180. | 174. | 187. | 326. | 152. | 37. | 25. | 14. | 16. | |
| 24 | 42. | 110. | 208. | 167. | 167. | 200. | 269. | 151. | 37. | 24. | 14. | 14. | |
| 25 | 39. | 65. | 192. | 160. | 160. | 207. | 266. | 147. | 36. | 21. | 14. | 14. | |
| 26 | 36. | 776. | 181. | 154. | 152. | 213. | 241. | 137. | 37. | 22. | 14. | 14. | |
| 27 | 34. | 348. | 172. | 150. | 148. | 219. | 224. | 132. | 34. | 21. | 13. | 13. | |
| 28 | 32. | 195. | 152. | 159. | 141. | 296. | 236. | 124. | 34. | 20. | 13. | 13. | |
| 29 | 32. | 363. | 341. | 222. | 141. | 248. | 258. | 116. | 42. | 20. | 13. | 12. | |
| 30 | 31. | 192. | 264. | 278. | 191. | 191. | 303. | 116. | 44. | 18. | 13. | 12. | |
| 31 | 30. | 198. | 198. | 297. | 171. | 171. | 107. | 107. | 44. | 20. | 11. | 12. | |
| Σ(Q) | 1497. | 6520. | 13420. | 9082. | 6500. | 5272. | 8582. | 7250. | 1772. | 795. | 509. | 451. | 61650. |
| Mton | 48.29 | 217.3 | 432.9 | 293.0 | 232.1 | 170.1 | 286.1 | 233.9 | 59.07 | 25.64 | 16.42 | 15.03 | 168.9 |
| q l/sec.km ² | 12.97 | 58.35 | 116.2 | 78.68 | 62.33 | 45.68 | 76.83 | 62.81 | 15.86 | 6.885 | 4.418 | 4.035 | 45.35 |
| A 10 ⁶ m ³ | 129.3 | 563.3 | 1159.5 | 784.7 | 561.6 | 455.5 | 741.5 | 626.4 | 153.1 | 68.7 | 44.0 | 39.0 | 5326.6 |
| h m.m. | 34.7 | 151.3 | 311.3 | 210.7 | 150.8 | 122.3 | 199.1 | 168.2 | 41.1 | 18.5 | 11.8 | 10.5 | 1430.3 |

↑ Τιμή αθροιστική

Άετός εις Κρησάρτα

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1938-1939

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|---------|
| 1 | 12. | 208. | 84. | 183. | 254. | 72. | 209. | 206. | 84. | 47. | 21. | 18. | |
| 2 | 12. | 345. | 133. | 170. | 193. | 86. | 335. | 185. | 123. | 46. | 21. | 18. | |
| 3 | 12. | 157. | 190. | 161. | 170. | 150. | 303. | 170. | 113. | 44. | 20. | 17. | |
| 4 | 12. | 85. | 217. | 303. | 152. | 105. | 309. | 179. | 99. | 42. | 27. | 17. | |
| 5 | 11. | 62. | 233. | 390. | 138. | 91. | 305. | 581. | 88. | 40. | 25. | 16. | |
| 6 | 11. | 53. | 170. | 251. | 123. | 85. | 338. | 354. | 113. | 40. | 25. | 17. | |
| 7 | 11. | 44. | 129. | 372. | 116. | 87. | 361. | 306. | 117. | 40. | 23. | 17. | |
| 8 | 12. | 39. | 116. | 326. | 107. | 116. | 413. | 201. | 108. | 45. | 23. | 16. | |
| 9 | 12. | 35. | 115. | 242. | 98. | 565. | 413. | 318. | 97. | 41. | 21. | 15. | |
| 10 | 11. | 32. | 109. | 202. | 93. | 279. | 346. | 170. | 92. | 40. | 20. | 15. | |
| 11 | 11. | 31. | 157. | 185. | 91. | 284. | 294. | 168. | 89. | 42. | 20. | 15. | |
| 12 | 11. | 29. | 198. | 178. | 88. | 183. | 278. | 158. | 84. | 39. | 19. | 15. | |
| 13 | 11. | 28. | 175. | 189. | 82. | 159. | 284. | 169. | 78. | 35. | 19. | 14. | |
| 14. | 11. | 27. | 131. | 323. | 82. | 161. | 264. | 153. | 75. | 36. | 18. | 14. | |
| 15 | 11. | 23. | 110. | 224. | 93. | 218. | 290. | 146. | 74. | 35. | 18. | 14. | |
| 16 | 11. | 26. | 98. | 188. | 96. | 160. | 296. | 145. | 69. | 34. | 17. | 14. | |
| 17 | 10. | 25. | 92. | 172. | 83. | 158. | 296. | 140. | 66. | 33. | 17. | 14. | |
| 18 | 10. | 25. | 118. | 166. | 78. | 152. | 257. | 143. | 65. | 31. | 17. | 14. | |
| 19 | 11. | 24. | 202. | 163. | 75. | 150. | 225. | 133. | 63. | 30. | 17. | 13. | |
| 20 | 10. | 24. | 159. | 159. | 73. | 157. | 228. | 129. | 61. | 29. | 17. | 13. | |
| 21 | 14. | 23. | 159. | 146. | 66. | 465. | 207. | 128. | 59. | 28. | 17. | 14. | |
| 22 | 16. | 24. | 798. | 110. | 74. | 468. | 191. | 125. | 58. | 26. | 17. | 14. | |
| 23 | 13. | 768. | 353. | 177. | 86. | 275. | 181. | 112. | 56. | 23. | 16. | 13. | |
| 24 | 15. | 359. | 1359. | 185. | 79. | 211. | 526. | 99. | 55. | 23. | 16. | 28. | |
| 25 | 17. | 163. | 1018. | 163. | 73. | 533. | 533. | 102. | 53. | 23. | 16. | 27. | |
| 26 | 14. | 115. | 672. | 149. | 71. | 470. | 327. | 106. | 51. | 22. | 15. | 24. | |
| 27 | 14. | 82. | 413. | 159. | 66. | 368. | 246. | 77. | 49. | 22. | 15. | 21. | |
| 28 | 187. | 68. | 266. | 915. | 74. | 968. | 228. | 57. | 47. | 22. | 21. | 130. | |
| 29 | 568. | 60. | 293. | 389. | 946. | 97. | 212. | 97. | 48. | 22. | 22. | 149. | |
| 30 | 474. | 119. | 255. | 225. | 613. | 613. | 207. | 91. | 55. | 22. | 20. | 149. | |
| 31 | 333. | | 192. | 217. | 374. | 374. | | 86. | 22. | 22. | 19. | | |
| Σ(Q) | 1888. | 3103. | 8714. | 7412. | 2874. | 9109. | 8902. | 5239. | 2289. | 1024. | 597. | 875... | 5202R. |
| M(ση) | 60.90 | 103.4 | 281.1 | 239.1 | 102.6 | 293.8 | 296.7 | 169.0 | 76.30 | 33.03 | 19.32 | 29.17 | 142.5 |
| q | 16.35 | 27.77 | 75.48 | 64.21 | 27.55 | 78.89 | 79.67 | 45.38 | 20.49 | 8.878 | 5.187 | 7.832 | 38.27 |
| Λ | 163.1 | 268.1 | 752.9 | 640.4 | 248.3 | 787.0 | 769.1 | 452.6 | 197.8 | 88.5 | 51.8 | 75.6 | 4475.2 |
| h | m.m. | 43.8 | 202.2 | 172.0 | 66.7 | 211.3 | 206.5 | 121.5 | 53.1 | 23.8 | 13.9 | 20.3 | 1207.1. |

↑ Ημέρες έλλειψής ύδατος

* Αριθμός επί Κρητιστών

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1939-1940

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Α | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 124. | 123. | 86. | 311. | 573. | 305. | 231. | 257. | 196. | 81. | 36. | 23. | |
| 2 | 273. | 101. | 82. | 311. | 536. | 326. | 211. | 225. | 181. | 74. | 34. | 23. | |
| 3 | 169. | 86. | 78. | 241. | 503. | 312. | 201. | 219. | 172. | 77. | 32. | 22. | |
| 4 | 106. | 78. | 75. | 228. | 383. | 278. | 189. | 278. | 177. | 89. | 32. | 22. | |
| 5 | 76. | 73. | 103. | 1176. | 333. | 255. | 185. | 383. | 170. | 80. | 35. | 22. | |
| 6 | 66. | 185. | 199. | 1226. | 303. | 293. | 413. | 371. | 158. | 70. | 38. | 22. | |
| 7 | 63. | 184. | 1545. | 679. | 288. | 421. | 648. | 248. | 158. | 63. | 34. | 21. | |
| 8 | 59. | 119. | 907. | 401. | 330. | 380. | 488. | 258. | 152. | 63. | 31. | 21. | |
| 9 | 338. | 96. | 465. | 300. | 315. | 282. | 356. | 323. | 163. | 60. | 36. | 21. | |
| 10 | 145. | 86. | 255. | 281. | 330. | 246. | 306. | 278. | 152. | 58. | 32. | 21. | |
| 11 | 87. | 78. | 175. | 261. | 653. | 227. | 286. | 228. | 157. | 56. | 31. | 23. | |
| 12 | 117. | 73. | 204. | 239. | 405. | 251. | 411. | 228. | 151. | 55. | 30. | 25. | |
| 13 | 88. | 67. | 356. | 224. | 393. | 213. | 600. | 270. | 142. | 53. | 30. | 23. | |
| 14 | 73. | 68. | 318. | 208. | 616. | 222. | 489. | 257. | 135. | 51. | 29. | 22. | |
| 15 | 64. | 167. | 453. | 194. | 920. | 338. | 477. | 263. | 129. | 47. | 28. | 21. | |
| 16 | 58. | 213. | 584. | 255. | 476. | 531. | 363. | 356. | 134. | 48. | 28. | 20. | |
| 17 | 54. | 152. | 1230. | 209. | 383. | 1049. | 308. | 1009. | 129. | 46. | 27. | 20. | |
| 18 | 51. | 114. | 573. | 461. | 544. | 528. | 288. | 864. | 120. | 45. | 28. | 20. | |
| 19 | 48. | 94. | 341. | 760. | 386. | 383. | 285. | 752. | 114. | 43. | 27. | 19. | |
| 20 | 47. | 172. | 308. | 506. | 333. | 311. | 315. | 483. | 109. | 42. | 26. | 19. | |
| 21 | 45. | 123. | 632. | 1475. | 320. | 270. | 316. | 378. | 105. | 41. | 25. | 19. | |
| 22 | 60. | 167. | 393. | 773. | 270. | 249. | 305. | 323. | 103. | 40. | 25. | 18. | |
| 23 | 50. | 155. | 266. | 423. | 258. | 237. | 293. | 303. | 96. | 39. | 25. | 21. | |
| 24 | 103. | 136. | 227. | 338. | 246. | 231. | 303. | 288. | 92. | 37. | 25. | 20. | |
| 25 | 80. | 152. | 209. | 895. | 263. | 232. | 299. | 269. | 86. | 37. | 25. | 20. | |
| 26 | 75. | 133. | 920. | 405. | 299. | 248. | 266. | 242. | 83. | 36. | 24. | 20. | |
| 27 | 544. | 118. | 1018. | 356. | 311. | 335. | 260. | 234. | 106. | 35. | 24. | 19. | |
| 28 | 203. | 107. | 1190. | 330. | 316. | 411. | 255. | 231. | 97. | 37. | 24. | 19. | |
| 29 | 525. | 87. | 656. | 296. | 303. | 431. | 236. | 224. | 85. | 40. | 23. | 18. | |
| 30 | 237. | 92. | 453. | 251. | 263. | 438. | 311. | 215. | 95. | 40. | 23. | 18. | |
| 31 | 154. | | 354. | 241. | | 318. | | 203. | | 37. | 23. | | |
| Σ(Q) | 4182. | 3799. | 14655. | 14254. | 11589. | 10551. | 9894. | 10460. | 3943. | 1620. | 890. | 622. | 86459. |
| Mfον | 134.9 | 126.6 | 472.7 | 459.8 | 399.6 | 340.4 | 329.8 | 337.4 | 131.4 | 52.26 | 28.71 | 20.73 | 236.9 |
| q | 36.22 | 34.00 | 126.9 | 123.5 | 107.3 | 91.41 | 88.56 | 90.60 | 35.29 | 14.03 | 7.709 | 5.566 | 63.61 |
| A | 361.3 | 328.2 | 1266.2 | 1231.6 | 1001.3 | 911.6 | 854.8 | 903.8 | 340.7 | 140.0 | 76.9 | 53.7 | 7470.1 |
| h | 97.0 | 88.1 | 340.0 | 330.7 | 268.9 | 244.8 | 229.5 | 242.7 | 91.5 | 37.6 | 20.7 | 14.4 | 2003.9 |

* Τιμή σε δεκάμετρα

*Αξιόμοσ ελε Κεραρατά

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1940-1941

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 18. | 231. | 294. | 230. | 297. | 378. | 246. | 201. | 108. | 58. | 32. | 183. | |
| 2 | 18. | 152. | 201. | 600. | 393. | 359. | 236. | 189. | 110. | 55. | 32. | 94. | |
| 3 | 18. | 154. | 130. | 453. | 704. | 318. | 217. | 184. | 108. | 54. | 31. | 67. | |
| 4 | 18. | 123. | 106. | 616. | 605. | 293. | 205. | 175. | 106. | 54. | 31. | 58. | |
| 5 | 18. | 101. | 95. | 691. | 685. | 270. | 177. | 167. | 106. | 52. | 30. | 50. | |
| 6 | 18. | 90. | 90. | 446. | 995. | 258. | 156. | 179. | 104. | 53. | 29. | 47. | |
| 7 | 18. | 80. | 712. | 348. | 573. | 323. | 182. | 184. | 90. | 49. | 29. | 40. | |
| 8 | 18. | 92. | 1600. | 281. | 498. | 308. | 225. | 176. | 87. | 47. | 28. | 40. | |
| 9 | 18. | 184. | 1600. | 255. | 423. | 299. | 446. | 170. | 94. | 50. | 28. | 36. | |
| 10 | 18. | 234. | 1475. | 270. | 356. | 288. | 584. | 184. | 82. | 48. | 28. | 32. | |
| 11 | 18. | 152. | 560. | 423. | 330. | 286. | 458. | 175. | 80. | 54. | 27. | 32. | |
| 12 | 18. | 106. | 1417. | 478. | 315. | 269. | 326. | 169. | 78. | 54. | 27. | 30. | |
| 13 | 18. | 117. | 656. | 521. | 270. | 243. | 189. | 157. | 77. | 54. | 27. | 30. | |
| 14 | 18. | 138. | 371. | 393. | 249. | 213. | 155. | 149. | 74. | 46. | 26. | 31. | |
| 15 | 18. | 119. | 251. | 465. | 299. | 190. | 144. | 142. | 72. | 44. | 27. | 40. | |
| 16 | 17. | 107. | 251. | 1170. | 378. | 163. | 191. | 135. | 69. | 43. | 26. | 36. | |
| 17 | 17. | 97. | 228. | 1160. | 326. | 147. | 212. | 145. | 68. | 42. | 26. | 33. | |
| 18 | 17. | 88. | 207. | 744. | 907. | 163. | 402. | 140. | 66. | 40. | 25. | 62. | |
| 19 | 17. | 82. | 193. | 446. | 920. | 178. | 446. | 136. | 68. | 39. | 27. | 183. | |
| 20 | 17. | 80. | 183. | 398. | 784. | 173. | 386. | 129. | 65. | 39. | 26. | 78. | |
| 21 | 17. | 76. | 176. | 378. | 405. | 169. | 297. | 142. | 62. | 38. | 26. | 58. | |
| 22 | 17. | 72. | 168. | 432. | 383. | 162. | 242. | 136. | 61. | 45. | 27. | 51. | |
| 23 | 290. | 68. | 438. | 720. | 348. | 158. | 217. | 154. | 73. | 48. | 26. | 47. | |
| 24 | 75. | 80. | 318. | 521. | 964. | 154. | 175. | 136. | 76. | 42. | 26. | 42. | |
| 25 | 47. | 74. | 720. | 776. | 1348. | 158. | 164. | 129. | 68. | 40. | 26. | 39. | |
| 26 | 672. | 70. | 521. | 995. | 528. | 153. | 120. | 128. | 71. | 43. | 26. | 40. | |
| 27 | 613. | 67. | 363. | 521. | 568. | 163. | 288. | 125. | 64. | 40. | 26. | 33. | |
| 28 | 167. | 64. | 276. | 391. | 468. | 171. | 241. | 121. | 63. | 38. | 26. | 35. | |
| 29 | 142. | 62. | 237. | 360. | 181. | 181. | 219. | 119. | 70. | 37. | 26. | 33. | |
| 30 | 637. | 61. | 212. | 331. | 237. | 237. | 213. | 114. | 61. | 34. | 29. | 32. | |
| 31 | 312. | | 201. | 320. | 269. | 269. | | 108. | | 33. | 34. | | |
| Σ(Q) | 3344. | 3221. | 14250. | 16153. | 15319. | 7094. | 7759. | 4698. | 2381. | 1413. | 860. | 1612. | 78104. |
| Mεση | 107.9 | 107.4 | 459.7 | 521.1 | 547.1 | 228.8 | 258.6 | 151.5 | 79.37 | 45.58 | 27.74 | 53.73 | 214.0 |
| q | 28.98 | 28.84 | 123.5 | 139.9 | 146.9 | 61.44 | 69.44 | 40.68 | 21.31 | 12.24 | 7.447 | 14.43 | 57.47 |
| Λ | 288.9 | 278.3 | 1231.2 | 1395.6 | 1323.6 | 612.9 | 670.4 | 405.9 | 205.7 | 122.1 | 74.3 | 137.3 | 6748.2 |
| h | m.m. | 74.7 | 330.6 | 374.8 | 355.4 | 164.6 | 180.0 | 109.0 | 55.2 | 32.8 | 20.0 | 37.4 | 1812.1 |

Σημειώσεις

Αρχικός εις Κέρειοτό
ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1941-1942

| ΗΜΕΡΑ | Ο | N | Δ | I | Φ | M | A | M | I | I | A | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 31. | 446. | 123. | 139. | 183. | 420. | 549. | 160. | 84. | 48. | 29. | 26. | |
| 2 | 30. | 222. | 118. | 136. | 184. | 356. | 326. | 173. | 73. | 44. | 28. | 27. | |
| 3 | 30. | 420. | 112. | 129. | 173. | 300. | 255. | 177. | 96. | 42. | 26. | 26. | |
| 4 | 29. | 616. | 103. | 121. | 166. | 308. | 254. | 173. | 123. | 42. | 26. | 25. | |
| 5 | 28. | 1241. | 101. | 117. | 158. | 301. | 271. | 160. | 143. | 55. | 27. | 23. | |
| 6 | 27. | 1176. | 97. | 114. | 189. | 326. | 330. | 147. | 152. | 47. | 27. | 23. | |
| 7 | 26. | 528. | 96. | 149. | 228. | 372. | 300. | 142. | 144. | 47. | 27. | 25. | |
| 8 | 25. | 303. | 98. | 333. | 196. | 413. | 279. | 136. | 119. | 45. | 27. | 24. | |
| 9 | 23. | 258. | 326. | 881. | 265. | 417. | 309. | 131. | 94. | 42. | 27. | 25. | |
| 10 | 23. | 179. | 266. | 624. | 318. | 341. | 356. | 127. | 81. | 40. | 27. | 25. | |
| 11 | 23. | 164. | 217. | 656. | 324. | 278. | 383. | 131. | 79. | 47. | 27. | 28. | |
| 12 | 25. | 162. | 174. | 506. | 378. | 255. | 399. | 133. | 75. | 40. | 27. | 26. | |
| 13 | 333. | 144. | 161. | 393. | 338. | 246. | 296. | 128. | 73. | 42. | 27. | 29. | |
| 14 | 152. | 185. | 152. | 311. | 315. | 263. | 217. | 134. | 70. | 39. | 26. | 26. | |
| 15 | 70. | 401. | 157. | 248. | 251. | 260. | 177. | 130. | 70. | 37. | 27. | 25. | |
| 16 | 488. | 345. | 143. | 222. | 263. | 273. | 171. | 126. | 60. | 40. | 26. | 23. | |
| 17 | 389. | 208. | 138. | 196. | 248. | 293. | 166. | 115. | 59. | 39. | 41. | 23. | |
| 18 | 143. | 184. | 148. | 193. | 222. | 296. | 162. | 112. | 57. | 37. | 40. | 23. | |
| 19 | 112. | 181. | 576. | 195. | 209. | 294. | 178. | 125. | 54. | 36. | 34. | 27. | |
| 20 | 90. | 172. | 1058. | 213. | 196. | 308. | 187. | 113. | 54. | 36. | 29. | 25. | |
| 21 | 80. | 168. | 491. | 180. | 184. | 316. | 196. | 106. | 51. | 35. | 28. | 23. | |
| 22 | 71. | 169. | 363. | 171. | 175. | 301. | 210. | 107. | 50. | 36. | 27. | 25. | |
| 23 | 65. | 156. | 211. | 164. | 192. | 234. | 204. | 99. | 54. | 36. | 27. | 26. | |
| 24 | 194. | 154. | 196. | 170. | 184. | 212. | 217. | 102. | 51. | 34. | 27. | 27. | |
| 25 | 194. | 151. | 192. | 159. | 185. | 196. | 218. | 99. | 50. | 32. | 28. | 26. | |
| 26 | 119. | 150. | 180. | 371. | 431. | 196. | 181. | 99. | 50. | 31. | 27. | 26. | |
| 27 | 371. | 145. | 172. | 608. | 848. | 204. | 175. | 96. | 47. | 31. | 27. | 25. | |
| 28 | 840. | 144. | 169. | 470. | 552. | 211. | 170. | 94. | 47. | 29. | 27. | 23. | |
| 29 | 428. | 143. | 158. | 324. | | 255. | 166. | 88. | 49. | 28. | 27. | 23. | |
| 30 | 536. | 140. | 152. | 208. | | 513. | 163. | 83. | 47. | 27. | 27. | 23. | |
| 31 | 498. | | 146. | 191. | | 600. | | 70. | | 27. | 26. | 23. | |
| Σ(Q) | 5493. | 9050. | 6794. | 8892. | 7356. | 9558. | 7465. | 3825. | 2256. | 1191. | 873. | 751. | 63704. |
| Mton | 177.2 | 301.7 | 219.2 | 286.8 | 269.9 | 308.3 | 248.8 | 123.4 | 75.20 | 38.42 | 28.16 | 25.03 | 174.5 |
| q | 47.58 | 81.01 | 58.84 | 77.01 | 72.48 | 82.79 | 66.81 | 33.14 | 20.19 | 10.32 | 7.562 | 6721 | 46.86 |
| A | 474.6 | 781.9 | 587.0 | 768.3 | 652.8 | 725.8 | 645.0 | 330.5 | 191.9 | 102.9 | 75.4 | 64.9 | 5504.0 |
| h | 127.4 | 210.0 | 157.6 | 206.3 | 175.3 | 221.8 | 173.2 | 88.8 | 52.3 | 27.6 | 20.3 | 17.4 | 1478.0 |

* Τιμές έδαφινόμενες

Αχελώος εις Κεφαλονιά

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1942-1943

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 22 | 21 | 164 | 39 | 63 | 71 | 92 | 127 | 50 | 54 | 29 | 24 | |
| 2 | 23 | 21 | 129 | 77 | 59 | 69 | 113 | 118 | 58 | 54 | 29 | 32 | |
| 3 | 22 | 21 | 116 | 348 | 55 | 67 | 128 | 110 | 85 | 53 | 28 | 27 | |
| 4 | 22 | 21 | 138 | 656 | 117 | 66 | 136 | 104 | 80 | 54 | 27 | 27 | |
| 5 | 21 | 22 | 85 | 226 | 106 | 65 | 128 | 109 | 74 | 50 | 27 | 26 | |
| 6 | 21 | 23 | 74 | 145 | 93 | 64 | 104 | 107 | 68 | 47 | 27 | 26 | |
| 7 | 21 | 21 | 67 | 140 | 92 | 62 | 99 | 101 | 64 | 45 | 26 | 36 | |
| 8 | 22 | 75 | 63 | 130 | 76 | 67 | 116 | 95 | 62 | 42 | 26 | 50 | |
| 9 | 21 | 67 | 58 | 169 | 201 | 65 | 126 | 341 | 58 | 39 | 26 | 31 | |
| 10 | 22 | 59 | 57 | 159 | 300 | 64 | 137 | 293 | 56 | 36 | 25 | 27 | |
| 11 | 22 | 82 | 53 | 167 | 255 | 62 | 150 | 228 | 54 | 36 | 25 | 26 | |
| 12 | 24 | 58 | 50 | 148 | 199 | 58 | 133 | 181 | 53 | 37 | 25 | 25 | |
| 13 | 23 | 45 | 49 | 136 | 155 | 58 | 117 | 152 | 50 | 36 | 25 | 26 | |
| 14 | 26 | 36 | 47 | 129 | 113 | 64 | 110 | 131 | 57 | 36 | 25 | 24 | |
| 15 | 25 | 32 | 46 | 117 | 97 | 61 | 106 | 116 | 54 | 35 | 25 | 23 | |
| 16 | 29 | 29 | 44 | 296 | 90 | 58 | 98 | 113 | 54 | 36 | 25 | 23 | |
| 17 | 29 | 28 | 42 | 241 | 84 | 56 | 105 | 101 | 55 | 35 | 25 | 25 | |
| 18 | 30 | 32 | 41 | 198 | 79 | 54 | 113 | 96 | 53 | 33 | 25 | 23 | |
| 19 | 27 | 73 | 42 | 157 | 90 | 54 | 116 | 89 | 54 | 32 | 25 | 26 | |
| 20 | 25 | 65 | 40 | 125 | 88 | 53 | 138 | 83 | 54 | 32 | 25 | 25 | |
| 21 | 24 | 58 | 40 | 104 | 83 | 54 | 154 | 76 | 54 | 31 | 25 | 25 | |
| 22 | 23 | 50 | 39 | 96 | 78 | 53 | 165 | 68 | 53 | 29 | 25 | 25 | |
| 23 | 23 | 46 | 38 | 93 | 74 | 54 | 158 | 58 | 54 | 30 | 25 | 25 | |
| 24 | 23 | 45 | 38 | 90 | 70 | 52 | 152 | 67 | 54 | 31 | 25 | 25 | |
| 25 | 23 | 45 | 37 | 91 | 68 | 56 | 147 | 80 | 53 | 31 | 25 | 25 | |
| 26 | 23 | 43 | 36 | 88 | 72 | 58 | 150 | 74 | 53 | 32 | 25 | 25 | |
| 27 | 22 | 40 | 35 | 81 | 74 | 63 | 152 | 71 | 53 | 31 | 25 | 24 | |
| 28 | 22 | 348 | 37 | 78 | 72 | 67 | 148 | 67 | 53 | 30 | 24 | 25 | |
| 29 | 22 | 383 | 36 | 74 | 73 | 73 | 142 | 63 | 53 | 29 | 25 | 25 | |
| 30 | 22 | 152 | 38 | 71 | 71 | 77 | 134 | 58 | 52 | 30 | 25 | 25 | |
| 31 | 21 | | 39 | 66 | | 81 | | 54 | | 29 | 24 | | |
| Σ(Q) | 725 | 2011 | 1818 | 4735 | 3003 | 1926 | 3167 | 3531 | 1725 | 1155 | 773 | 779 | 26118 |
| M(ση) | 23.39 | 68.03 | 58.64 | 152.7 | 107.3 | 62.14 | 128.9 | 113.9 | 57.50 | 37.26 | 25.58 | 26.63 | 71.56 |
| q | 6.281 | 18.27 | 15.75 | 41.00 | 28.81 | 16.69 | 34.61 | 30.59 | 15.44 | 10.00 | 6.870 | 7.152 | 19.22 |
| A | 62.6 | 176.4 | 157.1 | 409.1 | 259.5 | 166.4 | 334.1 | 305.1 | 149.0 | 99.8 | 68.5 | 69.0 | 2256.6 |
| h | 16.8 | 47.4 | 42.2 | 109.9 | 69.7 | 44.7 | 89.7 | 81.9 | 40.0 | 26.8 | 18.4 | 18.5 | 606.0 |

↑ Ημέρες υδροεργασιών

Αρχικός εις Κυβ. μαστα
ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1943-1944

| ΗΜΕΡΑ | Ο | N | Δ | Ι | Φ | M | Λ | M | Ι | Ι | A | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|--------------------------------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 25 | 26 | 45.1 | 25.2 | 12.4 | 36.3 | 207. | 238. | 81. | 56. | 33. | 35. | |
| 2 | 25 | 25 | 189. | 23.4 | 118. | 330. | 199. | 231. | 75. | 52. | 40. | 32. | |
| 3 | 25 | 26 | 309. | 22.2 | 123. | 278. | 206. | 197. | 71. | 48. | 49. | 30. | |
| 4 | 25 | 26 | 243. | 21.3 | 113. | 284. | 207. | 193. | 67. | 45. | 45. | 29. | |
| 5 | 24 | 26 | 188. | 20.4 | 107. | 443. | 204. | 186. | 71. | 43. | 40. | 37. | |
| 6 | 25 | 28 | 164. | 19.4 | 101. | 428. | 215. | 182. | 95. | 40. | 37. | 46. | |
| 7 | 37 | 36 | 152. | 32.1 | 255. | 423. | 209. | 180. | 95. | 38. | 38. | 56. | |
| 8 | 80 | 35 | 139. | 22.8 | 189. | 389. | 200. | 177. | 90. | 35. | 36. | 58. | |
| 9 | 60 | 71 | 135. | 19.3 | 163. | 361. | 194. | 173. | 88. | 33. | 40. | 54. | |
| 10 | 46 | 173. | 132. | 18.1 | 157. | 339. | 201. | 170. | 83. | 40. | 49. | 48. | |
| 11 | 47 | 234. | 133. | 17.7 | 177. | 306. | 213. | 167. | 78. | 49. | 45. | 45. | |
| 12 | 44 | 296. | 127. | 17.2 | 180. | 341. | 224. | 163. | 74. | 65. | 40. | 41. | |
| 13 | 42 | 248. | 115. | 16.3 | 166. | 383. | 218. | 159. | 69. | 62. | 39. | 38. | |
| 14 | 38 | 237. | 99. | 15.7 | 174. | 406. | 241. | 155. | 65. | 56. | 39. | 36. | |
| 15 | 36 | 217. | 91. | 15.2 | 185. | 431. | 261. | 149. | 61. | 50. | 46. | 34. | |
| 16 | 35 | 363. | 85. | 14.9 | 208. | 416. | 257. | 147. | 69. | 46. | 52. | 31. | |
| 17 | 34 | 476. | 75. | 14.4 | 228. | 398. | 270. | 161. | 81. | 57. | 49. | 29. | |
| 18 | 34 | 576. | 114. | 14.3 | 251. | 404. | 266. | 156. | 106. | 64. | 44. | 28. | |
| 19 | 32 | 704. | 185. | 13.9 | 291. | 393. | 273. | 152. | 103. | 62. | 41. | 33. | |
| 20 | 32 | 808. | 170. | 13.3 | 348. | 413. | 286. | 149. | 96. | 54. | 38. | 35. | |
| 21 | 29 | 709. | 159. | 12.8 | 318. | 435. | 308. | 143. | 90. | 50. | 38. | 39. | |
| 22 | 29 | 690. | 170. | 12.4 | 273. | 426. | 309. | 137. | 83. | 48. | 36. | 43. | |
| 23 | 29 | 741. | 161. | 11.8 | 239. | 396. | 307. | 131. | 75. | 47. | 32. | 47. | |
| 24 | 29 | 784. | 170. | 11.0 | 258. | 369. | 293. | 125. | 70. | 43. | 30. | 53. | |
| 25 | 27 | 850. | 192. | 10.1 | 285. | 339. | 282. | 115. | 85. | 39. | 37. | 56. | |
| 26 | 26 | 773. | 184. | 9.3 | 339. | 330. | 279. | 112. | 83. | 36. | 51. | 54. | |
| 27 | 25 | 680. | 333. | 16.3 | 323. | 249. | 267. | 108. | 77. | 35. | 62. | 52. | |
| 28 | 25 | 624. | 386. | 15.6 | 294. | 238. | 260. | 104. | 72. | 33. | 54. | 49. | |
| 29 | 25 | 565. | 315. | 14.3 | 252. | 230. | 252. | 98. | 65. | 31. | 46. | 45. | |
| 30 | 25 | 519. | 297. | 13.3 | 222. | 222. | 246. | 86. | 61. | 29. | 41. | 41. | |
| 31 | 26 | 278. | 278. | 12.9 | 215. | 215. | 215. | 86. | 31. | 31. | 38. | 41. | |
| Σ(Ο) | m ³ /sec | 1041. | 6143. | 5169. | 6239. | 10778. | 7156. | 4740. | 2379. | 1417. | 1305. | 1254. | 59587. |
| Mton | m ³ /sec | 33.58 | 198.2 | 166.7 | 215.1 | 353.1 | 245.2 | 152.9 | 79.10 | 45.71 | 42.10 | 41.80 | 162.8 |
| q | l/sec.km ² | 9.017 | 53.22 | 44.76 | 57.76 | 95.00 | 65.84 | 41.06 | 21.30 | 12.28 | 11.31 | 11.23 | 43.72 |
| Λ | 10 ³ m ³ | 89.9 | 530.8 | 446.6 | 539.1 | 948.5 | 645.6 | 409.5 | 205.5 | 122.4 | 112.8 | 108.3 | 5148.3 |
| h | m.m. | 24.1 | 142.5 | 119.9 | 144.4 | 253.7 | 170.7 | 110.0 | 55.2 | 32.9 | 30.3 | 29.1 | 1382.5 |

* Τιμήσε βάσει ορίσεως

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1944-1945

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|--------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 38. | 401. | 380. | 331. | 582. | 271. | 199. | 231. | 80. | 32. | 27. | 23. | |
| 2 | 35. | 389. | 372. | 320. | 558. | 263. | 131. | 241. | 76. | 46. | 25. | 23. | |
| 3 | 35. | 375. | 365. | 311. | 541. | 257. | 128. | 246. | 90. | 71. | 25. | 23. | |
| 4 | 35. | 396. | 374. | 300. | 525. | 251. | 124. | 241. | 83. | 80. | 25. | 23. | |
| 5 | 45. | 426. | 384. | 290. | 480. | 245. | 119. | 257. | 78. | 70. | 23. | 26. | |
| 6 | 53. | 420. | 395. | 282. | 471. | 239. | 115. | 257. | 74. | 65. | 25. | 25. | |
| 7 | 50. | 406. | 406. | 271. | 462. | 232. | 110. | 243. | 69. | 60. | 24. | 23. | |
| 8 | 43 | 398. | 417. | 267. | 455. | 226. | 110. | 233. | 65. | 58. | 25. | 42. | |
| 9 | 40. | 391. | 411. | 257. | 443. | 220. | 121. | 224. | 61. | 54. | 25. | 38. | |
| 10 | 37. | 381. | 401. | 246. | 429. | 215. | 133. | 215. | 62. | 50. | 25. | 38. | |
| 11 | 34. | 371. | 360. | 235. | 414. | 209. | 133. | 206. | 73. | 65. | 24. | 42. | |
| 12 | 50. | 361. | 371. | 229. | 406. | 202. | 144. | 196. | 85. | 67. | 25. | 50. | |
| 13 | 39. | 384. | 381. | 263. | 399. | 197. | 149. | 191. | 94. | 61. | 25. | 54. | |
| 14 | 36. | 390. | 390. | 254. | 391. | 193. | 154. | 188. | 83. | 65. | 24. | 192. | |
| 15 | 31. | 387. | 399. | 245. | 384. | 188. | 161. | 182. | 89. | 57. | 25. | 65. | |
| 16 | 26. | 380. | 406. | 237. | 380. | 192. | 179. | 177. | 81. | 50. | 23. | 43. | |
| 17 | 22. | 368. | 399. | 230. | 374. | 197. | 195. | 170. | 75. | 47. | 24. | 43. | |
| 18 | 20. | 365. | 360. | 224. | 369. | 205. | 222. | 165. | 71. | 45. | 23. | 42. | |
| 19 | 67. | 356. | 371. | 218. | 357. | 212. | 234. | 154. | 66. | 42. | 23. | 483. | |
| 20 | 61. | 368. | 381. | 215. | 354. | 222. | 249. | 146. | 62. | 39. | 23. | 924. | |
| 21 | 54. | 380. | 390. | 222. | 346. | 230. | 257. | 140. | 58. | 36. | 23. | 416. | |
| 22 | 51. | 391. | 399. | 211. | 335. | 236. | 255. | 135. | 54. | 33. | 23. | 281. | |
| 23 | 48. | 402. | 406. | 207. | 327. | 242. | 242. | 130. | 50. | 42. | 23. | 258. | |
| 24 | 47. | 413. | 399. | 199. | 320. | 257. | 234. | 124. | 47. | 50. | 23. | 185. | |
| 25 | 46. | 426. | 389. | 194. | 312. | 252. | 227. | 115. | 43. | 40. | 25. | 140. | |
| 26 | 45. | 421. | 380. | 190. | 301. | 263. | 224. | 107. | 40. | 37. | 30. | 108. | |
| 27 | 46. | 411. | 372. | 186. | 291. | 257. | 219. | 101. | 38. | 35. | 27. | 83. | |
| 28 | 45. | 402. | 365. | 181. | 282. | 249. | 227. | 95. | 34. | 34. | 26. | 74. | |
| 29 | 44. | 395. | 357. | 175. | 271. | 245. | 221. | 70. | 34. | 34. | 26. | 63. | |
| 30 | 42. | 387. | 350. | 135. | 238. | 238. | 226. | 88. | 32. | 30. | 25. | 53. | |
| 31 | 41. | 344. | 344. | 605. | 213. | 213. | 213. | 84. | 32. | 30. | 25. | 53. | |
| Σ(Q) | 9148. | 11741. | 11874. | 9054. | 11295. | 7138. | 5142. | 5372. | 1947. | 1525. | 764. | 3883. | 79183. |
| M(ση) | 295.1 | 391.4 | 383.0 | 292.1 | 403.4 | 230.3 | 181.4 | 173.3 | 64.90 | 49.19 | 24.65 | 129.4 | 216.9 |
| q | 79.24 | 105.1 | 102.9 | 78.44 | 108.3 | 61.84 | 48.71 | 46.53 | 17.43 | 13.21 | 6.619 | 34.75 | 58.24 |
| A | 790.4 | 1014.4 | 1025.9 | 782.3 | 975.9 | 616.7 | 470.2 | 464.1 | 168.2 | 131.8 | 66.0 | 335.5 | 6841.4 |
| h | 212.2 | 272.4 | 275.5 | 210.1 | 262.0 | 165.6 | 126.3 | 124.6 | 45.2 | 35.4 | 17.7 | 90.1 | 1837.1 |

↑ Τιμή εις δεκαδικούς

Άχελώος εις Χέρμανοι

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1945-1946

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 85. | 64. | 198. | 186. | 196. | 222. | 328. | 121. | 134. | 90. | 90. | 46. | |
| 2 | 92. | 61. | 191. | 181. | 187. | 308. | 383. | 113. | 126. | 86. | 83. | 61. | |
| 3 | 72. | 62. | 184. | 201. | 177. | 300. | 376. | 148. | 138. | 84. | 81. | 59. | |
| 4 | 58. | 62. | 178. | 190. | 169. | 286. | 369. | 170. | 150. | 82. | 78. | 57. | |
| 5 | 50. | 62. | 195. | 183. | 160. | 261. | 359. | 161. | 163. | 420. | 74. | 57. | |
| 6 | 45. | 61. | 282. | 176. | 152. | 248. | 345. | 203. | 160. | 101. | 72. | 54. | |
| 7 | 41. | 61. | 360. | 170. | 144. | 238. | 335. | 217. | 152. | 91. | 67. | 51. | |
| 8 | 49. | 72. | 613. | 164. | 134. | 230. | 323. | 194. | 157. | 76. | 65. | 50. | |
| 9 | 70. | 565. | 552. | 159. | 124. | 220. | 306. | 185. | 156. | 72. | 62. | 49. | |
| 10 | 58. | 995. | 704. | 155. | 133. | 217. | 294. | 179. | 150. | 68. | 60. | 47. | |
| 11 | 48. | 856. | 531. | 151. | 177. | 209. | 278. | 173. | 146. | 89. | 60. | 45. | |
| 12 | 42. | 443. | 465. | 145. | 201. | 204. | 263. | 189. | 142. | 90. | 59. | 40. | |
| 13 | 39. | 281. | 405. | 139. | 196. | 199. | 246. | 177. | 136. | 97. | 57. | 62. | |
| 14 | 40. | 300. | 345. | 133. | 192. | 194. | 234. | 172. | 130. | 90. | 55. | 58. | |
| 15 | 45. | 279. | 308. | 131. | 202. | 189. | 225. | 167. | 126. | 81. | 54. | 54. | |
| 16 | 123. | 258. | 273. | 1076. | 195. | 183. | 212. | 163. | 128. | 78. | 53. | 133. | |
| 17 | 114. | 255. | 308. | 760. | 198. | 183. | 207. | 158. | 121. | 76. | 52. | 66. | |
| 18 | 92. | 420. | 360. | 450. | 180. | 552. | 200. | 153. | 115. | 74. | 51. | 61. | |
| 19 | 85. | 383. | 338. | 381. | 172. | 565. | 193. | 150. | 113. | 72. | 65. | 58. | |
| 20 | 77. | 354. | 308. | 342. | 167. | 513. | 189. | 146. | 117. | 70. | 63. | 54. | |
| 21 | 78. | 333. | 285. | 296. | 163. | 533. | 182. | 144. | 119. | 69. | 62. | 50. | |
| 22 | 86. | 375. | 249. | 267. | 159. | 516. | 177. | 139. | 113. | 67. | 59. | 52. | |
| 23 | 80. | 383. | 222. | 252. | 348. | 503. | 170. | 134. | 107. | 65. | 64. | 69. | |
| 24 | 75. | 330. | 196. | 242. | 315. | 488. | 163. | 129. | 101. | 65. | 63. | 64. | |
| 25 | 70. | 263. | 178. | 234. | 285. | 477. | 158. | 201. | 94. | 63. | 60. | 58. | |
| 26 | 69. | 232. | 169. | 232. | 264. | 470. | 153. | 483. | 104. | 61. | 59. | 52. | |
| 27 | 66. | 217. | 189. | 226. | 248. | 458. | 149. | 333. | 96. | 58. | 58. | 50. | |
| 28 | 62. | 231. | 184. | 269. | 233. | 447. | 142. | 239. | 94. | 58. | 55. | 43. | |
| 29 | 65. | 215. | 159. | 248. | 436. | 436. | 135. | 177. | 91. | 56. | 54. | 55. | |
| 30 | 65. | 206. | 228. | 224. | 428. | 428. | 128. | 159. | 88. | 55. | 50. | 46. | |
| 31 | 65. | | 196. | 206. | 413. | 413. | 140. | 140. | 94. | 94. | 48. | | |
| Σ(Q) | 2106. | 8679. | 9353. | 8169. | 5471. | 10690. | 7292. | 5617. | 3767. | 2398. | 1933. | 1701. | 67176. |
| M(ση) | 67.94 | 289.3 | 301.7 | 263.5 | 195.4 | 344.8 | 243.1 | 181.2 | 125.6 | 77.35 | 62.35 | 56.70 | 184.0 |
| q | 18.24 | 77.68 | 81.01 | 70.76 | 52.97 | 92.59 | 65.28 | 48.66 | 33.73 | 20.77 | 16.74 | 15.23 | 49.41 |
| A | 182.0 | 749.9 | 808.1 | 705.8 | 472.7 | 923.6 | 630.0 | 485.3 | 325.4 | 207.2 | 167.0 | 147.0 | 5804.0 |
| h | 48.9 | 201.4 | 217.0 | 189.5 | 126.9 | 248.0 | 169.2 | 130.3 | 87.4 | 55.6 | 44.8 | 39.5 | 1558.5 |

* Τιμές εθροιστικές

Άχλωος εις Κερμασσά

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/ΣΕΚ ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1946-1947

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 57. | 188. | 1031. | 236. | 924. | 696. | 423. | 152. | 241. | 88. | 43. | |
| 2 | 54. | 179. | 840. | 230. | 1304. | 656. | 393. | 148. | 219. | 82. | 40. | |
| 3 | 49. | 168. | 592. | 225. | 1122. | 600. | 353. | 138. | 208. | 75. | 92. | |
| 4 | 46. | 170. | 348. | 220. | 1049. | 524. | 338. | 128. | 194. | 68. | 47. | |
| 5 | 43. | 166. | 311. | 215. | 898. | 491. | 308. | 112. | 172. | 92. | 40. | |
| 6 | 40. | 161. | 248. | 210. | 784. | 446. | 653. | 112. | 157. | 345. | 49. | |
| 7 | 47. | 158. | 232. | 206. | 680. | 413. | 813. | 112. | 145. | 318. | 50. | |
| 8 | 51. | 152. | 219. | 202. | 600. | 386. | 672. | 107. | 132. | 278. | 106. | |
| 9 | 42. | 149. | 680. | 197. | 1031. | 360. | 581. | 102. | 341. | 356. | 125. | |
| 10 | 38. | 145. | 995. | 193. | 924. | 326. | 565. | 99. | 290. | 76. | 75. | |
| 11 | 552. | 152. | 840. | 189. | 776. | 308. | 541. | 97. | 354. | 396. | 54. | |
| 12 | 363. | 161. | 656. | 187. | 600. | 300. | 516. | 181. | 326. | 374. | 67. | |
| 13 | 315. | 177. | 536. | 185. | 483. | 286. | 495. | 173. | 294. | 333. | 47. | |
| 14 | 286. | 172. | 491. | 181. | 1058. | 278. | 473. | 165. | 273. | 291. | 46. | |
| 15 | 281. | 167. | 616. | 201. | 941. | 271. | 428. | 157. | 242. | 251. | 45. | |
| 16 | 271. | 1036. | 616. | 180. | 757. | 266. | 396. | 150. | 225. | 230. | 40. | |
| 17 | 260. | 1228. | 541. | 175. | 624. | 757. | 369. | 143. | 318. | 219. | 37. | |
| 18 | 248. | 1013. | 468. | 203. | 589. | 732. | 348. | 139. | 338. | 206. | 34. | |
| 19 | 234. | 881. | 413. | 201. | 531. | 720. | 338. | 132. | 288. | 196. | 34. | |
| 20 | 221. | 840. | 368. | 258. | 503. | 696. | 300. | 124. | 233. | 176. | 46. | |
| 21 | 212. | 736. | 318. | 260. | 468. | 686. | 266. | 119. | 198. | 164. | 47. | |
| 22 | 198. | 616. | 243. | 257. | 428. | 664. | 241. | 115. | 201. | 156. | 40. | |
| 23 | 193. | 544. | 213. | 251. | 383. | 656. | 222. | 108. | 181. | 148. | 40. | |
| 24 | 189. | 483. | 198. | 242. | 792. | 616. | 207. | 104. | 168. | 141. | 40. | |
| 25 | 186. | 378. | 184. | 234. | 941. | 757. | 196. | 98. | 153. | 188. | 37. | |
| 26 | 182. | 924. | 180. | 323. | 861. | 741. | 187. | 431. | 145. | 184. | 37. | |
| 27 | 181. | 1200. | 284. | 1359. | 776. | 730. | 180. | 431. | 135. | 170. | 34. | |
| 28 | 175. | 1085. | 271. | 760. | 725. | 711. | 172. | 291. | 124. | 143. | 32. | |
| 29 | 196. | 924. | 261. | 600. | 677. | 677. | 164. | 303. | 112. | 138. | 31. | |
| 30 | 211. | 784. | 252. | 563. | 640. | 640. | 156. | 303. | 97. | 114. | 32. | |
| 31 | 201. | 245. | 245. | 1103. | 521. | 521. | | 263. | | 86. | | |
| Σ(Q) | 5622. | 15137. | 13690. | 10046. | 21552. | 16931. | 11294. | 5237. | 6604. | 6456. | 1477. | 115715. |
| Mcom | 181.4 | 504.6 | 441.6 | 324.1 | 769.7 | 546.2 | 376.5 | 168.9 | 220.1 | 208.3 | 49.23 | 317.0 |
| q | 48.71 | 135.5 | 118.6 | 87.03 | 206.7 | 146.7 | 101.1 | 45.35 | 59.10 | 55.93 | 13.22 | 85.12 |
| A | 485.8 | 1307.8 | 1182.8 | 868.0 | 1862.1 | 1462.8 | 975.8 | 452.5 | 570.6 | 557.8 | 127.6 | 9997.8 |
| h | 130.5 | 351.2 | 317.6 | 233.1 | 500.0 | 392.8 | 262.0 | 121.5 | 153.2 | 149.8 | 34.3 | 2684.7 |

* 1 μέτρο εξαγωγής

Αρχείο ες Κερματά ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1947-1948

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|--------|--------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 31. | 80. | 446. | 1359. | 178. | 234. | 145. | 159. | 318. | 143. | 40. | 50. | |
| 2 | 29. | 70. | 549. | 986. | 174. | 236. | 131. | 296. | 296. | 167. | 85. | 46. | |
| 3 | 55. | 65. | 621. | 760. | 170. | 201. | 138. | 326. | 281. | 156. | 71. | 48. | |
| 4 | 39. | 59. | 924. | 600. | 166. | 194. | 134. | 278. | 271. | 149. | 59. | 45. | |
| 5 | 37. | 54. | 1359. | 720. | 161. | 176. | 129. | 255. | 270. | 143. | 50. | 45. | |
| 6 | 36. | 51. | 1359. | 840. | 158. | 159. | 124. | 236. | 260. | 135. | 47. | 76. | |
| 7 | 31. | 50. | 1348. | 824. | 154. | 148. | 800. | 217. | 257. | 128. | 44. | 75. | |
| 8 | 32. | 47. | 1348. | 784. | 152. | 133. | 1257. | 206. | 248. | 108. | 42. | 71. | |
| 9 | 31. | 95. | 1315. | 648. | 196. | 133. | 1210. | 200. | 311. | 101. | 40. | 63. | |
| 10 | 32. | 165. | 1251. | 864. | 201. | 179. | 1027. | 194. | 301. | 95. | 71. | 59. | |
| 11 | 32. | 165. | 1150. | 776. | 241. | 211. | 941. | 184. | 301. | 86. | 73. | 56. | |
| 12 | 32. | 162. | 1359. | 704. | 233. | 245. | 749. | 168. | 251. | 80. | 65. | 56. | |
| 13 | 30. | 159. | 1359. | 677. | 178. | 180. | 521. | 159. | 241. | 68. | 66. | 54. | |
| 14 | 29. | 158. | 1348. | 624. | 180. | 170. | 426. | 147. | 224. | 58. | 59. | 49. | |
| 15 | 28. | 154. | 1206. | 565. | 167. | 166. | 338. | 139. | 241. | 53. | 74. | 45. | |
| 16 | 65. | 153. | 1013. | 521. | 161. | 162. | 276. | 134. | 251. | 48. | 75. | 43. | |
| 17 | 68. | 150. | 915. | 488. | 155. | 158. | 236. | 161. | 239. | 47. | 64. | 50. | |
| 18 | 58. | 201. | 895. | 476. | 152. | 155. | 200. | 243. | 221. | 36. | 60. | 47. | |
| 19 | 54. | 198. | 832. | 431. | 152. | 152. | 212. | 318. | 206. | 33. | 58. | 47. | |
| 20 | 51. | 199. | 784. | 398. | 146. | 195. | 182. | 285. | 201. | 32. | 54. | 44. | |
| 21 | 48. | 201. | 736. | 353. | 138. | 228. | 161. | 270. | 194. | 71. | 50. | 45. | |
| 22 | 44. | 199. | 704. | 263. | 129. | 201. | 241. | 255. | 177. | 62. | 47. | 42. | |
| 23 | 43. | 198. | 640. | 251. | 125. | 192. | 263. | 251. | 168. | 58. | 45. | 42. | |
| 24 | 40. | 285. | 813. | 228. | 1412. | 186. | 231. | 308. | 163. | 51. | 43. | 40. | |
| 25 | 39. | 288. | 760. | 208. | 1170. | 180. | 198. | 318. | 158. | 47. | 45. | 41. | |
| 26 | 37. | 290. | 677. | 198. | 824. | 177. | 161. | 308. | 148. | 43. | 87. | 43. | |
| 27 | 35. | 278. | 645. | 192. | 701. | 171. | 170. | 291. | 138. | 42. | 82. | 42. | |
| 28 | 34. | 266. | 624. | 194. | 521. | 177. | 152. | 282. | 129. | 44. | 69. | 47. | |
| 29 | 89. | 258. | 560. | 201. | 303. | 204. | 135. | 271. | 121. | 45. | 62. | 53. | |
| 30 | 87. | 252. | 455. | 188. | 161. | 161. | 118. | 263. | 116. | 42. | 55. | 47. | |
| 31 | 86. | 252. | 416. | 181. | 154. | 154. | 118. | 248. | 116. | 40. | 51. | 47. | |
| Σ(Q) | 1382. | 4950. | 28411. | 16502. | 8798. | 5618. | 11026. | 7370. | 6701. | 2411. | 1833. | 1511. | 96513. |
| Mton | 44.58 | 165.0 | 916.5 | 532.3 | 303.4 | 181.2 | 367.5 | 237.7 | 223.4 | 77.77 | 59.13 | 50.37 | 263.7 |
| q | 11.97 | 44.31 | 246.1 | 142.9 | 81.47 | 48.66 | 98.69 | 63.83 | 59.99 | 20.88 | 15.88 | 13.55 | 70.81 |
| A | 119.4 | 427.7 | 2454.7 | 1425.8 | 760.1 | 485.4 | 952.6 | 636.8 | 579.0 | 208.3 | 158.4 | 130.5 | 8338.7 |
| h | 32.1 | 114.9 | 659.2 | 382.9 | 204.1 | 130.3 | 255.8 | 171.0 | 155.5 | 55.9 | 42.5 | 35.0 | 2239.2 |

* Τιμές εθροισματικές

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1948-1949

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|------------|---------|
| 1 | 45. | 51. | 59. | 58. | 103. | 165. | 152. | 178. | 163. | 67. | 60. | 65. | |
| 2 | 43. | 48. | 56. | 61. | 85. | 293. | 188. | 170. | 158. | <u>112.</u> | 58. | 60. | |
| 3 | 44. | 48. | 56. | 58. | 145. | 341. | 145. | 164. | 188. | 101. | 58. | 58. | |
| 4 | 41. | 47. | 54. | 53. | 145. | 315. | 186. | 157. | <u>196.</u> | 75. | 58. | 55. | |
| 5 | 42. | 44. | 51. | 47. | 130. | 288. | 192. | 179. | 174. | 80. | 54. | 54. | |
| 6 | 41. | 45. | 50. | 45. | 123. | 266. | 187. | 185. | 176. | 94. | 56. | 53. | |
| 7 | 40. | 45. | 47. | 45. | 123. | 248. | 181. | 172. | 169. | 80. | 54. | 49. | |
| 8 | 38. | 43. | 45. | <u>43.</u> | 112. | 222. | 185. | 164. | 161. | 74. | 50. | 51. | |
| 9 | <u>37.</u> | <u>41.</u> | 45. | 81. | 169. | 333. | 189. | 158. | 151. | 72. | 50. | 48. | |
| 10 | 37. | 67. | 43. | 75. | 172. | 296. | <u>211.</u> | 153. | 143. | 71. | 50. | <u>47.</u> | |
| 11 | 39. | 71. | 40. | 71. | 164. | 278. | 178. | 149. | 133. | 67. | 50. | 47. | |
| 12 | 46. | 66. | 42. | 66. | 189. | 266. | 173. | 162. | 117. | 82. | <u>47.</u> | 90. | |
| 13 | 49. | 65. | 40. | 172. | <u>300.</u> | 255. | 170. | 182. | 118. | 80. | 51. | 85. | |
| 14 | 46. | 61. | 71. | 194. | 242. | 217. | 173. | 181. | 113. | 63. | 50. | 77. | |
| 15 | 47. | 54. | 61. | 237. | 179. | 356. | 161. | 177. | 108. | 60. | 51. | 72. | |
| 16 | 47. | 51. | 62. | <u>285.</u> | 152. | 338. | 157. | 169. | 105. | 58. | 50. | 68. | |
| 17 | 44. | 45. | 60. | 194. | 138. | 296. | 153. | 188. | 102. | 59. | 51. | 62. | |
| 18 | 50. | 48. | 54. | 181. | 101. | 258. | 172. | 179. | 87. | 65. | 65. | 71. | |
| 19 | 58. | 48. | 51. | 161. | 80. | 318. | 184. | 173. | 83. | 65. | <u>117.</u> | 73. | |
| 20 | 54. | 47. | 51. | 145. | <u>58.</u> | 338. | 178. | 184. | 76. | 66. | 88. | 71. | |
| 21 | 52. | 44. | 48. | 133. | 71. | 293. | 177. | 188. | <u>72.</u> | 65. | 68. | 69. | |
| 22 | 50. | 45. | 48. | 135. | 161. | <u>513.</u> | 176. | 176. | 108. | 66. | 61. | 60. | |
| 23 | 47. | 43. | 47. | 198. | 157. | 393. | 167. | 169. | 105. | 72. | 56. | 58. | |
| 24 | 46. | 41. | 45. | 184. | 150. | 303. | 166. | 163. | 97. | 70. | 54. | 54. | |
| 25 | 46. | 41. | 43. | 167. | 166. | 212. | 162. | 159. | 93. | 63. | 53. | 51. | |
| 26 | 58. | 63. | 41. | 154. | 184 | 192. | 158. | 158. | 88. | 61. | 51. | 181. | |
| 27 | 60. | 71. | 41. | 152. | 180. | 176. | 155. | 153. | 86. | 60. | 50. | 138. | |
| 28 | 58. | <u>73.</u> | <u>39.</u> | 148. | 180. | 185. | 168. | 151. | 81. | 58. | 71. | 126. | |
| 29 | 55. | 68. | <u>79.</u> | 138. | 196. | 185. | 196. | <u>147.</u> | 76. | 56. | 80. | 106. | |
| 30 | 53. | 63. | <u>70.</u> | 128. | 164. | 164. | 184. | <u>165.</u> | <u>72.</u> | <u>54.</u> | 74. | 124. | |
| 31 | 52. | | 66. | 117. | 158. | 158. | | 169. | 56. | 56. | 68. | | |
| Σ(Q) | 1465. | 1587. | 1605. | 3926. | 4159. | 8460. | 5224. | 5228. | 3599. | 2172. | 1854. | 2223. | 41502. |
| M(Μη) | 47.26 | 52.90 | 51.77 | 126.6 | 148.5 | 272.9 | 174.1 | 168.6 | 120.0 | 70.06 | 59.81 | 74.10 | 113.7 |
| q | 121.69 | 14.21 | 13.90 | 34.00 | 39.88 | 73.28 | 46.75 | 45.27 | 32.22 | 18.81 | 16.06 | 19.90 | 30.53 |
| A | 126.6 | 137.1 | 138.7 | 339.2 | 359.3 | 730.9 | 451.3 | 451.7 | 311.0 | 187.7 | 160.2 | 192.1 | 3585.8 |
| h | 34.0 | 36.8 | 37.2 | 91.1 | 96.5 | 196.3 | 121.2 | 121.3 | 83.5 | 50.4 | 43.0 | 51.6 | 962.9 |

ΣΕΚΤΟΡΙΑΚΗ ΚΑΤΑΓΟΡΗ ΕΠΙΧΕΙΡΗΣΕΩΝ 1979-1980

| HMEPA | O | N | Δ | I | Φ | M | A | M | I | I | A | Σ | ETHIAI |
|---------------|-------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 125. | 68. | 185. | 387. | 248. | 350. | 363. | 156. | 72. | 112. | 64. | 53. | |
| 2 | 125. | 87. | 201. | 327. | 203. | 381. | 251. | 153. | 72. | 110. | 64. | 67. | |
| 3 | 126. | 125. | 184. | 228. | 177. | 416. | 245. | 150. | 72. | 108. | 63. | 82. | |
| 4 | 126. | 119. | 170. | 333. | 170. | 406. | 435. | 150. | 72. | 108. | 63. | 64. | |
| 5 | 127. | 114. | 167. | 237. | 163. | 699. | 511. | 150. | 72. | 108. | 63. | 64. | |
| 6 | 127. | 792. | 157. | 189. | 160. | 372. | 348. | 147. | 71. | 106. | 62. | 63. | |
| 7 | 128. | 821. | 153. | 177. | 314. | 473. | 291. | 147. | 71. | 104. | 63. | 63. | |
| 8 | 128. | 1170. | 145. | 169. | 1053. | 378. | 264. | 164. | 71. | 102. | 64. | 61. | |
| 9 | 129. | 640. | 138. | 166. | 876. | 279. | 273. | 171. | 70. | 98. | 63. | 61. | |
| 10 | 129. | 656. | 165. | 163. | 699. | 264. | 267. | 164. | 70. | 93. | 61. | 59. | |
| 11 | 130. | 263. | 188. | 159. | 338. | 246. | 245. | 157. | 68. | 92. | 61. | 58. | |
| 12 | 130. | 228. | 165. | * 154. | 266. | 236. | 228. | 156. | 68. | 92. | 60. | 57. | |
| 13 | 131. | 189. | 159. | 150. | 231. | 230. | 213. | 157. | 68. | 91. | 60. | 55. | |
| 14 | 131. | 170. | 153. | 148. | 219. | 222. | 201. | 155. | 68. | 91. | 60. | 54. | |
| 15 | 132. | 163. | 147. | 145. | 208. | 219. | 227. | 152. | 66. | 90. | 59. | 54. | |
| 16 | 132. | 416. | 423. | 142. | 198. | 210. | 269. | 149. | 66. | 86. | 58. | 53. | |
| 17 | 133. | 1808. | 521. | 137. | 194. | 206. | 318. | 148. | 66. | 85. | 58. | 53. | |
| 18 | 133. | 645. | 533. | 148. | 185. | 200. | 303. | 144. | 66. | 83. | 58. | 52. | |
| 19 | 134. | 375. | 333. | 341. | 177. | 192. | 278. | 143. | 66. | 83. | 57. | 52. | |
| 20 | 134. | 241. | 219. | 466. | 170. | 185. | 239. | 142. | 66. | 83. | 57. | 52. | |
| 21 | 135. | 206. | 185. | 293. | 170. | 177. | 211. | 140. | 66. | 83. | 57. | 51. | |
| 22 | 108. | 178. | 173. | 211. | 205. | 174. | 205. | 137. | 66. | 82. | 57. | 50. | |
| 23 | 97. | 178. | 166. | 185. | 278. | 172. | 208. | 135. | 65. | 80. | 57. | 50. | |
| 24 | 80. | 213. | 159. | 176. | 198. | 171. | 192. | 133. | 65. | 78. | 56. | 49. | |
| 25 | 77. | 217. | 156. | 170. | 170. | 170. | 185. | 130. | 65. | 75. | 55. | 49. | |
| 26 | 75. | 183. | 147. | 166. | 167. | 170. | 167. | 127. | 65. | 74. | 55. | 48. | |
| 27 | 73. | 243. | 141. | 172. | 511. | 165. | 161. | 127. | 65. | 74. | 54. | 48. | |
| 28 | 71. | 249. | 136. | 159. | 939. | 163. | 152. | 119. | 65. | 74. | 54. | 48. | |
| 29 | 68. | 212. | 135. | 150. | | 160. | 163. | 117. | 64. | 73. | 54. | 48. | |
| 30 | 68. | 188. | 135. | 308. | | 159. | 165. | 114. | 64. | 72. | 53. | 48. | |
| 31 | 66. | | 130. | 359. | | 269. | | 114. | 64. | | 53. | 48. | |
| Σ(Q) | 3508. | 11157. | 6169. | 6715. | 8887. | 8114. | 7578. | 4448. | 2095. | 2690. | 1823. | 1666. | .64850. |
| M(ton) | 113.2 | 371.9 | 199.0 | 216.6 | 317.4 | 261.7 | 252.6 | 143.5 | 2095. | 2690. | 1823. | 1666. | 177.7 |
| q (t/sec.km²) | 30.40 | 99.87 | 53.44 | 58.16 | 85.23 | 70.27 | 67.83 | 38.53 | 18.15 | 24.08 | 15.79 | 14.91 | 47.72 |
| A (10³m²) | 303.1 | 964.0 | 533.0 | 580.2 | 767.8 | 701.1 | 654.8 | 384.3 | 181.0 | 232.4 | 157.5 | 143.9 | 5603.1 |
| h (m.m.) | 81.4 | 258.9 | 143.1 | 155.8 | 206.2 | 188.3 | 175.8 | 103.2 | 48.6 | 62.4 | 42.3 | 38.6 | 1504.6 |

* Τίτλος υποσημειώνεται

Άχελώος εις Χερμαστά

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1950-1951

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|--------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 80. | 185. | 362. | 394. | 307. | 298. | 256. | 163. | 137. | 81. | 60. | 53. | |
| 2 | 67. | 143. | 313. | 440. | 271. | 247. | 251. | 162. | 129. | 78. | 60. | 51. | |
| 3 | 65. | 114. | 262. | 378. | 278. | 281. | 247. | 162. | 130. | 77. | 58. | 51. | |
| 4 | 58. | 125. | 251. | 322. | 280. | 307. | 242. | 162. | 132. | 77. | 56. | 51. | |
| 5 | 53. | 954. | 246. | 307. | 244. | 261. | 238. | 162. | 131. | 77. | 56. | 51. | |
| 6 | 53. | 1850. | 242. | 310. | 224. | 238. | 233. | 162. | 123. | 77. | 55. | 51. | |
| 7 | 53. | 1009. | 234. | 299. | 215. | 298. | 229. | 161. | 116. | 90. | 54. | 49. | |
| 8 | 52. | 448. | 228. | 298. | 208. | 313. | 224. | 161. | 116. | 85. | 54. | 48. | |
| 9 | 51. | 362. | 224. | 296. | 238. | 693. | 220. | 161. | 114. | 57. | 54. | 54. | |
| 10 | 50. | 269. | 251. | 295. | 290. | 723. | 215. | 161. | 114. | 79. | 54. | 64. | |
| 11 | 50. | 194. | 475. | 289. | 298. | 810. | 211. | 160. | 108. | 141. | 53. | 66. | |
| 12 | 49. | 134. | 589. | 289. | 211. | 610. | 206. | 149. | 96. | 124. | 53. | 67. | |
| 13 | 48. | 128. | 560. | 290. | 203. | 390. | 202. | 143. | 92. | 108. | 53. | 60. | |
| 14. | 48. | 128. | 589. | 338. | 203. | 322. | 197. | 159. | 93. | 91. | 53. | 56. | |
| 15 | 48. | 125. | 627. | 406. | 204. | 313. | 193. | 165. | 93. | 75. | 53. | 63. | |
| 16. | 47. | 121. | 890. | 371. | 213. | 362. | 188. | 156. | 89. | 73. | 52. | 52. | |
| 17. | 47. | 118. | 750. | 414. | 206. | 366. | 184. | 149. | 92. | 71. | 51. | 51. | |
| 18 | 47. | 116. | 683. | 392. | 195. | 274. | 179. | 161. | 91. | 70. | 51. | 51. | |
| 19 | 46. | 130. | 782. | 368. | 190. | 234. | 175. | 150. | 89. | 69. | 53. | 73. | |
| 20 | 45. | 126. | 797. | 587. | 182. | 226. | 170. | 149. | 89. | 69. | 60. | 72. | |
| 21 | 45. | 114. | 816. | 437. | 278. | 227. | 165. | 175. | 91. | 68. | 57. | 63. | |
| 22 | 45. | 105. | 526. | 381. | 326. | 287. | 164. | 161. | 104. | 68. | 55. | 57. | |
| 23 | 45. | 98. | 550. | 334. | 454. | 262. | 164. | 149. | 106. | 67. | 54. | 55. | |
| 24 | 45. | 92. | 477. | 313. | 631. | 257. | 164. | 153. | 96. | 67. | 54. | 56. | |
| 25 | 45. | 90. | 515. | 249. | 341. | 241. | 164. | 148. | 88. | 65. | 54. | 57. | |
| 26 | 97. | 88. | 627. | 195. | 261. | 233. | 164. | 145. | 84. | 63. | 54. | 56. | |
| 27 | 172. | 88. | 578. | 228. | 234. | 331. | 163. | 150. | 82. | 63. | 54. | 56. | |
| 28 | 160. | 101. | 542. | 232. | 256. | 316. | 163. | 149. | 81. | 63. | 53. | 68. | |
| 29 | 112. | 106. | 538. | 241. | 256. | 256. | 163. | 147. | 81. | 66. | 53. | 78. | |
| 30 | 132. | 103. | 467. | 280. | 280. | 259. | 163. | 141. | 81. | 63. | 53. | 113. | |
| 31 | 213. | | 398. | 333. | 257. | 139. | | | | 61. | 53. | | |
| Σ(Q) | 2168. | 7764. | 15389. | 10299. | 7448. | 10492. | 5897. | 4815. | 3068. | 2383. | 1687. | 1783. | 73193. |
| Mton | 69.93 | 258.8 | 496.4 | 332.2 | 266.0 | 338.5 | 196.6 | 155.3 | 102.3 | 76.87 | 54.43 | 59.43 | 200.5 |
| q | 18.78 | 69.49 | 133.3 | 89.20 | 71.43 | 90.90 | 52.79 | 41.70 | 27.47 | 20.64 | 14.62 | 15.96 | 53.84 |
| Α | 187.3 | 670.8 | 1329.6 | 889.8 | 643.5 | 906.5 | 509.5 | 416.0 | 265.1 | 205.9 | 145.8 | 154.1 | 6323.9 |
| h | 50.3 | 180.1 | 357.0. | 238.9 | 172.8 | 243.4 | 136.8 | 111.7 | 71.2 | 55.3 | 39.2 | 41.4 | 1698.1 |

4. Ο Ημερήσιος Απορροήσεων

*Αχελώος εις Κορυμιάνα

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1952-1953

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 65. | 94. | 149. | 260. | 170. | 157. | 155. | 164. | 707. | 93. | 51. | 43. | |
| 2 | 62. | 338. | 140. | 517. | 280. | 154. | 161. | 151. | 720. | 88. | 49. | 42. | |
| 3 | 61. | 249. | 152. | 598. | 249. | 146. | 165. | 146. | 365. | 83. | 54. | 42. | |
| 4 | 67. | 132. | 891. | 606. | 227. | 141. | 169. | 139. | 229. | 82. | 54. | 41. | |
| 5 | 66. | 118. | 1141. | 432. | 198. | 140. | 178. | 136. | 198. | 82. | 53. | 40. | |
| 6 | 63. | 111. | 797. | 416. | 183. | 139. | 189. | 146. | 184. | 86. | 53. | 40. | |
| 7 | 61. | 95. | 1135. | 546. | 182. | 134. | 183. | 139. | 176. | 111. | 51. | 39. | |
| 8 | 60. | 162. | 720. | 496. | 262. | 131. | 194. | 133. | 169. | 98. | 49. | 39. | |
| 9 | 121. | 600. | 422. | 602. | 239. | 130. | 193. | 145. | 154. | 94. | 48. | 39. | |
| 10 | 79. | 493. | 405. | 397. | 198. | 129. | 192. | 149. | 139. | 82. | 48. | 38. | |
| 11 | 72. | 242. | 344. | 313. | 186. | 128. | 200. | 128. | 128. | 81. | 48. | 36. | |
| 12 | 147. | 200. | 249. | 261. | 362. | 121. | 195. | 113. | 141. | 79. | 47. | 46. | |
| 13 | 139. | 634. | 223. | 237. | 442. | 116. | 171. | 110. | 143. | 77. | 47. | 45. | |
| 14 | 83. | 398. | 244. | 217. | 283. | 114. | 155. | 114. | 121. | 73. | 46. | 42. | |
| 15 | 75. | 217. | 362. | 201. | 261. | 113. | 145. | 107. | 118. | 70. | 45. | 40. | |
| 16 | 77. | 194. | 496. | 190. | 411. | 116. | 151. | 113. | 163. | 68. | 45. | 39. | |
| 17 | 71. | 316. | 597. | 183. | 515. | 116. | 308. | 121. | 118. | 66. | 45. | 39. | |
| 18 | 70. | 546. | 464. | 178. | 339. | 116. | 289. | 114. | 102. | 65. | 44. | 39. | |
| 19 | 71. | 259. | 864. | 174. | 261. | 114. | 186. | 116. | 105. | 66. | 43. | 38. | |
| 20 | 69. | 198. | 608. | 169. | 223. | 108. | 181. | 129. | 111. | 65. | 43. | 37. | |
| 21 | 68. | 265. | 394. | 162. | 210. | 104. | 171. | 134. | 121. | 63. | 42. | 36. | |
| 22 | 67. | 800. | 299. | 157. | 199. | 116. | 161. | 130. | 130. | 63. | 42. | 36. | |
| 23 | 66. | 565. | 331. | 153. | 193. | 114. | 156. | 118. | 116. | 60. | 43. | 34. | |
| 24 | 66. | 333. | 254. | 153. | 189. | 116. | 146. | 111. | 132. | 56. | 42. | 34. | |
| 25 | 65. | 245. | 220. | 193. | 185. | 116. | 152. | 137. | 134. | 56. | 44. | 33. | |
| 26 | 63. | 272. | 213. | 163. | 183. | 118. | 156. | 152. | 147. | 56. | 44. | 34. | |
| 27 | 63. | 308. | 199. | 186. | 171. | 137. | 153. | 150. | 155. | 56. | 45. | 34. | |
| 28 | 69. | 227. | 194. | 184. | 166. | 140. | 229. | 140. | 134. | 56. | 45. | 33. | |
| 29 | 64. | 187. | 342. | 179. | 166. | 141. | 215. | 130. | 108. | 55. | 46. | 32. | |
| 30 | 63. | 163. | 341. | 169. | 166. | 151. | 176. | 138. | 103. | 53. | 45. | 41. | |
| 31 | 67. | | 313. | 169. | | 138. | | 295. | | 52. | 44. | | |
| Σ(Q) | 2300. | 8961. | 13509. | 8821. | 6967. | 3954. | 5475. | 4248. | 5571. | 2235. | 1445. | 1151. | 64637. |
| Mfση | 74.19 | 298.7 | 435.8 | 284.5 | 248.8 | 127.5 | 182.5 | 137.0 | 185.7 | 72.10 | 46.61 | 38.37 | 177.1 |
| q | 19.92 | 80.21 | 117.0 | 76.40 | 66.81 | 34.24 | 49.01 | 36.79 | 49.87 | 19.36 | 12.52 | 10.30 | 47.56 |
| Λ | 198.7 | 774.2 | 1167.2 | 762.1 | 602.0 | 331.6 | 473.0 | 367.0 | 481.3 | 193.1 | 124.9 | 99.5 | 5584.6 |
| h | 53.4 | 207.9 | 313.4 | 204.6 | 161.7 | 91.8 | 127.0 | 98.5 | 129.2 | 51.9 | 33.5 | -26.7 | 1499.6 |

*Τίτλος απορροφώντων

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 30. | 48. | 77. | 103. | 640. | 188. | 477. | 251. | 154. | 84. | 28. | 39. | |
| 2 | 30. | 51. | 78. | 86. | 458. | 197. | 379. | 274. | 150. | 84. | 25. | 39. | |
| 3 | 32. | 111. | 77. | 83. | 555. | 204. | 374. | 252. | 147. | 83. | 24. | 38. | |
| 4 | 32. | 267. | 76. | 84. | 325. | 237. | 342. | 228. | 139. | 82. | 24. | 39. | |
| 5 | 33. | 581. | 75. | 96. | 231. | 264. | 328. | 234. | 133. | 81. | 23. | 39. | |
| 6 | 34. | 427. | 75. | 102. | 251. | 287. | 325. | 299. | 129. | 80. | 29. | 39. | |
| 7 | 45. | 271. | 75. | 181. | 256. | 342. | 338. | 213. | 120. | 79. | 45. | 38. | |
| 8 | 56. | 216. | 73. | 198. | 232. | 289. | 271. | 185. | 114. | 73. | 36. | 39. | |
| 9 | 82. | 397. | 73. | 160. | 233. | 246. | 237. | 187. | 106. | 66. | 36. | 38. | |
| 10 | 75. | 261. | 71. | 143. | 198. | 228. | 217. | 188. | 100. | 63. | 37. | 36. | |
| 11 | 104. | 183. | 70. | 128. | 178. | 264. | 205. | 185. | 96. | 60. | 37. | 36. | |
| 12 | 130. | 155. | 69. | 111. | 167. | 290. | 206. | 186. | 104. | 57. | 38. | 35. | |
| 13 | 85. | 142. | 69. | 103. | 163. | 259. | 204. | 186. | 99. | 54. | 38. | 34. | |
| 14 | 81. | 130. | 68. | 98. | 157. | 250. | 191. | 204. | 96. | 53. | 39. | 33. | |
| 15 | 71. | 111. | 68. | 120. | 156. | 325. | 188. | 198. | 93. | 50. | 39. | 32. | |
| 16 | 65. | 103. | 68. | 135. | 165. | 320. | 183. | 190. | 91. | 48. | 39. | 32. | |
| 17 | 60. | 96. | 64. | 132. | 204. | 296. | 204. | 181. | 88. | 45. | 39. | 32. | |
| 18 | 63. | 94. | 66. | 160. | 683. | 257. | 357. | 193. | 89. | 43. | 39. | 32. | |
| 19 | 69. | 92. | 65. | 192. | 570. | 256. | 440. | 209. | 100. | 42. | 38. | 32. | |
| 20 | 65. | 89. | 63. | 159. | 341. | 264. | 334. | 194. | 94. | 40. | 38. | 32. | |
| 21 | 58. | 87. | 77. | 143. | 286. | 252. | 283. | 182. | 95. | 39. | 37. | 32. | |
| 22 | 63. | 87. | 94. | 138. | 237. | 278. | 280. | 171. | 92. | 38. | 37. | 31. | |
| 23 | 68. | 81. | 94. | 146. | 227. | 237. | 265. | 165. | 88. | 37. | 36. | 31. | |
| 24 | 63. | 80. | 82. | 139. | 215. | 216. | 244. | 165. | 77. | 36. | 36. | 31. | |
| 25 | 56. | 79. | 77. | 133. | 191. | 246. | 225. | 165. | 87. | 35. | 35. | 30. | |
| 26 | 54. | 75. | 73. | 121. | 184. | 314. | 209. | 163. | 87. | 35. | 34. | 30. | |
| 27 | 54. | 74. | 69. | 111. | 183. | 339. | 204. | 161. | 86. | 33. | 33. | 30. | |
| 28 | 53. | 72. | 67. | 128. | 183. | 347. | 198. | 156. | 85. | 32. | 32. | 30. | |
| 29 | 51. | 74. | 67. | 139. | 183. | 442. | 222. | 159. | 85. | 30. | 34. | 29. | |
| 30 | 50. | 74. | 76. | 246. | 183.7 | 707. | 244. | 157. | 84. | 29. | 36. | 29. | |
| 31 | 49. | 113. | 113. | 768. | 648. | 648. | 244. | 156. | 28. | 28. | 38. | 29. | |
| Σ(Q) | 1861. | 4608. | 2309. | 4735. | 7918. | 9289. | 8174. | 6037. | 3118. | 1639. | 1079. | 1017. | 51835. |
| Mf(m) | 60.03 | 153.6 | 74.48 | 154.4 | 282.8 | 299.6 | 272.5 | 194.7 | 103.9 | 52.87 | 34.81 | 33.90 | 142.0 |
| q | 16.12 | 41.25 | 20.00 | 41.46 | 75.94 | 80.45 | 73.17 | 52.28 | 27.90 | 14.20 | 9.347 | 9.103 | 38.13 |
| A | 160.8 | 398.1 | 199.5 | 413.5 | 684.1 | 802.6 | 706.2 | 521.6 | 269.4 | 141.6 | 93.2 | 87.9 | 4478.5 |
| h | 43.2 | 106.9 | 53.6 | 11.0 | 183.7 | 215.5 | 189.6 | 140.1 | 72.4 | 38.0 | 25.0 | 23.6 | 1202.6 |

* Ημερησία διακύβευση

Άγελως εις Κρημαστά

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1954-1955

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 29. | 45. | 138. | 183. | 177. | 156. | 161. | 157. | 79. | 64. | 48. | 64. | |
| 2 | 28. | 43. | 135. | 176. | 183. | 217. | 160. | 156. | 77. | 63. | 49. | 89. | |
| 3 | 28. | 43. | 132. | 155. | 202. | 191. | 165. | 154. | 73. | 62. | 49. | 98. | |
| 4 | 32. | 46. | 146. | 145. | 204. | 174. | 171. | 153. | 71. | 60. | 57. | 91. | |
| 5 | 32. | 161. | 129. | 141. | 193. | 160. | 163. | 151. | 79. | 60. | 58. | 86. | |
| 6 | 29. | 105. | 133. | 136. | 177. | 152. | 161. | 149. | 79. | 60. | 56. | 81. | |
| 7 | 29. | 77. | 144. | 134. | 163. | 144. | 156. | 146. | 78. | 59. | 56. | 74. | |
| 8 | 28. | 69. | 488. | 129. | 161. | 158. | 153. | 146. | 78. | 58. | 56. | 69. | |
| 9 | 37. | 67. | 637. | 169. | 168. | 397. | 150. | 142. | 77. | 58. | 56. | 68. | |
| 10 | 94. | 65. | 268. | 183. | 169. | 515. | 149. | 141. | 77. | 57. | 55. | 67. | |
| 11 | 77. | 63. | 198. | 188. | 251. | 443. | 147. | 139. | 77. | 56. | 54. | 63. | |
| 12 | 67. | 71. | 168. | 202. | 217. | 257. | 146. | 136. | 77. | 56. | 54. | 63. | |
| 13 | 73. | 116. | 509. | 213. | 177. | 210. | 147. | 134. | 76. | 56. | 55. | 65. | |
| 14 | 67. | 173. | 922. | 234. | 230. | 186. | 164. | 130. | 76. | 57. | 56. | 64. | |
| 15 | 60. | 139. | 823. | 283. | 728. | 170. | 206. | 127. | 75. | 73. | 56. | 63. | |
| 16 | 55. | 129. | 627. | 292. | 349. | 156. | 252. | 121. | 75. | 63. | 77. | 62. | |
| 17 | 58. | 186. | 355. | 217. | 254. | 149. | 269. | 116. | 75. | 60. | 84. | 67. | |
| 18 | 61. | 310. | 202. | 319. | 229. | 146. | 213. | 110. | 74. | 60. | 75. | 67. | |
| 19 | 58. | 280. | 183. | 504. | 209. | 140. | 197. | 107. | 73. | 58. | 70. | 66. | |
| 20 | 54. | 286. | 170. | 571. | 203. | 139. | 194. | 105. | 73. | 57. | 69. | 65. | |
| 21 | 51. | 200. | 158. | 403. | 264. | 137. | 181. | 103. | 73. | 56. | 70. | 64. | |
| 22 | 51. | 161. | 160. | 275. | 215. | 139. | 175. | 101. | 73. | 54. | 73. | 63. | |
| 23 | 48. | 145. | 190. | 227. | 202. | 146. | 171. | 98. | 70. | 53. | 72. | 62. | |
| 24 | 48. | 132. | 191. | 194. | 272. | 149. | 171. | 96. | 67. | 52. | 67. | 61. | |
| 25 | 48. | 118. | 201. | 185. | 222. | 143. | 171. | 95. | 75. | 51. | 65. | 60. | |
| 26 | 48. | 106. | 175. | 179. | 313. | 138. | 182. | 94. | 81. | 51. | 63. | 60. | |
| 27 | 47. | 101. | 163. | 169. | 183. | 142. | 176. | 94. | 73. | 51. | 60. | 60. | |
| 28 | 47. | 104. | 154. | 163. | 161. | 168. | 169. | 94. | 68. | 51. | 60. | 63. | |
| 29 | 47. | 104. | 145. | 218. | 161. | 169. | 164. | 92. | 65. | 50. | 62. | 114. | |
| 30 | 46. | 128. | 139. | 221. | 222. | 170. | 160. | 86. | 64. | 49. | 61. | 86. | |
| 31 | 45. | | 134. | 193. | | 167. | | 82. | 49. | | 60. | | |
| Σ(Q) | 1522. | 3773. | 8367. | 7001. | 6476. | 5928. | 5244. | 3755. | 2228. | 1764. | 1903. | 2125. | 50086. |
| Mέση | 49.10 | 125.8 | 269.9 | 225.8 | 231.3 | 191.2 | 174.8 | 121.1 | 74.27 | 56.90 | 61.39 | 70.83 | 137.2 |
| q | 13.18 | 33.78 | 72.48 | 60.63 | 62.11 | 51.34 | 46.94 | 32.52 | 19.94 | 15.28 | 16.49 | 19.02 | 36.84 |
| A | 131.5 | 326.0 | 722.9 | 604.9 | 559.5 | 512.2 | 453.1 | 324.4 | 192.5 | 152.4 | 164.4 | 183.6 | 4327.4 |
| h | 35.3 | 87.5 | 194.1 | 162.4 | 150.3 | 137.5 | 121.7 | 87.1 | 51.7 | 40.9 | 44.2 | 49.3 | 1162.0 |

| | | | | | | | | | | | | |
|-----------------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|--------|
| 1 | 87. | 134. | 165. | 204. | 621. | 333. | 216. | 328. | 154. | 76. | 51. | 35. |
| 2 | 113. | 114. | 161. | 1029. | 631. | 304. | 237. | 296. | 146. | 73. | 51. | 44. |
| 3 | 96. | 149. | 156. | 544. | 341. | 278. | 259. | 240. | 139. | 73. | 51. | 44. |
| 4 | 85. | 194. | 155. | 271. | 244. | 267. | 330. | 205. | 134. | 73. | 51. | 44. |
| 5 | 80. | 149. | 154. | 193. | 205. | 292. | 316. | 190. | 128. | 72. | 91. | 43. |
| 6 | 75. | 130. | 153. | 174. | 313. | 453. | 445. | 181. | 121. | 69. | 51. | 43. |
| 7 | 110. | 114. | 148. | 169. | 414. | 368. | 632. | 178. | 118. | 65. | 50. | 42. |
| 8 | 275. | 104. | 141. | 178. | 456. | 278. | 450. | 179. | 123. | 67. | 49. | 42. |
| 9 | 262. | 98. | 140. | 176. | 579. | 244. | 328. | 186. | 116. | 69. | 48. | 42. |
| 10 | 250. | 93. | 149. | 176. | 648. | 221. | 271. | 189. | 107. | 71. | 48. | 42. |
| 11 | 238. | 89. | 126. | 182. | 1053. | 203. | 250. | 181. | 104. | 72. | 50. | 42. |
| 12 | 226. | 87. | 113. | 181. | 1287. | 331. | 257. | 231. | 101. | 75. | 50. | 42. |
| 13 | 214. | 85. | 108. | 174. | 1449. | 704. | 301. | 213. | 95. | 78. | 50. | 42. |
| 14 | 202. | 89. | 107. | 171. | 1156. | 768. | 334. | 195. | 94. | 73. | 49. | 42. |
| 15 | 190. | 167. | 103. | 167. | 672. | 408. | 352. | 194. | 91. | 70. | 49. | 41. |
| 16 | 178. | 667. | 156. | 173. | 478. | 311. | 363. | 198. | 87. | 69. | 49. | 41. |
| 17 | 165. | 477. | 207. | 192. | 352. | 292. | 405. | 189. | 85. | 67. | 48. | 41. |
| 18 | 163. | 480. | 132. | 244. | 330. | 259. | 378. | 186. | 85. | 67. | 47. | 41. |
| 19 | 168. | 323. | 101. | 830. | 496. | 238. | 397. | 183. | 85. | 64. | 45. | 41. |
| 20 | 161. | 242. | 93. | 837. | 776. | 239. | 429. | 180. | 85. | 63. | 45. | 41. |
| 21 | 162. | 578. | 93. | 429. | 653. | 244. | 392. | 183. | 84. | 63. | 45. | 40. |
| 22 | 161. | 402. | 189. | 290. | 440. | 244. | 398. | 174. | 82. | 63. | 45. | 39. |
| 23 | 156. | 233. | 137. | 209. | 363. | 239. | 406. | 173. | 81. | 63. | 45. | 39. |
| 24 | 120. | 191. | 100. | 255. | 352. | 221. | 445. | 180. | 81. | 63. | 48. | 39. |
| 25 | 114. | 230. | 118. | 193. | 349. | 225. | 499. | 176. | 81. | 62. | 50. | 39. |
| 26 | 123. | 659. | 139. | 344. | 450. | 232. | 381. | 165. | 81. | 60. | 46. | 40. |
| 27 | 104. | 374. | 138. | 244. | 480. | 249. | 370. | 158. | 81. | 54. | 46. | 41. |
| 28 | 94. | 237. | 132. | 232. | 408. | 230. | 365. | 156. | 81. | 53. | 46. | 50. |
| 29 | 96. | 199. | 128. | 188. | 352. | 210. | 317. | 156. | 77. | 52. | 47. | 45. |
| 30 | 293. | 177. | 118. | 181. | 352. | 221. | 264. | 155. | 76. | 52. | 47. | 42. |
| 31 | 167. | 113. | 113. | 183. | 450. | 224. | 264. | 154. | 76. | 52. | 45. | 42. |
| $\Sigma(Q)$ | 4928. | 7265. | 4173. | 9013. | 16348. | 9330. | 10747. | 5952. | 3003. | 2043. | 1493. | 1259. |
| $M(\text{ton})$ | 159.0 | 242.2 | 134.6 | 290.7 | 563.7 | 301.0 | 358.2 | 192.0 | 100.1 | 65.90 | 48.16 | 42.00 |
| q | 42.70 | 65.04 | 36.14 | 78.06 | 151.4 | 80.83 | 96.19 | 51.56 | 25.88 | 17.70 | 12.93 | 11.28 |
| A | 425.8 | 627.7 | 360.5 | 778.7 | 1412.5 | 806.1 | 928.5 | 514.3 | 259.5 | 176.5 | 129.0 | 108.8 |
| h | 114.3 | 168.6 | 96.8 | 209.1 | 379.3 | 216.5 | 249.3 | 138.1 | 69.7 | 47.4 | 34.6 | 29.2 |
| | | | | | | | | | | | | 75554. |
| | | | | | | | | | | | | 206.4 |
| | | | | | | | | | | | | 55.42 |
| | | | | | | | | | | | | 6527.9 |
| | | | | | | | | | | | | 1752.9 |

* Таблица даны ориентировочно

Αρχίλος εις Χερμαστά

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ'/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1956-1957

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 42. | 88. | 341. | 113. | 139. | 221. | 120. | 118. | 99. | 222. | 83. | 63. | |
| 2 | 42. | 135. | 533. | 120. | 135. | 168. | 118. | 120. | 98. | 163. | 83. | 66. | |
| 3 | 41. | 482. | 403. | 111. | 128. | 154. | 116. | 123. | 92. | 108. | 83. | 66. | |
| 4 | 40. | 458. | 249. | 107. | 125. | 144. | 116. | 125. | 88. | 92. | 73. | 69. | |
| 5 | 39. | 239. | 198. | 92. | 125. | 138. | 113. | 114. | 79. | 97. | 69. | 97. | |
| 6 | 39. | 169. | 172. | 93. | 118. | 133. | 111. | 127. | 83. | 81. | 67. | 82. | |
| 7 | 39. | 128. | 154. | 91. | 113. | 141. | 102. | 130. | 92. | 75. | 67. | 82. | |
| 8 | 40. | 96. | 138. | 91. | 105. | 161. | 104. | 139. | 83. | 77. | 69. | 65. | |
| 9 | 86. | 84. | 125. | 87. | 103. | 185. | 110. | 131. | 91. | 77. | 66. | 61. | |
| 10 | 76. | 78. | 114. | 87. | 107. | 208. | 120. | 129. | 86. | 73. | 65. | 61. | |
| 11 | 58. | 75. | 103. | 85. | 130. | 172. | 120. | 116. | 79. | 76. | 65. | 56. | |
| 12 | 53. | 220. | 98. | 89. | 141. | 160. | 143. | 132. | 78. | 73. | 65. | 56. | |
| 13 | 48. | 432. | 93. | 85. | 143. | 152. | 147. | 133. | 74. | 74. | 65. | 57. | |
| 14 | 48. | 224. | 89. | 88. | 146. | 146. | 141. | 134. | 74. | 75. | 65. | 56. | |
| 15 | 47. | 224. | 87. | 338. | 435. | 147. | 151. | 131. | 75. | 75. | 65. | 52. | |
| 16 | 46. | 310. | 85. | 229. | 355. | 155. | 161. | 133. | 71. | 77. | 65. | 60. | |
| 17 | 46. | 190. | 81. | 245. | 325. | 158. | 152. | 130. | 71. | 74. | 65. | 71. | |
| 18 | 45. | 149. | 79. | 254. | 277. | 158. | 135. | 131. | 76. | 73. | 65. | 65. | |
| 19 | 43. | 128. | 77. | 178. | 230. | 162. | 116. | 139. | 72. | 72. | 65. | 62. | |
| 20 | 42. | 194. | 75. | 153. | 213. | 163. | 111. | 128. | 71. | 73. | 65. | 62. | |
| 21 | 42. | 186. | 75. | 139. | 176. | 169. | 103. | 127. | 67. | 71. | 63. | 58. | |
| 22 | 41. | 188. | 72. | 129. | 172. | 169. | 105. | 158. | 64. | 75. | 63. | 48. | |
| 23 | 39. | 325. | 75. | 121. | 151. | 166. | 103. | 178. | 62. | 73. | 68. | 45. | |
| 24 | 39. | 346. | 215. | 201. | 141. | 169. | 106. | 171. | 63. | 72. | 65. | 42. | |
| 25 | 39. | 242. | 251. | 432. | 133. | 165. | 106. | 162. | 63. | 72. | 67. | 42. | |
| 26 | 39. | 185. | 165. | 333. | 127. | 165. | 105. | 146. | 60. | 73. | 65. | 42. | |
| 27 | 48. | 152. | 138. | 229. | 126. | 151. | 103. | 139. | 60. | 71. | 65. | 45. | |
| 28 | 113. | 129. | 113. | 201. | 206. | 141. | 107. | 132. | 75. | 71. | 64. | 51. | |
| 29 | 153. | 174. | 101. | 179. | | 130. | 113. | 123. | 121. | 83. | 63. | 51. | |
| 30 | 260. | 376. | 94. | 161. | | 121. | 116. | 111. | 127. | 82. | 62. | 47. | |
| 31 | 135. | | 93. | 147. | | 120. | | 103. | | 82. | 62. | | |
| Σ(Q) | 1908. | 6406. | 4686. | 5008. | 4825. | 4892. | 3574. | 4113. | 2394. | 2632. | 2082. | 1780. | 44300. |
| Mτόν | 61.55 | 213.5 | 151.2 | 161.5 | 172.3 | 157.8 | 119.1 | 132.7 | 79.80 | 84.90 | 67.16 | 59.33 | 121.4 |
| q | 16.53 | 57.33 | 40.66 | 43.37 | 46.27 | 42.37 | 31.98 | 35.63 | 21.43 | 22.80 | 18.04 | 15.93 | 32.60 |
| Α | 164.8 | 553.5 | 404.9 | 432.7 | 416.9 | 422.7 | 308.8 | 355.3 | 206.8 | 227.4 | 179.9 | 153.8 | 3827.5 |
| h | 44.3 | 148.6 | 108.7 | 116.2 | 112.0 | 113.5 | 82.9 | 95.4 | 55.5 | 61.1 | 48.3 | 41.3 | 1027.8 |

* Έλκετα Αθροιστήριον

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1957-1958

Αχλαδός επί Κορυμιάς

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 46. | 187. | 143. | 712. | 153. | 410. | 482. | 202. | 118. | 61. | 55. | 43. | |
| 2 | 45. | 156. | 149. | 355. | 146. | 290. | 408. | 195. | 116. | 66. | 54. | 43. | |
| 3 | 43. | 140. | 139. | 230. | 141. | 239. | 349. | 193. | 118. | 65. | 53. | 45. | |
| 4 | 43. | 251. | 128. | 200. | 139. | 213. | 295. | 192. | 108. | 63. | 52. | 71. | |
| 5 | 53. | 214. | 133. | 186. | 134. | 197. | 275. | 189. | 103. | 61. | 51. | 71. | |
| 6 | 164. | 165. | 110. | 176. | 131. | 183. | 298. | 186. | 99. | 60. | 50. | 63. | |
| 7 | 86. | 147. | 98. | 189. | 129. | 175. | 308. | 183. | 98. | 61. | 50. | 58. | |
| 8 | 68. | 147. | 93. | 504. | 126. | 173. | 293. | 181. | 97. | 60. | 50. | 55. | |
| 9 | 64. | 194. | 99. | 422. | 120. | 392. | 242. | 180. | 99. | 60. | 50. | 54. | |
| 10 | 64. | 158. | 134. | 233. | 118. | 1022. | 224. | 178. | 96. | 60. | 50. | 53. | |
| 11 | 60. | 194. | 164. | 283. | 116. | 648. | 216. | 181. | 93. | 67. | 50. | 51. | |
| 12 | 56. | 558. | 602. | 515. | 111. | 794. | 193. | 183. | 89. | 79. | 50. | 52. | |
| 13 | 55. | 271. | 581. | 600. | 108. | 526. | 191. | 177. | 87. | 71. | 50. | 53. | |
| 14 | 54. | 204. | 749. | 464. | 108. | 395. | 199. | 170. | 84. | 67. | 50. | 192. | |
| 15 | 52. | 175. | 779. | 326. | 106. | 631. | 217. | 169. | 84. | 65. | 48. | 148. | |
| 16 | 51. | 154. | 663. | 257. | 105. | 483. | 264. | 166. | 104. | 61. | 48. | 89. | |
| 17 | 50. | 144. | 466. | 223. | 105. | 360. | 316. | 158. | 97. | 59. | 47. | 75. | |
| 18 | 50. | 131. | 440. | 204. | 113. | 472. | 231. | 147. | 89. | 58. | 46. | 67. | |
| 19 | 47. | 116. | 397. | 222. | 199. | 626. | 246. | 154. | 84. | 57. | 45. | 65. | |
| 20 | 48. | 143. | 283. | 200. | 913. | 480. | 269. | 154. | 81. | 57. | 45. | 56. | |
| 21 | 47. | 242. | 226. | 190. | 368. | 371. | 226. | 154. | 79. | 58. | 45. | 54. | |
| 22 | 50. | 185. | 217. | 199. | 217. | 458. | 213. | 154. | 76. | 67. | 45. | 52. | |
| 23 | 347. | 156. | 208. | 515. | 592. | 371. | 213. | 154. | 75. | 65. | 45. | 48. | |
| 24 | 514. | 147. | 199. | 424. | 308. | 304. | 268. | 152. | 74. | 62. | 45. | 47. | |
| 25 | 242. | 146. | 190. | 307. | 201. | 317. | 231. | 151. | 71. | 59. | 45. | 46. | |
| 26 | 159. | 143. | 181. | 237. | 192. | 310. | 232. | 149. | 69. | 59. | 45. | 46. | |
| 27 | 308. | 140. | 172. | 204. | 192. | 526. | 249. | 145. | 69. | 58. | 45. | 45. | |
| 28 | 368. | 136. | 163. | 187. | 202. | 552. | 228. | 139. | 67. | 56. | 45. | 43. | |
| 29 | 352. | 130. | 154. | 178. | 202. | 528. | 230. | 135. | 66. | 56. | 45. | 44. | |
| 30 | 550. | 133. | 228. | 166. | 201. | 435. | 228. | 130. | 67. | 55. | 44. | 44. | |
| 31 | 272. | | 679. | 156. | | 395. | | 125. | | 56. | 43. | | |
| Σ(Q) | 4408. | 5407. | 8967. | 7264. | 5593. | 13186. | 7834. | 5126. | 2657. | 1909. | 1486. | 1873. | 67710. |
| M(ση) | 142.2 | 180.2 | 289.3 | 298.8 | 199.8 | 425.4 | 261.1 | 165.4 | 88.57 | 61.58 | 47.94 | 62.43 | 185.5 |
| q | 38.19 | 48.39 | 77.69 | 80.24 | 53.65 | 114.2 | 70.11 | 44.44 | 23.78 | 16.54 | 12.87 | 16.76 | 49.81 |
| A | 380.9 | 467.2 | 774.7 | 800.4 | 483.2 | 1139.3 | 676.9 | 442.9 | 229.6 | 164.9 | 128.4 | 161.8 | 5850.2 |
| h | 102.3 | 125.5 | 208.0 | 214.7 | 129.7 | 305.9 | 181.8 | 118.9 | 61.7 | 44.3 | 34.5 | 43.4 | 1570.9 |

* Τιμή σε δεκαδικούς

*Αξιόλογος εώς Κρηματοτό

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1958-1959

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | 44. | 53. | 141. | 161. | 134. | 87. | *111. | 141. | *79. | *56. | *34. | *24. | |
| 2 | 44. | 53. | 145. | 156. | 135. | *91. | 229. | 143. | *75. | *53. | 32. | *24. | |
| 3 | 53. | 68. | 138. | 156. | *161. | *89. | 286. | 144. | *81. | *50. | *30. | *26. | |
| 4 | 56. | 75. | 154. | 352. | *159. | *80. | 165. | 139. | *81. | *50. | *31. | *24. | |
| 5 | 52. | 147. | 142. | 520. | *145. | 80. | 143. | 140. | 76. | 43. | *32. | *30. | |
| 6 | 48. | 130. | 203. | 323. | *141. | 81. | 128. | 131. | 73. | *24. | *30. | 102. | |
| 7 | 45. | 98. | 207. | 218. | *116. | 85. | 118. | 121. | 71. | *24. | *31. | 89. | |
| 8 | 45. | 187. | 176. | 198. | 110. | 95. | *110. | 123. | *71. | *23. | *28. | *85. | |
| 9 | 45. | 188. | 155. | 611. | *105. | *98. | *127. | 120. | *75. | *25. | 28. | *63. | |
| 10 | 46. | 174. | 167. | 990. | *106. | *100. | *123. | 113. | *79. | *23. | *28. | *51. | |
| 11 | 45. | 142. | 261. | 507. | *104. | *97. | *126. | 105. | *71. | *18. | *26. | *48. | |
| 12 | 44. | 114. | 261. | 298. | *104. | *147. | 116. | 105. | *69. | 40. | *24. | *44. | |
| 13 | 42. | 120. | 223. | 794. | 99. | *181. | *99. | 105. | 70. | *53. | *24. | 42. | |
| 14 | 42. | 185. | 184. | 1186. | 95. | 317. | *88. | 106. | *53. | *53. | 25. | *41. | |
| 15 | 41. | 246. | 245. | 547. | 92. | 299. | *95. | 131. | *66. | *49. | 28. | *39. | |
| 16 | 41. | 198. | 494. | 589. | *91. | 264. | *92. | 143. | *65. | *47. | 36. | *36. | |
| 17 | 45. | 179. | 454. | 1328. | *88. | *211. | *91. | 146. | *59. | *45. | *43. | *34. | |
| 18 | 53. | 458. | 257. | 661. | *92. | *196. | 274. | *140. | *57. | 44. | *43. | *32. | |
| 19 | 79. | 490. | 204. | 360. | *89. | *144. | 408. | *151. | *62. | 48. | *40. | *33. | |
| 20 | 136. | 336. | 176. | 268. | *88. | *153. | *298. | *137. | 69. | *44. | 39. | 36. | |
| 21 | 84. | 213. | 159. | 233. | 89. | *135. | 330. | *113. | 63. | *66. | *39. | *32. | |
| 22 | 71. | 174. | 185. | 214. | 90. | 131. | *438. | *110. | *61. | *74. | *39. | 31. | |
| 23 | 68. | 151. | 194. | 204. | *92. | *118. | *386. | 105. | *55. | *68. | 37. | 31. | |
| 24 | 84. | 133. | 161. | 189. | *73. | *114. | 354. | 103. | *58. | *63. | *35. | *30. | |
| 25 | 78. | 120. | 181. | 181. | *93. | 110. | 287. | *101. | 58. | *48. | *34. | *30. | |
| 26 | 74. | 152. | 394. | 192. | *83. | *108. | 222. | *92. | *61. | 45. | *32. | *30. | |
| 27 | 71. | 194. | 293. | 164. | *81. | *106. | 194. | *92. | *58. | *43. | *28. | 31. | |
| 28 | 64. | 165. | 208. | 158. | 84. | *98. | 170. | 89. | 58. | *45. | *28. | *27. | |
| 29 | 60. | 171. | 252. | 150. | 84. | 103. | 155. | *85. | *64. | *39. | 25. | *28. | |
| 30 | 58. | 146. | 203. | 144. | *83. | *108. | 146. | *79. | *57. | *37. | 24. | *27. | |
| 31 | 56. | | 175. | 137. | | *110. | | 81. | | *35. | *24. | | |
| Σ(Q) | 1814. | 5260. | 6792. | 12194. | 2929. | 4136. | 5999. | 3634. | 2012. | 1375. | 977. | 1200. | 48322. |
| Mlcom | 58.52 | 175.3 | 219.1 | 391.4 | 104.6 | 133.4 | 200.0 | 117.2 | 67.07 | 44.35 | 31.52 | 40.00 | 132.4 |
| q | 15.72 | 47.07 | 58.84 | 105.6 | 28.09 | 35.82 | 53.71 | 31.47 | 18.01 | 11.91 | 8.464 | 10.74 | 35.55 |
| Λ | 156.7 | 494.5 | 586.8 | 1053.6 | 253.1 | 357.3 | 518.3 | 314.0 | 173.8 | 118.8 | 84.4 | 103.7 | 4175.0 |
| h | 42.1 | 122.0 | 157.6 | 282.9 | 68.0 | 95.9 | 139.2 | 84.3 | 46.7 | 31.9 | 22.7 | 27.8 | 1121.1 |

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|--------|-------|-------|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|---------|
| 1 | *27 | 93. | *257. | 140. | *193. | 190. | *190. | 235. | 24. | *42. | *30. | *23. | |
| 2 | *30. | 114. | *314. | 173. | *177. | *180. | *212. | *212. | 91. | *41. | *28. | *23. | |
| 3 | *30. | *163. | 432. | 165. | *148. | *190. | 631. | *174. | 87. | 41. | *28. | *32. | |
| 4 | 29. | 178. | 746. | 171. | *139. | *205. | *331. | *167. | 84. | *39. | *27. | 22. | |
| 5 | *30. | *149. | 510. | 156. | *139. | *188. | *289. | *147. | 82. | *32. | *27. | *21. | |
| 6 | *29. | *116. | 509. | *146. | *143. | 169. | *229. | 154. | 79. | *36. | *27. | *20. | |
| 7 | *30. | 730. | *376. | *146. | 143. | *150. | *201. | *149. | 77. | *38. | 28. | *21. | |
| 8 | *32. | 706. | 244. | *129. | *163. | 150. | *183. | 156. | 75. | *36. | *28. | 20. | |
| 9 | 85. | 346. | *382. | *129. | *142. | *152. | *171. | *158. | 72. | *36. | *28. | 20. | |
| 10 | 182. | *200. | 362. | 512. | *139. | *143. | 184. | *173. | 69. | 37. | *29. | 24. | |
| 11 | 104. | *166. | *246. | 1500. | *169. | *141. | *192. | *168. | 69. | *39. | *27. | 62. | |
| 12 | 99. | *142. | *197. | 1337. | *161. | *134. | *186. | *163. | 69. | *36. | *26. | *47. | |
| 13 | *106. | *121. | 189. | 1210. | *198. | 134. | 184. | *159. | 68. | *36. | *28. | *36. | |
| 14 | *73. | 223. | *242. | 749. | 413. | 169. | 182. | *161. | 65. | *34. | 28. | *35. | |
| 15 | *56. | 304. | *183. | *477. | *120. | *249. | 178. | 151. | 63. | *35. | 28. | *30. | |
| 16 | *60. | *223. | *178. | 442. | 461. | *212. | 172. | *149. | 67. | *33. | *28. | *29. | |
| 17 | *62. | 255. | *163. | 576. | 534. | 224. | 165. | *149. | 79. | 33. | *28. | *27. | |
| 18 | 53. | *179. | *154. | 1067. | 618. | 334. | 165. | *140. | 72. | *33. | *26. | 27. | |
| 19 | *48. | *148. | *143. | 932. | 1081. | 325. | 165. | *138. | 69. | *32. | *25. | *27. | |
| 20 | 43. | 104. | *128. | *485. | 622. | 293. | 181. | *134. | 66. | 33. | *24. | *27. | |
| 21 | *43. | *97. | *125. | *349. | 490. | 314. | 178. | *123. | 65. | *34. | 29. | *27. | |
| 22 | *39. | *94. | *188. | *323. | *360. | 262. | 160. | 123. | 68. | *35. | *28. | *25. | |
| 23 | *40. | 182. | 602. | *289. | *319. | 221. | 150. | *118. | *62. | 32. | *26. | *24. | |
| 24 | *41. | *192. | 262. | 271. | 437. | *203. | 158. | *110. | *57. | 32. | *26. | *25. | |
| 25 | 42. | *147. | 448. | *256. | *314. | 193. | 140. | *104. | *54. | *32. | *28. | 25. | |
| 26 | *37. | *149. | 381. | *227. | *285. | *198. | 146. | *108. | 51. | *32. | *25. | *28. | |
| 27 | *36. | *171. | 232. | *205. | 247. | 216. | *169. | *106. | *50. | *32. | *25. | *31. | |
| 28 | 36. | *171. | 219. | *198. | 224. | *210. | *146. | 103. | ... | *31. | 24. | *31. | |
| 29 | *41. | 162. | 554. | *206. | 204. | *205. | *165. | 102. | 45. | *31. | *25. | *43. | |
| 30 | *242. | *165. | 323. | *210. | ... | *221. | 338. | 94. | *42. | *31. | *25. | *40. | |
| 31 | 98. | ... | 226. | 199. | ... | *189. | ... | 94. | ... | 29. | *23. | ... | |
| Σ(Q) | 1903. | 6190. | 9515. | 13425. | 8783. | 6364. | 6143. | 4422. | 2039. | 1073. | 834. | 872. | 61563. |
| M(ton) | 61.39 | 206.3 | 306.9 | 433.1 | 302.9 | 205.3 | 204.8 | 142.6 | 68.00 | 34.61 | 26.90 | 29.07 | 168.2 |
| q | 16.49 | 55.40 | 82.41 | 116.3 | 81.34 | 55.13 | 54.99 | 38.29 | 18.26 | 9.294 | 7.223 | 7.806 | 45.17 |
| Λ | 164.4 | 534.8 | 822.1 | 1159.9 | 758.8 | 549.8 | 530.8 | 382.1 | 176.2 | 92.7 | 72.1 | 75.3 | 5319.0 |
| h | 44.1 | 143.6 | 220.8 | 311.5 | 203.8 | 147.6 | 142.5 | 102.6 | 47.3 | 24.9 | 19.4 | 20.2 | 1428.3 |

* Ηλικία απόγειοφύλαξης

*Αρχαίος εις Κέρματα

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | * 32. | * 32. | * 54. | * 211. | 120. | * 77. | * 89. | 104. | * 52.7 | * 37.0 | * 22.2 | * 19.2 | |
| 2 | 28. | * 32. | * 53. | * 189. | 171. | * 78. | 89. | * 101. | * 50.3 | 36.2 | * 21.9 | * 19.2 | |
| 3 | * 27. | * 30. | * 48. | * 169. | 344. | * 94. | * 95. | * 98. | * 48.4 | * 31.5 | * 21.1 | 18.7 | |
| 4 | * 28. | * 30. | * 45. | * 163. | 370. | * 91. | * 100. | * 96. | 48.2 | * 31.3 | * 21.4 | * 18.7 | |
| 5 | * 26. | * 29. | * 45. | * 156. | 225. | 93. | * 105. | * 90. | * 48.0 | * 31.6 | * 21.4 | * 18.7 | |
| 6 | 24. | * 27. | * 45. | 203. | * 183. | * 87. | 104. | * 82. | * 46.9 | * 34.4 | 21.9 | * 18.5 | |
| 7 | 23. | * 57. | * 44. | * 191. | * 165. | * 85. | 102. | 81. | * 45.7 | * 33.5 | * 21.8 | * 18.6 | |
| 8 | 33. | * 163. | * 57. | 174. | * 142. | * 86. | 103. | * 81. | * 45.1 | * 38.5 | * 21.5 | * 18.6 | |
| 9 | 32. | * 65. | * 157. | * 162. | * 140. | * 89. | 102. | * 77. | * 46.5 | 42.9 | * 21.3 | * 18.0 | |
| 10 | * 32. | * 54. | * 440. | * 165. | * 127. | * 98. | 103. | * 76. | * 45.4 | * 44.3 | * 20.6 | 18.2 | |
| 11 | * 48. | * 135. | 898. | * 154. | * 118. | * 100. | 103. | * 77. | 44.5 | * 37.0 | * 20.1 | * 18.4 | |
| 12 | * 50. | * 73. | * 544. | * 146. | 114. | 105. | * 101. | * 79. | * 42.4 | * 34.0 | * 20.5 | * 18.3 | |
| 13 | 58. | 62. | 544. | * 135. | * 108. | * 120. | * 97. | * 70. | * 40.7 | * 31.7 | 20.3 | * 18.3 | |
| 14 | 55. | * 53. | 526. | * 126. | * 104. | * 128. | * 96. | 70. | * 41.0 | * 29.5 | * 20.0 | * 18.4 | |
| 15 | 64. | * 73. | * 333. | 118. | * 99. | * 121. | * 92. | * 68. | * 39.2 | * 28.0 | 20.3 | * 18.4 | |
| 16 | 77. | * 87. | * 197. | * 147. | * 94. | * 121. | 90. | * 64. | * 42.9 | 26.7 | * 20.5 | 18.7 | |
| 17 | * 85. | * 66. | 165. | * 144. | * 92. | * 121. | * 91. | * 62. | * 50.9 | * 25.6 | * 20.0 | 18.7 | |
| 18 | 75. | * 56. | 203. | * 131. | * 92. | * 120. | * 94. | * 64. | 46.5 | * 24.6 | * 19.6 | * 18.6 | |
| 19 | * 54. | * 52. | 760. | 116. | 97. | 114. | * 91. | * 60. | * 42.1 | * 29.7 | * 19.5 | * 18.4 | |
| 20 | * 45. | 48. | * 389. | * 113. | * 97. | * 113. | * 90. | * 71. | * 43.3 | * 33.9 | 18.7 | * 18.4 | |
| 21 | * 42. | * 76. | * 238. | * 102. | * 98. | * 113. | * 85. | 123. | * 42.5 | * 29.5 | * 18.3 | * 18.3 | |
| 22 | * 43. | * 58. | * 274. | 103. | * 98. | * 168. | * 82. | * 94. | * 41.0 | * 27.0 | * 19.0 | * 18.4 | |
| 23 | 47. | * 52. | 408. | * 104. | * 94. | * 264. | 81. | * 87. | * 39.8 | 25.1 | * 18.9 | * 18.3 | |
| 24 | * 41. | 85. | 268. | * 105. | * 91. | 172. | * 95. | * 76. | * 38.5 | * 24.1 | * 18.9 | 18.4 | |
| 25 | * 42. | * 101. | 230. | * 113. | * 90. | 143. | * 193. | * 70. | 37.7 | * 24.2 | * 19.3 | * 18.4 | |
| 26 | * 37. | * 88. | 190. | * 110. | 87. | 130. | * 156. | * 67. | * 36.6 | * 24.1 | * 19.2 | * 18.4 | |
| 27 | * 36. | 76. | 293. | * 135. | * 82. | * 107. | * 151. | * 65. | * 34.4 | * 23.8 | 19.1 | * 18.5 | |
| 28 | 34. | * 70. | 515. | * 156. | * 78. | * 100. | * 163. | 63. | * 32.4 | * 23.2 | * 19.1 | * 18.5 | |
| 29 | * 34. | * 58. | 422. | 142. | 78. | * 102. | * 135. | 63. | 31.5 | * 23.0 | * 19.2 | * 18.4 | |
| 30 | 34. | * 62. | * 326. | 131. | * 90. | * 94. | 111. | * 63. | * 38.4 | 21.9 | * 19.3 | * 18.2 | |
| 31 | * 34. | * 255. | 121. | 121. | | * 90. | | 61. | | * 21.8 | * 19.2 | | |
| Σ(Q) | 1320. | 1950. | 8966. | 4435. | 3740. | 3524. | 3189. | 2403. | 1283.5 | 929.6 | 624.1 | 554.8 | 32919.0 |
| Mfem | 42.58 | 65.00 | 289.2 | 143.1 | 133.6 | 113.7 | 106.3 | 77.52 | 42.78 | 29.97 | 20.13 | 18.49 | 90.19 |
| q | 11.93 | 18.21 | 81.01 | 40.08 | 37.42 | 31.85 | 29.78 | 21.71 | 11.98 | 8.401 | 5.638 | 5.179 | 25.26 |
| A | 114.1 | 168.5 | 774.7 | 383.2 | 323.1 | 304.5 | 275.5 | 207.6 | 110.9 | 80.3 | 53.9 | 47.9 | 2844.2 |
| h | 32.0 | 47.2 | 217.0 | 107.3 | 90.5 | 85.3 | 77.2 | 58.1 | 31.1 | 22.5 | 15.1 | 13.4 | 776.7 |

* Τις εν Ακρωτηριασμέναις

56

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ #/sec ΥΑΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | 18.2 | 27.5 | * 71.3 | 156. | 144. | * 417. | 292. | 155. | 64.1 | 36.8 | * 26.6 | 20.3 | |
| 2 | * 18.2 | 26.7 | * 96.0 | 140. | 146. | 1530. | 294. | 155. | 62.4 | * 35.8 | * 26.3 | 20.3 | |
| 3 | * 18.0 | 26.7 | 84.1 | 128. | 127. | 1280. | 271 | 157. | 61.5 | * 38.8 | * 26.4 | 20.3 | |
| 4 | * 17.9 | * 26.9 | * 76.0 | 121. | 112. | 665. | 259. | 139. | * 59.5 | * 38.2 | * 26.0 | 20.3 | |
| 5 | * 18.0 | 288. | * 73.9 | 110. | 108. | 500. | 221. | 128. | * 56.2 | * 37.2 | * 25.6 | 20.3 | |
| 6 | * 18.0 | * 442. | * 69.7 | * 101. | 110. | 385. | 237. | 160. | * 55.7 | * 36.8 | * 25.2 | 19.7 | |
| 7 | * 18.0 | * 364. | * 74.6 | 94.3 | 104. | 715. | 390. | 149. | * 54.9 | * 35.2 | * 25.2 | 19.7 | |
| 8 | 18.0 | * 450. | * 91.5 | * 89.6 | 94.2 | 830. | 305. | 137. | * 53.8 | 34.0 | * 25.1 | 19.7 | |
| 9 | * 20.0 | * 304. | * 86.6 | * 82.5 | 90.7 | 418. | 300. | 133. | * 52.7 | * 32.7 | * 25.3 | 18.5 | |
| 10 | * 84.1 | * 210. | 81.7 | * 78.2 | 86.3 | 230. | 271. | 129. | 59.1 | * 30.8 | * 24.5 | 18.5 | |
| 11 | * 80.0 | * 164. | * 78.4 | * 73.0 | 102. | 163. | 281. | 133. | * 65.5 | * 30.8 | * 24.2 | 18.5 | |
| 12 | * 44.5 | 185. | * 72.6 | * 73.0 | 113. | 210. | 333. | 133. | * 63.1 | * 30.6 | * 24.2 | 18.5 | |
| 13 | * 29.6 | * 151. | * 69.4 | * 175. | 118. | 303. | 296. | 127. | * 60.1 | * 30.2 | * 24.2 | 18.5 | |
| 14 | * 26.6 | * 119. | 66.7 | 146. | 301. | 310. | 298. | 118. | * 55.9 | * 30.3 | * 24.2 | 18.5 | |
| 15 | 25.9 | * 87.3 | 63.9 | * 117. | 687. | 377. | 260. | * 116. | * 53.0 | 30.5 | 23.9 | 18.5 | |
| 16 | * 23.2 | * 91.5 | 63.2 | * 114. | 278. | 478. | 232. | * 112. | * 51.0 | * 30.7 | * 23.6 | 18.5 | |
| 17 | * 22.8 | * 195. | 61.8 | * 146. | 195. | 440. | 223. | * 96.9 | 50.6 | * 30.3 | * 23.2 | 18.5 | |
| 18 | * 22.4 | * 143. | 59.7 | * 131. | 169. | 300. | 220. | * 91.0 | 50.2 | 29.4 | * 23.5 | 18.5 | |
| 19 | * 22.7 | 104. | 59.0 | * 113. | 153. | 243. | 210. | 90.5 | * 49.9 | * 29.5 | 23.3 | 20.8 | |
| 20 | * 29.1 | * 88.4 | 58.3 | * 101. | 162. | 215. | 209. | 90.3 | * 54.9 | * 29.8 | 23.1 | 18.5 | |
| 21 | * 57.6 | * 77.3 | 57.6 | 95.0 | 135. | 180. | 172. | * 90.3 | * 48.4 | * 29.2 | * 22.9 | 18.5 | |
| 22 | 41.5 | * 73.7 | 56.9 | * 88.8 | 124. | 195. | 202. | * 85.5 | * 44.7 | 28.7 | * 22.6 | 24.1 | |
| 23 | * 44.5 | * 70.4 | 54.1 | * 83.3 | 133. | 605. | 194. | * 81.9 | * 43.7 | 28.1 | * 25.4 | 21.4 | |
| 24 | * 31.2 | * 69.1 | 207. | * 81.3 | 146. | 682. | 189. | * 80.8 | 42.3 | * 27.5 | * 24.3 | 19.7 | |
| 25 | * 57.6 | * 78.6 | 738. | * 76.3 | 171. | 473. | 174. | * 85.5 | * 48.0 | * 28.3 | * 23.0 | 19.7 | |
| 26 | * 49.0 | 187. | 876. | * 75.6 | 133. | 405. | 171. | * 84.5 | * 39.5 | * 29.1 | 23.1 | 27.0 | |
| 27 | * 43.5 | * 130. | 437. | 77.6 | * 129. | 386. | 169. | * 73.6 | * 38.9 | * 28.0 | * 22.7 | 95.8 | |
| 28 | 34.7 | * 99.1 | 240. | 74.2 | * 197. | 322. | 169. | 72.9 | * 36.3 | * 27.7 | * 22.7 | 70.3 | |
| 29 | 32.3 | * 84.6 | 200. | 74.2 | 169. | 396. | 169. | * 72.2 | 37.0 | 27.4 | * 22.1 | 244. | |
| 30 | 31.5 | * 79.3 | 215. | 85.2 | 169. | 341. | 169. | * 68.3 | * 37.8 | 27.1 | 21.9 | 98.8 | |
| 31 | 28.3 | | 175. | 133. | | 307. | | * 66.4 | | 26.8 | * 23.0 | | |
| Σ(Q) | 1026.9 | 4443.1 | 4715. | 3234.1 | 4568.2 | 14311. | 7231. | 3411.6 | 1543.7 | 966.3 | 747.9 | 1024.2 | 47223.0 |
| Mfctn | 33.13 | 148.1 | 152.1 | 104.3 | 163.2 | 461.6 | 241.0 | 110.1 | 51.46 | 31.17 | 24.13 | 34.14 | 129.4 |
| Q | 9.280 | 41.48 | 42.61 | 29.22 | 45.71 | 129.3 | 67.51 | 30.84 | 14.41 | 8.731 | 6.759 | 9.563 | 36.25 |
| A | 88.7 | 383.9 | 407.4 | 279.4 | 394.7 | 1236.5 | 624.7 | 294.8 | 133.4 | 83.5 | 64.6 | 88.5 | 4080.1 |
| h | 24.8 | 107.5 | 114.1 | 78.3 | 110.6 | 346.3 | 175.0 | 82.6 | 37.4 | 23.4 | 18.1 | 24.8 | 1142.9 |

* Ημερησίον Απορροήσεων

Αρχηγός εις Κεφαλόρατζο

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|--------------------------------|----------|----------|----------|----------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|---------|----------|
| 1 | 66.15 | 653.1 | 438.7 | 510.2 | 229.6 | 267.2 | 384.4 | 192.7 | 135.9 | 69.93 | 39.82 | 60.96 | |
| 2 | 56.83 | 1102.4 | 359.1 | 364.2 | 365.4 | 279.6 | 382.3 | 182.9 | 136.9 | 66.52 | 37.85 | 40.30 | |
| 3 | 56.83 | 1084. | 470.8 | 267.8 | 625.9 | 271.8 | 331.4 | 182.9 | 137.5 | 67.96 | 38.41 | 37.28 | |
| 4 | 70.19 | 583.7 | 374.5 | 295.9 | 1102. | 264.1 | 292.2 | 201.9 | 138.2 | 67.24 | 38.27 | 36.45 | |
| 5 | 56.83 | 223.2 | 330.5 | 433.9 | 782.7 | 250.8 | 260.6 | 196.4 | 138.5 | 74.05 | 38.55 | 35.73 | |
| 6 | 52.17 | 226.2 | 274.7 | 295.9 | 842.9 | 239.1 | 236.5 | 191.5 | 133.5 | 67.06 | 38.98 | 35.00 | |
| 7 | 49.07 | 260.9 | 244.9 | 313.4 | 597.9 | 232.1 | 235.2 | 184.7 | 128.2 | 72.26 | 39.68 | 34.27 | |
| 8 | 48.76 | 193.0 | 212.8 | 520.9 | 403.2 | 230.6 | 234.5 | 181.7 | 136.9 | 78.00 | 39.54 | 35.00 | |
| 9 | 46.27 | 184.9 | 202.1 | 559.8 | 351.4 | 232.1 | 233.8 | 181.7 | 134.2 | 78.18 | 39.26 | 35.73 | |
| 10 | 44.42 | 760.1 | 192.6 | 412.4 | 326.2 | 233.7 | 225.5 | 181.7 | 130.9 | 72.62 | 41.51 | 34.48 | |
| 11 | 42.55 | 636.5 | 178.3 | 539.7 | 299.6 | 255.5 | 191.8 | 181.7 | 124.3 | 71.00 | 42.07 | 33.55 | |
| 12 | 49.69 | 1027. | 174.8 | 3444.6 | 280.0 | 292.1 | 191.8 | 191.5 | 119.3 | 67.96 | 45.03 | 32.61 | |
| 13 | 40.99 | 668.2 | 168.8 | 408.4 | 432.6 | 276.5 | 191.8 | 201.2 | 114.3 | 64.73 | 41.93 | 32.72 | |
| 14 | 38.82 | 686.3 | 178.3 | 678.9 | 715.5 | 315.5 | 202.2 | 214.7 | 111.0 | 61.68 | 41.65 | 32.20 | |
| 15 | 37.58 | 363.5 | 536.3 | 526.3 | 723.9 | 270.3 | 213.2 | 191.4 | 109.3 | 58.63 | 39.12 | 32.20 | |
| 16 | 36.96 | 303.2 | 449.5 | 370.9 | 278.6 | 252.4 | 224.1 | 196.3 | 107.6 | 55.58 | 37.01 | 32.09 | |
| 17 | 114.6 | 628.9 | 1285. | 341.5 | 218.4 | 247.7 | 213.1 | 169.4 | 106.0 | 52.36 | 36.44 | 32.20 | |
| 18 | 205.6 | 454.0 | 813.3 | 295.9 | 646.9 | 242.2 | 211.8 | 327.2 | 111.6 | 49.49 | 36.16 | 32.30 | |
| 19 | 201.2 | 279.0 | 529.1 | 709.7 | 739.3 | 227.5 | 204.9 | 293.6 | 105.0 | 49.49 | 35.32 | 32.30 | |
| 20 | 396.3 | 309.2 | 412.6 | 1002. | 655.3 | 214.2 | 199.4 | 260.6 | 100.0 | 54.15 | 35.32 | 31.47 | |
| 21 | 214.6 | 775.2 | 341.3 | 788.7 | 606.3 | 201.8 | 193.9 | 213.5 | 93.35 | 52.36 | 35.46 | 32.51 | |
| 22 | 135.4 | 577.7 | 191.4 | 514.2 | 543.3 | 281.2 | 189.1 | 199.4 | 87.37 | 50.38 | 35.46 | 31.47 | |
| 23 | 103.7 | 389.1 | 152.2 | 475.4 | 456.4 | 285.9 | 190.0 | 196.3 | 86.71 | 48.77 | 36.30 | 31.47 | |
| 24 | 86.96 | 343.9 | 164.1 | 377.6 | 422.9 | 201.8 | 202.1 | 182.3 | 85.05 | 47.87 | 35.32 | 31.36 | |
| 25 | 79.19 | 254.9 | 157.0 | 342.8 | 387.8 | 220.4 | 211.8 | 187.2 | 84.05 | 45.90 | 35.32 | 31.05 | |
| 26 | 72.67 | 223.2 | 363.8 | 298.6 | 354.2 | 236.4 | 210.4 | 185.3 | 84.05 | 42.67 | 35.32 | 31.57 | |
| 27 | 72.05 | 227.7 | 350.8 | 286.6 | 317.8 | 229.0 | 209.0 | 184.7 | 103.3 | 42.50 | 34.90 | 32.72 | |
| 28 | 71.74 | 422.3 | 1068. | 274.5 | 295.4 | 226.7 | 204.9 | 178.0 | 85.05 | 41.78 | 34.05 | 32.30 | |
| 29 | 122.0 | 638.0 | 280.6 | 255.8 | 266.7 | 266.7 | 201.9 | 163.3 | 79.40 | 40.34 | 34.05 | 32.61 | |
| 30 | 173.9 | 603.3 | 229.5 | 246.4 | 271.1 | 271.1 | 202.8 | 163.3 | 74.75 | 40.52 | 34.09 | 42.89 | |
| 31 | 261.5 | 764.6 | 764.6 | 238.4 | 269.5 | 269.5 | 202.8 | 157.8 | 41.06 | 41.06 | 274.9 | 42.89 | |
| Σ(Q) | 3105.52 | 15081.30 | 11890.00 | 13391.30 | 14001.40 | 7789.50 | 6876.00 | 6116.80 | 3322.18 | 1793.04 | 1407.05 | 1038.59 | 85812.68 |
| Μκον | 100.18 | 502.75 | 383.56 | 431.98 | 500.06 | 251.88 | 229.20 | 197.32 | 110.74 | 57.84 | 45.39 | 34.62 | 235.12 |
| q | 1/Sec.km ² | 28.06 | 140.8 | 121.0 | 140.1 | 70.55 | 64.20 | 55.27 | 31.02 | 16.20 | 12.71 | 9.697 | 65.86 |
| A | 10 ³ m ² | 268.32 | 1303.02 | 1027.30 | 1157.01 | 673.01 | 594.09 | 528.49 | 287.04 | 154.92 | 121.57 | 89.73 | 7414.22 |
| h | m.m. | 75.16 | 364.99 | 287.76 | 324.09 | 188.52 | 166.41 | 148.04 | 80.40 | 43.39 | 34.05 | 25.13 | 2076.81 |

Ημερησία υδρομέτρησης

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/ΣΕΚ ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

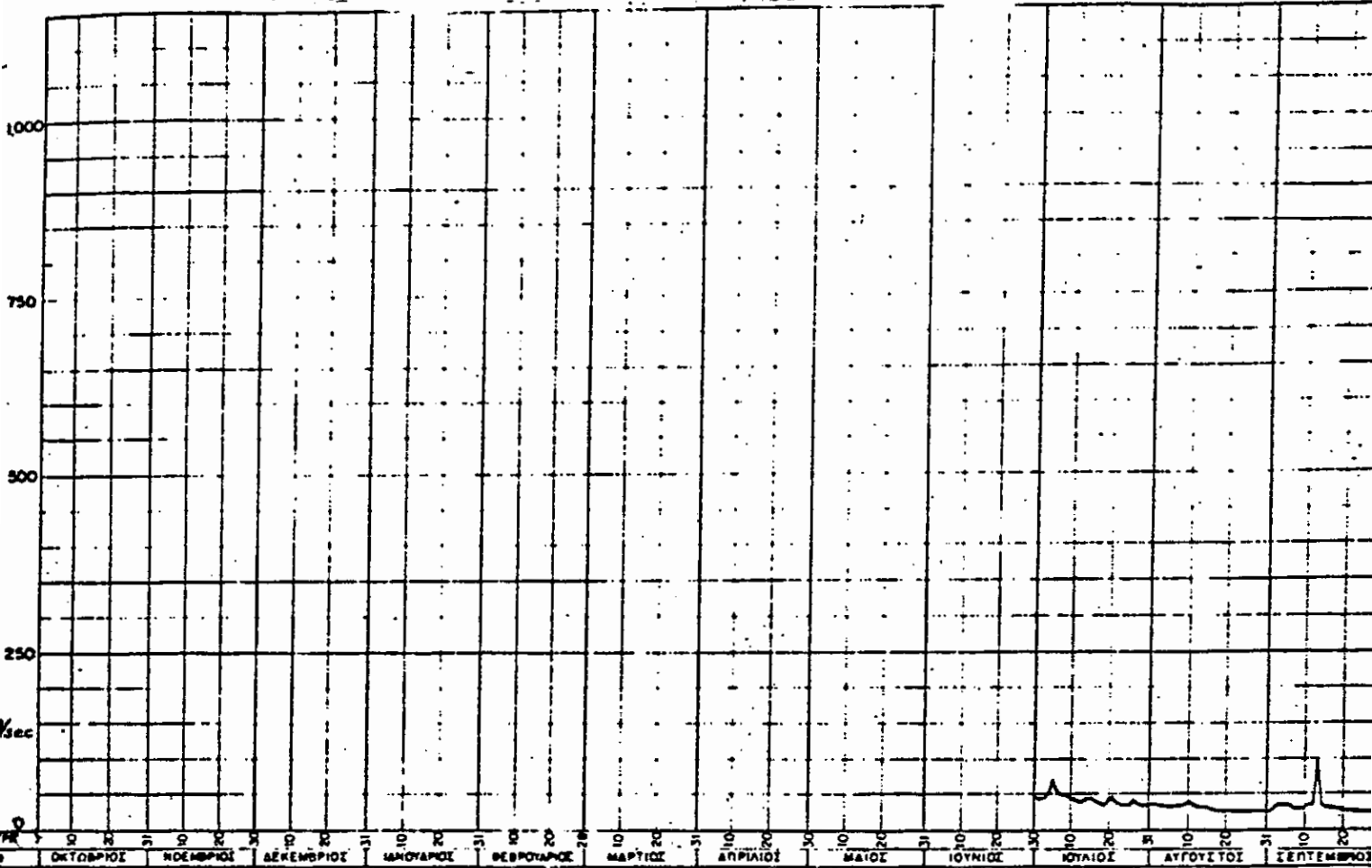
| ΗΜΕΡΑ | O | N | Δ | I | Φ | M | A | M | I | I | A | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------------------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | * 68.9 | 95.1 | * 81.6 | 66.6 | 64.2 | 127. | 138. | 97.2 | * 115. | 66.0 | 42.9 | * 28.8 | |
| 2 | * 49.4 | 78.7 | 63.5 | 63.4 | 63.5 | 179. | 154. | 95.6 | * 100. | * 66.1 | 51.7 | * 28.9 | |
| 3 | * 14.1 | 73.3 | 61.5 | 98.0 | 61.6 | 154. | 140. | 94.6 | * 90.4 | * 64.5 | 51.7 | 48.7 | |
| 4 | * 37.1 | 68.9 | 60.0 | 95.3 | 58.8 | 135. | 258. | 92.2 | * 88.6 | * 62.3 | 45.9 | * 48.2 | |
| 5 | * 126. | 65.2 | 62.3 | 95.3 | 59.5 | 132. | | 91.5 | * 78.5 | 59.4 | 45.5 | * 41.8 | |
| 6 | 86.7 | 62.4 | 117. | 91.1 | 58.5 | * 126. | 224. | 88.9 | * 75.7 | * 57.0 | 44.4 | 38.3 | |
| 7 | * 60.6 | 59.7 | 188. | 85.5 | 65.2 | * 288. | 224. | 87.8 | 75.3 | * 55.5 | 41.4 | * 33.2 | |
| 8 | * 61.5 | 56.8 | 112. | 84.2 | 60.4 | 294. | 219. | 84.5 | * 74.8 | * 54.7 | 40.6 | * 32.1 | |
| 9 | * 72.5 | * 53.4 | 92.2 | 80.9 | 60.1 | * 282. | * 190. | 80.5 | * 89.1 | * 53.4 | 41.0 | * 32.2 | |
| 10 | * 216. | 53.1 | 78.4 | 79.9 | 58.8 | * 215. | * 166. | 78.0 | 135. | * 51.9 | 41.1 | * 31.4 | |
| 11 | * 98.4 | * 54.1 | 73.5 | 76.5 | 59.1 | * 189. | * 145. | 76.3 | * 106. | * 52.4 | 62.7 | * 30.8 | |
| 12 | * 81.5 | * 53.5 | 167. | 72.6 | 55.7 | 167. | 141. | 75.4 | * 91.5 | 54.1 | 54.6 | 30.4 | |
| 13 | 73.3 | * 51.5 | 55.4 | 71.0 | * 55.2 | * 170. | * 127. | * 76.4 | * 85.9 | * 58.6 | 49.2 | 30.4 | |
| 14 | * 61.5 | * 50.4 | 839. | 69.6 | 55.2 | 187. | 116. | * 70.4 | * 96.3 | * 56.7 | 45.9 | * 29.5 | |
| 15 | 57.8 | * 48.9 | 566. | 73.5 | 53.8 | 162. | 112. | * 68.6 | * 116. | * 51.9 | 43.7 | * 29.8 | |
| 16 | * 58.2 | * 48.5 | 320. | 72.7 | 53.8 | * 215. | * 112. | * 66.0 | * 102. | * 50.3 | 41.0 | * 29.0 | |
| 17 | * 57.8 | 48.5 | 560. | 71.7 | 53.8 | 381. | * 112. | 96.3 | * 105. | * 50.3 | 37.4 | * 28.7 | |
| 18 | * 53.7 | * 48.1 | 960. | 71.1 | 76.3 | * 343. | * 112. | * 104. | * 97.7 | * 50.3 | 37.2 | 28.8 | |
| 19 | 51.3 | 48.5 | 640. | 64.9 | 224. | * 223. | 109. | * 90.5 | * 85.6 | 50.3 | 36.4 | 28.8 | |
| 20 | 49.4 | 48.5 | 1435. | 63.5 | 1120. | * 190. | * 107. | * 85.1 | * 82.0 | * 50.7 | 35.5 | 28.8 | |
| 21 | * 48.0 | 49.4 | 653. | 61.3 | 613. | * 176. | * 104. | 85.5 | 79.6 | 49.5 | 34.8 | 51.0 | |
| 22 | * 48.9 | * 54.0 | 338. | 63.4 | * 338. | 164. | * 103. | * 75.4 | 97.2 | 48.8 | 33.6 | 58.0 | |
| 23 | * 47.8 | * 50.0 | 204. | 60.1 | 210. | * 180. | * 101. | * 81.5 | * 79.6 | 46.6 | 33.5 | * 45.0 | |
| 24 | * 47.9 | 48.5 | 112. | 57.5 | 167. | * 196. | * 101. | 76.9 | * 76.8 | 42.4 | 33.3 | 45.0 | |
| 25 | * 50.4 | * 46.7 | 96.3 | 56.5 | * 146. | 186. | * 99.5 | * 74.0 | * 87.9 | 46.3 | 33.6 | 44.4 | |
| 26 | * 52.5 | * 46.0 | 104. | 56.1 | 129. | * 150. | 98.5 | * 70.8 | * 108. | 55.2 | 31.6 | 45.3 | |
| 27 | 79.6 | 45.1 | 95.6 | 54.8 | 125. | 139. | * 118. | 67.7 | 86.5 | 52.5 | 30.4 | 42.4 | |
| 28 | 135. | * 55.9 | 83.6 | 55.8 | 121. | 135. | * 103. | * 68.8 | 77.1 | 49.0 | 30.2 | 41.3 | |
| 29 | * 131. | * 71.6 | 73.3 | 53.8 | 115. | 127. | * 103. | * 68.9 | * 74.8 | * 50.0 | 30.1 | 40.3 | |
| 30 | * 145. | 95.3 | 71.0 | 68.3 | | * 141. | 100. | * 121. | * 71.1 | * 46.4 | 30.1 | 39.6 | |
| 31 | 141. | | 66.6 | 65.0 | | 140. | | 181. | | * 42.8 | * 29.2 | | |
| Σ(Q) | 2395.4 | 1729.8 | 8931.4 | 2200.9 | 4381.5 | 5993.0 | 4104.0 | 2671.3 | 2731.0 | 1647.9 | 1240.2 | 1110.9 | 39037.3 |
| N(ton) | 77.27 | 57.66 | 288.1 | 71.00 | 151.1 | 190.1 | 136.8 | 86.17 | 91.03 | 53.16 | 40.01 | 37.03 | 106.7 |
| q (l/sec.km ²) | 21.64 | 16.15 | 80.70 | 19.89 | 42.33 | 53.25 | 38.32 | 24.14 | 25.50 | 14.89 | 11.21 | 10.37 | 29.89 |
| A (10 ³ m ²) | 207.00 | 149.40 | 771.70 | 190.10 | 378.60 | 509.10 | 354.60 | 230.80 | 236.00 | 142.40 | 107.10 | 96.00 | 3372.80 |
| h (m.m.) | 58.00 | 41.80 | 216.20 | 53.20 | 106.10 | 142.69 | 99.30 | 64.70 | 66.10 | 39.90 | 30.00 | 26.90 | 944.80 |

* Ημερησία Παροχή

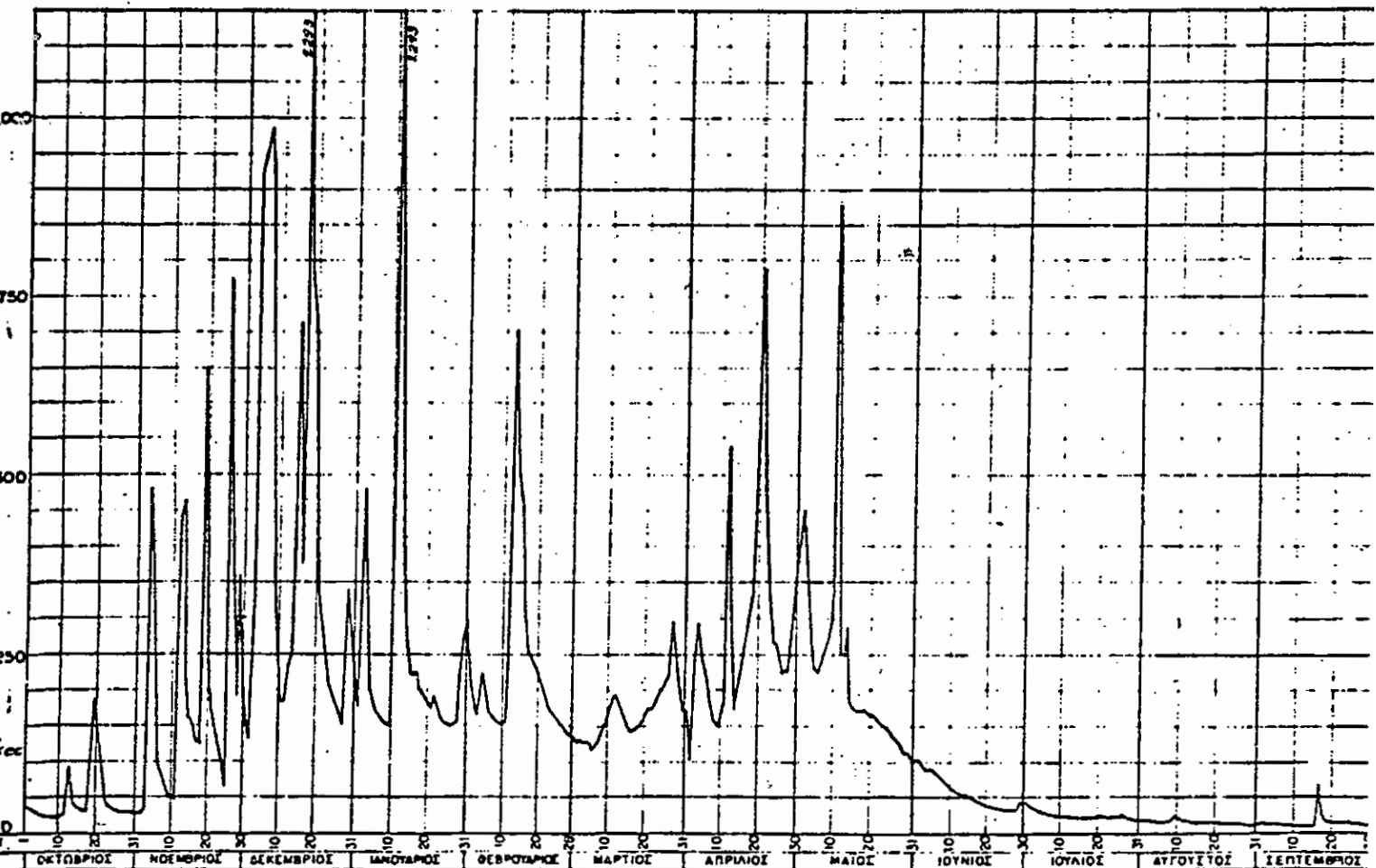
ΜΕΣΑΙ ΤΙΜΑΙ ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΩΝ ΕΤΩΝ 1937-1964

| ΜΕΤΡΗΜΑ | O | N | Δ | I | Φ | M | A | M | I | I | A | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------------------------------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| M(ton) | 90.13 | 213.3 | 286.5 | 269.4 | 272.4 | 248.1 | 221.8 | 153.5 | 94.39 | 58.66 | 40.92 | 44.58 | 165.6 |
| q (l/sec.km ²) | 25.25 | 59.75 | 80.25 | 75.46 | 76.30 | 69.49 | 62.13 | 43.00 | 26.44 | 16.43 | 11.43 | 12.49 | 46.39 |
| A (10 ³ m ²) | 241.41 | 552.95 | 767.28 | 721.50 | 665.11 | 664.64 | 574.99 | 411.10 | 244.65 | 157.12 | 109.33 | 115.55 | 5225.63 |
| h (m.m.) | 67.62 | 154.89 | 234.92 | 202.10 | 186.31 | 106.17 | 161.06 | 115.15 | 68.53 | 44.01 | 30.62 | 32.37 | 1463.76 |
| Qmax (m ³ /sec) | 997. | 1850. | 1600. | 1500. | 1449. | 1530. | 1257. | 1009. | 720. | 450. | 274.9 | 924. | 1850. |
| Qmin (m ³ /sec) | 10.0 | 21.0 | 35.0 | 37.0 | 53.0 | 52.0 | 81.0 | 54.0 | 31.5 | 18.0 | 11.0 | 11.0 | 10.0 |

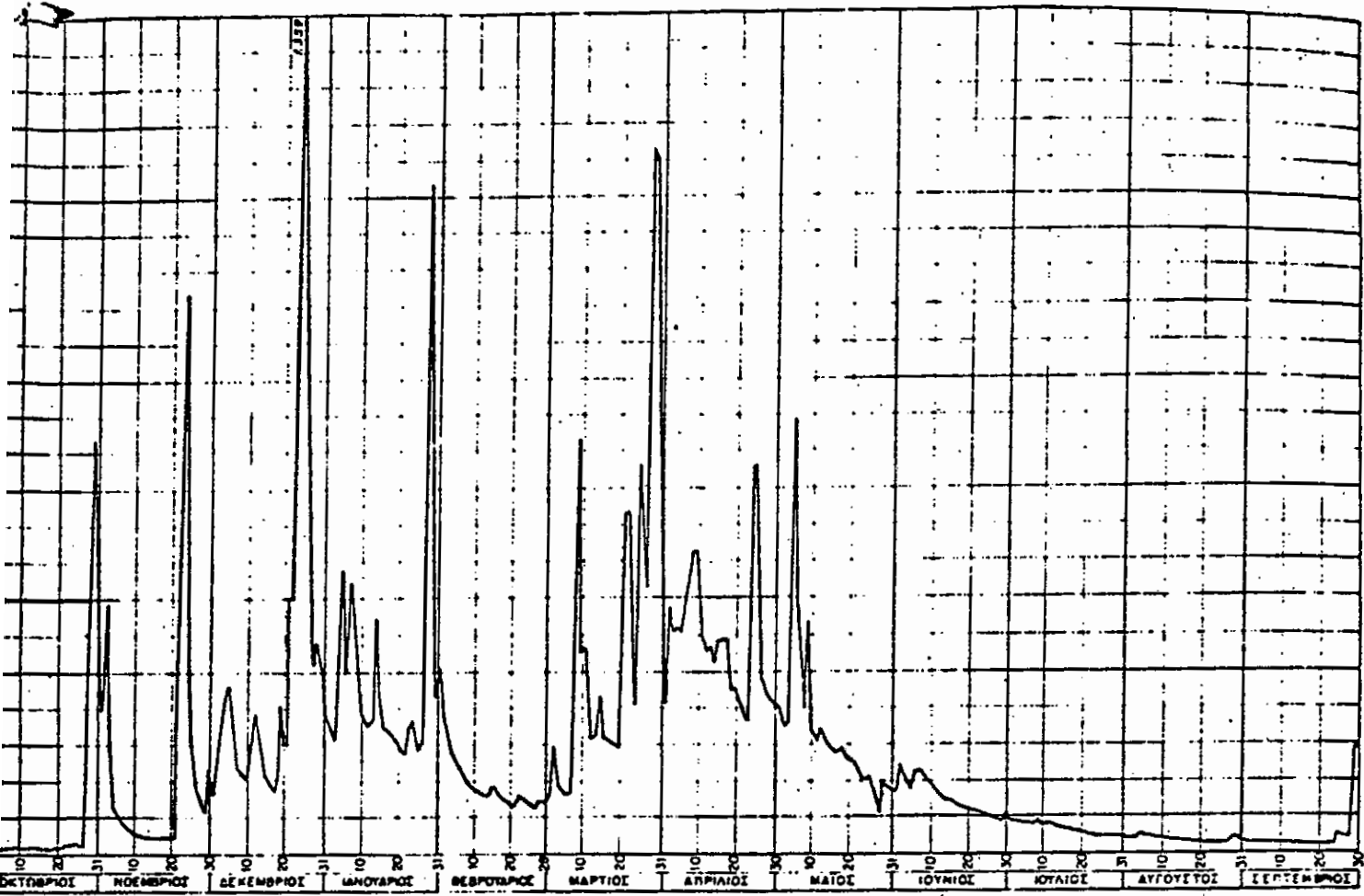
στ. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ



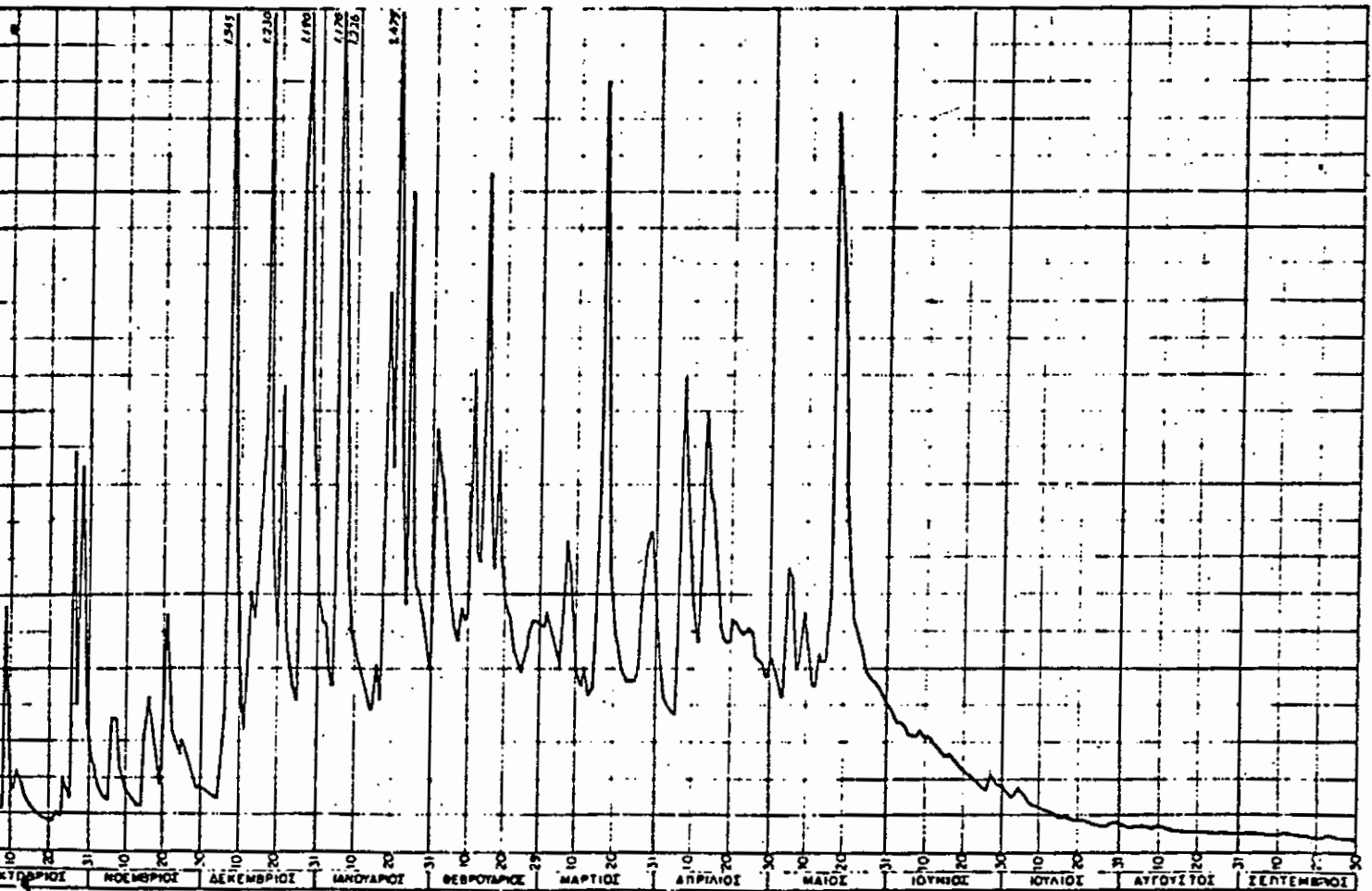
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1936-1937



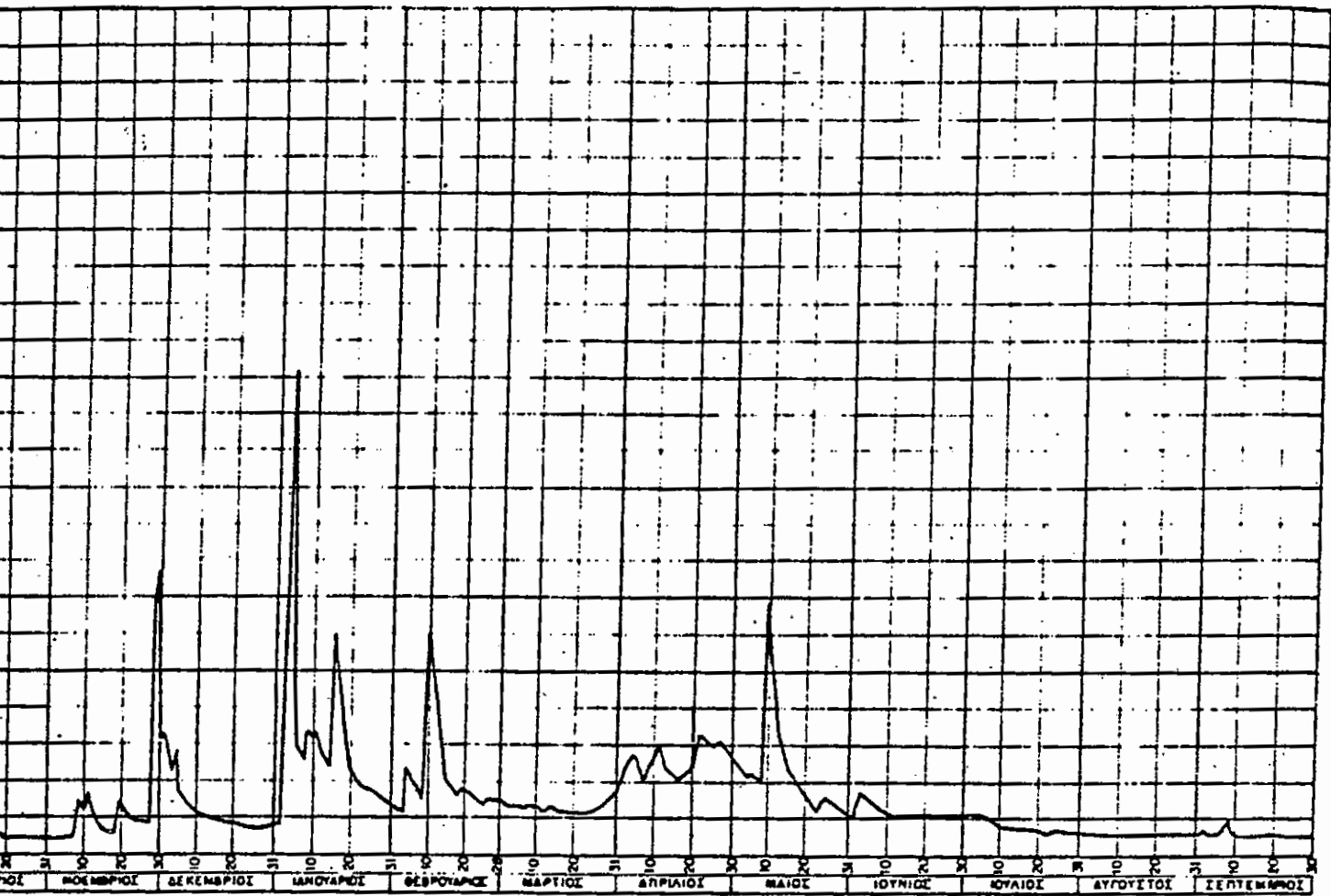
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1937-1938



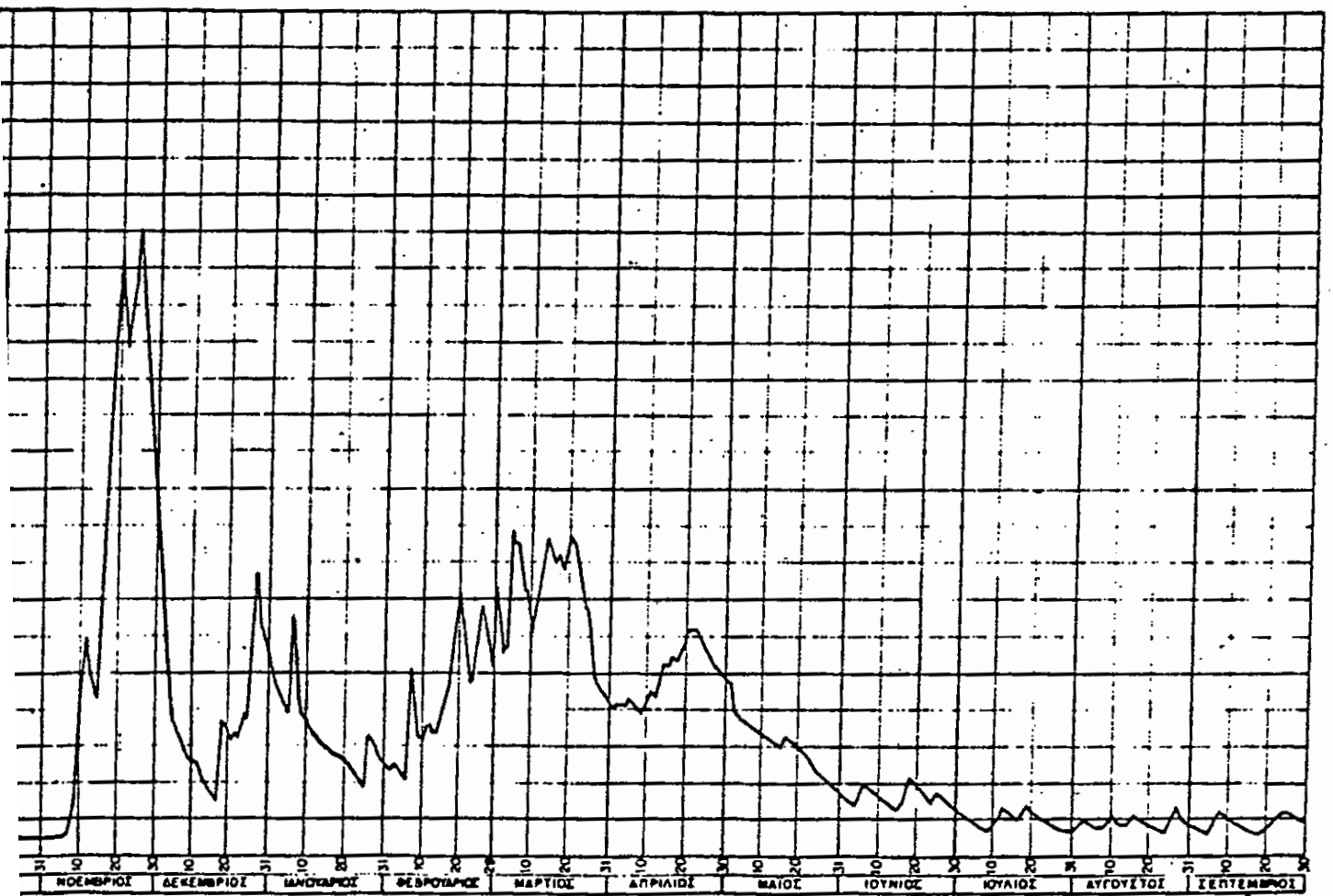
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1938-1939



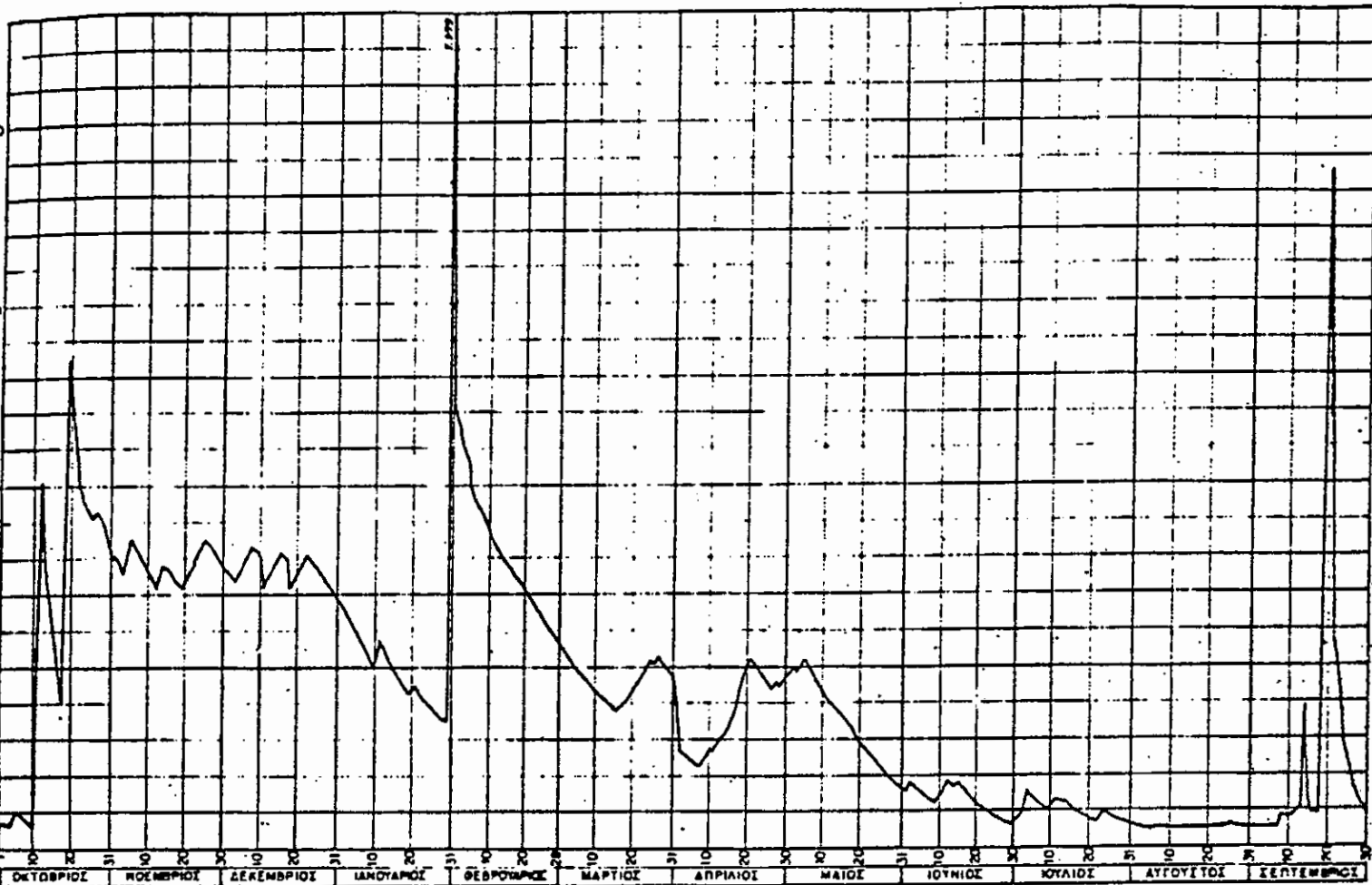
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1939-1940



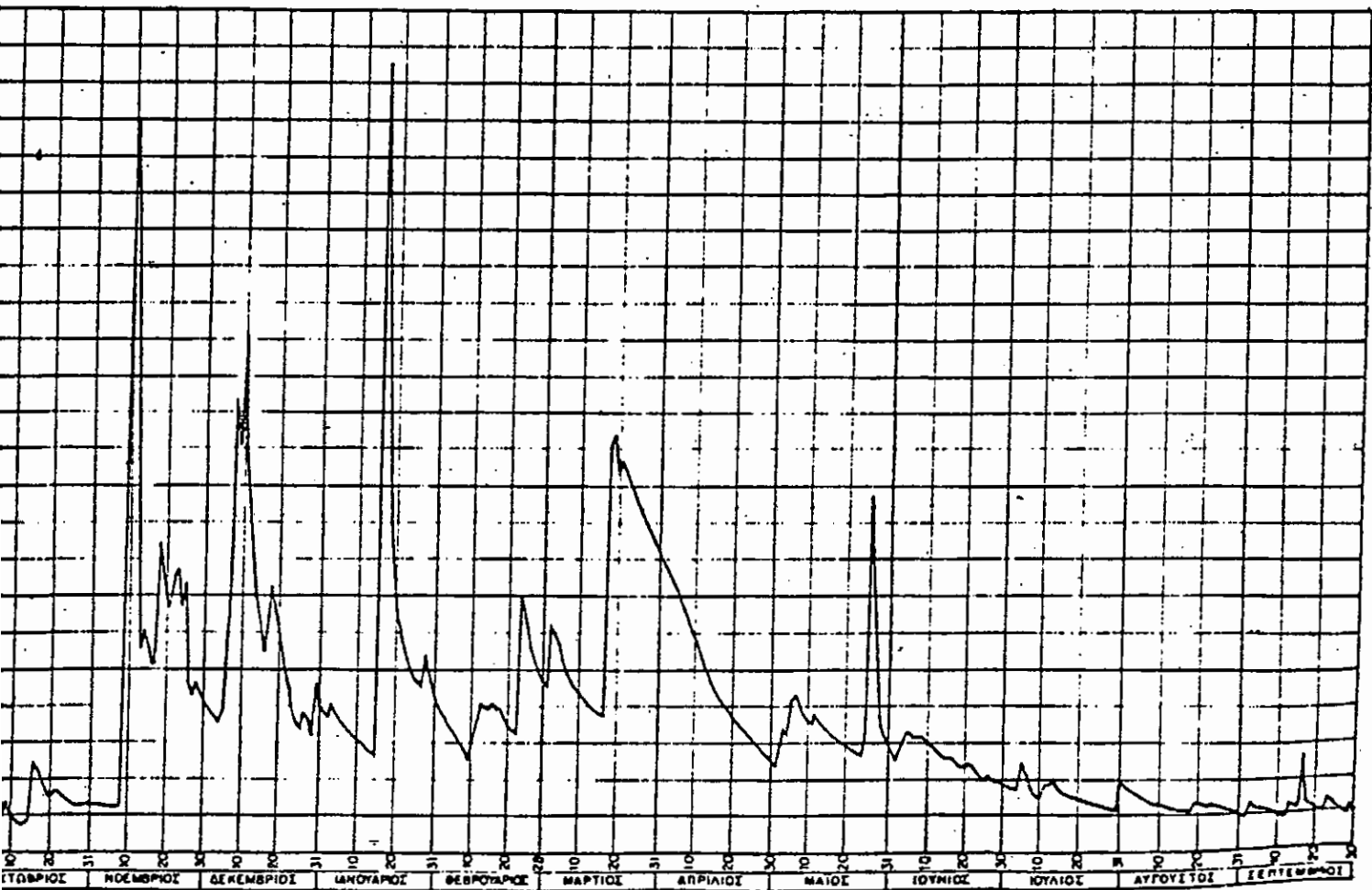
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1942-1943



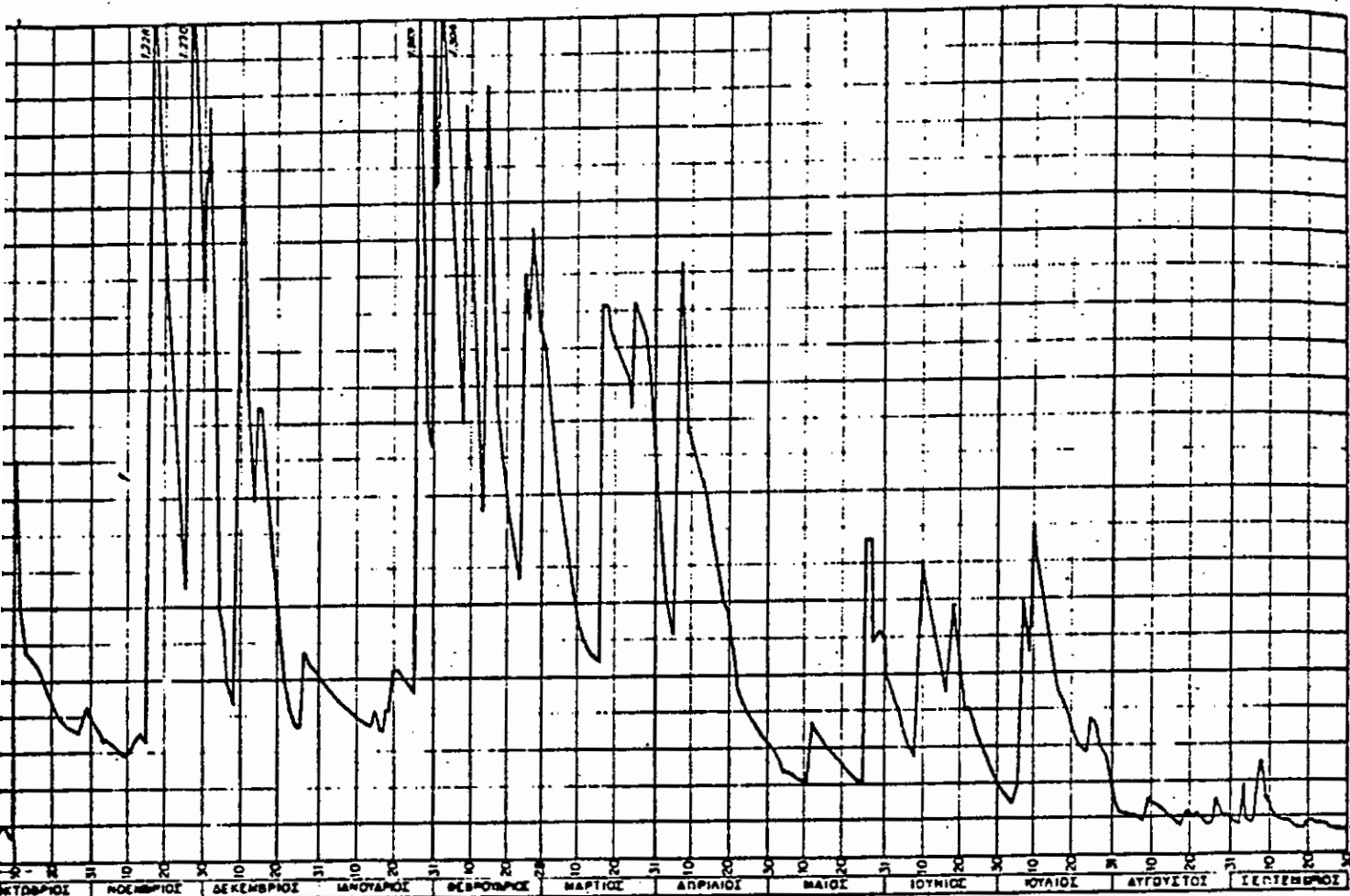
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1943-1944



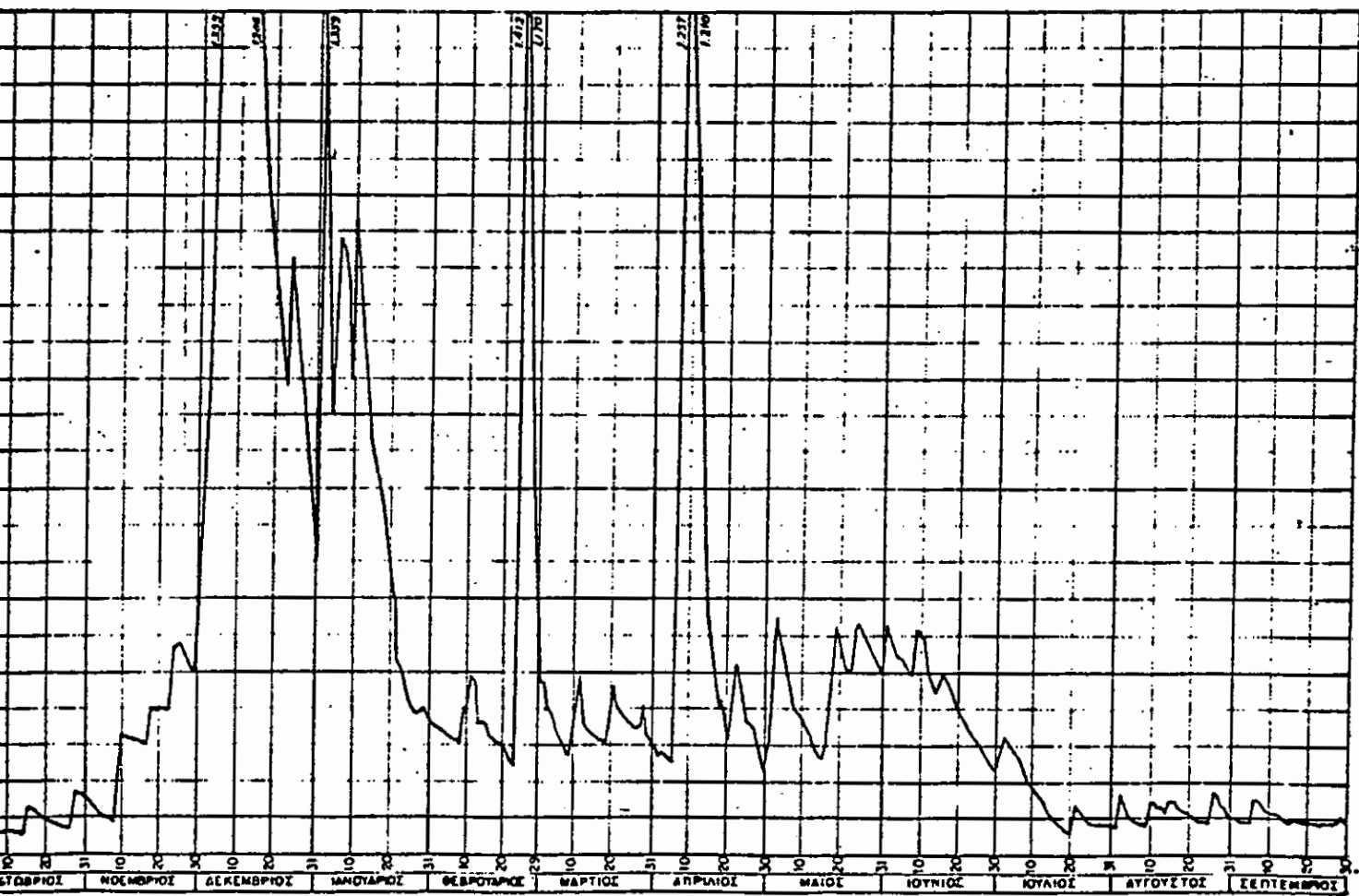
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1944-1945



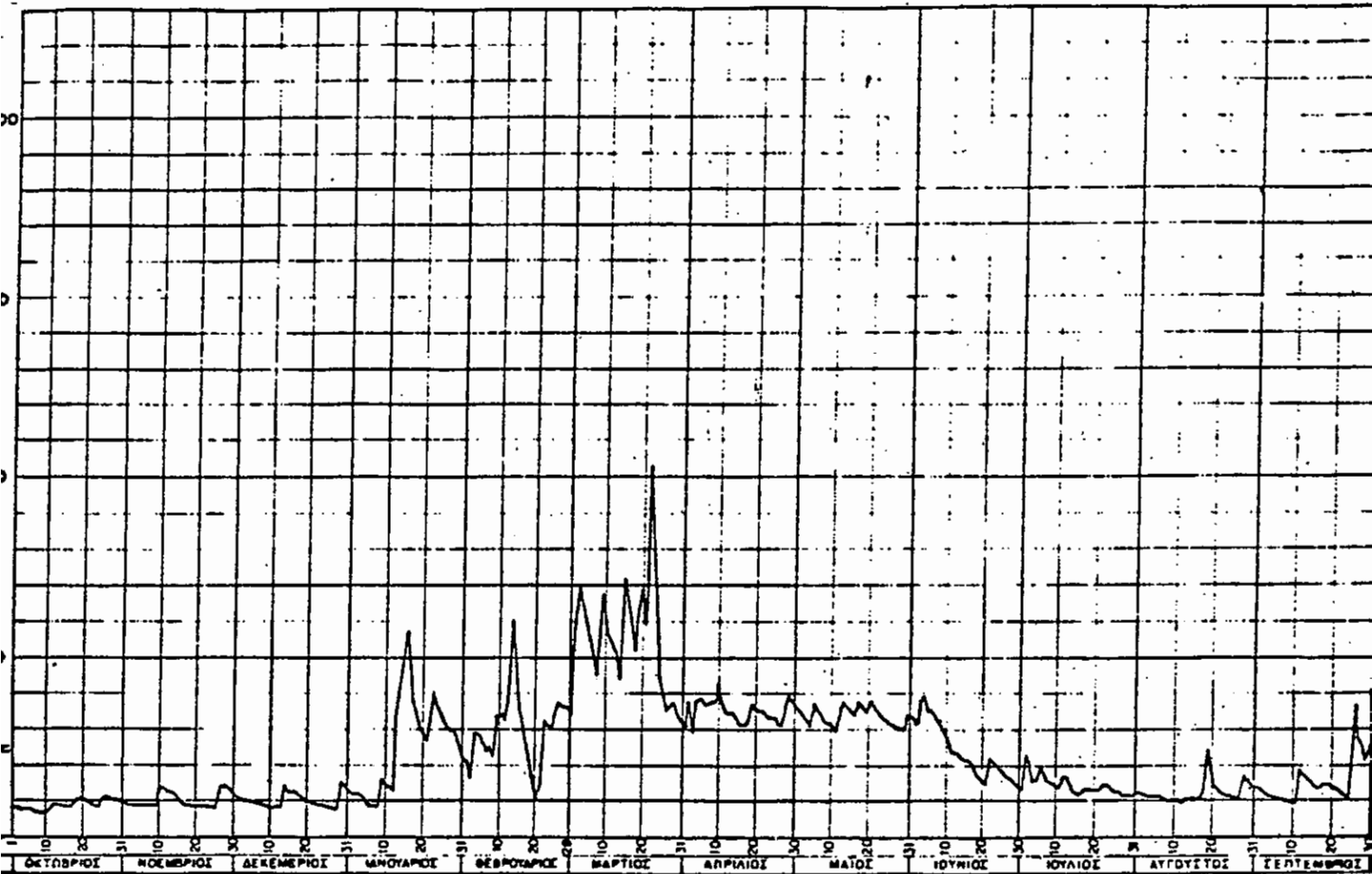
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1945-1946



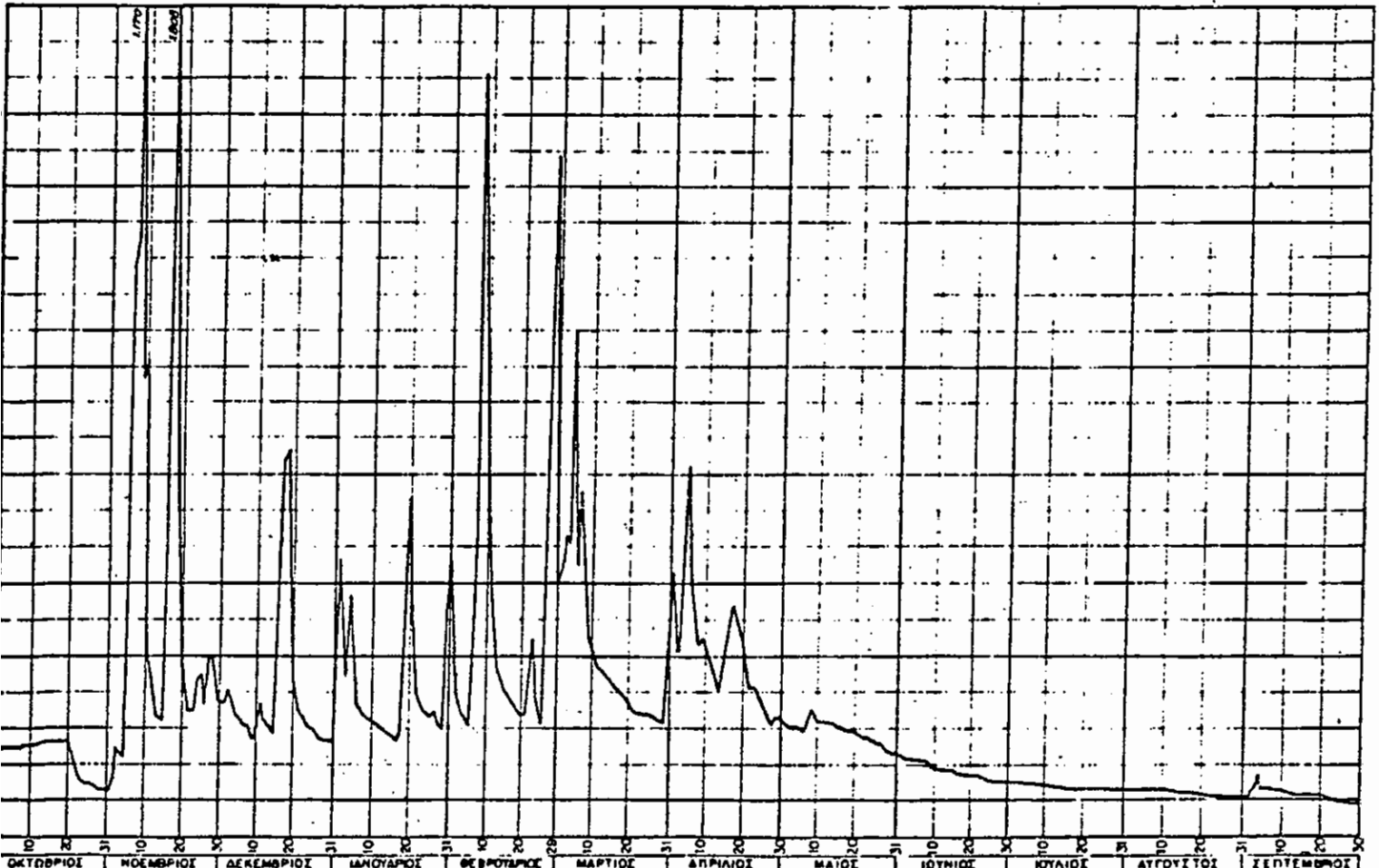
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1946-1947



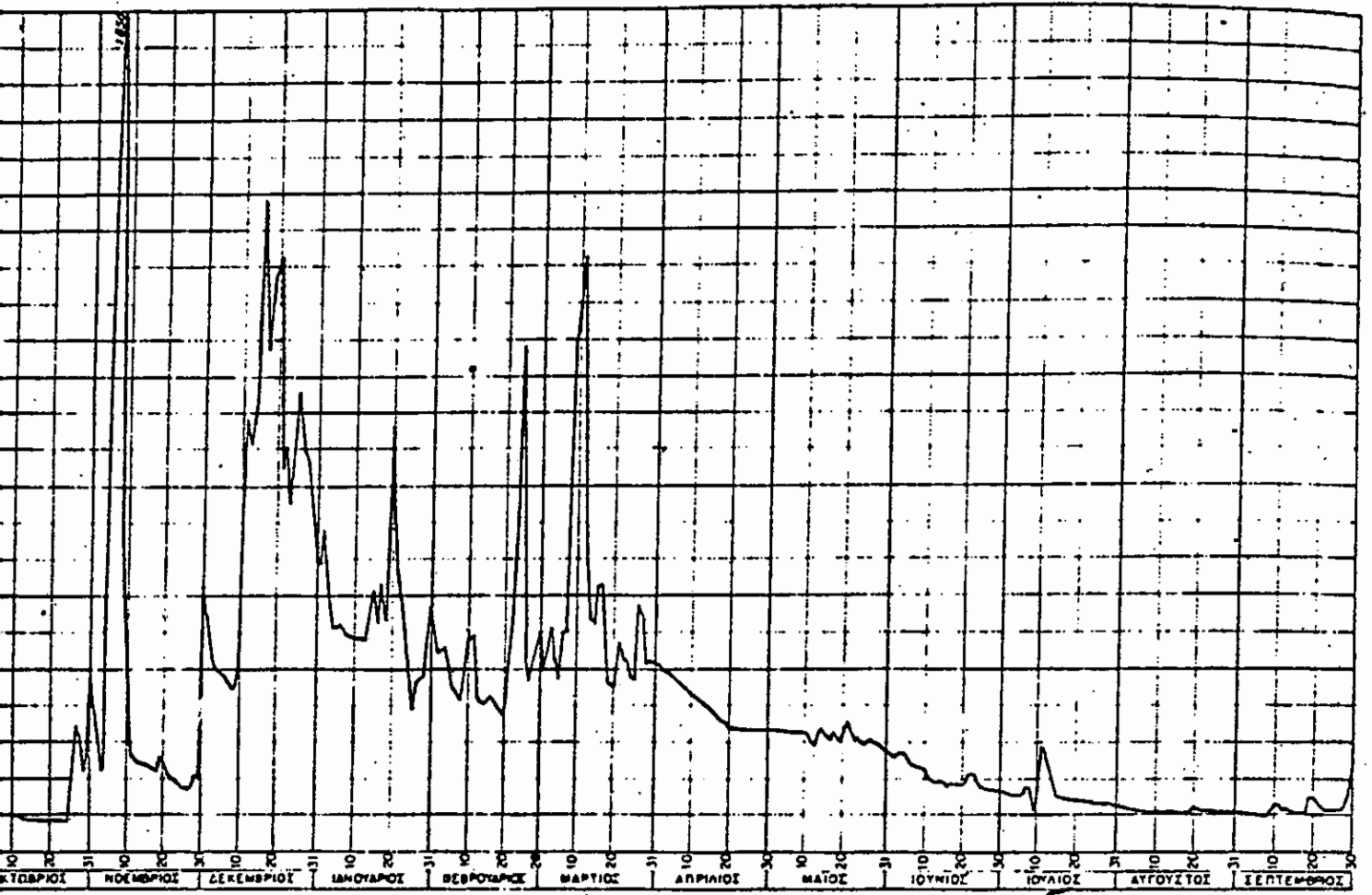
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1947-1948



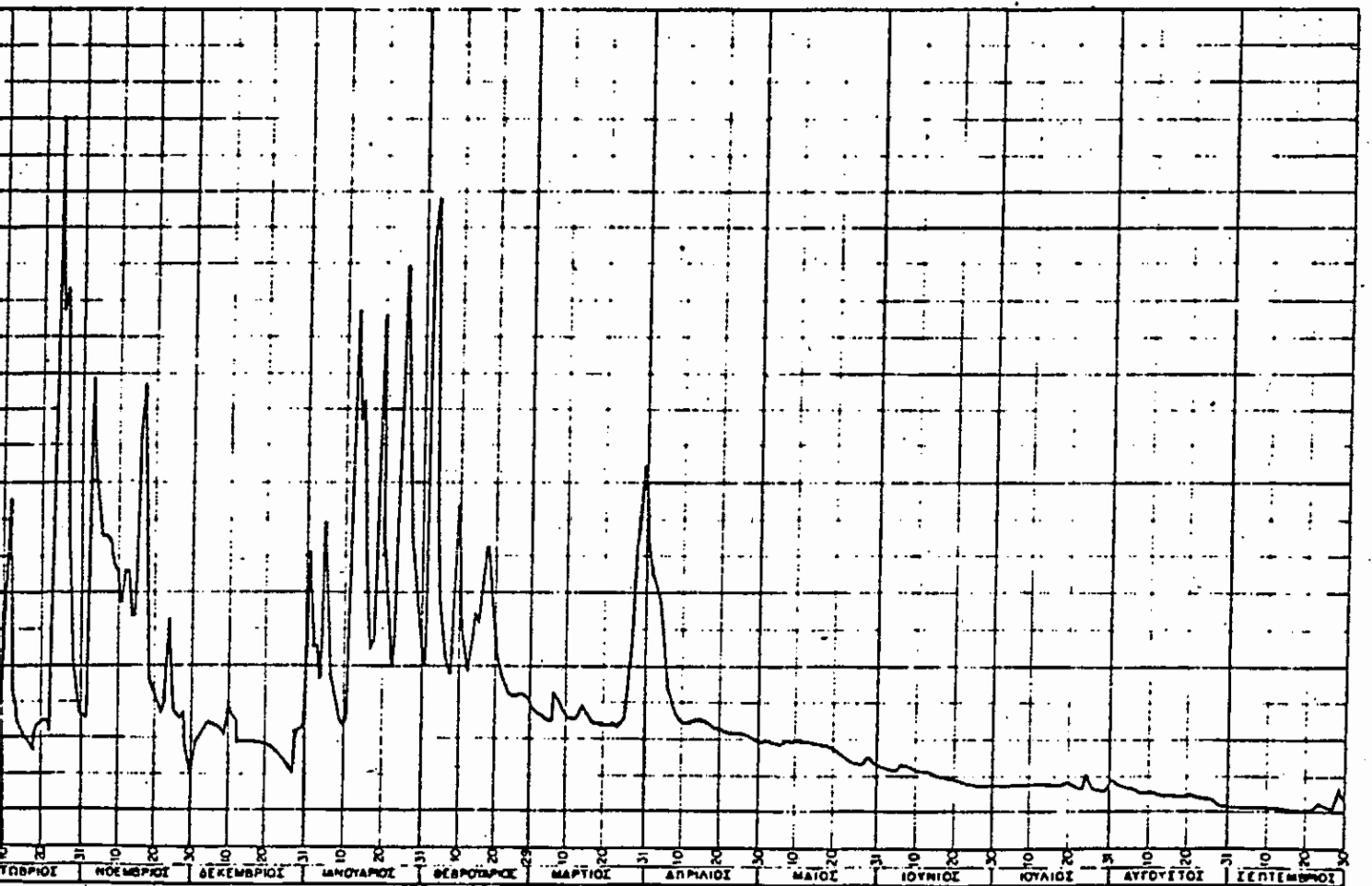
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1948-1949



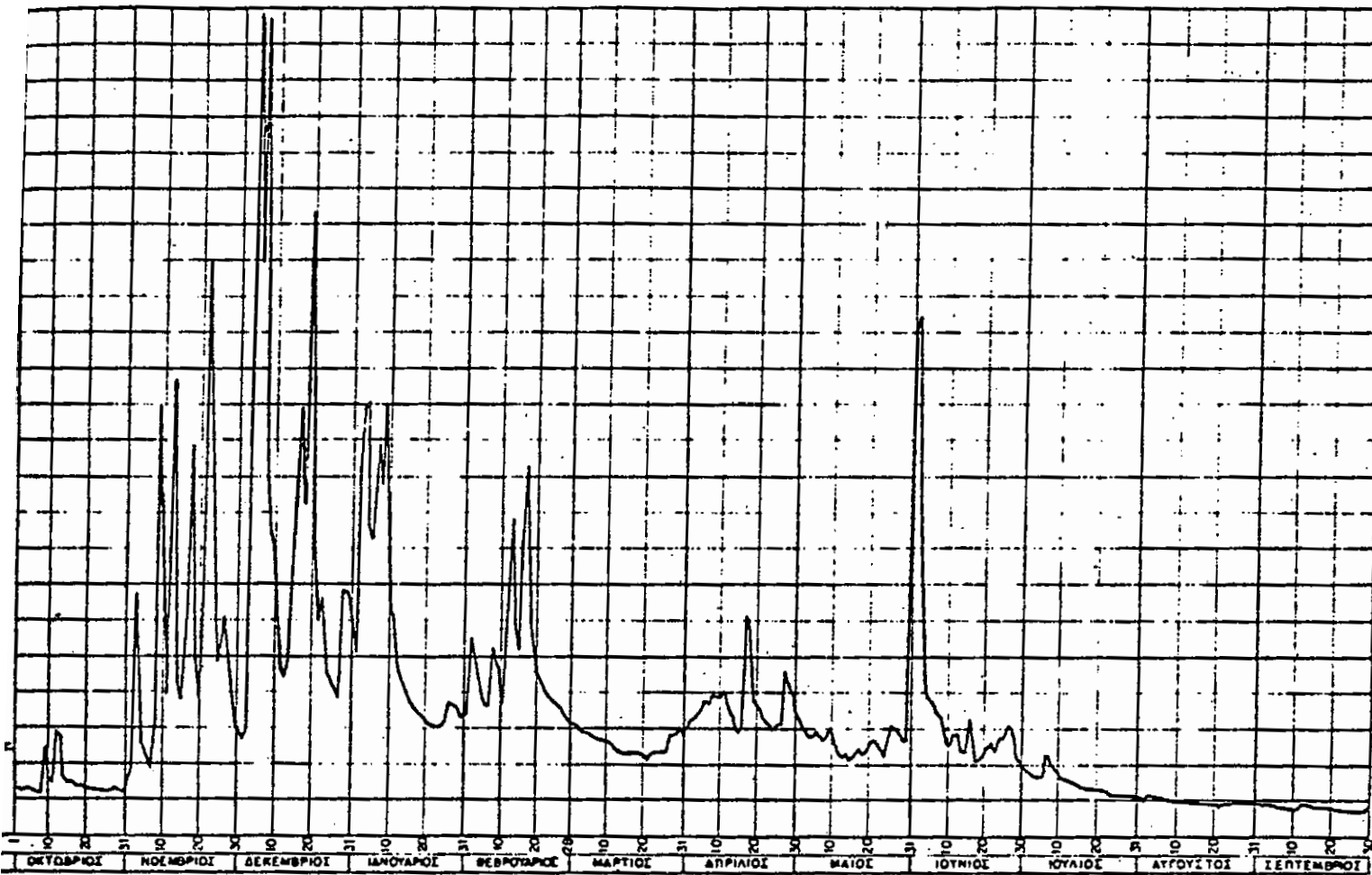
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1949-1950



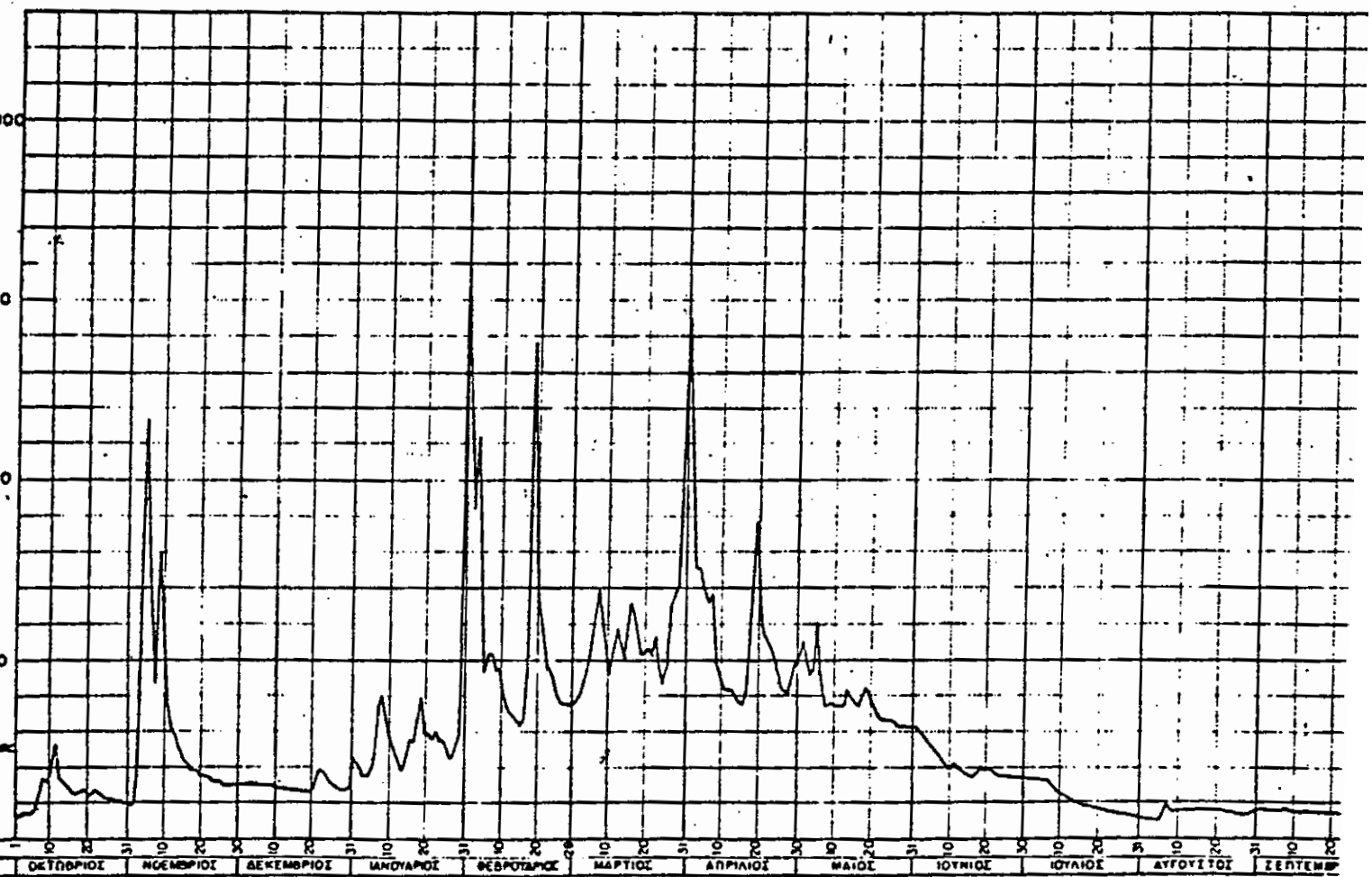
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1950-1951



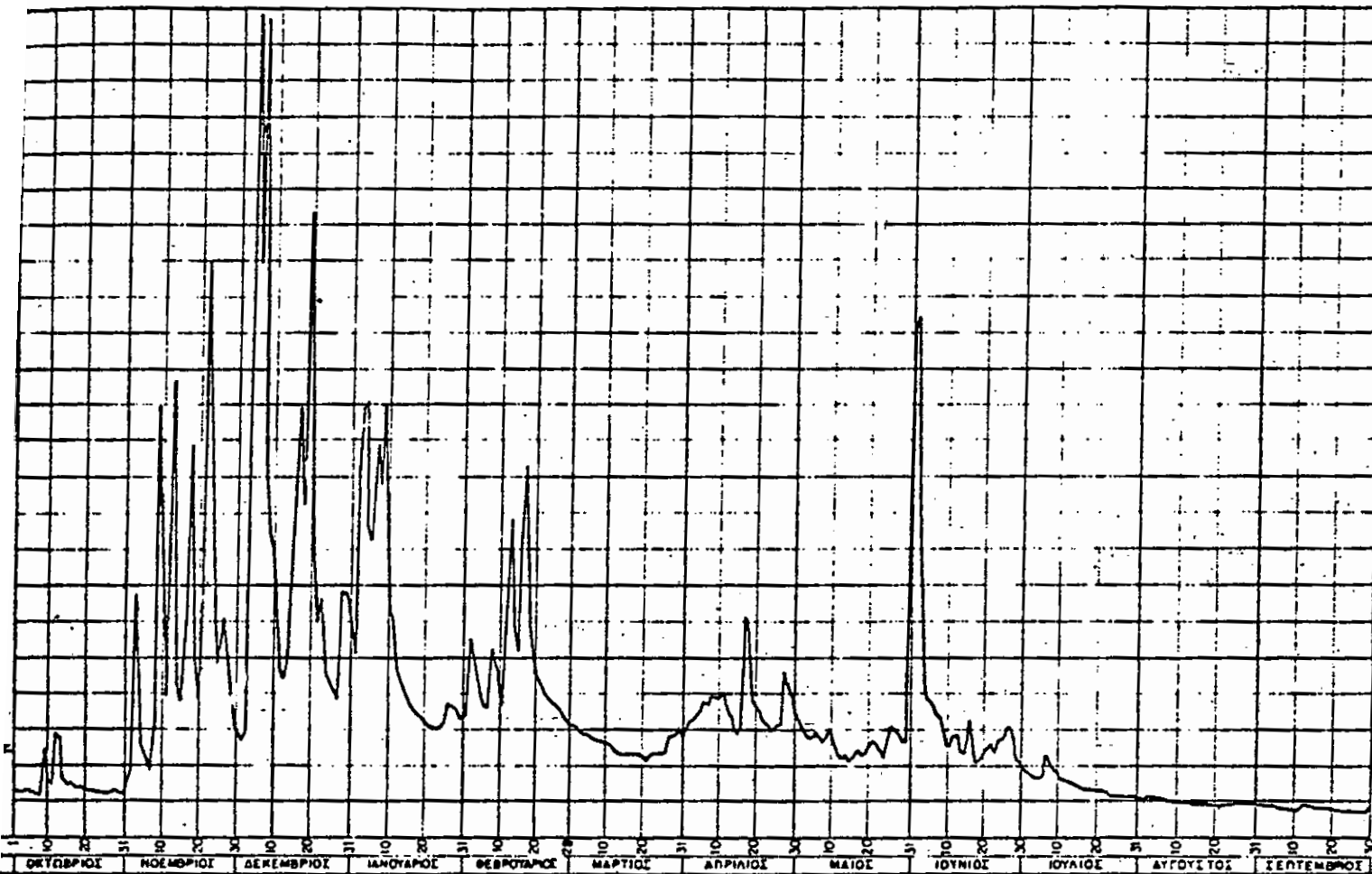
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1951-1952



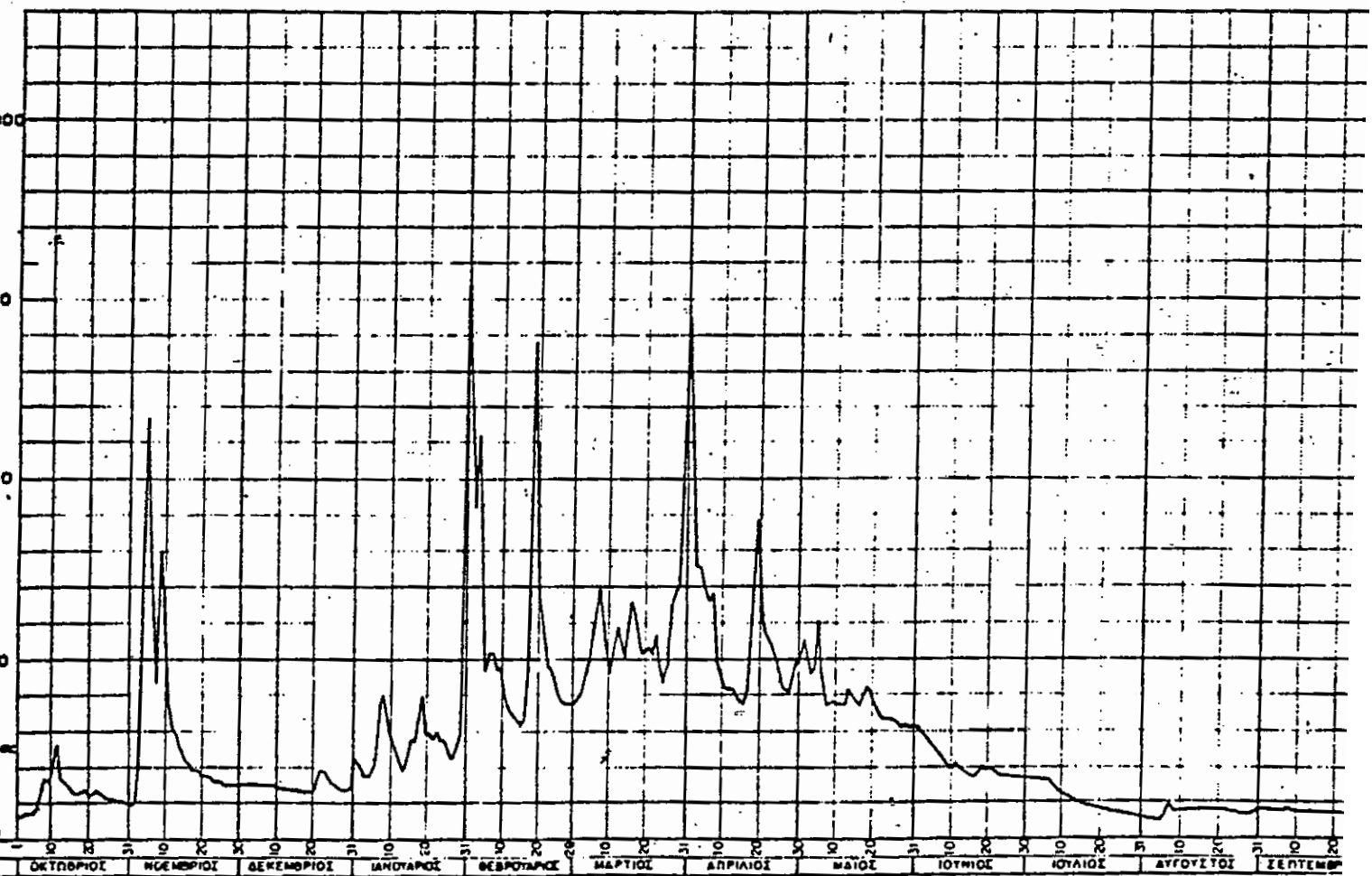
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1952-1953



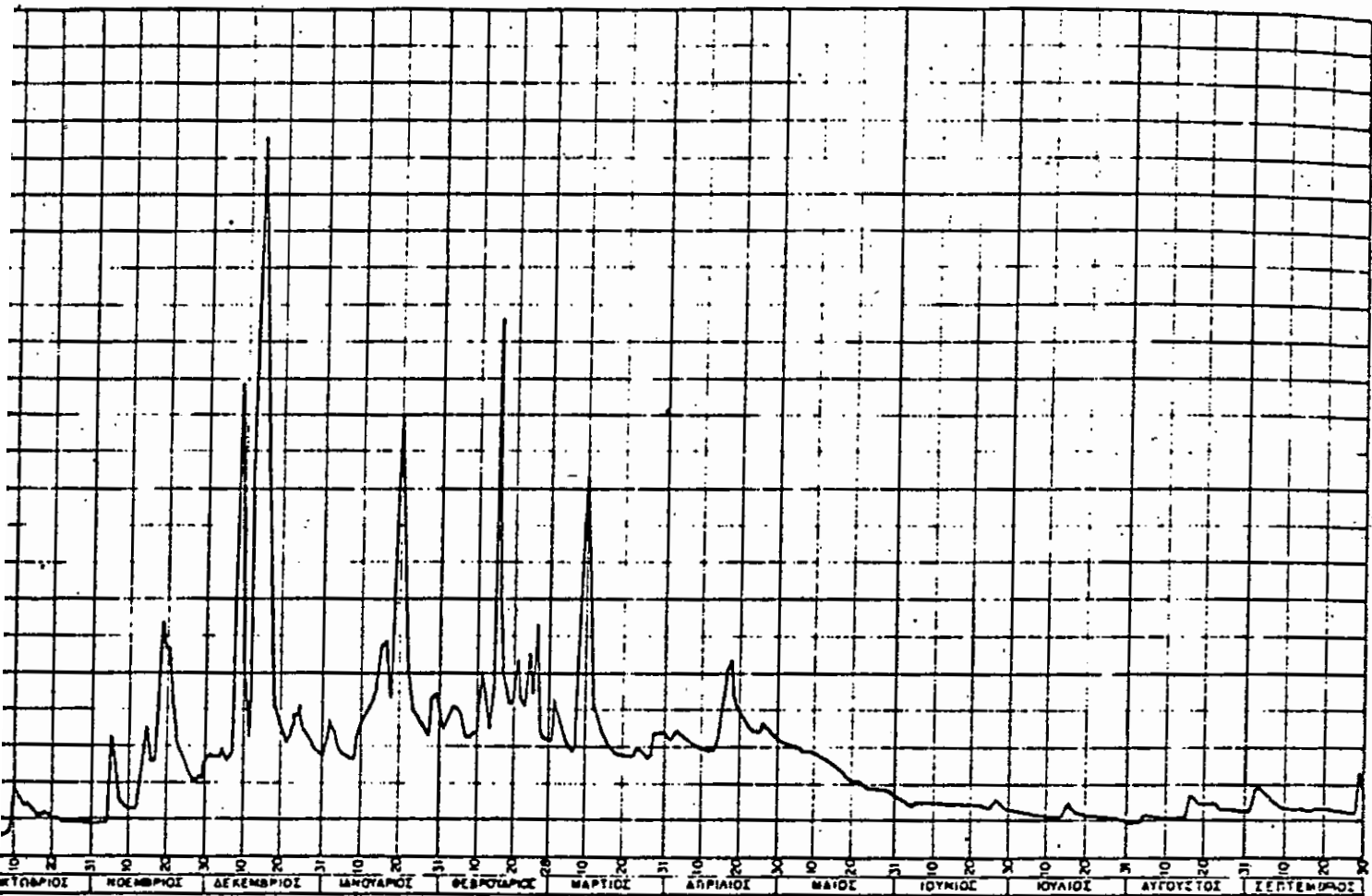
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1953-1954



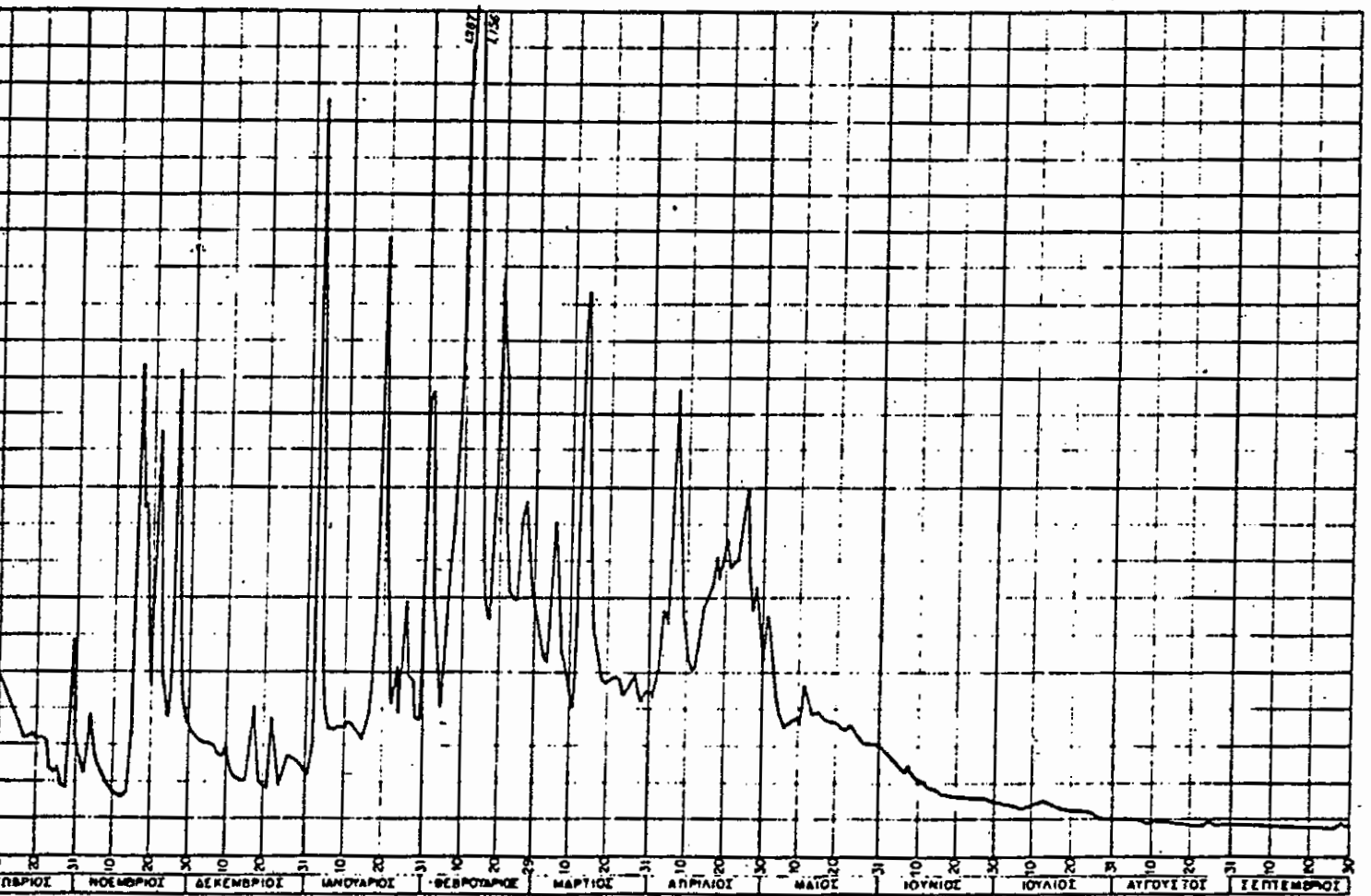
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1952-1953



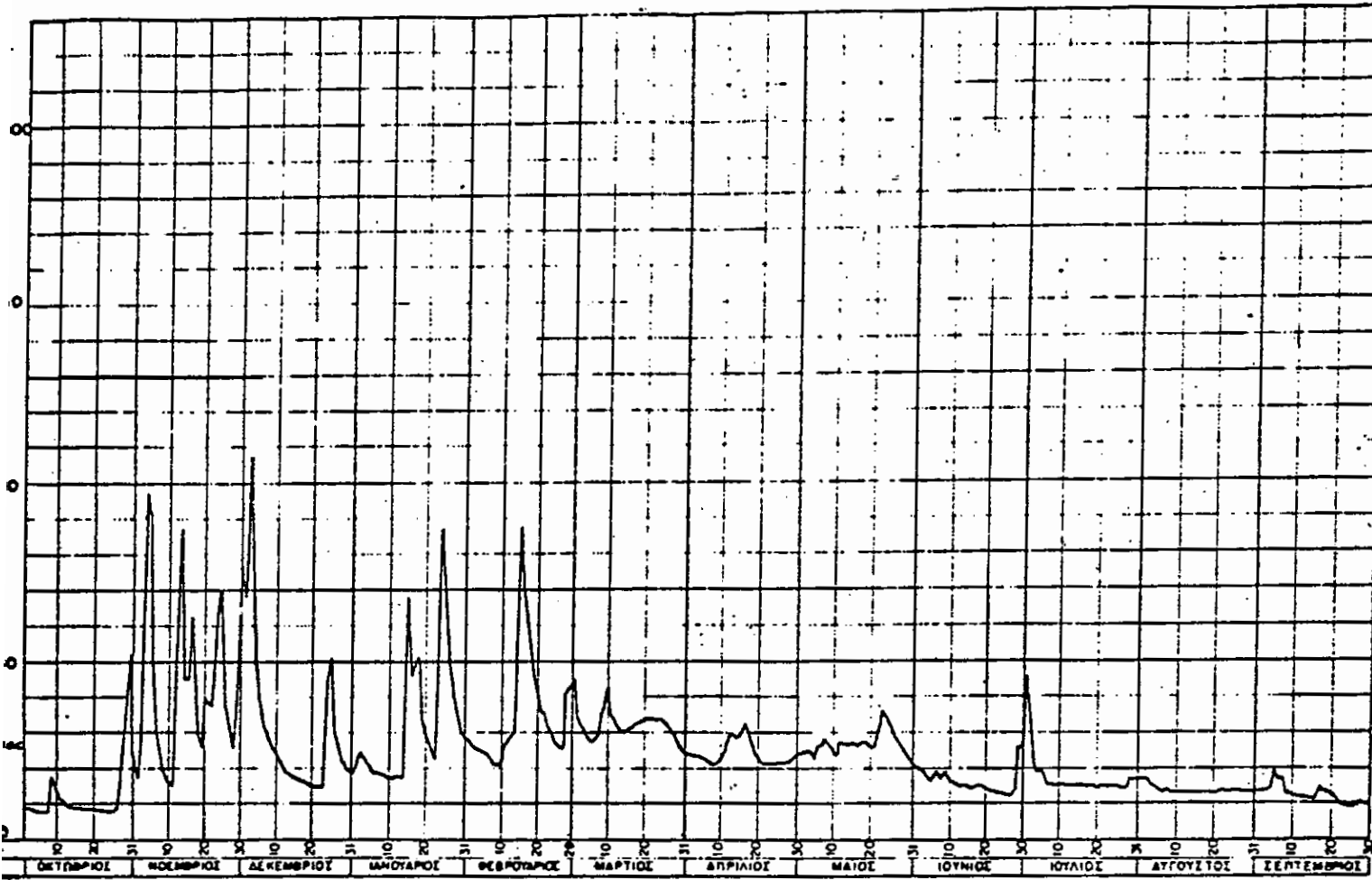
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1953-1954



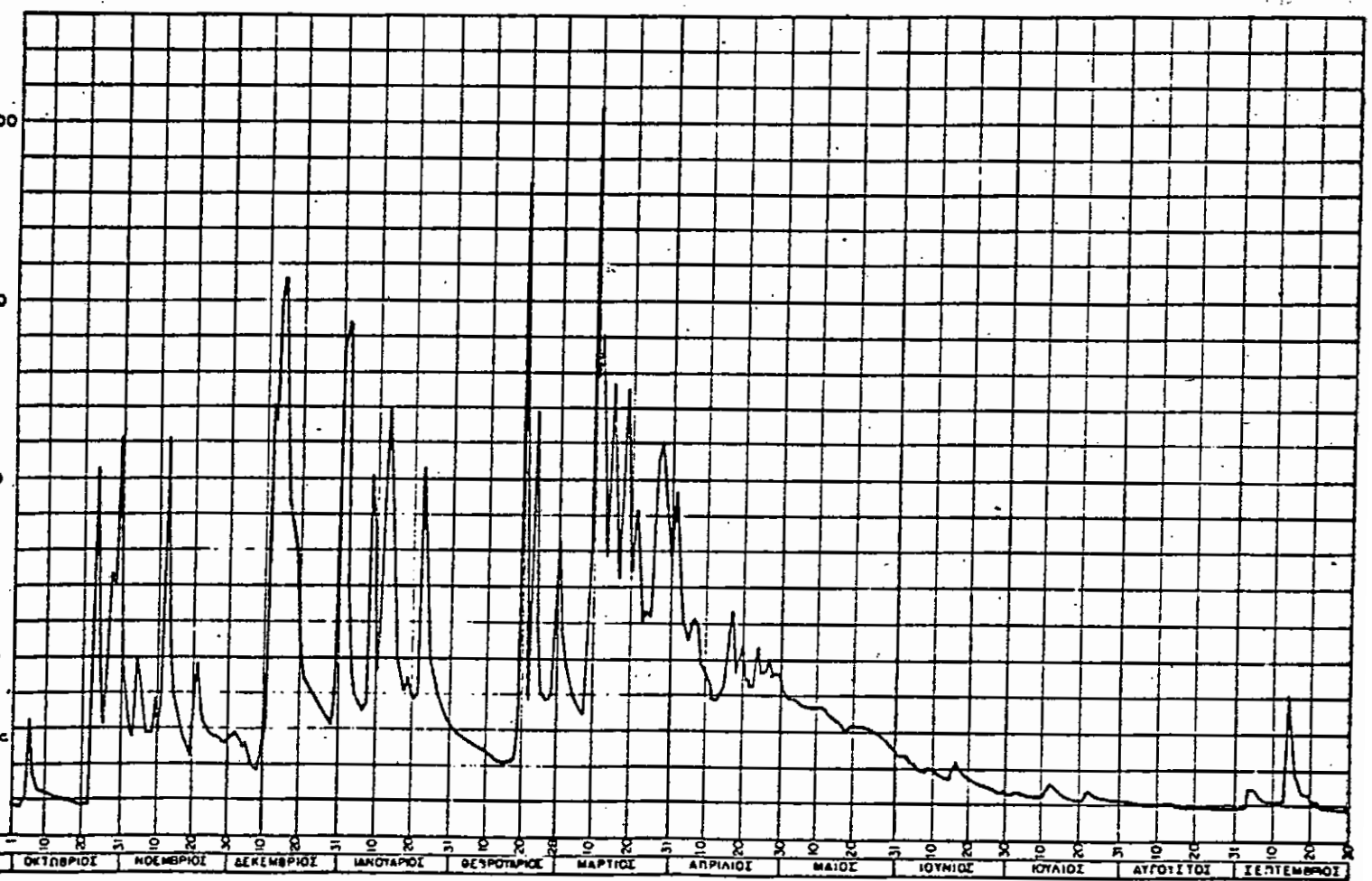
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1954-1955



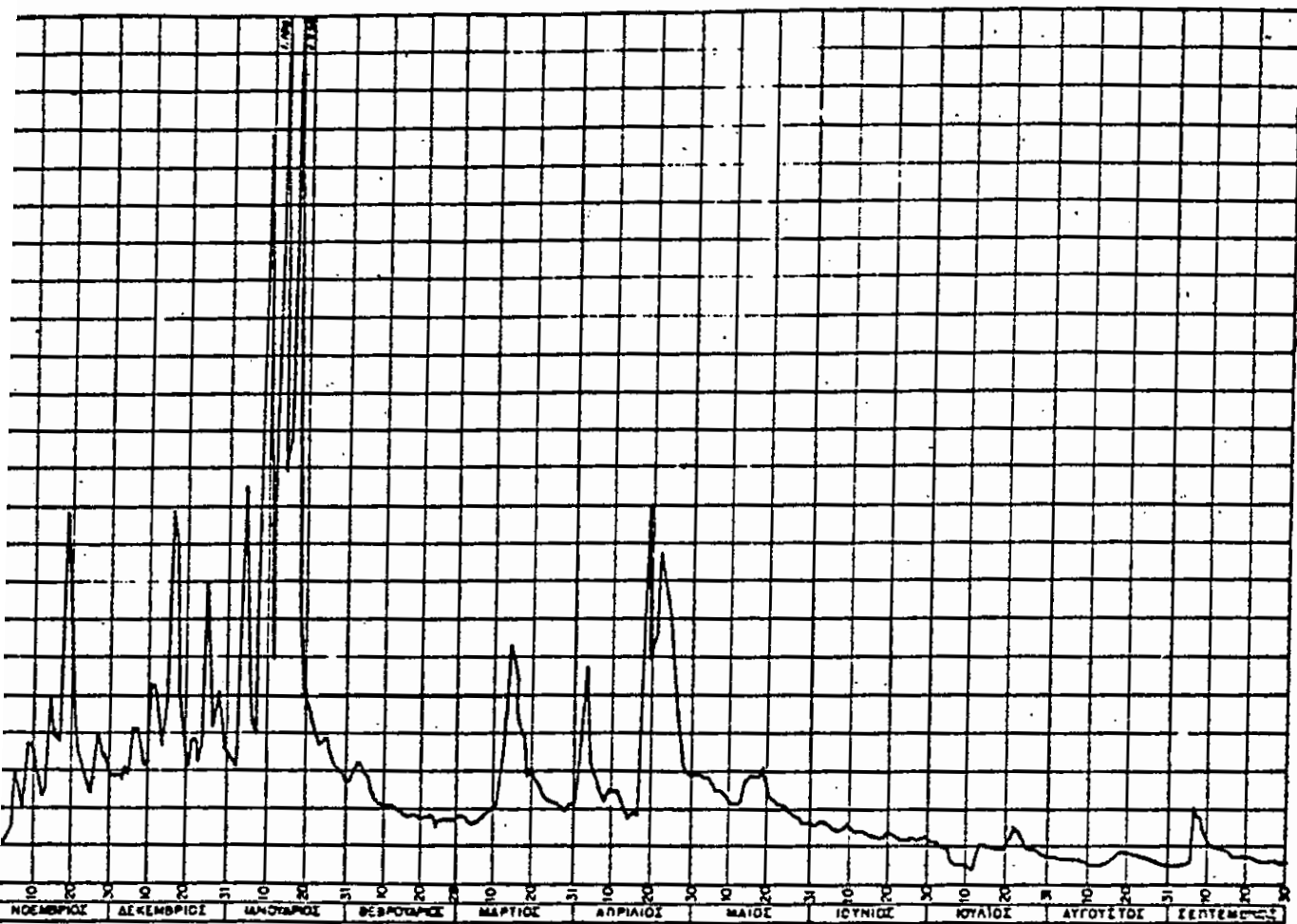
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1955-1956



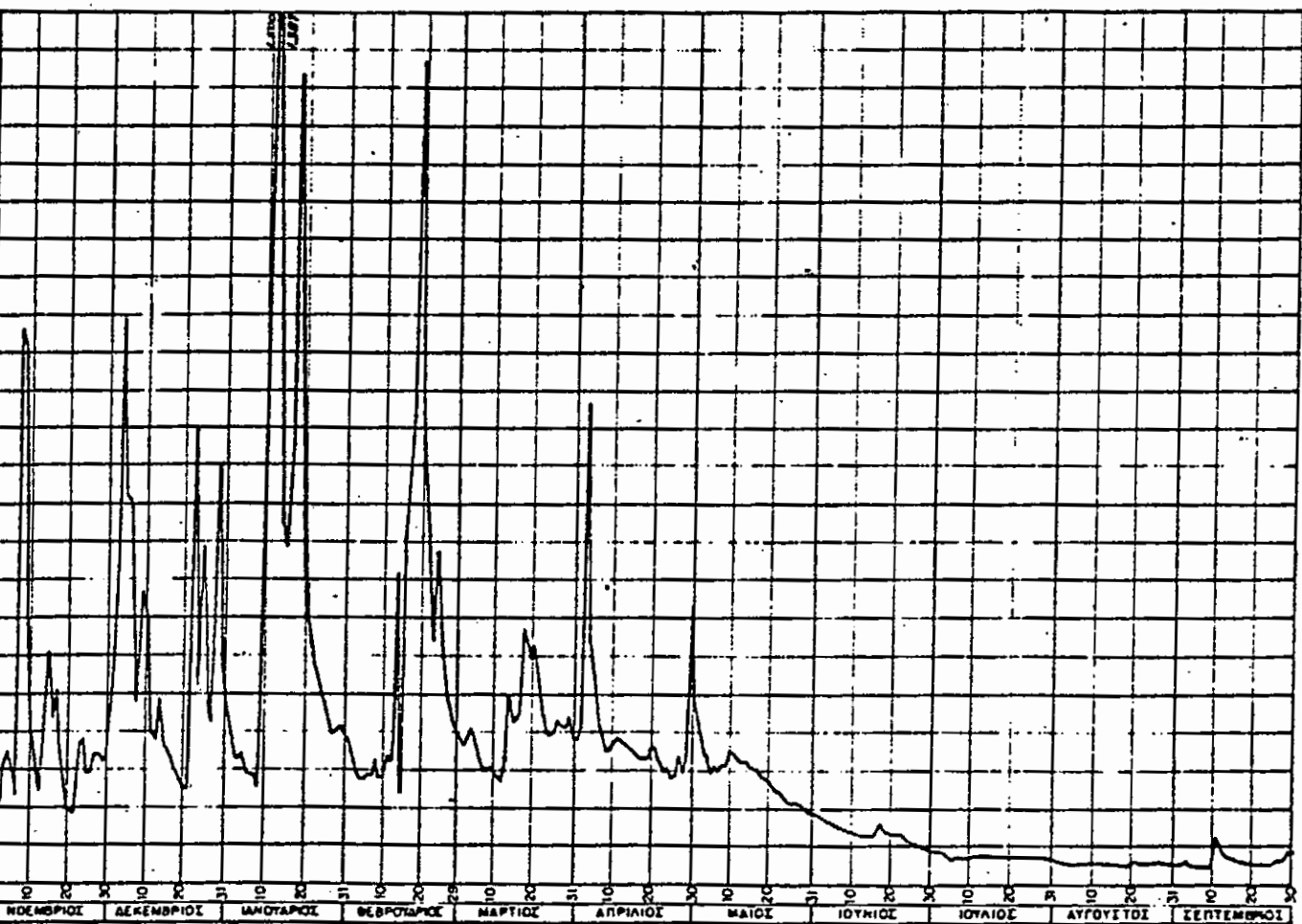
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1956-1957



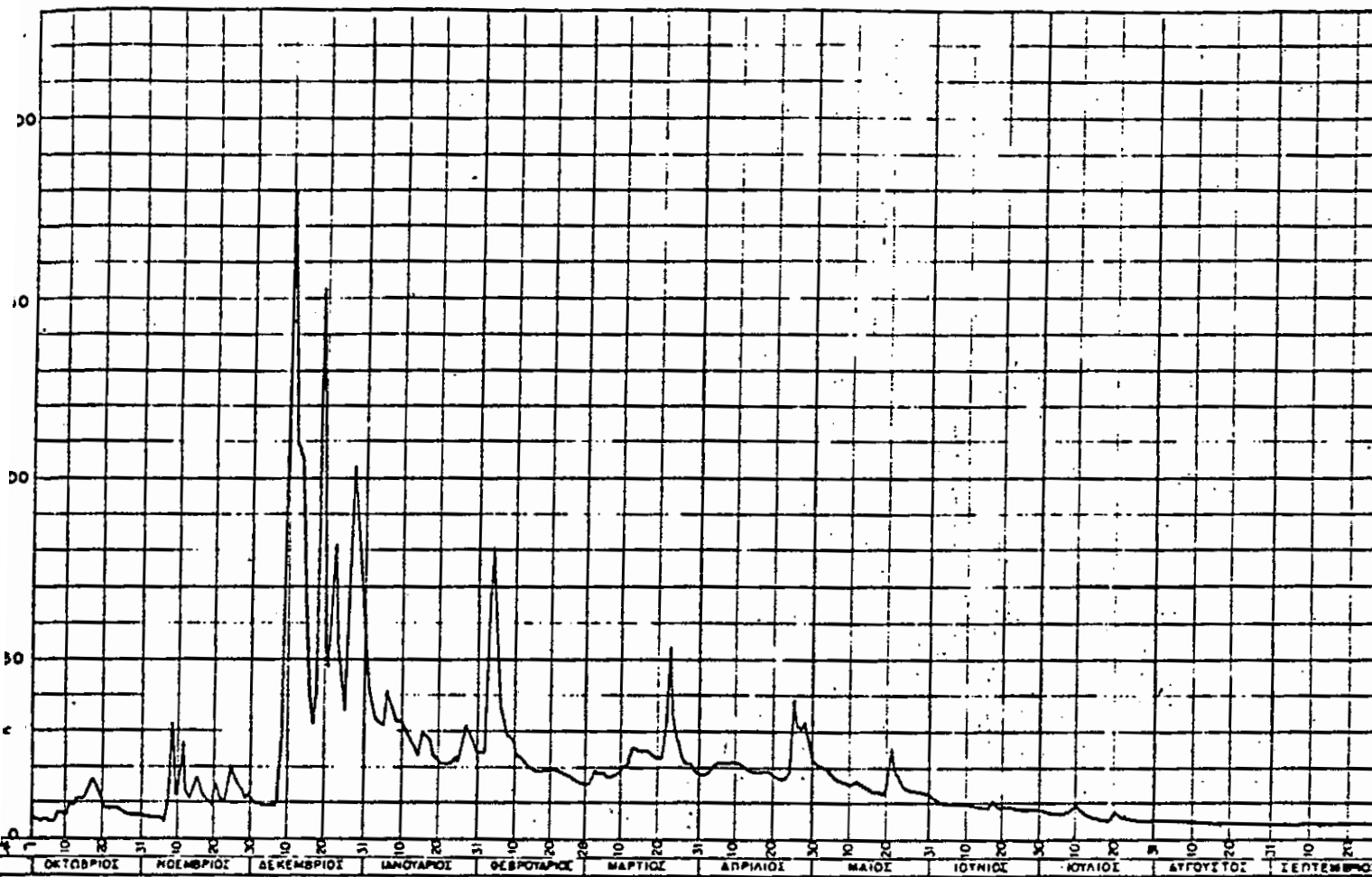
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1957-1958



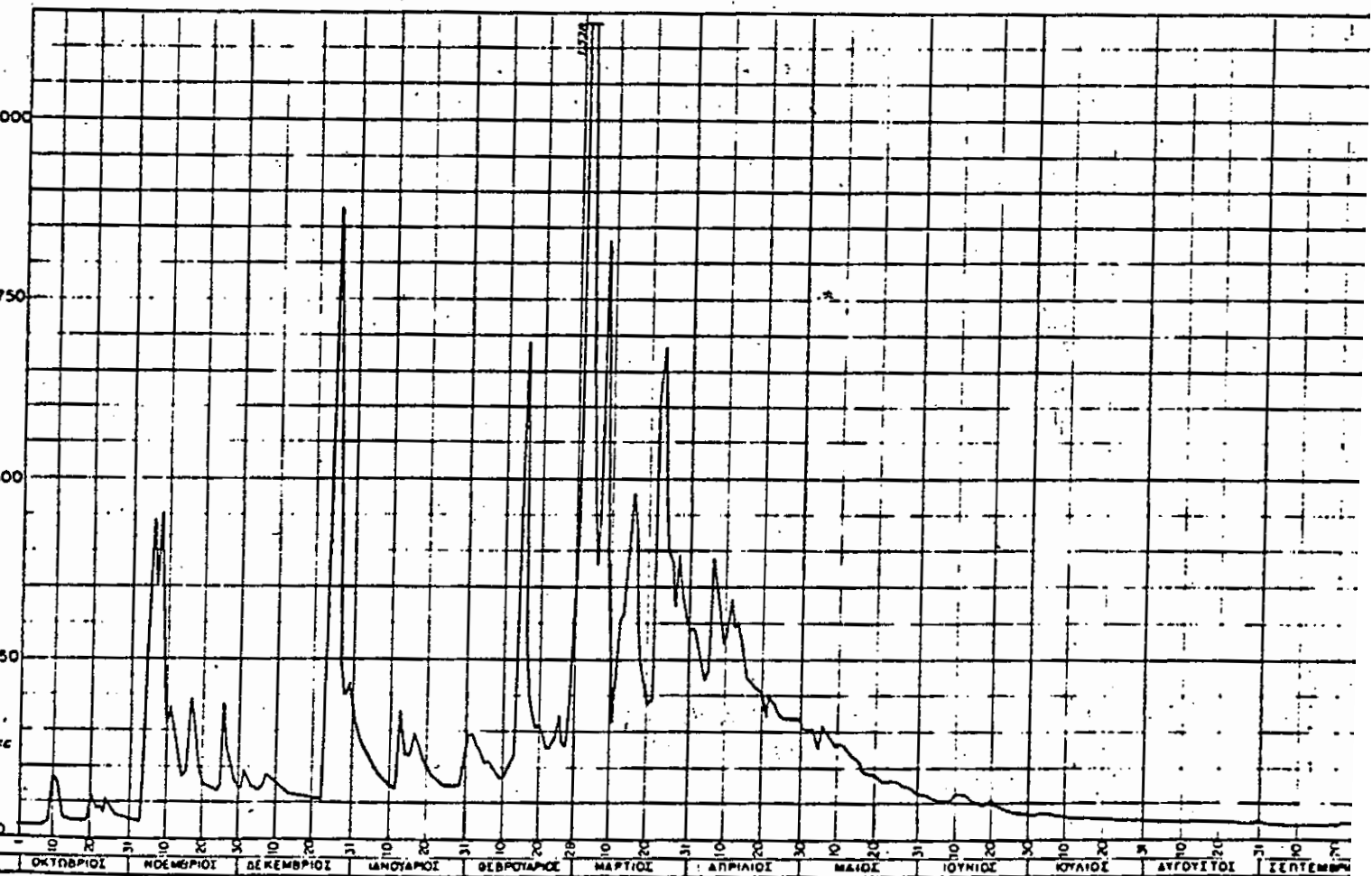
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΗΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1958-1959



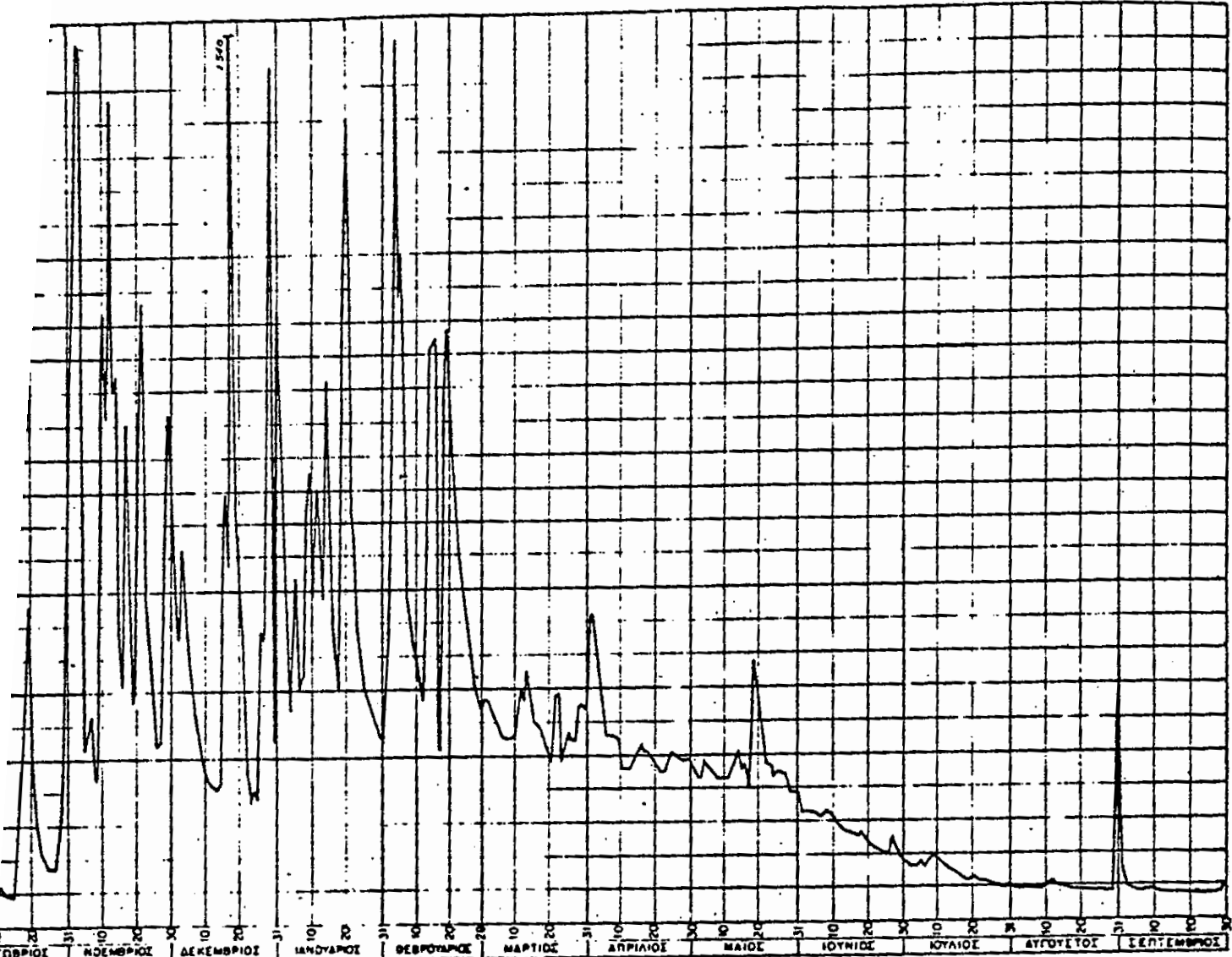
ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΗΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1959-1960



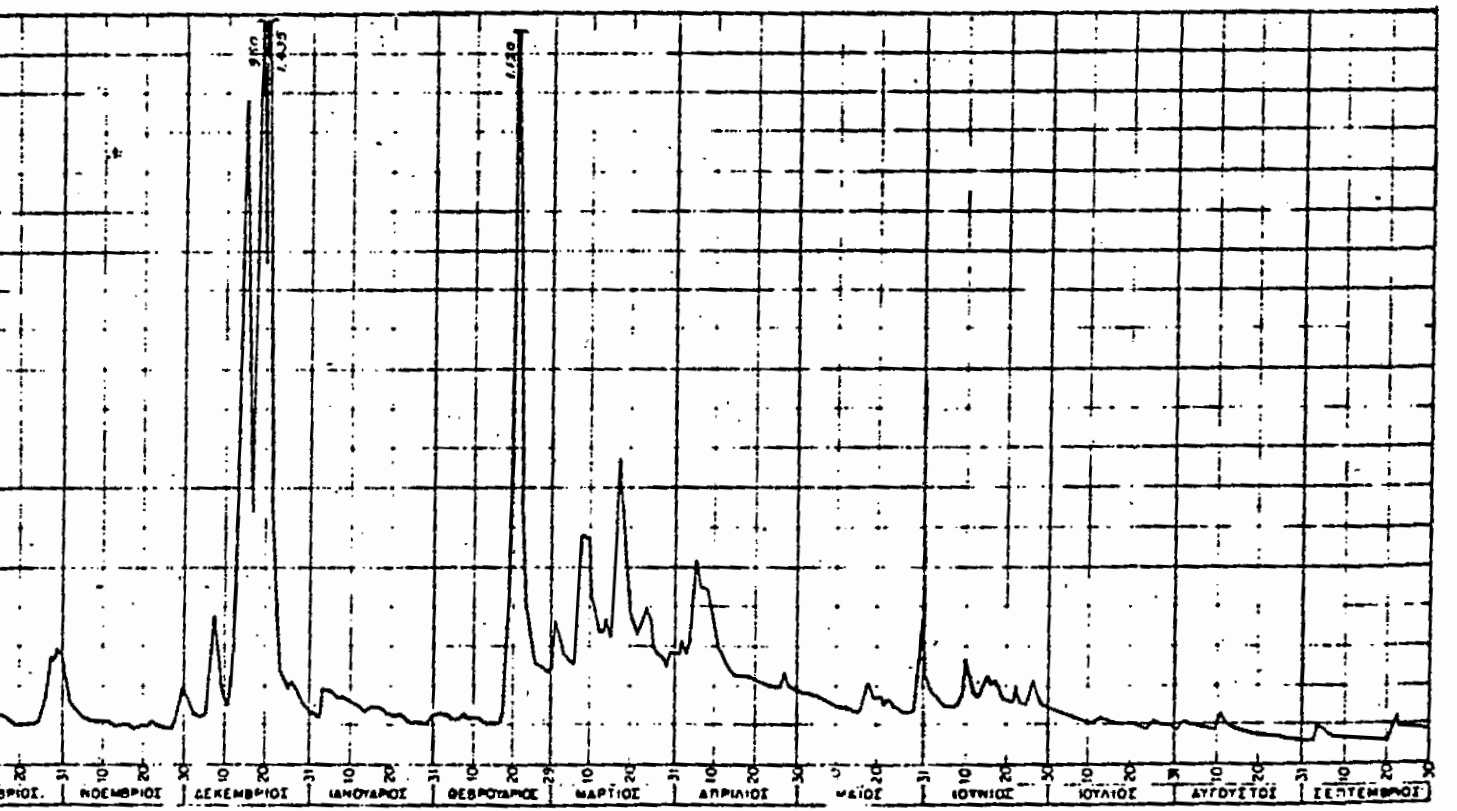
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1960-1961



ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1961-1962

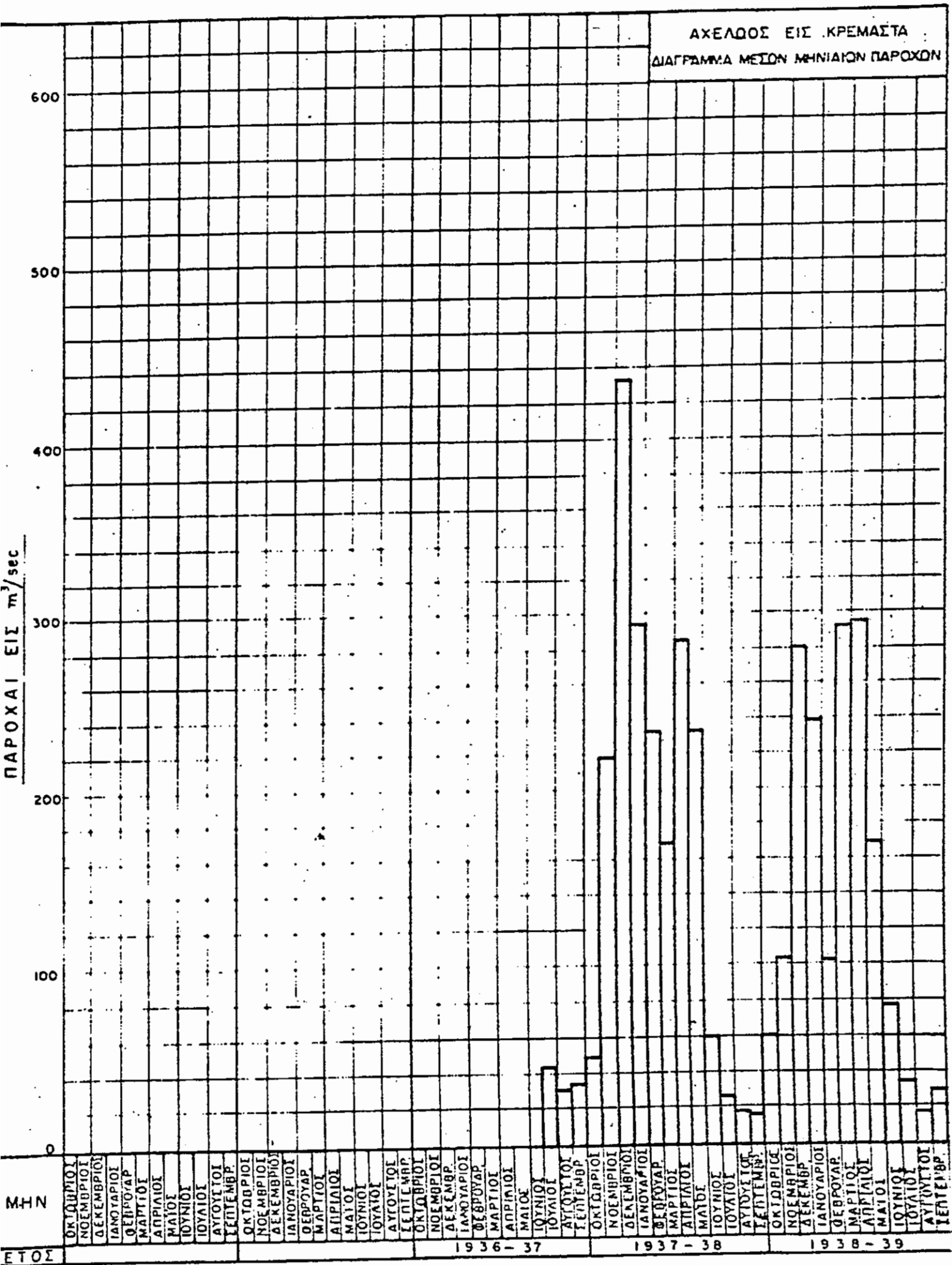


ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1962-1963

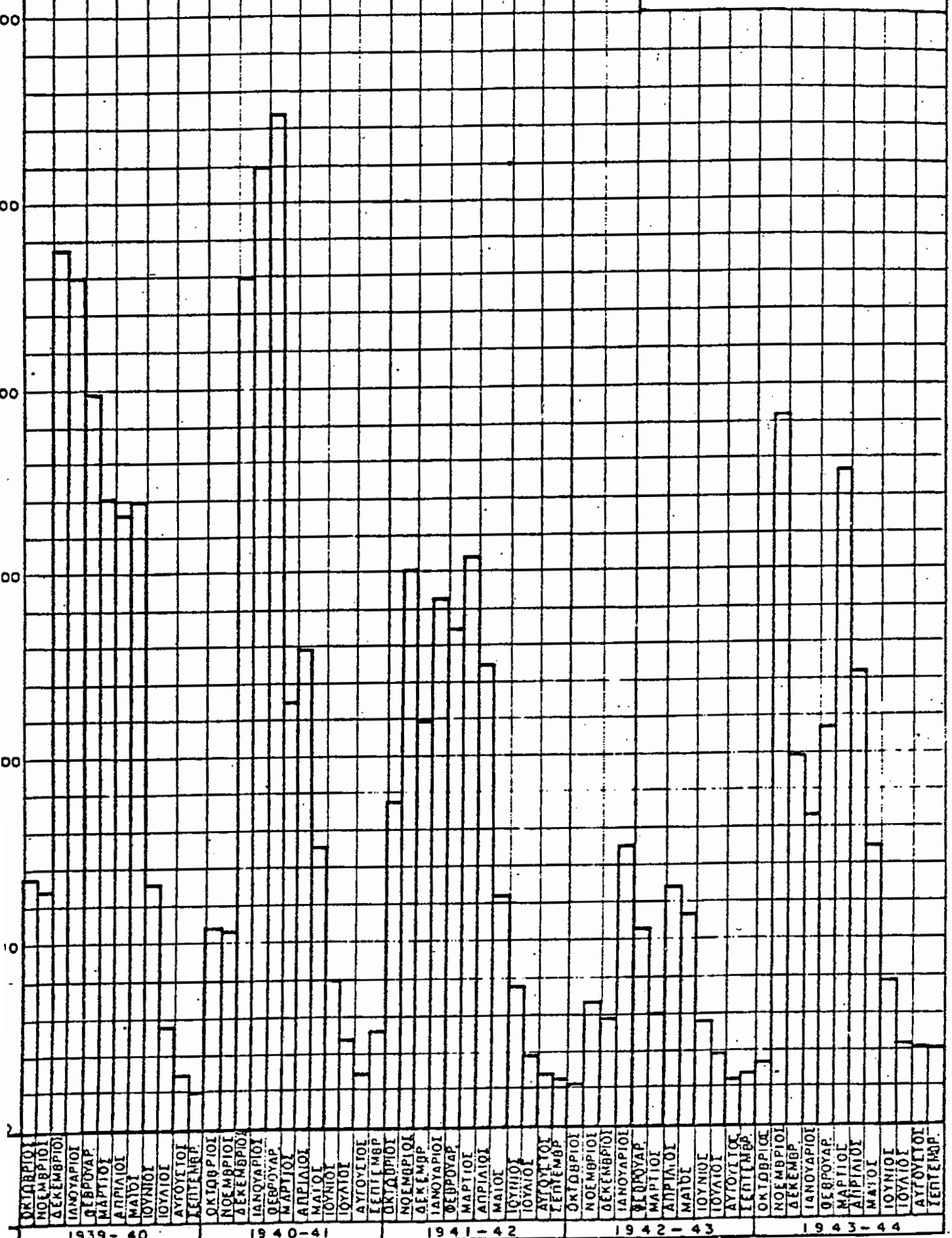


ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΙΤΑ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1963-1964

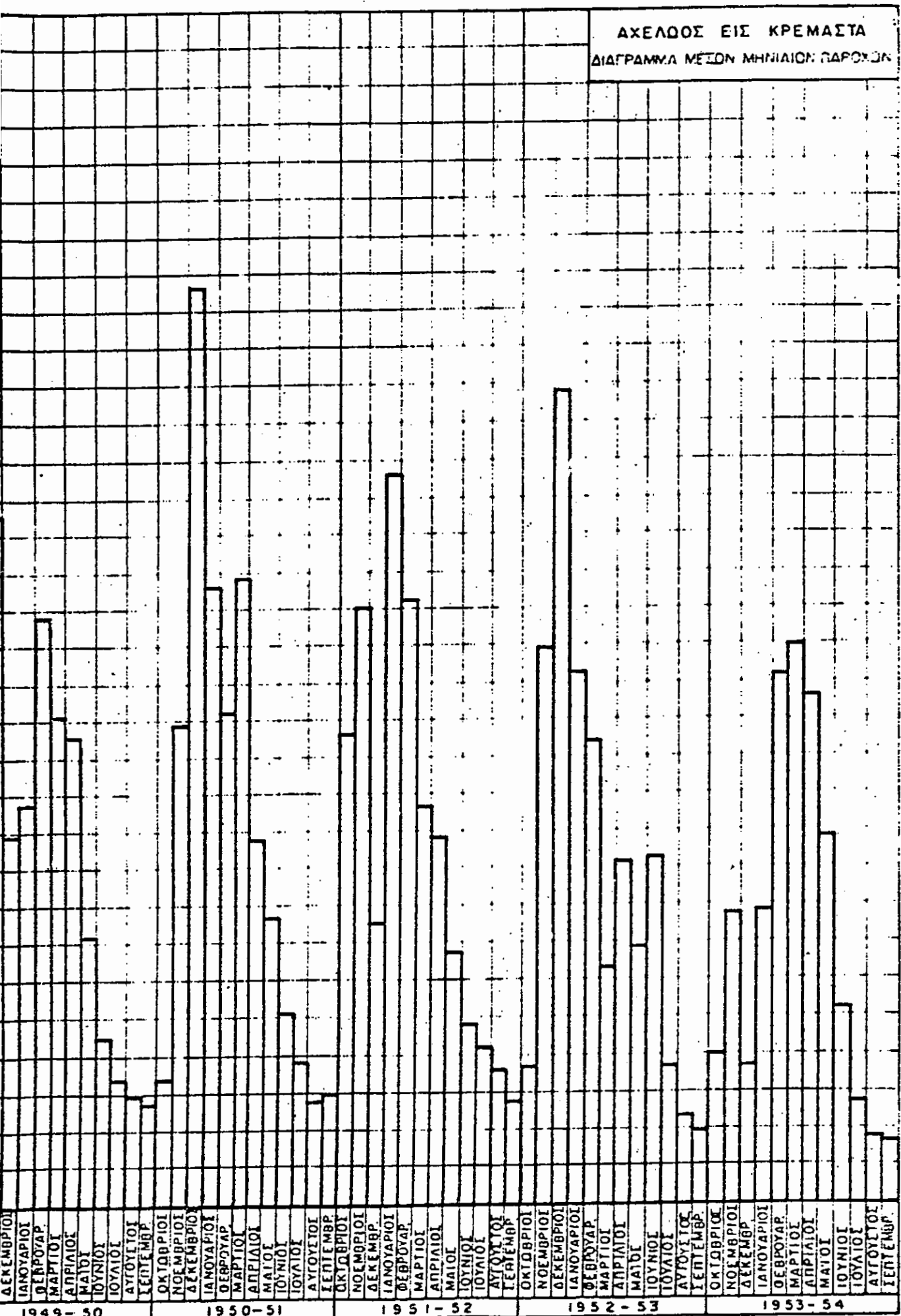
Ζ. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΜΕΣΩΝ ΜΗΝΙΑΙΩΝ ΠΑΡΟΧΩΝ



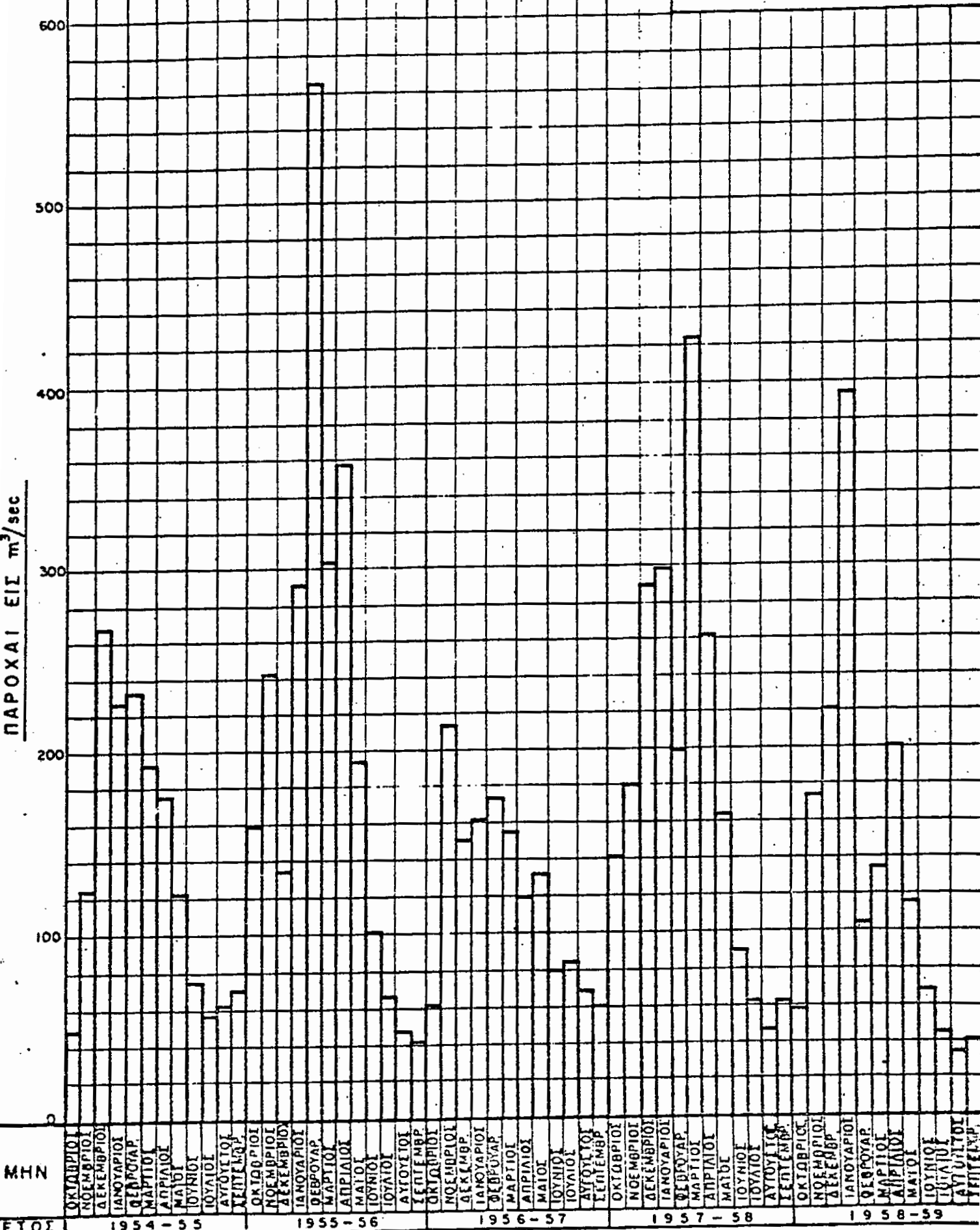
ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ
ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΜΕΣΩΝ ΜΗΝΙΑΙΩΝ ΠΑΡΟΧΩΝ



ΑΧΕΛΩΟΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ
ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΜΕΤΩΝ ΜΗΝΙΑΙΩΝ ΒΑΡΟΥΣ



ΑΧΕΛΩΣ ΕΙΣ ΚΡΕΜΑΣΤΑ
ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΜΕΣΩΝ ΜΗΝΙΑΙΩΝ ΠΑΡΟΧΩΝ



ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΙ °C ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1959-1960

7. ΗΜΕΡΗΣΙΑΙΣ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΙΣ

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΜΑΡΤΙΟΣ | | | |
|-------|-----------|------|------|-----------|------|------|------------|------|------|------------|------|------|-------------|------|------|---------|------|------|-------|
| | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 11.6 |
| 2 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 9.1 |
| 3 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 10.3 |
| 4 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 11.4 |
| 5 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 9.4 |
| 6 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 7.0 |
| 7 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 6.1 |
| 8 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 5.5 |
| 9 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 8.7 |
| 10 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 8.6 |
| 11 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 10.2 |
| 12 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 9.35 |
| 13 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 10.5 |
| 14 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 8.0 |
| 15 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 13.2 |
| 16 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 14.4 |
| 17 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 13.95 |
| 18 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 10.4 |
| 19 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 7.0 |
| 20 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 10.4 |
| 21 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 10.1 |
| 22 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 8.2 |
| 23 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | - |
| 24 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | - |
| 25 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 9.8 |
| 26 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 8.3 |
| 27 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 14.2 |
| 28 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 12.5 |
| 29 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 15.05 |
| 30 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 12.0 |
| 31 | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 13.1 |
| ΜΕΣΗ | | | | | | | | | | | | | | | | | | | 8.9 |

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΙ °C ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1959-1960
 ΚΕΡΜΙΑΣΤΑ
 ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ. ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ 1960
 ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

| ΗΜΕΡΑ | ΑΤΡΙΑΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | | |
|-------|----------|------|-------|-------|------|-------|---------|------|------|---------|------|-------|-----------|------|-------|-------------|------|-------|------|
| | ΜΑΧ. | ΜΙΝ. | ΜΕΣΗ | ΜΑΧ. | ΜΙΝ. | ΜΕΣΗ | ΜΑΧ. | ΜΙΝ. | ΜΕΣΗ | ΜΑΧ. | ΜΙΝ. | ΜΕΣΗ | ΜΑΧ. | ΜΙΝ. | ΜΕΣΗ | ΜΑΧ. | ΜΙΝ. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | 19.9 | 8.2 | 14.05 | 22.5 | 10.5 | 16.5 | - | - | - | 30.3 | 16.9 | 23.6 | 34.6 | 16.8 | 25.7 | 33.0 | 18.0 | 25.5 | |
| 2 | 16.1 | 9.0 | 12.55 | 23.1 | 7.5 | 15.3 | - | - | - | 34.0 | 16.1 | 25.05 | 35.0 | 17.0 | 26.0 | 33.1 | 15.9 | 24.5 | |
| 3 | 15.9 | 6.9 | 11.4 | 24.4 | 7.2 | 15.8 | - | - | - | 34.9 | 16.1 | 25.9 | 33.9 | 17.4 | 25.05 | 32.0 | 15.6 | 23.8 | |
| 4 | 11.1 | 8.1 | 9.6 | 20.1 | 15.9 | 18.0 | - | - | - | 30.2 | 17.6 | 18.9 | 35.1 | 16.8 | 25.95 | 32.7 | 16.5 | 24.6 | |
| 5 | 13.9 | 8.0 | 10.95 | 17.2 | 12.8 | 15.0 | - | - | - | 29.2 | 17.0 | 23.1 | 37.0 | 16.0 | 26.5 | 32.4 | 16.0 | 24.7 | |
| 6 | 14.1 | 9.9 | 12.0 | 21.8 | 13.8 | 17.8 | - | - | - | 28.8 | 14.0 | 21.4 | 37.9 | 15.8 | 26.85 | 32.9 | 14.8 | 23.85 | |
| 7 | 13.9 | 6.1 | 10.0 | 19.1 | 13.0 | 16.05 | - | - | - | 32.2 | 15.1 | 23.65 | 32.8 | 18.1 | 25.45 | 29.1 | 15.8 | 22.45 | |
| 8 | 20.1 | 5.1 | 13.1 | 19.8 | 10.0 | 14.9 | - | - | - | 33.2 | 15.8 | 24.5 | 35.2 | 18.1 | 26.65 | 30.1 | 13.7 | 21.9 | |
| 9 | 22.0 | 7.0 | 14.5 | 23.0 | 10.0 | 16.5 | - | - | - | 33.0 | 15.1 | 25.05 | 35.8 | 16.2 | 25.0 | 29.4 | 13.6 | 21.5 | |
| 10 | 21.0 | 7.0 | 14.0 | 22.9 | 10.0 | 16.45 | - | - | - | 27.4 | 17.0 | 22.2 | 31.0 | 18.6 | 24.8 | 19.6 | 17.0 | 18.3 | |
| 11 | 22.8 | 11.0 | 11.05 | 22.9 | 9.9 | 16.4 | - | - | - | 32.8 | 16.0 | 24.4 | 33.6 | 17.4 | 25.5 | 22.1 | 14.1 | 18.1 | |
| 12 | 20.9 | 15.4 | 18.15 | 23.9 | 12.0 | 17.95 | - | - | - | 33.9 | 18.0 | 29.95 | 34.8 | 15.6 | 25.2 | 24.4 | 17.0 | 20.7 | |
| 13 | 21.9 | 15.4 | 18.65 | 25.2 | 11.8 | 18.5 | - | - | - | 33.4 | 17.8 | 26.6 | 34.9 | 16.3 | 25.6 | 22.2 | 18.2 | 20.2 | |
| 14 | 23.0 | 15.0 | 19.0 | 27.4 | 11.2 | 19.3 | - | - | - | 32.1 | 18.8 | 25.45 | 32.0 | 18.0 | 22.2 | 22.6 | 14.0 | 18.3 | |
| 15 | 23.1 | 12.1 | 12.1 | 29.0 | 11.0 | 20.0 | - | - | - | 31.8 | 22.4 | 27.1 | 39.9 | 19.1 | 25.9 | 46.0 | 42.8 | 19.4 | |
| 16 | 18.0 | 14.0 | 16.0 | 29.2 | 12.8 | 22.0 | - | - | - | 34.1 | 18.1 | 26.6 | 37.0 | 22.0 | 29.5 | 27.1 | 13.4 | 20.25 | |
| 17 | 21.0 | 10.0 | 15.5 | 28.9 | 15.0 | 21.95 | - | - | - | 34.6 | 17.6 | 26.1 | 36.0 | 17.0 | 20.5 | 27.9 | 11.5 | 20.7 | |
| 18 | 12.0 | 8.6 | 15.4 | 29.9 | 14.0 | 21.95 | - | - | - | 35.9 | 16.9 | 26.4 | 37.9 | 16.0 | 26.95 | 24.0 | 17.0 | 20.5 | |
| 19 | - | - | - | 32.2 | 15.0 | 23.6 | - | - | - | 36.1 | 19.0 | 27.55 | 38.1 | 17.1 | 27.60 | 24.8 | 18.0 | 21.4 | |
| 20 | - | - | - | 33.4 | 13.2 | 23.3 | - | - | - | 29.9 | 21.0 | 30.45 | 35.0 | 23.4 | 29.2 | 28.1 | 15.3 | 21.7 | |
| 21 | - | - | - | 31.2 | 14.8 | 23.0 | - | - | - | 35.0 | 24.0 | 29.5 | 30.4 | 20.8 | 25.6 | 27.4 | 13.0 | 20.2 | |
| 22 | - | - | - | 31.9 | 14.3 | 23.1 | - | - | - | 32.1 | 19.3 | 25.7 | 30.2 | 18.0 | 24.1 | 25.4 | 14.2 | 20.0 | |
| 23 | - | - | - | 29.9 | 15.1 | 22.5 | - | - | - | 31.9 | 19.1 | 25.5 | 32.4 | 14.4 | 23.4 | 21.4 | 13.0 | 17.2 | |
| 24 | - | - | - | 29.0 | 13.1 | 21.05 | - | - | - | 29.4 | 16.0 | 23.7 | 34.9 | 15.0 | 24.95 | 21.9 | 12.1 | 17.0 | |
| 25 | - | - | - | 27.9 | 15.0 | 21.45 | - | - | - | 27.1 | 16.0 | 21.55 | 36.9 | 15.1 | 26.0 | 20.4 | 14.0 | 17.2 | |
| 26 | - | - | - | 25.4 | 14.0 | 19.7 | - | - | - | 26.6 | 13.4 | 20.0 | 37.1 | 15.9 | 26.5 | 14.9 | 10.9 | 12.9 | |
| 27 | - | - | - | 22.4 | 13.2 | 17.8 | - | - | - | 30.9 | 15.0 | 22.95 | 39.0 | 17.0 | 28.0 | 22.8 | 7.2 | 15.0 | |
| 28 | 17.5 | 6.0 | 12.75 | 20.2 | 11.8 | 16.0 | - | - | - | 31.4 | 15.0 | 23.2 | 38.0 | 19.0 | 28.5 | 21.8 | 11.4 | 16.4 | |
| 29 | 12.9 | 7.0 | 9.95 | 19.9 | 10.3 | 15.1 | - | - | - | 29.2 | 19.0 | 24.1 | 36.4 | 18.8 | 27.6 | 22.2 | 15.0 | 18.6 | |
| 30 | 25.9 | 10.5 | 18.4 | - | 12.6 | - | - | - | - | 29.9 | 19.5 | 26.35 | 35.3 | 18.9 | 27.1 | 25.0 | 13.6 | 19.3 | |
| 31 | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 33.2 | 16.9 | 25.05 | 33.1 | 20.0 | 26.55 | - | - | - | |
| ΜΕΣΗ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 24.9 | - | - | - | 26.2 | - | - | - | 20.2 |

* Έκ της τακτικής Διοικήσεως έτους διαγραφόμενου

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΙ °C ΥΑΡΟΔΟΤΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΙ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΙ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΙ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΙ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΙ | | | ΜΑΡΤΙΟΙ | | | |
|-------|-----------|------|-------|-----------|------|-------|------------|------|-------|------------|------|-------|-------------|------|------|---------|------|-------|------|
| | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | 31.0 | 11.2 | 21.1 | 23.4 | 10.2 | 16.8 | 19.0 | 8.0 | 13.5 | 14.0 | 5.0 | 9.5 | 4.5 | 1.7 | 5.0 | 15.9 | 8.3 | 12.1 | |
| 2 | 30.8 | 11.0 | 20.9 | 22.9 | 12.3 | 17.6 | 13.0 | 9.8 | 11.4 | 14.0 | 5.8 | 9.9 | 7.3 | 3.1 | 5.2 | 13.3 | 9.1 | 11.2 | |
| 3 | 27.8 | 14.2 | 21.0 | 19.3 | 8.9 | 14.1 | 13.0 | 9.6 | 11.5 | 13.5 | 5.1 | 9.3 | 9.9 | 2.3 | 6.1 | 14.1 | 7.9 | 11.0 | |
| 4 | 24.1 | 19.9 | 22.0 | 16.0 | 12.0 | 14.0 | 19.1 | 7.5 | 13.3 | 13.8 | 6.0 | 9.9 | 10.9 | 3.1 | 7.0 | 18.0 | 9.8 | 13.9 | |
| 5 | 22.3 | 18.7 | 20.5 | 23.0 | 12.2 | 17.6 | 18.8 | 6.0 | 12.4 | 11.0 | 7.0 | 9.0 | 12.8 | 0.8 | 6.8 | 20.8 | 6.0 | 13.4 | |
| 6 | 23.7 | 18.3 | 21.0 | 14.0 | 11.0 | 12.5 | 16.0 | 5.0 | 10.5 | 13.0 | 1.8 | 7.4 | 9.9 | 0.9 | 5.4 | 23.2 | 13.5 | 18.5 | |
| 7 | 25.4 | 16.2 | 20.8 | 17.6 | 9.0 | 13.3 | 15.1 | 11.0 | 13.05 | 13.1 | -0.9 | 6.1 | 8.6 | 0.8 | 4.6 | 14.0 | 8.6 | 11.3 | |
| 8 | 21.8 | 16.2 | 19.0 | 14.9 | 10.9 | 12.9 | 14.9 | 9.9 | 12.4 | 8.6 | 7.0 | 7.6 | 13.0 | -1.8 | 5.6 | 11.8 | 6.0 | 8.9 | |
| 9 | 20.9 | 14.7 | 17.8 | 18.7 | 11.9 | 15.3 | 14.0 | 10.0 | 12.0 | 8.6 | 2.0 | 5.3 | 13.5 | 1.5 | 7.5 | 13.5 | 2.9 | 8.2 | |
| 10 | 18.1 | 13.8 | 15.95 | 20.1 | 9.0 | 14.55 | 14.0 | 8.0 | 11.0 | 9.1 | 0.7 | 4.9 | 17.8 | 3.0 | 10.4 | 14.7 | 6.3 | 10.2 | |
| 11 | 18.1 | 13.7 | 16.9 | 17.0 | 9.0 | 13.0 | 13.9 | 6.9 | 10.4 | 8.5 | 5.9 | 7.2 | 19.1 | 1.9 | 10.5 | 14.9 | 8.1 | 11.9 | |
| 12 | 18.9 | 10.5 | 14.7 | 20.6 | 12.0 | 16.3 | 15.1 | 6.0 | 10.57 | 10.0 | 7.0 | 11.5 | 16.6 | 3.2 | 10.0 | 12.6 | 9.0 | 10.8 | |
| 13 | 20.2 | 6.0 | 13.1 | 24.6 | 10.0 | 17.3 | 16.9 | 4.9 | 10.9 | 12.9 | 4.1 | 8.5 | 13.5 | 5.9 | 9.7 | 14.9 | 10.5 | 12.7 | |
| 14 | 21.0 | 9.0 | 13.9 | 25.1 | 22.1 | 23.6 | 15.0 | 3.4 | 9.2 | 9.2 | 3.0 | 6.1 | 11.3 | 6.1 | 8.7 | 11.7 | 10.5 | 14.2 | |
| 15 | 22.6 | 9.0 | 15.8 | 23.1 | 19.5 | 21.3 | 10.0 | 4.3 | 7.6 | 10.0 | 1.0 | 1.1 | 11.1 | 5.5 | 9.1 | 18.2 | 7.8 | 13.0 | |
| 16 | 23.3 | 10.1 | 16.7 | 23.0 | 14.0 | 18.5 | 5.5 | 6.1 | 5.8 | 15.5 | 8.9 | 12.2 | 6.9 | -0.3 | 3.3 | 7.4 | 1.4 | 4.4 | |
| 17 | 23.5 | 9.7 | 16.6 | 15.6 | 13.0 | 14.3 | 6.7 | 0 | 3.1 | 16.7 | 10.0 | 14.1 | 6.9 | -1.4 | 2.7 | 8.9 | 1.7 | 5.3 | |
| 18 | 20.2 | 12.8 | 16.3 | 19.1 | 9.9 | 11.5 | 3.4 | 1.7 | 2.5 | 15.3 | 6.1 | 10.7 | 12.0 | 2.4 | 7.2 | 8.5 | 2.1 | 5.3 | |
| 19 | 23.8 | 13.8 | 14.0 | 12.2 | 9.6 | 10.9 | 7.0 | 1.6 | 4.3 | 16.0 | 2.8 | 10.4 | 8.2 | -2.0 | 3.1 | 11.1 | 2.5 | 6.8 | |
| 20 | 26.2 | 11.0 | 18.6 | 13.4 | 10.0 | 11.7 | 8.0 | 5.4 | 6.7 | 17.2 | 2.0 | 9.8 | 13.5 | -2.2 | 5.5 | 13.9 | 1.9 | 7.9 | |
| 21 | 22.1 | 11.3 | 16.7 | 13.9 | 2.3 | 8.1 | 10.0 | 2.2 | 6.1 | 16.9 | 4.9 | 10.9 | 13.2 | -1.8 | 5.8 | 14.7 | 10.9 | 12.8 | |
| 22 | 24.2 | 9.0 | 16.6 | 13.7 | -1.1 | 6.3 | 8.5 | 0.1 | 4.3 | 17.8 | 3.5 | 10.65 | 10.1 | 0.9 | 5.5 | 12.6 | 10.0 | 11.3 | |
| 23 | 20.6 | 12.0 | 16.3 | 16.6 | -0.6 | 8.0 | 3.1 | -2.2 | 0.3 | 13.1 | 0.9 | 7.0 | 5.5 | 3.9 | 4.7 | 13.5 | 10.0 | 11.75 | |
| 24 | 17.7 | 14.5 | 16.1 | 14.0 | 3.2 | 8.6 | 11.9 | 3.1 | 7.5 | 14.3 | 6.1 | 10.2 | 7.0 | 4.0 | 5.5 | 14.5 | 8.1 | 13.2 | |
| 25 | 18.5 | 14.9 | 16.7 | 13.1 | 9.3 | 11.2 | 13.1 | 9.0 | 11.05 | 17.0 | 4.0 | 10.5 | 11.2 | 3.0 | 7.1 | 18.0 | 7.3 | 12.65 | |
| 26 | 19.2 | 13.7 | 16.45 | 16.9 | 10.1 | 13.9 | 14.4 | 7.2 | 10.8 | 14.6 | 3.2 | 6.9 | 15.9 | 0.1 | 8.0 | 14.9 | 12.1 | 13.5 | |
| 27 | 19.0 | 10.2 | 14.6 | 12.8 | 9.0 | 10.9 | 15.2 | 6.4 | 10.8 | 14.0 | 8.0 | 11.0 | 8.0 | 5.8 | 6.9 | 14.1 | 6.0 | 10.05 | |
| 28 | 25.2 | 10.4 | 17.8 | 18.5 | 10.7 | 14.6 | 17.6 | 9.0 | 13.3 | 14.0 | 2.0 | 8.0 | 14.0 | 5.6 | 9.6 | 16.9 | 4.9 | 7.7 | |
| 29 | 23.2 | 7.8 | 15.5 | 22.8 | 10.2 | 16.5 | 17.0 | 7.8 | 12.4 | 7.2 | 4.4 | 5.7 | 10.9 | 2.7 | 7.9 | 16.9 | 7.9 | 12.4 | |
| 30 | 24.9 | 8.1 | 16.5 | 17.2 | 6.2 | 11.7 | 14.1 | 7.9 | 11.0 | 4.0 | 1.4 | 2.7 | 14.1 | 2.7 | 8.1 | 18.1 | 4.3 | 11.2 | |
| 31 | 25.3 | 8.9 | 17.0 | 17.2 | 6.2 | 15.8 | 15.8 | 6.2 | 11.0 | 6.0 | 2.0 | 4.0 | 15.2 | 4.0 | 8.8 | 15.2 | 8.8 | 12.0 | |
| ΜΕΣΗ | | | 17.5 | | | 13.9 | | | 9.4 | | | 8.6 | | | 6.5 | | | | 10.9 |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΠΡΙΛΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | | |
|-------|----------|------|-------|-------|------|-------|---------|------|-------|---------|------|------|-----------|------|-------|-------------|------|-------|--|
| | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | 20.4 | 12.0 | 16.2 | 20.4 | 10.0 | 15.2 | 36.2 | 16.0 | 26.1 | 30.0 | 14.4 | 22.2 | 33.8 | 21.0 | 27.4 | 33.4 | 18.2 | 25.8 | |
| 2 | 19.1 | 8.9 | 14.0 | 19.0 | 9.6 | 12.3 | 34.8 | 15.8 | 25.3 | 27.9 | 16.7 | 22.3 | 34.1 | 23.7 | 28.9 | 32.9 | 18.1 | 25.5 | |
| 3 | 19.4 | 10.8 | 15.1 | 19.0 | 5.1 | 12.05 | 29.3 | 14.3 | 21.8 | 26.7 | 16.9 | 21.8 | 36.2 | 23.0 | 29.6 | 31.9 | 18.9 | 25.4 | |
| 4 | 16.7 | 10.9 | 14.8 | 20.0 | 6.1 | 13.05 | 28.9 | 16.3 | 22.6 | 28.0 | 14.0 | 21.0 | 38.2 | 18.0 | 28.1 | 32.4 | 18.0 | 25.2 | |
| 5 | 18.0 | 11.0 | 14.5 | 12.0 | 10.0 | 11.0 | 29.0 | 14.6 | 21.8 | 29.9 | 18.1 | 24.0 | 38.1 | 19.1 | 26.6 | 33.4 | 17.0 | 25.2 | |
| 6 | 12.4 | 8.8 | 10.6 | 19.2 | 10.4 | 14.8 | 22.3 | 15.1 | 18.7 | 33.9 | 17.3 | 25.6 | 39.0 | 17.8 | 28.4 | 33.1 | 16.7 | 24.9 | |
| 7 | 11.1 | 5.9 | 8.5 | 22.2 | 7.0 | 14.6 | 21.4 | 12.0 | 16.9 | 35.0 | 16.4 | 25.7 | 36.0 | 23.0 | 29.5 | 35.6 | 17.2 | 26.5 | |
| 8 | 15.8 | 9.0 | 12.4 | 24.9 | 7.9 | 16.4 | 25.2 | 9.8 | 17.5 | 34.8 | 16.2 | 25.5 | 36.9 | 23.3 | 30.1 | 35.2 | 16.4 | 25.8 | |
| 9 | 16.8 | 9.4 | 10.1 | 26.7 | 9.7 | 18.2 | 17.9 | 14.3 | 16.1 | 34.8 | 19.0 | 26.9 | 36.9 | 23.1 | 30.0 | 33.6 | 16.0 | 24.8 | |
| 10 | 19.0 | 6.6 | 12.8 | 26.9 | 11.7 | 19.3 | 23.0 | 15.0 | 19.0 | 34.9 | 16.7 | 25.8 | 36.8 | 18.2 | 27.5 | 29.0 | 24.6 | 26.8 | |
| 11 | 12.7 | 8.8 | 10.75 | 25.3 | 10.9 | 16.2 | 21.6 | 12.8 | 17.2 | 35.1 | 16.9 | 26.0 | 36.2 | 17.2 | 26.7 | 32.1 | 20.1 | 26.1 | |
| 12 | 16.8 | 8.4 | 12.61 | 27.9 | 10.9 | 19.4 | 20.0 | 11.6 | 15.8 | 38.7 | 18.5 | 28.6 | 39.1 | 19.9 | 27.5 | 32.9 | 16.3 | 24.6 | |
| 13 | 12.8 | 7.2 | 10.0 | 29.0 | 11.0 | 20.0 | 25.4 | 10.4 | 17.9 | 38.4 | 19.0 | 28.7 | 34.8 | 20.4 | 27.6 | 34.9 | 15.1 | 25.0 | |
| 14 | 12.2 | 7.1 | 9.65 | 30.0 | 11.0 | 20.5 | 28.8 | 13.5 | 21.15 | 36.6 | 19.0 | 27.8 | 34.4 | 21.8 | 28.1 | 33.5 | 15.5 | 24.5 | |
| 15 | 15.3 | 6.1 | 10.7 | 20.4 | 13.4 | 16.9 | 31.7 | 14.1 | 22.9 | 34.9 | 20.9 | 27.9 | 36.0 | 24.6 | 29.3 | 27.8 | 22.0 | 24.9 | |
| 16 | 21.9 | 7.9 | 14.9 | 23.5 | 13.1 | 18.3 | 32.0 | 16.0 | 24.0 | 35.3 | 17.1 | 26.2 | 35.9 | 19.3 | 27.6 | 31.2 | 20.6 | 25.9 | |
| 17 | 21.0 | 10.0 | 15.5 | 25.7 | 9.7 | 17.7 | 33.0 | 17.8 | 25.4 | 34.1 | 18.1 | 26.1 | 37.6 | 20.0 | 28.8 | 30.0 | 19.0 | 24.5 | |
| 18 | 21.7 | 8.9 | 15.3 | 27.0 | 8.0 | 17.5 | 32.4 | 18.2 | 25.3 | 33.9 | 19.1 | 26.5 | 36.9 | 17.9 | 27.4 | 28.9 | 16.3 | 22.6 | |
| 19 | 21.4 | 10.0 | 15.7 | 31.2 | 10.0 | 20.4 | 30.9 | 17.3 | 24.1 | 29.6 | 18.2 | 23.9 | 37.4 | 19.0 | 28.2 | 28.1 | 17.9 | 23.0 | |
| 20 | 24.0 | 10.4 | 17.2 | 31.8 | 14.6 | 23.2 | 31.3 | 17.1 | 24.2 | 28.1 | 17.9 | 23.0 | 36.7 | 19.0 | 27.6 | 30.5 | 17.9 | 24.1 | |
| 21 | 22.0 | 9.9 | 15.95 | 25.0 | 15.0 | 20.0 | 31.9 | 17.7 | 24.8 | 33.0 | 18.0 | 25.5 | 34.4 | 20.4 | 27.5 | 29.9 | 17.0 | 23.45 | |
| 22 | 21.2 | 15.0 | 18.1 | 24.9 | 12.5 | 18.7 | 32.3 | 17.9 | 25.1 | 34.4 | 17.0 | 25.7 | 32.2 | 18.6 | 25.4 | 25.8 | 16.8 | 21.3 | |
| 23 | 22.3 | 14.7 | 18.5 | 22.0 | 13.0 | 20.0 | 32.9 | 16.7 | 25.4 | 36.9 | 18.1 | 27.5 | 34.4 | 17.3 | 28.5 | 22.1 | 16.2 | 19.15 | |
| 24 | 24.0 | 13.0 | 18.5 | 28.0 | 12.0 | 20.5 | 32.9 | 17.9 | 25.4 | 37.1 | 19.9 | 28.5 | 37.1 | 16.8 | 24.4 | 21.8 | 12.0 | 15.9 | |
| 25 | 23.9 | 9.1 | 16.5 | 27.0 | 13.0 | 19.5 | 33.5 | 17.9 | 25.7 | 33.5 | 18.1 | 29.2 | 34.4 | 17.0 | 25.7 | 18.1 | 13.3 | 16.9 | |
| 26 | 24.0 | 8.0 | 16.0 | 28.1 | 13.9 | 20.0 | 34.1 | 17.7 | 24.9 | 32.8 | 18.0 | 28.9 | 35.0 | 18.0 | 26.5 | 21.1 | 17.0 | 19.05 | |
| 27 | 23.0 | 9.8 | 17.4 | 28.1 | 11.9 | 20.0 | 33.1 | 18.3 | 24.9 | 34.4 | 20.9 | 30.6 | 36.8 | 18.0 | 26.4 | 24.9 | 14.7 | 19.8 | |
| 28 | 23.1 | 11.3 | 17.2 | 31.0 | 12.2 | 21.6 | 33.5 | 17.9 | 25.7 | 37.9 | 21.5 | 29.7 | 36.0 | 22.0 | 29.0 | 23.9 | 13.1 | 18.5 | |
| 29 | 21.0 | 13.0 | 17.0 | 30.0 | 12.8 | 21.4 | 33.0 | 19.0 | 26.0 | 39.0 | 20.0 | 29.5 | 37.0 | 20.0 | 28.5 | 26.1 | 13.1 | 19.6 | |
| 30 | 20.6 | 9.2 | 15.0 | 34.0 | 14.8 | 24.4 | 31.4 | 14.0 | 22.7 | 38.7 | 25.1 | 31.9 | 37.9 | 17.7 | 27.8 | 24.1 | 13.3 | 18.6 | |
| 31 | 20.6 | 9.2 | 15.0 | 35.2 | 16.0 | 25.6 | 35.2 | 14.0 | 22.7 | 36.1 | 18.5 | 27.3 | 36.1 | 20.0 | 28.05 | 24.1 | 13.3 | 18.6 | |
| ΜΕΣΗ | 16.4 | | | | 18.4 | | | 22.5 | | | 26.4 | | | 27.7 | | | 23.1 | | |

ΥΠ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ: Δυτ. Στεριάς
 ΑΕΚΑΝΗ 'Αγιάλιου
 ΣΤΑΘΜΟΣ Κορινθιάς
 ΕΝΑΡΞΙΣ ΑΕΙΤ. Φεβρουάριος 1960

Β. Πλάτος: 38° 53'
 Α. Μήκος: 21° 19'
 ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΙ °C ΥΑΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ • 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΜΑΡΤΙΟΣ | | | |
|-------|-----------|------|-------|-----------|------|-------|------------|------|------|------------|------|-------|-------------|------|------|---------|------|-------|-----|
| | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | 21.1 | 13.3 | 17.2 | 17.9 | 13.9 | 15.9 | 12.7 | 7.7 | 10.2 | 12.7 | 7.1 | 9.9 | 7.7 | 1.0 | 4.35 | 4.9 | 0.7 | 2.8 | |
| 2 | 22.5 | 16.1 | 19.3 | 14.9 | 12.9 | 13.9 | 8.1 | 5.8 | 6.95 | 13.3 | 6.5 | 9.9 | 12.9 | 6.3 | 9.6 | 5.8 | 0.4 | 3.1 | |
| 3 | 22.1 | 16.9 | 20.5 | 19.2 | 10.2 | 14.7 | 9.9 | 5.7 | 7.8 | 9.9 | 6.7 | 8.3 | 15.0 | 9.6 | 12.3 | 4.7 | 2.1 | 3.4 | |
| 4 | 22.2 | 16.2 | 19.2 | 20.2 | 8.1 | 14.15 | 9.0 | 9.0 | 10.0 | 16.1 | 9.1 | 12.6 | 14.7 | 3.9 | 9.3 | 10.8 | -2.1 | 4.35 | |
| 5 | 24.9 | 14.5 | 19.7 | 18.2 | 10.3 | 14.25 | 11.1 | 4.7 | 7.9 | 13.9 | 8.9 | 17.4 | 14.9 | 7.5 | 11.2 | 8.5 | 1.7 | 5.1 | |
| 6 | 24.0 | 11.6 | 17.8 | 17.9 | 12.7 | 15.3 | 12.0 | 2.0 | 7.0 | 16.0 | 6.0 | 11.0 | 15.5 | 3.9 | 9.7 | 11.2 | 3.0 | 7.1 | |
| 7 | 21.0 | 12.2 | 16.6 | 21.0 | 10.0 | 15.5 | 10.9 | 6.1 | 8.5 | 18.1 | 11.0 | 14.55 | 15.8 | 3.0 | 9.4 | 13.1 | 1.1 | 7.1 | |
| 8 | 23.2 | 10.0 | 21.6 | 19.7 | 10.9 | 15.3 | 10.9 | 4.7 | 7.8 | 16.1 | 10.9 | 13.5 | 13.1 | 3.1 | 8.1 | 13.4 | -1.6 | 5.9 | |
| 9 | 21.3 | 15.3 | 18.3 | 20.0 | 13.0 | 18.5 | 9.9 | 4.5 | 7.2 | 12.0 | 7.4 | 9.7 | 12.3 | 4.1 | 8.2 | 14.9 | 1.7 | 8.3 | |
| 10 | 19.6 | 13.8 | 16.6 | 16.9 | 14.1 | 15.5 | 11.8 | -1.4 | 5.2 | 13.0 | 6.0 | 9.5 | 11.0 | 7.4 | 9.2 | 14.9 | 1.0 | 7.95 | |
| 11 | 20.2 | 13.5 | 16.85 | 22.0 | 14.0 | 18.0 | 7.8 | 2.4 | 5.1 | 15.4 | 10.4 | 12.9 | 12.9 | 3.5 | 8.2 | 17.6 | 7.0 | 12.3 | |
| 12 | 21.4 | 13.0 | 17.2 | 19.8 | 14.0 | 16.9 | 11.4 | 3.2 | 7.3 | 16.7 | 11.1 | 13.9 | 13.9 | 6.5 | 10.2 | 18.2 | 3.2 | 10.7 | |
| 13 | 23.8 | 10.4 | 17.1 | 16.0 | 12.0 | 14.0 | 9.3 | 2.7 | 6.0 | 15.9 | 10.1 | 13.0 | 13.1 | 9.1 | 11.1 | 16.0 | 6.0 | 11.0 | |
| 14 | 24.0 | 11.2 | 17.6 | 19.6 | 10.4 | 15.0 | 16.8 | 7.2 | 12.0 | 10.9 | 6.9 | 8.9 | 12.2 | 8.6 | 10.4 | 14.1 | 3.9 | 9.0 | |
| 15 | 20.0 | 12.0 | 16.0 | 19.8 | 12.0 | 15.9 | 11.9 | 7.9 | 9.9 | 7.2 | 3.6 | 5.4 | 9.9 | 6.8 | 8.35 | 14.0 | 1.4 | 7.7 | |
| 16 | 23.9 | 14.9 | 19.4 | 21.1 | 14.9 | 18.0 | 12.2 | 8.0 | 10.1 | 5.9 | -1.7 | 2.1 | 13.1 | 6.4 | 9.75 | 14.0 | 3.2 | 8.6 | |
| 17 | 21.1 | 15.1 | 18.1 | 18.1 | 11.1 | 14.6 | 9.4 | 8.9 | 8.9 | 8.0 | -2.4 | 2.8 | 13.1 | 8.5 | 10.8 | 15.3 | 3.1 | 9.2 | |
| 18 | 17.9 | 14.9 | 16.4 | 17.1 | 11.1 | 14.1 | 7.0 | 7.2 | 8.3 | 13.4 | 2.4 | 7.9 | 14.9 | 10.1 | 12.5 | 10.0 | 6.0 | 8.0 | |
| 19 | 16.2 | 14.2 | 15.2 | 17.0 | 11.4 | 14.2 | 7.0 | 1.4 | 4.2 | 13.5 | 8.5 | 11.0 | 14.2 | 7.2 | 10.7 | 8.7 | 6.1 | 7.4 | |
| 20 | 16.9 | 14.3 | 15.6 | 12.9 | 11.1 | 12.0 | 6.9 | 1.3 | 4.1 | 10.8 | 6.8 | 8.8 | 13.4 | 8.0 | 10.7 | 11.1 | 3.1 | 7.1 | |
| 21 | - | 14.0 | - | 12.4 | 7.6 | 10.0 | 8.9 | 3.7 | 6.3 | 9.0 | 6.4 | 7.7 | 11.2 | 6.0 | 8.6 | 14.9 | 6.9 | 10.9 | |
| 22 | 17.1 | 14.5 | 15.8 | 15.1 | 6.7 | 10.9 | 6.1 | 3.2 | 4.65 | 11.8 | 7.8 | 9.8 | 8.3 | 5.1 | 6.7 | 13.4 | 7.0 | 10.2 | |
| 23 | 18.6 | 12.5 | 15.55 | 10.0 | 6.0 | 8.0 | 4.4 | 4.0 | 5.2 | 7.5 | 4.3 | 5.9 | 10.9 | 4.1 | 7.5 | 15.1 | 4.5 | 9.8 | |
| 24 | 18.7 | 12.5 | 16.4 | 16.4 | 8.0 | 12.2 | 8.2 | 4.1 | 6.15 | 5.0 | 2.0 | 3.5 | 8.2 | 5.0 | 6.6 | 12.3 | 5.1 | 8.7 | |
| 25 | 19.1 | 13.8 | 16.45 | 15.9 | 7.3 | 11.6 | 5.1 | 3.7 | 4.4 | 2.1 | -0.3 | 0.9 | 10.0 | 4.0 | 7.0 | 14.1 | 7.5 | 10.8 | |
| 26 | 19.5 | 11.5 | 15.5 | 14.1 | 2.5 | 8.3 | 10.4 | 3.6 | 7.1 | 1.7 | -1.7 | 0 | 7.0 | 4.4 | 5.7 | 15.9 | 4.9 | 10.4 | |
| 27 | 22.1 | 11.3 | 16.7 | 10.7 | 5.1 | 7.9 | 13.4 | 7.8 | 10.6 | 2.7 | -2.1 | 0.3 | 6.6 | 4.0 | 6.3 | 15.0 | 6.0 | 10.5 | |
| 28 | 21.9 | 8.0 | 14.95 | 12.0 | 9.8 | 10.9 | 15.1 | 6.9 | 11.0 | 3.0 | 2.8 | 0.1 | 6.9 | 2.0 | 4.9 | 13.4 | 10.6 | 12.0 | |
| 29 | 19.6 | 11.2 | 15.4 | 13.5 | 10.1 | 11.8 | 9.1 | 6.0 | 4.55 | 6.1 | 1.1 | 3.6 | | 2.0 | 14.2 | 16.9 | 9.6 | 11.9 | |
| 30 | 21.5 | 14.4 | 17.95 | 14.7 | 9.1 | 11.9 | 15.0 | 7.8 | 11.4 | 5.6 | 1.3 | 3.55 | | | 16.9 | 16.9 | 7.0 | 11.95 | |
| 31 | 17.5 | 13.9 | 15.7 | | | | 17.2 | 9.9 | 13.8 | 6.5 | 1.0 | 3.75 | | | 16.0 | 16.0 | 8.1 | 12.05 | |
| ΜΕΣΗ | | | | | | 13.6 | | | 7.9 | | | 7.6 | | | 8.8 | | | | 8.6 |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΤΤΙΛΙΟΙΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | | |
|-------|-----------|------|-------|-------|------|-------|---------|------|-------|---------|------|------|-----------|------|-------|-------------|------|------|------|
| | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX | MIN. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | 14.2 | 6.6 | 10.4 | 23.0 | 8.0 | 15.5 | 24.0 | 14.2 | 19.1 | 36.0 | 21.8 | 28.9 | 33.8 | 23.0 | 28.4 | 29.0 | 15.0 | 22.0 | |
| 2 | 11.0 | 5.6 | 8.3 | 21.1 | 7.7 | 14.4 | 21.1 | 15.1 | 18.1 | 27.0 | 19.0 | 28.0 | 34.0 | 20.0 | 27.0 | 30.1 | 16.7 | 23.4 | |
| 3 | 14.0 | 5.0 | 9.5 | 17.8 | 13.0 | 15.4 | 24.0 | 13.2 | 18.6 | 36.0 | 20.0 | 28.0 | 32.4 | 21.0 | 26.7 | 31.3 | 17.9 | 24.6 | |
| 4 | 13.0 | 6.0 | 9.5 | 21.1 | 12.1 | 16.6 | 23.9 | 15.7 | 20.8 | 35.0 | 22.0 | 27.5 | 35.3 | 18.5 | 25.9 | 34.0 | 18.0 | 26.0 | |
| 5 | 14.7 | 4.7 | 9.7 | 24.6 | 10.2 | 17.4 | 25.3 | 14.9 | 20.1 | 31.6 | 20.8 | 26.2 | 34.9 | 20.0 | 27.45 | 34.9 | 19.7 | 27.3 | |
| 6 | 13.3 | 8.9 | 11.1 | 25.1 | 10.5 | 17.8 | 27.0 | 18.0 | 22.5 | 32.7 | 18.7 | 25.7 | 35.9 | 21.9 | 28.9 | 36.1 | 20.1 | 28.1 | |
| 7 | 18.1 | 9.1 | 13.6 | 24.1 | 13.1 | 13.6 | 28.9 | 15.9 | 22.4 | 31.0 | 16.0 | 23.5 | 35.0 | 20.2 | 27.6 | 34.1 | 20.1 | 27.1 | |
| 8 | 16.9 | 8.9 | 12.9 | 23.9 | 14.7 | 19.3 | 26.1 | 15.1 | 20.6 | 31.0 | 17.0 | 24.0 | 37.0 | 20.0 | 28.5 | 30.1 | 19.9 | 25.0 | |
| 9 | 17.9 | 5.1 | 11.5 | 25.0 | 13.0 | 19.0 | 26.7 | 13.9 | 20.3 | 32.0 | 16.6 | 24.3 | 31.9 | 21.1 | 26.5 | 26.8 | 20.0 | 23.4 | |
| 10 | 20.0 | 6.0 | 13.0 | 24.3 | 10.9 | 17.6 | 26.6 | 14.0 | 20.4 | 33.2 | 16.8 | 25.0 | 29.0 | 19.0 | 24.0 | 26.0 | 16.0 | 22.0 | |
| 11 | 22.1 | 7.7 | 14.9 | 26.0 | 11.6 | 18.8 | 27.0 | 14.2 | 20.6 | 33.8 | 18.0 | 25.9 | 29.8 | 17.8 | 23.6 | 30.6 | 16.0 | 23.3 | |
| 12 | 22.1 | 11.0 | 16.6 | 22.7 | 13.3 | 18.0 | 26.0 | 16.0 | 21.0 | 34.0 | 18.0 | 25.0 | 34.0 | 18.0 | 26.0 | 31.1 | 16.7 | 23.9 | |
| 13 | 22.8 | 8.1 | 15.45 | 15.8 | 12.8 | 16.3 | 27.9 | 17.3 | 22.6 | 35.0 | 19.0 | 27.5 | 35.4 | 18.0 | 26.7 | 30.8 | 16.0 | 23.4 | |
| 14 | 23.9 | 8.3 | 16.1 | 20.9 | 12.0 | 16.85 | 29.0 | 15.9 | 22.45 | 35.0 | 19.8 | 27.4 | 38.9 | 19.5 | 29.2 | 31.6 | 16.0 | 23.8 | |
| 15 | 22.0 | 8.6 | 15.3 | 21.3 | 10.0 | 15.75 | 31.1 | 15.1 | 23.1 | 32.8 | 18.2 | 25.5 | 41.0 | 20.0 | 30.5 | 31.5 | 17.1 | 24.3 | |
| 16 | 22.9 | 8.6 | 15.75 | 19.1 | 11.0 | 15.05 | 28.4 | 17.1 | 22.75 | 31.6 | 24.0 | 27.8 | 39.8 | 22.0 | 30.9 | 30.0 | 19.8 | 24.9 | |
| 17 | 20.9 | 10.2 | 15.55 | 15.1 | 11.7 | 13.4 | 23.9 | 19.5 | 24.7 | 33.0 | 19.0 | 26.0 | 40.1 | 20.0 | 30.05 | 29.2 | 17.0 | 23.1 | |
| 18 | 21.1 | 10.9 | 16.0 | 19.0 | 11.0 | 15.0 | 25.8 | 17.6 | 21.7 | 32.0 | 22.2 | 27.1 | 39.3 | 20.7 | 30.0 | 30.5 | 15.9 | 22.2 | |
| 19 | 19.0 | 11.6 | 15.3 | 24.0 | 12.0 | 18.0 | 28.0 | 16.0 | 22.0 | 33.0 | 19.0 | 26.0 | 32.6 | 19.0 | 25.8 | 31.0 | 14.6 | 22.8 | |
| 20 | 20.2 | 10.0 | 15.1 | 23.8 | 13.0 | 18.3 | 28.4 | 15.0 | 21.7 | 33.1 | 18.3 | 25.7 | 35.0 | 17.4 | 26.2 | 32.4 | 15.0 | 22.7 | |
| 21 | 18.0 | 13.2 | 15.6 | 21.1 | 14.7 | 17.9 | 31.5 | 15.1 | 23.3 | 33.9 | 18.9 | 26.4 | 34.8 | 20.6 | 27.8 | 30.6 | 15.0 | 22.8 | |
| 22 | 20.0 | 13.2 | 16.6 | 21.9 | 13.1 | 17.5 | 33.3 | 17.7 | 25.5 | 33.0 | 21.8 | 27.4 | 30.1 | 19.1 | 24.6 | 26.0 | 21.4 | 23.7 | |
| 23 | 23.0 | 12.0 | 18.5 | 23.9 | 11.3 | 17.6 | 34.9 | 17.1 | 26.0 | 31.7 | 21.9 | 26.8 | 31.9 | 16.3 | 26.1 | 24.8 | 20.4 | 22.6 | |
| 24 | 23.9 | 10.3 | 17.1 | 26.0 | 12.8 | 19.4 | 34.0 | 17.3 | 26.55 | 31.6 | 21.2 | 26.4 | 33.4 | 17.1 | 25.45 | 24.6 | 17.6 | 21.1 | |
| 25 | 17.1 | 11.9 | 14.5 | 27.3 | 13.9 | 20.6 | 34.0 | 19.0 | 26.5 | 31.8 | 19.0 | 25.4 | 33.9 | 17.0 | 25.45 | 25.4 | 11.8 | 18.6 | |
| 26 | 17.9 | 11.3 | 14.6 | 25.1 | 14.0 | 19.55 | 33.4 | 19.8 | 26.6 | 32.0 | 18.4 | 25.2 | 34.4 | 17.0 | 25.7 | 20.7 | 15.3 | 18.0 | |
| 27 | 21.1 | 9.5 | 15.3 | 27.0 | 13.0 | 20.0 | 33.9 | 19.3 | 25.6 | 32.0 | 17.0 | 24.5 | 33.9 | 18.1 | 26.0 | 24.9 | 16.0 | 21.2 | |
| 28 | 22.9 | 6.7 | 15.8 | 29.2 | 13.0 | 21.1 | 34.0 | 15.0 | 29.5 | 32.9 | 17.5 | 25.4 | 34.0 | 23.0 | 26.5 | 24.9 | 16.1 | 21.5 | |
| 29 | 20.1 | 10.5 | 15.3 | 26.2 | 13.6 | 20.9 | 22.6 | 18.0 | 29.3 | 34.8 | 16.0 | 25.4 | 33.9 | 18.7 | 26.3 | 22.2 | 18.0 | 20.1 | |
| 30 | 20.8 | 8.0 | 16.4 | 22.2 | 16.8 | 19.5 | 35.0 | 20.0 | 27.5 | 35.0 | 19.6 | 27.3 | 32.4 | 19.6 | 26.0 | 23.8 | 17.6 | 20.7 | |
| 31 | | | | 25.0 | | 20.9 | | | | 33.8 | 22.0 | 27.9 | 25.8 | 17.4 | 21.6 | | | | |
| ΜΕΣΗ | | | 14.1 | | | 17.7 | | | 24.1 | | | 24.2 | | | 24.4 | | | 24.4 | 23.2 |

99 ΥΑΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ: Δυτ. Στεράς
 88 ΑΕΚΑΝΗ Αχελούου
 ΣΤΑΘΜΟΣ Κεραυράδ
 ΕΝΑΡΞΙΣ ΑΕΙΤ. Φεβρουάριος 1960

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΘΕΡΜΟΚΡΑΣΙΑΙ °C ΥΑΡΟΔΟΛΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

ΓΕΩΓ. ΣΥΝΤΕΤΑΓΜΕΝΑΙ [Β. Πλάτος: 38° 53'
 Α. Μήκος: 21° 19'
 ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΜΑΡΤΙΟΣ | | | |
|-------|-----------|------|-------|-----------|------|-------|------------|------|-------|------------|------|------|-------------|------|------|---------|------|-------|---|
| | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | MAX. | MIN. | ΜΕΣΗ | |
| 1 | 24.0 | 18.0 | 21.0 | 20.8 | 7.8 | 14.35 | 10.9 | 8.3 | 9.6 | 10.4 | 8.0 | 9.2 | 12.0 | 3.6 | 7.8 | 9.9 | 6.0 | 7.95 | |
| 2 | 24.8 | 16.2 | 20.5 | 20.8 | 8.9 | 14.85 | 10.6 | 8.0 | 9.3 | 9.1 | 5.7 | 7.4 | 12.4 | 1.0 | 6.7 | 11.1 | 5.5 | 8.3 | |
| 3 | 26.7 | 14.9 | 20.8 | 21.0 | 7.0 | 14.0 | 13.2 | 7.0 | 10.1 | 6.0 | 4.0 | 5.0 | 10.0 | 1.0 | 5.5 | 13.0 | 4.0 | 8.5 | |
| 4 | 30.0 | 15.4 | 22.7 | 21.0 | 10.0 | 15.5 | 9.5 | 7.3 | 8.4 | 7.8 | 4.0 | 5.9 | 9.8 | - | 6.1 | 9.8 | 6.1 | 9.8 | |
| 5 | 26.1 | 18.0 | 22.05 | 22.3 | 11.1 | 16.7 | 16.5 | 7.8 | 12.15 | 7.1 | 5.7 | 6.4 | - | - | 6.6 | 12.6 | 6.6 | 7.95 | |
| 6 | 24.0 | 16.7 | 20.35 | 21.0 | 10.0 | 15.5 | 12.6 | 10.4 | 11.5 | 7.9 | 6.8 | 6.8 | - | - | 6.7 | 6.9 | 3.3 | 5.1 | |
| 7 | 24.9 | 13.9 | 19.4 | 20.2 | 11.0 | 15.6 | 15.0 | 8.0 | 11.5 | 7.4 | 6.0 | 6.7 | - | - | 7.1 | 8.4 | 3.4 | 5.9 | |
| 8 | 23.6 | 13.0 | 18.3 | 21.0 | 12.2 | 16.6 | 14.0 | 6.0 | 10.0 | 8.0 | 6.2 | 7.1 | - | - | 8.0 | 9.1 | 6.9 | 8.0 | |
| 9 | 18.1 | 15.2 | 16.65 | 22.0 | 8.4 | 15.2 | 9.1 | 4.1 | 6.6 | 8.0 | 5.2 | 6.6 | - | - | 10.1 | 10.1 | 7.9 | 9.0 | |
| 10 | 21.1 | 14.9 | 18.0 | 21.0 | 7.9 | 14.45 | 8.1 | 2.5 | 5.3 | 8.1 | 4.1 | 6.1 | - | - | 11.8 | 11.8 | 6.0 | 8.9 | |
| 11 | 20.1 | 15.5 | 17.8 | 21.0 | 7.3 | 14.15 | 7.1 | 3.9 | 5.5 | 7.9 | 2.1 | 5.0 | - | - | 14.9 | 14.9 | 5.2 | 10.05 | |
| 12 | 20.2 | 12.9 | 18.6 | 21.5 | 8.9 | 15.2 | 13.8 | 6.0 | 9.9 | 8.5 | 5.1 | 6.8 | - | - | 16.0 | 16.0 | 6.8 | 11.4 | |
| 13 | 20.7 | 12.9 | 18.6 | 19.9 | 9.9 | 14.9 | 14.9 | 11.8 | 13.4 | 8.0 | 4.4 | 6.2 | 10.5 | 0.9 | 5.7 | 8.1 | 5.4 | 11.4 | |
| 14 | 25.0 | 12.8 | 18.9 | 20.0 | 13.9 | 16.95 | 15.1 | 9.7 | 11.9 | 12.1 | 3.5 | 7.8 | 9.8 | 2.6 | 6.2 | 10.0 | 5.4 | 6.75 | |
| 15 | 25.3 | 12.1 | 18.7 | 20.9 | 13.1 | 17.0 | 16.0 | 7.0 | 11.5 | 12.9 | 0.7 | 6.8 | 9.2 | 3.0 | 6.1 | 13.9 | 4.1 | 9.0 | |
| 16 | 21.6 | 17.0 | 19.3 | 22.7 | 12.7 | 17.7 | 23.1 | 12.7 | 18.0 | 10.0 | 4.0 | 7.0 | 12.0 | 5.2 | 8.6 | 14.0 | 8.8 | 11.4 | |
| 17 | 19.6 | 17.8 | 18.6 | 23.7 | 10.7 | 17.2 | 18.3 | 8.9 | 13.6 | 5.8 | -1.0 | 2.4 | 14.0 | 4.8 | 9.4 | 16.0 | 7.0 | 13.5 | |
| 18 | 20.7 | 17.1 | 18.9 | 22.1 | 11.0 | 16.55 | 12.1 | 6.1 | 9.1 | 4.8 | -2.2 | 1.3 | 9.8 | 9.4 | 9.6 | 16.1 | 5.9 | 11.0 | |
| 19 | 22.2 | 17.0 | 19.6 | 22.2 | 12.0 | 17.1 | 16.2 | 5.0 | 10.6 | 9.9 | -4.9 | 2.5 | 11.0 | 9.8 | 10.4 | 17.1 | 7.9 | 12.5 | |
| 20 | 19.8 | 14.2 | 17.0 | 20.4 | 9.8 | 15.1 | 17.8 | 5.0 | 11.4 | 10.9 | -3.9 | 3.5 | 11.0 | 11.0 | 11.0 | 17.0 | 6.8 | 11.9 | |
| 21 | 22.0 | 8.2 | 15.1 | 16.9 | 10.0 | 13.45 | 21.9 | 9.9 | 15.9 | 10.0 | -1.5 | 4.25 | 11.0 | 3.7 | 7.35 | 17.1 | 8.0 | 12.55 | |
| 22 | 22.0 | 8.6 | 15.3 | 11.0 | 8.9 | 9.95 | 22.1 | 8.7 | 15.4 | 10.9 | -2.1 | 4.4 | 4.9 | 2.3 | 6.6 | 13.9 | 7.0 | 10.45 | |
| 23 | 20.1 | 6.5 | 14.3 | 17.0 | 3.0 | 10.0 | 19.0 | 3.2 | 11.1 | 8.0 | -4.0 | 3.0 | 7.0 | 2.1 | 4.55 | 14.0 | 8.0 | 11.0 | |
| 24 | 20.0 | 7.4 | 13.7 | 19.0 | 3.4 | 11.2 | 14.3 | 2.9 | 11.1 | 10.0 | -2.8 | 2.6 | 10.1 | 3.1 | 6.6 | 12.1 | 6.0 | 9.05 | |
| 25 | 14.4 | 12.0 | 13.2 | 18.2 | 1.0 | 9.6 | 11.1 | 7.7 | 9.4 | 10.8 | -5.8 | 2.5 | 10.1 | 1.9 | 6.0 | 17.0 | 4.6 | 10.8 | |
| 26 | 15.3 | 12.3 | 13.8 | 17.1 | 3.9 | 10.5 | 11.8 | 4.0 | 7.9 | 11.6 | -5.0 | 3.3 | 8.2 | 4.0 | 6.1 | 18.7 | 5.0 | 11.85 | |
| 27 | 13.8 | 11.2 | 12.5 | 19.9 | 10.5 | 15.4 | 16.1 | 0.9 | 8.5 | 11.8 | -3.8 | 4.0 | 10.6 | 3.0 | 6.8 | 15.4 | 7.1 | 11.25 | |
| 28 | 14.9 | 12.1 | 13.5 | 16.7 | 10.3 | 13.5 | 17.8 | 4.0 | 10.9 | 13.0 | -3.8 | 4.6 | 11.9 | 4.9 | 8.1 | 16.1 | 10.7 | 13.4 | |
| 29 | 17.8 | 11.0 | 14.4 | 14.0 | 9.0 | 11.5 | 11.9 | 3.0 | 7.45 | 8.8 | 4.0 | 6.4 | 15.8 | 4.0 | 9.9 | 15.0 | 9.0 | 12.0 | |
| 30 | 17.9 | 10.1 | 14.0 | 12.8 | 8.0 | 10.4 | 13.2 | 2.0 | 7.6 | 6.1 | 3.9 | 5.0 | - | - | 9.9 | 23.0 | 4.8 | 13.9 | |
| 31 | 18.0 | 9.8 | 13.9 | - | - | - | 13.4 | 0.2 | 7.05 | 11.4 | 3.8 | 7.6 | - | - | 20.0 | - | 8.0 | 14.0 | |
| ΜΕΣΗ | - | - | 17.3 | - | - | 14.3 | - | - | 10.4 | - | - | 5.3 | - | - | - | - | - | 10.1 | - |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΠΡΙΛΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | | |
|-------|----------|------|-------|-------|------|-------|---------|------|-------|---------|------|-------|-----------|------|-------|-------------|------|-------|------|
| | MAX | MIN. | MEZH | MAX | MIN. | MEZH | MAX | MIN. | MEZH | MAX | MIN. | MEZH | MAX | MIN. | MEZH | MAX | MIN. | MEZH | |
| 1 | 18.2 | 9.8 | 14.0 | 18.0 | 7.4 | 12.7 | 22.8 | 11.2 | 17.05 | 26.8 | 17.0 | 21.9 | 30.7 | 19.5 | 25.1 | 28.0 | 18.0 | 23.0 | |
| 2 | 21.1 | 7.3 | 14.2 | 20.0 | 8.0 | 14.0 | 26.7 | 12.9 | 19.8 | 26.3 | 15.3 | 20.8 | 29.9 | 16.3 | 23.1 | 26.0 | 17.8 | 21.9 | |
| 3 | 26.9 | 9.7 | 18.3 | 20.6 | 8.0 | 14.3 | 30.1 | 15.9 | 23.0 | 24.0 | 15.0 | 19.5 | 31.0 | 16.9 | 23.95 | 18.2 | 15.0 | 16.6 | |
| 4 | 18.0 | 10.8 | 14.4 | 20.0 | 9.0 | 14.5 | 32.4 | 16.1 | 24.25 | 23.2 | 13.6 | 18.4 | 28.7 | 18.1 | 23.4 | 24.1 | 16.9 | 20.5 | |
| 5 | 16.0 | 8.8 | 12.4 | 20.9 | 7.2 | 14.1 | 32.8 | 17.0 | 24.9 | 29.8 | 15.9 | 22.85 | 30.0 | 17.0 | 23.5 | 24.8 | 17.0 | 20.9 | |
| 6 | 12.4 | 8.4 | 10.4 | 20.9 | 10.3 | 15.6 | 30.9 | 17.3 | 24.1 | 29.9 | 15.0 | 22.45 | 30.2 | 17.0 | 23.6 | 28.1 | 18.5 | 23.3 | |
| 7 | 15.0 | 8.0 | 11.5 | 20.9 | 11.3 | 16.1 | 29.8 | 15.0 | 22.4 | 31.9 | 15.3 | 23.6 | 31.0 | 18.0 | 24.5 | 28.9 | 15.5 | 23.9 | |
| 8 | 15.9 | 7.9 | 11.9 | 21.1 | 8.0 | 14.55 | 30.0 | 15.4 | 22.7 | 29.9 | 16.0 | 22.95 | 30.9 | 17.2 | 24.05 | 28.9 | 16.9 | 22.9 | |
| 9 | 12.2 | 6.0 | 9.1 | 22.9 | 8.0 | 15.45 | 28.1 | 14.7 | 21.4 | 27.9 | 17.2 | 22.55 | 31.8 | 17.4 | 24.6 | 26.9 | 17.1 | 22.0 | |
| 10 | 15.9 | 2.1 | 9.0 | 22.9 | 9.5 | 16.2 | 24.0 | 15.0 | 19.5 | 28.0 | 16.0 | 22.0 | 24.9 | 18.0 | 21.45 | 27.0 | 17.0 | 22.0 | |
| 11 | 13.9 | 7.1 | 10.2 | 21.2 | 13.0 | 17.1 | 27.0 | 16.0 | 21.5 | 27.9 | 15.0 | 21.45 | 29.0 | 16.1 | 20.65 | 24.9 | 16.3 | 22.6 | |
| 12 | 12.2 | 7.0 | 9.6 | 19.9 | 11.1 | 15.5 | 23.8 | 17.0 | 20.4 | 26.2 | 16.8 | 22.5 | 25.9 | 14.1 | 20.5 | 30.0 | 15.4 | 22.7 | |
| 13 | 17.1 | 5.3 | 11.2 | 21.9 | 8.1 | 15.0 | 26.0 | 15.0 | 20.5 | 26.0 | 13.8 | 19.5 | 28.4 | 15.4 | 21.9 | 31.0 | 16.1 | 23.55 | |
| 14 | 19.0 | 5.0 | 12.0 | 24.2 | 10.8 | 17.5 | 21.0 | 15.0 | 18.0 | 29.0 | 15.8 | 22.4 | 29.3 | 16.1 | 22.7 | 30.0 | 17.1 | 23.55 | |
| 15 | 19.5 | 6.5 | 13.0 | 25.0 | 11.8 | 18.4 | 25.9 | 13.1 | 19.5 | 28.8 | 18.0 | 23.4 | 33.4 | 17.8 | 25.6 | 28.1 | 19.9 | 24.0 | |
| 16 | 22.0 | 9.0 | 15.5 | 22.1 | 8.3 | 15.2 | 26.8 | 15.0 | 20.9 | 29.9 | 18.9 | 24.4 | 29.0 | 19.0 | 24.0 | 31.5 | 17.1 | 24.3 | |
| 17 | 20.1 | 8.9 | 14.5 | 16.8 | 11.2 | 14.0 | 26.9 | 13.7 | 20.3 | 24.1 | 18.1 | 21.1 | 27.0 | 19.0 | 23.0 | 31.0 | 17.0 | 24.0 | |
| 18 | 21.0 | 7.0 | 14.0 | 19.9 | 11.9 | 15.9 | 25.8 | 15.8 | 20.8 | 31.4 | 16.2 | 23.8 | 30.8 | 18.0 | 24.4 | 31.0 | 15.8 | 23.4 | |
| 19 | 13.1 | 9.0 | 11.05 | 24.0 | 12.0 | 18.0 | 22.9 | 15.0 | 18.95 | 31.1 | 19.3 | 25.2 | 29.0 | 17.0 | 23.0 | 28.6 | 19.0 | 23.8 | |
| 20 | 20.0 | 10.6 | 15.3 | 25.0 | 16.0 | 20.5 | 26.1 | 14.1 | 20.1 | 30.2 | 20.0 | 25.1 | 29.6 | 17.0 | 23.3 | 29.0 | 17.4 | 23.2 | |
| 21 | 22.8 | 6.2 | 15.5 | 25.0 | 16.4 | 20.7 | 31.2 | 16.0 | 23.1 | 29.1 | 20.3 | 24.7 | 31.0 | 16.0 | 23.5 | 24.9 | 18.1 | 21.5 | |
| 22 | 22.9 | 7.2 | 15.05 | 19.1 | 13.0 | 16.05 | 29.1 | 17.1 | 23.1 | 30.7 | 19.0 | 24.85 | 32.0 | 19.0 | 25.5 | 19.9 | 7.5 | 13.6 | |
| 23 | 22.1 | 7.6 | 14.65 | 22.2 | 11.9 | 14.9 | 29.1 | 18.9 | 24.0 | 32.0 | 18.0 | 25.0 | 33.4 | 18.0 | 25.7 | 16.8 | 5.0 | 10.9 | |
| 24 | 21.9 | 6.0 | 14.95 | 24.2 | 11.9 | 18.05 | 28.2 | 17.0 | 22.6 | 30.7 | 18.7 | 24.7 | 36.1 | 18.7 | 27.4 | 20.0 | 8.0 | 14.0 | |
| 25 | 19.9 | 9.2 | 14.55 | 26.5 | 13.7 | 20.1 | 22.9 | 15.1 | 19.0 | 31.2 | 18.6 | 24.9 | 28.9 | 17.7 | 23.3 | 16.8 | 12.0 | 14.4 | |
| 26 | 11.0 | 8.0 | 9.5 | 27.1 | 15.9 | 21.5 | 28.4 | 15.0 | 21.7 | 30.1 | 18.5 | 24.5 | 32.7 | 21.9 | 27.3 | 16.6 | 12.8 | 14.7 | |
| 27 | 16.8 | 8.2 | 12.5 | 26.9 | 13.5 | 20.2 | 26.2 | 16.2 | 22.2 | 30.0 | 19.1 | 24.55 | 30.9 | 22.7 | 26.8 | 19.4 | 10.0 | 14.7 | |
| 28 | 14.4 | 6.0 | 11.2 | 27.5 | 14.9 | 21.4 | 31.1 | 16.9 | 24.0 | 31.0 | 17.1 | 24.05 | 29.8 | 20.0 | 24.9 | 21.2 | 10.6 | 15.9 | |
| 29 | 18.1 | 6.1 | 13.1 | 24.9 | 14.5 | 19.7 | 24.0 | 16.0 | 23.0 | 32.0 | 18.0 | 25.0 | 27.9 | 16.0 | 23.95 | 23.8 | 10.2 | 17.0 | |
| 30 | 19.1 | 6.0 | 12.55 | 16.0 | 15.0 | 26.4 | 26.4 | 15.2 | 22.3 | 32.6 | 18.4 | 25.5 | 30.0 | 16.1 | 23.05 | 21.9 | 12.5 | 17.2 | |
| 31 | | | 20.0 | 20.0 | 15.0 | 16.5 | | | | 31.0 | 21.0 | 26.0 | 28.8 | 16.0 | 23.6 | | | | |
| MEZH | | | 12.8 | | | 16.8 | | | 21.5 | | | | | | 23.2 | | | 23.8 | 20.2 |

θ. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1959-1960

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|---|-------|
| 1 | | | | | | | | | | | | |
| 2 | | | | | | | | | | | | |
| 3 | | | | | | | | | | | | |
| 4 | | | | | | | | | | | | |
| 5 | | | | | | | | | | | | 21.2 |
| 6 | | | | | | | | | | | | |
| 7 | | | | | | | | | | | | |
| 8 | | | | | | | | | | | | |
| 9 | | | | | | | | | | | | |
| 10 | | | | | | | | | | | | |
| 11 | | | | | | | | | | | | |
| 12 | | | | | | | | | | | | 35.0 |
| 13 | | | | | | | | | | | | 31.0 |
| 14 | | | | | | | | | | | | |
| 15 | | | | | | | | | | | | |
| 16 | | | | | | | | | | | | |
| 17 | | | | | | | | | | | | |
| 18 | | | | | | | | | | | | |
| 19 | | | | | | | | | | | | |
| 20 | | | | | | | | | | | | |
| 21 | | | | | | | | | | | | 3.2 |
| 22 | | | | | | | | | | | | |
| 23 | | | | | | | | | | | | 1.2 |
| 24 | | | | | | | | | | | | |
| 25 | | | | | | | | | | | | 5.2 |
| 26 | | | | | | | | | | | | |
| 27 | | | | | | | | | | | | 2.6 |
| 28 | | | | | | | | | | | | 3.2 |
| 29 | | | | | | | | | | | | 7.5 |
| 30 | | | | | | | | | | | | |
| 31 | | | | | | | | | | | | |
| ΛΟΡΟΙΣΜΑ | | | | | | | | | | | | 110.1 |

Μεγιστη μηνός: Όπου ή υπογράμμισος

Μεγιστη έτους:

Έτησία:

ΥΔΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ: Δυτ. Στερεάς

ΛΕΚΑΝΗ: Άρχελίου

ΣΤΑΘΜΟΣ: Κερασιτά

ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Σεπτέμβριος 1960

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. Β. Πλάτος: 38° 53'
Α. Μήκος: 21° 29'

ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|------------|---|
| 1 | | | | | | | | | | | | |
| 2 | | | | 1.9 | 16.8 | 7.2 | | 0.7 | | | | |
| 3 | | | | 2.8 | 12.5 | 7.9 | 2.5 | 12.6 | | | | |
| 4 | | | | 1.2 | <u>27.8</u> | | | 2.2 | 0.5 | | | |
| 5 | | | | | 3.7 | | | | | 4.7 | | |
| 6 | | | | <u>15.0</u> | | | 0.5 | 0.3 | | | 1.4 | |
| 7 | 3.4 | | | 2.9 | | | | | | | | |
| 8 | 9.2 | 18.5 | 4.8 | 0.2 | | | | | | | | |
| 9 | 6.6 | | 9.3 | 1.6 | 10.6 | | | | 0.2 | | | |
| 10 | | | | 2.1 | | | | 0.6 | 0.6 | <u>23.5</u> | | |
| 11 | | <u>22.4</u> | <u>77.4</u> | | | | 0.5 | 21.5 | 11.8 | | | |
| 12 | <u>31.6</u> | | 11.2 | | | | | | | | | |
| 13 | 18.2 | | 39.2 | | | | | | | | | |
| 14 | 0.9 | | 7.8 | | | | | 2.7 | | | | |
| 15 | 3.8 | 12.4 | 5.5 | | | | | 0.3 | | | | |
| 16 | 6.2 | 2.2 | | 6.0 | | | | | | | | |
| 17 | 1.5 | | | | | | | | | | | |
| 18 | | | 4.2 | | | | | | <u>14.6</u> | | | |
| 19 | 4.8 | | 48.5 | | | | | | | | | |
| 20 | | | 8.4 | | | | | 7.3 | | | <u>5.5</u> | |
| 21 | | | 3.8 | | | | | | 2.4 | | | |
| 22 | 6.2 | | 2.6 | | | | | <u>27.7</u> | | | | |
| 23 | | | 11.4 | 1.4 | | 3.9 | 1.5 | <u>16.4</u> | | | | |
| 24 | | | 0.8 | 3.3 | | <u>12.0</u> | 0.3 | | | | | |
| 25 | | 13.8 | 6.5 | 0.8 | | 2.0 | <u>24.2</u> | | | | | |
| 26 | | | 5.2 | | | | | | | | | |
| 27 | | | 15.2 | 6.7 | | | 7.5 | | | | | |
| 28 | | | 42.5 | 1.7 | | | 2.0 | | | | | |
| 29 | | | 6.0 | 0.6 | | 8.6 | 6.5 | 0.3 | | | | |
| 30 | | 1.8 | 1.7 | | | | | | | | | |
| 31 | | | | | | | | | | | | |
| ΛΘΡΟΣΙΜΑ | 92.4 | 71.1 | 312.0 | 48.2 | 71.4 | 41.6 | 45.5 | 91.0 | 30.1 | 28.2 | 6.9 | |

Μεγίστη μηνός: Όπου ή υπογράμμισις

Μεγίστη έτους: 77.4

Έτησις: 838.4

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|------|-------|-------|------|-------|-------|------|------|------|------|------|-------|
| 1 | | | | | 23.3 | 18.5 | | | | | | |
| 2 | | | 27.0 | | 19.5 | 14.0 | 0.5 | 8.5 | | | | |
| 3 | | | 2.5 | | 4.1 | | | 8.0 | | | | 1.5 |
| 4 | | 3.4 | | | | | | | | | | |
| 5 | | 32.0 | | | | | 1.0 | 4.0 | | | | |
| 6 | | | | | 0.8 | | | | | | | |
| 7 | | 55.7 | 5.1 | | | 25.5 | 7.5 | 8.2 | | | | |
| 8 | | 46.5 | 16.5 | | | 8.0 | 21.0 | | | | | |
| 9 | | 4.7 | | | | | 4.0 | | | | | |
| 10 | | 15.6 | | | | | | | 1.5 | | | |
| | | 16.6 | | | | | | | 2.5 | | | |
| 11 | | | | | | | | | | | | |
| 12 | | 30.2 | 0.5 | 0.3 | | 1.5 | 2.7 | | 2.0 | | | |
| 13 | | | | 17.5 | | 14.0 | 16.0 | | 7.2 | | 14.0 | |
| 14 | | | | | | | | | | | | |
| 15 | | 1.0 | | | 9.2 | 9.7 | 1.0 | | | | | |
| | | | | | 48.0 | 10.0 | | | | | | |
| 16 | | | 1.0 | | | 16.5 | | | | | | 23.3 |
| 17 | | 60.0 | 0.7 | | | 56.0 | | | | | | |
| 18 | | 33.5 | | 4.0 | | 3.0 | | | | | | |
| 19 | | | 2.0 | | | | | | | | | |
| 20 | | 24.0 | 3.7 | | | | | | | | | |
| 21 | | | | | | | | | | | | |
| 22 | | 22.6 | | | | | | | | | | |
| 23 | | | | | 8.2 | 0.5 | | | | | | 33.5 |
| 24 | | | 14.5 | | 4.6 | 21.0 | | | | | 10.5 | |
| 25 | | 10.8 | 35.6 | | 10.0 | 22.5 | | 3.0 | | | | 20.0 |
| 26 | | | | | | | | | | | | |
| 27 | | 21.0 | 39.7 | | | 25.0 | | 8.0 | | | | |
| 28 | | | | | 2.5 | 15.3 | | | | | | |
| 29 | | | | | 20.5 | | | | | | | |
| 30 | | | | 8.0 | | 11.0 | | | | | | 42.5 |
| 31 | | | | 29.5 | | | | | | | | |
| ΑΓΡΟΣΙΜΑ | 84.6 | 313.8 | 148.8 | 59.3 | 150.7 | 272.0 | 53.7 | 39.7 | 13-2 | 15.5 | 24.5 | 120.8 |

Μεγίστη μηνός: *Όπου ή υπογράμμιση

Μεγίστη έτους: 60.0

Έτησια: 1296.6

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ.: Β. Πλάτος: 38° 53'
Α. Μήκος: 21° 29'

ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|------|------|
| 1 | 9.0 | 36.0 | | 1.0 | 18.5 | | 6.0 | | | | | |
| 2 | | 25.0 | 27.0 | 13.0 | 32.0 | 5.0 | 25.0 | | 10.0 | | | |
| 3 | | 34.0 | 16.5 | | 20.5 | | 4.5 | 5.5 | 2.5 | | | |
| 4 | | | | 12.6 | 29.5 | | 6.5 | 4.5 | 1.0 | | | |
| 5 | | | | 4.0 | 13.0 | | | | | | | |
| 6 | | 13.5 | | | 19.0 | | | 1.5 | | 14.0 | | |
| 7 | | 5.0 | | | | | | | | | | |
| 8 | | | | 18.0 | | | | | | | | |
| 9 | | | | 21.5 | | | | | | 29.0 | | |
| 10 | | 50.0 | | 5.5 | | | | | | | | |
| 11 | | 133.5 | 0.5 | 21.5 | | | | | | | | |
| 12 | | 15.5 | 2.5 | | 3.5 | | | 2.0 | | | | |
| 13 | | 90.0 | | 8.0 | 5.5 | | | 26.5 | 5.0 | | | |
| 14 | | 22.5 | 3.0 | 26.5 | 44.5 | 7.5 | | | 1.0 | | | |
| 15 | | 1.5 | 16.0 | 7.5 | 16.0 | | | | | | | |
| 16 | 0.8 | | 21.0 | 4.0 | 10.0 | | | 7.5 | | 2.0 | | |
| 17 | | 56.5 | 31.5 | | 17.5 | | | 42.0 | | | | |
| 18 | | 67.5 | 30.5 | 4.0 | 4.5 | | | 14.5 | 21.5 | | | |
| 19 | | 10.0 | | 49.5 | 30.0 | | | | | | | |
| 20 | | 42.0 | 1.0 | 21.5 | 15.0 | 11.5 | 2.5 | | | 9.0 | | |
| 21 | | 58.0 | 1.0 | 22.0 | 9.5 | | | 2.0 | | | | |
| 22 | | 20.0 | | 4.5 | 9.0 | 35.0 | | 0.5 | | | | |
| 23 | | | | | 17.5 | 28.5 | | 12.0 | | | | |
| 24 | | 1.0 | | | | 29.5 | 0.5 | | | | | |
| 25 | | 1.0 | | | | 5.0 | 22.5 | | | | | |
| 26 | | | 49.5 | | | | 16.5 | 1.0 | | | | |
| 27 | | | 2.5 | | | | | 1.5 | | | | 1.0 |
| 28 | | 34.0 | 74.5 | | | 1.5 | 7.0 | | | | | |
| 29 | | 28.5 | 0.5 | | | 5.5 | 6.0 | | | | | 6.0 |
| 30 | | 20.0 | 6.5 | (2.0) | | 1.5 | 4.5 | 2.0 | | | | 7.0 |
| 31 | | 39.0 | 42.0 | (5.0) | | 17.0 | | | | | 85.0 | |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | 224.8 | 650.0 | 326.0 | 251.6 | 315.0 | 147.5 | 105.0 | 137.0 | 70.0 | 25.0 | 85.0 | 49.0 |

Μεγίστη μηνός: Όπου ή ύπογράμμιση

Μεγίστη έτους: 133.5

Έτησις: 2371.9

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|-------------|------|-------------|------------|------------|-------------|-------------|-------------|------------|-------------|------------|------------|
| 1 | | | | | | 10.5 | 1.3 | | 0.8 | | | |
| 2 | 2.5 | | 3.0 | | | 10.4 | | | | | | 1.9 |
| 3 | | | | | | | | | | | | |
| 4 | | | | | | | | | | | | |
| 5 | | | 1.5 | 2.5 | | | 13.0 | | | | | |
| 6 | 11.0 | | 3.5 | | | 7.0 | 0.5 | | 0.4 | | | |
| 7 | | | 38.0 | | | <u>38.8</u> | 13.5 | | | | | |
| 8 | | | | | | 6.3 | 6.8 | | 0.2 | | | |
| 9 | | | | | | 8.2 | 1.7 | | 3.5 | | | |
| 10 | <u>71.5</u> | | | | | | | <u>45.6</u> | <u>4.2</u> | | <u>4.2</u> | |
| 11 | 15.5 | | 6.0 | | | | | 4.2 | 0.5 | | | |
| 12 | 0.5 | | 18.5 | | | | | | | | | |
| 13 | | | 13.5 | | | | | | | 2.0 | | |
| 14 | | | 25.5 | | 0.4 | 14.2 | | | 1.0 | | | |
| 15 | | | 11.0 | | | | | | 2.0 | | | |
| 16 | 10.5 | | 21.5 | | 0.4 | 14.3 | | | 20.0 | | | |
| 17 | | | 1.5 | 1.0 | | 7.0 | | <u>50.5</u> | | | | |
| 18 | | | <u>52.5</u> | | <u>8.6</u> | | | <u>0.5</u> | | 0.5 | | |
| 19 | | | 1.0 | | 1.2 | | | | | | | |
| 20 | | | 51.5 | | 0.1 | | | | 2.5 | | | |
| 21 | | | | | | | | | | | | |
| 22 | | 10.0 | | | 0.2 | 1.7 | | 40.2 | 3.5 | | | |
| 23 | | | | | 0.1 | 16.8 | | 6.3 | | | | |
| 24 | | | | | | 3.0 | | 0.8 | 0.5 | | | |
| 25 | | | | | | | | | 1.8 | | | <u>8.4</u> |
| 26 | | | | | | | | | | | | <u>5.3</u> |
| 27 | | | | | 4.2 | | <u>17.5</u> | 0.5 | 4.4 | <u>10.2</u> | | 0.6 |
| 28 | 4.0 | 18.0 | | | | | 6.2 | | 0.3 | | | |
| 29 | 11.0 | 10.0 | | 2.0 | 4.4 | 1.0 | 0.5 | 44.8 | | | | |
| 30 | 9.0 | | | <u>7.0</u> | | | | 34.5 | | | | |
| 31 | | | | 4.0 | | | | 0.8 | | | | |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | 135.5 | | 248.5 | 16.5 | 19.6 | 139.2 | 61.0 | 183.1 | 86.5 | 12.7 | 4.9 | 16.2 |

Μεγίστη μηνός: Όπου ή υπογράμμιστος

Μεγίστη έτους:

Έτησια:

| ΗΜΕΡΑ | ΑΠΡΙΛΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | |
|-------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|
| | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ |
| | 1 | 75 | 39 | 69 | 76 | 43 | 56 | 57 | 30 | 40 | 73 | 29 | 31 | 61 | 34 | 51 | 61 | 34 |
| 2 | 74 | 84 | 79 | 74 | 27 | 40 | 61 | 24 | 34 | 58 | 24 | 41 | 75 | 27 | 64 | 75 | 27 | 64 |
| 3 | 89 | 43 | 90 | 57 | 31 | 60 | 60 | 25 | 35 | 70 | 28 | 45 | 50 | 26 | 75 | 70 | 26 | 75 |
| 4 | 91 | 51 | 77 | 46 | 41 | 48 | 70 | 55 | 55 | 68 | 26 | 32 | 70 | 26 | 46 | 70 | 26 | 46 |
| 5 | 61 | 42 | 51 | 43 | 60 | 109 | 69 | 29 | 41 | 59 | 21 | 25 | 80 | 23 | 45 | 80 | 23 | 45 |
| 6 | 40 | 36 | 48 | 55 | 41 | 51 | 60 | 27 | 45 | 55 | 21 | 30 | 70 | 27 | 40 | 70 | 27 | 40 |
| 7 | 59 | 31 | 69 | 86 | 75 | 70 | 60 | 25 | 36 | 61 | 34 | 51 | 71 | 40 | 46 | 71 | 40 | 46 |
| 8 | 71 | 39 | 74 | 90 | 51 | 61 | 64 | 26 | 41 | 64 | 21 | 31 | 66 | 30 | 54 | 66 | 30 | 54 |
| 9 | 79 | 29 | 50 | 72 | 36 | 39 | 55 | 21 | 30 | 60 | 30 | 56 | 60 | 30 | 54 | 60 | 30 | 54 |
| 10 | 73 | 39 | 58 | 91 | 40 | 81 | 57 | 44 | 50 | 64 | 36 | 59 | 61 | 92 | 79 | 61 | 92 | 79 |
| 11 | 84 | 46 | 45 | 87 | 42 | 80 | 56 | 18 | 40 | 60 | 26 | 42 | 87 | 58 | 90 | 87 | 58 | 90 |
| 12 | 50 | 40 | 50 | 74 | 40 | 62 | 44 | 26 | 28 | 60 | 25 | 32 | 65 | 45 | 55 | 65 | 45 | 55 |
| 13 | 43 | 32 | 44 | 85 | 35 | 51 | 60 | 30 | 55 | 60 | 18 | 23 | 61 | 52 | 60 | 61 | 52 | 60 |
| 14 | 38 | 30 | 40 | 70 | 31 | 41 | 40 | 30 | 35 | 61 | 50 | 50 | 73 | 44 | 65 | 73 | 44 | 65 |
| 15 | 55 | 26 | 41 | 60 | 33 | 42 | 44 | 33 | 48 | 75 | 45 | 76 | 80 | 33 | 66 | 80 | 33 | 66 |
| 16 | 43 | 34 | 40 | 56 | 35 | 82 | 71 | 22 | 39 | 55 | 24 | 33 | 75 | 35 | 62 | 75 | 35 | 62 |
| 17 | 69 | 40 | 86 | 82 | 39 | 55 | 65 | 26 | 31 | 60 | 24 | 33 | 80 | 38 | 69 | 80 | 38 | 69 |
| 18 | 90 | 90 | 92 | 70 | 27 | 46 | 72 | 22 | 33 | 60 | 23 | 23 | 59 | 46 | 54 | 59 | 46 | 54 |
| 19 | --- | --- | --- | 65 | 19 | 29 | 50 | 26 | 35 | 59 | 23 | 30 | 57 | 40 | 49 | 57 | 40 | 49 |
| 20 | --- | --- | --- | 49 | 17 | 30 | 49 | 32 | 38 | 60 | 39 | 37 | 57 | 26 | 54 | 57 | 26 | 54 |
| 21 | --- | --- | --- | 55 | 23 | 35 | 46 | 27 | 40 | 44 | 42 | 73 | 91 | 38 | 71 | 91 | 38 | 71 |
| 22 | --- | --- | --- | 55 | 28 | 45 | 55 | 23 | 28 | 56 | 24 | 41 | 92 | 35 | 80 | 92 | 35 | 80 |
| 23 | --- | --- | --- | 68 | 35 | 40 | 57 | 29 | 39 | 65 | 23 | 39 | 95 | 63 | 86 | 95 | 63 | 86 |
| 24 | --- | --- | --- | 54 | 26 | 39 | 73 | 38 | 49 | 60 | 21 | 28 | 61 | 45 | 59 | 61 | 45 | 59 |
| 25 | --- | --- | --- | 51 | 32 | 86 | 75 | 33 | 45 | 55 | 23 | 35 | 65 | 48 | 94 | 65 | 48 | 94 |
| 26 | --- | --- | --- | 60 | 39 | 82 | 61 | 33 | 45 | 60 | 18 | 36 | 95 | 83 | 82 | 95 | 83 | 82 |
| 27 | 60 | 52 | 74 | 75 | 58 | 86 | 65 | 29 | 40 | 70 | 18 | 25 | 99 | 35 | 80 | 99 | 35 | 80 |
| 28 | 83 | 84 | 67 | 81 | 33 | 44 | 65 | 29 | 60 | 70 | 24 | 32 | 85 | 66 | 96 | 85 | 66 | 96 |
| 29 | 83 | 79 | 86 | 80 | 38 | 52 | 81 | 49 | 50 | 58 | 30 | 60 | 94 | 70 | 94 | 94 | 70 | 94 |
| 30 | 85 | 23 | 46 | --- | --- | --- | 50 | 30 | 44 | 60 | 31 | 61 | 96 | 40 | 81 | 96 | 40 | 81 |
| 31 | --- | --- | --- | --- | --- | --- | 66 | 26 | 39 | 70 | 31 | 61 | --- | --- | --- | --- | --- | --- |
| ΜΕΣΗ | 68 | 46 | 63 | 68 | 37 | 58 | 60 | 30 | 41 | 61 | 28 | 41 | 74 | 45 | 67 | 74 | 45 | 67 |

Λ. ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΥΓΡΑΣΙΑΙ ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΜΑΡΤΙΟΣ | | |
|-------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|
| | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ |
| 1 | 85 | 26 | 71 | 98 | 38 | 80 | 64 | 40 | 45 | 92 | 53 | 94 | 98 | 44 | 88 | 97 | 46 | 84 |
| 2 | 85 | 31 | 63 | 97 | 35 | 85 | 65 | 42 | 72 | 98 | 58 | 94 | 71 | 58 | 89 | 96 | 54 | 60 |
| 3 | 94 | 28 | 69 | 96 | 39 | 84 | 87 | 55 | 94 | 97 | 90 | 96 | 96 | 90 | 90 | 81 | 54 | 56 |
| 4 | 75 | 36 | 61 | 95 | 143 | 87 | 97 | 59 | 92 | 98 | 51 | 91 | 88 | 87 | 94 | 56 | 53 | 55 |
| 5 | 60 | 40 | 55 | 97 | 55 | 93 | 98 | 50 | 89 | 95 | 75 | 91 | 97 | 70 | 47 | 57 | 51 | 55 |
| 6 | 69 | 50 | 61 | 97 | 75 | 93 | 98 | 63 | 93 | 95 | 78 | 95 | 47 | 40 | 49 | 55 | 31 | 42 |
| 7 | 94 | 51 | 89 | 93 | 70 | 95 | 97 | 63 | 88 | 96 | 70 | 91 | 56 | 39 | 54 | 60 | 36 | 54 |
| 8 | 94 | 46 | 76 | 95 | 50 | 92 | 96 | 70 | 77 | 91 | 60 | 58 | 90 | 87 | 66 | 95 | 27 | 65 |
| 9 | 93 | 44 | 70 | 95 | 71 | 95 | 97 | 82 | 95 | 93 | 49 | 91 | 51 | 40 | 50 | 91 | 31 | 42 |
| 10 | 97 | 43 | 79 | 97 | 72 | 59 | 97 | 93 | 95 | 95 | 74 | 84 | 92 | 37 | 41 | 93 | 24 | 40 |
| 11 | 95 | 69 | 95 | 88 | 48 | 83 | 94 | 72 | 94 | 98 | 49 | 95 | 43 | 35 | 43 | 90 | 30 | 44 |
| 12 | 95 | 85 | 86 | 97 | 47 | 92 | 92 | 95 | 94 | 98 | 51 | 89 | 93 | 33 | 50 | 96 | 22 | 45 |
| 13 | 95 | 55 | 82 | 97 | 49 | 95 | 96 | 91 | 88 | 97 | 63 | 92 | 80 | 39 | 60 | 85 | 27 | 81 |
| 14 | 95 | 39 | 84 | 95 | 57 | 70 | 95 | 91 | 96 | 94 | 52 | 64 | 95 | 30 | 41 | 95 | 27 | 35 |
| 15 | 89 | 80 | 95 | 91 | 51 | 90 | 97 | 62 | 94 | 70 | 62 | 59 | 49 | 33 | 54 | 86 | 31 | 55 |
| 16 | 96 | 41 | 74 | 96 | 51 | 76 | 96 | 50 | 87 | 95 | 87 | 80 | 86 | 17 | 29 | 90 | 30 | 71 |
| 17 | - | - | - | 94 | 57 | 85 | 92 | 56 | 71 | 98 | 59 | 82 | 85 | 28 | 63 | 94 | 30 | 73 |
| 18 | - | - | - | 97 | 50 | 90 | 96 | 95 | 95 | 94 | 47 | 51 | 71 | 40 | 45 | 79 | 29 | 70 |
| 19 | - | - | - | 98 | 51 | 86 | 95 | 79 | 94 | 51 | 39 | 34 | 97 | 30 | 70 | 94 | 36 | 65 |
| 20 | - | - | - | 81 | 59 | 97 | 97 | 61 | 95 | 50 | 21 | 33 | 98 | 30 | 79 | 95 | 54 | 74 |
| 21 | - | - | - | 94 | 31 | 96 | 97 | 88 | 92 | 91 | 29 | 79 | 97 | 31 | 52 | 80 | 45 | 49 |
| 22 | - | - | - | - | - | - | 96 | 84 | 95 | 96 | 54 | 93 | 63 | 40 | 58 | 96 | 53 | 86 |
| 23 | - | - | - | - | - | - | 96 | 64 | 92 | 96 | 87 | 97 | 67 | 39 | 49 | 95 | 37 | 88 |
| 24 | - | - | - | - | - | - | 89 | 89 | 93 | 97 | 86 | 80 | 88 | 10 | 49 | 60 | 38 | 53 |
| 25 | 95 | 33 | 82 | - | - | - | 95 | 91 | 92 | 77 | 50 | 88 | 75 | 40 | 49 | 90 | 34 | 56 |
| 26 | 95 | 34 | 82 | 96 | 46 | 71 | 98 | 80 | 85 | 97 | 88 | 89 | 60 | 57 | 69 | 96 | 33 | 40 |
| 27 | 94 | 38 | 86 | 97 | 56 | 93 | 94 | 88 | 94 | 93 | 76 | 82 | 59 | 51 | 57 | 45 | 37 | 45 |
| 28 | 95 | 30 | 74 | 97 | 61 | 87 | 87 | 82 | 94 | 57 | 85 | 83 | 85 | 39 | 81 | 90 | 26 | 64 |
| 29 | 95 | 35 | 74 | 95 | 57 | 86 | 94 | 74 | 96 | 83 | 54 | 58 | - | - | - | 95 | 41 | 40 |
| 30 | 96 | 44 | 73 | 96 | 65 | 64 | 96 | 58 | 91 | 80 | 51 | 68 | - | - | - | 95 | 23 | 60 |
| 31 | 94 | 58 | 89 | - | - | - | 94 | 51 | 54 | 98 | 42 | 83 | - | - | - | 93 | 28 | 63 |
| ΜΕΣΗ | 90 | 45 | 77 | 95 | 53 | 86 | 93 | 72 | 88 | 89 | 61 | 79 | 78 | 44 | 50 | 85 | 36 | 58 |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΠΡΙΛΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | | | |
|-------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|----|----|
| | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | | |
| | 1 | 92 | 40 | 70 | 74 | 90 | 81 | 73 | 22 | 38 | 55 | 41 | 83 | 44 | 28 | 47 | 62 | 44 | 44 | 47 |
| 2 | 95 | 42 | 96 | 93 | 51 | 95 | 55 | 32 | 39 | 59 | 35 | 37 | 39 | 24 | 42 | 54 | 39 | 24 | 47 | 48 |
| 3 | 97 | 43 | 66 | 96 | 41 | 67 | 65 | 34 | 61 | 56 | 29 | 56 | 56 | 24 | 31 | 51 | 56 | 24 | 37 | 62 |
| 4 | 85 | 44 | 71 | 67 | 37 | 68 | 75 | 87 | 69 | 50 | 31 | 91 | 55 | 25 | 41 | 57 | 55 | 25 | 24 | 64 |
| 5 | 75 | 36 | 93 | 76 | 28 | 50 | 79 | 30 | 66 | 60 | 28 | 65 | 56 | 30 | 91 | 61 | 56 | 30 | 24 | 62 |
| 6 | 85 | 28 | 53 | 67 | 31 | 44 | 39 | 32 | 59 | 50 | 22 | 72 | 60 | 31 | 34 | 61 | 60 | 31 | 23 | 32 |
| 7 | 87 | 25 | 28 | 75 | 37 | 50 | 60 | 35 | 70 | 54 | 20 | 55 | 45 | 32 | 42 | 65 | 45 | 32 | 22 | 33 |
| 8 | 74 | 23 | 39 | 75 | 48 | 71 | 62 | 36 | 83 | 63 | 28 | 59 | 64 | 23 | 36 | 69 | 64 | 23 | 33 | 54 |
| 9 | 90 | 25 | 23 | 85 | 36 | 57 | 70 | 52 | 65 | 70 | 90 | 64 | 50 | 21 | 39 | 66 | 50 | 21 | 33 | 34 |
| 10 | 29 | 31 | 50 | 66 | 54 | 74 | 70 | 39 | 62 | 70 | 27 | 50 | 45 | 24 | 27 | 70 | 45 | 24 | 38 | 64 |
| 11 | 90 | 48 | 59 | 70 | 85 | 70 | 70 | 48 | 72 | 50 | 30 | 46 | 33 | 25 | 34 | 50 | 33 | 25 | 27 | 44 |
| 12 | 90 | 44 | 06 | 70 | 33 | 59 | 56 | 42 | 71 | 56 | 20 | 35 | 43 | 24 | 32 | 53 | 43 | 24 | 29 | 58 |
| 13 | 50 | 38 | 49 | 56 | 35 | 53 | 58 | 33 | 51 | 60 | 25 | 30 | 51 | 19 | 23 | 71 | 51 | 19 | 34 | 60 |
| 14 | 67 | 29 | 51 | 85 | 41 | 94 | 58 | 31 | 49 | 55 | 39 | 59 | 65 | 23 | 65 | 75 | 65 | 23 | 28 | 51 |
| 15 | 65 | 24 | 51 | 96 | 42 | 71 | 60 | 28 | 39 | 55 | 23 | 38 | — | — | — | 66 | — | — | 32 | 65 |
| 16 | 80 | 29 | 45 | 70 | 44 | 74 | 58 | 91 | 73 | 59 | 30 | 43 | — | — | — | 70 | — | — | 25 | 27 |
| 17 | 81 | 29 | 39 | 80 | 25 | 35 | 62 | 38 | 49 | 62 | 24 | 49 | 69 | 44 | 67 | 50 | 69 | 44 | 46 | 43 |
| 18 | 82 | 21 | 31 | 60 | 49 | 75 | 54 | 36 | 37 | 60 | 41 | 64 | 80 | 34 | 53 | 50 | 80 | 34 | 44 | 48 |
| 19 | 81 | 30 | 44 | 71 | 30 | 55 | 55 | 39 | 80 | 65 | 36 | 60 | 40 | 18 | 35 | 51 | 40 | 18 | 37 | 35 |
| 20 | 77 | 47 | 72 | 89 | 50 | 95 | 64 | 36 | 40 | 61 | 24 | 43 | 63 | 21 | 35 | 66 | 63 | 21 | 21 | 45 |
| 21 | 80 | 39 | 60 | 96 | 80 | 81 | 56 | 39 | 63 | 53 | 34 | 50 | 69 | 22 | 39 | 66 | 69 | 22 | 22 | 51 |
| 22 | 88 | 49 | 66 | 71 | 52 | 74 | 69 | 35 | 80 | 60 | 23 | 44 | 61 | 28 | 49 | 60 | 61 | 28 | 41 | 56 |
| 23 | 94 | 58 | 54 | 91 | 26 | 50 | 68 | 35 | 60 | 58 | 22 | 33 | 69 | 31 | 50 | 60 | 69 | 31 | 40 | 48 |
| 24 | 90 | 74 | 83 | 53 | 26 | 40 | 65 | 26 | 53 | 60 | 24 | 36 | 49 | 26 | 36 | 60 | 49 | 26 | 35 | 70 |
| 25 | 90 | 84 | 95 | 61 | 44 | 64 | 54 | 29 | 36 | 50 | 29 | 42 | 45 | 31 | 63 | 80 | 45 | 31 | 38 | 80 |
| 26 | 89 | 51 | 75 | 75 | 38 | 50 | 70 | 31 | 40 | 54 | 49 | 40 | 46 | 32 | 42 | 80 | 46 | 32 | 28 | 81 |
| 27 | 93 | 85 | 90 | 64 | 30 | 54 | 62 | 29 | 43 | 60 | 33 | 51 | 47 | 33 | 29 | 54 | 47 | 33 | 22 | 28 |
| 28 | 79 | 40 | 65 | 80 | 34 | 40 | 56 | 29 | 42 | 65 | 31 | 49 | 40 | 33 | 39 | 51 | 40 | 33 | 21 | 50 |
| 29 | 89 | 34 | 62 | 75 | 59 | 49 | 58 | 29 | 50 | 64 | 26 | 38 | 49 | 35 | 43 | 73 | 49 | 35 | 27 | 57 |
| 30 | 89 | 79 | 69 | 65 | 24 | 48 | 59 | 50 | 56 | 68 | 37 | 62 | 45 | 34 | 43 | 70 | 45 | 34 | 24 | 32 |
| 31 | — | — | — | 65 | 25 | 44 | — | — | — | 80 | 37 | 43 | 65 | 42 | 53 | — | 65 | 42 | — | — |
| ΜΕΣΗ | 82 | 42 | 61 | 74 | 43 | 62 | 62 | 38 | 57 | 59 | 32 | 50 | 53 | 28 | 43 | 62 | 53 | 28 | 31 | 51 |

ΣΤΑΘΜΟΣ: Κερασιά
ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1960

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΥΓΡΑΣΙΑΙ ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΜΑΡΤΙΟΣ | | | |
|-------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|-----------------|------------------|------------------|----|
| | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | 8 ⁰⁰ | 14 ⁰⁰ | 20 ⁰⁰ | |
| | 1 | 85 | 26 | 45 | 95 | 42 | 70 | 98 | 55 | 91 | 99 | 80 | 97 | 98 | 94 | 97 | 97 | 97 | 71 |
| 2 | 70 | 22 | 42 | 93 | 39 | 56 | 95 | 84 | 95 | 99 | 80 | 97 | 97 | 84 | 97 | 95 | 99 | 79 | 86 |
| 3 | 55 | 40 | 59 | 97 | 51 | 94 | 99 | 88 | 96 | 99 | 80 | 98 | 99 | 61 | 67 | 99 | 99 | 65 | 95 |
| 4 | 63 | 48 | 57 | 97 | 96 | 96 | 98 | 60 | 96 | 99 | 58 | 59 | 71 | 39 | 61 | 99 | 99 | 70 | 94 |
| 5 | 61 | 56 | 61 | 68 | 45 | 97 | 99 | 50 | 96 | 59 | 51 | 60 | 94 | 41 | 91 | 99 | 99 | 60 | 31 |
| 6 | 63 | 44 | 55 | 89 | 95 | 67 | 99 | 61 | 91 | 97 | 44 | 94 | 98 | 55 | 49 | 75 | 75 | 33 | 85 |
| 7 | 55 | 40 | 60 | 97 | 65 | 92 | 98 | 84 | 97 | 44 | 45 | 38 | 46 | 28 | 44 | 94 | 94 | 84 | 65 |
| 8 | 61 | 62 | 09 | 97 | 92 | 98 | 96 | 54 | 61 | 56 | 55 | 61 | 92 | 29 | 79 | 68 | 68 | 45 | 74 |
| 9 | 96 | 57 | 91 | 98 | 66 | 95 | 69 | 54 | 65 | 68 | 54 | 64 | 94 | 49 | 85 | 90 | 90 | 32 | 37 |
| 10 | 65 | 55 | 59 | 98 | 65 | 93 | 80 | 53 | 59 | 91 | 51 | 70 | 99 | 42 | 86 | 61 | 61 | 41 | 58 |
| 11 | 40 | 44 | 47 | 99 | 71 | 95 | 96 | 50 | 92 | 95 | 87 | 99 | 99 | 48 | 91 | 67 | 67 | 54 | 80 |
| 12 | 55 | 38 | 48 | 99 | 68 | 94 | 99 | 55 | 95 | 98 | 93 | 97 | 99 | 44 | 91 | 98 | 98 | 93 | 97 |
| 13 | 79 | 33 | 93 | 99 | 50 | 40 | 99 | 59 | 96 | 98 | 64 | 97 | 98 | 82 | 75 | 99 | 99 | 75 | 90 |
| 14 | 65 | 33 | 79 | 39 | 40 | 48 | 99 | 47 | 90 | 99 | 93 | 97 | 95 | 94 | 89 | 98 | 98 | 49 | 93 |
| 15 | 97 | 33 | 44 | 47 | 60 | 80 | 61 | 51 | 94 | 99 | 79 | 94 | 99 | 79 | 95 | 86 | 86 | 40 | 93 |
| 16 | 84 | 34 | 73 | 97 | 59 | 75 | 75 | 57 | 71 | 98 | 91 | 96 | 40 | 41 | 75 | 94 | 94 | 94 | 97 |
| 17 | 96 | 39 | 74 | 96 | 81 | 87 | 85 | 51 | 87 | 81 | 49 | 69 | 94 | 73 | 86 | 87 | 87 | 44 | 81 |
| 18 | 94 | 59 | 87 | 98 | 46 | 87 | 81 | 60 | 88 | 85 | 51 | 84 | 93 | 23 | 61 | 98 | 98 | 56 | 66 |
| 19 | 96 | 51 | 83 | 99 | 95 | 95 | 85 | 56 | 59 | 99 | 53 | 91 | 97 | 23 | 61 | 84 | 84 | 36 | 66 |
| 20 | 94 | 32 | 96 | 97 | 53 | 57 | 56 | 54 | 61 | 99 | 54 | 93 | 99 | 31 | 80 | 97 | 97 | 41 | 64 |
| 21 | 95 | 53 | 82 | 41 | 32 | 35 | 95 | 58 | 85 | 75 | 37 | 44 | 99 | 35 | 87 | 65 | 65 | 54 | 65 |
| 22 | 98 | 40 | 69 | 97 | 27 | 80 | 68 | 36 | 68 | 96 | 38 | 91 | 99 | 56 | 95 | 91 | 91 | 97 | 92 |
| 23 | 96 | 56 | 85 | 98 | 32 | 85 | 99 | 76 | 99 | 99 | 56 | 94 | 88 | 92 | 84 | 86 | 86 | 98 | 98 |
| 24 | 75 | 59 | 59 | 89 | 66 | 97 | 93 | 89 | 88 | 84 | 51 | 61 | 95 | 97 | 96 | 99 | 99 | 56 | 76 |
| 25 | 60 | 54 | 61 | 98 | 94 | 96 | 99 | 98 | 99 | 97 | 40 | 92 | 98 | 51 | 69 | 81 | 81 | 61 | 66 |
| 26 | 52 | 44 | 56 | 96 | 84 | 91 | 99 | 99 | 99 | 97 | 61 | 93 | 99 | 33 | 70 | 85 | 85 | 85 | 68 |
| 27 | 65 | 50 | 62 | 99 | 69 | 96 | 99 | 99 | 99 | 49 | 38 | 44 | 90 | 96 | 97 | 98 | 98 | 45 | 65 |
| 28 | 71 | 35 | 85 | 98 | 70 | 97 | 99 | 99 | 99 | 77 | 31 | 70 | 97 | 74 | 95 | 98 | 98 | 90 | 95 |
| 29 | 98 | 45 | 90 | 98 | 66 | 96 | 99 | 99 | 99 | 71 | 90 | 93 | 99 | 99 | 99 | 95 | 95 | 41 | 89 |
| 30 | 98 | 41 | 88 | 98 | 64 | 93 | 99 | 99 | 99 | 97 | 98 | 98 | 99 | 99 | 99 | 99 | 99 | 19 | 75 |
| 31 | 98 | 41 | 93 | 98 | 64 | 93 | 99 | 99 | 99 | 97 | 94 | 98 | 99 | 99 | 99 | 99 | 99 | 84 | 85 |
| ΜΕΣΗ | 77 | 44 | 70 | 90 | 69 | 83 | 89 | 62 | 85 | 90 | 62 | 81 | 92 | 58 | 81 | 89 | 89 | 61 | 77 |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΠΡΙΛΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | |
|-------|----------|------|------|-------|------|------|---------|------|------|---------|------|------|-----------|------|------|-------------|------|------|
| | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος |
| | 92 | 65 | 75 | 98 | 40 | 80 | 63 | 20 | 31 | 71 | 31 | 53 | 53 | 39 | 36 | 81 | 31 | 60 |
| 2 | 90 | 64 | 70 | 94 | 45 | 70 | 61 | 25 | 29 | 80 | 98 | 50 | 34 | 51 | 80 | 40 | 40 | 97 |
| 3 | 86 | 31 | 46 | 92 | 36 | 70 | 69 | 54 | 70 | 80 | 30 | 46 | 27 | 51 | 32 | 70 | 32 | 60 |
| 4 | 80 | 50 | 85 | 85 | 28 | 70 | 79 | 35 | 50 | 80 | 33 | 54 | 24 | 41 | 77 | 29 | 29 | 56 |
| 5 | 94 | 70 | 75 | 98 | 93 | 67 | 81 | 32 | 48 | 80 | 4 | 60 | 27 | 30 | 69 | 28 | 28 | 74 |
| 6 | 83 | 86 | 92 | 55 | 39 | 24 | 60 | 37 | 50 | 65 | 23 | 29 | 22 | 34 | 81 | 30 | 30 | 49 |
| 7 | 93 | 56 | 98 | 99 | 21 | 40 | 80 | 37 | 50 | 64 | 19 | 30 | 36 | 43 | 75 | 27 | 27 | 49 |
| 8 | 99 | 36 | 50 | 77 | 24 | 34 | 68 | 28 | 40 | 66 | 21 | 34 | 28 | 32 | 75 | 23 | 23 | 50 |
| 9 | 99 | 35 | 70 | 80 | 32 | 45 | 97 | 76 | 94 | 65 | 26 | 31 | 48 | 31 | 84 | 34 | 34 | 82 |
| 10 | 81 | 37 | 75 | 78 | 28 | 50 | 90 | 50 | 95 | 61 | 31 | 45 | 27 | 44 | 51 | 45 | 45 | 50 |
| 11 | 98 | 93 | 97 | 71 | 43 | 69 | 88 | 49 | 84 | 55 | 32 | 37 | 31 | 72 | 61 | 32 | 32 | 74 |
| 12 | 90 | 39 | 71 | 75 | 21 | 34 | 95 | 16 | 70 | 66 | 28 | 36 | 27 | 44 | 71 | 29 | 29 | 60 |
| 13 | 85 | 59 | 92 | 77 | 30 | 34 | 74 | 37 | 80 | 70 | 23 | 41 | 30 | 49 | 68 | 26 | 26 | 31 |
| 14 | 85 | 75 | 80 | 70 | 23 | 40 | 75 | 30 | 45 | 66 | 26 | 40 | 37 | 48 | 75 | 41 | 41 | 62 |
| 15 | 99 | 51 | 82 | 61 | 51 | 71 | 65 | 27 | 44 | 65 | 33 | 29 | 35 | 36 | 69 | 50 | 50 | 66 |
| 16 | 99 | 30 | 50 | 75 | 21 | 50 | 65 | 30 | 50 | 75 | 30 | 48 | 31 | 43 | 70 | 40 | 40 | 80 |
| 17 | 74 | 31 | 41 | 19 | 24 | 40 | 72 | 30 | 42 | 67 | 33 | 65 | 27 | 31 | 80 | 40 | 40 | 83 |
| 18 | 80 | 30 | 36 | 60 | 25 | 32 | 85 | 30 | 48 | 74 | 14 | 69 | 29 | 44 | 88 | 55 | 55 | 98 |
| 19 | 66 | 32 | 42 | 60 | 24 | 23 | 63 | 40 | 70 | 78 | 34 | 64 | 26 | 36 | 99 | 41 | 41 | 81 |
| 20 | 55 | 26 | 19 | 56 | 27 | 49 | 55 | 29 | 27 | 74 | 30 | 39 | 33 | 41 | 99 | 43 | 43 | 80 |
| 21 | 43 | 30 | 15 | 83 | 54 | 65 | 50 | 31 | 33 | 59 | 31 | 48 | 41 | 46 | 97 | 46 | 46 | 74 |
| 22 | 35 | 28 | 41 | 99 | 44 | 58 | 54 | 36 | 41 | 75 | 28 | 40 | 41 | 99 | 90 | 42 | 42 | 73 |
| 23 | 45 | 24 | 53 | 70 | 38 | 61 | 66 | 30 | 30 | 75 | 29 | 34 | 31 | 94 | 50 | 36 | 36 | 99 |
| 24 | 43 | 29 | 50 | 65 | 32 | 91 | 64 | 36 | 35 | 70 | 30 | 56 | 28 | 40 | 68 | 38 | 38 | 99 |
| 25 | 74 | 25 | 27 | 90 | 40 | 96 | 70 | 33 | 41 | 50 | 40 | 50 | 26 | 42 | 96 | 71 | 71 | 61 |
| 26 | 76 | 26 | 12 | 91 | 46 | 50 | 70 | 34 | 55 | 55 | 36 | 34 | 21 | 28 | 90 | 60 | 60 | 70 |
| 27 | 70 | 24 | 50 | 75 | 29 | 35 | 70 | 36 | 44 | 43 | 32 | 30 | 22 | 32 | 83 | 45 | 45 | 64 |
| 28 | 80 | 36 | 80 | 77 | 26 | 35 | 66 | 32 | 60 | 46 | 24 | 25 | 26 | 35 | 93 | 64 | 64 | 99 |
| 29 | 92 | 44 | 74 | 90 | 14 | 18 | 60 | 31 | 25 | 19 | 28 | 36 | 31 | 19 | 94 | 55 | 55 | 85 |
| 30 | 98 | 44 | 70 | 63 | 22 | 27 | 63 | 28 | 19 | 45 | 28 | 37 | 31 | 19 | 99 | 51 | 51 | 92 |
| 31 | — | — | — | 65 | 22 | 33 | — | — | — | 69 | 28 | 56 | 28 | 43 | — | — | — | — |
| ΜΕΣΗ | 79 | 44 | 63 | 77 | 34 | 51 | 71 | 36 | 51 | 66 | 32 | 45 | 29 | 45 | 79 | 41 | 41 | 70 |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΥΓΙΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | | | | | | | | | | |
|-------|----------|------|------|-------------|------|------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | | | | | | | | | |
| | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | | | | | | | | | |
| 1 | 80 | 44 | 96 | 57 | 70 | 91 | 59 | 25 | 33 | 50 | 31 | 31 | 99 | 39 | 63 |
| 2 | 99 | 91 | 93 | 91 | 89 | 84 | 61 | 28 | 36 | 51 | 33 | 41 | 95 | 36 | 41 |
| 3 | 98 | 45 | 65 | 88 | 44 | 86 | 67 | 28 | 53 | 59 | 36 | 34 | 79 | 34 | 56 |
| 4 | 91 | 74 | 96 | 98 | 40 | 61 | 57 | 16 | 71 | 70 | 32 | 38 | 87 | 28 | 64 |
| 5 | 90 | 39 | 57 | 71 | 43 | 50 | 54 | 32 | 65 | 64 | 33 | 34 | 82 | 33 | 50 |
| 6 | 54 | 44 | 56 | 80 | 33 | 47 | 80 | 31 | 91 | 70 | 33 | 79 | 89 | 34 | 45 |
| 7 | 44 | 34 | 66 | 75 | 29 | 64 | 90 | 33 | 61 | 81 | 26 | 33 | 86 | 38 | 47 |
| 8 | 95 | 42 | 64 | 88 | 36 | 94 | 95 | 46 | 79 | 75 | 32 | 50 | 94 | 41 | 70 |
| 9 | 99 | 35 | 71 | 96 | 32 | 61 | 75 | 30 | 36 | 82 | 81 | 48 | 94 | 55 | 67 |
| 10 | 99 | 34 | 65 | 90 | 37 | 56 | 69 | 30 | 45 | 97 | 58 | 66 | 87 | 39 | 68 |
| 11 | 92 | 42 | 66 | 75 | 40 | 70 | 67 | 29 | 36 | 98 | 38 | 60 | 86 | 31 | 62 |
| 12 | 75 | 43 | 70 | 84 | 47 | 70 | 66 | 30 | 50 | 85 | 21 | 48 | 77 | 30 | 59 |
| 13 | 89 | 35 | 68 | 98 | 39 | 53 | 69 | 41 | 47 | 95 | 30 | 55 | 71 | 26 | 41 |
| 14 | 90 | 31 | 52 | 85 | 37 | 40 | 96 | 30 | 37 | 79 | 18 | 32 | 67 | 30 | 39 |
| 15 | 97 | 33 | 65 | 80 | 32 | 52 | 88 | 89 | 36 | 69 | 22 | 31 | 72 | 35 | 54 |
| 16 | 55 | 31 | 80 | 90 | 44 | 44 | 48 | 39 | 36 | 69 | 27 | 28 | 78 | 34 | 47 |
| 17 | 71 | 37 | 46 | 92 | 39 | 74 | 66 | 34 | 46 | 75 | 21 | 27 | 71 | 31 | 39 |
| 18 | 52 | 35 | 57 | 91 | 45 | 61 | 74 | 46 | 79 | 84 | 25 | 33 | 70 | 33 | 58 |
| 19 | 91 | 47 | 97 | 89 | 40 | 42 | 96 | 36 | 97 | 79 | 38 | 60 | 79 | 30 | 55 |
| 20 | 52 | 29 | 52 | 80 | 38 | 44 | 91 | 29 | 33 | 70 | 24 | 42 | 77 | 23 | 49 |
| 21 | 56 | 49 | 56 | 80 | 33 | 41 | 87 | 31 | 60 | 60 | 33 | 53 | 78 | 30 | 49 |
| 22 | 56 | 39 | 38 | 88 | 25 | 30 | 70 | 34 | 55 | 76 | 43 | 58 | 56 | 41 | 45 |
| 23 | 81 | 33 | 89 | 80 | 26 | 36 | 76 | 40 | 42 | 60 | 25 | 45 | 52 | 41 | 31 |
| 24 | 89 | 47 | 81 | 70 | 26 | 40 | 54 | 37 | 39 | 65 | 24 | 36 | 54 | 40 | 43 |
| 25 | 82 | 68 | 97 | 76 | 34 | 42 | 53 | 28 | 33 | 70 | 26 | 33 | 74 | 37 | 57 |
| 26 | 98 | 91 | 96 | 80 | 37 | 83 | 69 | 29 | 29 | 75 | 26 | 32 | 91 | 80 | 95 |
| 27 | 85 | 36 | 81 | 90 | 33 | 33 | 68 | 29 | 34 | 71 | 32 | 37 | 92 | 65 | 76 |
| 28 | 99 | 33 | 75 | 70 | 28 | 30 | 70 | 31 | 31 | 63 | 39 | 47 | 97 | 54 | 96 |
| 29 | 97 | 66 | 96 | 45 | 30 | 35 | 65 | 31 | 40 | 75 | 32 | 55 | 96 | 83 | 83 |
| 30 | 90 | 35 | 65 | 55 | 29 | 27 | 80 | 31 | 60 | 96 | 35 | 67 | 91 | 67 | 91 |
| 31 | -- | -- | -- | 50 | -- | -- | 59 | 33 | 39 | 99 | 71 | 94 | -- | -- | -- |
| ΜΕΣΗ | 82 | 45 | 72 | 83 | 49 | 81 | 74 | 38 | 55 | 71 | 35 | 49 | 81 | 41 | 58 |

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΥΓΡΑΣΙΑΙ ΥΑΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

ΣΤΑΤΙΣΤΙΚΑ ΛΕΙΤΤ.: ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ 1960

| ΗΜΕΡΑ | ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | | | ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | | | ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | | | ΜΑΡΤΙΟΣ | | |
|-------|-----------|------|------|-----------|------|------|------------|------|------|------------|------|------|-------------|------|------|---------|------|------|
| | 800 | 1400 | 2000 | 800 | 1400 | 2000 | 800 | 1400 | 2000 | 800 | 1400 | 2000 | 800 | 1400 | 2000 | 800 | 1400 | 2000 |
| | 1 | 98 | 90 | 96 | 96 | 45 | 63 | 66 | 84 | 85 | 51 | 51 | 51 | 91 | 50 | 58 | 92 | 85 |
| 2 | 99 | 70 | 92 | 99 | 43 | 89 | 74 | 58 | 57 | 51 | 45 | 50 | 32 | 52 | 80 | 84 | 56 | 60 |
| 3 | 99 | 63 | 80 | 99 | 56 | 92 | 64 | 47 | 56 | 51 | 45 | 60 | 97 | 29 | 40 | 94 | 41 | 70 |
| 4 | 98 | 35 | 42 | 99 | 55 | 93 | 83 | 91 | 96 | 80 | 69 | 66 | — | — | — | 85 | 61 | 69 |
| 5 | 80 | 91 | 92 | 99 | 64 | 93 | 99 | 87 | 85 | 50 | 52 | 57 | — | — | — | 69 | 45 | 81 |
| 6 | 99 | 70 | 91 | 99 | 63 | 91 | 99 | 99 | 99 | 55 | 51 | 59 | — | — | — | 85 | 94 | 96 |
| 7 | 99 | 51 | 76 | 99 | 69 | 68 | 99 | 50 | 65 | 55 | 55 | 55 | — | — | — | 98 | 94 | 81 |
| 8 | 99 | 50 | 96 | 96 | 66 | 74 | 99 | 43 | 76 | 53 | 49 | 50 | — | — | — | 93 | 94 | 75 |
| 9 | 98 | 88 | 97 | 99 | 43 | 81 | 62 | 35 | 29 | 56 | 52 | 52 | — | — | — | 65 | 80 | 61 |
| 10 | 89 | 66 | 77 | 97 | 47 | 76 | 35 | 24 | 29 | 56 | 46 | 53 | — | — | — | 64 | 50 | 56 |
| 11 | 99 | 84 | 71 | 98 | 50 | 91 | 76 | 72 | 75 | 64 | 49 | 54 | — | — | — | 89 | 56 | 73 |
| 12 | 64 | 59 | 65 | 99 | 57 | 89 | 80 | 69 | 66 | 60 | 50 | 53 | — | — | — | 95 | 44 | 71 |
| 13 | 91 | 72 | 75 | 98 | 69 | 77 | 56 | 54 | 68 | 63 | 54 | 49 | 99 | 61 | 91 | 82 | 94 | 80 |
| 14 | 95 | 49 | 79 | 97 | 71 | 73 | 75 | 64 | 81 | 94 | 40 | 74 | 99 | 80 | 73 | 69 | 54 | 56 |
| 15 | 98 | 41 | 95 | 97 | 66 | 92 | 86 | 53 | 67 | 97 | 40 | 80 | 93 | 70 | 88 | 85 | 55 | 75 |
| 16 | 60 | 49 | 60 | 99 | 60 | 90 | 57 | 43 | 49 | 95 | 70 | 76 | 81 | 49 | 58 | 94 | 74 | 83 |
| 17 | 57 | 57 | 70 | 98 | 56 | 65 | 54 | 70 | 76 | 51 | 39 | 36 | 85 | 60 | 97 | 97 | 50 | 71 |
| 18 | 76 | 65 | 69 | 98 | 54 | 89 | 85 | 66 | 72 | 36 | 21 | 30 | — | — | — | 93 | 47 | 74 |
| 19 | 62 | 43 | 53 | 97 | 48 | 90 | 82 | 62 | 85 | 88 | 29 | 60 | — | — | — | 96 | 53 | 78 |
| 20 | 67 | 49 | 59 | 98 | 51 | 84 | 82 | 61 | 67 | 94 | 30 | 54 | — | — | — | 96 | 49 | 61 |
| 21 | 94 | 35 | 73 | 97 | 66 | 95 | 62 | 39 | 50 | 84 | 28 | 36 | — | — | — | 90 | 60 | 78 |
| 22 | 98 | 37 | 67 | 40 | 36 | 43 | 96 | 69 | 77 | 92 | 49 | 94 | 67 | 63 | 66 | 97 | 87 | 78 |
| 23 | 97 | 37 | 80 | 81 | 26 | 80 | 91 | 45 | 54 | 98 | 21 | 32 | 64 | 46 | 53 | 91 | 51 | 89 |
| 24 | 99 | 44 | 85 | 84 | 27 | 86 | 54 | 48 | 56 | 44 | 35 | 60 | 93 | 43 | 66 | 96 | 50 | 64 |
| 25 | 61 | 50 | 59 | 99 | 40 | 95 | 50 | 43 | 46 | 97 | 33 | 50 | 77 | 46 | 63 | 87 | 31 | 60 |
| 26 | 63 | 56 | 66 | 99 | 61 | 93 | 85 | 56 | 87 | 96 | 35 | 60 | 74 | 60 | 69 | 90 | 33 | 54 |
| 27 | 65 | 80 | 89 | 70 | 60 | 89 | 92 | 43 | 84 | 96 | 43 | 79 | 75 | 54 | 65 | 90 | 40 | 45 |
| 28 | 78 | 68 | 90 | 97 | 50 | 92 | 75 | 37 | 41 | 97 | 23 | 44 | 96 | 84 | 82 | 47 | 48 | 48 |
| 29 | 98 | 72 | 67 | 79 | 80 | 99 | 84 | 24 | 33 | 75 | 90 | 87 | 99 | 44 | 83 | 90 | 56 | 57 |
| 30 | 99 | 70 | 97 | 67 | 66 | 69 | 70 | 33 | 81 | 79 | 84 | 85 | — | — | — | 96 | 33 | 52 |
| 31 | 99 | 40 | 72 | — | 55 | 83 | 95 | 44 | 80 | 91 | 56 | 59 | — | — | — | 84 | 50 | 70 |
| ΜΕΣΗ | 86 | 59 | 77 | 92 | 55 | 83 | 76 | 55 | 67 | 73 | 46 | 60 | 80 | 56 | 71 | 86 | 59 | 70 |

| ΗΜΕΡΑ | ΑΠΡΙΛΙΟΣ | | | ΜΑΙΟΣ | | | ΙΟΥΝΙΟΣ | | | ΙΟΥΛΙΟΣ | | | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | | | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | | |
|-------|----------|------|------|-------|------|------|---------|------|------|---------|------|------|-----------|------|------|-------------|------|------|
| | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος | 8ος | 14ος | 20ος |
| | 1 | 84 | 61 | 70 | 90 | 39 | 60 | 97 | 49 | 70 | 35 | 46 | 56 | 39 | 66 | 65 | 34 | 56 |
| 2 | 95 | 40 | 62 | 89 | 33 | 55 | 80 | 39 | 40 | 51 | 44 | 80 | 30 | 45 | 67 | 83 | 80 | |
| 3 | 80 | 21 | 18 | 88 | 35 | 41 | 73 | 41 | 50 | 57 | 38 | 76 | 34 | 54 | 88 | 48 | 53 | |
| 4 | 60 | 75 | 79 | 85 | 38 | 45 | 64 | 24 | 31 | 65 | 44 | 49 | 41 | 58 | 68 | 43 | 47 | |
| 5 | 91 | 48 | 65 | 80 | 45 | 59 | 59 | 38 | 48 | 70 | 37 | 62 | 36 | 69 | 61 | 39 | 39 | |
| 6 | 96 | 76 | 77 | 94 | 39 | 39 | 60 | 37 | 86 | 60 | 39 | 70 | 33 | 56 | 60 | 39 | 26 | |
| 7 | 92 | 52 | 70 | 41 | 30 | 39 | 76 | 37 | 51 | 69 | 36 | 75 | 36 | 55 | 60 | 27 | 36 | |
| 8 | 92 | 42 | 58 | 80 | 30 | 49 | 82 | 27 | 77 | 68 | 39 | 84 | 44 | 50 | 74 | 52 | 75 | |
| 9 | 83 | 46 | 59 | 81 | 28 | 44 | 80 | 36 | 95 | 64 | 42 | 89 | 35 | 34 | 80 | 33 | 31 | |
| 10 | 61 | 24 | 27 | 83 | 36 | 42 | 85 | 51 | 77 | 75 | 43 | 80 | 93 | 76 | 40 | 27 | 31 | |
| 11 | 44 | 42 | 54 | 70 | 82 | 91 | 63 | 36 | 51 | 75 | 36 | 80 | 41 | 65 | 52 | 32 | 50 | |
| 12 | 74 | 49 | 59 | 70 | 40 | 51 | 81 | 58 | 53 | 85 | 58 | 85 | 35 | 68 | 69 | 32 | 46 | |
| 13 | 58 | 29 | 46 | 59 | 35 | 55 | 75 | 38 | 81 | 98 | 41 | 70 | 27 | 63 | 70 | 31 | 45 | |
| 14 | 79 | 35 | 50 | 61 | 31 | 54 | 85 | 80 | 89 | 66 | 30 | 75 | 34 | 51 | 73 | 31 | 49 | |
| 15 | 92 | 54 | 71 | 69 | 33 | 60 | 96 | 51 | 80 | 60 | 35 | 73 | 26 | 29 | 66 | 39 | 51 | |
| 16 | 70 | 28 | 16 | 80 | 52 | 86 | 65 | 86 | 94 | 54 | 36 | 72 | 44 | 54 | 77 | 31 | 46 | |
| 17 | 80 | 40 | 61 | 89 | 89 | 64 | 73 | 36 | 75 | 64 | 62 | 60 | 45 | 54 | 72 | 37 | 65 | |
| 18 | 92 | 39 | 59 | 70 | 45 | 57 | 87 | 40 | 71 | 75 | 33 | 66 | 38 | 59 | 77 | 31 | 46 | |
| 19 | 65 | 36 | 45 | 61 | 35 | 57 | 69 | 80 | 84 | 75 | 38 | 80 | 38 | 70 | 68 | 32 | 71 | |
| 20 | 50 | 29 | 38 | — | — | — | 76 | 46 | 80 | 76 | 40 | 83 | 39 | 55 | 80 | 42 | 65 | |
| 21 | 62 | 25 | 40 | — | — | — | 70 | 32 | 81 | 54 | 36 | 86 | 39 | 45 | 90 | 35 | 66 | |
| 22 | 70 | 16 | 46 | 79 | 97 | 83 | 70 | 35 | 66 | 56 | 29 | 79 | 39 | 51 | 85 | 50 | 84 | |
| 23 | 65 | 29 | 40 | 70 | 38 | 46 | 55 | 38 | 44 | 62 | 33 | 89 | 26 | 30 | 99 | 35 | 44 | |
| 24 | 70 | 33 | 51 | 85 | 42 | 39 | 66 | 40 | 85 | 90 | 30 | 70 | 30 | 41 | 80 | 41 | 55 | |
| 25 | 70 | 57 | 84 | 75 | 38 | 69 | 85 | 31 | 89 | 86 | 34 | 60 | 45 | 53 | 89 | 52 | 55 | |
| 26 | 90 | 86 | 92 | 80 | 34 | 58 | 65 | 33 | 76 | 85 | 42 | 65 | 39 | 46 | 66 | 74 | 56 | |
| 27 | 98 | 41 | 65 | 70 | 34 | 60 | 65 | 30 | 35 | 76 | 36 | 61 | 38 | 39 | 91 | 44 | 69 | |
| 28 | 71 | 65 | 81 | 63 | 44 | 36 | 60 | 30 | 42 | 72 | 31 | 62 | 46 | 43 | 95 | 40 | 55 | |
| 29 | 95 | 37 | 53 | 50 | 41 | 94 | 85 | 42 | 61 | 67 | 25 | 64 | 38 | 35 | 86 | 39 | 62 | |
| 30 | 85 | 28 | 46 | 96 | 95 | 92 | 67 | 36 | 66 | 64 | 31 | 70 | 36 | 56 | 88 | 50 | 52 | |
| 31 | — | — | — | 94 | 70 | 85 | — | — | — | 60 | 36 | 65 | 36 | 37 | — | — | — | |
| ΜΕΣΗ | 77 | 43 | 57 | 76 | 46 | 59 | 74 | 43 | 68 | 69 | 37 | 72 | 39 | 52 | 75 | 41 | 54 | |

Ι.Α. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ

ΥΠ. ΠΛΑΤΟΣ: 3Η° 53'
 ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. Α. Μήκος: 21° 19'

ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

ΥΠ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΙΑ Δυτ. Στεφελίς
 ΛΕΚΑΝΗ: Άχελώου
 ΣΤΑΘΜΟΣ: Χερμαστά
 ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1960

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ * ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|-------|---|---|---|---|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | | | | | 0.50 | 1.50 | 3.20 | 3.40 | 7.60 | 7.80 | 9.20 | 9.50 |
| 2 | | | | | 0.80 | 1.50 | 3.50 | 3.20 | 7.50 | 8.60 | 10.00 | 8.00 |
| 3 | | | | | 0.70 | 1.70 | 3.80 | 3.50 | 8.90 | 7.90 | 8.00 | 7.00 |
| 4 | | | | | 0.90 | 1.40 | 3.10 | 3.90 | 6.20 | 6.80 | 8.40 | 7.20 |
| 5 | | | | | 1.00 | 1.90 | 3.60 | 3.40 | 5.60 | 5.20 | 8.00 | 6.70 |
| 6 | | | | | 4.00 | 2.80 | 3.60 | 4.90 | 5.20 | 7.30 | 8.10 | 6.70 |
| 7 | | | | | 2.80 | 3.20 | 4.00 | 5.60 | 6.60 | 7.20 | 8.70 | 7.00 |
| 8 | | | | | 1.30 | 2.10 | 4.20 | 5.10 | 6.20 | 6.60 | 8.80 | 6.50 |
| 9 | | | | | 1.20 | 1.70 | 4.30 | 5.70 | 6.60 | 7.20 | 9.00 | 6.50 |
| 10 | | | | | 4.00 | 3.00 | 5.00 | 5.90 | 4.00 | 7.40 | 10.00 | 6.60 |
| 11 | | | | | 4.00 | 2.30 | 6.00 | 4.90 | 4.30 | 7.70 | 12.00 | 7.60 |
| 12 | | | | | 1.80 | 2.50 | 5.00 | 5.10 | 5.00 | 6.10 | 12.20 | 7.00 |
| 13 | | | | | 1.70 | 2.60 | 4.80 | 4.30 | 5.10 | 7.70 | 12.40 | 5.00 |
| 14 | | | | | 1.80 | 2.70 | 4.20 | 3.40 | 6.30 | 7.50 | 10.60 | 5.00 |
| 15 | | | | | 3.50 | 3.10 | 4.10 | 3.50 | 7.50 | 6.30 | 9.60 | 5.00 |
| 16 | | | | | 1.30 | 3.40 | 4.10 | 3.80 | 8.20 | 8.90 | 9.20 | 5.50 |
| 17 | | | | | 1.90 | 3.10 | 4.00 | 5.60 | 3.20 | 9.20 | 7.00 | 6.20 |
| 18 | | | | | 1.50 | 3.40 | 3.80 | 5.00 | 6.80 | 9.00 | 7.20 | 7.40 |
| 19 | | | | | 1.70 | 3.20 | 5.50 | 5.80 | 7.40 | 7.20 | 7.50 | 7.00 |
| 20 | | | | | 1.60 | 2.80 | 4.20 | 5.70 | 7.40 | 7.00 | 7.10 | 8.00 |
| 21 | | | | | 1.90 | 2.20 | 5.20 | 3.50 | 7.80 | 8.20 | 7.30 | 5.50 |
| 22 | | | | | 3.70 | 2.70 | 3.50 | 3.80 | 5.50 | 7.00 | 7.00 | 5.80 |
| 23 | | | | | 2.50 | 3.50 | 4.40 | 4.40 | 5.60 | 9.10 | 7.00 | 7.90 |
| 24 | | | | | 3.50 | 2.80 | 3.60 | 5.60 | 6.20 | 9.50 | 7.50 | 6.30 |
| 25 | | | | | 2.40 | 2.70 | 2.00 | 6.00 | 7.40 | 8.50 | 8.80 | 5.00 |
| 26 | | | | | 3.60 | 2.60 | 2.30 | 5.60 | 7.50 | 9.20 | 7.70 | 3.90 |
| 27 | | | | | 3.50 | 2.90 | 4.60 | 4.60 | 7.60 | 10.50 | 9.20 | 5.80 |
| 28 | | | | | 1.90 | 2.90 | 2.10 | 6.30 | 7.60 | 7.50 | 9.90 | 5.80 |
| 29 | | | | | 2.90 | 2.90 | 2.50 | 4.00 | 8.90 | 7.60 | 12.00 | 3.80 |
| 30 | | | | | 2.30 | 2.30 | 2.40 | 7.50 | 9.60 | 7.90 | 9.50 | 3.60 |
| 31 | | | | | 2.50 | 2.50 | 7.00 | 7.00 | 8.60 | 8.60 | 9.00 | 187.00* |
| | | | | | 61.00 | 79.30 | 113.10 | 151.00 | 199.30 | 242.20 | 277.90 | |

Μείζων ή έλαχιστη μηνός: Όπου ή υπογράμμισαι. Μείζων έτους: Έλαχιστη έτους: Έτησία: * Έλαττωμετρον διαμέτρον 1.15 m. έκτός μετ. κλιβού.

Δ. ΠΑΥΜΟΣ: Δ. Φ. Μ. Α. Δ.
ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1960

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ * ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Λ | Σ |
|-------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 1 | 4.70 | 3.00 | 1.50 | 1.00 | 0.10 | 1.00 | 2.30 | 4.30 | 8.40 | 8.70 | 10.40 | 9.30 |
| 2 | 4.30 | 3.50 | 1.40 | 1.20 | 0.20 | 1.10 | 2.00 | 2.60 | 9.20 | 9.00 | 12.60 | 8.10 |
| 3 | 4.10 | 3.40 | 1.30 | 1.30 | 0.10 | 1.30 | 2.10 | 3.90 | 8.90 | 5.40 | 14.30 | 7.20 |
| 4 | 7.00 | 3.60 | 1.10 | 1.40 | 0.60 | 1.20 | 2.30 | 2.20 | 7.80 | 7.20 | 10.90 | 6.20 |
| 5 | 5.50 | 2.20 | 0.50 | 1.50 | 0.50 | 1.30 | 2.20 | 2.00 | 8.90 | 7.00 | 9.10 | 7.50 |
| 6 | 5.50 | 7.00 | 0.60 | 1.50 | 1.10 | 1.60 | 2.10 | 4.20 | 7.00 | 7.00 | 10.40 | 5.90 |
| 7 | 6.50 | 1.60 | 0.50 | 1.40 | 2.50 | 1.40 | 1.80 | 6.20 | 7.20 | 8.50 | 10.60 | 6.40 |
| 8 | 4.00 | 1.80 | 0.50 | 1.50 | 1.50 | 1.10 | 1.50 | 4.50 | 6.80 | 9.20 | 12.10 | 8.70 |
| 9 | 2.00 | 1.60 | 1.70 | 1.50 | 1.30 | 1.60 | 2.40 | 5.50 | 5.50 | 9.80 | 12.90 | 8.00 |
| 10 | 2.50 | 1.70 | 1.60 | 1.40 | 0.50 | 1.50 | 2.70 | 5.20 | 4.20 | 10.00 | 12.60 | 9.90 |
| 11 | 5.80 | 2.30 | 1.60 | 1.50 | 1.00 | 1.50 | 2.10 | 5.20 | 4.30 | 9.10 | 11.00 | 9.00 |
| 12 | 6.50 | 1.60 | 1.30 | 1.00 | 1.80 | 1.30 | 1.50 | 6.80 | 1.90 | 10.30 | 8.00 | 8.00 |
| 13 | 3.30 | 3.00 | 0.90 | 0.90 | 1.20 | 1.20 | 2.00 | 6.10 | 3.70 | 10.80 | 7.40 | 8.00 |
| 14 | 2.00 | 3.50 | 0.70 | 1.50 | 1.40 | 1.40 | 2.40 | 8.20 | 5.00 | 10.00 | 9.60 | 7.40 |
| 15 | 2.50 | 4.50 | 0.80 | 1.70 | 1.80 | 1.30 | 2.50 | 6.50 | 6.30 | 10.80 | 10.80 | 8.70 |
| 16 | 2.50 | 4.00 | 0.70 | 1.60 | 0.60 | 1.50 | 3.00 | 5.20 | 7.00 | 9.30 | 12.00 | 8.50 |
| 17 | 2.10 | 3.80 | 0.70 | 1.40 | 0.70 | 1.80 | 3.20 | 7.20 | 8.70 | 10.00 | 10.90 | 7.40 |
| 18 | 2.80 | 2.00 | 0.30 | 1.70 | 0.50 | 1.70 | 6.10 | 7.00 | 7.30 | 9.40 | 9.80 | 6.60 |
| 19 | 2.00 | 0.90 | 0.40 | 1.80 | 0.60 | 1.60 | 5.80 | 7.50 | 9.50 | 9.30 | 11.00 | 3.50 |
| 20 | 2.40 | 1.20 | 0.50 | 1.90 | 1.10 | 1.40 | 6.20 | 6.90 | 8.50 | 10.20 | 10.40 | 4.70 |
| 21 | 2.20 | 1.40 | 0.70 | 1.60 | 0.90 | 1.30 | 6.60 | 6.40 | 10.40 | 8.30 | 9.50 | 4.80 |
| 22 | 2.00 | 2.50 | 0.60 | 1.20 | 0.70 | 1.70 | 6.50 | 4.60 | 10.60 | 9.10 | 9.30 | 4.70 |
| 23 | 2.00 | 2.00 | 0.60 | 1.10 | 0.20 | 1.70 | 7.60 | 6.00 | 9.00 | 9.30 | 4.90 | 6.60 |
| 24 | 2.30 | 1.80 | 0.60 | 1.40 | 0.10 | 1.50 | 6.40 | 4.40 | 10.60 | 8.80 | 6.20 | 5.80 |
| 25 | 3.50 | 1.70 | 0.60 | 1.70 | 0.80 | 2.00 | 5.40 | 2.60 | 11.20 | 11.50 | 6.70 | 2.60 |
| 26 | 3.50 | 1.60 | 0.60 | 0.80 | 1.90 | 2.00 | 6.10 | 6.40 | 11.50 | 12.40 | 6.70 | 2.60 |
| 27 | 3.50 | 1.60 | 0.60 | 1.00 | 1.00 | 2.00 | 5.20 | 7.00 | 9.30 | 15.00 | 9.50 | 3.90 |
| 28 | 2.50 | 1.80 | 0.60 | 0.80 | 1.20 | 2.30 | 5.20 | 6.80 | 8.80 | 15.00 | 10.90 | 3.90 |
| 29 | 3.00 | 2.00 | 1.10 | 0.50 | 0.50 | 2.00 | 6.10 | 6.80 | 7.90 | 15.00 | 11.10 | 2.80 |
| 30 | 2.50 | 1.30 | 0.90 | 0.20 | 2.00 | 2.00 | 6.10 | 8.40 | 10.00 | 12.00 | 10.40 | 3.20 |
| 31 | 2.80 | | 0.80 | 0.30 | 1.80 | 1.80 | 8.40 | 8.40 | 10.00 | 11.00 | 9.50 | |
| | 110.30 | 69.90 | 26.30 | 39.30 | 26.20 | 48.10 | 118.10 | 176.00 | 236.80 | 308.40 | 310.20 | 109.80 |

Μεγίστη ή ελαχίστη μινός: Όπου ή ύπογραμμισ. Μεγίστη ή ελαχίστη ήτος: Έτησια: 1659.40 * Έξαμνημιετών διαμέτρου 1.15 m. έκτός μετ. κλωβού.

ΥΔΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ Δυτ. Στερεάς
 ΛΕΚΑΝΗ: Άχελώου
 ΣΤΑΘΜΟΣ: Χρυσιστάδα
 ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1960

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. Β. Πλάτος: 38° 53'
 Α. Μήκος: 21° 19'
 ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 180

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ * ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | Ο | N | Δ | Ι | Φ | M | A | M | Ι | Ι | A | Σ |
|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 1 | 3.50 | 1.70 | 1.60 | 0.40 | 0.50 | 1.20 | 3.00 | 4.00 | 5.70 | 9.30 | 12.00 | 4.00 |
| 2 | 3.40 | 1.90 | 1.50 | 0.30 | 0.60 | 1.10 | 1.90 | 2.00 | 3.90 | 10.00 | 12.50 | 5.40 |
| 3 | 5.60 | 2.00 | 0.90 | 0.20 | 0.50 | 1.00 | 2.50 | 2.10 | 4.20 | 11.00 | 11.50 | 7.40 |
| 4 | 6.00 | 1.80 | 1.80 | 0.20 | 1.10 | 0.80 | 3.50 | 2.60 | 4.60 | 9.80 | 12.70 | 6.50 |
| 5 | 5.50 | 2.00 | 1.50 | 0.20 | 1.00 | 0.70 | 2.40 | 3.30 | 5.90 | 7.50 | 11.60 | 5.50 |
| 6 | 4.50 | 2.00 | 1.30 | 0.10 | 2.50 | 0.90 | 4.50 | 3.00 | 6.70 | 7.20 | 9.70 | 6.20 |
| 7 | 2.80 | 1.70 | 1.20 | 0.30 | 0.70 | 1.00 | 5.80 | 3.00 | 8.80 | 4.30 | 8.00 | 5.70 |
| 8 | 3.00 | 1.90 | 1.00 | 0.40 | 1.10 | 1.20 | 3.00 | 3.60 | 7.30 | 7.50 | 10.00 | 5.70 |
| 9 | 6.10 | 2.00 | 1.00 | 0.60 | 1.00 | 1.40 | 3.00 | 4.40 | 4.30 | 7.50 | 8.40 | 4.20 |
| 10 | 5.50 | 1.70 | 1.20 | 0.50 | 1.20 | 1.50 | 3.40 | 4.40 | 4.90 | 8.80 | 5.90 | 4.70 |
| 11 | 4.20 | 1.70 | 0.40 | 0.50 | 1.20 | 1.60 | 3.10 | 5.20 | 6.20 | 7.80 | 6.90 | 5.30 |
| 12 | 3.80 | 1.60 | 0.50 | 0.60 | 0.50 | 1.40 | 3.50 | 5.70 | 5.50 | 9.00 | 6.80 | 5.00 |
| 13 | 2.10 | 1.00 | 0.60 | 0.80 | 0.60 | 2.20 | 3.60 | 3.60 | 4.10 | 8.80 | 7.70 | 5.20 |
| 14 | 2.20 | 0.80 | 1.00 | 0.70 | 0.50 | 2.50 | 3.60 | 4.60 | 6.20 | 8.20 | 7.10 | 6.60 |
| 15 | 2.10 | 0.80 | 0.90 | 0.90 | 0.70 | 1.80 | 4.00 | 3.90 | 5.50 | 10.00 | 8.40 | 6.40 |
| 16 | 2.80 | 0.90 | 0.70 | 1.30 | 0.80 | 2.10 | 6.00 | 4.00 | 7.00 | 11.00 | 9.00 | 6.00 |
| 17 | 3.00 | 1.40 | 0.80 | 0.80 | 0.70 | 2.40 | 4.80 | 3.00 | 6.50 | 10.00 | 10.10 | 8.00 |
| 18 | 2.50 | 0.80 | 0.90 | 0.30 | 0.90 | 2.60 | 4.50 | 3.00 | 4.60 | 8.00 | 9.00 | 7.40 |
| 19 | 2.00 | 0.10 | 1.00 | 0.50 | 0.80 | 2.00 | 3.80 | 3.90 | 5.20 | 8.00 | 10.30 | 5.00 |
| 20 | 1.60 | 0.70 | 0.80 | 0.60 | 0.60 | 2.10 | 3.00 | 4.50 | 6.30 | 7.40 | 8.20 | 5.00 |
| 21 | 1.90 | 0.60 | 1.00 | 0.20 | 1.30 | 1.80 | 5.30 | 3.90 | 6.50 | 7.60 | 8.40 | 5.00 |
| 22 | 4.10 | 0.50 | 1.20 | 1.30 | 1.20 | 1.70 | 5.00 | 3.60 | 6.30 | 9.60 | 8.00 | 8.50 |
| 23 | 2.20 | 0.50 | 1.00 | 1.50 | 1.30 | 1.50 | 4.70 | 3.20 | 9.00 | 10.40 | 7.60 | 6.90 |
| 24 | 1.00 | 0.10 | 1.10 | 0.70 | 1.50 | 1.50 | 3.30 | 3.80 | 8.30 | 9.60 | 8.00 | 6.50 |
| 25 | 2.00 | 0.60 | 1.00 | 0.40 | 2.80 | 1.60 | 2.30 | 4.50 | 8.30 | 11.90 | 8.10 | 6.10 |
| 26 | 2.50 | 0.50 | 0.00 | 0.00 | 1.80 | 1.80 | 2.50 | 3.60 | 8.20 | 11.30 | 7.50 | 4.00 |
| 27 | 2.60 | 0.40 | 0.40 | 0.00 | 1.70 | 1.90 | 4.30 | 5.60 | 9.50 | 11.30 | 9.60 | 3.00 |
| 28 | 2.50 | 0.10 | 0.00 | 0.00 | 1.50 | 2.10 | 3.50 | 6.40 | 11.00 | 11.10 | 10.30 | 3.50 |
| 29 | 2.00 | 0.70 | 1.00 | 0.00 | 2.30 | 2.30 | 3.50 | 4.40 | 10.80 | 11.10 | 8.20 | 2.80 |
| 30 | 2.00 | 0.80 | 0.60 | 0.30 | 2.20 | 2.40 | 3.20 | 6.60 | 9.70 | 11.00 | 7.70 | 3.00 |
| 31 | 1.80 | | 0.00 | 0.40 | 2.50 | 2.50 | | 5.70 | | 10.10 | 5.20 | |
| | 96.20 | 35.00 | 27.10 | 15.70 | 30.60 | 52.60 | 110.40 | 125.10 | 201.00 | 286.10 | 274.40 | 164.50 |

Μεγίστη ή ελάχιστη μηνός: Όπου ή υπογράμμιση. Μεγίστη έτους: Έλαχιστη έτους: Έτησία: 1418.70 *Έλατμισίμετρον διαμέτρου 115 m. εκτός μετ. κλιβού.

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ* ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|-------|-------|-------|-------|-------|------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| 1 | 4.00 | 1.00 | 0.70 | 1.50 | | 2.50 | 2.60 | 3.40 | 4.20 | 7.80 | 7.30 | 7.90 |
| 2 | 4.00 | 1.10 | 0.80 | 2.50 | | 2.50 | 2.80 | 4.80 | 4.00 | 8.20 | 7.20 | 7.30 |
| 3 | 3.80 | 1.20 | 2.50 | 2.60 | | 2.50 | 2.60 | 2.00 | 5.40 | 7.40 | 7.70 | 8.40 |
| 4 | 4.20 | 0.80 | 2.10 | 2.10 | | 1.60 | 5.80 | 5.50 | 7.70 | 8.50 | 9.80 | 5.60 |
| 5 | 4.20 | 0.80 | 0.70 | 2.00 | | 2.40 | 3.50 | 2.00 | 9.10 | 7.40 | 6.10 | 7.70 |
| 6 | 3.80 | 1.00 | 0.90 | 2.00 | | 1.70 | 2.20 | 3.10 | 7.50 | 9.00 | 6.40 | 7.90 |
| 7 | 3.50 | 0.90 | 0.70 | 2.80 | | 1.00 | 2.40 | 1.40 | 6.30 | 7.80 | 6.50 | 8.00 |
| 8 | 3.20 | 1.20 | 1.00 | 2.00 | | 1.20 | 2.50 | 1.20 | 7.40 | 9.40 | 7.00 | 6.10 |
| 9 | 3.00 | 0.40 | 1.40 | 2.20 | | 1.30 | 3.10 | 4.10 | 7.00 | 8.20 | 9.10 | 5.00 |
| 10 | 2.50 | 1.50 | 1.60 | 2.00 | | 2.20 | 1.10 | 4.20 | 4.80 | 6.50 | 9.00 | 9.70 |
| 11 | 2.40 | 1.00 | 0.60 | 2.00 | | 2.80 | 4.00 | 5.40 | 4.30 | 5.80 | 5.30 | 7.90 |
| 12 | 3.40 | 0.80 | 0.50 | 2.10 | 1.20 | 1.40 | 3.90 | 4.50 | 5.80 | 5.30 | 5.70 | 6.40 |
| 13 | 3.60 | 0.80 | 0.50 | 2.20 | | 2.20 | 3.90 | 4.60 | 4.20 | 7.20 | 5.70 | 6.80 |
| 14 | 2.10 | 0.80 | 0.50 | 0.20 | 0.40 | 1.20 | 4.20 | 5.20 | 4.40 | 5.80 | 5.70 | 6.10 |
| 15 | 2.00 | 1.00 | 0.50 | 0.80 | 1.30 | 2.50 | 3.20 | 4.20 | 3.60 | 8.60 | 6.60 | 7.90 |
| 16 | 3.00 | 0.90 | 0.50 | 0.80 | 0.80 | 1.40 | 3.60 | 4.10 | 1.50 | 8.40 | 8.10 | 7.90 |
| 17 | 3.20 | 0.80 | 0.80 | 0.50 | 1.90 | 1.10 | 4.40 | 2.10 | 2.20 | 9.50 | 6.80 | 6.00 |
| 18 | 3.40 | 0.80 | 0.80 | 0.30 | 1.50 | 1.40 | 1.00 | 3.00 | 2.90 | 5.50 | 8.90 | 6.30 |
| 19 | 3.10 | 1.00 | 0.90 | 0.70 | 1.00 | 2.60 | 4.20 | 5.10 | 5.20 | 5.90 | 6.40 | 6.30 |
| 20 | 1.10 | 0.80 | 1.60 | 0.30 | 1.70 | 1.90 | 6.10 | 4.70 | 4.60 | 9.10 | 6.70 | 5.80 |
| 21 | 3.00 | 1.00 | 1.00 | 0.50 | 1.50 | 2.10 | 4.70 | 5.00 | 5.00 | 9.10 | 6.40 | 5.50 |
| 22 | 2.20 | 1.00 | 1.50 | 0.60 | 1.40 | 2.40 | 4.80 | 5.00 | 3.90 | 11.20 | 6.60 | 4.20 |
| 23 | 2.00 | 1.50 | 1.50 | 0.80 | 1.00 | 2.60 | 5.10 | 2.50 | 5.70 | 10.70 | 6.60 | 3.70 |
| 24 | 2.20 | 1.00 | 1.50 | 0.70 | 0.80 | 2.00 | 4.80 | 4.80 | 7.40 | 8.70 | 6.30 | 3.50 |
| 25 | 1.60 | 1.50 | 1.50 | 0.50 | 2.00 | 2.00 | 5.10 | 2.50 | 4.90 | 7.70 | 11.50 | 2.20 |
| 26 | 1.60 | 1.10 | 1.20 | 0.60 | 1.70 | 2.20 | 2.70 | 4.50 | 4.20 | 6.20 | 10.30 | 2.40 |
| 27 | 1.50 | 1.50 | 0.90 | 0.70 | 1.90 | 3.10 | 3.00 | 4.70 | 7.30 | 6.60 | 8.30 | 2.30 |
| 28 | 1.40 | 0.50 | 0.90 | 0.80 | 2.10 | 4.10 | 4.70 | 6.80 | 8.00 | 6.60 | 10.80 | 2.10 |
| 29 | 1.50 | 0.20 | 1.30 | 0.90 | 2.30 | 2.40 | 3.30 | 6.80 | 7.50 | 7.80 | 9.40 | 3.30 |
| 30 | 1.60 | 0.20 | 0.60 | 0.50 | | 2.90 | 3.20 | 3.00 | 7.50 | 7.50 | 7.40 | 3.80 |
| 31 | 1.30 | 0.90 | 0.90 | 0.60 | | 2.40 | 3.10 | 3.10 | 3.10 | 8.00 | 7.50 | |
| | 84.40 | 28.30 | 32.80 | 38.30 | --- | 65.50 | 112.70 | 127.00 | 165.50 | 241.90 | 232.40 | 173.90 |

Μεγίστη ή ελάχιστη μηνός: Όπου ή υπογράμμισις. Μεγίστη ήτοις: Ελάχιστη ήτοις: Έτησία: *Έλασμιόμετρον διαμέτρον 115 m. έκτος μετ. κλιμακός.

ΙΓ. ΣΤΑΘΜΟΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ

1. ΓΕΝΙΚΑ

Ο ΥΗΣ Γρηγ. Λαμπράκη είναι υδροηλεκτρικός σταθμός που αξιοποιεί σε Β βαθμίδα τα νερά του Αχελώου. Άρχισε να λειτουργεί από το 1969, ενώ ο τελικός σχεδιασμός έγινε το Μάρτιο του 1964 και η κατασκευή του άρχισε το Μάιο του 1966. Βρίσκεται 35 χλμ. κάτω από τα Κρεμαστά και 310 χλμ. από την Αθήνα ισχύ 320.000 KW (Μονάδες 4x80.000 KW). Βασική ετήσια ενέργεια 705 GWH, δευτερεύουσα μέση ετήσια ενέργεια: 225 GWH, ολική μέση ετήσια ενέργεια: 930 GWH.

Το φράγμα από λιθορριπή έχει ύψος 95 Μ, μήκος στη στέψη 530 μέτρα, πλάτος στη βάση 380 μέτρα και όγκο: 5.100.000 κυβικά μέτρα.

Η επιφάνεια της λίμνης είναι: 28.000 στρέμματα. Η περιεκτικότητά της είναι: 1000 εκατομμύριο κυβικού νερού. Το εμβαδό της λεκάνης απορροής είναι 4.118 ΚΜ², Πρόκειται για το πρώτο μεγάλο υδροηλεκτρικό έργο που εκτελέστηκε από Έλληνες τεχνικούς. Η δαπάνη κατασκευής έφθασε τα 2000 εκατομμύρια δραχμές. Από το 1969-1970 παρήγαγε 1578 εκατομμύρια Κ W H. Η οικονομία στο συνάλλαγμα ήταν 4.825.000 δολάρια. Οι εταιρείες οι οποίες συνετέλεσαν στην κατασκευή του εργοστασίου ήταν

ΤΕΛΙΚΟΣ ΣΧΕΔΙΑΣΜΟΣ-ΕΠΙΒΛΕΨΗ (FINAL DESIGN-SUPERVISION): EBASCO SERVICES INC NEW YORK U.S.A. ΚΑΤΑΣΚΕΥΗ ΑΡΧΙΤΕΚΤΟΝΙΚΩΝ ΕΡΓΑΣΙΩΝ (CONSTRUCTION OF CIVIL WORKS-INSTALLATION OF TURBINES): Κατασκευαστής σύμπραξης εταιρειών: Οδών και Οδοστρωμάτων Α.Ε. "Δομική Α.Ε. ΕΔΟΚ-ΕΤΕΡ Α.Ε.

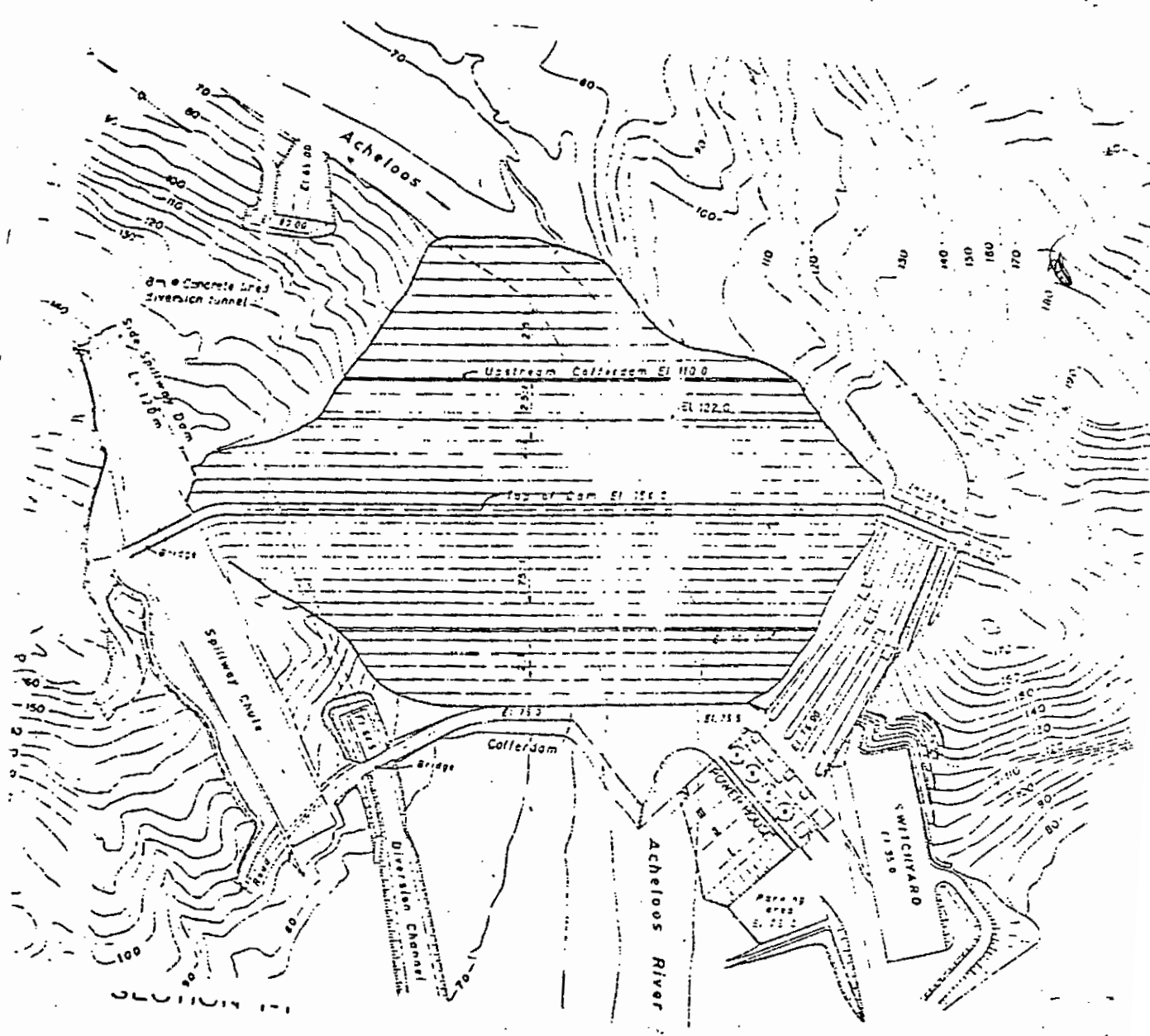
(CONSTRUCTORS JOINT VENTURE: ODON AND ODOSTROMATON S.A. DOMIKI S.A. EDOK-ETER S.A. GREECE).

ΚΥΡΙΕΣ ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΙΚΕΣ ΚΑΙ ΗΛΕΚΤΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΕΡΓΑΣΙΕΣ (MAIN ELECTRICAL AND MECHANICAL WORKS):

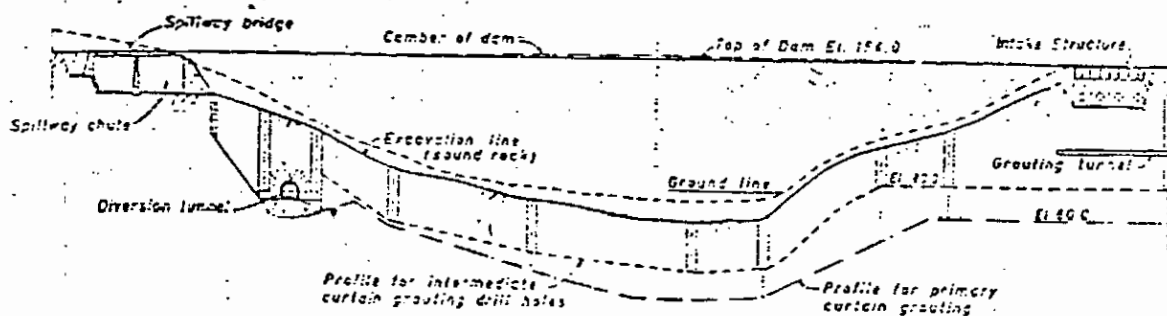
Κατασκευή τουρμπινών και επίβλεψη ανέγερσης (TURBINE MANUFACTURING AND SUPERVISION OF ERECTION): BALDWINI-LIMA-HAMILTON CORPORATION U.S.A.

Υδατοφράκτες πύλες, οδηγοί, κλπ. Κατασκευή και ανέγερση (MANUFACTURING AND

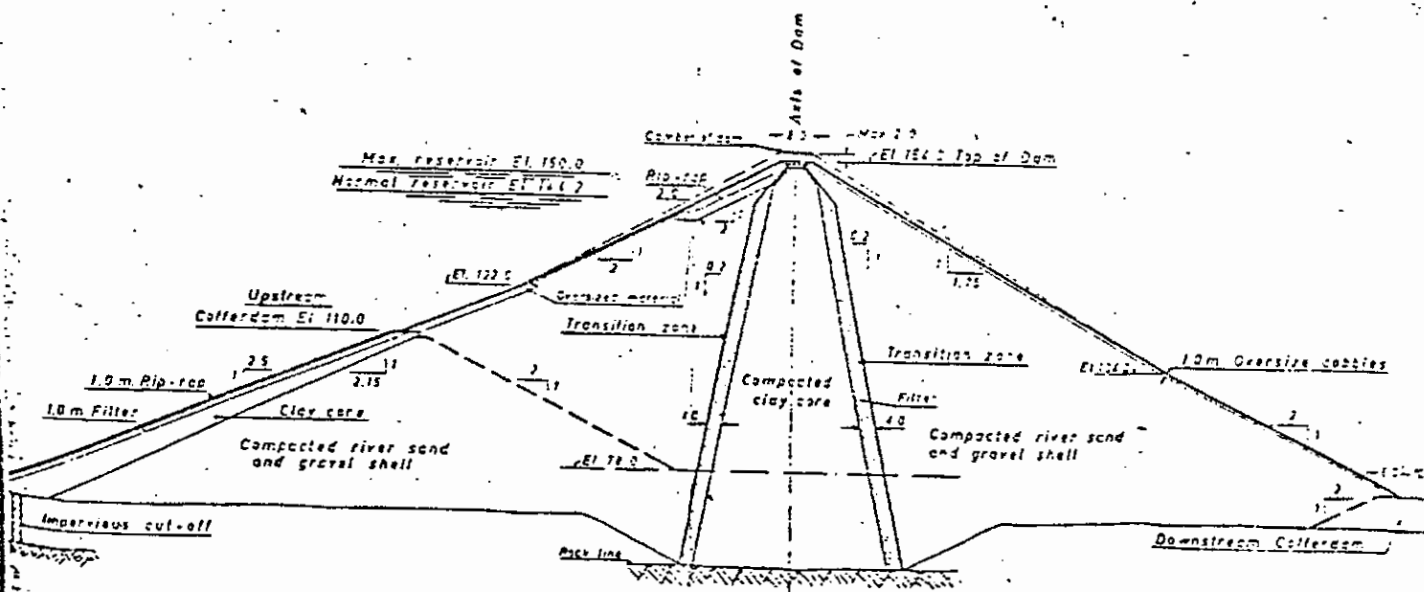
SITE PLAN OF KASTRAKI DAM
(ΚΑΤΟΥΗ ΤΟΥ ΕΡΓΟΣΤΑΣΙΟΥ ΤΟΥ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ)



DAM (ΦΡΑΓΜΑ)

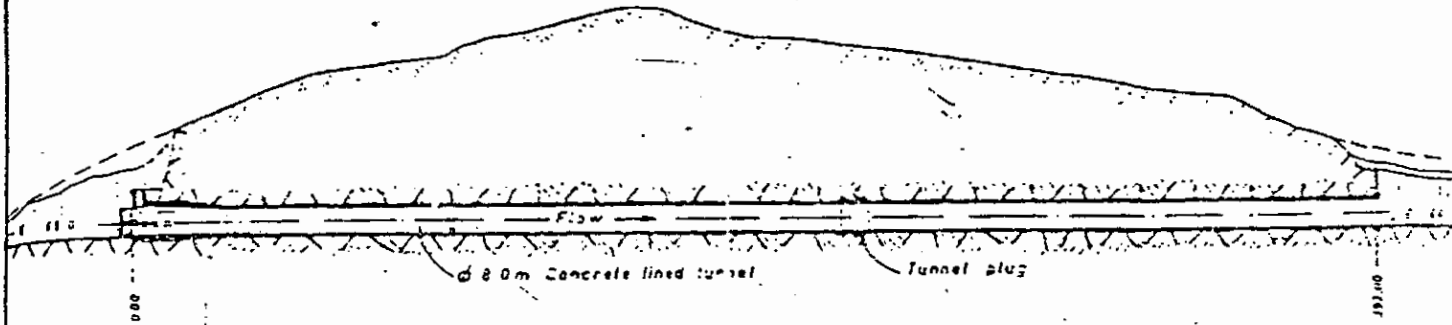


PROFILE OF DAM AXIS

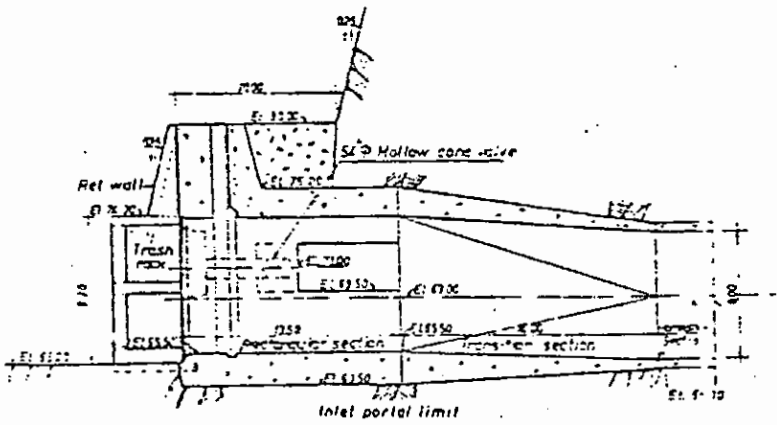


MAXIMUM CROSS SECTION

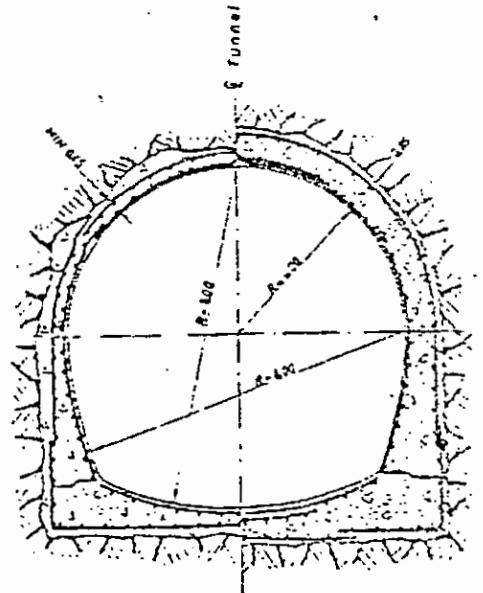
DIVERSION TUNNEL (ΣΗΡΑΓΓΑ ΕΚΤΡΟΠΗΣ)



LONGITUDINAL PROFILE

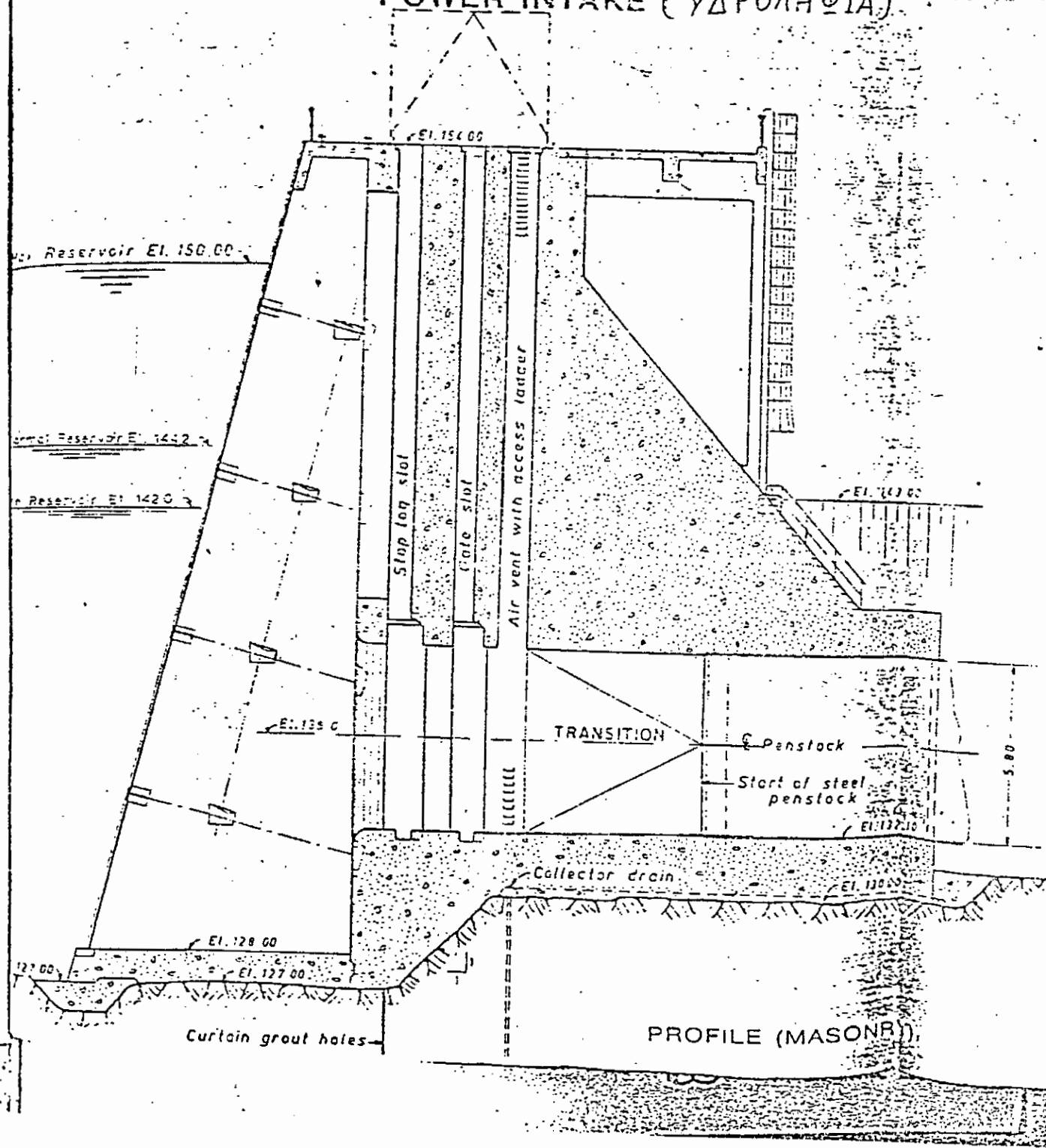


LONGITUDINAL SECTION THROUGH INLET

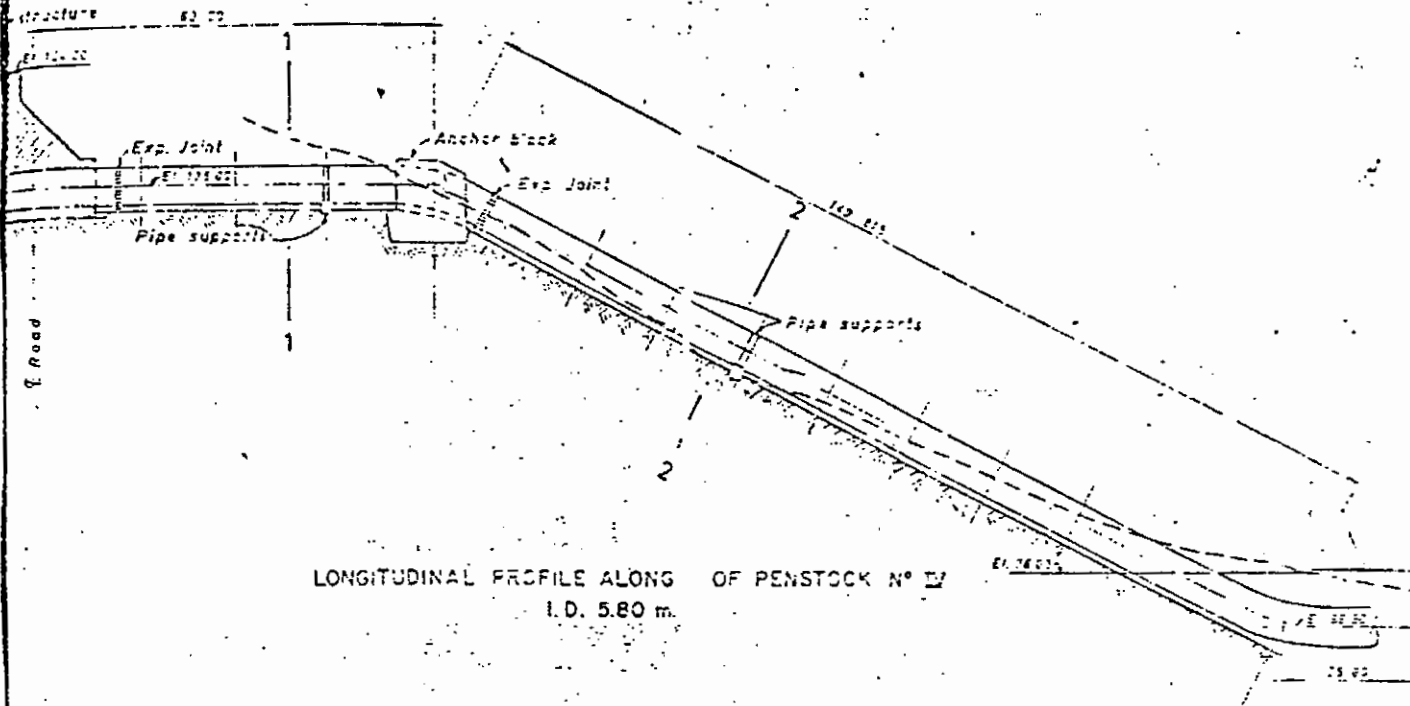


CROSS SECTIONS

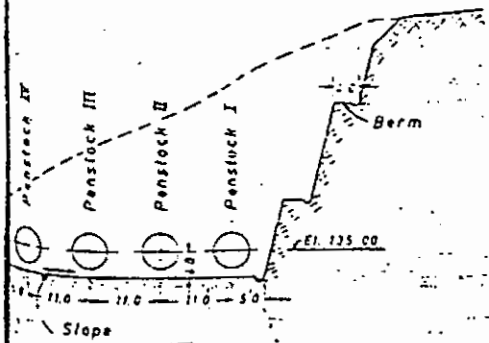
POWER INTAKE (ΥΔΡΟΛΗΨΙΑ)



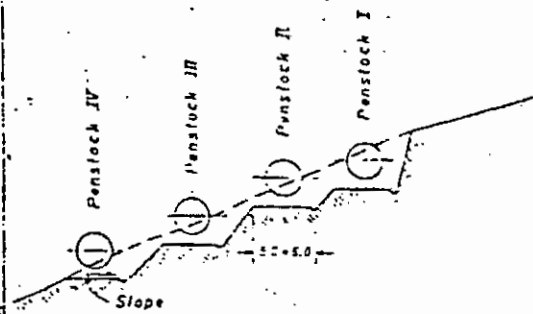
PENSTOCKS (ΥΔΑΤΟΦΡΑΚΤΕΣ)



LONGITUDINAL PROFILE ALONG OF PENSTOCK N° IV
I.D. 5.80 m.

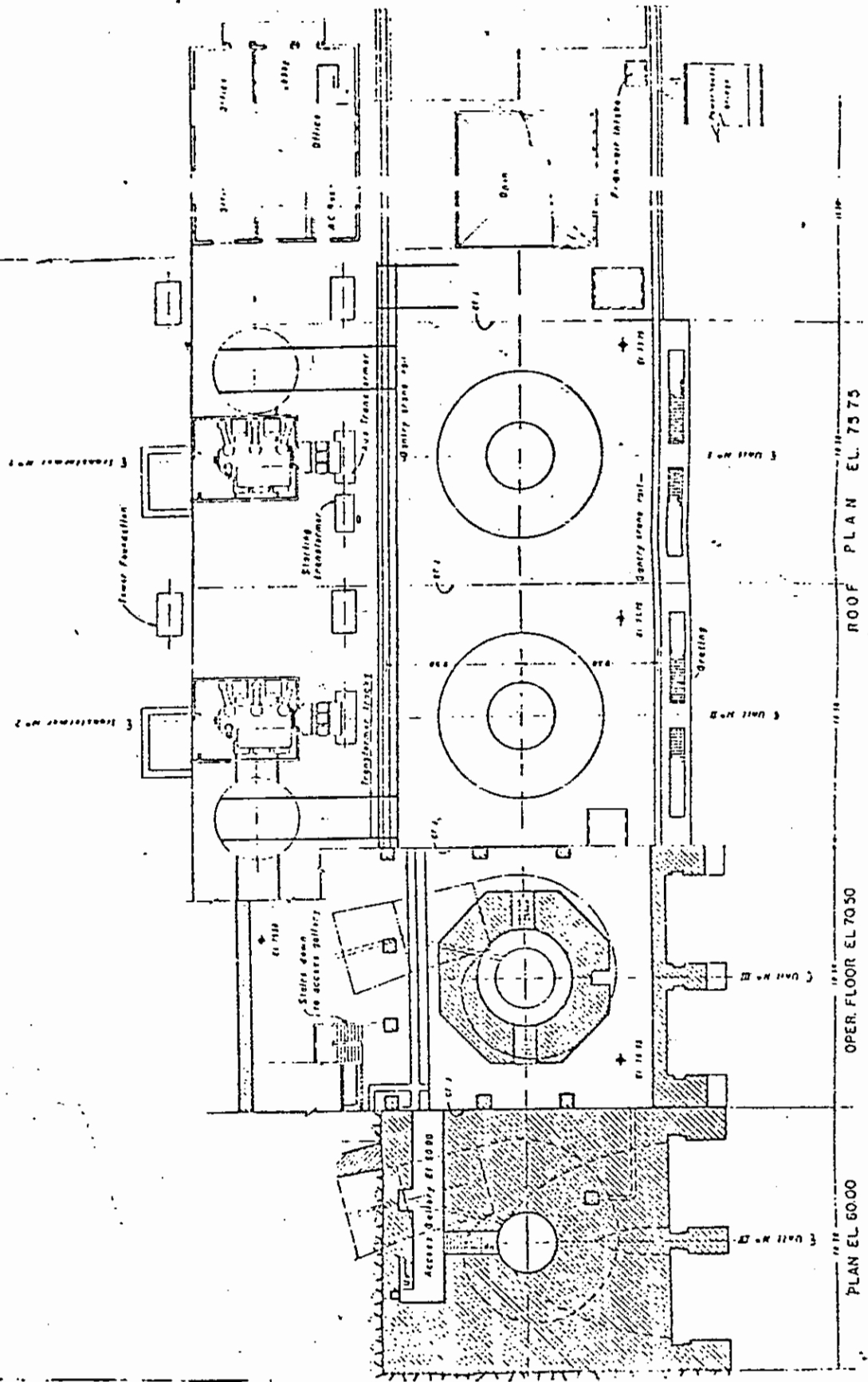


SECTION 1-1



SECTION 2-2

POWER HOUSE (ΠΥΡΓΟΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ)

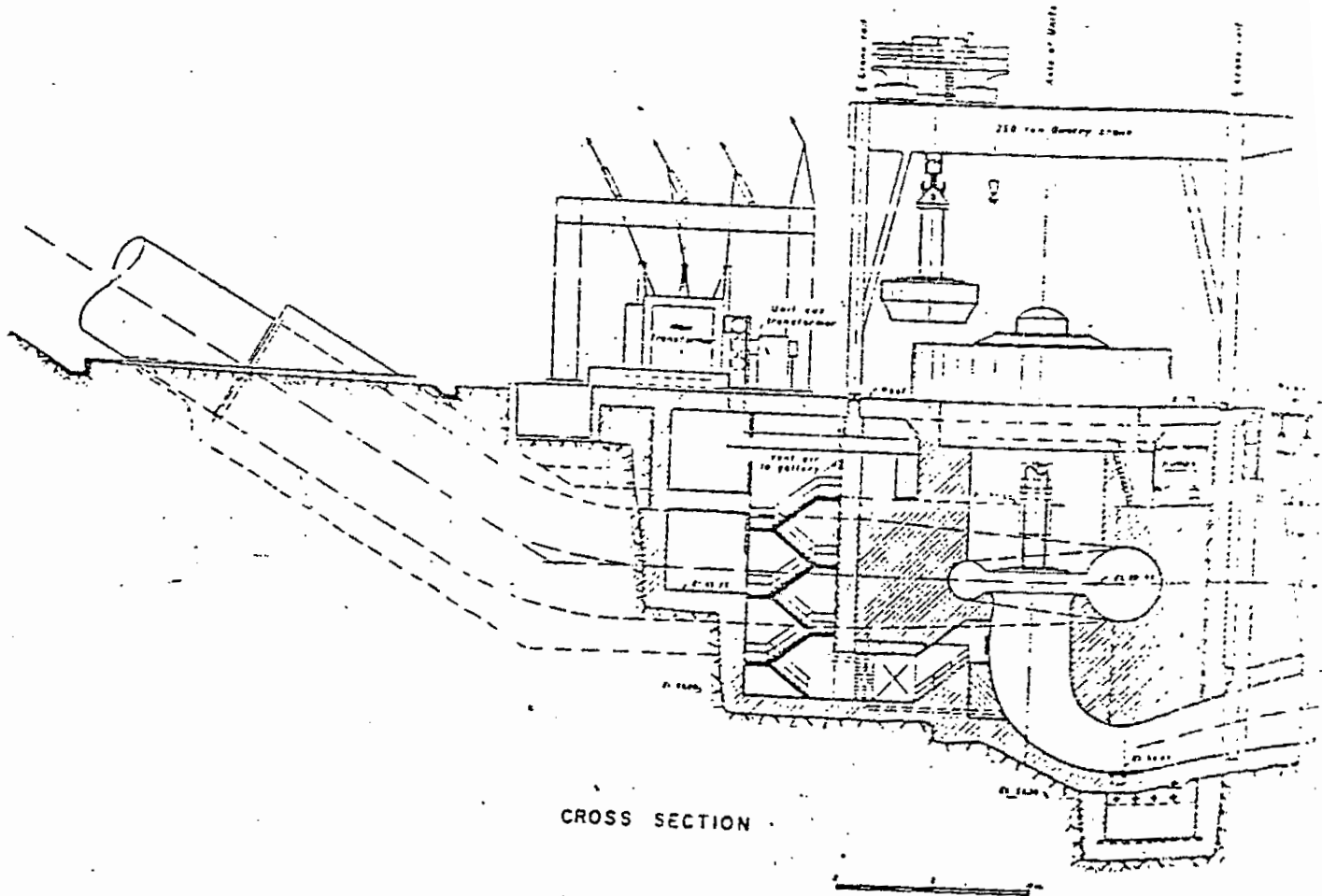


ROOF PLAN EL. 75.75

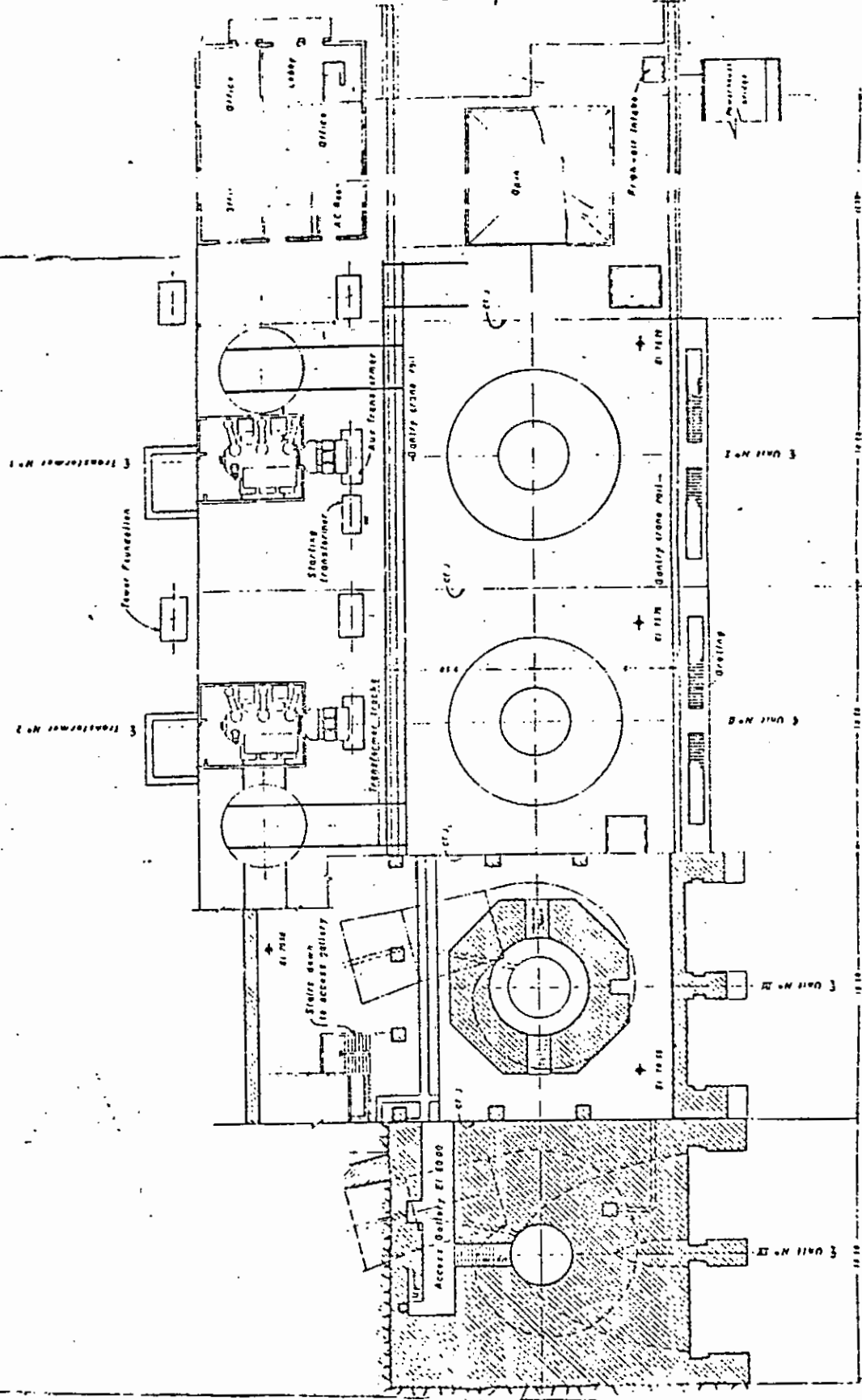
OPER. FLOOR EL. 70.50

PLAN EL. 60.00

ΣΤΡΟΒΙΛΟΓΕΝΗΤΡΙΑ



POWER HOUSE (ΠΥΡΓΟΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ)



PLAN EL 60.00

OPER. FLOOR EL 70.50

ROOF PLAN EL. 75.75

3. ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ ΠΕΡΙΟΧΗΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ

α. ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΑ

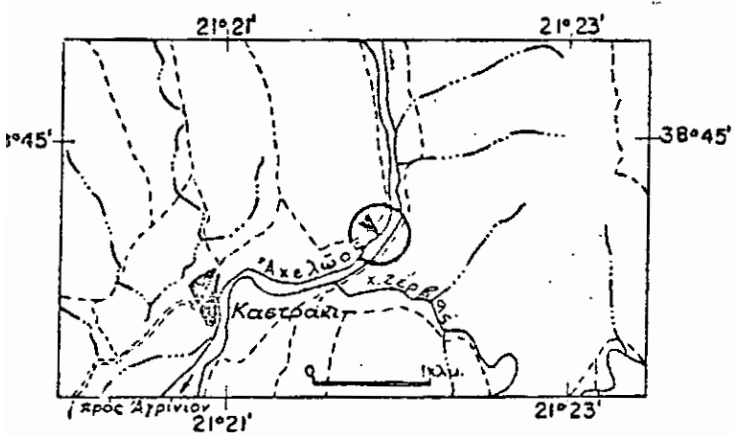
Το μέσο σταθμήμετρο έχει ένα κατακόρυφο πήχυ 5 Μ και ένα σταθμηγράφο στην δεξιά όχθη.

Το Ανάντη σταθμήμετρο έχει κατακόρυφους πήχεις συνολικού ύψους 3 Μ εγκατεστημένους γύρω στα 400 Μ πάνω από το μέσο σταθμήμετρο.

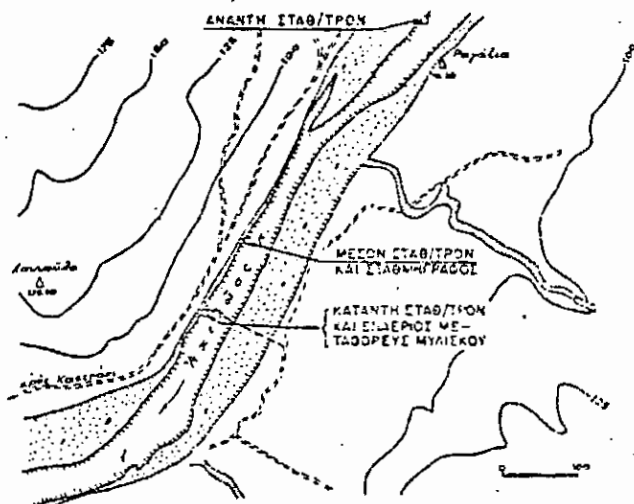
Το Κατάντη σταθμήμετρο έχει κατακόρυφους πήχεις συνολικού ύψους 7 Μ γύρω στα 103 Μ κάτω από το μέσο σταθμήμετρο. Στον κατάντη σταθμήμετρο υπήρχε εγκατεστημένος ο εναέριος μεταφορέας μιλίσκου για την διενέργεια των υδρομετρήσεων.

Η υψομετρική εξάρτηση έγινε από υψομετρική αφετηρία R , ενός μαύρου σιδερένιου μπουλονιού, πάνω στον σταθμηγράφο και παρά του εξωτερικού σταθμημέτρου απολύτου υψομέτρου 73,781 Μ

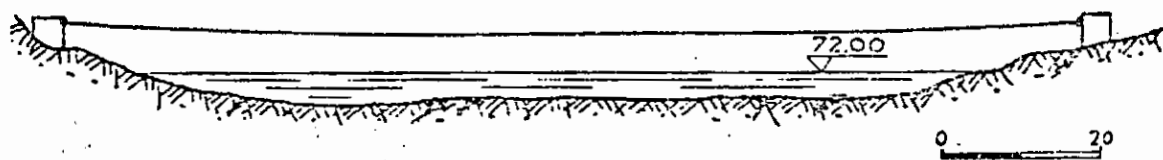
| | | |
|----------|-------------------------------|--------|
| Υψόμετρο | Μέσου σταθμ. και σταθμηγράφου | 68,363 |
| " | Ανάντη " | 68,492 |
| " | Κατάντη " | 67,752 |



ΟΡΙΖΟΝΤΙΟΓΡΑΦΙΑ ΠΕΡΙΟΧΗΣ

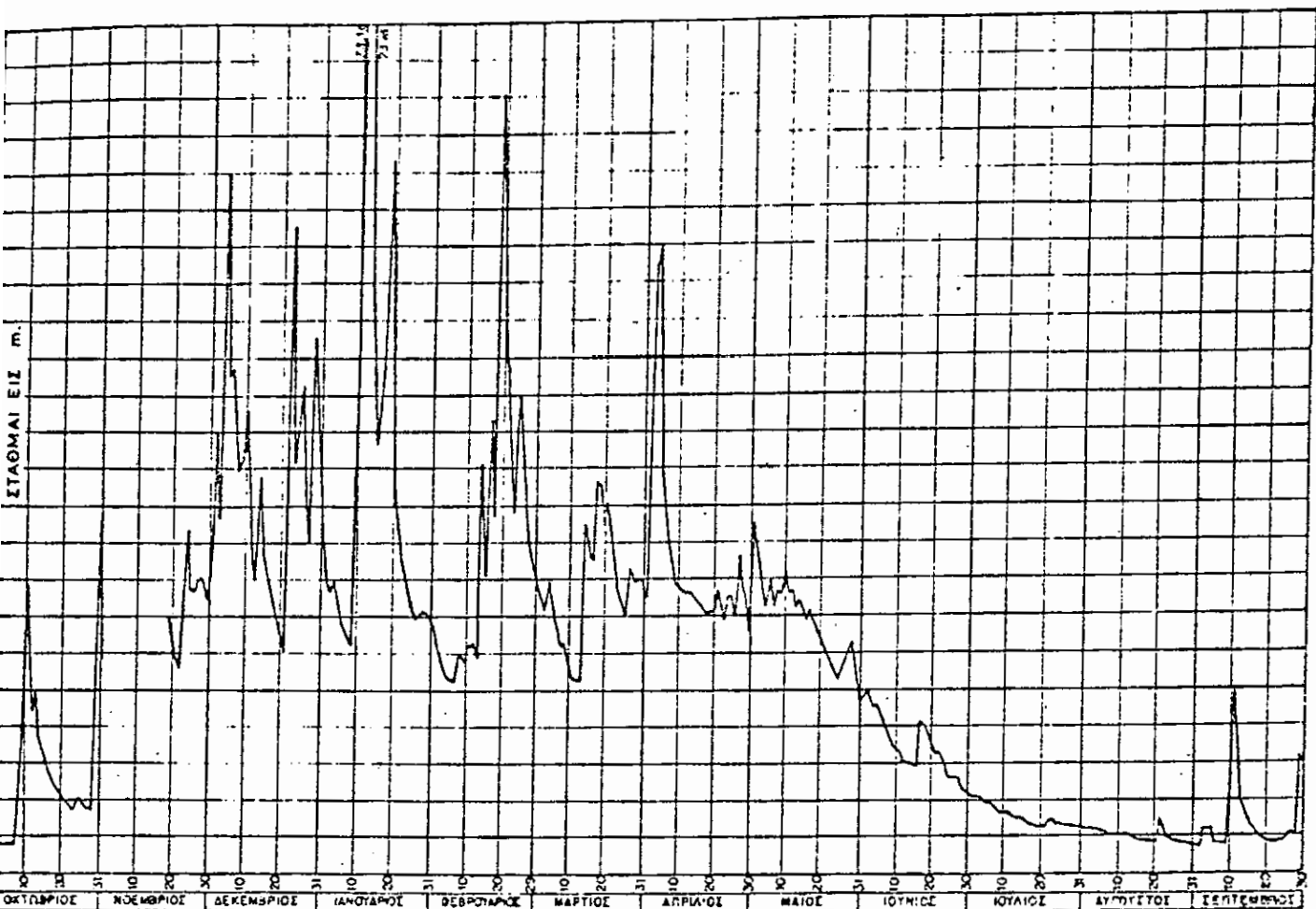


ΣΚΑΡΙΦΗΜΑ ΘΕΣΕΩΣ

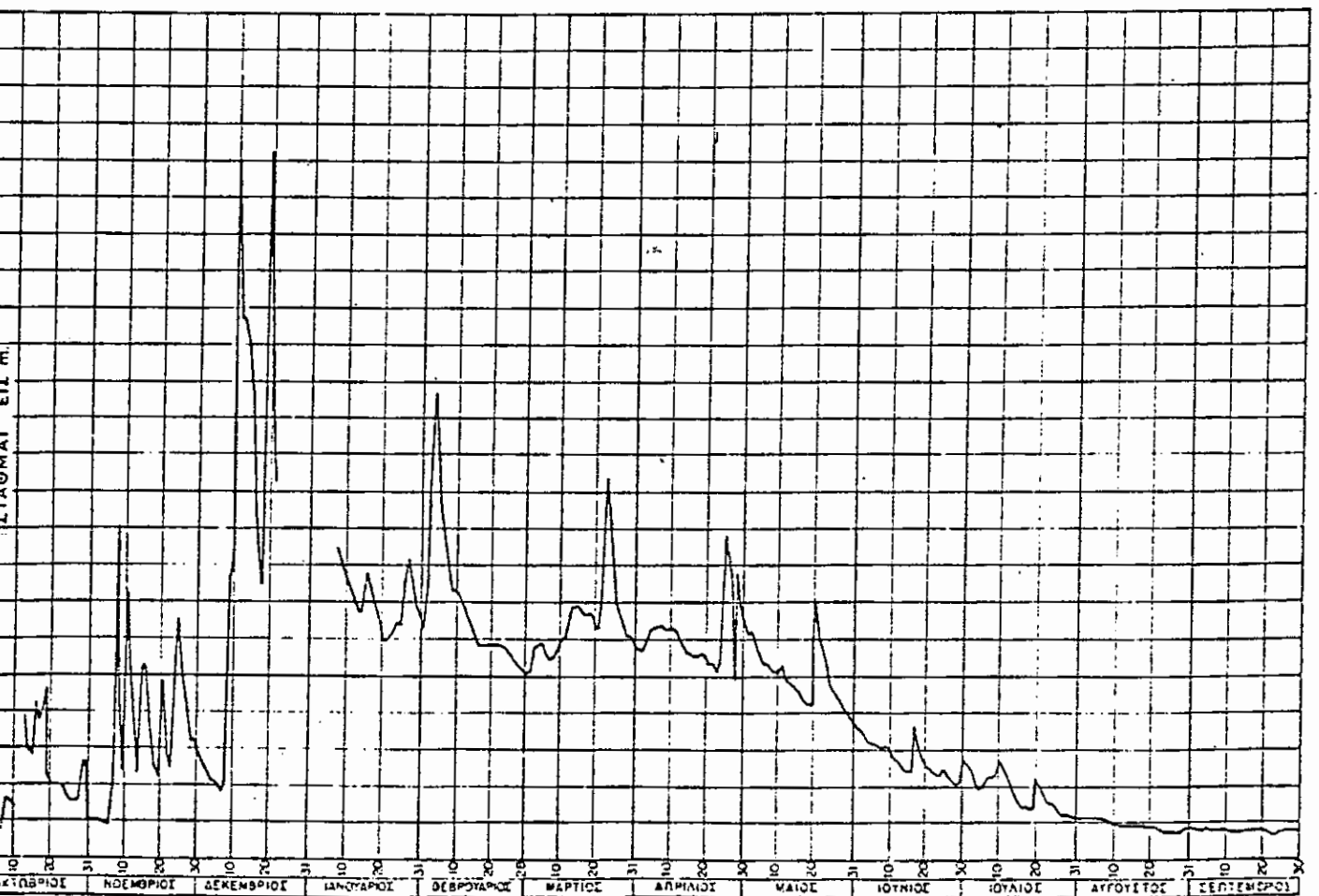


ΔΙΑΤΟΜΗ

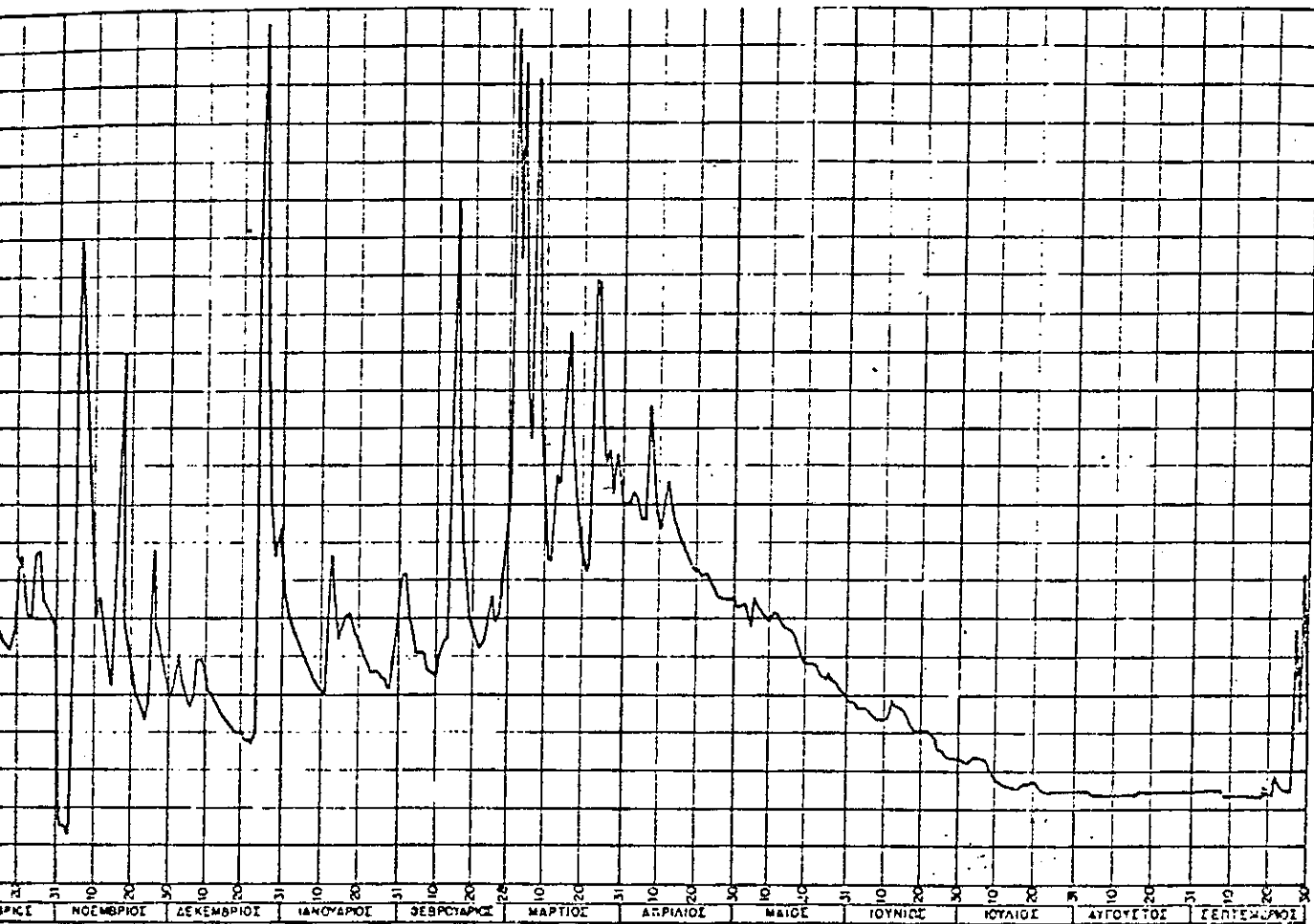
Β. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ



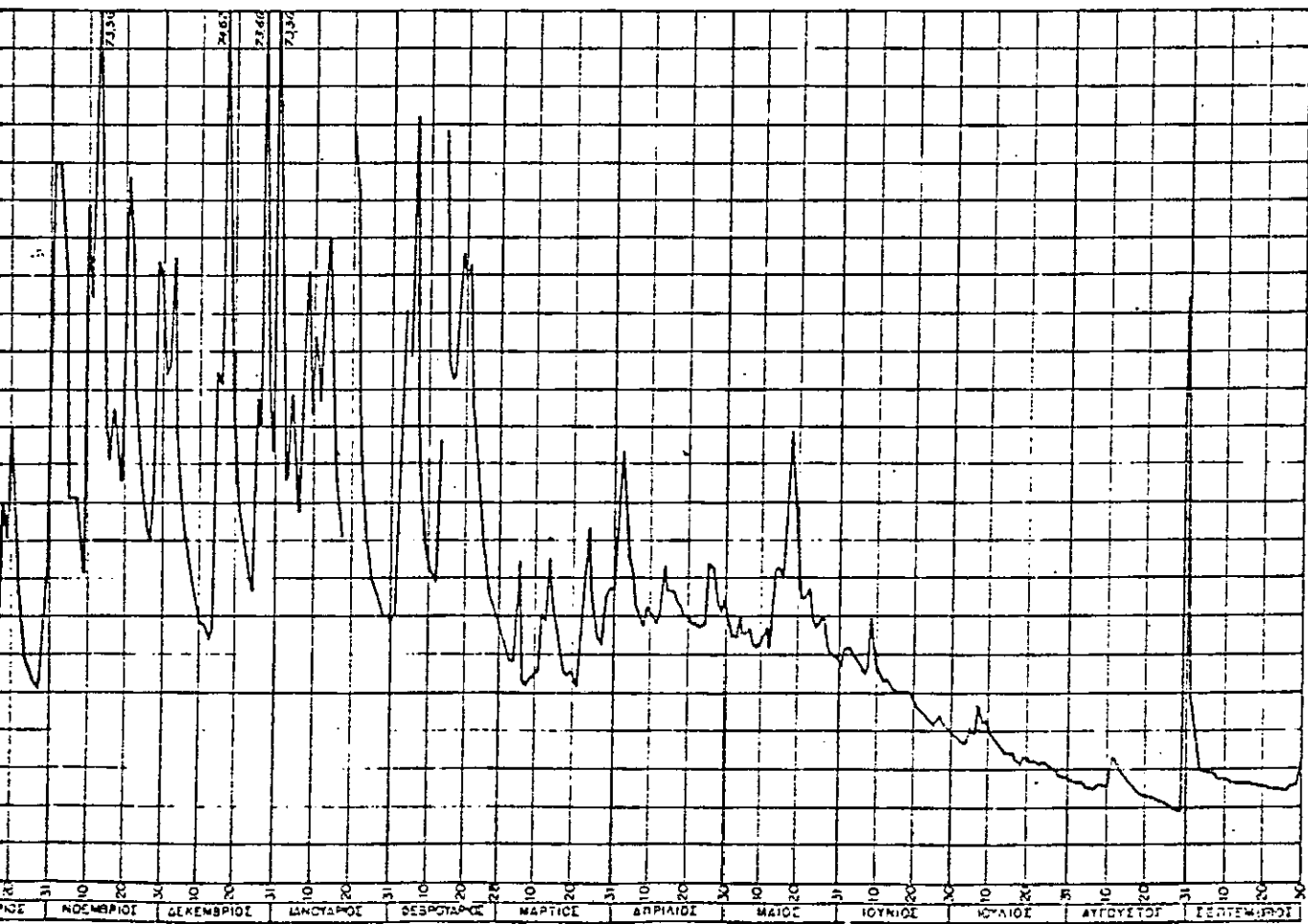
ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1959-1960



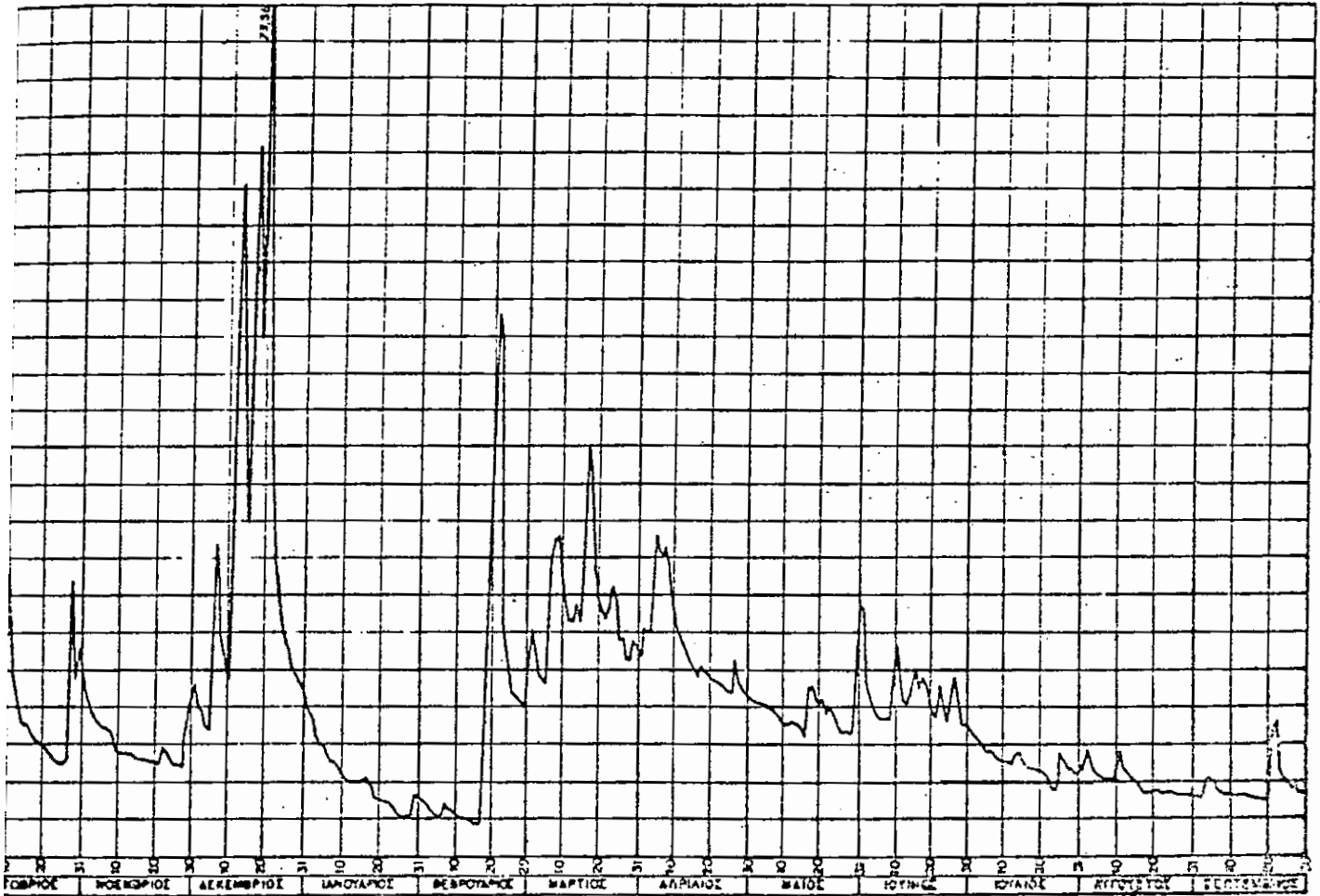
ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1960-1961



ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΗΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1961-1962



ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΗΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1962-1963



ΑΞΕΛΟΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗΣ — ΥΔΡΟΛΟΓΙΟΝ ΕΤΟΣ 1963-1964

Υ. ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

Λίθος παρά το Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| * | 27.6.59 | 1.09 | 69.58 | 0.78 | 69.14 | 1.32 | 69.07 | 1.05 | 1.67 | 47.64 | 50.20 |
| * | 29.6.59 | 1.19 | 69.68 | 0.88 | 69.24 | 1.39 | 69.14 | 1.12 | 1.85 | 52.07 | 58.42 |
| * | 30.6.59 | 1.09 | 69.58 | 0.78 | 69.14 | 1.33 | 69.03 | 1.00 | 1.65 | 47.08 | 47.23 |
| * | 1.7.59 | 1.04 | 69.53 | 0.72 | 69.08 | 1.28 | 69.03 | 0.96 | 1.58 | 45.23 | 43.28 |
| * | 2.7.59 | 1.00 | 69.49 | 0.69 | 69.05 | 1.25 | 69.00 | 0.92 | 1.48 | 44.36 | 40.82 |
| * | 3.7.59 | 1.02 | 69.51 | 0.70 | 69.06 | 1.26 | 69.01 | 0.94 | 1.50 | 44.91 | 42.08 |
| * | 4.7.59 | 1.01 | 69.50 | 0.69 | 69.05 | 1.26 | 69.01 | 0.92 | 1.52 | 44.27 | 40.61 |
| * | 6.7.59 | 1.055 | 69.545 | 0.77 | 69.13 | 1.30 | 69.05 | 1.03 | 1.69 | 47.05 | 43.54 |
| * | 7.7.59 | 0.98 | 69.47 | 0.68 | 69.04 | 1.24 | 68.99 | 0.95 | 1.55 | 43.65 | 41.43 |
| * | 8.7.59 | 0.98 | 69.47 | 0.69 | 69.05 | 1.24 | 68.99 | 0.98 | 1.53 | 42.96 | 42.26 |
| * | 9.7.59 | 1.095 | 69.585 | 0.825 | 69.185 | 1.345 | 69.095 | 1.09 | 1.76 | 48.93 | 53.18 |
| * | 10.7.59 | 1.115 | 69.605 | 0.84 | 69.20 | 1.365 | 69.115 | 1.11 | 1.77 | 49.67 | 55.23 |
| * | 11.7.59 | 1.025 | 69.515 | 0.725 | 69.085 | 1.265 | 69.015 | 1.00 | 1.60 | 44.93 | 44.95 |
| * | 13.7.59 | 0.88 | 69.37 | 0.655 | 69.015 | 1.205 | 68.955 | 0.95 | 1.53 | 42.11 | 39.85 |
| * | 14.7.59 | 1.10 | 69.59 | 0.90 | 69.26 | 1.395 | 69.145 | 1.17 | 1.88 | 51.21 | 59.89 |
| * | 15.7.59 | 0.975 | 69.465 | 0.75 | 69.11 | 1.285 | 69.035 | 1.05 | 1.67 | 46.02 | 48.20 |
| * | 16.7.59 | 0.905 | 69.395 | 0.68 | 69.04 | 1.225 | 68.975 | 0.98 | 1.51 | 42.88 | 42.11 |
| * | 17.7.59 | 0.815 | 69.305 | 0.64 | 69.00 | 1.195 | 68.945 | 0.94 | 1.48 | 40.94 | 38.31 |
| * | 18.7.59 | 0.785 | 69.275 | 0.605 | 68.965 | 1.165 | 68.915 | 0.90 | 1.41 | 39.92 | 35.89 |
| * | 20.7.59 | 0.88 | 69.37 | 0.67 | 69.03 | 1.22 | 68.97 | 0.97 | 1.57 | 41.93 | 40.78 |
| * | 21.7.59 | 1.045 | 69.535 | 0.825 | 69.185 | 1.35 | 69.10 | 1.14 | 1.86 | 48.13 | 54.99 |
| * | 25.7.59 | 0.91 | 69.40 | 0.725 | 69.085 | 1.265 | 69.015 | 1.00 | 1.57 | 42.97 | 42.80 |
| * | 27.7.59 | 0.805 | 69.29 | 0.645 | 69.005 | 1.19 | 68.94 | 0.99 | 1.38 | 39.81 | 39.49 |
| * | 28.7.59 | 0.835 | 69.325 | 0.655 | 69.015 | 1.205 | 68.955 | 0.95 | 1.43 | 40.33 | 38.44 |
| * | 29.7.59 | 0.785 | 69.275 | 0.63 | 68.99 | 1.17 | 68.92 | 0.91 | 1.38 | 39.13 | 35.77 |
| * | 30.7.59 | 0.74 | 69.23 | 0.59 | 68.95 | 1.15 | 68.90 | 0.91 | 1.30 | 37.62 | 34.08 |
| * | 31.7.59 | 0.705 | 69.195 | 0.555 | 68.915 | 1.105 | 68.855 | 0.87 | 1.31 | 36.43 | 31.64 |
| * | 1.8.59 | 0.685 | 69.175 | 0.535 | 68.895 | 1.085 | 68.835 | 0.85 | 1.28 | 35.82 | 30.31 |
| * | 3.8.59 | 0.67 | 69.16 | 0.495 | 68.855 | 1.08 | 68.83 | 0.85 | 1.18 | 34.87 | 29.70 |
| * | 4.8.59 | 0.66 | 69.15 | 0.50 | 68.86 | 1.075 | 68.825 | 0.83 | 1.18 | 34.82 | 28.87 |
| * | 5.8.59 | 0.65 | 69.14 | 0.48 | 68.84 | 1.06 | 68.81 | 0.79 | 1.18 | 33.98 | 27.01 |
| * | 6.8.59 | 0.64 | 69.13 | 0.48 | 68.84 | 1.06 | 68.81 | 0.78 | | 34.02 | 26.56 |
| * | 7.8.59 | 0.63 | 69.12 | 0.47 | 68.83 | 1.05 | 68.80 | 0.78 | | 33.77 | 26.37 |
| * | 8.8.59 | 0.63 | 69.12 | 0.46 | 68.82 | 1.04 | 68.79 | 0.78 | 1.01 | 33.34 | 26.15 |
| * | 10.8.59 | 0.70 | 69.19 | 0.45 | 68.81 | 1.03 | 68.78 | 0.77 | 0.97 | 32.93 | 25.23 |
| * | 11.8.59 | 0.69 | 69.18 | 0.44 | 68.80 | 1.03 | 68.78 | 0.77 | | 32.97 | 25.34 |
| * | 19.8.59 | 0.84 | 69.33 | 0.65 | 69.01 | 1.19 | 68.94 | 0.94 | 1.34 | 38.64 | 36.37 |
| * | 20.8.59 | 0.83 | 69.32 | 0.64 | 69.00 | 1.18 | 68.93 | 0.96 | 1.39 | 39.12 | 37.42 |
| * | 21.8.59 | 0.83 | 69.32 | 0.64 | 69.00 | 1.17 | 68.92 | 0.93 | 1.30 | 38.15 | 35.41 |
| * | 22.8.59 | 0.80 | 69.29 | 0.62 | 68.98 | 1.16 | 68.91 | 0.84 | 1.30 | 37.69 | 31.63 |
| * | 24.8.59 | 0.68 | 69.17 | 0.54 | 68.90 | 1.09 | 68.84 | 0.87 | 1.31 | 34.42 | 29.84 |
| * | 11.9.59 | 0.94 | 69.43 | 0.68 | 69.04 | 1.25 | 69.00 | 1.04 | 1.56 | 42.96 | 44.52 |
| * | 12.9.59 | 0.86 | 69.35 | 0.64 | 69.00 | 1.20 | 68.95 | 0.98 | 1.44 | 41.12 | 40.16 |
| * | 15.9.59 | 0.76 | 69.25 | 0.54 | 68.90 | 1.13 | 68.88 | 0.91 | 1.37 | 37.18 | 33.76 |
| * | 16.9.59 | 0.71 | 69.20 | 0.52 | 68.88 | 1.10 | 68.85 | 0.86 | 1.30 | 36.07 | 31.17 |
| * | 17.9.59 | 0.68 | 69.17 | 0.50 | 68.86 | 1.09 | 68.84 | 0.87 | 1.36 | 35.87 | 31.16 |
| * | 18.9.59 | 0.66 | 69.15 | 0.49 | 68.85 | 1.07 | 68.82 | 0.86 | 1.30 | 35.14 | 30.17 |
| * | 19.9.59 | 0.69 | 69.18 | 0.52 | 68.88 | 1.09 | 68.84 | 0.88 | 1.38 | 35.85 | 31.61 |
| * | 21.9.59 | 0.68 | 69.17 | 0.50 | 68.86 | 1.07 | 68.82 | 0.85 | 1.35 | 35.00 | 39.76 |
| * | 22.9.59 | 0.67 | 69.16 | 0.49 | 68.85 | 1.06 | 68.81 | 0.82 | 1.30 | 34.63 | 28.53 |
| * | 23.9.59 | 0.67 | 69.16 | 0.47 | 68.83 | 1.05 | 68.80 | 0.79 | 1.25 | 34.36 | 27.30 |
| * | 15.10.59 | 1.07 | 69.56 | 0.94 | 69.30 | 1.40 | 69.15 | 1.31 | 1.96 | 47.51 | 62.26 |
| * | 16.10.59 | 0.97 | 69.46 | 0.85 | 69.21 | 1.35 | 69.10 | 1.26 | 1.90 | 43.63 | 55.13 |
| * | 17.10.59 | 0.885 | 69.375 | 0.78 | 69.14 | 1.285 | 69.035 | 1.17 | 1.80 | 41.18 | 48.05 |
| * | 18.10.59 | 0.835 | 69.325 | 0.725 | 69.085 | 1.265 | 69.015 | 1.17 | 1.70 | 39.54 | 46.13 |
| * | 9.6.60 | 0.90 | 69.39 | 0.95 | 69.31 | | | 1.48 | 2.34 | 49.14 | 72.71 |
| * | 9.6.60 | 0.90 | 69.39 | 0.95 | 69.31 | | | 1.53 | 2.34 | 47.54 | 72.55 |
| * | 18.6.60 | 1.025 | 69.515 | 1.06 | 69.42 | 1.42 | 69.17 | 1.58 | 2.56 | 47.90 | 75.50 |
| * | 20.6.60 | 0.86 | 69.35 | 0.955 | 69.315 | 1.35 | 69.10 | 1.50 | 2.44 | 45.82 | 68.74 |
| * | 21.6.60 | 0.815 | 69.305 | 0.88 | 69.24 | 1.30 | 69.05 | 1.45 | 2.31 | 45.21 | 65.42 |
| * | 27.6.60 | 0.66 | 69.15 | 0.76 | 69.12 | 1.12 | 68.87 | 1.26 | 2.05 | 40.36 | 50.92 |
| * | 28.6.60 | 0.615 | 69.105 | 0.71 | 69.07 | 1.07 | 68.82 | 1.24 | 2.05 | 39.38 | 48.76 |

Άχελώος παρά το Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|---------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 63 | 30.6.60 | 0.50 | 69.09 | 0.69 | 69.05 | 1.10 | 68.55 | 1.20 | 1.98 | 38.40 | 46.21 |
| 64 | 1.7.60 | 0.57 | 69.06 | 0.665 | 69.025 | 1.065 | 68.815 | 1.19 | 2.03 | 38.00 | 45.13 |
| 65 | 2.7.60 | 0.57 | 69.06 | 0.66 | 69.02 | 1.05 | 68.80 | 1.16 | 1.97 | 36.95 | 42.99 |
| 66 | 4.7.60 | 0.54 | 69.03 | 0.64 | 69.00 | 1.04 | 68.79 | 1.14 | 1.93 | 36.31 | 41.36 |
| 67 | 5.7.60 | 0.50 | 68.99 | 0.62 | 68.98 | 1.02 | 68.77 | 1.12 | 1.92 | 35.51 | 39.96 |
| 68 | 6.7.60 | 0.50 | 68.99 | 0.62 | 68.98 | 1.02 | 68.77 | 1.11 | 1.88 | 35.00 | 38.85 |
| 69 | 7.7.60 | 0.50 | 68.99 | 0.60 | 68.96 | 1.02 | 68.77 | 1.10 | 1.89 | 35.03 | 38.54 |
| 70 | 8.7.60 | 0.48 | 68.97 | 0.58 | 68.94 | 1.00 | 68.75 | 1.11 | 1.86 | 34.61 | 38.34 |
| 71 | 9.7.60 | 0.48 | 68.97 | 0.57 | 68.93 | 0.98 | 68.73 | 1.10 | 1.85 | 34.19 | 37.52 |
| 72 | 11.7.60 | 0.48 | 68.97 | 0.57 | 68.93 | 0.98 | 68.73 | 1.10 | 1.80 | 33.79 | 37.29 |
| 73 | 12.7.60 | 0.45 | 68.93 | 0.55 | 68.91 | 0.95 | 68.70 | 1.05 | 1.76 | 33.69 | 35.54 |
| 74 | 13.7.60 | 0.44 | 68.93 | 0.54 | 68.90 | 0.95 | 68.70 | 1.07 | 1.32 | 33.55 | 36.02 |
| 75 | 14.7.60 | 0.44 | 68.93 | 0.54 | 68.90 | 0.95 | 68.70 | 1.04 | 1.79 | 33.01 | 34.37 |
| 76 | 15.7.60 | 0.43 | 68.92 | 0.53 | 68.89 | 0.93 | 68.68 | 1.05 | 1.74 | 32.91 | 34.57 |
| 77 | 16.7.60 | 0.42 | 68.91 | 0.52 | 68.88 | 0.93 | 68.68 | 1.04 | 1.77 | 32.71 | 34.10 |
| 78 | 18.7.60 | 0.40 | 68.89 | 0.50 | 68.86 | 0.90 | 68.65 | 1.05 | 1.74 | 32.61 | 34.41 |
| 79 | 19.7.60 | 0.40 | 68.89 | 0.50 | 68.86 | 0.90 | 68.65 | 1.05 | 1.73 | 32.71 | 34.32 |
| 80 | 20.7.60 | 0.40 | 68.89 | 0.50 | 68.86 | 0.90 | 68.65 | 1.03 | 1.72 | 32.51 | 33.55 |
| 81 | 21.7.60 | 0.40 | 68.89 | 0.50 | 68.86 | 0.90 | 68.65 | 0.98 | 1.70 | 32.61 | 32.07 |
| 82 | 22.7.60 | 0.43 | 68.92 | 0.525 | 68.885 | 0.925 | 68.675 | 1.05 | 1.74 | 32.61 | 34.19 |
| 83 | 23.7.60 | 0.42 | 68.91 | 0.53 | 68.89 | 0.95 | 68.70 | 1.06 | 1.76 | 33.68 | 36.10 |
| 84 | 25.7.60 | 0.40 | 68.89 | 0.50 | 68.86 | 0.90 | 68.65 | 1.04 | 1.70 | 33.11 | 34.47 |
| 85 | 26.7.60 | 0.38 | 68.87 | 0.49 | 68.85 | 0.90 | 68.65 | 0.95 | 1.65 | 32.71 | 31.19 |
| 86 | 27.7.60 | 0.38 | 68.87 | 0.49 | 68.85 | 0.90 | 68.65 | 0.96 | 1.67 | 32.71 | 31.52 |
| 87 | 28.7.60 | 0.38 | 68.87 | 0.90 | 68.85 | 0.90 | 68.65 | 0.95 | 1.66 | 32.41 | 30.95 |
| 88 | 29.7.60 | 0.38 | 68.87 | 0.49 | 68.85 | 0.90 | 68.65 | 0.96 | 1.66 | 32.81 | 31.59 |
| 89 | 30.7.60 | 0.38 | 68.87 | 0.49 | 68.85 | 0.90 | 68.65 | 0.94 | 1.66 | 32.31 | 30.36 |
| 90 | 1.8.60 | 0.38 | 68.87 | 0.48 | 68.84 | 0.90 | 68.65 | 0.94 | 1.65 | 31.81 | 29.85 |
| 91 | 2.8.60 | 0.38 | 68.87 | 0.48 | 68.84 | 0.90 | 68.65 | 0.94 | 1.65 | 31.61 | 29.77 |
| 92 | 10.8.60 | 0.34 | 68.83 | 0.45 | 68.81 | 0.88 | 68.63 | 0.91 | 1.60 | 32.05 | 29.09 |
| 93 | 11.8.60 | 0.33 | 68.82 | 0.44 | 68.80 | 0.88 | 68.63 | 0.91 | 1.57 | 31.75 | 29.04 |
| 94 | 12.8.60 | 0.33 | 68.82 | 0.44 | 68.80 | 0.88 | 68.63 | 0.88 | 1.58 | 31.45 | 27.72 |
| 95 | 13.8.60 | 0.33 | 68.82 | 0.44 | 68.80 | 0.88 | 68.63 | 0.87 | 1.56 | 31.35 | 27.29 |
| 96 | 16.8.60 | 0.32 | 68.81 | 0.42 | 68.78 | 0.85 | 68.60 | 0.83 | 1.50 | 31.75 | 26.48 |
| 97 | 17.8.60 | 0.32 | 68.81 | 0.42 | 68.78 | 0.85 | 68.60 | 0.83 | 1.56 | 32.75 | 27.25 |
| 98 | 18.8.60 | 0.32 | 68.81 | 0.42 | 68.78 | 0.85 | 68.60 | 0.83 | 1.53 | 31.85 | 26.47 |
| 99 | 19.8.60 | 0.31 | 68.80 | 0.41 | 68.77 | 0.84 | 68.59 | 0.83 | 1.51 | 31.55 | 26.14 |
| 100 | 20.8.60 | 0.30 | 68.79 | 0.41 | 68.77 | 0.84 | 68.59 | 0.84 | 1.51 | 31.45 | 26.53 |
| 101 | 22.8.60 | 0.45 | 68.94 | 0.55 | 68.91 | 0.90 | 68.65 | 0.97 | 1.66 | 33.80 | 32.74 |
| 102 | 23.8.60 | 0.34 | 68.83 | 0.45 | 68.81 | 0.88 | 68.63 | 0.87 | 1.62 | 32.18 | 28.07 |
| 103 | 24.8.60 | 0.32 | 68.81 | 0.43 | 68.79 | 0.85 | 68.60 | 0.84 | 1.57 | 31.85 | 26.63 |
| 104 | 25.8.60 | 0.31 | 68.80 | 0.42 | 68.78 | 0.85 | 68.60 | 0.84 | 1.51 | 30.97 | 25.87 |
| 105 | 26.8.60 | 0.30 | 68.79 | 0.41 | 68.77 | 0.85 | 68.60 | 0.84 | 1.55 | 30.77 | 25.72 |
| 106 | 27.8.60 | 0.30 | 68.79 | 0.41 | 68.77 | 0.85 | 68.60 | 0.83 | 1.49 | 30.75 | 25.57 |
| 107 | 29.8.60 | 0.30 | 68.79 | 0.40 | 68.76 | 0.84 | 68.59 | 0.83 | 1.47 | 30.55 | 25.39 |
| 108 | 30.8.60 | 0.29 | 68.78 | 0.40 | 68.76 | 0.84 | 68.59 | 0.83 | 1.45 | 30.38 | 25.10 |
| 109 | 31.8.60 | 0.28 | 68.77 | 0.39 | 68.75 | 0.83 | 68.58 | 0.82 | 1.45 | 30.28 | 24.99 |
| 110 | 1.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.39 | 68.75 | 0.84 | 68.59 | 0.81 | 1.44 | 30.38 | 24.58 |
| 111 | 2.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.39 | 68.75 | 0.84 | 68.59 | 0.80 | 1.44 | 30.48 | 24.33 |
| 112 | 3.9.60 | 0.27 | 68.76 | 0.38 | 68.74 | 0.83 | 68.58 | 0.82 | 1.44 | 29.93 | 24.43 |
| 113 | 5.9.60 | 0.30 | 68.79 | 0.41 | 68.77 | 0.85 | 68.60 | 0.83 | 1.50 | 30.05 | 24.98 |
| 114 | 6.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.40 | 68.76 | 0.84 | 68.59 | 0.82 | 1.46 | 30.88 | 25.41 |
| 115 | 7.9.60 | 0.29 | 68.78 | 0.40 | 68.76 | 0.84 | 68.59 | 0.82 | 1.45 | 30.58 | 25.20 |
| 116 | 8.9.60 | 0.29 | 68.78 | 0.40 | 68.76 | 0.84 | 68.59 | 0.83 | 1.48 | 30.08 | 25.03 |
| 117 | 9.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.39 | 68.75 | 0.83 | 68.58 | 0.82 | 1.44 | 29.48 | 24.10 |
| 118 | 10.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.39 | 68.75 | 0.83 | 68.58 | 0.83 | 1.46 | 29.85 | 24.86 |
| 119 | 12.9.60 | 0.77 | | 0.91 | 62.27 | 1.25 | 69.00 | 1.36 | 2.29 | 43.50 | 59.37 |
| 120 | 13.9.60 | 0.52 | 69.01 | 0.64 | 62.00 | 1.05 | 68.80 | 1.04 | 1.91 | 36.92 | 53.59 |
| 121 | 14.9.60 | 0.45 | 68.94 | 0.57 | 68.93 | 0.99 | 68.74 | 1.03 | 1.79 | 35.21 | 36.37 |
| 122 | 15.9.60 | 0.405 | 68.895 | 0.525 | 68.885 | 0.945 | 68.695 | 0.99 | 1.73 | 33.62 | 33.22 |
| 123 | 16.9.60 | 0.37 | 68.86 | 0.49 | 68.85 | 0.93 | 68.68 | 0.92 | 1.63 | 32.93 | 30.29 |
| 124 | 19.9.60 | 0.30 | 68.79 | 0.42 | 68.78 | 0.88 | 68.63 | 0.86 | 1.52 | 31.15 | 26.87 |

ος παρά το Κασοράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|----------|--------------|----------|----------|----------|----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | ΑΝΑΓΡΟΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΡΟΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΡΟΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 20.9.60 | 0.29 | 68.78 | 0.41 | 68.77 | 0.85 | 68.60 | 0.86 | 1.51 | 30.08 | 25.88 |
| 21.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.40 | 68.76 | 0.85 | 68.60 | 0.87 | 1.49 | 29.68 | 25.79 |
| 22.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.40 | 68.76 | 0.85 | 68.60 | 0.87 | 1.45 | 29.58 | 25.66 |
| 23.9.60 | 0.28 | 68.77 | 0.40 | 68.76 | 0.85 | 68.60 | 0.85 | 1.46 | 29.68 | 25.12 |
| 24.9.60 | 0.29 | 68.78 | 0.41 | 68.77 | 0.85 | 68.60 | 0.86 | 1.47 | 29.75 | 25.49 |
| 26.9.60 | 0.31 | | 0.44 | 68.80 | 0.88 | 68.63 | 0.88 | 1.50 | 31.45 | 27.59 |
| 27.9.60 | 0.33 | | 0.46 | 68.82 | 0.90 | 68.65 | 0.92 | 1.59 | 31.85 | 29.32 |
| 28.9.60 | 0.33 | | 0.46 | 68.82 | 0.90 | 68.65 | 0.90 | 1.56 | 31.75 | 28.61 |
| 29.9.60 | 0.40 | | 0.53 | 68.89 | 0.95 | 68.70 | 0.91 | 1.66 | 33.73 | 30.82 |
| 2.10.60 | 0.38 | 68.87 | 0.50 | 68.86 | 0.95 | 68.70 | 0.92 | 1.62 | 33.83 | 31.10 |
| 6.10.60 | 0.29 | 68.78 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.85 | 1.47 | 31.75 | 26.97 |
| 7.10.60 | 0.29 | 68.78 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.85 | 1.48 | 31.73 | 26.99 |
| 8.10.60 | 0.34 | 68.83 | 0.46 | 68.82 | 0.95 | 68.70 | 0.92 | 1.55 | 33.12 | 30.45 |
| 13.10.60 | 0.84 | | 0.98 | 69.34 | 1.35 | 69.10 | 1.40 | 2.26 | 45.20 | 63.54 |
| 14.10.60 | 0.70 | | 0.83 | 69.19 | 1.20 | 68.95 | 1.29 | 2.16 | 41.76 | 53.93 |
| 15.10.60 | 0.59 | 69.08 | 0.71 | 69.07 | 1.10 | 68.85 | 1.17 | 1.97 | 38.80 | 45.44 |
| 17.10.60 | 0.865 | 69.353 | 0.98 | 69.34 | 1.35 | 69.10 | 1.40 | 2.37 | 46.98 | 65.96 |
| 18.10.60 | 0.96 | | 1.115 | 69.475 | 1.435 | 69.185 | 1.50 | 2.47 | 51.07 | 76.65 |
| 19.10.80 | 0.71 | | 0.84 | 69.20 | 1.25 | 69.00 | 1.29 | 2.13 | 42.63 | 55.12 |
| 20.10.60 | 0.60 | | 0.74 | 69.10 | 1.15 | 68.90 | 1.20 | 2.03 | 40.00 | 47.86 |
| 21.10.60 | 0.52 | | 0.66 | 69.02 | 1.08 | 68.83 | 1.15 | 1.95 | 38.56 | 44.33 |
| 25.10.60 | 0.45 | | 0.59 | 68.95 | 1.00 | 68.75 | 1.06 | 1.81 | 36.33 | 38.67 |
| 26.10.60 | 0.42 | | 0.56 | 68.92 | 0.98 | 68.73 | 1.02 | 1.73 | 36.64 | 37.38 |
| 27.10.60 | 0.42 | | 0.56 | 68.92 | 0.98 | 68.73 | 1.02 | 1.71 | 36.94 | 37.73 |
| 29.10.60 | 0.42 | | 0.57 | 68.93 | 0.98 | 68.73 | 1.02 | 1.70 | 37.83 | 38.70 |
| 31.10.60 | 0.35 | 68.84 | 0.47 | 68.83 | 0.90 | 68.65 | 0.91 | 1.57 | 35.35 | 32.38 |
| 1.11.60 | 0.33 | | 0.46 | 68.82 | 0.90 | 68.65 | 0.90 | 1.56 | 34.45 | 31.00 |
| 2.11.60 | 0.32 | | 0.46 | 68.82 | 0.90 | 68.65 | 0.90 | 1.54 | 34.15 | 30.72 |
| 3.11.60 | 0.31 | | 0.45 | 68.81 | 0.90 | 68.65 | 0.89 | 1.52 | 33.75 | 29.99 |
| 4.11.60 | 0.30 | | 0.45 | 68.81 | 0.90 | 68.65 | 0.88 | 1.51 | 33.65 | 29.49 |
| 5.11.60 | 0.30 | | 0.44 | 68.80 | 0.88 | 68.63 | 0.89 | 1.51 | 33.35 | 29.55 |
| 7.11.60 | 0.29 | | 0.43 | 68.79 | 0.88 | 68.63 | 0.87 | 1.49 | 33.25 | 28.88 |
| 8.11.60 | 1.84 | 70.33 | 1.915 | 70.275 | 2.22 | 69.97 | 1.98 | 3.25 | 102.18 | 202.07 |
| 9.11.60 | 0.92 | | 1.07 | 69.43 | 1.375 | 69.125 | 1.48 | 2.54 | 52.50 | 77.60 |
| 10.11.60 | 0.60 | | 0.73 | 69.09 | 1.14 | 68.89 | 1.26 | 2.34 | 42.13 | 53.20 |
| 11.11.60 | 1.74 | 70.23 | 1.83 | 70.19 | 2.09 | 69.84 | 1.79 | 3.00 | 100.17 | 179.53 |
| 12.11.60 | 1.09 | | 1.25 | 69.61 | 1.525 | 69.275 | 1.54 | 2.66 | 62.25 | 95.71 |
| 14.11.60 | 0.60 | | 0.73 | 69.09 | 1.18 | 68.93 | 1.20 | 2.19 | 46.73 | 56.00 |
| 15.11.60 | 0.585 | | 0.715 | 69.075 | 1.175 | 68.925 | 1.18 | 2.20 | 46.90 | 55.29 |
| 16.11.60 | 1.21 | 69.70 | 1.325 | 69.685 | 1.635 | 69.385 | 1.70 | 2.83 | 64.66 | 110.18 |
| 17.11.60 | 0.88 | | 1.01 | 69.37 | 1.365 | 69.115 | 1.44 | 2.47 | 51.48 | 74.37 |
| 18.11.60 | 0.69 | | 0.83 | 69.19 | 1.265 | 69.015 | 1.31 | 2.33 | 48.25 | 63.42 |
| 19.11.67 | 0.615 | 69.105 | 0.74 | 69.10 | 1.075 | 68.825 | 1.30 | 2.31 | 46.85 | 60.95 |
| 21.11.60 | 1.115 | | 1.255 | 69.615 | 1.535 | 69.285 | 1.55 | 2.73 | 59.97 | 92.99 |
| 22.11.60 | 0.695 | | 0.84 | 69.20 | 1.285 | 69.035 | 1.32 | 2.24 | 47.42 | 62.53 |
| 23.11.60 | 0.58 | | 0.725 | 69.085 | 1.19 | 68.94 | 1.24 | 2.17 | 44.10 | 54.68 |
| 25.11.60 | 1.44 | 69.93 | 1.56 | 69.92 | 1.85 | 69.60 | 2.00 | 3.03 | 62.97 | 125.67 |
| 28.11.60 | 0.84 | | 1.00 | 69.36 | 1.385 | 69.135 | 1.38 | 2.35 | 51.79 | 71.51 |
| 29.11.60 | 0.74 | | 0.90 | 69.26 | 1.30 | 69.05 | 1.32 | 2.24 | 50.09 | 66.02 |
| 30.11.60 | 0.67 | | 0.82 | 69.18 | 1.25 | 69.00 | 1.26 | 2.21 | 47.64 | 59.97 |
| 1.12.60 | 0.64 | | 0.81 | 69.17 | 1.24 | 68.99 | 1.24 | 2.17 | 47.45 | 58.91 |
| 2.12.60 | 0.59 | | 0.75 | 69.11 | 1.20 | 68.95 | 1.22 | 2.07 | 45.12 | 55.23 |
| 3.12.60 | 0.555 | | 0.715 | 69.075 | 1.18 | 68.93 | 1.18 | 2.04 | 44.60 | 52.86 |
| 5.12.60 | 0.555 | 69.045 | 0.66 | 69.02 | 1.10 | 68.85 | 1.18 | 1.98 | 42.72 | 50.52 |
| 6.12.60 | 0.505 | | 0.635 | 68.995 | 1.065 | 68.815 | 1.16 | 1.98 | 41.70 | 48.46 |
| 7.12.60 | 0.47 | 68.96 | 0.59 | 68.95 | 1.10 | 68.85 | 1.09 | 1.93 | 42.05 | 45.66 |
| 8.12.60 | 0.485 | 68.975 | 0.605 | 68.965 | 1.14 | 68.89 | 1.11 | 2.00 | 43.30 | 48.32 |
| 9.12.60 | 1.80 | 70.29 | 1.90 | 70.26 | 2.20 | 69.95 | 1.81 | 3.13 | 122.02 | 221.25 |
| 12.12.60 | 2.955 | 71.445 | 2.95 | 71.125 | 3.375 | 71.125 | 2.07 | 2.94 | 239.21 | 494.63 |
| 14.12.60 | 3.20 | 71.69 | 3.135 | 71.495 | 3.59 | 71.34 | 2.40 | 3.35 | 269.89 | 647.12 |
| 15.12.60 | 2.66 | 71.15 | 2.68 | 71.04 | 3.075 | 70.825 | 2.14 | 3.17 | 208.34 | 446.20 |
| 16.12.60 | 2.15 | 70.64 | 2.155 | 70.515 | 2.55 | 70.30 | 1.92 | 3.01 | 155.99 | 299.85 |

Αχιλλεύς, παρά τὸ Καστρίκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΣΙΟΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|----------------|----------|--------------|----------|----------|----------|----------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 187 | 17.12.60 | 1.855 | 70.345 | 1.915 | 70.275 | 2.28 | 70.03 | 1.79 | 2.91 | 128.98 | 230.55 |
| 188 | 20.12.60 | 2.75 | 71.24 | 2.80 | 71.16 | 3.25 | 71.00 | 2.12 | 3.36 | 222.42 | 484.40 |
| 189 | 21.12.60 | 2.23 | 70.72 | 2.31 | 70.67 | 2.72 | 70.47 | 1.96 | 2.97 | 175.13 | 343.61 |
| 190 | 14.1.61 | 1.54 | 70.03 | 1.615 | 69.975 | 1.955 | 69.705 | 1.56 | 2.90 | 96.53 | 150.21 |
| 191 | 16.1.61 | 1.725 | 70.215 | 1.835 | 70.195 | 2.175 | 69.925 | 1.69 | 3.02 | 117.19 | 197.62 |
| 192 | 17.1.61 | 1.64 | 70.13 | 1.74 | 70.10 | 2.08 | 69.83 | 1.63 | 2.92 | 104.43 | 170.62 |
| 193 | 18.1.61 | 1.57 | 70.06 | 1.67 | 70.03 | 2.00 | 69.75 | 1.56 | 2.90 | 99.22 | 155.09 |
| 194 | 19.1.61 | 1.48 | 69.97 | 1.57 | 69.93 | 1.975 | 69.625 | 1.58 | 2.88 | 86.43 | 136.67 |
| 195 | 20.1.61 | 1.43 | 69.92 | 1.50 | 69.86 | 1.84 | 69.59 | 1.59 | 2.67 | 79.07 | 125.37 |
| 196 | 21.1.61 | 1.395 | 69.885 | 1.445 | 69.805 | 1.80 | 69.55 | 1.72 | 2.78 | 79.94 | 137.36 |
| 197 | 23.1.61 | 1.36 | 69.85 | 1.43 | 69.79 | 1.77 | 69.52 | 1.49 | 2.67 | 77.53 | 115.31 |
| 198 | 24.1.61 | 1.40 | 69.89 | 1.475 | 69.835 | 1.81 | 69.56 | 1.57 | 2.71 | 79.37 | 124.89 |
| 199 | 25.1.61 | 1.43 | 69.92 | 1.50 | 69.86 | 1.85 | 69.60 | 1.59 | 2.67 | 80.81 | 128.94 |
| 200 | 26.1.61 | 1.40 | 69.89 | 1.48 | 69.84 | 1.83 | 69.58 | 1.51 | 2.66 | 79.14 | 119.69 |
| 201 | 27.1.61 | 1.625 | 70.115 | 1.72 | 70.08 | 2.08 | 69.83 | 1.59 | 3.02 | 106.86 | 169.76 |
| 202 | 28.1.61 | 1.75 | 70.24 | 1.82 | 70.18 | 2.19 | 69.94 | 1.62 | 2.83 | 119.13 | 193.68 |
| 203 | 7.2.61 | 1.83 | 70.32 | 1.92 | 70.28 | 2.26 | 70.01 | 1.79 | 3.06 | 115.05 | 206.13 |
| 204 | 8.2.61 | 1.73 | 70.22 | 1.82 | 70.18 | 2.20 | 69.95 | 1.60 | 2.84 | 116.16 | 186.26 |
| 205 | 9.2.61 | 1.595 | 70.085 | 1.70 | 70.06 | 2.02 | 69.77 | 1.75 | 2.95 | 97.86 | 171.49 |
| 206 | 10.2.61 | 1.59 | 70.08 | 1.70 | 70.06 | 2.00 | 69.75 | 1.63 | 2.92 | 94.62 | 154.44 |
| 207 | 11.2.61 | 1.555 | 70.045 | 1.66 | 70.02 | 1.975 | 69.725 | 1.57 | 2.95 | 100.26 | 157.99 |
| 208 | 14.2.61 | 1.40 | 69.89 | 1.50 | 69.86 | 1.78 | 69.53 | 1.55 | 2.88 | 72.92 | 113.03 |
| 209 | 15.2.61 | 1.355 | 69.845 | 1.465 | 69.825 | 1.75 | 69.50 | 1.61 | 2.76 | 70.62 | 113.78 |
| 210 | 16.2.61 | 1.315 | 69.805 | 1.405 | 69.765 | 1.71 | 69.46 | 1.56 | 2.70 | 69.26 | 106.16 |
| 211 | 17.2.61 | 1.305 | 69.795 | 1.40 | 69.76 | 1.70 | 69.45 | 1.53 | 2.68 | 68.08 | 104.39 |
| 212 | 18.2.61 | 1.30 | 69.79 | 1.395 | 69.755 | 1.695 | 69.445 | 1.52 | 2.71 | 66.95 | 101.96 |
| 213 | 21.2.61 | 1.30 | 69.79 | 1.40 | 69.76 | 1.70 | 69.45 | 1.53 | 2.70 | 67.68 | 103.72 |
| 214 | 22.2.61 | 1.30 | 69.79 | 1.40 | 69.79 | 1.70 | 69.45 | 1.53 | 2.70 | 67.58 | 103.67 |
| 215 | 23.2.61 | 1.30 | 69.79 | 1.40 | 69.76 | 1.70 | 69.45 | 1.52 | 2.75 | 67.27 | 102.27 |
| 216 | 24.2.61 | 1.295 | 69.785 | 1.395 | 69.755 | 1.70 | 69.45 | 1.47 | 2.71 | 66.78 | 98.37 |
| 217 | 25.2.61 | 1.28 | 69.77 | 1.37 | 69.73 | 1.68 | 69.43 | 1.44 | 2.71 | 66.06 | 94.91 |
| 218 | 27.2.61 | 1.21 | 69.70 | 1.295 | 69.655 | 1.61 | 69.36 | 1.40 | 2.60 | 63.10 | 88.54 |
| 219 | 28.2.61 | 1.195 | 69.685 | 1.275 | 69.635 | 1.595 | 69.345 | 1.38 | 2.55 | 61.72 | 85.49 |
| 220 | 1.3.61 | 1.16 | 69.65 | 1.24 | 69.60 | 1.55 | 69.30 | 1.39 | 2.54 | 60.25 | 84.02 |
| 221 | 2.3.61 | 1.185 | 69.675 | 1.26 | 69.62 | 1.57 | 69.32 | 1.44 | 2.55 | 61.00 | 87.65 |
| 222 | 3.3.61 | 1.31 | 69.80 | 1.38 | 69.74 | 1.705 | 69.455 | 1.58 | 2.74 | 67.78 | 106.89 |
| 223 | 4.3.61 | 1.33 | 69.82 | 1.40 | 69.76 | 1.72 | 69.47 | 1.56 | 2.76 | 71.16 | 111.24 |
| 224 | 6.3.61 | 1.28 | 69.77 | 1.345 | 69.705 | 1.685 | 69.435 | 1.42 | 2.61 | 67.30 | 95.51 |
| 225 | 7.3.61 | 1.26 | 69.75 | 1.33 | 69.69 | 1.66 | 69.41 | 1.44 | 2.63 | 65.25 | 93.82 |
| 226 | 8.3.61 | 1.27 | 69.76 | 1.34 | 69.70 | 1.68 | 69.43 | 1.47 | 2.60 | 66.30 | 97.33 |
| 227 | 9.3.61 | 1.28 | 69.77 | 1.36 | 69.72 | 1.68 | 69.43 | 1.46 | 2.64 | 67.07 | 98.18 |
| 228 | 10.3.61 | 1.33 | 69.82 | 1.415 | 69.775 | 1.76 | 69.51 | 1.48 | 2.71 | 71.08 | 105.32 |
| 229 | 11.3.61 | 1.345 | 69.835 | 1.44 | 69.80 | 1.79 | 69.54 | 1.46 | 2.76 | 75.70 | 110.90 |
| 230 | 13.3.61 | 1.485 | 69.975 | 1.585 | 69.945 | 1.885 | 69.635 | 1.61 | 2.79 | 79.01 | 127.30 |
| 231 | 14.3.61 | 1.525 | 70.015 | 1.625 | 69.985 | 1.93 | 69.68 | 1.66 | 2.83 | 83.39 | 138.29 |
| 232 | 15.3.61 | 1.51 | 70.00 | 1.61 | 69.97 | 1.91 | 69.66 | 1.67 | 2.81 | 81.45 | 136.08 |
| 233 | 16.3.61 | 1.48 | 69.97 | 1.57 | 69.93 | 1.88 | 69.63 | 1.60 | 2.76 | 78.93 | 126.26 |
| 234 | 17.3.61 | 1.48 | 69.97 | 1.57 | 69.93 | 1.88 | 69.63 | 1.62 | 2.78 | 78.91 | 127.98 |
| 235 | 18.3.61 | 1.48 | 69.97 | 1.58 | 69.94 | 1.885 | 69.635 | 1.61 | 2.77 | 79.06 | 127.50 |
| 236 | 20.3.61 | 1.42 | 69.91 | 1.50 | 69.86 | 1.825 | 69.575 | 1.51 | 2.72 | 76.79 | 116.13 |
| 237 | 21.3.61 | 1.425 | 69.915 | 1.505 | 69.865 | 1.83 | 69.58 | 1.55 | 2.71 | 76.43 | 118.72 |
| 238 | 22.3.61 | 1.575 | 70.065 | 1.67 | 70.03 | 2.00 | 69.75 | 1.56 | 2.83 | 91.88 | 143.32 |
| 239 | 23.3.61 | 2.30 | 70.79 | 2.31 | 70.67 | 2.775 | 70.525 | 2.09 | 2.97 | 170.41 | 355.88 |
| 240 | 24.3.61 | 2.10 | 70.59 | 2.13 | 70.49 | 2.30 | 70.05 | 1.85 | 2.88 | 141.99 | 262.21 |
| 241 | 27.3.61 | 1.49 | 69.98 | 1.54 | 69.90 | 1.785 | 69.535 | 1.50 | 2.67 | 75.38 | 113.20 |
| 242 | 28.3.61 | 1.46 | 69.95 | 1.50 | 69.86 | 1.76 | 69.51 | 1.50 | 2.66 | 72.69 | 109.19 |
| 243 | 29.3.61 | 1.405 | 69.895 | 1.44 | 69.80 | 1.70 | 69.45 | 1.52 | 2.61 | 70.11 | 106.62 |
| 244 | 30.3.61 | 1.39 | 69.88 | 1.44 | 69.80 | 1.69 | 69.44 | 1.48 | 2.60 | 66.38 | 99.38 |
| 245 | 31.3.61 | 1.375 | 69.865 | 1.405 | 69.765 | 1.67 | 69.42 | 1.49 | 2.54 | 64.91 | 96.64 |
| 246 | 1.4.61 | 1.345 | 69.835 | 1.375 | 69.735 | 1.65 | 69.40 | 1.46 | 2.45 | 64.00 | 93.53 |
| 247 | 3.4.61 | 1.38 | 69.87 | 1.41 | 69.77 | 1.69 | 69.44 | 1.56 | 2.56 | 67.13 | 104.58 |
| 248 | 4.4.61 | 1.40 | 69.89 | 1.445 | 69.805 | 1.72 | 69.47 | 1.59 | 2.58 | 68.58 | 109.01 |

5 παρά το Κασοράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 14.4.61 | 1.31 | 69.80 | 1.375 | 69.735 | 1.685 | 69.435 | 1.46 | 2.40 | 64.47 | 94.39 |
| 15.4.61 | 1.30 | 69.79 | 1.345 | 69.705 | 1.635 | 69.385 | 1.45 | 2.34 | 65.05 | 94.40 |
| 17.4.61 | 1.30 | 69.79 | 1.34 | 69.70 | 1.63 | 69.38 | 1.42 | 2.28 | 63.10 | 89.65 |
| 18.4.61 | 1.32 | 69.81 | 1.35 | 69.71 | 1.65 | 69.40 | 1.47 | 2.33 | 63.85 | 94.12 |
| 19.4.61 | 1.32 | 69.81 | 1.36 | 69.72 | 1.66 | 69.41 | 1.46 | 2.31 | 63.95 | 93.24 |
| 20.4.61 | 1.31 | 69.80 | 1.34 | 69.70 | 1.64 | 69.39 | 1.40 | 2.31 | 63.95 | 89.89 |
| 21.4.61 | 1.28 | 69.77 | 1.30 | 69.66 | 1.60 | 69.35 | 1.42 | 2.31 | 60.97 | 86.86 |
| 22.4.61 | 1.28 | 69.77 | 1.30 | 69.66 | 1.60 | 69.35 | 1.39 | 2.29 | 60.40 | 84.00 |
| 24.4.61 | 1.24 | 69.73 | 1.26 | 69.62 | 1.57 | 69.32 | 1.37 | 2.21 | 58.50 | 80.24 |
| 26.4.61 | 1.95 | 70.44 | 1.965 | 70.325 | 2.32 | 70.07 | 1.68 | 2.85 | 120.36 | 201.96 |
| 2.5.61 | 1.46 | 69.95 | 1.46 | 69.82 | 1.78 | 69.53 | 1.37 | 2.43 | 82.45 | 112.84 |
| 15.5.61 | 1.165 | 69.655 | 1.18 | 69.54 | 1.505 | 69.255 | 1.21 | 2.22 | 59.35 | 71.94 |
| 16.5.61 | 1.155 | 69.645 | 1.165 | 69.525 | 1.50 | 69.25 | 1.21 | 2.19 | 58.07 | 70.35 |
| 17.5.61 | 1.125 | 69.615 | 1.125 | 69.485 | 1.465 | 69.215 | 1.19 | 2.16 | 56.50 | 67.31 |
| 18.5.61 | 1.08 | 69.57 | 1.10 | 69.46 | 1.4 | 69.19 | 1.17 | 2.11 | 55.10 | 64.41 |
| 19.5.61 | 1.07 | 69.56 | 1.075 | 69.435 | 1.4 | 69.16 | 1.15 | 2.08 | 53.50 | 61.53 |
| 20.5.61 | 1.06 | 69.55 | 1.07 | 69.43 | 1.40 | 69.15 | 1.13 | 2.07 | 52.17 | 59.15 |
| 22.5.61 | 1.41 | 69.90 | 1.42 | 69.78 | 1.76 | 69.51 | 1.41 | 2.47 | 72.93 | 102.52 |
| 23.5.61 | 1.395 | 69.885 | 1.395 | 69.755 | 1.735 | 69.485 | 1.36 | 2.40 | 72.15 | 97.91 |
| 24.5.61 | 1.275 | 69.76 | 1.275 | 69.635 | 1.605 | 69.355 | 1.31 | 2.21 | 66.33 | 87.09 |
| 25.5.61 | 1.17 | 69.66 | 1.175 | 69.535 | 1.51 | 69.26 | 1.22 | 2.24 | 61.62 | 75.01 |
| 26.5.61 | 1.145 | 69.635 | 1.165 | 69.525 | 1.495 | 69.245 | 1.20 | 2.22 | 58.92 | 70.88 |
| 27.5.61 | 1.14 | 69.63 | 1.105 | 69.465 | 1.455 | 69.205 | 1.19 | 2.13 | 57.85 | 68.62 |
| 30.5.61 | 1.07 | 69.56 | 1.03 | 69.39 | 1.40 | 69.15 | 1.09 | 2.10 | 55.43 | 60.22 |
| 31.5.61 | 1.035 | 69.525 | 1.01 | 69.37 | 1.375 | 69.125 | 1.06 | 2.06 | 54.10 | 57.12 |
| 1.6.61 | 1.00 | 69.49 | 0.98 | 69.34 | 1.33 | 69.08 | 1.06 | 2.03 | 52.03 | 55.23 |
| 2.6.61 | 0.96 | 69.45 | 0.955 | 69.315 | 1.30 | 69.05 | 0.99 | 2.04 | 50.87 | 50.32 |
| 3.6.61 | 0.935 | 69.425 | 0.92 | 69.28 | 1.28 | 69.03 | 0.98 | 2.04 | 49.60 | 48.65 |
| 5.6.61 | 0.90 | 69.39 | 0.87 | 69.23 | 1.25 | 69.00 | 0.99 | 1.94 | 49.15 | 48.62 |
| 6.6.61 | 0.90 | 69.39 | 0.865 | 69.225 | 1.25 | 69.00 | 1.03 | 1.92 | 48.75 | 50.44 |
| 7.6.61 | 0.88 | 69.37 | 0.86 | 69.22 | 1.23 | 68.98 | 0.97 | 1.99 | 47.75 | 46.49 |
| 8.6.61 | 0.86 | 69.35 | 0.84 | 69.20 | 1.20 | 68.95 | 0.98 | 1.97 | 47.85 | 46.77 |
| 9.6.61 | 0.86 | 69.35 | 0.85 | 69.21 | 1.23 | 68.98 | 0.97 | 1.96 | 43.75 | 42.38 |
| 10.6.61 | 0.88 | 69.37 | 0.86 | 69.22 | 1.23 | 68.98 | 1.01 | 2.10 | 44.45 | 44.75 |
| 12.6.61 | 0.80 | 69.29 | 0.78 | 69.14 | 1.18 | 68.93 | 0.97 | 1.93 | 44.45 | 43.22 |
| 13.6.61 | 0.80 | 69.29 | 0.78 | 69.14 | 1.18 | 68.93 | 0.94 | 1.89 | 43.47 | 40.96 |
| 14.6.61 | 0.77 | 69.26 | 0.74 | 69.10 | 1.15 | 68.90 | 0.94 | 1.82 | 40.92 | 38.53 |
| 15.6.61 | 0.74 | 69.23 | 0.72 | 69.08 | 1.12 | 68.87 | 0.91 | 1.79 | 40.30 | 36.87 |
| 16.6.61 | 0.74 | 69.23 | 0.71 | 69.07 | 1.10 | 68.85 | 0.98 | 1.82 | 36.90 | 30.03 |
| 17.6.61 | 0.96 | 69.45 | 0.95 | 69.31 | 1.30 | 69.05 | 1.10 | 2.08 | 51.25 | 56.60 |
| 19.6.61 | 0.78 | 69.27 | 0.81 | 69.17 | 1.20 | 68.95 | 1.03 | 1.98 | 42.77 | 43.94 |
| 20.6.61 | 0.78 | 69.27 | 0.765 | 69.125 | 1.20 | 68.95 | 0.96 | 1.96 | 41.70 | 40.13 |
| 21.6.61 | 0.77 | 69.26 | 0.75 | 69.11 | 1.15 | 68.90 | 0.93 | 1.93 | 40.90 | 38.07 |
| 22.6.61 | 0.75 | 69.24 | 0.73 | 69.09 | 1.15 | 68.90 | 0.99 | 1.87 | 40.57 | 40.34 |
| 23.6.61 | 0.73 | 69.22 | 0.71 | 69.07 | 1.15 | 68.90 | 0.96 | 1.81 | 36.70 | 35.32 |
| 24.6.61 | 0.70 | 69.19 | 0.70 | 69.06 | 1.12 | 68.87 | 0.98 | 1.77 | 35.87 | 35.22 |
| 26.6.61 | 0.72 | 69.21 | 0.70 | 69.06 | 1.10 | 68.85 | 0.95 | 1.75 | 35.94 | 34.13 |
| 27.6.61 | 0.695 | 69.185 | 0.675 | 69.035 | 1.07 | 68.82 | 0.86 | 1.71 | 36.20 | 31.23 |
| 28.6.61 | 0.68 | 69.17 | 0.65 | 69.01 | 1.05 | 68.80 | 0.84 | 1.65 | 36.60 | 30.76 |
| 30.6.61 | 0.65 | 69.14 | 0.62 | 68.98 | 1.03 | 68.78 | 0.83 | 1.62 | 36.03 | 29.78 |
| 1.7.61 | 0.77 | 69.26 | 0.76 | 69.12 | 1.15 | 68.90 | 1.07 | 1.97 | 35.55 | 38.16 |
| 3.7.61 | 0.68 | 69.17 | 0.70 | 69.06 | 1.10 | 68.85 | 1.88 | 1.71 | 37.10 | 32.78 |
| 4.7.61 | 0.65 | 69.14 | 0.63 | 68.99 | 1.05 | 68.80 | 0.85 | 1.63 | 35.47 | 30.22 |
| 5.7.61 | 0.65 | 69.14 | 0.62 | 68.98 | 1.03 | 68.78 | 0.85 | 1.64 | 34.62 | 29.26 |
| 6.7.61 | 0.65 | 69.14 | 0.62 | 68.98 | 1.03 | 68.78 | 0.91 | 1.69 | 34.10 | 31.11 |
| 7.7.61 | 0.70 | 69.19 | 0.68 | 69.04 | 1.10 | 68.85 | 0.96 | 1.79 | 33.97 | 32.40 |
| 8.7.61 | 0.70 | 69.19 | 0.68 | 69.04 | 1.10 | 68.85 | 0.93 | 1.83 | 35.90 | 33.51 |
| 9.7.61 | 0.75 | 69.25 | 0.76 | 69.12 | 1.15 | 68.90 | 1.09 | 1.98 | 35.30 | 38.59 |
| 11.7.61 | 0.75 | 69.24 | 0.74 | 69.10 | 1.15 | 68.90 | 1.08 | 1.96 | 34.77 | 37.55 |
| 12.7.61 | 0.69 | 69.18 | 0.69 | 69.05 | 1.13 | 68.88 | 1.11 | 1.95 | 36.20 | 40.14 |
| 13.7.61 | 0.55 | 69.04 | 0.53 | 68.89 | 1.03 | 68.78 | 0.91 | 1.55 | 30.82 | 27.98 |
| 1.8.61 | 0.395 | 68.865 | 0.455 | 68.815 | 0.925 | 68.675 | 0.81 | 1.40 | 29.52 | 23.98 |
| 2.8.61 | 0.38 | 68.87 | 0.45 | 68.81 | 0.90 | 68.65 | 0.80 | 1.40 | 28.41 | 22.74 |

Άχελώς παρά τὸ Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΩΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|------------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 312 | 3.8.61 | 0.38 | 68.87 | 0.45 | 68.81 | 0.93 | 68.68 | 0.81 | 1.41 | 28.48 | 22.95 |
| 313 | 4.8.61 | 0.38 | 68.87 | 0.45 | 68.81 | 0.93 | 68.68 | 0.75 | 1.35 | 23.97 | 21.73 |
| 314 | 5.8.61 | 0.38 | 68.87 | 0.45 | 68.81 | 0.93 | 68.68 | 1.28 | 1.37 | 22.32 | 28.62 |
| 315 | 7.8.61 | 0.38 | 68.87 | 0.45 | 68.81 | 0.93 | 68.68 | 1.28 | 1.40 | 22.03 | 28.20 |
| 316 | 8.8.61 | 0.37 | 68.86 | 0.44 | 68.80 | 0.93 | 68.68 | 1.29 | 1.40 | 21.85 | 28.10 |
| 317 | 9.8.61 | 0.37 | 68.86 | 0.44 | 68.80 | 0.93 | 68.68 | 1.27 | 1.34 | 21.67 | 27.56 |
| 318 | 10.8.61 | 0.35 | 68.84 | 0.42 | 68.78 | 0.90 | 68.65 | 1.28 | 1.35 | 21.40 | 27.46 |
| 319 | 11.8.61 | 0.35 | 68.84 | 0.42 | 68.78 | 0.90 | 68.65 | 1.32 | 1.29 | 20.55 | 27.16 |
| 320 | 12.8.61 | 0.33 | 68.82 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 1.33 | 1.32 | 20.36 | 27.14 |
| 321 | 14.8.61 | 0.33 | 68.82 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.76 | 1.30 | 27.49 | 20.92 |
| 322 | 16.8.61 | 0.33 | 68.82 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.75 | 1.32 | 26.89 | 20.16 |
| 323 | 17.8.61 | 0.33 | 68.82 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.74 | 1.33 | 26.89 | 19.92 |
| 324 | 18.8.61 | 0.34 | 68.83 | 0.42 | 68.78 | 0.90 | 68.65 | 0.76 | 1.34 | 26.89 | 20.41 |
| 325 | 19.8.61 | 0.33 | 68.82 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.76 | 1.35 | 26.57 | 20.26 |
| 326 | 28.8.61 | 0.30 | 68.79 | 0.38 | 68.74 | 0.88 | 68.63 | 0.71 | 1.30 | 26.34 | 18.65 |
| 327 | 29.8.61 | 0.30 | 68.79 | 0.38 | 68.74 | 0.87 | 68.62 | 0.74 | 1.31 | 26.44 | 19.58 |
| 328 | 30.8.61 | 0.30 | 68.79 | 0.38 | 68.74 | 0.87 | 68.62 | 0.72 | 1.24 | 26.10 | 18.89 |
| 329 | 31.8.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.77 | 1.31 | 27.12 | 20.78 |
| 330 | 1.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.73 | 1.25 | 26.99 | 19.80 |
| 331 | 2.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.70 | 1.25 | 26.72 | 18.79 |
| 332 | 4.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.41 | 68.77 | 0.90 | 68.65 | 0.72 | 1.25 | 26.32 | 18.85 |
| 333 | 5.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.70 | 1.26 | 26.24 | 18.42 |
| 334 | 6.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.71 | 1.35 | 26.00 | 18.36 |
| 335 | 7.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.69 | 1.29 | 26.47 | 18.36 |
| 336 | 8.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.40 | 68.76 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.25 | 25.94 | 17.67 |
| 337 | 12.9.61 | 0.30 | 68.79 | 0.39 | 68.75 | 0.88 | 68.63 | 0.71 | 1.23 | 25.10 | 17.87 |
| 338 | 26.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.39 | 68.75 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.19 | 26.24 | 17.86 |
| 339 | 27.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.39 | 68.75 | 0.90 | 68.65 | 0.69 | 1.20 | 26.29 | 18.01 |
| 340 | 28.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.39 | 68.75 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.20 | 26.24 | 17.81 |
| 341 | 29.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.39 | 68.75 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.20 | 26.19 | 17.77 |
| 342 | 30.9.61 | 0.32 | 68.81 | 0.39 | 68.75 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.21 | 26.04 | 17.78 |
| 343 | 2.10.61 | 0.31 | 68.80 | 0.38 | 68.74 | 0.90 | 68.65 | 0.69 | 1.50 | 25.20 | 17.36 |
| 344 | 3.10.61 | 0.31 | 68.80 | 0.38 | 68.74 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.22 | 25.90 | 17.76 |
| 345 | 4.10.61 | 0.31 | 68.80 | 0.38 | 68.74 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.24 | 26.04 | 17.69 |
| 346 | 5.10.61 | 0.31 | 68.80 | 0.38 | 68.74 | 0.90 | 68.65 | 0.67 | 1.21 | 26.14 | 17.64 |
| 347 | 6.10.61 | 0.31 | 68.80 | 0.38 | 68.74 | 0.90 | 68.65 | 0.68 | 1.21 | 26.09 | 17.72 |
| 348 | 7.10.61 | 0.31 | 68.80 | 0.38 | 68.74 | 0.90 | 68.65 | 0.71 | 1.47 | 26.84 | 18.97 |
| 349 | 9.10.61 | 0.42 | 68.91 | 0.47 | 68.83 | 0.95 | 68.70 | 0.76 | 1.51 | 26.80 | 21.99 |
| 350 | 10.10.61 | 0.42 | 68.91 | 0.47 | 68.83 | 0.95 | 68.70 | 0.80 | 1.51 | 29.11 | 23.19 |
| 351 | 11.10.61 | 1.36 | 69.85 | 1.45 | 69.81 | 1.75 | 69.50 | 1.35 | 2.73 | 75.22 | 101.72 |
| 352 | 12.10.61 | 0.90 | 69.39 | 0.91 | 69.27 | 1.30 | 69.05 | 0.92 | 2.03 | 49.89 | 45.97 |
| 353 | 13.10.61 | 0.655 | 69.145 | 0.665 | 69.025 | 1.145 | 68.895 | 0.76 | 1.73 | 43.83 | 33.33 |
| 354 | 14.10.61 | 0.64 | 69.13 | 0.65 | 69.01 | 1.10 | 68.85 | 0.79 | 1.66 | 41.33 | 32.60 |
| 355 | 16.10.61 | 0.43 | 68.92 | 0.52 | 68.88 | 1.05 | 68.80 | 0.67 | 1.44 | 36.90 | 24.67 |
| 356 | 17.10.61 | 0.42 | 68.91 | 0.50 | 68.86 | 1.00 | 68.75 | 0.61 | 1.40 | 36.79 | 22.57 |
| 357 | 18.10.61 | 0.40 | 68.89 | 0.48 | 68.84 | 0.98 | 68.73 | 0.61 | 1.35 | 36.45 | 22.05 |
| 358 | 19.10.61 | 0.50 | 68.99 | 0.59 | 68.95 | 1.05 | 68.80 | 0.68 | 1.59 | 39.09 | 26.56 |
| 359 | 20.10.61 | 0.47 | 68.96 | 0.55 | 68.91 | 1.00 | 68.75 | 0.67 | 1.56 | 38.09 | 25.38 |
| 360 | 21.10.61 | 0.575 | 69.065 | 0.75 | 69.11 | 1.14 | 68.89 | 0.94 | 1.78 | 36.70 | 34.38 |
| 361 | 23.10.61 | 0.61 | 69.10 | 0.67 | 69.03 | 1.15 | 68.90 | 1.00 | 1.87 | 36.15 | 36.29 |
| 362 | 24.10.61 | 0.54 | 69.03 | 0.60 | 68.96 | 1.10 | 68.85 | 0.94 | 1.74 | 35.80 | 33.69 |
| 363 | 25.10.61 | 0.98 | 69.47 | 0.99 | 69.35 | 1.39 | 69.14 | 0.92 | 1.99 | 56.99 | 52.47 |
| 364 | 26.10.61 | 1.00 | 69.49 | 1.025 | 69.385 | 1.40 | 69.15 | 0.96 | 2.03 | 53.07 | 50.85 |
| 365 | 27.10.61 | 0.725 | 69.215 | 0.775 | 69.135 | 1.225 | 68.975 | 0.91 | 1.77 | 39.60 | 35.92 |
| 366 | 2.11.61 | 0.45 | 68.94 | 0.55 | 68.91 | 1.15 | 68.90 | 0.92 | 1.78 | 37.12 | 34.13 |
| 367 | 3.11.61 | 0.42 | 68.91 | 0.50 | 68.86 | 1.00 | 68.75 | 0.62 | 1.37 | 36.35 | 22.53 |
| 368 | 4.11.61 | 0.40 | 68.89 | 0.49 | 68.85 | 1.00 | 68.75 | 0.64 | 1.35 | 34.82 | 22.24 |
| 369 | 8.11.61 | 2.475 | 70.965 | 2.575 | 70.935 | 2.975 | 70.725 | 1.94 | 3.02 | 183.68 | 357.15 |
| 370 | 9.11.61 | 2.35 | 70.84 | 2.43 | 70.79 | 2.84 | 70.59 | 1.89 | 3.02 | 173.32 | 327.94 |
| 371 | 10.11.61 | 1.925 | 70.415 | 1.95 | 70.31 | 2.34 | 70.09 | 1.70 | 2.80 | 125.31 | 213.32 |
| 372 | 13.11.61 | 1.65 | 70.14 | 1.70 | 70.06 | 2.10 | 69.85 | 1.38 | 2.40 | 79.34 | 110.21 |
| 373 | 14.11.61 | 1.345 | 69.835 | 1.47 | 69.83 | 1.815 | 69.565 | 1.43 | 2.40 | 74.12 | 105.83 |

κατά το Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|------------|-----------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 15.11.61 | 1.24 | 69.73 | 1.35 | 69.71 | 1.74 | 69.79 | 1.42 | 2.42 | 71.00 | 101.07 |
| 16.11.61 | 1.26 | 69.75 | 1.27 | 69.63 | 1.65 | 69.40 | 1.32 | 2.29 | 61.50 | 80.95 |
| 17.11.61 | 2.82 | 71.31 | 2.90 | 71.26 | 3.40 | 71.15 | | | | |
| 18.11.61 | 1.825 | 70.315 | 1.90 | 70.26 | 2.25 | 70.00 | 1.78 | 2.82 | 98.85 | 175.76 |
| 20.11.61 | 1.33 | 69.82 | 1.44 | 69.80 | 1.78 | 69.53 | 1.47 | 2.61 | 71.00 | 104.29 |
| 21.11.61 | 1.215 | 69.705 | 1.295 | 69.655 | 1.665 | 69.415 | 1.30 | 2.31 | 64.00 | 83.25 |
| 22.11.61 | 1.16 | 69.65 | 1.245 | 69.605 | 1.625 | 69.375 | 1.25 | 2.25 | 62.93 | 78.55 |
| 23.11.61 | 1.115 | 69.605 | 1.16 | 69.54 | 1.58 | 69.33 | 1.18 | 2.17 | 60.65 | 71.59 |
| 24.11.61 | 1.06 | 69.55 | 1.125 | 69.485 | 1.545 | 69.295 | 1.11 | 2.08 | 59.18 | 65.98 |
| 25.11.61 | 1.05 | 69.54 | 1.12 | 69.48 | 1.54 | 69.29 | 1.09 | 2.03 | 57.50 | 62.54 |
| 27.11.61 | 1.50 | 69.99 | 1.52 | 69.88 | 1.90 | 69.65 | 1.51 | 2.71 | 80.62 | 121.72 |
| 28.11.61 | 1.425 | 69.915 | 1.515 | 69.875 | 1.845 | 69.595 | 1.37 | 2.69 | 81.42 | 111.63 |
| 29.11.61 | 1.40 | 69.89 | 1.40 | 69.76 | 1.83 | 69.59 | 1.46 | 2.66 | 74.70 | 108.90 |
| 25.11.62 | 1.20 | | 1.36 | 69.72 | 1.66 | 69.41 | 1.49 | 2.29 | 63.90 | 95.03 |
| 26.1.62 | 1.20 | | 1.34 | 69.70 | 1.64 | 69.39 | 1.48 | 2.24 | 60.22 | 89.10 |
| 27.1.62 | 1.19 | | 1.32 | 69.68 | 1.63 | 69.38 | 1.43 | 2.17 | 58.85 | 84.49 |
| 29.1.62 | 1.19 | | 1.27 | 69.83 | 1.58 | 69.33 | 1.41 | 2.13 | 57.05 | 80.67 |
| 30.1.62 | 1.22 | | 1.35 | 69.71 | 1.65 | 69.40 | 1.49 | 2.28 | 62.23 | 92.77 |
| 31.1.62 | 1.49 | | 1.62 | 69.98 | 2.015 | 69.765 | 1.49 | 2.37 | 102.91 | 153.39 |
| 1.2.62 | 1.80 | 70.29 | 1.90 | 70.26 | 2.30 | 70.05 | 1.60 | 2.51 | 109.53 | 175.31 |
| 2.2.62 | 1.80 | 70.29 | 1.92 | 70.28 | 2.30 | 70.05 | 1.62 | 2.62 | 113.51 | 183.78 |
| 3.2.62 | 1.575 | | 1.725 | 70.085 | 2.05 | 69.80 | 1.52 | 2.33 | 102.68 | 156.08 |
| 5.2.62 | 1.34 | 69.83 | 1.46 | 69.82 | 1.80 | 69.55 | 1.52 | 2.29 | 80.52 | 122.08 |
| 6.2.62 | 1.34 | 69.83 | 1.46 | 69.82 | 1.80 | 69.55 | 1.50 | 2.29 | 82.21 | 123.01 |
| 7.2.62 | 1.34 | 69.83 | 1.46 | 69.82 | 1.78 | 69.53 | 1.53 | 2.32 | 77.92 | 118.90 |
| 8.2.62 | 1.28 | 69.77 | 1.38 | 69.74 | 1.72 | 69.47 | 1.52 | 2.29 | 68.43 | 103.94 |
| 9.2.62 | 1.26 | 69.75 | 1.36 | 69.72 | 1.70 | 69.45 | 1.50 | 2.29 | 66.91 | 100.63 |
| 10.2.62 | 1.25 | 69.74 | 1.35 | 69.71 | 1.67 | 69.42 | 1.48 | 2.28 | 64.80 | 96.29 |
| 12.2.62 | 1.40 | 69.89 | 1.52 | 69.88 | 1.88 | 69.63 | 1.48 | 2.30 | 66.55 | 128.34 |
| 13.2.62 | 1.40 | 69.89 | 1.52 | 69.88 | 1.89 | 69.64 | 1.49 | 2.21 | 69.79 | 133.45 |
| 14.2.62 | 2.55 | 71.04 | 2.65 | 71.01 | 3.50 | | 1.79 | 2.92 | 203.15 | 363.47 |
| 16.2.62 | 2.48 | 70.97 | 2.40 | 70.76 | 3.025 | | 1.75 | 2.88 | 191.20 | 335.49 |
| 19.2.62 | 1.50 | | 1.645 | 70.005 | 2.09 | 69.84 | 1.28 | 2.08 | 134.78 | 172.13 |
| 20.2.62 | 1.49 | 69.98 | 1.59 | 69.95 | 2.08 | 69.83 | 1.26 | 2.17 | 131.80 | 166.32 |
| 21.2.62 | 1.50 | 69.99 | 1.54 | 69.90 | 2.04 | 69.79 | 1.24 | 2.08 | 126.15 | 156.84 |
| 22.2.62 | 1.42 | 69.91 | 1.525 | 69.885 | 2.03 | 69.78 | 1.21 | 2.06 | 124.37 | 150.62 |
| 23.2.62 | 1.42 | 69.91 | 1.52 | 69.88 | 2.03 | 69.78 | 1.22 | 2.08 | 127.43 | 155.34 |
| 24.2.62 | 1.48 | 69.97 | 1.57 | 69.93 | 2.08 | 69.83 | 1.24 | 2.07 | 129.67 | 160.67 |
| 5.3.62 | 2.24 | 70.73 | 2.17 | 70.53 | 2.35 | 70.10 | 1.70 | 2.92 | 156.31 | 266.50 |
| 6.4.62 | 2.27 | 70.76 | 2.175 | 70.535 | 2.37 | 70.12 | 1.92 | 2.92 | 152.74 | 262.60 |
| 26.6.62 | 1.33 | 69.82 | 0.92 | 69.28 | | | 0.89 | 1.28 | 42.09 | 37.55 |
| 30.7.62 | 1.22 | 69.71 | 0.72 | 69.08 | 1.73 | 68.85 | 0.73 | 1.12 | 35.34 | 25.75 |
| 14.8.62 | 1.16 | 69.65 | 0.70 | 69.06 | 2.97 | 68.83 | 0.63 | 1.13 | 33.75 | 21.14 |
| 6.9.62 | | | 0.72 | 69.08 | 1.86 | 68.82 | 0.62 | 1.07 | 33.25 | 20.64 |
| 21.9.62 | 1.14 | 69.63 | 0.70 | 69.06 | 1.85 | 68.84 | 0.64 | 0.99 | 32.74 | 20.88 |
| 20.7.63 | 1.02 | 69.51 | 0.96 | 69.32 | 1.65 | | 1.30 | 2.09 | 55.90 | 72.83 |
| 22.7.63 | 0.96 | 69.45 | 0.90 | 69.26 | 1.60 | | 1.25 | 2.06 | 52.95 | 66.06 |
| 24.7.63 | 0.92 | 69.41 | 0.88 | 69.24 | 1.58 | | 1.23 | 1.92 | 52.02 | 64.04 |
| 25.7.63 | 0.88 | 69.37 | 0.85 | 69.21 | 1.56 | | 1.22 | 1.97 | 50.25 | 61.50 |
| 26.7.63 | 0.88 | 69.37 | 0.85 | 69.21 | 1.56 | | 1.23 | 1.95 | 49.12 | 60.45 |
| 27.7.63 | 0.88 | 69.37 | 0.84 | 69.20 | 1.64 | | 1.19 | 2.06 | 48.22 | 57.35 |
| 29.7.63 | 0.80 | 69.29 | 0.80 | 69.16 | 1.50 | | 1.13 | 1.97 | 47.98 | 54.08 |
| 30.7.63 | 0.79 | 69.28 | 0.78 | 69.14 | 1.50 | | 1.17 | 1.97 | 47.54 | 55.77 |
| 31.7.63 | 0.78 | 69.27 | 0.78 | 69.14 | 1.50 | | 1.18 | 1.95 | 46.87 | 55.39 |
| 1.8.63 | 0.76 | 69.25 | 0.77 | 69.13 | 1.49 | | 1.16 | 1.87 | 45.82 | 53.04 |
| 9.9.63 | 0.96 | 69.45 | 0.78 | 69.14 | 1.38 | 69.13 | 1.18 | 1.86 | 34.90 | 41.13 |
| 3.12.63 | 0.98 | 69.47 | 1.04 | 69.40 | 1.53 | 69.28 | 1.28 | 2.00 | 52.80 | 67.40 |
| 4.12.63 | 1.05 | 69.54 | 0.94 | 69.30 | 1.50 | 69.25 | 1.24 | 1.98 | 51.74 | 64.34 |
| 5.12.63 | 1.05 | 69.54 | 0.94 | 69.30 | 1.50 | 69.25 | 1.37 | 2.09 | 49.08 | 67.15 |
| 6.12.63 | 1.80 | 70.29 | 1.60 | 69.96 | 2.18 | 69.93 | 1.48 | 2.08 | 103.47 | 153.64 |
| 9.12.63 | 1.41 | 69.90 | 1.265 | 69.625 | 1.81 | 69.56 | 1.54 | 2.15 | 65.97 | 101.70 |
| 10.12.63 | 1.33 | 69.82 | 1.20 | 69.56 | 1.69 | 69.44 | 1.45 | 1.90 | 58.93 | 85.39 |

Άχελως παρά το Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΞΟΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------------|----------|--------------|----------|-----------|----------|-----------|----------|--------------------------|-------------------------------------|-----------------------------|----------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 436 | 11.12.63 | 1.22 | 69.71 | 1.12 | 69.48 | 1.60 | 69.35 | 1.48 | 1.92 | 53.99 | 79.96 |
| 437 | 12.12.63 | 1.765 | 70.255 | 1.665 | 70.025 | 2.125 | 69.875 | 1.71 | 2.27 | 107.99 | 184.53 |
| 438 | 13.12.63 | | | | | | | | | | |
| 439 | 14.12.63 | 3.94 | 72.43 | 3.85 | 72.21 | | | 2.69 | 3.86 | 365.18 | 981.00 |
| 440 | 16.12.63 | 2.34 | 70.83 | 2.24 | 70.60 | 2.74 | 70.49 | 1.86 | 2.88 | 208.00 | 387.60 |
| 441 | 18.12.63 | 4.15 | 72.64 | 4.06 | 72.42 | 4.60 | 72.35 | 2.84 | 3.82 | 394.33 | 1120.40 |
| 442 | 19.12.63 | 2.84 | 71.33 | 2.56 | 70.92 | 3.05 | 70.80 | 2.62 | 3.96 | 274.22 | 718.00 |
| 443 | 3.1.64 | 0.89 | 69.38 | 0.87 | 69.23 | 1.31 | 69.06 | 1.42 | 1.94 | 76.84 | 109.38 |
| 444 | 4.1.64 | 0.88 | 69.37 | 0.84 | 69.20 | 1.30 | 69.05 | 1.41 | 1.94 | 75.06 | 106.06 |
| 445 | 7.1.64 | 0.85 | 69.34 | 0.76 | 69.12 | 1.28 | 69.03 | 1.30 | 1.88 | 73.29 | 95.36 |
| 446 | 8.1.64 | 0.85 | 69.34 | 0.75 | 69.11 | 1.26 | 69.01 | 1.28 | 1.84 | 72.37 | 92.37 |
| 447 | 9.1.64 | 0.84 | 69.33 | 0.72 | 69.08 | 1.24 | 68.99 | 1.26 | 1.80 | 71.29 | 89.79 |
| 448 | 10.1.64 | 0.82 | 69.31 | 0.70 | 69.06 | 1.22 | 68.97 | 1.23 | 1.76 | 70.34 | 86.63 |
| 449 | 11.1.64 | 0.80 | 69.29 | 0.66 | 69.02 | 1.20 | 68.95 | 1.21 | 1.72 | 69.15 | 83.42 |
| 450 | 13.1.64 | 0.76 | 69.25 | 0.64 | 69.00 | 1.16 | 68.91 | 1.17 | 1.76 | 65.86 | 77.10 |
| 451 | 14.1.64 | 0.76 | 69.25 | 0.64 | 69.00 | 1.16 | 68.91 | 1.21 | 1.81 | 62.37 | 75.79 |
| 452 | 15.1.64 | 0.78 | 69.27 | 0.66 | 69.02 | 1.18 | 68.93 | 1.20 | 1.74 | 68.06 | 81.63 |
| 453 | 16.1.64 | 0.77 | 69.26 | 0.65 | 69.01 | 1.17 | 68.92 | 1.18 | 1.74 | 66.46 | 78.30 |
| 454 | 17.1.64 | 0.78 | 69.27 | 0.66 | 69.02 | 1.18 | 68.93 | 1.18 | 1.70 | 65.75 | 77.94 |
| 455 | 18.1.64 | 0.78 | 69.27 | 0.65 | 69.01 | 1.18 | 68.93 | 1.19 | 1.67 | 67.25 | 79.99 |
| 456 | 21.1.64 | 0.68 | 69.17 | 0.54 | 68.90 | 1.08 | 68.83 | 1.12 | 1.53 | 58.58 | 65.75 |
| 457 | 22.1.64 | 0.68 | 69.17 | 0.54 | 68.90 | 1.08 | 68.83 | 1.11 | 1.49 | 61.23 | 68.28 |
| 458 | 23.1.64 | 0.64 | 69.13 | 0.50 | 68.86 | 1.05 | 68.80 | 1.08 | 1.52 | 58.47 | 63.01 |
| 459 | 24.1.64 | 0.64 | 69.13 | 0.50 | 68.86 | 1.05 | 68.80 | 1.09 | 1.51 | 56.31 | 61.48 |
| 460 | 26.1.64 | 0.62 | 69.11 | 0.46 | 68.82 | 1.03 | 68.78 | 1.04 | 1.41 | 57.32 | 59.94 |
| 461 | 27.1.64 | 0.62 | 69.11 | 0.46 | 68.82 | 1.02 | 68.77 | 1.04 | 1.43 | 56.14 | 58.44 |
| 462 | 28.1.64 | 0.62 | 69.11 | 0.45 | 68.81 | 1.02 | 68.77 | 1.04 | 1.47 | 55.81 | 58.13 |
| 463 | 29.1.64 | 0.60 | 69.09 | 0.44 | 68.80 | 1.00 | 68.75 | 1.02 | 1.43 | 54.78 | 56.00 |
| 464 | 30.1.64 | 0.75 | 69.24 | 0.57 | 68.93 | 1.13 | 68.88 | 1.17 | 1.64 | 63.09 | 73.90 |
| 465 | 31.1.64 | 0.74 | 69.23 | 0.56 | 68.92 | 1.12 | 68.87 | 1.15 | 1.60 | 61.41 | 70.97 |
| 466 | 3.2.64 | 0.67 | 69.16 | 0.50 | 68.86 | 1.05 | 68.80 | 1.12 | 1.56 | 58.89 | 66.12 |
| 467 | 4.2.64 | 0.65 | 69.14 | 0.48 | 68.84 | 1.02 | 68.77 | 1.11 | 1.54 | 56.38 | 63.04 |
| 468 | 5.2.64 | 0.64 | 69.13 | 0.46 | 68.82 | 1.02 | 68.77 | 1.09 | 1.54 | 58.69 | 63.71 |
| 469 | 6.2.64 | 0.64 | 69.13 | 0.46 | 68.82 | 1.00 | 68.75 | 1.08 | 1.51 | 57.75 | 62.66 |
| 470 | 7.2.64 | 0.68 | 69.17 | 0.52 | 68.88 | 1.04 | 68.79 | 1.14 | 1.58 | 61.84 | 70.36 |
| 471 | 8.2.64 | 0.65 | 69.14 | 0.50 | 68.86 | 1.00 | 68.75 | 1.10 | 1.55 | 58.88 | 64.67 |
| 472 | 10.2.64 | 0.62 | 69.11 | 0.48 | 68.84 | 0.96 | 68.71 | 1.08 | 1.51 | 58.56 | 63.01 |
| 473 | 11.2.64 | 0.60 | 69.09 | 0.46 | 68.82 | 0.93 | 68.68 | 1.07 | 1.56 | 56.94 | 61.15 |
| 474 | 12.2.64 | 0.60 | 69.09 | 0.45 | 68.81 | 0.93 | 68.68 | 1.07 | 1.58 | 55.71 | 59.20 |
| 475 | 24.2.64 | 1.42 | 69.91 | 1.30 | 69.66 | 1.87 | 69.62 | 1.70 | 2.12 | 116.41 | 197.60 |
| 476 | 25.2.64 | 1.27 | 69.76 | 1.16 | 69.52 | 1.72 | 69.47 | 1.64 | 2.08 | 104.97 | 172.03 |
| 477 | 26.2.64 | 1.20 | 69.69 | 1.10 | 69.46 | 1.66 | 69.41 | 1.56 | 1.94 | 94.84 | 148.12 |
| 478 | 27.2.64 | 1.18 | 69.67 | 1.08 | 69.44 | 1.65 | 69.40 | 1.54 | 1.96 | 93.70 | 144.84 |
| 479 | 28.2.64 | 1.15 | 69.64 | 1.05 | 69.41 | 1.60 | 69.35 | 1.55 | 1.94 | 89.55 | 138.70 |
| 480 | 29.2.64 | 1.12 | 69.61 | 1.05 | 69.41 | 1.56 | 69.31 | 1.53 | 1.92 | 86.96 | 132.19 |
| 481 | 2.3.64 | 1.52 | 70.01 | 1.45 | 69.81 | 1.92 | 69.67 | 1.88 | 2.18 | 113.46 | 213.24 |
| 482 | 3.3.64 | 1.40 | 69.89 | 1.325 | 69.685 | 1.89 | 69.55 | 1.76 | 2.19 | 102.07 | 180.20 |
| 483 | 4.3.64 | 1.28 | 69.77 | 1.20 | 69.56 | 1.68 | 69.43 | 1.66 | 1.92 | 92.76 | 154.02 |
| 484 | 5.3.64 | 1.26 | 69.75 | 1.18 | 69.54 | 1.66 | 69.41 | 1.64 | 1.89 | 91.09 | 149.61 |
| 485 | 6.3.64 | 1.24 | 69.73 | 1.15 | 69.51 | 1.64 | 69.39 | 1.66 | 1.86 | 86.57 | 143.43 |
| 486 | 7.3.64 | 2.095 | 70.585 | 1.945 | 70.305 | 2.355 | 70.105 | 2.07 | 2.50 | 179.98 | 372.87 |
| 487 | 10.3.64 | 1.83 | 70.32 | 1.77 | 70.13 | 2.19 | 69.94 | 1.93 | 2.32 | 141.00 | 272.23 |
| 488 | 11.3.64 | 1.68 | 70.17 | 1.60 | 69.96 | 2.02 | 69.77 | 1.84 | 2.28 | 122.75 | 225.92 |
| 489 | 13.3.64 | 1.58 | 70.07 | 1.50 | 69.86 | 1.92 | 69.67 | 1.79 | 2.18 | 112.59 | 201.22 |
| 490 | 14.3.64 | 1.665 | 70.155 | 1.58 | 69.94 | 2.00 | 69.75 | 1.84 | 2.25 | 121.65 | 823.69 |
| 491 | 19.3.64 | 1.99 | 70.48 | 1.785 | 70.145 | 2.335 | 70.085 | 1.76 | 2.86 | 152.92 | 269.25 |
| 492 | 20.3.64 | 1.835 | 70.325 | 1.635 | 69.995 | 2.185 | 69.935 | 1.68 | 2.66 | 135.68 | 227.53 |
| 493 | 21.3.64 | 1.72 | 70.21 | 1.54 | 69.90 | 2.10 | 69.85 | 1.67 | 2.45 | 125.85 | 209.80 |
| 494 | 23.3.64 | 1.76 | 70.25 | 1.58 | 69.94 | 2.12 | 69.87 | 1.70 | 2.49 | 125.89 | 214.41 |
| 495 | 24.3.64 | 1.86 | 70.35 | 1.68 | 70.04 | 2.215 | 69.965 | 1.82 | 2.63 | 129.08 | 234.83 |
| 496 | 26.3.64 | 1.60 | 70.09 | 1.40 | 69.76 | 1.96 | 69.71 | 1.67 | 2.05 | 105.00 | 175.69 |
| 497 | 27.3.64 | 1.55 | 70.04 | 1.40 | 69.76 | 1.92 | 69.67 | 1.62 | 1.94 | 99.50 | 161.78 |

κλιος παρά το Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗΣ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|---------|--------------|-------------|----------|-------------|----------|-------------|---------------|-----------------------------|---------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | | ΑΝΑΦΟΡΟΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΟΡΟΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΦΟΡΟΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 18 | 28.3.64 | 1.46 | 69.95 | 1.30 | 69.66 | 1.85 | 69.60 | 1.61 | 1.89 | 97.17 | 156.67 |
| 19 | 30.3.64 | 1.52 | 70.01 | 1.38 | 69.74 | 1.94 | 69.69 | 1.66 | 1.94 | 98.71 | 163.58 |
| 10 | 31.3.64 | 1.49 | 69.98 | 1.355 | 69.715 | 1.94 | 69.69 | 1.67 | 1.95 | 97.39 | 163.18 |
| 1 | 1.4.64 | 1.45 | 69.94 | 1.375 | 69.735 | 1.90 | 69.65 | 1.64 | 1.94 | 97.32 | 160.17 |
| 2 | 2.4.64 | 1.55 | 70.04 | 1.45 | 69.81 | 2.00 | 69.75 | 1.78 | 2.27 | 101.73 | 181.49 |
| 3 | 3.4.64 | 1.52 | 70.01 | 1.44 | 69.80 | 1.95 | 69.70 | 1.68 | 1.94 | 97.06 | 163.12 |
| 4 | 4.4.64 | 1.40 | 69.89 | 1.32 | 69.68 | 1.88 | 69.63 | 1.67 | 1.99 | 93.60 | 156.74 |
| 5 | 6.4.64 | 1.96 | 70.45 | 1.87 | 70.23 | 2.37 | 70.12 | 1.88 | 2.65 | 143.80 | 269.78 |
| 6 | 7.4.64 | 1.88 | 70.37 | 1.85 | 70.21 | 2.26 | 70.01 | 1.85 | 2.86 | 147.03 | 271.65 |
| 7 | 8.4.64 | 1.96 | 70.45 | 1.92 | 70.28 | 2.315 | 70.065 | 1.85 | 2.84 | 148.09 | 274.00 |
| 8 | 9.4.64 | 1.86 | 70.35 | 1.71 | 70.07 | 2.20 | 69.95 | 1.74 | 2.57 | 130.45 | 227.15 |
| 9 | 10.4.64 | 1.73 | 70.22 | 1.57 | 69.93 | 2.08 | 69.83 | 1.62 | 2.41 | 121.28 | 197.07 |
| 0 | 11.4.64 | 1.61 | 70.10 | 1.46 | 69.82 | 1.99 | 69.74 | 1.53 | 2.32 | 110.90 | 169.28 |
| 1 | 13.4.64 | 1.47 | 70.96 | 1.35 | 69.71 | 1.87 | 69.62 | 1.46 | 1.91 | 100.21 | 146.38 |
| 2 | 14.4.64 | 1.44 | 69.93 | 1.30 | 69.66 | 1.85 | 69.60 | 1.42 | 1.84 | 93.15 | 132.24 |
| 3 | 15.4.64 | 1.42 | 69.91 | 1.27 | 69.63 | 1.80 | 69.55 | 1.40 | 1.82 | 90.78 | 126.95 |
| 4 | 16.4.64 | 1.40 | 69.89 | 1.25 | 69.61 | 1.80 | 69.55 | 1.42 | 1.82 | 89.81 | 127.40 |
| 5 | 17.4.64 | 1.38 | 69.87 | 1.20 | 69.56 | 1.80 | 69.55 | 1.43 | 1.84 | 89.53 | 128.31 |
| 6 | 18.4.64 | 1.42 | 69.91 | 1.255 | 69.615 | 1.81 | 69.56 | 1.44 | 1.84 | 89.00 | 128.41 |
| 7 | 20.4.64 | 1.37 | 69.86 | 1.20 | 69.56 | 1.78 | 69.53 | 1.44 | 1.84 | 83.85 | 121.14 |
| 8 | 21.4.64 | 1.35 | 69.84 | 1.18 | 69.54 | 1.75 | 69.50 | 1.43 | 1.82 | 81.61 | 116.72 |
| 9 | 22.4.64 | 1.35 | 69.84 | 1.17 | 69.53 | 1.745 | 69.495 | 1.46 | 2.16 | 79.00 | 115.16 |
| 0 | 23.4.64 | 1.33 | 69.82 | 1.16 | 69.52 | 1.74 | 69.49 | 1.46 | 1.74 | 77.90 | 113.72 |
| 1 | 24.4.64 | 1.30 | 69.79 | 1.15 | 69.51 | 1.72 | 69.47 | 1.48 | 1.79 | 77.10 | 114.08 |
| 2 | 25.4.64 | 1.28 | 69.77 | 1.12 | 69.48 | 1.70 | 69.45 | 1.48 | 1.82 | 75.20 | 111.00 |
| 3 | 27.4.64 | 1.38 | 69.87 | 1.265 | 69.625 | 1.865 | 69.615 | 1.47 | 2.11 | 90.67 | 133.49 |
| 4 | 28.4.64 | 1.30 | 69.79 | 1.18 | 69.54 | 1.78 | 69.53 | 1.52 | 2.11 | 76.52 | 116.45 |
| 5 | 29.4.64 | 1.255 | 69.745 | 1.15 | 69.51 | 1.77 | | 1.53 | 1.85 | 75.87 | 116.13 |
| 6 | 13.5.64 | 1.05 | 69.54 | 0.95 | 69.31 | 1.655 | | 1.50 | 1.89 | 55.41 | 83.09 |
| 7 | 14.5.64 | 1.05 | 69.54 | 0.95 | 69.31 | 1.65 | | 1.51 | 1.97 | 50.65 | 76.45 |
| 8 | 15.5.64 | 0.98 | 69.47 | 0.93 | 69.29 | 1.62 | | 1.54 | 1.94 | 48.15 | 74.31 |
| 9 | 16.5.64 | 0.95 | 69.44 | 0.88 | 69.24 | 1.57 | | 1.53 | 1.94 | 46.45 | 71.20 |
| 0 | 18.5.64 | 1.24 | 69.73 | 1.155 | 69.515 | 1.87 | | 1.62 | 2.13 | 72.24 | 116.94 |
| 1 | 19.5.64 | 1.145 | 69.635 | 1.08 | 69.44 | 1.755 | | 1.58 | 2.05 | 63.46 | 100.19 |
| 2 | 20.5.64 | 1.10 | 69.59 | 1.04 | 69.40 | 1.70 | | 1.55 | 1.98 | 60.43 | 93.47 |
| 3 | 22.5.64 | 1.08 | 69.57 | 1.00 | 69.36 | 1.62 | | 1.53 | 2.04 | 53.56 | 82.06 |
| 4 | 23.5.64 | 1.12 | 69.61 | 1.04 | 69.40 | 1.65 | | 1.54 | 2.01 | 57.73 | 89.19 |
| 5 | 25.5.64 | 1.05 | 69.54 | 0.95 | 69.31 | 1.55 | 69.30 | 1.50 | 1.96 | 53.60 | 80.51 |
| 6 | 26.5.64 | 0.95 | 69.44 | 0.90 | 69.26 | 1.50 | 69.25 | 1.52 | 2.00 | 50.41 | 76.80 |
| 7 | 27.5.64 | 0.92 | 69.41 | 0.90 | 69.26 | 1.45 | 69.20 | 1.51 | 1.93 | 48.65 | 73.33 |
| 8 | 28.5.64 | 0.92 | 69.41 | 0.90 | 69.26 | 1.45 | 69.20 | 1.54 | 1.92 | 48.45 | 74.54 |
| 9 | 29.5.64 | 0.92 | 69.41 | 0.90 | 69.26 | 1.45 | 69.20 | 1.52 | 1.90 | 49.18 | 74.62 |
| 0 | 30.5.64 | 1.29 | 69.78 | 1.225 | 69.585 | 1.775 | 69.525 | 1.67 | 2.27 | 73.48 | 122.84 |
| 1 | 1.6.64 | 1.30 | 69.79 | 1.20 | 69.56 | 1.76 | 69.51 | 1.57 | 2.04 | 75.09 | 117.93 |
| 2 | 2.6.64 | 1.25 | 69.74 | 1.165 | 69.525 | 1.73 | 69.48 | 1.49 | 2.02 | 75.56 | 112.43 |
| 3 | 3.6.64 | 1.16 | 69.65 | 1.10 | 69.46 | 1.64 | 69.39 | 1.54 | 1.99 | 64.73 | 99.82 |
| 4 | 4.6.64 | 1.10 | 69.59 | 1.05 | 69.41 | 1.60 | 69.35 | 1.56 | 1.97 | 62.66 | 97.79 |
| 5 | 5.6.64 | 1.05 | 69.54 | 1.02 | 69.38 | 1.52 | 69.27 | 1.46 | 1.91 | 58.33 | 85.50 |
| 6 | 6.6.64 | 1.00 | 69.49 | 0.98 | 69.34 | 1.50 | 69.25 | 1.45 | 2.00 | 56.98 | 82.45 |
| 7 | 8.6.64 | 1.00 | 69.49 | 0.98 | 69.34 | 1.50 | 69.25 | 1.45 | 1.97 | 56.05 | 81.43 |
| 8 | 9.6.64 | 1.08 | 69.57 | 1.06 | 69.42 | 1.60 | 69.35 | 1.61 | 2.07 | 60.96 | 98.34 |
| 9 | 10.6.64 | 1.425 | 69.915 | 1.335 | 69.695 | 1.905 | 69.655 | 1.74 | 2.36 | 87.96 | 152.98 |
| 0 | 12.6.64 | 1.17 | 69.66 | 1.07 | 69.43 | 1.65 | 69.40 | 1.53 | 2.02 | 65.87 | 101.06 |
| 1 | 13.6.64 | 1.16 | 69.65 | 1.06 | 69.42 | 1.62 | 69.37 | 1.53 | 1.97 | 61.83 | 94.61 |
| 2 | 15.6.64 | 1.34 | 69.83 | 1.22 | 69.58 | 1.90 | | 1.64 | 2.10 | 81.03 | 132.82 |
| 3 | 16.6.64 | 1.25 | 69.74 | 1.15 | 69.51 | 1.80 | | 1.63 | 2.13 | 70.49 | 114.75 |
| 4 | 17.6.64 | 1.26 | 69.75 | 1.175 | 69.535 | 1.825 | | 1.59 | 2.05 | 74.50 | 118.58 |
| 5 | 18.6.64 | 1.21 | 69.70 | 1.145 | 69.505 | 1.785 | | 1.54 | 2.02 | 72.42 | 111.78 |
| 6 | 19.6.64 | 1.10 | 69.59 | 1.05 | 69.41 | 1.65 | 69.40 | 1.48 | 2.00 | 63.36 | 94.08 |
| 7 | 20.6.64 | 1.085 | 69.575 | 1.00 | 69.36 | 1.625 | | 1.48 | 1.96 | 60.60 | 89.74 |
| 8 | 24.6.64 | 1.02 | 69.51 | 0.96 | 69.32 | 1.50 | 69.25 | 1.50 | 2.03 | 55.70 | 83.84 |
| 9 | 25.6.64 | 1.145 | 69.635 | 1.07 | 69.43 | 1.59 | 69.34 | 1.50 | 2.06 | 64.37 | 96.89 |

Άχλωος παρά τὸ Καστράκι

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΑΥΘΙΟΝ ΑΡΙΘΜΟΣ | ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΨΟΣ ΔΙΑΤΟΜΗ m ² | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|-------------------|---------|--------------|-------------|-----------|-------------|-----------|-------------|-----------------------------|---|-----------------------------------|-------------------------------|
| | | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΣΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m ³ /sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m ³ /sec | | |
| | | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 560 | 26.6.64 | 1.25 | 69.74 | 1.20 | 69.56 | 1.75 | 69.50 | 1.61 | 2.07 | 76.20 | 122.57 |
| 561 | 27.6.64 | 1.10 | 69.59 | 1.04 | 69.40 | 1.60 | 69.35 | 1.50 | 2.02 | 63.80 | 95.46 |
| 562 | 29.6.64 | 0.98 | 69.47 | 0.94 | 69.30 | 1.47 | 69.22 | 1.44 | 1.92 | 56.32 | 81.40 |
| 563 | 30.6.64 | 0.98 | 69.47 | 0.94 | 69.30 | 1.47 | 69.22 | 1.43 | 2.02 | 53.80 | 77.20 |
| 564 | 1.7.64 | 0.95 | 69.44 | 0.90 | 69.26 | 1.45 | 69.20 | 1.42 | 1.92 | 51.93 | 73.59 |
| 565 | 2.7.64 | 0.92 | 69.41 | 0.88 | 69.24 | 1.43 | 69.18 | 1.39 | 1.97 | 51.24 | 71.33 |
| 566 | 3.7.64 | 0.90 | 69.39 | 0.85 | 69.21 | 1.40 | 69.15 | 1.40 | 2.08 | 49.38 | 69.42 |
| 567 | 4.7.64 | 0.88 | 69.37 | 0.82 | 69.18 | 1.40 | 69.15 | 1.36 | 1.95 | 49.18 | 67.10 |
| 568 | 6.7.64 | | | 0.79 | 69.15 | 1.345 | 69.095 | 1.36 | 2.02 | 44.73 | 60.94 |
| 569 | 7.7.64 | | | 0.78 | 69.14 | 1.34 | 69.09 | 1.36 | 2.02 | 43.56 | 59.25 |
| 570 | 8.8.64 | | | 0.76 | 69.12 | 1.30 | 69.05 | 1.37 | 2.02 | 42.37 | 58.26 |
| 571 | 9.7.64 | | | 0.75 | 69.11 | 1.28 | 69.03 | 1.38 | 2.05 | 41.08 | 56.66 |
| 572 | 10.7.64 | | | 0.75 | 69.11 | 1.28 | 69.03 | 1.35 | 2.00 | 40.77 | 54.99 |
| 573 | 11.7.64 | | | 0.75 | 69.11 | 1.28 | 69.03 | 1.35 | 2.02 | 41.49 | 55.66 |
| 574 | 13.7.64 | 0.80 | 69.29 | 0.78 | 69.14 | 1.34 | 69.09 | 1.37 | 2.02 | 45.76 | 62.59 |
| 575 | 14.7.64 | 0.80 | 69.29 | 0.78 | 69.14 | 1.32 | 69.07 | 1.38 | 1.98 | 43.86 | 60.60 |
| 576 | 15.7.64 | 0.75 | 69.24 | 0.73 | 69.09 | 1.28 | 69.03 | 1.33 | 1.96 | 41.51 | 55.05 |
| 577 | 20.7.64 | 0.70 | 69.19 | 0.70 | 69.06 | 1.28 | 69.03 | 1.36 | 2.05 | 39.39 | 53.68 |
| 578 | 21.7.64 | 0.68 | 69.17 | 0.68 | 69.04 | 1.24 | 68.99 | 1.35 | 2.10 | 38.80 | 52.51 |
| 579 | 22.7.64 | 0.67 | 69.16 | 0.66 | 69.02 | 1.20 | 68.95 | 1.38 | 1.96 | 37.34 | 51.69 |
| 580 | 23.7.64 | 0.64 | 69.13 | 0.66 | 69.02 | 1.15 | 68.90 | 1.36 | 1.95 | 36.22 | 49.37 |
| 581 | 29.7.64 | 0.78 | 69.27 | 0.70 | 69.06 | 1.195 | 68.945 | 1.39 | 2.02 | 38.06 | 53.03 |
| 582 | 30.7.64 | 0.72 | 69.21 | 0.66 | 69.02 | 1.15 | 68.90 | 1.37 | 2.04 | 35.95 | 49.23 |
| 583 | 31.7.64 | 0.68 | 69.17 | 0.66 | 69.02 | 1.12 | 68.87 | 1.33 | 1.99 | 34.31 | 45.59 |
| 584 | 1.8.64 | 0.68 | 69.17 | 0.66 | 69.02 | 1.12 | 68.87 | 1.31 | 1.94 | 34.84 | 45.55 |
| 585 | 3.8.64 | 0.79 | 69.28 | 0.765 | 69.125 | 1.255 | 69.005 | 1.31 | 1.95 | 41.87 | 54.78 |
| 586 | 4.8.64 | 0.65 | 69.14 | 0.68 | 69.04 | 1.145 | 68.895 | 1.29 | 1.99 | 37.59 | 48.69 |
| 587 | 5.8.64 | 0.65 | 69.14 | 0.68 | 69.04 | 1.15 | 68.90 | 1.30 | 1.98 | 37.16 | 48.34 |
| 588 | 6.8.64 | 0.64 | 69.13 | 0.655 | 69.015 | 1.11 | 68.86 | 1.31 | 1.84 | 35.94 | 47.02 |
| 589 | 7.8.64 | 0.62 | 69.11 | 0.64 | 69.00 | 1.08 | 68.83 | 1.29 | 1.87 | 34.13 | 43.90 |
| 590 | 8.8.64 | 0.62 | 69.11 | 0.64 | 69.00 | 1.07 | 68.82 | 1.28 | 1.87 | 33.64 | 43.14 |
| 591 | 10.8.64 | 0.62 | 69.11 | 0.64 | 69.00 | 1.07 | 68.82 | 1.30 | 1.84 | 33.63 | 43.65 |
| 592 | 11.8.64 | 0.845 | 69.335 | 0.78 | 69.14 | 1.325 | 69.075 | 1.43 | 2.04 | 46.92 | 67.19 |
| 593 | 12.8.64 | 0.735 | 69.225 | 0.70 | 69.06 | 1.22 | 68.97 | 1.39 | 2.05 | 41.55 | 57.97 |
| 594 | 13.8.64 | 0.70 | 69.19 | 0.68 | 69.04 | 1.17 | 68.92 | 1.36 | 1.93 | 38.25 | 52.11 |
| 595 | 14.8.64 | 0.67 | 69.16 | 0.65 | 69.01 | 1.12 | 68.87 | 1.37 | 1.88 | 35.54 | 48.67 |
| 596 | 17.8.64 | 0.56 | 69.05 | 0.58 | 68.94 | 1.04 | 68.79 | 1.23 | 1.80 | 32.38 | 39.78 |
| 597 | 18.8.64 | 0.56 | 69.05 | 0.58 | 68.94 | 1.04 | 68.79 | 1.28 | 1.92 | 30.91 | 39.64 |
| 598 | 19.8.64 | 0.55 | 69.04 | 0.58 | 68.94 | 1.03 | 68.78 | 1.32 | 1.91 | 29.38 | 38.82 |
| 599 | 20.8.64 | 0.55 | 69.04 | 0.58 | 68.94 | 1.02 | 68.77 | 1.33 | 1.89 | 28.53 | 37.93 |
| 600 | 21.8.64 | 0.54 | 69.03 | 0.59 | 68.95 | 1.02 | 68.77 | 1.31 | 1.88 | 28.29 | 37.21 |
| 601 | 22.8.64 | 0.53 | 69.02 | 0.58 | 68.94 | 1.01 | 68.76 | 1.32 | 1.84 | 27.24 | 35.94 |
| 602 | 24.8.64 | 0.52 | 69.01 | 0.58 | 68.94 | 1.00 | 68.75 | 1.33 | 1.83 | 26.64 | 35.58 |
| 603 | 25.8.64 | 0.52 | 69.01 | 0.58 | 68.94 | 1.00 | 68.75 | 1.35 | 1.84 | 26.54 | 35.98 |
| 604 | 26.8.64 | 0.51 | 69.00 | 0.56 | 68.92 | 0.99 | 68.74 | 1.30 | 1.81 | 26.04 | 33.85 |
| 605 | 27.8.64 | 0.51 | 69.00 | 0.56 | 68.92 | 0.99 | 68.74 | 1.29 | 1.84 | 25.28 | 32.52 |
| 606 | 28.8.64 | 0.51 | 69.00 | 0.56 | 68.92 | 0.99 | 68.74 | 1.29 | 1.86 | 25.00 | 32.28 |
| 607 | 29.8.64 | 0.51 | 69.00 | 0.56 | 68.92 | 0.99 | 68.74 | 1.29 | 1.85 | 24.99 | 32.23 |
| 608 | 31.8.64 | 0.50 | 68.99 | 0.55 | 68.91 | 0.98 | 68.73 | 1.27 | 1.90 | 24.55 | 31.15 |
| 609 | 1.9.64 | 0.50 | 68.99 | 0.55 | 68.91 | 0.98 | 68.73 | 1.27 | 1.88 | 24.26 | 30.82 |
| 610 | 2.9.64 | 0.50 | 68.99 | 0.55 | 68.91 | 0.98 | 68.73 | 1.27 | 1.90 | 24.37 | 30.87 |
| 611 | 3.9.64 | 0.605 | 69.095 | 0.645 | 69.005 | 1.08 | 68.83 | 1.43 | 1.90 | 36.16 | 51.59 |
| 612 | 4.9.64 | 0.62 | 69.11 | 0.65 | 69.01 | 1.10 | 68.85 | 1.43 | 2.02 | 35.63 | 51.09 |
| 613 | 5.9.64 | 0.58 | 69.07 | 0.60 | 68.96 | 1.02 | 68.77 | 1.39 | 1.94 | 31.86 | 44.32 |
| 614 | 7.9.64 | 0.54 | 69.03 | 0.58 | 68.94 | 1.01 | 68.76 | 1.32 | 1.92 | 26.84 | 35.54 |
| 615 | 8.9.64 | 0.53 | 69.02 | 0.57 | 68.93 | 1.00 | 68.75 | 1.29 | 1.85 | 26.52 | 34.26 |
| 616 | 9.9.64 | 0.52 | 69.01 | 0.56 | 68.92 | 1.00 | 68.75 | 1.27 | 1.77 | 27.10 | 34.40 |
| 617 | 10.9.64 | 0.51 | 69.00 | 0.56 | 68.92 | 0.99 | 68.74 | 1.28 | 1.76 | 26.22 | 33.64 |
| 618 | 14.9.64 | 0.48 | 68.97 | 0.55 | 68.91 | 0.98 | 68.73 | 1.27 | 1.81 | 24.81 | 31.82 |
| 619 | 15.9.64 | 0.48 | 68.97 | 0.55 | 68.91 | 0.98 | 68.73 | 1.28 | 1.78 | 24.97 | 31.91 |
| 620 | 16.9.64 | 0.48 | 68.97 | 0.54 | 68.90 | 0.97 | 68.72 | 1.27 | 1.76 | 24.37 | 30.96 |
| 621 | 17.9.64 | 0.48 | 68.97 | 0.54 | 68.90 | 0.97 | 68.72 | 1.26 | 1.80 | 24.44 | 30.71 |

ΑΠΟΤΕΛΕΣΜΑΤΑ ΥΔΡΟΜΕΤΡΗΣΕΩΝ

| ΗΜΕΡΑ | ΣΤΑΘΜΗΜΕΤΡΟΝ | | | | | | ΤΑΧΥΤΗΣ | | ΥΓΡΑ ΔΙΑΤΟΜΗ m ³ | ΠΑΡΟΧΗ m ³ /sec |
|---------|--------------|-------------|-----------|-------------|-----------|-------------|---------------|-----------------------------|--------------------------------|-------------------------------|
| | ΑΝΑΝΤΗ | | ΜΕΙΟΝ | | ΚΑΤΑΝΤΗ | | ΜΕΣΗ m/sec | ΜΕΓΙΣΤΗ ΣΗΜΕΙΟΥ m/sec | | |
| | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | ΑΝΑΓΝΩΣΙΣ | ΣΤΑΘΜΗ m | | | | |
| 21.9.64 | 0.48 | 68.97 | 0.54 | 68.90 | 0.97 | 68.72 | 1.26 | 1.79 | 24.33 | 30.57 |
| 26.9.64 | 0.58 | 69.07 | 0.62 | 68.98 | 1.02 | 68.77 | 1.43 | 2.03 | 33.47 | 47.99 |
| 28.9.64 | 0.56 | 69.05 | 0.60 | 68.96 | 1.00 | 68.75 | 1.38 | 2.02 | 31.59 | 43.75 |
| 29.9.64 | 0.56 | 69.05 | 0.58 | 68.94 | 1.00 | 68.75 | 1.37 | 2.03 | 31.20 | 42.74 |
| 30.9.64 | 0.56 | 69.05 | 0.58 | 68.94 | 1.00 | 68.75 | 1.36 | 2.03 | 30.79 | 41.91 |

6. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΠΑΡΟΧΕΣ

ΗΜΕΡΗΣΙΑ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1959-1960

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|--------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | 24.2 | 104. | 312. | 227. | 231. | 227. | 227. | 284. | 99.4 | * 44.9 | * 29.7 | * 24.7 | |
| 2 | 31.9 | 130. | 386. | 205. | 210. | 214. | 255. | 255. | 93. | * 42.8 | * 29.7 | * 24.2 | |
| 3 | 31.9 | 192. | 523. | 195. | 173. | 227. | 833. | 206. | 95.5 | 42.1 | 28.6 | * 21.2 | |
| 4 | 30.9 | 211. | 240. | 202. | 161. | 246. | 449. | 197. | 91.6 | * 41.4 | 29.7 | 29.1 | |
| 5 | 31.9 | 174. | 637. | * 183. | 161. | 224. | 353. | 172. | 94.2 | * 40.0 | 28.6 | * 28.6 | |
| 6 | 30.9 | 133. | 636. | 171. | 167. | 200. | 277. | 181. | 87.0 | * 38.6 | 29.1 | * 25.3 | |
| 7 | 31.9 | 918. | 405. | 170. | 167. | 176. | 241. | 174. | 80.0 | * 38.6 | 29.1 | * 25.3 | |
| 8 | 34.0 | 888. | 296. | 149. | 192. | 176. | 218. | 183. | 75.4 | * 38.6 | 29.1 | * 25.3 | |
| 9 | 94.0 | 426. | 473. | 149. | 165. | 178. | 202. | 186. | * 72.6 | * 38.6 | 29.1 | * 24.2 | |
| 10 | 217. | 240. | 382. | 639. | 161. | 167. | 219. | 205. | 70.0 | 37.9 | * 29.1 | * 36.0 | |
| 11 | 117. | 196. | 298. | 1900. | 200. | 164. | 229. | 199. | 67.6 | * 37.2 | * 29.1 | 83.8 | |
| 12 | 111. | 165. | 236. | 1490. | 190. | 155. | 222. | 192. | 63.6 | * 35.8 | * 27.5 | * 57.8 | |
| 13 | 120. | 139. | 225. | 1530. | 237. | 155. | 219. | 187. | 62.8 | * 35.8 | * 27.5 | * 39.3 | |
| 14 | 79.6 | 269. | 293. | 942. | 554. | 200. | 216. | 190. | 60.4 | * 34.4 | 26.9 | * 36.4 | |
| 15 | * 61.2 | 372. | 218. | 497. | 137. | 302. | 211. | 177. | 58.8 | * 34.4 | 26.4 | * 33.2 | |
| 16 | * 55.1 | 269. | 211. | 550. | 516. | 255. | 204. | 174. | 57.2 | * 34.4 | * 26.4 | * 30.3 | |
| 17 | * 48.0 | 310. | 192. | 722. | 709. | 270. | 195. | 174. | 76.3 | 33.7 | * 27.5 | 28.6 | |
| 18 | * 45.6 | 213. | 181. | 1350. | 817. | 453. | 195. | 163. | * 75.5 | * 34.4 | * 26.4 | 28.0 | |
| 19 | 50.9 | 173. | 167. | 1180. | 1409. | 442. | 195. | 160. | 70.9 | * 34.4 | * 26.4 | * 26.9 | |
| 20 | 45.6 | 117. | 147. | 605. | 822. | 359. | 215. | 155. | * 68.7 | * 33.7 | * 26.4 | * 25.9 | |
| 21 | 45.6 | 109. | 144. | 430. | 653. | 428. | 211. | 141. | * 66.8 | * 32.5 | 25.8 | * 25.8 | |
| 22 | 41.4 | 105. | 224. | 397. | 486. | 319. | 188. | 141. | 66.8 | * 34.4 | * 31.9 | * 25.7 | |
| 23 | 42.1 | 216. | 754. | 353. | 434. | 266. | 176. | 135. | 62.8 | * 35.8 | * 29.1 | * 25.1 | |
| 24 | 43.5 | 229. | 319. | 330. | 585. | 243. | 186. | 125. | 55.6 | 33.7 | * 26.4 | * 25.5 | |
| 25 | 44.5 | 172. | 557. | 311. | 428. | 231. | 163. | 117. | 52.6 | * 34.4 | * 25.8 | 25.8 | |
| 26 | 39.3 | 174. | 471. | 274. | 348. | 237. | 170. | 127. | 51.9 | * 31.3 | * 25.8 | * 27.6 | |
| 27 | 38.2 | 202. | 280. | 246. | 300. | 260. | 200. | 120. | * 50.9 | * 31.3 | * 25.8 | * 27.3 | |
| 28 | 38.2 | 202. | 264. | 237. | 270. | 252. | 170. | 116. | * 48.4 | * 30.8 | 25.3 | * 28.6 | |
| 29 | 43.5 | 191. | 693. | 247. | 245. | 246. | 195. | 115. | 46.3 | * 31.3 | * 25.3 | * 53.9 | |
| 30 | 293. | 195. | 397. | 252. | 266. | 266. | 458. | 195. | * 45.6 | * 30.8 | * 25.3 | 53.1 | |
| 31 | 110. | | 273. | 238. | 225. | 225. | | 105. | 29.7 | * 24.7 | * 24.7 | | |
| Σ(Q) | 2076.6 | 7434. | 11594. | 16371. | 11128. | 7763. | 7492. | 5156. | 2078.2 | 1107.7 | 853.5 | 977.5 | 74031.5 |
| M(om) | 66.99 | 247.8 | 374.0 | 528.1 | 383.7 | 250.4 | 249.7 | 166.3 | 69.27. | 35.73 | 27.53 | 32.58 | 202.3 |
| q | 15.68 | 58.01 | 87.55 | 123.6 | 89.82 | 58.61 | 58.45 | 38.93 | 16.22 | 8.364 | 6.434 | 7.628 | 47.36 |
| Λ | 179.42 | 642.30 | 1001.72 | 1414.45 | 961.46 | 670.72 | 647.31 | 445.48 | 179.56 | 95.70 | 73.74 | 84.46 | 6396.32 |
| h | 42.00 | 150.35 | 234.49 | 331.10 | 225.06 | 157.00 | 151.52 | 104.28 | 42.03 | 22.40 | 17.26 | 19.77 | 1497.26 |

* Ημερησίο ύψος νερού

Αρχελεύς παρά τὸ Καστρέϊκι
ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

| ΗΜΕΡΑ | Ο | N | Δ | Ι | Φ | M | A | M | Ι | Ι | A | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|--------|---------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | 35.1 | * 31.0 | 58.8 | 254. | 111. | * 84.0 | * 93.5 | 124. | * 54.0 | * 38.2 | * 24.0 | * 19.8 | |
| 2 | * 31.1 | * 30.7 | 55.2 | 225. | 163. | * 88.0 | 97.0 | * 114. | * 49.8 | 35.1 | * 22.7 | * 18.8 | |
| 3 | 29.7 | * 30.0 | 52.9 | 200. | 320. | * 108. | * 106. | 115. | * 48.7 | * 32.8 | * 23.0 | 19.0 | |
| 4 | 27.5 | * 29.5 | 51.2 | 192. | 461. | * 111. | * 110. | 110. | * 47.7 | * 30.2 | * 21.7 | * 18.9 | |
| 5 | 27.5 | * 29.5 | 50.5 | 183. | 351. | 110. | 114. | 99.4 | * 48.7 | * 29.3 | * 22.3 | * 18.4 | |
| 6 | * 27.0 | 29.1 | 48.5 | 243. | 256. | * 95.5 | 114. | 92.9 | * 50.5 | * 32.5 | 22.3 | * 18.4 | |
| 7 | * 27.0 | * 41.2 | 47.0 | 228. | * 207. | * 93.8 | 114. | 88.0 | * 46.5 | * 32.4 | * 22.0 | * 18.4 | |
| 8 | * 37.2 | * 262. | 51.2 | 242. | * 174. | * 97.3 | 114. | 87.0 | * 46.8 | * 33.5 | * 21.9 | * 17.7 | |
| 9 | 35.8 | * 76.3 | 190. | 218. | * 172. | * 98.2 | 110. | 83.0 | * 42.3 | 34.4 | * 21.7 | 17.8 | |
| 10 | 34.4 | * 55.6 | 226. | 203. | * 154. | * 105. | 111. | 81.0 | * 44.8 | * 39.3 | * 21.4 | 17.8 | |
| 11 | 39.5 | * 142. | 1030. | 197. | * 159. | * 111. | 110. | 80.0 | 42.8 | * 35.8 | * 20.6 | 17.2 | |
| 12 | 115. | * 96.4 | 597. | 180. | 141. | 114. | 106. | 84.0 | * 43.2 | * 38.6 | * 20.4 | * 17.9 | |
| 13 | * 68.3 | 66.0 | 628. | 162. | 126. | * 122. | 99.4 | 76.3 | * 40.0 | 35.8 | 20.8 | 17.2 | |
| 14 | * 54.8 | * 54.8 | 623. | * 146. | * 113. | * 138. | * 95.5 | 72.7 | * 37.9 | 31.9 | * 20.9 | 17.8 | |
| 15 | * 53.3 | * 112. | 468. | 135. | * 112. | * 138. | * 94.4 | * 71.9 | * 36.9 | 29.7 | 21.4 | 17.8 | |
| 16 | 75.4 | * 107. | 320. | * 185. | * 108. | * 126. | 92.9 | * 70.3 | * 36.5 | 27.5 | * 20.2 | 17.8 | |
| 17 | * 66.0 | * 72.7 | 230. | * 174. | * 104. | * 128. | * 89.6 | * 67.3 | * 57.2 | * 28.0 | * 19.9 | 17.8 | |
| 18 | * 73.6 | * 62.8 | 180. | * 155. | * 102. | * 127. | * 94.1 | * 64.4 | 49.8 | 26.4 | * 20.4 | 17.8 | |
| 19 | * 58.8 | * 61.2 | 1100. | * 145. | 102. | 127. | * 93.2 | * 61.5 | * 43.9 | 27.5 | * 20.3 | 17.8 | |
| 20 | * 45.6 | 50.5 | 483. | * 129. | 102. | * 117. | * 89.9 | * 61.2 | * 40.1 | 37.2 | 20.2 | 17.8 | |
| 21 | * 44.2 | * 87.4 | 288. | * 133. | * 102. | * 119. | * 86.9 | 132. | * 38.0 | 33.7 | 20.2 | 17.8 | |
| 22 | 48.4 | * 64.4 | 334. | 124. | * 104. | * 143. | * 84.0 | * 103. | * 40.3 | 30.8 | 19.6 | 17.2 | |
| 23 | 49.1 | * 56.4 | 506. | * 120. | * 102. | * 337. | 80.0 | * 96.8 | * 35.3 | 29.1 | 19.0 | 16.6 | |
| 24 | 42.8 | 93.4 | 327. | * 135. | * 98.4 | * 263. | * 84.0 | * 87.1 | * 35.2 | 29.1 | 19.0 | 16.6 | |
| 25 | * 38.7 | * 120. | 278. | * 135. | * 94.9 | 194. | 218. | * 75.0 | 35.8 | 28.0 | 18.4 | 17.8 | |
| 26 | * 37.2 | 95.5 | 227. | * 126. | 91.6 | 129. | * 185. | * 70.0 | * 34.1 | 25.8 | 18.4 | * 17.9 | |
| 27 | * 37.9 | 79.0 | 359. | * 180. | * 88.5 | * 117. | 152. | * 68.6 | * 31.2 | 24.7 | 18.4 | * 18.0 | |
| 28 | 38.6 | * 70.9 | 643. | * 210. | * 89.5 | * 100. | 234. | 66.0 | * 30.8 | 25.3 | * 18.6 | * 17.8 | |
| 29 | * 38.6 | * 66.0 | 524. | 171. | 174. | * 110. | 174. | 62.0 | 30.2 | 24.7 | * 20.2 | * 17.8 | |
| 30 | 31.9 | * 66.0 | 401. | 138. | * 101. | * 101. | 131. | * 60.2 | * 33.0 | 24.7 | * 20.2 | * 17.8 | |
| 31 | * 32.5 | | 310. | 117. | * 97.0 | * 97.0 | | * 56.4 | | 24.7 | * 20.8 | | |
| Σ(Q) | 1402.5 | 2239.1 | 10607.3 | 5385. | 4308.9 | 3948.8 | 3477.4 | 2581.0 | 1252.0 | 956.7 | 640.9 | 537.2 | 37416.8 |
| M(ση) | 45.24 | 74.64 | 344.7 | 173.7 | 153.9 | 127.4 | 115.9 | 83.26 | 41.73 | 30.86 | 20.67 | 17.91 | 102.5 |
| q | 10.99 | * 18.12 | 83.71 | 42.18 | 37.37 | 30.94 | 28.14 | 20.22 | 10.13 | 7.494 | 5.020 | 4.349 | 24.89 |
| A | 121.18 | 193.46 | 923.38 | 465.26 | 372.29 | 341.18 | 300.45 | 223.00 | 108.17 | 82.66 | 55.37 | 46.41 | 3232.81 |
| h | 29.43 | 46.98 | 224.23 | 112.98 | 90.40 | 82.85 | 72.96 | 54.15 | 26.27 | 20.07 | 13.45 | 11.27 | 785.04 |

* Έμφως διαφορετικής

ΗΜΕΡΗΣΙΑ ΠΑΡΟΧΑΙ Μ³/SEC ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

Άγλιος παρά το Κασσάκι

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | 17.4 | 31.9 | 77.2 | 183. | *168. | 548. | 357. | 182. | 68.9 | 39.0 | 28.5 | 22.0 | |
| 2 | * 17.4 | * 34.1 | 108. | 163. | *171. | 1490. | 360. | 182. | 66.8 | 38.0 | | 22.0 | |
| 3 | * 17.8 | * 22.6 | 92.9 | 147. | *146. | 1620. | 331. | 185. | 41.2 | 41.2 | 28.3 | 22.0 | |
| 4 | * 17.7 | * 25.9 | 83.2 | 139. | 127. | 838. | 304. | 162. | 63.4 | 40.6 | 27.9 | 22.0 | |
| 5 | * 17.6 | 316. | 80.7 | 125.1 | *122. | 637. | *266. | 148. | 59.6 | 39.5 | 27.5 | 22.0 | |
| 6 | * 17.7 | 817. | 75.6 | 114. | *125. | 476. | *287. | 188. | 59.3 | 39.0 | 27.1 | * 21.4 | |
| 7 | * 19.0 | 700. | 81.4 | 105. | *118. | 902. | 507. | 174. | 58.4 | 37.4 | 27.1 | 21.4 | |
| 8 | * 19.0 | *388. | 102. | 99.4 | *105. | 1050. | 475. | 159. | 57.2 | 36.1 | 27.0 | 21.4 | |
| 9 | * 22.0 | *319. | 95.8 | 90.9 | *101. | 518. | 368. | 154. | 55.9 | 34.7 | 27.2 | 20.2 | |
| 10 | *116. | *205. | 90.0 | 85.8 | * 95.5 | 278. | 331. | 149. | 63.0 | 32.8 | 26.4 | 20.2 | |
| 11 | *126. | 125. | 86.0 | 79.0 | 115. | 192. | 343. | 154. | 70.5 | 32.8 | 26.1 | 20.2 | |
| 12 | *46.0 | 127. | 79.0 | 79.6 | *129. | 253. | 431. | 154. | 67.7 | 32.5 | 26.1 | 20.2 | |
| 13 | * 33.3 | *107. | 75.3 | 207. | *135. | 371. | 380. | 146. | 64.1 | 32.1 | 26.1 | 20.2 | |
| 14 | * 29.7 | *105. | 72.0 | 170. | *369. | 380. | 366. | 135. | 59.5 | 32.2 | * 26.1 | 20.2 | |
| 15 | 26.9 | *101. | 63.7 | 134. | 899. | 466. | 317. | 132. | 56.3 | 32.4 | 25.8 | 20.2 | |
| 16 | * 24.7 | * 80.9 | 67.8 | 130. | *340. | 595. | 280. | 128. | 54.1 | 32.6 | 25.5 | 20.2 | |
| 17 | *22.6 | *364. | 66.1 | 170. | 233. | 546. | 269. | 109. | 53.6 | 32.2 | 25.1 | 20.2 | |
| 18 | * 22.1 | *213. | 63.7 | 151. | 200. | 368. | 265. | 101. | 53.2 | 31.3 | 25.4 | 20.2 | |
| 19 | * 25.8 | 118. | 62.9 | 129. | *180. | 295. | 252. | 101. | 52.9 | 31.4 | 25.2 | 22.5 | |
| 20 | * 30.0 | *104. | 62.1 | 114. | *191. | 259. | 252. | 100. | 58.4 | 31.7 | 25.0 | 20.2 | |
| 21 | * 49.8 | * 83.3 | 61.3 | 106. | *156. | 227. | 204. | 100. | 51.3 | 31.1 | 24.8 | * 20.2 | |
| 22 | 42.1 | * 76.3 | 60.6 | 98.4 | *143. | 233. | 242. | 94.5 | 47.3 | 30.6 | 24.5 | 25.8 | |
| 23 | * 36.3 | * 70.0 | 57.5 | 91.9 | *154. | 756. | 232. | 90.3 | 46.3 | 30.0 | 27.3 | 23.1 | |
| 24 | * 36.1 | * 66.0 | 248. | 89.5 | *171. | 858. | 225. | 89.0 | 44.8 | 29.4 | 26.2 | 21.4 | |
| 25 | * 50.8 | * 69.1 | 899. | * 95.5 | 203. | 589. | 207. | 94.5 | 43.5 | 30.2 | 25.5 | 21.4 | |
| 26 | * 49.4 | 231. | 1410. | * 89.0 | 154. | 402. | 203. | 93.3 | * 37.6 | 31.0 | 25.0 | 29.0 | |
| 27 | * 34.4 | *131. | 540. | * 85.0 | 149. | 478. | 200. | 80.4 | 41.3 | 29.9 | 24.6 | 107. | |
| 28 | 33.0 | *110. | 291. | 81.0 | 281. | 396. | 200. | 79.5 | 38.5 | 29.6 | 24.6 | 76.3 | |
| 29 | 31.9 | *102. | 240. | * 81.0 | 200. | 490. | 200. | 78.6 | 39.3 | 29.3 | 24.0 | 296. | |
| 30 | 30.8 | 90.3 | 259. | * 94.2 | 200. | 420. | 200. | 74.0 | 40.2 | * 25.8 | 23.8. | 111. | |
| 31 | 30.2 | 30.2 | 207. | *154. | | 377. | | 71.7 | | 27.1 | 24.9 | | |
| Σ(Q) | 1073.5 | 5333.4 | 5878.8 | 3681.2 | 5480.5 | 17308. | 8956. | 3888.8 | 1638.6 | 1023.5 | 806.8 | 1150.1 | 56139.2 |
| Milton | 35.27 | 177.8 | 189.6 | 118.8 | 195.7 | 558.3 | 295.2 | 125.4 | 54.62 | 33.02 | 26.03 | 38.34 | 153.8 |
| q | 8.565 | 43.18 | 46.04 | 28.85 | 47.52 | 135.6 | 71.69 | 30.45 | 13.26 | 8.019 | 6.321 | 9.310 | 37.35 |
| Λ | 94.48 | 460.01 | 507.93 | 318.06 | 473.51 | 1475.41 | 765.16 | 335.99 | 141.57 | 88.43 | 69.71 | 99.37 | 4850.43 |
| h | 22.94 | 111.90 | 123.35 | 77.24 | 114.98 | 363.14 | 185.81 | 81.59 | 34.38 | 21.47 | 16.93 | 24.13 | 1177.86 |

* Τιμήτα έξοχιστά

Αχελώος παρά το Κασοράκι

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΠΑΡΟΧΑΙ m³/sec ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|-------|--------|---------|---------|---------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | 72.9 | 768. | 517. | 601. | 264. | 312. | 454. | 224. | 161. | 81.8 | 39.9 | 72.9 | |
| 2 | 61.8 | 1331. | 411. | 427. | 428. | 212. | 453. | 212. | 163. | 77.4 | 36.3 | 46.9 | |
| 3 | 61.8 | 1289. | 537. | 316. | 746. | 317. | 391. | 212. | 163. | 79.5 | 36.8 | 43.3 | |
| 4 | 77.6 | 684. | 440. | 344. | 1319. | 362. | 345. | 236. | 164. | 78.4 | 36.7 | 42.4 | |
| 5 | 61.8 | 273. | 387. | 509. | 925. | 292. | 305. | 228. | 164. | 87.0 | 37.2 | 41.7 | |
| 6 | 56.0 | 258. | 321. | 344. | 1019. | 278. | 275. | 223. | 157. | 78.0 | 37.5 | 40.7 | |
| 7 | 52.7 | 298. | 283. | 365. | 801. | 263. | 274. | 213. | 152. | 84.7 | 38.1 | 39.8 | |
| 8 | 52.0 | 217. | 245. | 615. | 353. | 267. | 273. | 211. | 162. | 92.0 | 38.0 | 40.7 | |
| 9 | 49.1 | 207. | 231. | 659. | 343. | 268. | 273. | 211. | 15. | 92.8 | 37.6 | 37.7 | |
| 10 | 47.3 | 894. | 220. | 478. | 350. | 271. | 262. | 211. | 154. | 85.3 | 40.0 | 40.2 | |
| 11 | 45.1 | 749. | 203. | 636. | 348. | 298. | 221. | 211. | 146. | 83.2 | 40.4 | 39.0 | |
| 12 | 44.8 | 122.0 | 198. | 517. | 327. | 343. | 221. | 222. | 139. | 79.3 | 43.4 | 38.0 | |
| 13 | 43.3 | 791. | 192. | 477. | 466. | 323. | 221. | 234. | 132. | 75.3 | 40.3 | 38.2 | |
| 14 | 41.2 | 810. | 203. | 801. | 853. | 371. | 233. | 250. | 128. | 71.3 | 39.9 | 37.5 | |
| 15 | 39.7 | 431. | 631. | 597. | 845. | 315. | 247. | 223. | 127. | 67.4 | 37.5 | 37.6 | |
| 16 | 39.4 | 342. | 531. | 432. | 324. | 294. | 260. | 228. | 124. | 63.4 | 35.5 | 37.4 | |
| 17 | 133. | 724. | 1531. | 393. | 251. | 287. | 247. | 195. | 122. | 59.7 | 35.0 | 37.4 | |
| 18 | 249. | 451. | 852. | 344. | 790. | 282. | 246. | 302. | 130. | 55.9 | 34.7 | 37.7 | |
| 19 | 244. | 323. | 406. | 824. | 882. | 264. | 237. | 349. | 122. | 55.9 | 33.9 | 37.6 | |
| 20 | 404. | 391. | 406. | 1197. | 666. | 247. | 230. | 307. | 115. | 60.9 | 34.0 | 36.7 | |
| 21 | 261. | 910. | 400. | 855. | 754. | 232. | 223. | 250. | 106. | 59.5 | 33.9 | 37.8 | |
| 22 | 160. | 679. | 219. | 605. | 605. | 328. | 217. | 232. | 99.6 | 56.9 | 34.0 | 36.7 | |
| 23 | 120. | 451. | 172. | 558. | 540. | 335. | 218. | 228. | 98.1 | 54.9 | 34.9 | 36.7 | |
| 24 | 98.6 | 398. | 187. | 449. | 500. | 232. | 233. | 211. | 96.1 | 54.0 | 33.7 | 36.3 | |
| 25 | 87.7 | 291. | 177. | 397. | 456. | 254. | 246. | 217. | 94.6 | 54.4 | 33.9 | 36.2 | |
| 26 | 83.1 | 253. | 427. | 347. | 417. | 277. | 244. | 215. | 95.4 | 53.4 | 33.9 | 36.8 | |
| 27 | 79.8 | 260. | 412. | 330. | 373. | 240. | 241. | 213. | 119. | 50.7 | 33.6 | 38.0 | |
| 28 | 79.8 | 503. | 1293. | 318. | 335. | 236. | 237. | 206. | 95.4 | 46.9 | 32.7 | 37.7 | |
| 29 | 143. | 747. | 317. | 294. | 313. | 313. | 233. | 188. | 89.6 | 47.8 | 32.7 | 37.9 | |
| 30 | 209. | 593. | 266. | 284. | 317. | 317. | 234. | 188. | 83.4 | 49.2 | 32.7 | 49.9 | |
| 31 | 322. | | 916. | 273. | | 315. | | 181. | | 49.0 | 548. | | |
| Σ(2) | 3610.5 | 17536. | 13833. | 15580. | 16286. | 9060. | 7994. | 7110. | 3860.2 | 2085.9 | 1636.7 | 1207.5 | 99801.8 |
| Nicon | 116.5 | 584.5 | 446.2 | 502.6 | 581.4 | 292.3 | 266.5 | 229.6 | 128.7 | 67.29 | 52.80 | 40.25 | 273.4 |
| q | 28.29 | 141.9 | 108.4 | 122.0 | 141.2 | 70.98 | 64.72 | 55.76 | 31.25 | 16.34 | 12.82 | 9.774 | 66.39 |
| A | 311.95 | 1515.11 | 1195.17 | 1346.11 | 1406.59 | 782.78 | 690.68 | 615.00 | 333.52 | 180.22 | 141.41 | 104.33 | 6622.87 |
| h | 75.75 | 367.92 | 290.23 | 326.88 | 341.57 | 190.09 | 167.72 | 149.34 | 80.99 | 43.76 | 34.34 | 25.34 | 2093.95 |

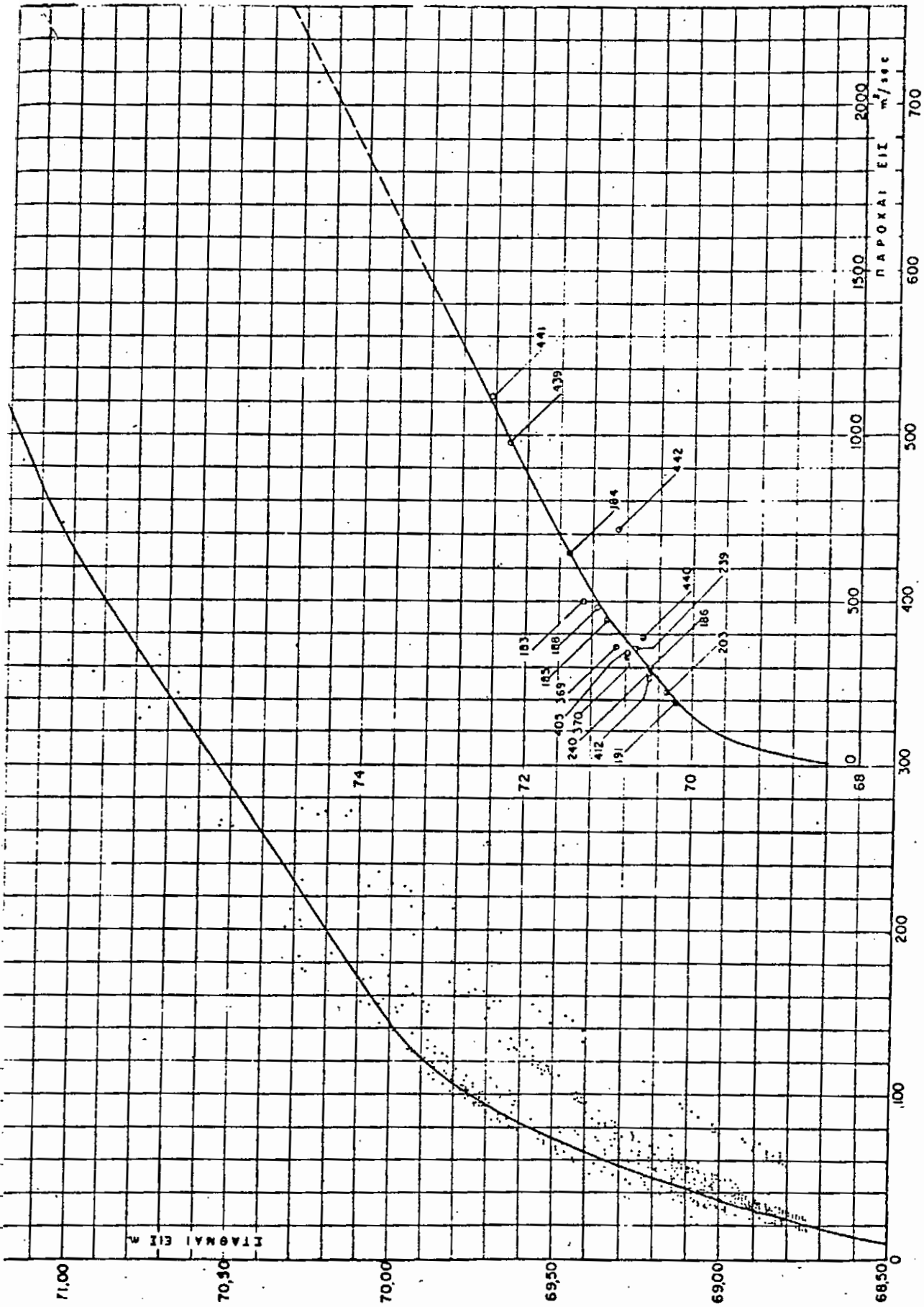
* Πηγή: Υδρομετρήσεις

| | | | | | | | | | | | | | |
|-------|--------|--------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|---------|
| 1 | 75.6 | 106. | 92.8 | 71.8 | 70.0 | 146. | 160. | 108. | 131. | 73.6 | 45.5 | 30.8 | |
| 2 | 52.4 | 86.3 | 68.4 | 68.3 | 68.4 | 213. | 181. | 106. | 112. | 71.3 | 54.8 | 30.9 | |
| 3 | 46.7 | 79.9 | 66.0 | 109. | 66.1 | 181. | 163. | 105. | 99.8 | 69.4 | 51.6 | 51.6 | |
| 4 | 42.0 | 74.9 | 64.3 | 106. | 63.0 | 156. | 197. | 102. | 97.8 | 67.1 | 48.7 | 51.1 | |
| 5 | 145. | 70.2 | 67.1 | 106. | 63.7 | 151. | 312. | 101. | 85.5 | 63.6 | 48.3 | 44.3 | |
| 6 | 95.9 | 66.8 | 133. | 101. | 62.7 | 144. | 270. | 98.1 | 82.4 | 60.9 | 47.0 | 40.7 | |
| 7 | 64.6 | 63.6 | 224. | 94.2 | 70.3 | 348. | 270. | 96.8 | 81.9 | 59.3 | 43.9 | 35.5 | |
| 8 | 65.7 | 60.4 | 127. | 92.4 | 64.7 | 354. | 264. | 92.9 | 81.4 | 58.3 | 43.1 | 34.3 | |
| 9 | 78.9 | 56.7 | 102. | 88.4 | 64.4 | 340. | 227. | 88.0 | 98.3 | 56.7 | 43.5 | 34.4 | |
| 10 | 260. | 56.4 | 85.4 | 86.6 | 63.0 | 259. | 196. | 85.0 | 156. | 55.0 | 43.6 | 33.6 | |
| 11 | 110. | 57.5 | 80.0 | 83.4 | 61.1 | 226. | 169. | 83.0 | 120. | 55.9 | 67.2 | 33.0 | |
| 12 | 89.7 | 56.8 | 197. | 80.0 | 59.5 | 198. | 165. | 82.0 | 101. | 58.0 | 58.0 | 32.5 | |
| 13 | 79.9 | 54.6 | 619. | 77.1 | 58.8 | 201. | 146. | 83.1 | 94.6 | 62.6 | 52.1 | 32.5 | |
| 14 | 65.7 | 53.4 | 989. | 75.8 | 58.8 | 223. | 132. | 76.4 | 107. | 60.6 | 48.7 | 31.5 | |
| 15 | 61.5 | 51.9 | 639. | 80.0 | 57.2 | 191. | 127. | 74.3 | 132. | 55.0 | 46.3 | 31.9 | |
| 16 | 62.0 | 51.4 | 384. | 79.0 | 57.2 | 259. | 127. | 71.2 | 115. | 53.3 | 43.5 | 31.0 | |
| 17 | 61.5 | 51.4 | 587. | 78.0 | 57.2 | 470. | 128. | 107. | 119. | 53.3 | 39.8 | 30.7 | |
| 18 | 57.0 | 51.0 | 1130. | 77.2 | 83.0 | 415. | 128. | 117. | 112. | 53.3 | 39.6 | 30.8 | |
| 19 | 54.4 | 51.4 | 941. | 70.0 | 270. | 269. | 124. | 100. | 94.0 | 53.3 | 38.8 | 30.8 | |
| 20 | 52.4 | 51.4 | 1860. | 68.4 | 1300. | 227. | 121. | 93.5 | 89.7 | 53.7 | 37.9 | 30.8 | |
| 21 | 55.7 | 52.4 | 1070. | 65.7 | 904. | 209. | 117. | 94.2 | 87.0 | 52.5 | 37.2 | 54.0 | |
| 22 | 51.9 | 57.4 | 623. | 68.3 | 406. | 194. | 115. | 82.1 | 108. | 51.7 | 35.9 | 62.0 | |
| 23 | 50.6 | 53.0 | 245. | 64.4 | 253. | 214. | 114. | 89.2 | 87.0 | 49.4 | 35.8 | 47.7 | |
| 24 | 50.8 | 51.4 | 127. | 61.5 | 198. | 235. | 114. | 85.0 | 83.8 | 44.9 | 35.6 | 47.7 | |
| 25 | 53.4 | 47.4 | 107. | 60.4 | 171. | 221. | 111. | 80.5 | 96.9 | 49.1 | 36.0 | 47.0 | |
| 26 | 55.7 | 48.7 | 118. | 59.9 | 148. | 175. | 110. | 76.8 | 122. | 58.8 | 33.8 | 48.0 | |
| 27 | 87.4 | 47.8 | 106. | 58.4 | 144. | 162. | 135. | 73.3 | 95.4 | 55.6 | 32.5 | 44.9 | |
| 28 | 156. | 59.5 | 91.6 | 59.6 | 138. | 156. | 116. | 74.5 | 84.0 | 51.9 | 32.3 | 43.8 | |
| 29 | 151. | 77.8 | 80.0 | 57.2 | 132. | 146. | 116. | 74.6 | 81.4 | 53.0 | 32.2 | 42.7 | |
| 30 | 169. | 106. | 77.2 | 73.9 | 112. | 105. | 112. | 138. | 77.2 | 49.2 | 32.2 | 42.0 | |
| 31 | 164. | | 71.8 | 71.0 | | 163. | | 215. | | 45.4 | 31.2 | | |
| Σ(Q) | 2666.4 | 1855.4 | 11172.6 | 2392.9 | 5213.1 | 7011. | 4767. | 2953.5 | 3033.1 | 1755.7 | 1319.4 | 1182.5 | 45323.0 |
| M(ση) | 86.1 | 61.85 | 360.4 | 77.19 | 179.8 | 226.2 | 158.9 | 95.21 | 101.1 | 56.64 | 42.57 | 39.42 | 123.8 |
| q | 20.89 | 15.02 | 87.52 | 18.74 | 43.66 | 54.92 | 38.59 | 23.13 | 24.55 | 13.75 | 10.34 | 9.57 | 30.06 |
| A | 230.38 | 160.31 | 965.31 | 206.75 | 550.41 | 605.75 | 411.87 | 255.18 | 262.06 | 151.69 | 114.03 | 102.17 | 3915.91 |
| h | 55.94 | 38.93 | 234.41 | 50.21 | 109.38 | 147.10 | 100.02 | 61.97 | 63.64 | 36.83 | 27.69 | 24.81 | 95.0.91 |

ΜΕΣΑΙ ΤΙΜΑΙ ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΩΝ ΕΤΩΝ 1959-1964

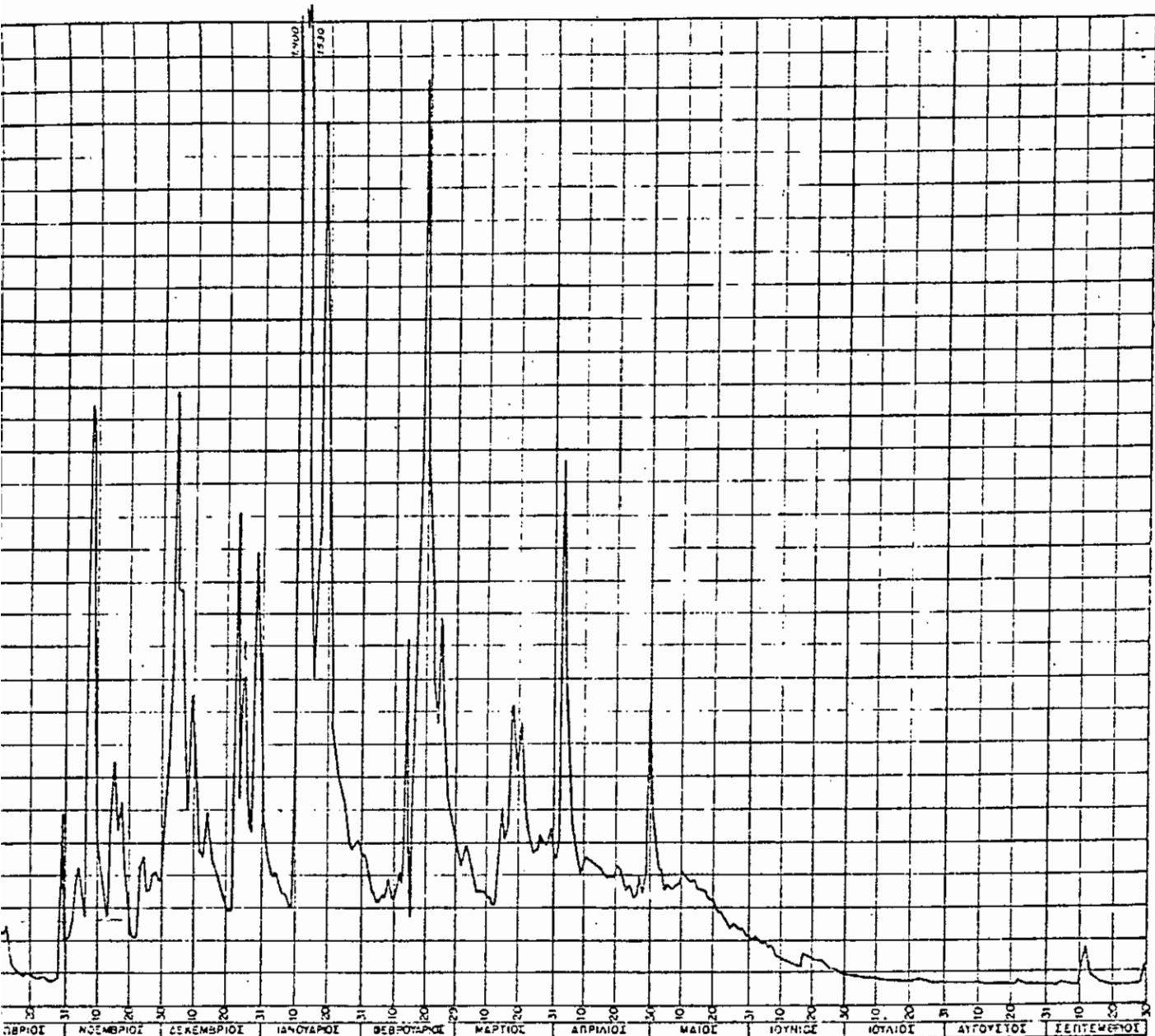
| | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ | ΕΤΗΣΙΑΙ |
|--------------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|-------|-------|---------|
| M(ση) m³/sec | 69.00 | 223.1 | 334.4 | 269.3 | 291.1 | 285.0 | 211.2 | 156.8 | 77.91 | 43.57 | 33.36 | 33.40 | 166.8 |
| q l/sec.km² | 16.75 | 54.18 | 81.20 | 65.39 | 70.69 | 69.21 | 51.29 | 33.22 | 18.93 | 10.58 | 8.101 | 8.111 | 40.50 |
| A 10³m³ | 104.80 | 578.22 | 895.67 | 721.42 | 714.30 | 763.30 | 547.52 | 366.35 | 202.02 | 116.69 | 89.35 | 86.57 | 5266.21 |
| h m.m. | 44.89 | 140.41 | 217.50 | 175.19 | 173.46 | 185.36 | 132.96 | 88.96 | 49.06 | 28.34 | 21.70 | 21.02 | 1278.83 |
| Qmax m³/sec | 494. | 1331. | 1860. | 1900. | 1409. | 1540. | 832. | 389. | 164. | 92.8 | 540. | 296. | 1860. |
| Qmin m³/sec | 17.4 | 22.6 | 47.0 | 57.2 | 57.2 | 84.0 | 80.0 | 56.4 | 30.2 | 24.7 | 18.4 | 18.4 | 17.4 |

* Τιμές διπλασιασμού

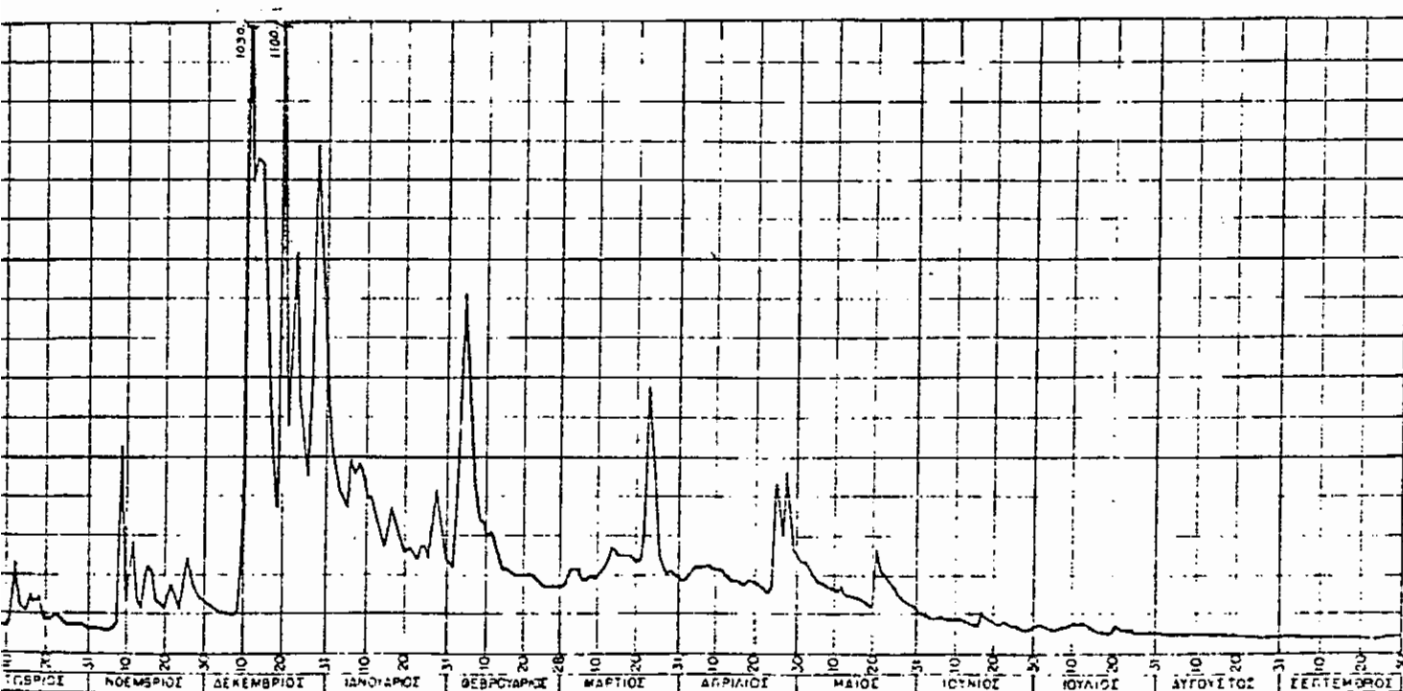


ΑΧΕΛΩΔΙ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΙΚΙ - ΚΑΜΠΥΛΗ ΙΣΤΑΜΗΣ ΠΑΡΟΧΗΣ

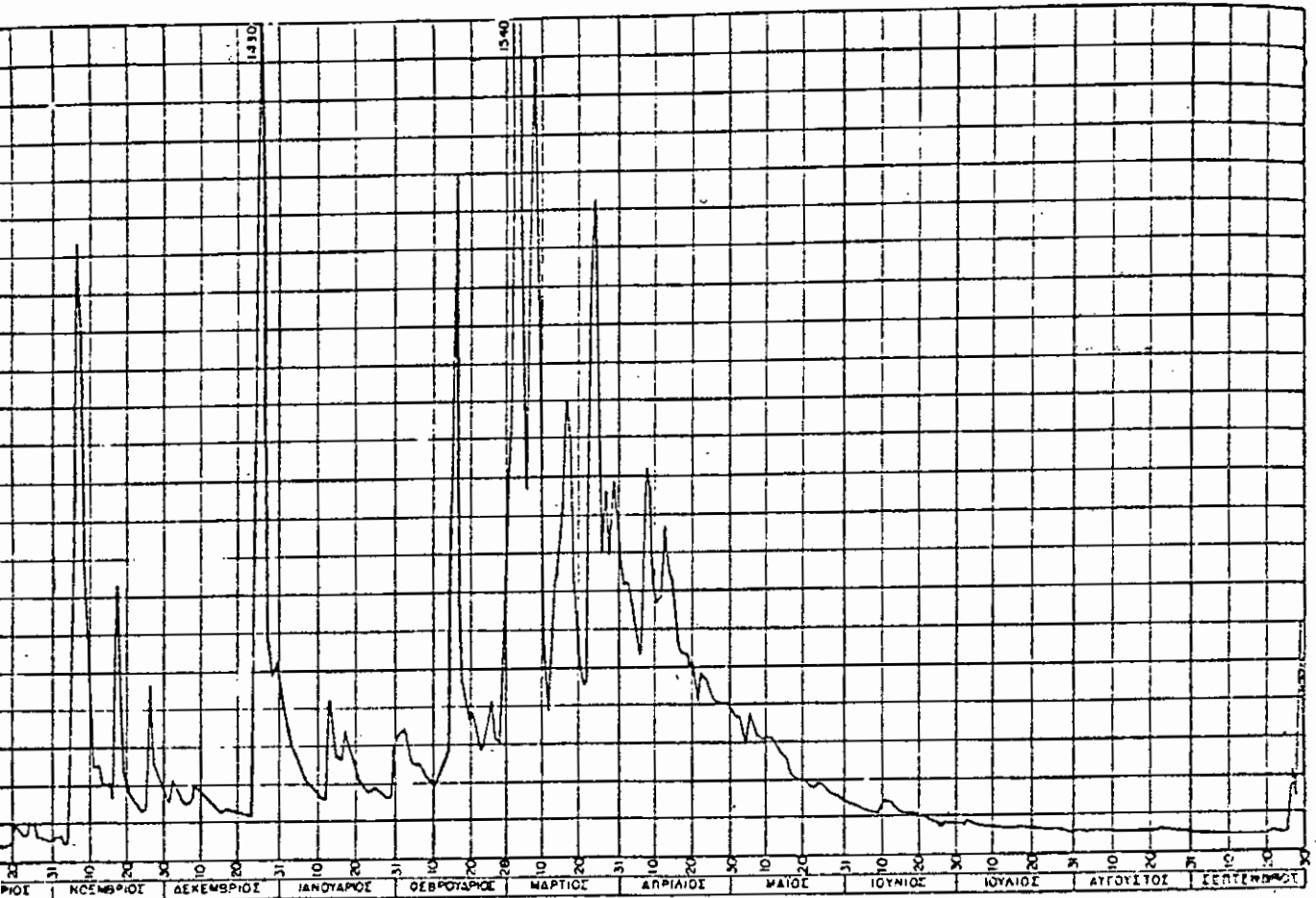
ε. ΔΙΑΓΡΑΜΜΑΤΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ



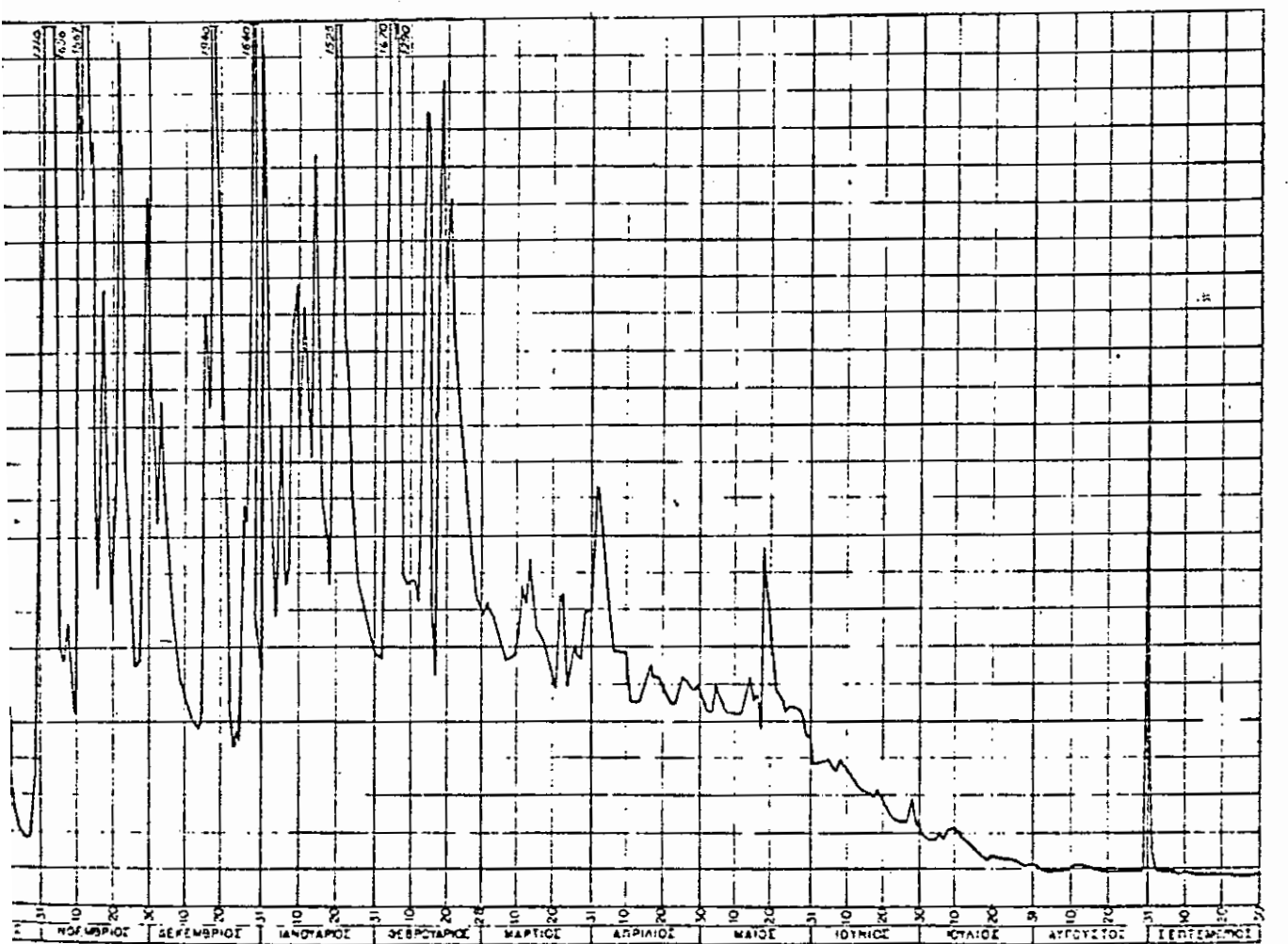
ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1959-1960



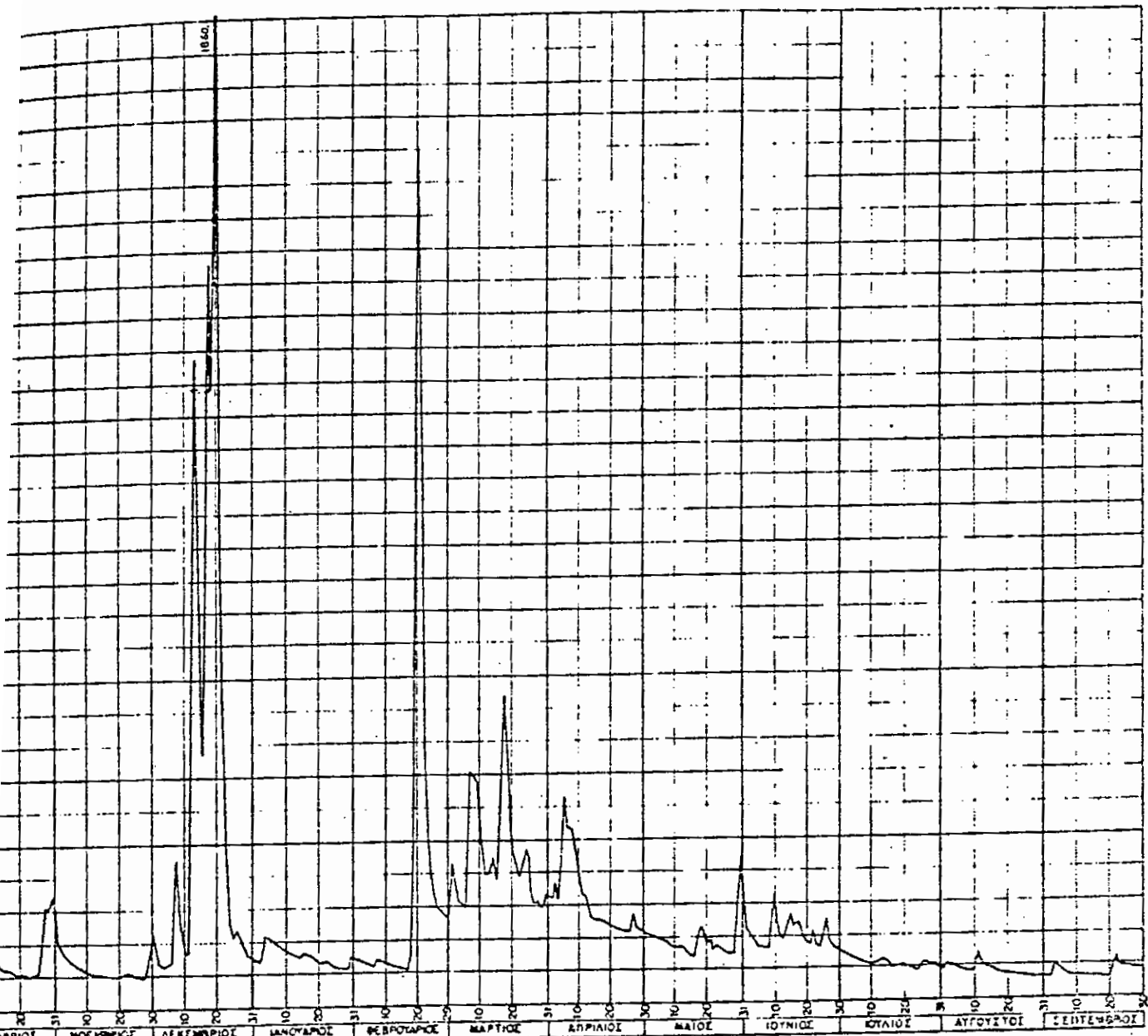
ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1960-1961



ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1961-1962



ΑΧΕΛΩΣ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΣΤΡΑΚΙ - ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ - ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1962-1963



ΑΧΕΛΩΣΙ ΠΑΡΑ ΤΟ ΚΑΙΣΤΡΑΚΙ — ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ ΗΜΕΡΗΣΙΑΣ ΠΑΡΟΧΗΣ — ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΝ ΕΤΟΣ 1963-1964

στ. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΗΣΕΙΣ

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|---|---|---|---|------|------|-------|------|------|-----|---|-----|
| 1 | | | | | | | | | | | | |
| 2 | | | | | 5.2 | 8.6 | | 4.6 | | | | |
| 3 | | | | | 19.0 | 13.0 | | | | | | |
| 4 | | | | | 36.4 | 1.8 | | | | | | |
| 5 | | | | | 4.6 | | | | | | | |
| 6 | | | | | | | | | | | | |
| 7 | | | | | | | | | | | | |
| 8 | | | | | 0.4 | | | | | | | |
| 9 | | | | | 11.6 | | | | | | | |
| 10 | | | | | | | | | 18.4 | 0.6 | | |
| 11 | | | | | | | | | | | | |
| 12 | | | | | | | | | | | | |
| 13 | | | | | | | | 8.8 | 1.4 | | | |
| 14 | | | | | | | | | | | | |
| 15 | | | | | | | 31.4 | 6.8 | | | | |
| 16 | | | | | | | | | | | | |
| 17 | | | | | | | | | | | | |
| 18 | | | | | | | | | | | | |
| 19 | | | | | | | | | | | | |
| 20 | | | | | | | | | | | | |
| 21 | | | | | | | | | | | | |
| 22 | | | | | | | | | | | | |
| 23 | | | | | | 2.7 | | 2.6 | | | | |
| 24 | | | | | | 4.3 | | | | | | |
| 25 | | | | | | 1.6 | | | 5.0 | | | |
| 26 | | | | | | | 28.8 | | | | | |
| 27 | | | | | | | 16.2 | | | | | |
| 28 | | | | | | | | | | | | |
| 29 | | | | | | | 24.0 | | | | | 7.6 |
| 30 | | | | | | 0.8 | | | | | | |
| 31 | | | | | | 0.8 | | | | | | |
| ΛΟΡΟΙΣΜΑ | | | | | 77.2 | 33.6 | 100.4 | 22.8 | 24.8 | 0.6 | | 7.6 |

Μεγίστη μηνός: Όπου ή υπογράμμιση

Μεγίστη έτους:

Έτησια:

ΥΔΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ: Δυτ. Στερεάς

ΛΕΚΑΝΗ: Άχελώου

ΣΤΑΘΜΟΣ: Καστράκι

ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1961

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. Β. Πλάτος: 38° 45'
Α. Μήκος: 21° 22'

ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 75

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|------|-------|-------|------|-------|------|------|------|------|------|---|------|
| 1 | | | | | 25.0 | | | | | | | |
| 2 | | | 37.2 | | 16.0 | | | | | | | |
| 3 | | | 2.4 | | 22.0 | | | | | | | |
| 4 | | | | | | | | | | | | |
| 5 | | 60.0 | | | | | | 14.0 | | 12.2 | | |
| 6 | | 52.0 | | | | | | 6.0 | | | | |
| 7 | | 53.6 | 2.2 | | | 18.0 | 3.0 | | | | | |
| 8 | | 31.2 | 29.6 | | | | 14.6 | | | | | |
| 9 | | 18.6 | | | | | | | | | | |
| 10 | | 12.5 | | | | | | | 2.0 | | | |
| 11 | | | | | | | | | | | | |
| 12 | | 9.4 | | 1.8 | | | 2.0 | | | | | |
| 13 | | | | 19.6 | | 23.4 | 20.0 | | 6.4 | | | |
| 14 | | | | | 23.2 | 14.5 | | | | | | |
| 15 | | | | | 17.4 | | 5.6 | | | | | |
| 16 | | | | | | 15.8 | | | | | | |
| 17 | | | | 6.0 | | 19.0 | | | | | | |
| 18 | | | | | | | | | | | | |
| 19 | | | 29.0 | | | | | | | | | |
| 20 | | | | | | | | | | | | 7.6 |
| 21 | | | | | | | | | | | | |
| 22 | | 10.5 | | | | | | | | | | |
| 23 | | | | | | | | | | | | |
| 24 | | | 16.6 | | 26.2 | 25.6 | | | | | | 21.6 |
| 25 | | | 34.0 | | | 36.0 | | | | | | |
| 26 | | | 42.4 | | | | | | | | | |
| 27 | | | | 2.6 | | 6.0 | | | | 10.2 | | |
| 28 | | | | | | | | | | | | |
| 29 | | | | | | | | | | | | |
| 30 | | | 19.8 | 12.8 | | 3.8 | | | | | | |
| 31 | | | | 32.8 | | | | | | | | 52.8 |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | 70.4 | 266.2 | 213.2 | 69.6 | 178.4 | | 45.2 | 20.0 | 18.6 | 12.2 | | 99.4 |

Μεγίστη μινός: Όπου ή υπογράμμις

Μεγίστη έτους:

Έτησία:

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|-----------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|--------------|-------------|-------------|-------------|-------------|
| 1 | | 39.0 | 6.0 | 3.8 | 14.0 | 0.6 | 9.0 | | | | | 9.2 |
| 2 | 7.4 | 18.0 | 27.0 | | 38.4 | | 20.4 | | 16.4 | | | |
| 3 | | | 36.0 | | 16.4 | | | 5.2 | 9.6 | | | |
| 4 | | | 2.0 | 5.8 | 20.0 | | | 3.8 | 1.2 | | | |
| 5 | | | | 6.2 | 14.6 | | | | | | | |
| 6 | | 9.2 | | | 4.3 | | | | | | | |
| 7 | | | | 0.6 | | | | | | 0.8 | | |
| 8 | | | | 14.0 | | | 1.6 | | | 16.6 | | |
| 9 | | | | 17.8 | | | | 4.8 | | 2.0 | | |
| 10 | | | | 0.8 | | | | 9.2 | 10.6 | | | |
| 11 | | 26.4 | 1.2 | 42.4 | | 1.0 | | 10.4 | 1.0 | | | |
| 12 | | 41.0 | 1.8 | 2.2 | 8.0 | | | 4.2 | | | 17.8 | |
| 13 | | 50.0 | | 7.6 | 14.8 | | | | | | | |
| 14 | | | 2.0 | 6.8 | 20.2 | 4.2 | | 26.0 | 3.6 | | | |
| 15 | | | 11.0 | 0.4 | 15.2 | | | 4.0 | | | | |
| 16 | | 44.6 | 6.0 | 3.0 | 17.0 | | | 9.0 | | | | |
| 17 | | | 24.8 | | 9.6 | | | 26.6 | | | | |
| 18 | 46.4 | | 23.2 | 7.2 | 3.2 | | | 25.4 | | | | |
| 19 | 6.8 | | | 68.6 | 16.4 | 6.6 | | 5.8 | | 51.2 | | |
| 20 | | 51.0 | 3.6 | 40.0 | 10.8 | 7.2 | | | | 5.4 | | |
| 21 | | | 4.6 | 24.0 | 7.2 | | | | | | | |
| 22 | | 56.6 | | 0.8 | 10.6 | 25.0 | 1.8 | 3.0 | | | | |
| 23 | | | 5.6 | | 14.2 | 12.6 | | 2.8 | | | | |
| 24 | | 10.4 | 2.2 | | 2.2 | 34.0 | 18.0 | | | | | |
| 25 | | | 4.2 | | | 8.8 | 6.6 | 4.8 | | | | |
| 26 | | | 60.0 | | 3.2 | | | | | | | |
| 27 | | | 3.8 | 24.0 | 2.6 | | 9.2 | | | | | |
| 28 | | | 40.4 | 0.8 | 8.4 | | 18.8 | 9.4 | | | | 4.2 |
| 29 | 36.2 | 49.2 | | | | 4.6 | 3.0 | 0.8 | | | | |
| 30 | 14.0 | 24.8 | 1.8 | 23.0 | | 4.0 | 23.6 | | | | | |
| 31 | 55.4 | 17.0 | 21.8 | 8.4 | | 16.0 | 2.6 | 8.2 | | | 52.4 | 11.2 |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | 166.2 | 437.2 | 289.0 | 283.4 | 258.8 | 124.6 | 114.6 | 163.4 | 42.4 | 76.0 | 70.2 | 24.6 |

Μεγίστη μηνός: Όπου η υπογράμμιση

Μεγίστη έτους: 68.6

Έτησις: 2050.4

ΥΔΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ: Δυτ. Στερεάς

ΛΕΚΑΝΗ: Άχλαΐου

ΣΤΑΘΜΟΣ: Κοστροάκι

ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1961

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. { Β. Πλάτος: 38° 45'
Α. Μήκος: 21° 22'

ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 75

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΚΑΤΑΚΡΗΜΝΙΣΕΙΣ ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|-------|---------------------|--------------------|------|--------------------|--------------------|---------------------|---------------------|-------|---------------------|---------------------|---------------------|
| 1 | 4.4 | | | | | | | | | | | |
| 2 | 14.4 | | 5.4 | | | 6.4 | | | | | 4.0 | |
| 3 | | | | | | | 7.0 | | | | | |
| 4 | 16.4 | | | | | | | | | | | 8.8 |
| 5 | | | | | | | | | | | | |
| 6 | | | 8.8 | | | 4.6 | | | | | | |
| 7 | | | 14.8 | | 3.6 | $\frac{19.8}{8.6}$ | 4.0 | | | | | |
| 8 | 8.2 | | | | | 2.4 | $\frac{11.4}{11.4}$ | | | | | |
| 9 | 16.8 | | | | | | | | | | | |
| 10 | 24.8 | | | | | | | | | | | |
| 11 | 28.4 | | 3.6 | | | | | | | | | |
| 12 | | | $\frac{11.6}{2.0}$ | | | | | | | | | |
| 13 | | | 2.0 | | 3.2 | 4.4 | | | | | $\frac{40.2}{40.2}$ | |
| 14 | | | 8.8 | | | 4.8 | | | | | | |
| 15 | | | 6.8 | | | | | | 5.2 | | | |
| 16 | | | 2.0 | | | 10.6 | | | 2.8 | | | |
| 17 | | | 1.2 | | | 4.2 | | 18.0 | 25.4 | | | 3.2 |
| 18 | | | 27.8 | | | | | | | | | |
| 19 | | | | | | | | | | | | |
| 20 | | | 30.0 | | 15.2 | | | | | 2.6 | | 10.2 |
| 21 | | | | | $\frac{23.2}{5.0}$ | 37.2 | | | | | | |
| 22 | | 10.6 | | | | 2.0 | | $\frac{37.4}{37.4}$ | | | | |
| 23 | | | | | | | | | | | | |
| 24 | | | | | | | | | | | | |
| 25 | 3.6 | | | | | | | | 33.6 | | | $\frac{12.8}{12.8}$ |
| 26 | | | | | | | | | | | | |
| 27 | | | | | | | | | | | | |
| 28 | 13.2 | | | | | | | | | | | |
| 29 | 17.6 | $\frac{25.8}{22.6}$ | | | 4.8 | 2.0 | 5.2 | | | $\frac{19.0}{19.0}$ | | |
| 30 | 16.2 | 4.8 | | | | | 4.0 | | | | | |
| 31 | 1.4 | | | | | | 8.8 | | | | | |
| ΛΘΡΟΙΣΜΑ | 176.4 | 63.8 | 145.8 | 28.8 | 57.8 | 127.0 | 31.6 | 68.2 | 125.2 | 21.6 | 44.2 | 35.0 |

Μεγίστη ημερήσια: Όπου ή υπογράμμισις

Μεγίστη έτους: 58.2

Έτησία: 925.

Ζ. ΗΜΕΡΗΣΙΕΣ ΞΕΑΤΜΙΣΕΙΣ

ΥΔΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ Δυτ. Στερεάς
 ΛΕΚΑΝΗ: Άχελώου
 ΣΤΑΘΜΟΣ: Καστρέκι
 ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1961

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. | Π. Πλάτος: 38° 45'
 | Λ. Μήκος: 21° 22'
 ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 75

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΞΕΑΤΜΙΣΕΙΣ* ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1960-1961

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|---|---|---|---|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1 | | | | | 1.1 | 2.7 | 2.5 | 4.0 | 8.0 | 8.0 | 8.6 | 8.0 |
| 2 | | | | | 1.0 | 1.9 | 3.2 | 3.0 | 7.8 | 9.7 | 9.0 | 8.5 |
| 3 | | | | | 1.0 | 2.0 | 2.3 | 3.6 | 6.9 | 8.9 | 10.0 | 7.5 |
| 4 | | | | | 0.8 | 2.1 | 2.7 | 3.6 | 6.3 | 9.0 | 8.9 | 7.0 |
| 5 | | | | | 1.2 | 2.8 | 2.4 | 2.1 | 5.7 | 6.9 | 5.1 | 10.0 |
| 6 | | | | | 4.0 | 3.1 | 3.0 | 4.9 | 5.8 | 7.3 | 6.7 | 8.5 |
| 7 | | | | | 3.8 | 3.5 | 5.0 | 6.9 | 5.0 | 7.8 | 12.0 | 10.0 |
| 8 | | | | | 2.5 | 2.3 | 4.5 | 4.8 | 6.8 | 9.8 | 12.2 | 8.0 |
| 9 | | | | | 2.0 | 2.2 | 5.0 | 4.9 | 5.2 | 6.1 | 9.3 | 6.0 |
| 10 | | | | | 4.1 | 3.0 | 4.5 | 5.0 | 5.3 | 4.6 | 12.2 | 7.0 |
| 11 | | | | | 3.6 | 3.6 | 5.0 | 4.3 | 5.3 | 8.0 | 12.4 | 7.0 |
| 12 | | | | | 3.7 | 3.0 | 3.5 | 4.0 | 5.6 | 7.3 | 11.4 | 7.0 |
| 13 | | | | | 2.8 | 3.2 | 4.5 | 4.4 | 5.6 | 7.9 | 9.6 | 5.0 |
| 14 | | | | | 2.9 | 2.5 | 4.5 | 4.1 | 7.0 | 9.2 | 10.4 | 6.0 |
| 15 | | | | | 3.9 | 2.8 | 3.0 | 1.7 | 6.0 | 6.4 | 10.8 | 7.0 |
| 16 | | | | | 3.8 | 3.5 | 3.0 | 5.1 | 6.3 | 8.9 | 9.6 | 5.0 |
| 17 | | | | | 2.5 | 3.0 | 4.6 | 4.9 | 5.2 | 9.1 | 7.5 | 8.0 |
| 18 | | | | | 2.8 | 3.5 | 3.9 | 6.8 | 7.8 | 8.4 | 7.6 | 11.0 |
| 19 | | | | | 2.3 | 3.3 | 6.0 | 5.1 | 10.3 | 9.8 | 7.7 | 8.0 |
| 20 | | | | | 2.7 | 3.2 | 3.9 | 7.2 | 7.0 | 6.3 | 7.8 | 6.0 |
| 21 | | | | | 3.1 | 3.0 | 5.7 | 3.4 | 8.0 | 7.9 | 7.0 | 8.0 |
| 22 | | | | | 3.2 | 2.9 | 3.7 | 3.7 | 8.3 | 9.0 | 8.6 | 9.0 |
| 23 | | | | | 3.0 | 2.7 | 2.5 | 3.6 | 4.7 | 10.0 | 7.1 | 9.0 |
| 24 | | | | | 2.8 | 2.5 | 4.4 | 6.6 | 6.4 | 8.0 | 5.8 | 10.0 |
| 25 | | | | | 2.1 | 3.0 | 2.8 | 7.2 | 7.2 | 9.5 | 8.5 | 8.0 |
| 26 | | | | | 3.7 | 2.0 | 2.3 | 6.1 | 9.0 | 9.0 | 7.1 | 7.0 |
| 27 | | | | | 1.7 | 2.5 | 2.0 | 6.4 | 9.0 | 11.0 | 10.0 | 5.6 |
| 28 | | | | | 3.6 | 2.8 | 2.9 | 5.0 | 8.9 | 9.8 | 13.3 | 7.0 |
| 29 | | | | | --- | 2.7 | 3.8 | 7.0 | 7.0 | 7.1 | 13.1 | 6.0 |
| 30 | | | | | --- | 3.0 | 5.0 | 7.0 | 11.0 | 9.3 | 13.2 | 5.0 |
| 31 | | | | | 77.7 | 87.3 | 112.1 | 154.4 | 208.4 | 255.9 | 291.2 | 225.1 |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | | | | | | | | | | | | |

Μεγίστη ή ελάχιστη μηνός: Όπου ή ύπογραμμισ. Μεγίστη ή ελάχιστη ημερής: *Εξαιρησόμετρον διαμέτρου 1.15 m. έκτος μετ. κλωβού.

ΣΤΑΘΜΟΣ: Καστοριά

ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1961

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ* ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1961-1962

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|-------|------|------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| 1 | 4.0 | 3.2 | 1.8 | 0.8 | 1.0 | 0.6 | 1.0 | 6.0 | 9.0 | 4.0 | 10.0 | 6.0 |
| 2 | 5.0 | 3.1 | 2.0 | 1.0 | 1.0 | 1.0 | 2.0 | 2.0 | 6.0 | 4.0 | 8.0 | 8.0 |
| 3 | 5.0 | 2.7 | 1.4 | 1.0 | 1.0 | 1.0 | 2.0 | 2.0 | 3.0 | 3.0 | 9.0 | 6.0 |
| 4 | 9.0 | 2.6 | 1.0 | 1.0 | 2.0 | 1.0 | 3.0 | 4.0 | 3.0 | 8.0 | 8.0 | 7.0 |
| 5 | 9.0 | 1.8 | 1.6 | 1.0 | 2.0 | 2.0 | 3.0 | 5.0 | 7.0 | 8.0 | 9.0 | 6.0 |
| 6 | 8.0 | 1.5 | 0.4 | 2.0 | 2.8 | 2.0 | 2.5 | 5.0 | 8.0 | 7.0 | 10.0 | 7.0 |
| 7 | 6.0 | 2.0 | 1.8 | 3.0 | 2.0 | 1.5 | 2.0 | 5.0 | 8.0 | 9.0 | 11.0 | 6.0 |
| 8 | 5.0 | 1.9 | 1.0 | 2.0 | 2.2 | 2.0 | 2.0 | 8.0 | 6.4 | 8.0 | 10.0 | 7.0 |
| 9 | 4.6 | 1.7 | 1.8 | 3.2 | 1.5 | 3.0 | 1.5 | 5.0 | 5.6 | 11.0 | 11.0 | 8.0 |
| 10 | 4.0 | 2.0 | 1.2 | 3.8 | 1.5 | 2.0 | 1.5 | 5.0 | 3.5 | 12.0 | 10.0 | 9.0 |
| 11 | 6.4 | 4.0 | 2.0 | 2.6 | 1.5 | 2.0 | 2.0 | 5.0 | 7.0 | 7.0 | 9.0 | 10.0 |
| 12 | 9.6 | 3.5 | 0.7 | 1.5 | 1.5 | 1.0 | 1.5 | 5.0 | 4.0 | 6.0 | 6.0 | 7.0 |
| 13 | 4.1 | 1.0 | 1.1 | 1.5 | 3.0 | 1.4 | 3.0 | 8.0 | 5.0 | 7.0 | 6.0 | 5.0 |
| 14 | 4.0 | 2.8 | 1.0 | 2.0 | 2.0 | 1.5 | 2.5 | 7.0 | 6.0 | 7.0 | 8.0 | 7.0 |
| 15 | 1.7 | 1.0 | 1.5 | 1.0 | 3.0 | 1.0 | 2.6 | 8.0 | 6.2 | 7.0 | 10.0 | 9.0 |
| 16 | 3.0 | 2.2 | 0.6 | 1.0 | 1.5 | 1.5 | 4.2 | 5.0 | 6.8 | 9.0 | 10.0 | 9.5 |
| 17 | 4.4 | 2.3 | 0.8 | 2.0 | 1.5 | 1.0 | 4.4 | 6.0 | 8.0 | 9.0 | 9.0 | 5.0 |
| 18 | 2.5 | 1.6 | 1.0 | 2.0 | 2.5 | 1.0 | 4.4 | 6.0 | 7.0 | 7.0 | 11.0 | 9.0 |
| 19 | 2.5 | 2.4 | 1.5 | 2.0 | 1.5 | 1.0 | 6.0 | 6.0 | 4.0 | 9.0 | 9.0 | 6.0 |
| 20 | 2.8 | 1.5 | 2.0 | 2.0 | 1.0 | 3.0 | 10.0 | 7.0 | 5.0 | 7.0 | 9.0 | 4.0 |
| 21 | 2.5 | 2.8 | 0.5 | 1.0 | 2.0 | 3.0 | 10.0 | 2.0 | 9.0 | 6.0 | 8.0 | 4.0 |
| 22 | 4.0 | 2.7 | 1.0 | 1.5 | 1.8 | 4.0 | 8.0 | 3.0 | 11.0 | 9.0 | 7.0 | 3.0 |
| 23 | 2.5 | 2.9 | 1.0 | 1.5 | 1.2 | 2.0 | 8.0 | 6.4 | 11.0 | 8.0 | 6.0 | 4.0 |
| 24 | 2.3 | 1.1 | 1.0 | 1.5 | 1.0 | 2.0 | 11.0 | 4.6 | 11.0 | 7.0 | 7.0 | 6.0 |
| 25 | 3.0 | 2.0 | 0.5 | 2.2 | 1.2 | 3.0 | 7.0 | 6.2 | 12.0 | 6.0 | 8.0 | 4.5 |
| 26 | 3.0 | 2.0 | 1.0 | 1.8 | 0.9 | 2.0 | 7.0 | 5.6 | 11.0 | 10.0 | 8.0 | 3.0 |
| 27 | 3.1 | 1.0 | 1.0 | 2.2 | 1.3 | 1.0 | 6.0 | 4.2 | 8.0 | 9.0 | 9.0 | 4.0 |
| 28 | 2.8 | 1.0 | 1.0 | 1.1 | 1.0 | 2.0 | 3.0 | 8.0 | 6.0 | 12.0 | 10.0 | 6.0 |
| 29 | 3.2 | 1.6 | 2.6 | 0.9 | --- | 1.8 | 6.0 | 5.0 | 6.0 | 8.0 | 10.0 | 6.0 |
| 30 | 3.2 | 1.2 | 1.5 | 1.1 | --- | 2.0 | 5.0 | 8.0 | 5.0 | 11.0 | 10.0 | 6.0 |
| 31 | 3.0 | 1.0 | 1.0 | 1.0 | --- | 3.0 | 5.0 | 10.0 | 5.0 | 11.0 | 9.0 | 6.0 |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | 135.4 | 68.1 | 39.6 | 51.2 | 47.2 | 61.7 | 132.1 | 173.0 | 208.5 | 250.0 | 277.0 | 192.0 |

Μεγιστή ή ελάχιστη μινός: Όπου ή υπογράμμισ.

Μεγιστή ή ελάχιστη ήτοι:

Ελάχιστη ήτοι:

Ετησία: 1635.8

*Γεωμορφωττον διαμέτρου 115 m. εκτός μετ. κλιβού.

ΓΕΩΓΡΑΦΙΚΑΙ ΣΥΝΤ. Β. Πλάτος: 38° 45'
Α. Μήκος: 21° 22'

ΥΨΟΜΕΤΡΟΝ: 75

ΥΔΑΤ. ΔΙΑΜΕΡΙΣΜΑ Δοτ. Στεριάς

ΛΕΚΑΝΗ: Άχελίου

ΣΤΑΘΜΟΣ: Καστράκι

ΕΝΑΡΞΙΣ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1961

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ * ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1962-1963

| ΗΜΕΡΑ | Ο | Ν | Δ | Ι | Φ | Μ | Α | Μ | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|-------|------|------------|------------|------|------|------------|------|-------------|-------------|-------------|-------|
| 1 | 5.0 | 1.0 | 1.4 | 1.6 | 1.0 | 2.5 | 5.5 | 3.6 | 3.0 | 9.8 | 11.0 | 8.4 |
| 2 | 3.0 | 1.5 | 1.0 | 1.2 | 1.4 | 1.6 | 3.4 | 3.6 | 2.4 | <u>10.4</u> | 11.3 | 6.0 |
| 3 | 5.0 | 1.0 | 1.0 | 0.4 | 4.4 | 1.0 | 2.0 | 2.1 | 2.6 | 7.1 | 8.8 | 6.8 |
| 4 | 5.0 | 2.0 | 2.5 | 1.0 | 3.0 | 3.0 | 2.0 | 2.0 | 2.7 | 8.7 | <u>11.7</u> | 4.3 |
| 5 | 4.0 | 2.0 | <u>3.3</u> | 1.4 | 0.6 | 2.2 | <u>1.0</u> | 2.2 | 3.8 | 6.3 | 8.3 | 5.7 |
| 6 | 5.0 | 1.2 | 2.5 | 1.6 | 3.6 | 2.2 | 2.7 | 4.3 | 4.7 | <u>3.9</u> | 6.8 | 6.0 |
| 7 | 3.0 | 1.0 | 2.7 | 0.8 | 3.8 | 2.2 | 5.7 | 4.1 | 6.0 | 5.0 | 7.0 | 4.0 |
| 8 | 5.0 | 1.0 | 2.7 | 1.8 | 1.8 | 3.7 | 3.0 | 3.0 | 5.0 | 5.0 | 8.0 | 5.0 |
| 9 | 5.0 | 2.0 | 3.0 | 1.5 | 1.0 | 2.7 | 2.8 | 2.0 | 3.6 | 4.5 | 7.0 | 2.4 |
| 10 | 5.0 | 2.0 | 3.1 | 1.2 | 2.4 | 1.2 | 4.2 | 2.0 | 3.0 | 5.5 | <u>4.2</u> | 3.7 |
| 11 | 6.0 | 1.0 | 1.3 | 1.0 | 1.3 | 1.8 | 5.6 | 2.5 | 3.8 | 5.3 | 6.7 | 3.0 |
| 12 | 4.0 | 1.0 | 1.0 | 1.0 | 1.4 | 2.8 | 2.4 | 2.7 | 2.4 | 7.3 | 5.2 | 5.0 |
| 13 | 3.0 | 0.0 | 1.6 | 2.2 | 1.0 | 1.8 | 4.0 | 2.0 | 3.0 | 6.6 | 6.0 | 4.0 |
| 14 | 3.0 | 0.0 | 1.5 | <u>1.5</u> | 1.5 | 1.5 | 4.5 | 1.0 | 3.4 | 6.1 | 4.5 | 5.5 |
| 15 | 2.0 | 2.0 | 1.0 | 0.4 | 1.1 | 2.3 | <u>6.3</u> | 2.5 | 4.2 | 8.0 | 6.7 | 4.4 |
| 16 | 2.0 | 1.0 | 1.0 | 1.4 | 1.3 | 2.4 | 5.0 | 2.2 | 4.2 | 8.7 | 8.7 | 5.1 |
| 17 | 2.0 | 2.0 | 1.0 | 0.5 | 1.5 | 2.0 | 4.4 | 2.0 | 3.2 | 9.7 | 8.7 | 5.0 |
| 18 | 1.0 | 2.0 | 1.0 | 1.1 | 1.2 | 2.1 | 4.0 | 2.0 | 3.7 | 7.5 | 8.6 | 4.5 |
| 19 | 1.0 | 2.0 | 2.1 | 0.0 | 1.5 | 2.0 | 3.0 | 1.5 | 5.1 | 6.0 | 7.0 | 5.0 |
| 20 | 3.0 | 1.0 | 0.8 | <u>1.0</u> | 1.8 | 1.0 | 4.0 | 2.7 | 3.0 | 6.0 | 7.3 | 5.0 |
| 21 | 2.0 | 1.0 | 0.7 | 2.0 | 1.5 | 3.0 | 3.0 | 3.5 | 5.7 | 6.8 | 6.9 | 4.0 |
| 22 | 3.0 | 0.0 | 2.2 | 1.0 | 1.5 | 2.0 | 3.7 | 3.5 | 2.0 | 7.0 | 6.0 | 9.0 |
| 23 | 3.0 | 2.5 | 0.6 | 1.0 | 1.0 | 1.0 | 2.1 | 3.0 | 5.0 | 8.0 | 8.0 | 7.9 |
| 24 | 3.0 | 3.0 | 1.8 | 2.0 | 1.4 | 1.0 | 2.0 | 3.8 | 4.5 | 8.0 | 6.0 | 10.4 |
| 25 | 5.0 | 1.0 | 1.7 | 1.0 | 2.0 | 1.5 | 2.0 | 3.5 | 3.0 | 9.0 | 7.8 | 5.2 |
| 26 | 3.0 | 2.0 | 0.0 | 1.0 | 1.8 | 2.2 | 2.1 | 3.0 | 6.0 | 9.8 | 7.0 | 3.0 |
| 27 | 4.0 | 1.0 | <u>1.5</u> | 1.0 | 1.0 | 1.8 | 1.9 | 2.5 | 5.4 | 8.0 | 10.0 | 2.5 |
| 28 | 5.0 | 1.2 | 1.0 | 0.5 | 1.5 | 0.6 | 2.0 | 3.5 | 8.0 | 10.0 | 8.0 | 2.0 |
| 29 | 4.0 | 1.8 | 2.9 | 1.0 | — | 0.5 | 2.5 | 5.7 | <u>10.0</u> | 5.5 | 8.0 | 1.5 |
| 30 | 3.0 | 1.0 | 0.3 | 0.0 | — | 1.5 | 1.4 | 3.5 | 7.0 | 6.5 | 5.0 | 1.7 |
| 31 | 2.0 | — | 0.4 | 0.4 | — | 2.4 | — | 6.0 | — | 7.0 | 5.0 | — |
| ΑΘΡΟΙΣΜΑ | 109.0 | 41.2 | 48.6 | 33.5 | 48.3 | 59.3 | 98.2 | 91.5 | 129.4 | 223.0 | 231.2 | 146.0 |

Μεγίστη ή ελάχιστη μηνός: Όπου ή υπογράμμισις. Μεγίστη ήτοις: *Ελαχίστη ήτοις: Έτησία: 1259.2 *Ελατμισήμετρον διαμήτρον 1,15 m. έκτος μετ. κλιβού.

ΕΝΔΕΙΞΗ ΛΕΙΤ.: Φεβρουάριος 1961

ΗΜΕΡΗΣΙΑΙ ΕΞΑΤΜΙΣΕΙΣ* ΕΙΣ mm ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΟΥ ΕΤΟΥΣ 1963-1964

| ΗΜΕΡΑ | Ο | N | Δ | Ι | Φ | M | A | M | Ι | Ι | Α | Σ |
|----------|------|------|------|------|------|------|------|------|-------|-------|-------|-------|
| 1 | 2.0 | 1.4 | 3.0 | 0.6 | 1.2 | 0.2 | 3.9 | 2.2 | 3.2 | 5.4 | 5.0 | 11.0 |
| 2 | 1.5 | 2.0 | 1.2 | 2.0 | 2.2 | 2.8 | 4.0 | 1.3 | 3.1 | 6.0 | 6.2 | 12.0 |
| 3 | 1.4 | 0.8 | 1.0 | 1.2 | 1.8 | 2.0 | 2.3 | 3.3 | 4.3 | 6.6 | 6.5 | 8.0 |
| 4 | 4.6 | 1.2 | 1.2 | 2.8 | 2.4 | 1.4 | 3.7 | 1.2 | 5.6 | 5.6 | 3.9 | 5.0 |
| 5 | 2.5 | 0.4 | 2.0 | 2.0 | 1.4 | 2.6 | 2.0 | 2.2 | 6.2 | 3.6 | 5.0 | 6.8 |
| 6 | 1.5 | 1.6 | 1.4 | 3.2 | 0.0 | 0.6 | 3.0 | 2.9 | 6.6 | 5.4 | 5.8 | 7.3 |
| 7 | 2.8 | 1.0 | 0.5 | 1.2 | 0.0 | 1.0 | 1.5 | 2.5 | 7.2 | 7.8 | 8.2 | 5.3 |
| 8 | 1.0 | 1.5 | 3.4 | 1.8 | 3.2 | 1.0 | 1.0 | 2.2 | 3.8 | 6.2 | 6.2 | 4.5 |
| 9 | 1.0 | 1.5 | 2.0 | 2.8 | 2.2 | 1.5 | 2.2 | 2.4 | 5.0 | 8.8 | 6.6 | 6.8 |
| 10 | 1.5 | 2.4 | 1.2 | 4.0 | 2.8 | 2.2 | 1.8 | 2.4 | 2.0 | 3.2 | 7.0 | 5.6 |
| 11 | 1.0 | 0.8 | 1.0 | 3.2 | 3.4 | 1.4 | 5.2 | 1.7 | 2.0 | 8.4 | 3.0 | 2.8 |
| 12 | 1.6 | 0.8 | 0.5 | 2.0 | 2.8 | 1.4 | 4.8 | 1.7 | 5.0 | 7.1 | 5.0 | 5.3 |
| 13 | 3.7 | 1.2 | 1.0 | 1.8 | 1.5 | 1.4 | 4.2 | 1.5 | 4.6 | 4.5 | 7.2 | 6.9 |
| 14 | 1.7 | 1.2 | 1.0 | 1.2 | 3.0 | 1.0 | 4.8 | 2.2 | 2.5 | 4.2 | 5.1 | 8.8 |
| 15 | 4.2 | 0.6 | 0.5 | 1.1 | 2.8 | 1.0 | 4.0 | 0.8 | 2.5 | 6.4 | 4.9 | 10.0 |
| 16 | 1.8 | 1.1 | 1.0 | 0.3 | 1.4 | 0.5 | 2.4 | 2.2 | 2.0 | 11.0 | 6.2 | 10.0 |
| 17 | 5.4 | 2.9 | 0.5 | 1.4 | 0.6 | 1.0 | 2.2 | 1.5 | 1.5 | 10.0 | 4.4 | 8.0 |
| 18 | 4.6 | 0.1 | 1.0 | 0.2 | 5.6 | 3.0 | 2.6 | 3.0 | 5.0 | 8.0 | 7.0 | 6.2 |
| 19 | 2.4 | 0.2 | 2.6 | 0.6 | 3.4 | 3.0 | 2.0 | 4.4 | 5.8 | 4.0 | 6.2 | 5.0 |
| 20 | 3.6 | 0.9 | 1.5 | 0.3 | 1.6 | 1.6 | 2.4 | 2.7 | 2.6 | 6.6 | 4.2 | 5.7 |
| 21 | 3.4 | 1.0 | 2.2 | 1.2 | 1.0 | 2.0 | 2.0 | 5.3 | 4.8 | 8.4 | 5.8 | 4.5 |
| 22 | 2.6 | 2.8 | 1.6 | 2.6 | 0.0 | 2.0 | 0.6 | 4.6 | 4.2 | 8.8 | 9.2 | 4.0 |
| 23 | 3.6 | 2.6 | 2.2 | 1.2 | 0.0 | 1.0 | 1.2 | 2.5 | 2.4 | 11.1 | 5.2 | 3.8 |
| 24 | 2.2 | 2.2 | 1.8 | 1.2 | 2.2 | 1.0 | 0.8 | 3.2 | 5.4 | 9.9 | 8.2 | 3.0 |
| 25 | 3.8 | 2.6 | 2.0 | 2.2 | 2.2 | 1.0 | 0.7 | 3.8 | 3.0 | 10.4 | 8.2 | 3.5 |
| 26 | 4.4 | 1.0 | 1.8 | 2.1 | 1.6 | 2.6 | 1.5 | 3.5 | 4.3 | 8.4 | 7.2 | 2.5 |
| 27 | 1.8 | 0.6 | 1.0 | 2.5 | 1.0 | 2.2 | 0.5 | 2.7 | 3.9 | 5.0 | 8.2 | 2.0 |
| 28 | 1.0 | 0.8 | 1.8 | 3.0 | 3.0 | 2.8 | 0.5 | 4.3 | 6.1 | 4.2 | 6.6 | 2.2 |
| 29 | 1.0 | 0.8 | 0.9 | 0.2 | 2.3 | 1.5 | 3.0 | 3.7 | 7.2 | 4.6 | 5.8 | 1.8 |
| 30 | 1.5 | 1.0 | 0.5 | 0.0 | --- | 2.2 | 2.5 | 4.2 | 3.9 | 6.2 | 7.1 | 1.7 |
| 31 | 1.0 | 1.2 | 1.2 | 0.2 | --- | 1.9 | --- | 3.0 | 3.0 | 8.0 | 8.2 | --- |
| ΛΟΡΟΙΣΜΑ | 76.1 | 39.6 | 44.5 | 50.1 | 56.6 | 48.8 | 73.3 | 85.1 | 125.7 | 213.8 | 193.3 | 170.0 |

Μεγίστη ή ελάχιστη μηνός: *Όπου ή ύποψοφοίμοιο. Μεγίστη ήτος: *Ελαχίστη ήτος: *Επαροία: 1176.9 *Ελατριομετρον διαμέτρον 1.15 m. ήτος μετ. κλιβοῦ.

ΜΗΝΙΑΙΟ (ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΘΜΟΥ)

30. ΥΜΣ. *Καθαρομίση*
 ΡΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΚΜ/ΣΕΡΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ.

ΕΤΟΣ 1988 ΜΗΝΑΣ *Ιανουάριος*

ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ *Καθαρομίση* ΜΩΗ *31470*

| | | |
|--|---|--------|
| ΣΥΜΒΟΛΙΚΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΜΟΝΑΔΟΣ | 1 | 2225 |
| " | 2 | 3985 |
| " | 3 | 12570 |
| " | 4 | 7830 |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΑΠΟ ΜΟΝΑΔΕΣ | | 19560 |
| " " " ΔΙΚΤΥΟ | | 130440 |
| " " " ΜΟΝΑΔΑΣ ΕΚΤΟΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΑΠΟ ΔΙΚΤΥΟ | | |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | |

| | | | |
|-------------------------------------|--------------------|---------------------|-----------|
| 9. ΣΤΑΘΜΗ ΛΙΜΝΗΣ | ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | μ | 148,23 |
| 11. ΕΙΣΡΟΗ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗ ΛΙΜΝΗ | | μ ³ | 22345000 |
| 12. ΥΠΕΡΧΕΙΑΣΗ | | | |
| 13. ΕΚΡΟΗ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | | | 213415000 |
| 14. ΔΙΑΘΕΣΗ ΝΕΡΟΥ ΓΙΑ ΑΡΔΕΥΣΕΙΣ | | | |
| 15. " " " ΤΑΡΕΥΣΕΙΣ | | | 2140000 |
| 16. ΑΠΘΕΜΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | | | 42920000 |
| 17. ΑΠΘΕΜΑ ΣΕ | | GWH | 6,81 |
| 18. ΜΕΣΗ ΕΙΔΙΚΗ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ | | μ ³ /KWH | 6,91 |

| | | |
|------------------------------------|----------------|--|
| 19. ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΣΤΑΘΜΗ | μ | |
| 20. ΝΕΡΟ ΑΠΟ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΠΡΟΣ ΝΗΣΙΟ | μ ³ | |
| 21. ΑΠΘΕΜΑ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ ΣΕ | " | |
| 22. " " " " | GWH | |
| 1. ΕΙΣΡΟΗ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ | μ ³ | |

| | | |
|--|------------|------------|
| 24. ΜΕΓΙΣΤΗ ΘΡΙΑΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ | KW | 235000 |
| 25. ΣΤΗΤΕΛΕΙΤΗΣ ΦΟΡΤΙΣΗΣ ΕΠΙ ΚΑΘΑΡΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | % | 18% |
| 26. ΘΡΕΙ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΓΕΝ. ΜΟΝ. Ν°1 | 30,20 | Ν°2 356,50 |
| " " " " " " " " " " " " | Ν°3 490,20 | Ν°4 271,10 |
| 27. " " " " " " " " " " " " | | |

| | | |
|--|----------------|--|
| 28. ΝΕΡΟ ΓΙ' ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | μ ³ | |
| 29. ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΟΥ ΧΑΘΗΚΕ ΛΟΓΩ ΑΡΔΕΥΣΕΩΝ | ΜΩΗ | |
| 30. " " " " " " " " " " " " | | |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΘΜΟΥ

ΑΠΟ Τ.Κ.Σ. Καββακίου
ΠΡΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΚΜ/ΣΕΡΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ

ΕΤΟΣ 1988 ΜΗΝΑΣ Φεβρουάριος

ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ Καββακίου ΜΩΗ 27340

| | | | | | |
|----|--|---|-------|---|----------------|
| 2. | ΣΥΜΒΟΛΙΚΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΜΟΝΑΔΟΣ | 1 | ----- | μ | <u>1.585</u> |
| 3. | " | 2 | ----- | μ | <u>5.105</u> |
| 4. | " | 3 | ----- | μ | <u>11.260</u> |
| 5. | " | 4 | ----- | μ | <u>6.530</u> |
| 6. | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΑΠΟ ΜΟΝΑΔΕΣ | | ----- | μ | <u>19.240</u> |
| 7. | " " " ΔΙΚΤΥΟ | | ----- | μ | <u>120.760</u> |
| 8. | " " " ΜΟΝΑΔΑΣ ΕΚΤΟΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΑΠΟ ΔΙΚΤΥΟ | | ----- | μ | <u>-----</u> |
| 9. | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | ----- | μ | <u>-----</u> |

| | | | | | |
|-----|---------------------------------|-------|--------------------|---------------------|--------------------|
| 10. | ΣΤΑΘΜΗ ΛΙΜΝΗΣ | ----- | ΙΣΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | μ | <u>143,47</u> |
| 11. | ΕΙΣΡΟΗ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗ ΛΙΜΝΗ | ----- | " " " " | μ ³ | <u>183.562.000</u> |
| 12. | ΥΠΕΡΧΕΙΑΙΣΗ | ----- | " " " " | μ | <u>-----</u> |
| 13. | ΕΚΡΟΗ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | ----- | " " " " | μ | <u>191.782.000</u> |
| 14. | ΔΙΑΘΕΣΗ ΝΕΡΟΥ ΓΙΑ ΑΡΔΕΥΣΕΙΣ | ----- | " " " " | μ | <u>-----</u> |
| 15. | " " " ΥΑΡΕΥΣΕΙΣ | ----- | " " " " | μ | <u>420.000</u> |
| 16. | ΑΠΘΕΜΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | ----- | " " " " | μ | <u>24.280.000</u> |
| 17. | ΑΠΘΕΜΑ ΣΕ | ----- | " " " " | μ ³ | <u>4.911</u> |
| 18. | ΜΕΣΗ ΕΙΔΙΚΗ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ | ----- | " " " " | μ ³ /κωΗ | <u>61,8</u> |

| | | | | |
|-----|--------------------------------|-------|----------------|-------|
| 19. | ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΣΤΑΘΜΗ | ----- | μ | ----- |
| 20. | ΝΕΡΟ ΑΠΟ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΠΡΟΣ ΝΗΣΙΟ | ----- | μ ³ | ----- |
| 21. | ΑΠΘΕΜΑ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ ΣΕ | ----- | μ | ----- |
| 22. | " " " " | ----- | μ ³ | ----- |
| 23. | ΕΙΣΡΟΗ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ | ----- | μ ³ | ----- |

| | | | | |
|-----|--|-----------|-----|----------------|
| 24. | ΜΕΓΙΣΤΗ ΘΡΙΑΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ | ----- | κω | <u>220.000</u> |
| 25. | ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΦΟΡΤΙΣΗΣ ΕΠΙ ΚΑΘΑΡΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | ----- | % | <u>17,86</u> |
| 26. | ΩΡΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΓΕΝ. ΜΟΝ. Ν°1 | <u>22</u> | Ν°2 | <u>325</u> |
| 27. | " " " " ΚΙΝ | " | " | " |

| | | | | |
|-----|------------------------------------|-------|----------------|-------|
| 28. | ΝΕΡΟ ΓΙ' ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | ----- | μ ³ | ----- |
| 29. | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΟΥ ΧΑΘΗΚΕ ΛΟΓΩ ΑΡΔΕΥΣΕΩΝ | ----- | μωΗ | ----- |
| 30. | " " " " ΥΠΕΡΧΕΙΑΙΣΗΣ | ----- | μωΗ | ----- |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΘΜΟΥ

ΑΡΧ. ΥΠΕ. ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ

ΕΤΟΣ 1988 ΜΗΝ ΑΠΡΙΛΙΟΣ

| | |
|--------|--------|
| ΣΥΝΟΛΟ | 307.80 |
| ΑΕΙ | 4.050 |
| ΑΕΙ | 8.535 |
| ΑΕΙ | 11.770 |
| ΑΕΙ | 6.545 |
| ΑΕΙ | 17.06 |
| ΑΕΙ | 102.94 |

| | | |
|------------|----------|------------|
| Κατεργασία | Απριλίου | 143,57 |
| Κατεργασία | | 207,453,00 |
| | | 206.763.00 |
| | | 450.00 |
| | | 36.680.00 |
| | | 5,483 |
| | | 6,69 |

| | | | |
|---------------|------|-------|--|
| ΕΠΙΧΕΙΡΗΣΙΑΚΑ | ΠΡΟΣ | ΜΗΝΙΑ | |
| ΕΠΙΧΕΙΡΗΣΙΑΚΑ | ΠΡΟΣ | ΜΗΝΙΑ | |
| ΕΠΙΧΕΙΡΗΣΙΑΚΑ | ΠΡΟΣ | ΜΗΝΙΑ | |
| ΕΠΙΧΕΙΡΗΣΙΑΚΑ | ΠΡΟΣ | ΜΗΝΙΑ | |

| | |
|------------|---------|
| Κατεργασία | 225.000 |
| Κατεργασία | 19.00 |
| Κατεργασία | 324.50 |
| Κατεργασία | 235.40 |

| | |
|------------|--------|
| Κατεργασία | 67.264 |
| Κατεργασία | |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΘΜΟΥ

ΑΡΧ. ΤΗΣ... *Καλλιθέρα*
ΠΡΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΚΜ/ΕΡΕ ΣΥΝΕΡΜΑΤΟΣ.

ΕΤΟΣ 1983 ΜΗΝΑΣ 1 1983

| | | | |
|------------------------------------|------------------|-----|--------|
| ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΣΤΑΘΜΟΥ | <i>Καλλιθέρα</i> | MWH | 85.250 |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΜΟΝΑΔΩΝ | 1 | | 21.675 |
| " | 2 | | 22.235 |
| " | 3 | | 22.055 |
| " | 4 | | 14.470 |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΠΡΩΤΟΤΥΠΑ ΑΠΟ ΜΟΝΑΔΕΣ | | | 27.470 |
| " | ΑΝΕΤΟ | | 77.580 |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | | |

| | | | |
|-----------------------------------|-------------------|-----|-----------|
| ΣΥΝΟΛΟ ΑΝΩΝΥΜΩΝ | ΠΡΟΣΤΗΘΕΝ ΤΩ ΜΗΝΙ | MWH | 143,57 |
| ΕΙΣΟΔΟΝ ΜΕΡΟΣ ΣΤΗ ΑΝΩΝΗ | | | 102,00 |
| ΠΡΟΣΘΕΤΟ | | | |
| ΣΥΝΟΛΟ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | | | 496,60000 |
| ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΜΕΡΟΣ ΓΙΑ ΑΡΑΧΥΦΕΙΣ | | | 465,000 |
| " | ΤΑΡΕΤΟΚΕΙΣ | | |
| ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΜΕΡΟΣ ΣΤΟ ΥΛΑΧ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | | | 36,60000 |
| ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΣΕ | | GWH | 6,802 |
| ΜΕΣΗ ΒΙΑΙΗ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ | | MWH | 5,82 |

| | | |
|--------------------------------|----------------|--|
| ΒΕΛΟΝΙΤΙΑ ΣΤΑΘΜΟΥ | R | |
| ΜΕΡΟΣ ΑΠΟ ΒΕΛΟΝΙΤΙΑ ΠΡΟΧ ΜΗΣΙΟ | R ² | |
| ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΒΕΛΟΝΙΤΙΑΣ ΣΕ | R | |
| " | GWH | |
| ΟΙΣ ΕΣΤΙ ΒΕΛΟΝΙΤΙΑΣ | R ³ | |

| | | |
|--|--------|------------|
| ΜΕΣΗΤΗ ΒΙΑΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ | MW | 370,000 |
| ΣΥΝΟΛΟ ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΣΤΗ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ | % | 35,82% |
| ΜΕΣΗ ΑΠΟΡΡΙΠΤΗ ΓΕΝ ΜΕΡ ΗΜΕ | 99,14% | 533,415 MW |
| " | KWh | 437,000 |

| | | |
|------------------------------------|----------------|--------------|
| ΜΕΡΟΣ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | R ³ | |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΡΟΤ ΚΑΘΗΜΕ ΑΠΟ ΑΡΑΧΥΦΕΙΣ | MWH | |
| " | | ΥΠΕΡΧΕΙΛΙΣΜΕ |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΘΜΟΥ

ΑΠΟ ΤΗΣ Καζέραιων
ΒΕΛΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΡΜ/ΕΡΕ ΕΠΕΧΡΗΜΑΤΟΣ.

ΕΤΟΣ 1988 ΜΗΝΑΣ ΙΟΥΝΙΟΣ

ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ Καζέραιων MW 29.890

| | | | |
|---|-------------------------------------|---|--------|
| 1 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΜΟΝΑΔΩΝ | 1 | 1.485 |
| 2 | " " " " " " " " | 2 | 7.060 |
| 3 | " " " " " " " " | 3 | 11.020 |
| 4 | " " " " " " " " | 4 | 10.395 |
| 5 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΕΠΙΧΟΡΤΗΚΑ ΑΠΟ ΜΟΝΑΔΩΝ | | 146 |
| 6 | " " " " " " " " | | 55,4 |
| 7 | " " " " " " " " | | |
| 8 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΝ | | |

| | | | |
|----|--|--------|------------|
| 9 | ΣΥΝΟΛΟ ΚΑΥΣΙΜΩΝ <u>Καζέραιων</u> ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΟΣ | | 143,68 |
| 10 | ΠΡΟΣΦΑΝΤΕΣ ΠΩΣΗ ΑΝΩΝ Μ | | 216.475,00 |
| 11 | ΣΥΝΟΛΟ ΤΩ | | |
| 12 | ΣΥΝΟΛΟ ΤΩ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | | 213.385,00 |
| 13 | ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΗΛΕΚΤΡ. ΓΙΑ ΑΡΑΒΕΣΕΙΣ | | |
| 14 | " " " " " " " " | | 450,00 |
| 15 | ΑΦΟΡΕΙΜΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΟΣ | | 39.320,00 |
| 16 | ΑΦΟΡΕΙΜΑ ΣΕ | GW H | 5.522 |
| 17 | ΜΕΣΗ ΒΙΑΙΚΗ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ | kWh/mh | 7,12 |

| | | | |
|----|--------------------------------|----------------|--|
| 18 | ΒΕΓΟΡΙΤΙΑΣ ΣΤΑΘΜΗ | H | |
| 19 | ΝΕΡΟ ΑΠΟ ΒΕΓΟΡΙΤΙΑΣ ΠΡΟΣ ΜΗΣΙΟ | H ³ | |
| 20 | ΑΦΟΡΕΙΜΑ ΒΕΓΟΡΙΤΙΑΣ ΣΕ | H | |
| 21 | " " " " " " " " | GW H | |
| 22 | ΕΙΣ ΡΟΗ ΒΕΓΟΡΙΤΙΑΣ | H ³ | |

| | | | |
|----|--|----|--------|
| 23 | ΜΕΣΗ Η ΒΟΛΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ <u>Καζέραιων</u> | KW | 250,00 |
| 24 | ΣΥΝΤΡΑΦΕΣΤΗ ΣΥΡΤΙΣΗΣ ΕΠΙ ΚΑΘΑΡΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | % | 16,60 |
| 25 | ΑΠΟΣΤ. ΑΕΙΟΥΡΓΙΑΣ ΓΕΝ ΚΟΗ ΚΟΙ <u>20^{ος}</u> ΝΟ ² <u>258^{ος}</u> ΝΟ ³ <u>484^{ος}</u> ΝΟ ⁴ <u>455^{ος}</u> | | |
| 26 | " " " " " " " " | | |

| | | | |
|----|--|----------------|-------|
| 27 | ΝΕΡΟ ΓΕ ΑΝΤΙΣΤΑΣΗΝ | H ³ | |
| 28 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΩ ΧΑΘΗΚΕ ΑΠΟ ΧΑΘΟΥΛΕΝ <u>450,000</u> | MWH | 63,20 |
| 29 | " " " " " " " " | | |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΠΑΘΜΟΥ

ΑΠΟ Υ.Μ.Σ. ΚΑΒΕΡΟΠΟΥ
ΠΡΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΚΜΙΣΕΡΕ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ.

ΕΤΟΣ 1988 ΜΗΝΑΣ ΙΟΥΝΙΟΣ

ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ ΥΝΖ ΚΑΣΤΡΑΚΙ ΜΩΗ 40.515

| | | | | | |
|----|--|---|-------|--------|---|
| 1. | ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΜΟΝΑΔΩΝ | 1 | ----- | 3640 | v |
| 2. | " " " " | 2 | ----- | 11200 | v |
| 3. | " " " " | 3 | ----- | 16055 | v |
| 4. | " " " " | 4 | ----- | 9700 | v |
| 5. | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΑΠΟ ΜΟΝΑΔΕΣ | | ----- | 19.670 | |
| 6. | " " " " ΔΙΚΤΥΟ | | ----- | 60.330 | |
| 7. | " " " ΜΟΝΑΔΑΣ ΕΚΤΟΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΑΠΟ ΔΙΚΤΥΟ | | ----- | --- | |
| 8. | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | ----- | 40.000 | |

| | | | | | |
|----|--|---------------------|-------|--------------|--|
| 10 | ΣΤΑΘΜΗ ΛΙΜΝΗΣ <u>ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ</u> ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | μ | ----- | 142.25 | |
| 11 | ΕΙΣΡΟΗ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗ ΛΙΜΝΗ | μ ³ | ----- | 2.44.255.000 | |
| 12 | ΥΠΕΡΧΕΙΛΙΣΗ | | ----- | --- | |
| 13 | ΕΚΡΟΗ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | | ----- | 279.240.000 | |
| 14 | ΔΙΑΘΕΣΗ ΝΕΡΟΥ ΓΙΑ ΑΡΔΕΥΣΕΙΣ | | ----- | --- | |
| 15 | " " " ΥΔΡΕΥΣΕΙΣ | | ----- | 585.000 | |
| 16 | ΑΠΘΕΜΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ <u>226 192 μ³ κ μ³</u> | | ----- | 5.750.000 | |
| 17 | ΑΠΘΕΜΑ ΣΕ | μ ³ | ----- | 0.849 | |
| 18 | ΜΕΣΗ ΕΙΣΡΟΗ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ | μ ³ /ΜΩΗ | ----- | 6.83 | |

| | | | | | |
|----|---------------------------------|----------------|-------|--|--|
| 19 | ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΣΤΑΘΜΗ | μ | ----- | | |
| 20 | ΝΕΡΟ ΑΠΟ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΠΡΟΧ. ΝΗΣΙΟ | μ ³ | ----- | | |
| 21 | ΑΠΘΕΜΑ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ ΣΕ | μ | ----- | | |
| 22 | " " " " | μ ³ | ----- | | |
| 23 | ΕΙΣΡΟΗ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ | μ ³ | ----- | | |

| | | | | | |
|----|--|----|-------|---------|--|
| 24 | ΜΕΓΙΣΤΗ ΘΡΙΑΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ <u>ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ</u> ΚΩ | κω | ----- | 260.000 | |
| 25 | ΣΥΝΤΕΛΕΣΤΗΣ ΦΟΡΤΙΣΗΣ ΕΠΙ ΚΑΘΑΡΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | % | ----- | | |
| 26 | ΩΡΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΓΕΝ. ΜΟΝ. Ν°1 <u>48.50</u> Ν°2 <u>4643</u> Ν°3 <u>646</u> Ν°4 <u>20</u> | h | ----- | 326.15 | |
| 27 | " " " " " " " " | | ----- | | |

| | | | | | |
|----|------------------------------------|----------------|-------|-------|--|
| 28 | ΝΕΡΟ ΓΙ' ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | μ ³ | ----- | | |
| 29 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΟΥ ΧΑΘΗΚΕ ΛΟΓΩ ΥΔΡΕΥΣΕΩΝ | ΜΩΗ | ----- | 88.65 | |
| 30 | " " " " ΥΠΕΡΧΕΙΛΙΣΗΣ | | ----- | | |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΘΜΟΥ

ΑΠΟ ΤΗΣ *Καζέρων*
ΠΡΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΚΜ/ΙΕΡΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ

ΕΤΟΣ *1988* *Αύγουστος*

| | | | | |
|--|--|----------------|----------------------------------|-------------|
| 1 | ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ | <i>Καζέρων</i> | MWH | 28,695 |
| 2 | ΣΥΜΒΟΛΙΚΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΜΟΝΑΔΟΣ 1 | | | 315 |
| 3 | " " " 2 | | | 9220 |
| 4 | " " " 3 | | | 11085 |
| 5 | " " " 4 | | | 7645 |
| 6 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΑΠΟ ΜΟΝΑΔΕΣ | | | 11 570 |
| 7 | " " " ΔΙΚΤΥΟ | | | 58 430 |
| 8 | " " " ΜΟΝΑΔΑΣ ΕΚΤΟΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑ ΑΠΟ ΔΙΚΤΥΟ | | | |
| 9 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | | |
| ΣΤΑΘΜΗ ΛΙΜΝΗΣ <i>Καζέρων</i> ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ <i>Αύγουστου</i> | | | | 143.08 |
| 11 | ΕΙΣΡΟΗ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗ ΛΙΜΝΗ | | m ³ | 212,244,000 |
| 12 | ΥΠΕΡΧΕΙΑΙΣΗ | | | |
| 13 | ΕΚΡΟΗ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | | | 192,504,000 |
| 14 | ΔΙΑΘΕΣΗ ΝΕΡΟΥ ΓΙΑ ΑΡΔΕΥΣΕΙΣ | | | |
| 15 | " " " ΥΑΡΕΥΣΕΙΣ | | | 570,000 |
| 16 | ΑΠΘΕΜΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | | | 24,920,000 |
| 17 | ΑΠΘΕΜΑ ΣΕ | | GW | 3,725 |
| 18 | ΜΕΣΗ ΕΙΔΙΚΗ ΚΑΤΑΝΑΛΩΣΗ | | MWH | 6,69 |
| 19 | ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΣΤΑΘΜΗ | | m ³ | |
| 20 | ΝΕΡΟ ΑΠΟ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΠΡΟΣ ΝΗΣΙΟ | | m ³ | |
| 21 | ΑΠΘΕΜΑ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ ΣΕ | | " | |
| 22 | " " " " | | GW | |
| 23 | ΕΙΣΡΟΗ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ | | m ³ | |
| 24 | ΜΕΓΙΣΤΗ ΘΡΙΑΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΘΜΟΥ | 200.000 | KW | |
| 25 | ΣΤΗΤΕΛΕΣΤΗΣ ΦΟΡΤΙΣΗΣ ΕΠΙ ΚΑΘΑΡΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | 19,28 | % | |
| 26 | ΩΡΕΣ ΛΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΓΕΝ. ΜΟΝ. N°1 | 10.55 | N°2 315.00 N°3 363.20 N°4 257.00 | |
| 27 | " " " KIN | | | |
| 28 | ΝΕΡΟ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | m ³ | |
| 29 | ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΠΟΥ ΧΑΘΗΚΕ ΛΟΓΩ ΑΡΔΕΥΣΕΩΝ | | MWH | |
| 30 | " " " " " ΥΠΕΡΧΕΙΑΙΣΗΣ | | | |

ΜΗΝΙΑΙΟ ΔΕΛΤΙΟ ΣΤΑΣΜΟΥ

ΑΠΟ: ΥΠΕ. Καστοριάς
ΠΡΟΣ ΤΟΜΕΑ ΕΚΜ/ΣΕΡΣ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ

ΕΤΟΣ 1988 ΜΗΝ: ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ

ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΣΜΟΥ - ΚΑΣΤΡΑΚΕΥ ΜΥΗ 29070

| | | |
|------------------------------------|---|--------|
| ΣΥΝΘΕΤΙΚΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΜΟΜΑΔΩΝ | 1 | 2615 |
| " " " " | 2 | 4552 |
| " " " " | 3 | 11275 |
| " " " " | 4 | 12735 |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΒΟΗΘΗΤΙΚΑ ΑΠΟ ΜΟΜΑΔΕΣ | | 8,96 |
| " " " " ΔΙΚΤΥΟ | | 101,04 |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | |

| | | |
|---|------------|-----------|
| ΣΤΑΣΜΟΣ ΛΙΜΝΗΣ ΚΑΣΤΡΑΚΕΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | | 143,67 |
| ΠΛΗΡΟΝ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗ ΛΙΜΝΗ ΥΠΕΡΚΕΙΑΙΣΗ | | 120326,00 |
| ΕΙΣΡΟΗ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ | | 186401,00 |
| ΔΙΑΦΕΡΗ ΝΕΡΟΥ ΓΙΑ ΑΡΔΕΥΣΕΙΣ | | |
| " " " " ΥΔΡΕΥΣΕΙΣ | | 620,00 |
| ΑΠΟΣΘΕΜΑ ΝΕΡΟΥ ΣΤΟ ΤΕΛΟΣ ΤΟΥ ΜΗΝΑ | Απο 142,00 | 39080,00 |
| ΑΠΟΣΘΕΜΑ ΣΕ | | 5,696 |
| ΜΕΣΗ ΕΙΔΙΚΗ ΚΑΤΑΠΛΑΣΗ | | 6,86 |

| | | |
|--------------------------------|--|--|
| ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΣΤΑΣΜΟΥ | | |
| ΝΕΡΟ ΑΠΟ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑ ΠΡΟΣ ΜΗΣΙΟ | | |
| ΑΠΟΣΘΕΜΑ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ | | |
| " " " " | | |
| ΕΙΣΡΟΗ ΒΕΓΟΡΙΤΙΔΑΣ | | |

| | | |
|---|--|---------|
| ΜΕΓΙΣΤΗ ΘΡΙΑΣΙΑ ΚΑΘΑΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΣΤΑΣΜΟΥ | | 210,000 |
| ΣΦΗΤΕΛΕΣΤΗΣ ΘΟΡΤΙΣΗΣ ΕΠΙ ΚΑΘΑΡΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ | | 17,32 |
| ΠΡΟΣ ΔΕΙΤΟΥΡΓΙΑΣ ΓΕΝ. ΠΟΛ. Ν° 1 2655 Ν° 2 5345 Ν° 3 39740 Ν° 4 146,40 | | |
| " " " " " " " " " " " " | | |

| | | |
|---------------------------------------|--|--|
| ΝΕΡΟ ΓΙΑ ΑΝΤΙΣΤΑΘΜΙΣΗ | | |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΚΑΘΗΜΕ. ΑΠΟ ΑΡΔΕΥΣΕΩΝ | | |
| " " " " " " " " " " " " | | |
| ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΓΙΑ ΚΑΘΗΜΕ. ΑΠΟ ΥΠΕΡΚΕΙΑΙΣΗΣ | | |

ΙΑ. ΣΤΑΘΜΟΣ ΣΤΡΑΤΟΥ

1. ΓΕΝΙΚΑ

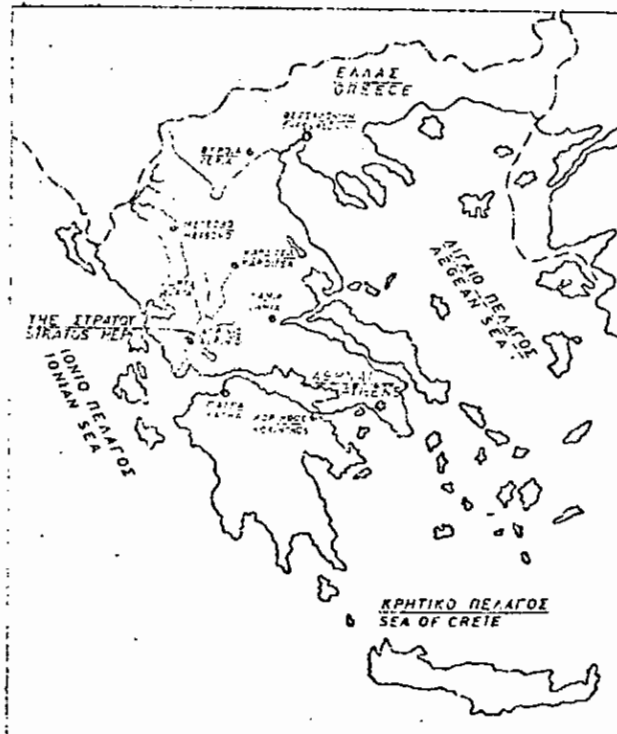
Το ΥΗΕ Στρατού ανήκει στί δεύτερο στάδιο αξιοποίησης του ποταμού Αχελώου. Το ΥΗΕ Στρατού είναι σε απόσταση 8 ΚΜ κατάντη του ΥΗΕ Καστρακίου και 0,8 κ.μ. περίπου ανάντη του αρδευτικού φράγματος του Αχελώου. Απέχει 285 ΚΜ από την Αθήνα και 9 ΚΜ δυτικά από το Αγρίνιο.

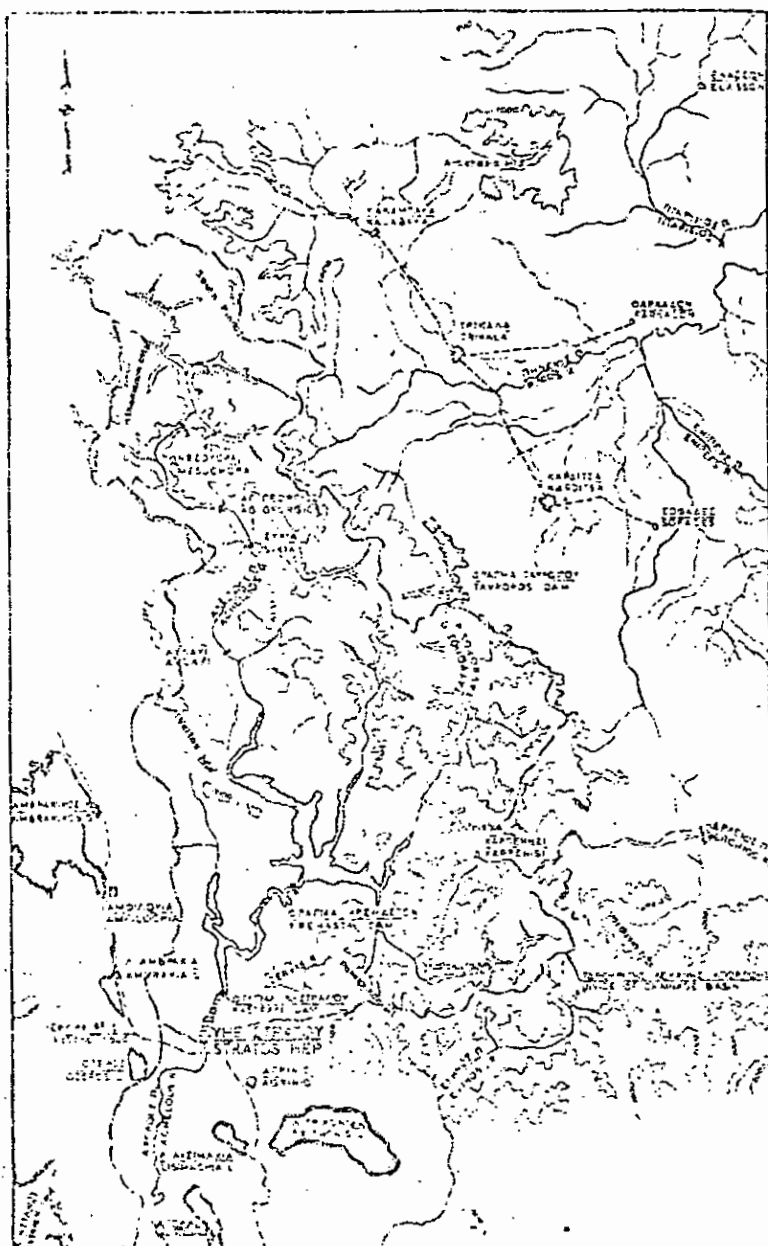
Κοντά στο δεξιό αντέρεισμα του Φράγματος και στην έξοδο των σηράγγων φυγής σώζονται τα ερείπια σημαντικού τμήματος των οχυρών περιτειχισμάτων της αρχαίας πόλης Στρατού που είχε ακμάσει ιδιαίτερα κατά τον 4ο αιώνα π.Χ.

Το έργο είναι διπλής σκοπιμότητας (Παραγωγή ενέργειας και άρδευση).

Η συνολική λεκάνη απορροής του ποταμού στην θέση του ΥΗΕ Στρατού έχει εμβαδό 4320 ΚΜ².

ΧΑΡΤΗΣ ΘΕΣΗΣ ΕΡΓΟΥ PROJECT LOCATION MAP





ΧΑΡΤΗΣ ΘΕΣΗΣ ΕΡΓΟΥ
ΛΕΚΑΝΗ ΑΧΕΛΩΟΥ

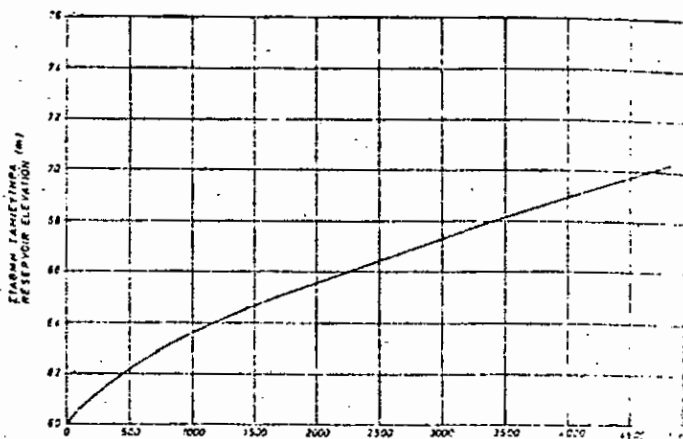
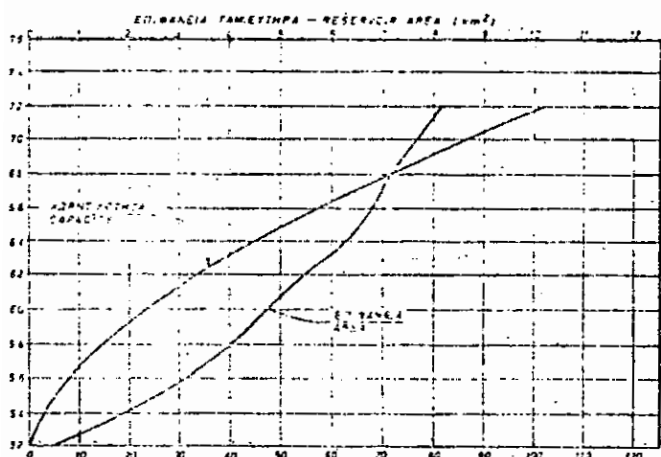
2. ΤΕΧΝΙΚΗ ΠΕΡΙΓΡΑΦΗ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ

Ο Ταμιευτήρας έχει ολική χωρητικότητα 80 εκατ.μ³ περίπου, για ανώτατη στάθμη λειτουργίας σε υψ. 68,6 μ.

Το έργο αποτελείται από χωμάτινο φράγμα με στέψη σε υψ. 73 μ. (από την επιφάνεια της θάλασσας), από το υπόγειο συγκρότημα παραγωγής ενέργειας στο δεξιό (δυτικό) αντέρεισμα του φράγματος, από την διώρυγα φυγής του Εκχειλιστή και το μικρό υπαίθριο σταθμό ενέργειας, σε σύνδεση με τον εκχειλιστή στο αριστερό αντέρεισμα.

Ο υπόγειος σταθμός περιλαμβάνει δύο κατακόρυφες μονάδες τύπου FRANCIS, ισχύος 75 MW, η κάθε μία και παράγει ετήσια συνολική ενέργεια περίπου 400 GMR.

Ο μικρός σταθμός περιλαμβάνει δύο οριζόντιες αξονικές μονάδες τύπου S ισχύος 3,35 MW η κάθε μία και παράγει συνολική ενέργεια 16 GMR.



3. ΤΑΜΙΕΥΤΗΡΑΣ ΚΑΙ ΦΡΑΓΜΑ

Οι στάθμες που καθορίζουν την λειτουργία του ταμιευτήρα για ημερήσια ρύθμιση είναι η ανώτατη στάθμη πλημμυρών σε υψ. 69,0 μ. και η ανώτατη και κατώτατη στάθμη λειτουργίας για την παραγωγή υδροηλεκτρικής ενέργειας σε υψ. 68,6 μ. και 67,0 μ. αντίστοιχα.

Η τροφοδότηση του ταμιευτήρα με νερό θα γίνεται βασικά από τις εκροές του ΥΗ Σταθμού Καστρακίου και ελάχιστα από την απορροή της ενδιάμεσης λεκάνης του Ξαχελώου μεταξύ των φραγμάτων Καστρακίου και Στράτου.

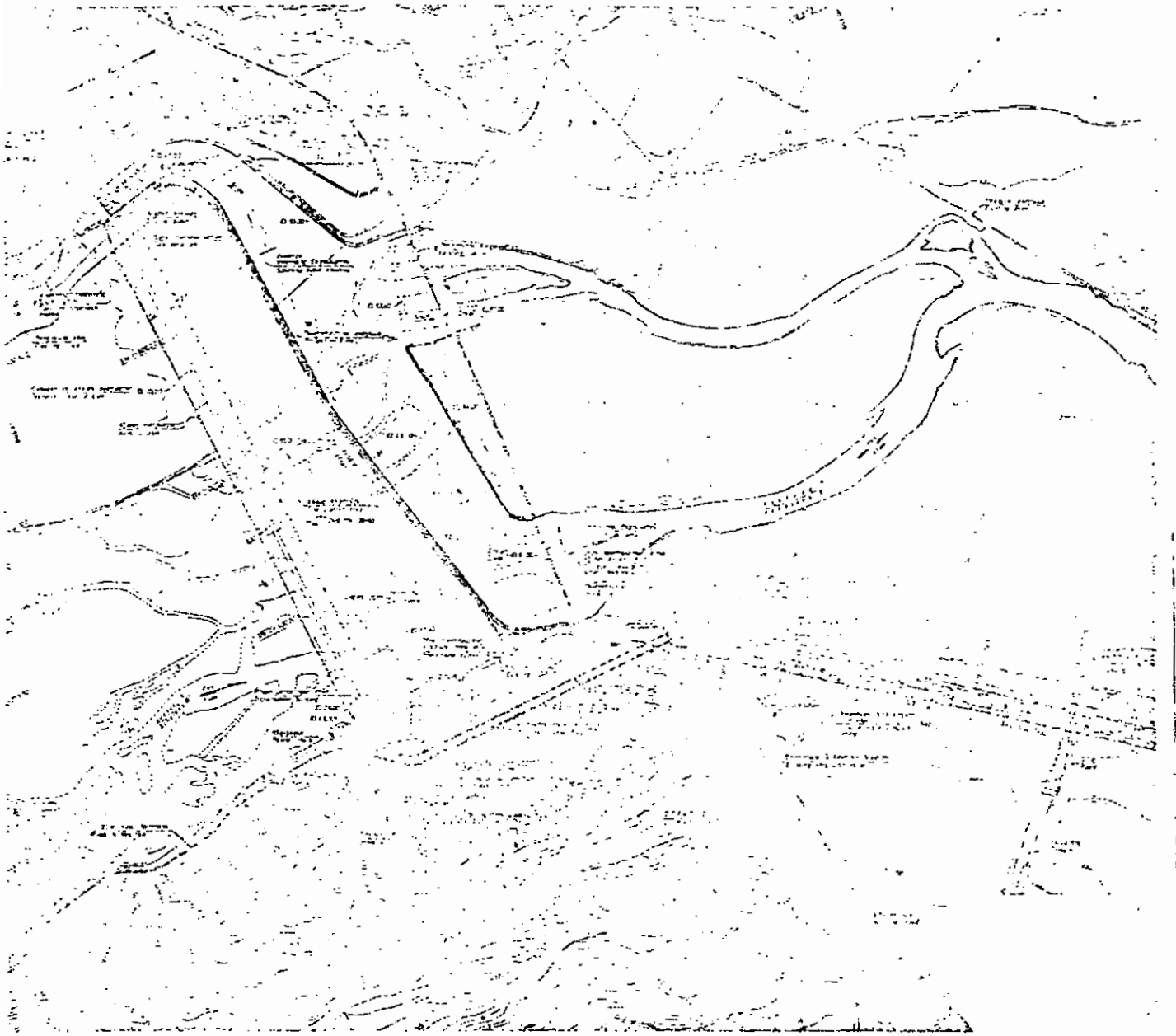
Το φράγμα είναι χωμάτινο συνολικού όγκου 2.800.000 μ³ και μήκους 1.900 μ. περίπου. Η ονομαστική στέψη του φράγματος βρίσκεται στο υψ. 73,0 μ. Το μέγιστο ύψος του πάνω από τη θεμελίωση του πυρήνα φθάνει στα 26,0 μ. Το ελάχιστο πλάτος της στέφης είναι 9,0 μ. το δε πλάτος του φράγματος στη βάση του (φυσική κοίτη ποταμού) είναι 100 μ. περίπου. Το φράγμα αποτελείται βασικά από πέντε ζώνες: τον κεντρικό αδιαπέραστο

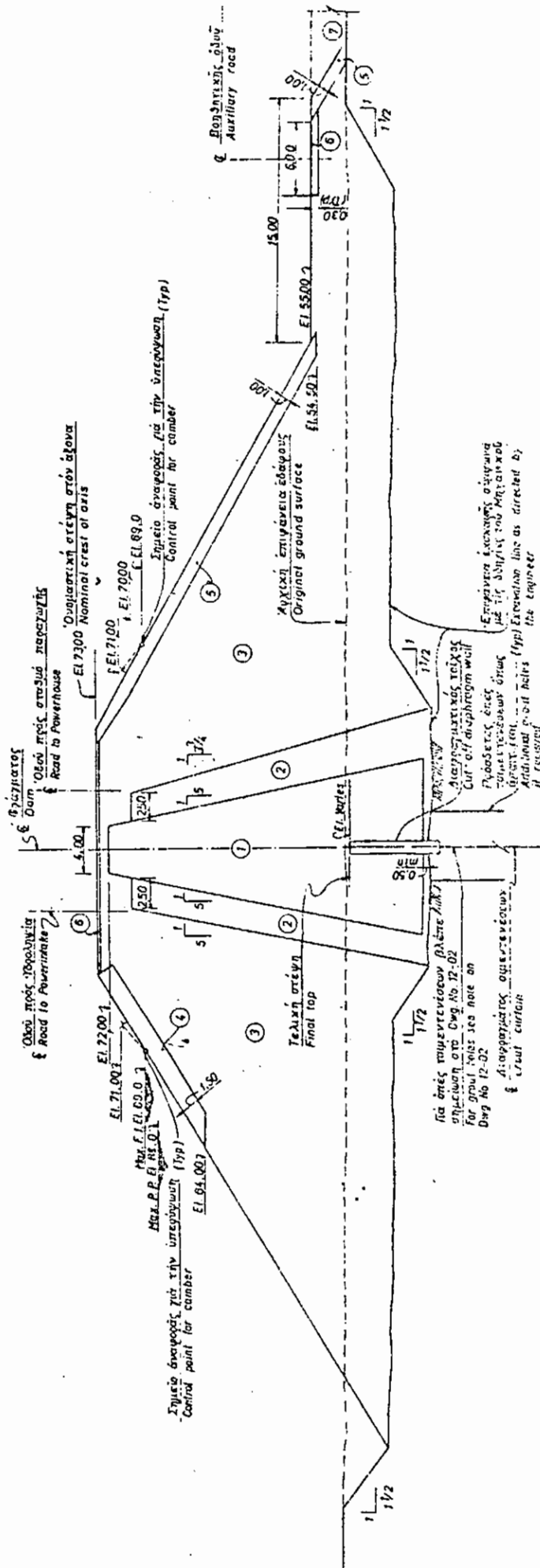
πυρήνα από αργιλλικό υλικό , τις ζώνες φίλτρων σε κάθε πλευρά του πυρήνα και τα ανάντη και κατάντη σώματα αντιστήριξης από αμμοχάλικα του ποταμού, την ανάντη βραχοπροστασία και την κατάντη ζώνη κροκάλας.

Για την στεγανοποίηση του εδάφους που αποτελείται από αμμοχάλικα, κάτω από την θεμελίωση του φράγματος, υπάρχει διάφραγμα από τσιμέντο-μπετονίτη κάτω από τον αργιλλικό πυρήνα.

Τα μέτρα θεμελίωσης περιλαμβάνουν επίσης τμήματα κουρτίνας τσιμεντενέσεων, σύστημα αποστράγγιστικών στοών, και διαφράγματα αποστράγγισης που διατάσσονται μέσα στα αντερείσματα.

РЕНТКН ДІАТАСН





ΤΟΜΗ ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ

Για όλες ταμπερνετίσων βάστε λικέ
σημείωση στο Dwg No 12-02
For group notes see note on
Dwg No 12-02
& Διαφορετικές σημειώσεις
& Cut curtain

Αυξήσιμη οδός
Cut-off diaphragm wall
Ελάσσινος όρος
Lower elevation
Αυξήσιμη οδός
Individual cut-off belt (Typ) elevation line as directed by
the engineer

Αυξήσιμη οδός
Auxiliary road

4. ΕΚΤΡΟΠΗ ΤΟΥ ΠΟΤΑΜΟΥ

Η εκτροπή του ποταμού πραγματοποιήθηκε σε πρώτη φάση με διώρυγα εκτροπής κοντά στη δεξιά όχθη του ποταμού.

Στην δεύτερη φάση και μετά την αποπεράτωση της κατασκευής του εκχειλιστή έγινε εκτροπή του ποταμού δια του εκχειλιστή και ολοκληρώθηκε η κατασκευή του υπόλοιπου μέρους του φράγματος.

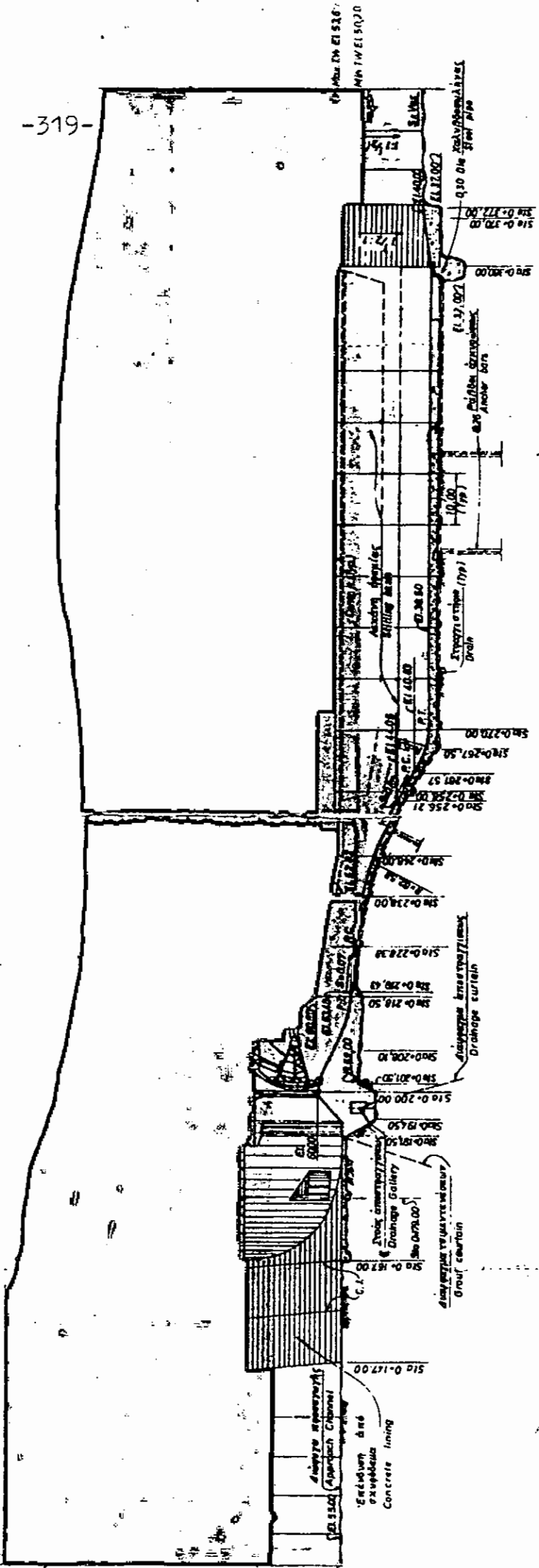
5. ΣΥΓΚΡΟΤΗΜΑ ΕΚΧΕΙΛΙΣΤΗ

Ο εκχειλιστής έχει διαταχθεί στο αριστερό αντέρεισμα δίπλα στο φράγμα και είναι της μορφής της κεκλιμένης διώρυγας που καταλήγει σε λεκάνη ηρεμίας. Τα πλημμυρικά ύδατα από τη λεκάνη ηρεμίας θα διοχετεύονται μέσω διώρυγας απαγωγής, προς τους εκχειλιστές του αρδευτικού φράγματος.

Το έργο θυροφραγμάτων του εκχειλιστή προοχετευτικότητας 4.000 μ³/δευτ. και με στέφη στο υψόμετρο 60,00 μ., περιλαμβάνει πέντε τοξωτά θυροφράγματα διαστάσεων το καθένα 14,5 μ. πλάτος και 9,44 ύψος.

ΜΗΚΟΙΟΜΗ ΙΣΤΟΝ ΑΕΘΝΑ ΤΟΥ ΕΚΚΕΤΑΙΕΤΗ
PROFILE ALONG E SPOILWAY

5101 1:2708 2. Power tunnel
 20m diameter
 Beginning of steel liner
 5100 183.8
 5100 273
 5100 296.4
 5100 312
 2. Drift tube
 No. 1
 Beginning of surface tunnel
 No. 1



ΜΑΧ 24 ΕΙ 5367
ΜΑΧ 14 ΕΙ 5020

Εξωτερική
αξονοθήκη
Concrete lining

2. Drift tunnel
Drainage gallery
5100-187.00

Drainage curtain
5100-200.00

Anchor bars
5100-290.00

Steel pipe
5100-312.00

6. Σύστημα προσαγωγής

Το νερό προσάγεται σε κάθε μονάφα με ιδιαίτερη υδροληψία και σήραγγα προσαγωγής. Κάθε υδροληψία είναι κεκλιμένου τύπου ημικυκλικής πλαισιωτικής κατασκευής με μεταλλικές οχάρες προστασίας και διατάσσεται εμπρός από το στόμιο της αντίστοιχης σήραγγας προσαγωγής, όπου έχουν τοποθετηθεί κυλιόμενα θυροφράγματα για την έμφραξη της σήραγγας σε περίπτωση έκτακτης ανάγκης και χαλύβρινων δοκών έμφραξης για τη συντήρηση. Ο πυθμένας της υδροληψίας βρίσκεται σε υψ. 52,05 μ. Κάθε υδροληψία φέρει στη στέψη της υδραυλικό μηχανισμό ανύψωσης του θυροφράγματος και πλαισιωτή γερανογέφυρα για τον χειρισμό των δοκών έμφραξης.

Κάθε σήραγγα προσαγωγής, κυκλικής διατομής και εσωτερικής διαμέτρου 7,30 μ. έχει επενδυθεί στο οριζόντιο τμήμα της και μέχρι το σταθμό παραγωγής με χάλυβα και σκυρόδεμα. Το υπόλοιπο είναι επενδυμένο με οπλισμένο σκυρόδεμα.

7. ΣΤΑΘΜΟΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ - ΥΗΣ ΣΤΡΑΤΟΣ I

Ο υπόγειος σταθμός βρίσκεται στο δεξιό αντέρεισμα του φράγματος και κατάντη αυτού υπάρχουν κατά σειρά δύο αγωγοί εξόδου, θάλαμος θυροφραγμάτων εφοδιασμένος με δοκούς έμφραξης και γερανογέφυρα, δύο σήραγγες φυγής και διώρυγα φυγής μήκους 7 ΚΜ.

Στον υπόγειο χώρο του σταθμού ολικού μήκους 71,90 μ. και πλάτους 21,10 μ. διατάσσονται δύο χώροι για τις μονάδες, ο χώρος συναρμολόγησης και συντήρησης του ηλεκτρομηχανολογικού εξοπλισμού και βοηθητικοί χώροι. Η απόσταση μεταξύ των αξόνων των μονάδων είναι 21,30 μ.

Ο σταθμός περιλαμβάνει βασικά δύο ορόφους στα υψ. 39,80 μ. (δάπεδο γεννητριών) και 34,20 μ. (δάπεδο στροβίλων). Το επίπεδο αναφοράς των στροβίλων βρίσκεται σε υψ. 29,00 μ.

Ο σταθμός διαθέτει δύο γερανογέφυρες συνολικής ανυψωτικής δύναμης 360 τόννων για την εξυπηρέτηση του εξοπλισμού.

8. ΥΠΟΣΤΑΘΜΟΣ ΖΕΥΞΗΣ

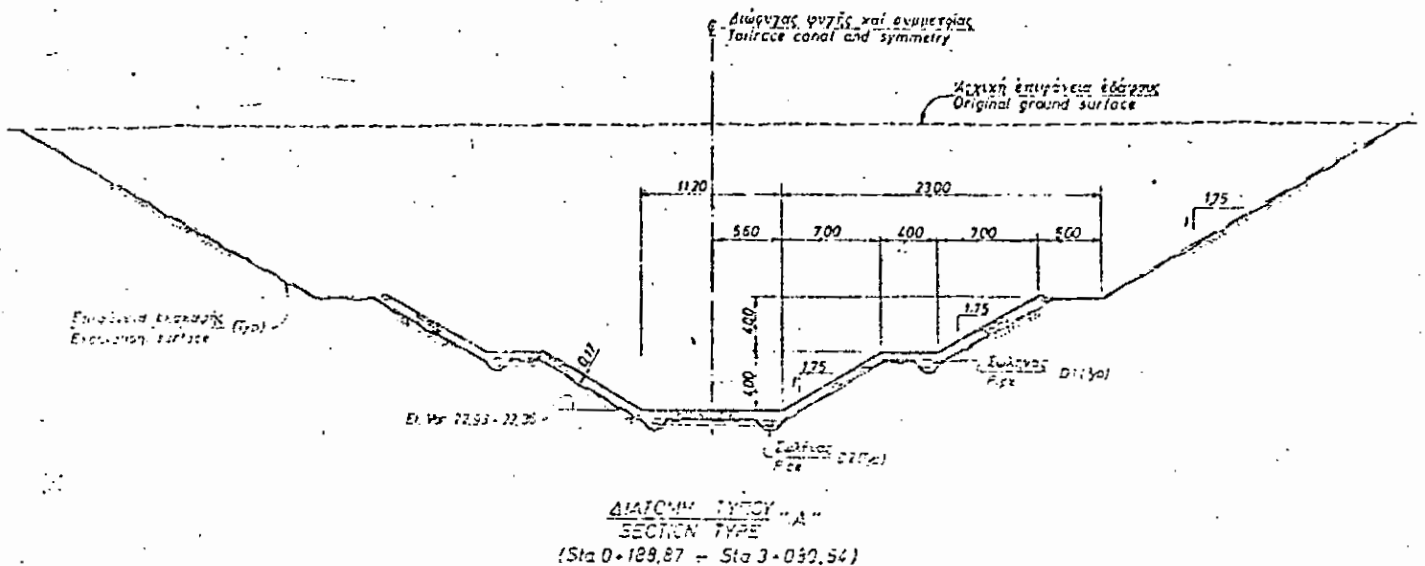
Ο υποσταθμός ζεύξης 150 KV/20 KV είναι καταντη του φράγματος σε υψ. 55,0 μ. και διαστάσεων 97,5 μ. X 100 μ. Σ' αυτόν εισέρχονται δύο γραμμές των 150 KV από το σταθμό I και εξέρχονται 3 γραμμές μεταφοράς 150 KV. ΟΙ 2 θα συνδέουν το ΥΗΕ Στράτου με τον Υποσταθμό Αχελώου. Προβλέπεται επίσης χώρος για εγκατάσταση τριών μελλοντικών γραμμών. Εισέρχονται τρεις γραμμές 20 KV και εξέρχονται έξη γραμμές 20 KV.

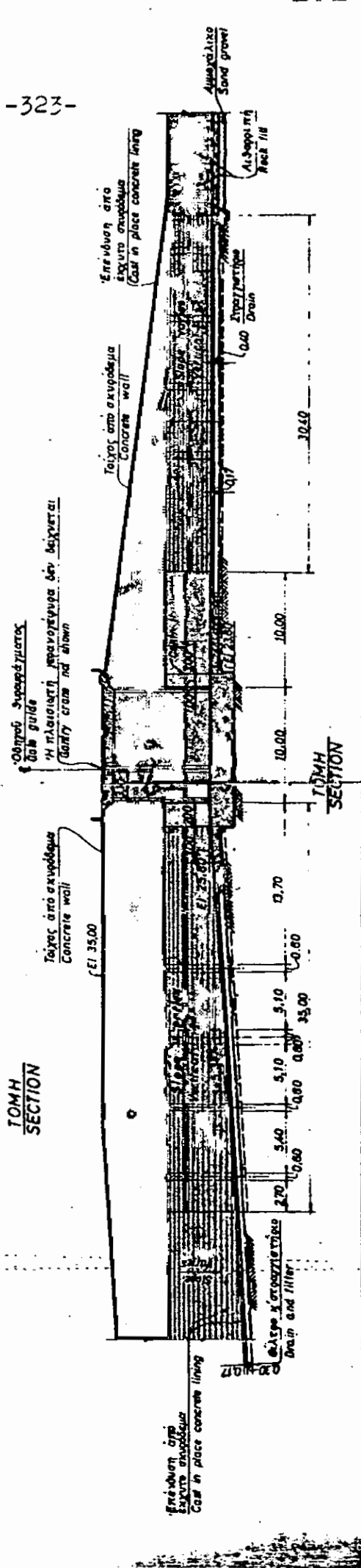
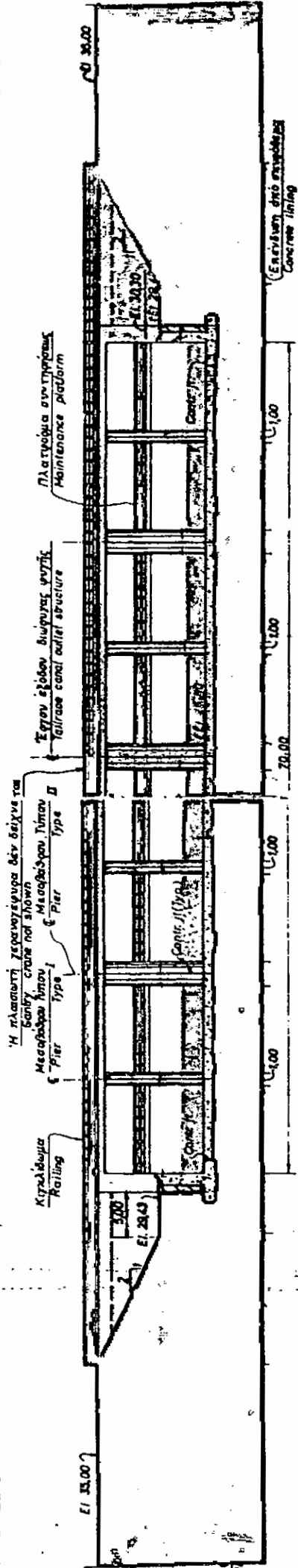
9. ΣΗΡΑΓΓΕΣ ΚΑΙ ΔΙΩΡΥΓΑ ΦΥΓΗΣ

Οι σήραγγες φυγής, μήκους 1 ΚΜ περίπου η καθεμία πεταλοειδούς διατομής και διαμέτρου 9,3 μ. καταλήγουν στη σημαντική διώρυγα φυγής μεγάλης παροχетеυτικότητας 440 μ³/δευτ. Η διώρυγα που έχει μήκος 7 ΚΜ βρίσκεται κατάντη της εθνικής οδού Αγρινίου-Άρτας σχεδόν κατά μήκος του δεξιού προστατευτικού αναχώματος του Αχελώου.

Η διώρυγα είναι τραπεζοειδούς διατομής με ενδιάμεσο αναβαθμό και είναι επενδυμένη με έγχυτο σκυρόδεμα που στηρίζεται σε διαβαθμιωμένο φίλτρο. Οι κλίσεις των πρανών της μεταβάλλονται από 2,75 : 1 μέχρι 1,75 : 1 και το πλάτος του πυθμένα από 7,90 μ. έως 11,20 μ. αντίστοιχα ανάλογα με τη φύση του εδάφους. Στην έξοδο της διώρυγας φυγής έχει κατασκευασθεί έργο εξόδου με οκτώ θυροφράγματα για την απομόνωση της διώρυγας σε έκτακτη περίπτωση.

ΔΙΩΡΥΓΑ ΦΥΓΗΣ TAILRACE CANAL





10. ΜΙΚΡΟΣ ΥΗΣ ΣΤΡΑΤΟΣ II

Η διάταξη του μικρού ΥΗΣ που δεν προβλέπετο στην αρχική μελέτη, αποφασίσθηκε κατά τη διάρκεια της κατασκευής του Έργου. Ο σταθμός είναι συνδεδεμένος με το συγκρότημα του εκχειλιστή και στοχεύει στην αξιοποίηση των νερών που την ξηρή περίοδο θα απέρρεαν από τον εκχειλιστή για τις αρδευτικές ανάγκες.

Το νερό προσάγεται με υδροληψία κατακόρυφου τύπου με μεταλλικές σχάρες προστασίας, που ευρίσκεται λίγο ανάντη του Έργου θυροφραγμάτων του Εκχειλιστή.

Ο πυθμένας της υδροληψίας βρίσκεται σε υψ. 57,70 μ. Το νερό οδηγείται μέσω αγωγού προσαγωγής με επένδυση από σκυρόδεμα μεταβλητής διατομής ενώ η ροή ελέγχεται από θυροφραγμα με μηχανισμό ανύψωσης.

Ο αγωγός περαιτέρω διακλαδίζεται σε δύο κεκλιμένους χαλύβδινους αγωγούς που τροφοδοτούν ανά μία μονάδα.

Ο σταθμός είναι υπαίθριος ορθογωνικός διαστάσεων εσωτερικά 20,70 μ. επί 19,00 μ.

— Η απόσταση μεταξύ των αξόνων των μονάδων είναι 5,0 μ. Το επίπεδο αναφοράς των στροβίλων είναι σε υψ. 49,60 μ. Ο σταθμός διαθέτει γερανοφέυρα ανυψωτικής δύναμης 25 τόννων.

Οι αγωγοί φυγής των μονάδων καταλήγουν σε ορθογωνική διώρυγα φυγής που εκρέει στη διώρυγα απαγωγής του εκχειλιστή και διαθέτει δοκούς έμφραξης.

11. Βοηθητικά έργα.

Περιλαμβάνουν βοηθητικούς δρόμους για την διευκόλυνση της επικοινωνίας των εγκαταστάσεων και αποκατάσταση οδών διασύνδεσης της περιοχής λόγω παρεμβολής του ταμιευτήρα. Επίσης και άλλα βοηθητικά έργα όπως γέφυρες, υδαταγωγούς, διαμόρφωση χώρων αναψυχής κ.λ.π.

Η εκπόνηση των μελετών και η επίβλεψη της κατασκευής του έργου έγινε από τους φορείς της Δημόσιας Επιχείρησης Ηλεκτρισμού.

12. Κύρια χαρακτηριστικά υδροηλεκτρικού έργου Στράτου

Ταμιευτήρας

| | |
|------------------------------------|---------------------------|
| Ανώτατη στάθμη πλημμυρών: | 69,0 μ. |
| Επιφάνεια: | 7,4 ΚΜ ² |
| Χωρητικότητα: | 80 εκατομ. μ ³ |
| Ανώτατη στάθμη λειτουργίας: | 68,6 μ. |
| Κατώτατη στάθμη λειτουργίας: | 67,0 μ. |

Φράγμα

| | |
|--|---|
| Τύπος: | Χωμάτινο από αμμοχάλικα ποταμού με κεντρικό αργιλικό πυρήνα |
| Όγκος: | 2.800.000 μ ³ |
| Στέψη-μήκος: | 1.900 μ. |
| - υψόμετρο (ονομαστικό): | 73 μ. |
| - πλάτος (ελάχιστο): | 9,0 μ. |
| Μέγιστο ύψος: | 26,0 μ. |
| Κλίσεις πρανών-ανάτη, κατόντη: | 2:1 |
| Στεγάνωση θεμελίωσης με διαφραγματικό τοίχο από τοιμενομπεντονίτη πάχους 0,8 μ.: | MAX βάθος 25μ. μέχρι υψ. 30μ. |

Εκχειλιστής

| | |
|--|---|
| Τύπος: | Μετά θυροφραγμάτων-κεκλιμένης διώρυγας λεκάνης ηρεμίας. |
| Θυροφράγματα: | 5 τοξωτά 14,5μ.×9,44μ. με μηχανισμούς ανύψωσης. |
| Υψόμετρο στέψης: | 60 μ. |
| Παροχτετευτικότητα για πλημμύρα μελέτης: | 4.000 μ ³ /SEC |

Υδροληψίες (δύο)

| | |
|---|---|
| Τύπος: | Κεκλιμένη με σχάρες |
| Διαστάσεις ανοίγματος στο στόμιο της σήραγγας προσαγωγής: | 5,90μ.×11,30μ. |
| Μέσα έμφραξης στομίου: | Κυλιόμενα θυροφράγματα και χαλύβδινοι δοκοί έμφραξης. |

Σήραγγες προσαγωγής (δύο)

| | |
|--------------------------------------|------------------------|
| Διάμετρος κυκλικής διατομής: | 7,30 μ. |
| Μήκος: | 74,45 μ. |
| Υψόμετρο άξονα/στην υδροληψία: | 58,00 μ. |
| Υψόμετρο άξονα/στο σταθμό: | 29,00 μ. |
| Επένδυση: | Χαλύβδινη με σκυρόδεμα |

Υπόγειος σταθμός παραγωγής για 2 μονάδες (Στράτος I)

| | |
|--------------------------------|---|
| Θέση: | Δεξιό (δυτικό) αντέρεισμα του Φράγματος |
| Στρόβιλοι: | Τύπου FRANCIS-Κατακόρυφου άξονα |
| Ονομαστική ισχύς: | 102.000 HP (75 MW η κάθε μονάδα) |
| Αριθμός στροφών: | 107 RPM |
| Ωφ. ύψος πτώσης μελέτης: | 36,60 μ. |
| Γεννήτριες: | Σύγχρονες κατακόρυφου άξονα-ομπρέλλας. |
| Ονομαστική ισχύς: | 84 MVA συντ. ισχύος 0,90 |
| Ισχύς υπερφόρτισης: | 81 MVA |
| Τάση-συχνότητα: | 15,75 KV-50 HZ |
| Μετασχηματιστές: | Τριφασικοί με βεβιασμένη ψύξη ύδατος |
| Ονομαστική ισχύς: | 84 MVA |
| Τάσεις (υψηλή/χαμηλή): | 150 KV/15.75 KV |

Υπαίθριος σταθμός παραγωγής για 2 μονάδες (Στράτος II)

| | |
|--------------------------------|--|
| Θέση: | Αριστερό (ανατολικό) αντέρεισμα του φράγματος. |
| Στρόβιλοι: | Αξονικής ροής-τύπου S-οριζόντιου άξονα |
| Ονομαστική ισχύς: | 3,35 MW |
| Αριθμός στροφών: | 300 RPM |
| Ωφ. ύψος πτώσης μελέτης: | 16,80 μ. |
| Γεννήτριες: | Σύγχρονες οριζόντιου άξονα |
| Ονομαστική ισχύς: | 3,5 MVA |
| Ισχύς υπερφόρτισης: | 3,78 MVA |
| Τάση-Συχνότητα: | 6,3 KV - 50 HZ |
| Μετασχηματιστές: | Τριφασικοί με ψύξη ελαίου |
| Ονομαστική ισχύς: | 3,5 MVA |
| Τάσεις (υψηλή/χαμηλή): | 20 KV/6 KV |

Υποσταθμός ζεύξης 150 KV / 20 KV

| | |
|--|---|
| Θέση-Διαστάσεις: | Στο δεξιό κατάντη πόδα του φράγματος 97,5 μ. x 100 μ. |
| Εισερχόμενες γραμμές: 150 KV: | 2 |
| Εξερχόμενες γραμμές μεταφοράς: 150 KV: | 3 με 3 μελλοντικές |
| Εισερχόμενες 20 KV: | 3 |
| Εξερχόμενες 20 KV: | 6 |

Σήραγγες - Αγωγοί φυγής (δύο)

| | |
|--|--|
| Θέση: | Στο δεξιό (δυτικό) αντέρεισμα του φράγματος. |
| Διάμετρος (εσωτ.) πεταλοειδούς διατομής: | 9,3 μ. |
| Συνολικό μήκος: | 1.006 μ. |
| Κλίση σήραγγας: | 0,001 |

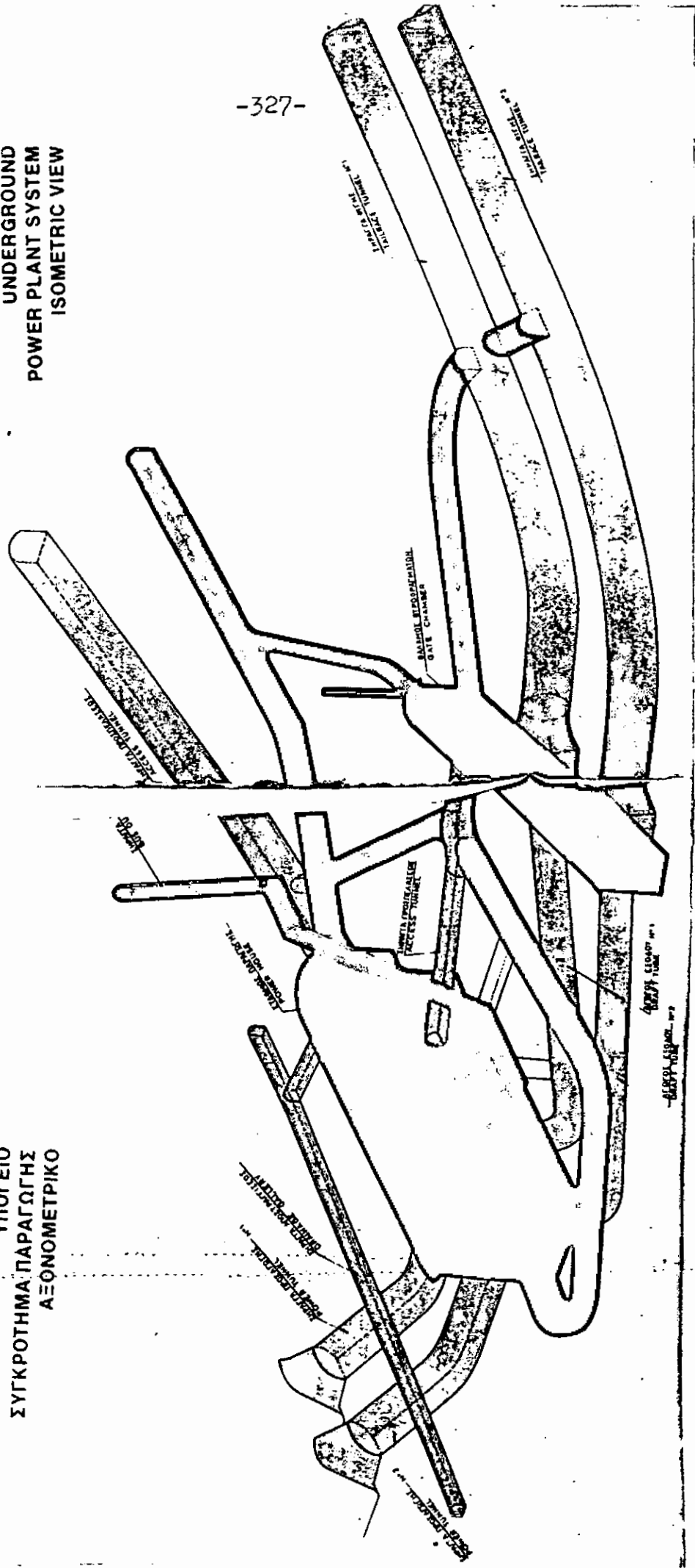
Διώρυγα φυγής

| | |
|-----------------------|---|
| Θέση: | Κατάντη της Εθνικής οδού κατά μήκος του δεξιού αναχώματος του ποταμού |
| Μήκος: | 7 KM |
| Πλάτος πυθμένα: | 7,90μ./11,20μ. |
| Κλίσεις πρηνών: | 2,75:1/1,75:1 |
| Κλίση πυθμένα: | 0,0002 |
| Επένδυση: | από έγχυτο σκυρόδεμα |

ΥΠΟΓΕΙΟ
ΣΥΓΚΡΟΤΗΜΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ
ΑΞΟΝΟΜΕΤΡΙΚΟ

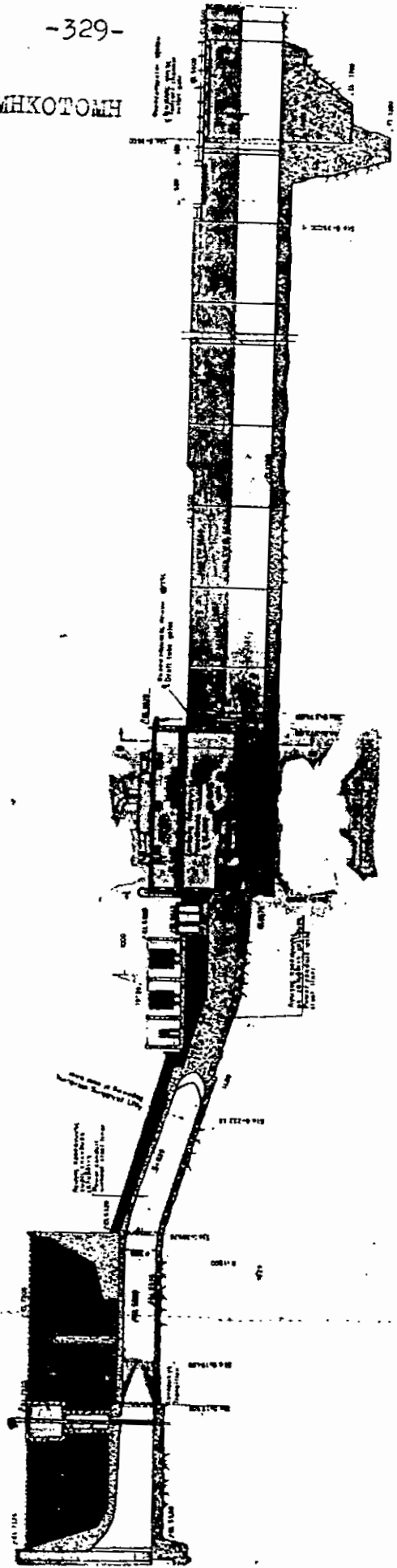
UNDERGROUND
POWER PLANT SYSTEM
ISOMETRIC VIEW

-327-

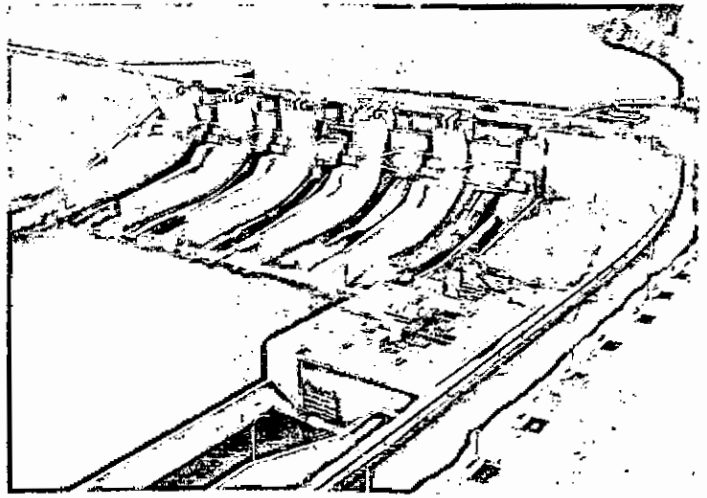
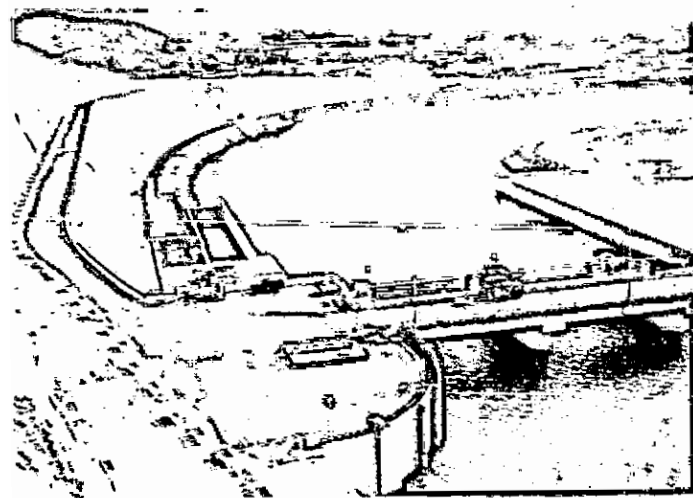
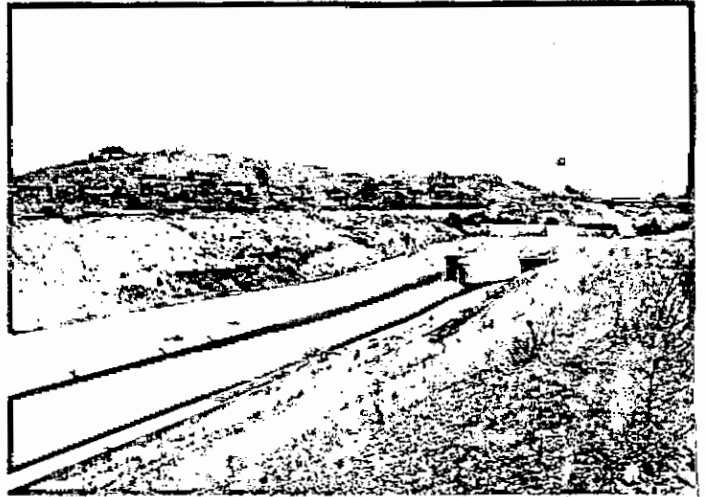
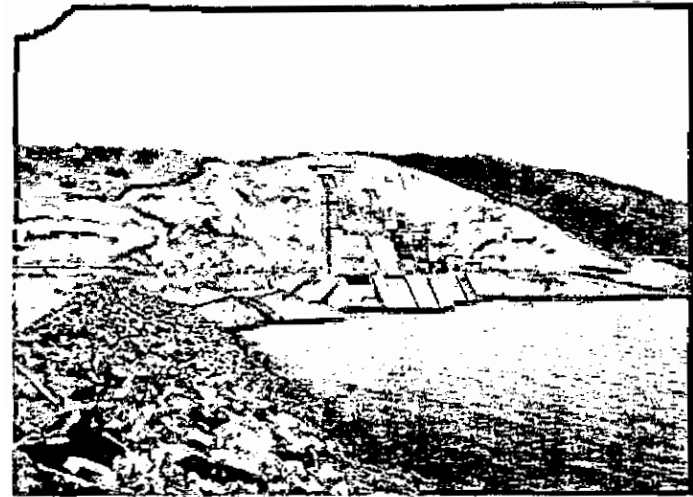


42277 10497 m.
42277 10497 m.
-62559-61320 m.-

МІКОТОМІ



ΑΠΟΥΕΙΣ ΥΗΣ ΣΤΡΑΤΟΥ



== ΕΚΤΡΟΠΗ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ ==

1. ΓΕΝΙΚΑ.

Θέση της Επιτροπής μας είναι ότι το έργο της εκτροπής του Αχελώου λόγω των οικονομικών, αναπτυξιακών, τεχνικών, οικολογικών και κοινωνικών του μεγεθών είναι έργο Εθνικό. Το ερώτημα όμως είναι αν αντιμετωπίζεται σαν τέτοιο, ή προωθείται μόνο με τοπικά κριτήρια και με σκοπό την υλοποίηση ενός μύθου που μίλαγε για δεκαετίες στην καρδιά κάθε Θεσσαλού.

Πιστεύουμε πως τελικά στις εκτιμήσεις των αρμοδίων έχουν προταθεί τα τοπικά κριτήρια και έχουν αγνοηθεί νεώτερα δυσμενή στοιχεία για το έργο, κάτι που θα οδηγήσει αναπόφευκτα σε σοβαρά λάθη, με πολύ σοβαρές συνέπειες για την Εθνική οικονομία, το περιβάλλον αλλά και την κοινωνική συνοχή της χώρας.

2. ΠΟΣΟ ΝΕΑ ΕΙΝΑΙ Η ΙΔΕΑ ΤΗΣ ΕΚΤΡΟΠΗΣ:

Το έτος 1925 ο καθηγητής του πολυτεχνείου κ. Κουτσοκώστας συνέλαβε την ιδέα της εκτροπής του Αχελώου προς την Θεσσαλία. Στην δεκαετία του 50 η ιδέα του καθηγητή πήρε συγκεκριμένη μορφή με πρόταση εκτροπής του ποταμού από την θέση της Μεσοχώρας. Τώρα μετά από 65 χρόνια, αρκετά γερασμένη, η πρόταση αυτή με κάποιες αλλαγές βέβαια βρίσκεται στην τελική ευθεία της υλοποίησης της με σημείο εκτροπής την θέση Συκιά.

3. ΣΕ ΠΟΙΟΝ ΑΝΗΚΕΙ Η ΠΑΤΡΟΤΗΤΑ ΤΗΣ ΥΛΟΠΟΙΗΣΗΣ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ:

Την πατρότητα του έργου δεν μπορεί να την διεκδικήσει κανένα από τα δυο μεγάλα κόμματα αφού το 1979 ο κ. Μητσοτάκης σαν Υπουργός συντονισμού εγγράφει κονδύλιο 200 εκατομ. δρχ. για την μελέτη του έργου εκτροπής, το δε 1981 (πρίν τις βουλευτικές εκλογές) η Ν.Δ. ως κυβέρνηση εξαγγέλλει διεθνή διαγωνισμό για την μελέτη σκοπιμότητας του όλου έργου.

Σε εξαγγελίες και ενέργειες ακολουθεί την ΝΔ. ο πρόεδρος του ΠΑΣΟΚ κ. Α. Παπανδρέου. Σαν πρωθυπουργός το 1983 στο Κιλελέρ δηλώνει πως " η κυβέρνηση μελετάει την εκτροπή ", το 1984 πριν τις εκλογές

για την Ευρωβουλή δηλώνει πάλι στο Κιλελέρ πως " η κυβέρνηση του ΠΑΣΟΚ έβαλε την εκτροπή στο πενταετές 1983-87 ", ακολουθούν άλλες δυο παρόμοιες δηλώσεις τα επόμενα χρόνια.

Την πατρότητα του έργου μπορεί να την διεκδικήσει μόνο " Το λόμπυ των Θεσσαλών (βουλευτών κυρίως, αλλά και ένας γαλαξίας διαφόρων τοπικών φορέων) που κινήθηκε με σύμπνοια για να χαρίσει κάτι που αγγίζει την καρδιά κάθε Θεσσαλού ". (Στάθης Χαϊκάλης - ΟΙΚΟΝΟΜΙΚΟΣ ΤΑΧΥΔΡΟΜΟΣ 28 Νοεμ.1991)

4. ΤΑ ΑΙΤΙΑ ΕΛΛΕΙΨΗΣ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗΝ ΘΕΣΣΑΛΙΑ:

Επί δεκαετίες οι αποξηράνσεις αποτελούσαν για την Θεσσαλία αυτοσκοπό και γίνονταν χωρίς κανένα μέτρο. Έτσι λίμνες όπως Νεζερός, Ξυνιάς, Νεσσωνίδα, Κάρλα καθώς και πολλοί βαλτότοποι (για τους αδαείς άχρηστοι), αποξηράνθηκαν με την δικαιολογία αφ' ενός μεν της ανεύρεσης γεωργικής γης για τους ακτήμονες αφ' ετέρου δε της καταπολέμησης της ελονοσίας. Η ελονοσία μπορεί ν'αποτελούσε δικαιολογία για τα προπολεμικά χρόνια, αλλά κατά κανένα τρόπο για την αποξήρανση της Κάρλας που έγινε το 1964.

Οι αποξηράνσεις αυτές είχαν σαν συνέπεια να χαθούν πολύτιμα αποθέματα επιφανειακών νερών που θα χρησίμευαν τόσο για την άρδευση σημαντικών εκτάσεων, όσο και για τον εμπλουτισμό του υδροφόρου ορίζοντα. Αποτέλεσμα; οι γεωτρήσεις που παλιότερα εύρησαν νερό στα 30μ, φτάνουν σήμερα σε πολλές περιπτώσεις και στα 300μ, ενώ παράλληλα αυξήθηκε η συχνότητα των ακραίων κλιματολογικών φαινομένων και μειώθηκαν σημαντικά οι βροχοπτώσεις.

Ειδικά για την αποξήρανση της Κάρλας, εκτάσεως 85.000 στρεμ. περίπου, θα επισημάνουμε το γεγονός πως οι μελετητές είχαν προτείνει την διατήρηση μεγάλου μέρους της, και παρ' όλα αυτά προωθήθηκε η πλήρης αποξήρασή της, καταστρέφοντας έτσι τον σπουδαιότερο υδροβιότοπο της Ευρώπης μετά το Δέλτα του Δούναβη και με ολέθριες βεβαίως συνέπειες για το υδρολογικό δυναμικό του Θεσσαλικού κάμπου. Τώρα υπάρχουν σχέδια για το ξαναγέμισμά της.

5. ΥΠΑΡΧΟΥΝ ΕΝΑΛΛΑΚΤΙΚΕΣ ΛΥΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΘΕΣΣΑΛΙΑ:

Απλώς θ' αναφερθούμε στις ακριβοπληρωμένες μελέτες της Ελβετικής εταιρίας ELECTRO-WATT το 1966 και της Καναδικής SNC το 1972 οι οποίες κατέληξαν στο συμπέρασμα ότι είναι αντιοικονομική η εκτροπή του Αχελώου ποταμού και πρότειναν την αξιοποίηση των υδάτων του Πηνειού, των παραποτάμων του και των άλλων τοπικών υδάτων (λίμνη Κάρλας κλπ).

Μέσα σ' αυτό το πλαίσιο τα φράγματα στην Πύλη και στο Μαυρομάτι που βρίσκονται στις κολτές των παραποτάμων του Πηνειού, Πορταϊκού και Πάμισσου αντίστοιχα και αναφέρονται σαν μέρος του έργου της εκτροπής, θα μπορούσαν να προχωρήσουν και χωρίς αυτήν (την εκτροπή) και να αξιοποιηθούν έτσι τα νερά τους .

Οι επιδείξεις πάντως των Θεσσαλών για άρδευση του 80-85% του Θεσσαλικού κάμπου είναι ανέφικτος ακόμα και με την μέγιστη εκτροπή του Αχελώου.

6. ΑΝΑΠΤΥΞΙΑΚΟΙ ΣΤΟΧΟΙ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ:

Για το είδος της ανάπτυξης που θα προκύψει τελικά για την Θεσσαλία μιλάει με σαφήνεια ο καθηγητής της Αγροτικής Κοινωνιολογίας του Πανεπιστημίου Θεσ/νίκης κ. Λουκάς Ανανίκας, ο οποίος αναφέρει τι συνέβη σε άλλες αγροτικές περιοχές όπου αυξήθηκε ξαφνικά το εισόδημα των αγροτών λόγω εγχειροβελτιωτικών έργων. <<Εκεί η σημαντική αύξηση του αγροτικού εισοδήματος δεν συνοδεύτηκε από επενδυτικές τάσεις αλλά οδηγήθηκε στην κατανάλωση >>

Και ο λέκτωρ του Αγροτικού Πανεπιστημίου της Αθήνας κ. Λεων. Λουλούδης αναφερόμενος στον "κοιμώμενο γίγαντα - Θεσσαλικό κάμπο" πρό της εκτροπής στην Θεσσαλία, γράφει στο περιοδικό "ANTI" την 1 Νοεμβρίου 91 <<Μια βόλτα στα πάρκιν με τα θηριώδη αγροτικά "ντάτσουν" και τις χρυσαφί "μπέμπες" των αναρλιθμητων σκυλάδικων στα προάστια της Λάρισας, δεν αφήνει καμία αμφιβολία: "Ο γίγας έχει ξυπνήσει" και πρώτο μέλημα μιας προνοητικής πολιτείας θα ήταν να ελέγξει τις ανοικονόμητες και υπονομευτικές του μέλλοντος δραστηριότητές του>>.

Τέλος θα λέγαμε πως φιλοσοφία του έργου είναι η διεύρυνση των περιφερειακών ανισοτήτων αφού σκοπεύει στη περαιτέρω ανάπτυξη μιας ήδη ανεπτυγμένης, (με τα Ελληνικά δεδομένα) περιοχής και την περαιτέρω υπανάπτυξη μιάς άλλης, ήδη υπανάπτυκτης.

Ιδού μια γρήγορη σύγκριση των δύο περιοχών.

I. ΑΝΑΤΟΛΙΚΗ ΕΛΛΑΔΑ (ΘΕΣΣΑΛΙΑ).

1) Άρτιο οδικό δίκτυο. 2) Άρτιο σιδηροδρομικό δίκτυο. 3) ~~Άρτιο αεροπορικό δίκτυο.~~ 4) Τα μεγαλύτερα εμπορικά λιμάνια (Πειραιάς, Βόλος, Θεσ/νίκη κλπ. 5) Βαρεία βιομηχανία. 6) Αρδεύεται ήδη το 45% του Θεσσαλικού κάμπου (33% σύνολο της χώρας) 7) από τα υψηλότερα κατά κεφαλήν εισοδήματα. 8) Συνεχής πληθυσμιακή αύξηση λόγω οικονομικών δυνατοτήτων.

II. ΔΥΤΙΚΗ ΕΛΛΑΔΑ (ΑΙΤΩΛ/ΝΙΑ).

1) Αθλιό οδικό δίκτυο και επιπλέον αποκομμένη από την λοιπή Ελλάδα. (Ρίο-Αντίρριο, Εγνατία, Άρτα-Τρίκαλα, Ανακατασκευή του δρόμου Αγρινίου-Καρπενησίου). 2) Κατάργηση της μοναδικής σιδηροδρομικής γραμμής Αγρινίου-Κρουονερίου, όταν οι Ιταλοί εδώ και 50 χρόνια προωθούσαν την επέκτασή της προς Ηπειρο-Άλβανία. 3) Κατάργηση του αεροδρομίου του Αγρινίου. 4) Ανύπαρκτη εμπορική κίνηση στα λιμάνια της, πλην των Πατρών. 5) Παντελής έλλειψη βαρείας βιομηχανίας, ενώ προχωράει με γοργούς ρυθμούς η αποβιομηχάνιση της Πάτρας (Λαδόπουλος, Πειραική-Πατραϊκή, Pirelli κλπ.). 6) Αρδεύεται το 60% των καλλιεργούμενων εδαφών και ευτυχώς γιατί η γεωργία συμμετέχει κατά 45% στην διαμόρφωση του κατά κεφαλήν εισοδήματος (22% για την Θεσσαλία). 7) Κατά κεφαλήν εισόδημα στον Αιτωλ/νάνα το 78% του κατά κεφαλήν εισοδήματος του Έλληνα. 8) Συνεχής πληθυσμιακή μείωση, πλην της τελευταίας απογραφής κατά την οποία σημειώθηκε μικρή αύξηση.

Συγκεκριμένα το έργο έχει σαν στόχο την αύξηση των αρδευόμενων εκτάσεων στην Θεσσαλία στο 80-85%, στόχος ανέφικτος και με την μέγιστη εκτροπή ακόμη, ενώ στερεί μετά βεβαιότητας την δυνατότητα από την Αιτωλ/νία απ' ενός μεν ν'αυξήσει τις αρδευόμενες εκτάσεις της

(υπάρχει τέτοιο αρδευτικό πρόγραμμα, για 170.000 στρέμ.), αφ'έτέρου δε να προσαρμόσει τις καλλιεργειές της στα νέα δεδομένα, όπως έγινε πρόσφατα με την αντικατάσταση των καπνών ανατολικού τύπου που είχαν μικρές απαιτήσεις σε νερό, με τα βιρτζίνια που έχουν πολλαπλάσιες.

7. ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΗΛΕΚΤΡΙΚΗΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ:

Στο σημείο αυτό έχει επέλθει μια ηθελημένη σύγχυση και μερικοί μιλάνε για αύξηση της παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας μετά την εκτροπή. Στην πραγματικότητα αν γίνει η μεγάλη εκτροπή που επιδιώκουν οι Θεσσαλοί δηλ. 1,5 δις κυβικά, τότε δεν θα γίνει ούτε ο ΥΗΣ Συκιάς, ούτε το ΥΗΕ Αυλακίου.

Με την κατασκευή προς το μέρος της Θεσσαλίας των ΥΗΣ Πευκοφύτου, Μουζακίου και Μαυροματίου αυξάνεται μεν η εγκατεστημένη ισχύς κατά 140 MW, αλλά έχουμε μείωση της παραγόμενης ενέργειας κατά 231 εκατ. KWH/έτος και αυτό που μετράει φυσικά είναι η παραγωγή και όχι η ισχύς.

Είναι επίσης γνωστό πως ο διοικητής της ΔΕΗ κ. Ξανθόπουλος με επιστολή του προς τον υπουργό οικονομικών ζητάει 139 δις δρχ. για την ζημιά που θα υποστεί η ΔΕΗ από την εκτροπή.

8. ΜΕΛΕΤΕΣ ΚΑΙ ΚΟΣΤΟΣ ΤΟΥ ΕΡΓΟΥ:

Το έργο αρχικά το είχαν προϋπολογίσει σε 250 δις δρχ, αλλά τελικά έφτασε τα 600 δις (προσφορά της Taveuro) η οποία και προωθείται. Υπάρχουν όμως μελετητές που εκτιμούν το κόστος του έργου στο 1 τρις. Στην εφημερίδα "Το Ποντίκι" 9/1/92, σε άρθρο αναδημοσίευση από τον "Economist" αναφέρεται σαν κόστος του έργου το 1,3 τρις δρχ. Είναι δε γνωστό σε όλους ότι τα έργα στην Ελλάδα στοιχίζουν τελικά 3-6 φορές περισσότερο.

9. ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΑ ΚΕΡΑΗ ΑΠΟ ΤΗΝ ΕΚΤΡΟΠΗ:

Το ΥΠΕΘΟ έχει ανακοινώσει τα εξής κέρδη που θα προκύψουν από την εκτροπή. 1) 9 δις από διάθεση νερού για βιομηχανική και οικιακή χρήση. 2) 10 δις από αύξηση παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας και 3) 150 δις, από γεωργική παραγωγή.

Το πρώτο ποσό δεν μπορούμε να το ελέγξουμε, αλλά για το δεύτερο ήδη έχουμε παραθέσει στοιχεία που αποδεικνύουν ότι θα υπάρξει μείωση στην παραγωγή ηλεκτρικής ενέργειας κατά 231 εκατ. KWH/έτος, (Τελικά θα είναι πολύ μεγαλύτερη αφού κυρίως θα παράγεται ενέργεια βάσης και όχι ενέργεια αιχμής) που μεταφράζεται σε απώλεια, αντί κέρδους, 5 δις δρχ. περίπου ετησίως για την ΔΕΗ.

Για τα κέρδη από γεωργική παραγωγή έχουμε να πούμετα εξής. Η μέγιστη ποσότητα νερού που μπορεί να εκτραπεί προς την Θεσσαλία είναι 1,5 δις κυβικά/έτος (Τόση ήταν η ποσότητα του νερού στη θέση Συκιά). Σαν εφικτή ποσότητα εκτροπής μπορούμε να θεωρήσουμε το 1.1 δις κ.μ. Με τις ποσότητες αυτές δεν είναι δυνατόν ν' αρδευτούν περισσότερα

από 1,5 εκατομμύριο στρέμματα, διότι θα υπάρχουν πολύ μεγάλες απώλειες από διαφυγές στις λίμνες αποθήκευσης και στις δεκάδες χιλιόμετρα των αρδευτικών αυλάκων, καθώς και από εξατμίσεις στα ίδια σημεία. Επίσης θα πρέπει να λάβουμε υπ' όψιν μας πως με τα νερά αυτά στην Θεσσαλία θ'άρδευτεί και ένας σημαντικός αριθμός στρεμμάτων που ήδη αρδεύονται από πολύ βαθειές γεωτρήσεις.

Με την άρδευση λοιπόν 1,5 εκατομ.στρεμ. θα πρέπει να έχουμε μια απόδοση καθαρή κατά στρέμμα 100.000 δρχ. πλέον της αξίας των ήδη παραχωμένων προϊόντων, για να φτάσουμε στα 150 δις δρχ./έτος που αναφέρει το ΥΠΕΘΟ. Τέτοιες καλλιέργειες είναι ελάχιστες και σε μικρή μόνο έκταση ίσως να καλλιεργηθούν. Έτσι η ετήσια απόδοση σε γεωργική παραγωγή μόλις που θα φτάσει το 1/3 της αναφερομένης.

Επίσης θα πρέπει να συνυπολογισθεί και το ετήσιο κόστος του αρδευτικού νερού που θα είναι πολύ υψηλό (10-15.000 δρχ/στρέμ.) αφού στην περιοχή Αγρινίου το κόστος του φτάνει τις 7-10.000 δρχ/στρέμ. λίγα μόλις χιλιόμετρα από τον Αχελώο.

Από τους ειδικούς γίνεται λόγος κυρίως για προϊόντα που ήδη καλλιεργούνται στην Θεσσαλία όπως βαμβάκι, τεύτλα, καλαμπόκι, μηδική κλπ, που έχουν απόδοση 15-35.000 δρχ./στρεμ. Τέλος πάντων αν υπάρχουν μαχικές συνταγές για αποδοτικότερες καλλιέργειες, γιατί δεν τις έχουν ήδη εφαρμόσει οι Θεσσαλοί στα 2 εκατομ. στρέμματα που αρδεύονται από πολλά χρόνια;

Δεν θα πρέπει να παραβλέψουμε και τις οικονομικές επιπτώσεις από θεομηνίες, το σημαντικό κόστος συντήρησης του τεράστιου αρδευτικού δικτύου όπως επίσης και τις μεταβολές που θα επέλθουν στο γεωργικό εισόδημα από την αναθεώρηση της ΚΑΠ και της GATT.

10. ΒΡΟΧΟΠΤΩΣΕΙΣ ΣΤΗΝ ΔΥΤΙΚΗ ΕΛΛΑΔΑ:

Ένα πολύ σημαντικό στοιχείο που δεν έχει ληφθεί υπ' όψιν στις διάφορες μελέτες είναι η συνεχής μείωση των βροχοπτώσεων στην Ελλάδα κατά τα τελευταία χρόνια. Σύμφωνα λοιπόν με τα στοιχεία της ΕΜΥ η Βορειοδυτική και Νοτιοδυτική Ελλάδα εμφανίζει μια μείωση των βροχοπτώσεων μέσα στην περασμένη 30ετία της τάξεως του 23-29% . (ΒΗΜΑ 27 ΜΑΙΟΥ 1990 - Δ. ΠΑΠΑΙΩΑΝΝΟΥ). Επίσης δημοσιεύματα του τύπου που επιβεβαιώνονται από την πραγματικότητα μιλούν για παρατεταμένη ξηροθερμική περίοδο με σημαντική μείωση βροχοπτώσεων επιφανειακών και υπόγειων υδάτων.

11. Η ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ.

Όλες οι μέχρι τώρα μελέτες έχουν βασισθεί σε μετρήσεις που έχουν γίνει κατά την περίοδο 1950-84. Απ' αυτές βγαίνει μια ετήσια παροχή νερού της τάξεως των 5 δις κυβικών κατ' έτος.

Από πρόσφατα στοιχεία που ζητήσαμε, βρήκαμε πως από τον ΥΗ Σταθμό Καστρακίου και για την επταετία 1985-91, διέρχεται τελικά μία ποσότητα νερού κατά πολύ μικρότερη (μικρότερη κατά 38%) η οποία ανέρχεται σε 3,06 δις. κυβικά ετησίως, με τάσεις περαιτέρω μείωσης της ποσότητας αυτής.

Το ερώτημα είναι που οφείλεται αυτή η τεράστια απώλεια του νερού του Αχελώου κατά την τελευταία επταετία, γιατί η μείωση των βροχοπτώσεων δεν φαίνεται από μόνη της να την δικαιολογεί. Ίσως σε μεγάλο βαθμό να οφείλεται στις ανθρώπινες δραστηριότητες (απώλειες μέσα από τις τεχνητές λίμνες, διαρροές και εξατμίσεις). Αυτή η υπόθεση ενισχύεται και από το γεγονός ότι στη θέση Στράτος η ποσότητα του νερού ήταν πάντα κατά 200 εκατομ. κυβικά περισσότερο από την θέση Καστράκι, αλλά από την στιγμή λειτουργίας του ΥΗΣ Στράτου και κατά την τριετία (1989 - 91) η ποσότητα του νερού είναι πλέον κατά 100 εκατομ. κυβικά λιγότερο (απώλειες 300 εκατομ. κ.μ.)

12. Η ΑΦΥΔΑΤΩΣΗ ΤΗΣ ΔΥΤΙΚΗΣ ΣΤΕΡΕΑΣ:

Μετά την εκτροπή του Μόρνου προχωράει με γοργούς ρυθμούς η εκτροπή του Εύηνου ποταμού. Αν από την εκτροπή του πρώτου υπήρξαν μικρές σχετικά επιπτώσεις στα γύρω οικοσυστήματα, δεν θα συμβεί το ίδιο και με την εκτροπή του Εύηνου. Σύμφωνα με τον εκπρόσωπο του ΙΓΜΕ κ. Σμυρνιώτη (Ημερίδα Μεσολογίου 8/2/92) ο ποταμός αυτός επιρρεάζει τόσο τις πηγές της Ναυπάκτου όσο και σε σημαντικό βαθμό πηγές της λίμνης Τριχωνίδας.

Λόγω της εκτροπής η λίμνη αυτή θα επιρρεαστεί σε βαθμό που δεν μπορούμε να προσδιωρίσουμε ακριβώς. Μια τέτοια παρέμβαση πάντως είναι επικίνδυνη λόγω αλυσιδωτών επιπτώσεων μια και τα νερά της λίμνης αυτής χρησιμοποιούνται τόσο για ύδρευση παραλιμνίων κοινοτήτων όσο και για άρδευση πολύ μεγάλων εκτάσεων. Επίσης θα πρέπει να επισημάνουμε την μεγάλη της ομορφιά και τις προοπτικές για μία αξιόλογη τουριστική της αξιοποίηση στο μέλλον.

Εδώ θα αναφέρουμε και τα σχέδια μεταφοράς νερού στο μέλλον από τον Αχελώο για την ύδρευση της Αθήνας, της Πάτρας κλπ. Δηλαδή υπάρχει ένας σχεδιασμός τέτοιος που να διερωτάται κανείς αν θα μείνει τελικά καθόλου νερό και για την Αιτωλ/νία.

13. ΠΩΣ ΔΙΑΓΡΑΦΕΤΑΙ ΤΟ ΜΕΛΛΟΝ:

Με την νέα τελική ποσότητα νερού των 3 δις κυβικών (Μόνο 2,4 δις κ.μ. στην θέση Στράτος κατά την τελευταία τριετία 1989 - 91 ενώ για το 1992 προβλέπεται μεγαλύτερη λειψυδρία από τα προηγούμενα χρόνια) αφ' ενός γίνεται προβληματική και ανέφικτη η άρδευση 1,5 εκατομ. στρεμμάτων στη Θεσσαλία, αφ' ετέρου θα δημιουργηθούν ανεπάρκειες και στις αρδεύσεις της Αιτωλ/νίας, ιδίως κατά τις περιόδους ξηρασίας όπως αυτή των ετών 1989 - 90 και 92.

Κατά την τριετία (1989 - 91) αυτή η ποσότητα του νερού στον Αχελώο ποταμό περιορίστηκε στα 2,4 δις κυβικά νερό το χρόνο, ενώ οι περιορισμένες αποθηκευτικές ικανότητες των τεχνητών λιμνών που κάθε χρόνο γίνονται και μικρότερες λόγω των μεγάλων ποσοτήτων φερτών υλών δεν είναι σε θέση να παίξουν σοβαρό ρυθμιστικό ρόλο πέραν της διάρκειας μερικών μηνών. Επίσης και η διάρκεια ζωής των νέων λιμνών είναι περιορισμένη αφού οι λίμνες Μεσοχώρας και Πύλης θα πληρωθούν από φερτές ύλες σε 50 περίπου χρόνια ενώ της Συκιάς σε 150.

Σε τέτοιες περιπτώσεις, ακόμα και μικρής σχετικά ξηρασίας, οι κοινωνικές συγκρούσεις μεταξύ των δύο περιφερειών για την διεκδίκηση επαρκών ποσοτήτων νερού θα είναι αναπόφευκτες και η κοινωνική συνοχή και ηρεμία της χώρας θα δεχεται συχνά σοβαρά πλήγματα.

Εξ άλλου στα πλαίσια της σκληρής αναθεώρησης της κοινής αγροτικής πολιτικής "ΚΑΠ" και της παγκόσμιας αναθεώρησης των δασμών και εμπορίου της GATT, υπάρχει βάσιμος φόβος να γίνει η Θεσσαλία "Μια γιγάντια χωματερή, με την διαφορά ότι η ΕΟΚ ΔΕΝ θα δίνει ενίσχυση για τα προϊόντα που θα θάβονται εκεί. (Σ. Χαϊκάλης - ΟΙΚΟΝ. ΤΑΧΥΔΡΟΜΟΣ)

Η πρόβα τζενεράλε, για το τί θα συμβεί στο μέλλον στην Θεσσαλία με την μεγάλη γεωργική παραγωγή, έγινε ήδη στην Κρήτη όπου οι ενισχύσεις για την σταφίδα δεν έφταναν το ύψος των περσινών και οι γεωργικοί ελκυστήρες εκπόρθησαν την Νομαρχία και ακολούθησε το κάψιμό της. (Λ. Λουλούδης ANTI- 18 Οκτ.1991)

14. ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΙΚΕΣ ΕΠΙΠΤΩΣΕΙΣ ΣΤΟ ΔΕΛΤΑ:

Αν οι μελέτες μιλάνε για σημαντικές επιπτώσεις στο δέλτα του ποταμού με βάση ποσότητες νερού πολύ μεγαλύτερες απ' ότι πραγματικά θα φτάνουν σ' αυτό, εύκολα αντιλαμβάνεται κανείς την ολοσχερή καταστροφή που θα επέλθει τόσο στον υδροβιότοπο όσο και στην λιμνοθάλασσα του Μεσολογγίου η οποία λόγω παντελούς ελλείψεως γλυκού νερού κατά τους καλοκαιρινούς μήνες και των μεγάλων εξατμίσεων την περίοδο αυτή, θα γίνει ακατάλληλη για την επιβίωση κάθε οργανισμού και θα μετατραπεί σε μια απέραντη αλυκή.

Σπουδαίες πηγές του δέλτα όπως αυτές της Λάμπρας, από τις οποίες αρδεύονται 18.000 στρέμματα θα στερέψουν (όπως αφήνει να εννοηθεί και η Μελέτη Περιβαλλοντικών Επιπτώσεων των υπουργείων), ενώ το θαλασσινό νερό θα εισβάλλει σε απροσδιόριστο βάθος μέσα στις ήδη καλλιεργούμενες και πολύ εύφορες περιοχές του Λεσινίου, της Κατοχής και του Νεοχωρίου καθιστώντας τις σε κάποιο βαθμό ακατάλληλες και για καλλιέργεια. Όσο για τον Πατραϊκό κόλπο ο καθένας αντιλαμβάνεται τι σημαίνει γι' αυτόν μετά την απώλεια των καθαρών νερών του Μόρνου και του Εύηνου και η απώλεια της μεγάλης ποσότητας νερών του Αχελώου.

Δεν είναι μόνο ο υδροβιότοπος του δέλτα του Αχελώου για τον οποίο δεν λαμβάνεται καμία μέριμνα, είναι και οι περιοχές του άνω Αχελώου στην Πίνδο, όπου περιπτώσεις κραυγαλέες σαν αυτές της κοινότητας Μεσοχώρας που θα μπορούσε να διασωθεί με μικρή μείωση του ύψους του φράγματος (30μ. Σ.Μαχειρίας, Καθημερινή 22/12/91) και χωρίς απώλεια ενέργειας, αφήνεται με εγκληματική αμέλεια στην πλήρη καταστροφή και με μεγάλο κόστος αποζημιώσεων για την ΔΕΗ.

Εδώ θ' αναφερθούμε και σε σημεία των μελετών περιβαλλοντικών επιπτώσεων οι οποίες φαίνεται πως τελικά επιτελούν ένα και μοναδικό σκοπό, " το να μπορεί η όποια κυβέρνηση να λέει πως έχει τις προβλεπόμενες από το νόμο μελέτες και άρα το δικαίωμα να καταστρέψει ατιμώρητα (νομικά) και αλόγιστα, τους φυσικούς πόρους της χώρας".

Στις μελέτες περιβαλλοντικών επιπτώσεων αναφέρονται μεταξύ άλλων και τα εξής.

Α. Με την εκτροπή θα εμπλουτισθεί ο Πηνειός και οι παραπόταμοι του με αποτέλεσμα την περιβαλλοντική εξυγίανσή τους.

Δηλαδή θα γίνει ένα έργο πλέον των 600 δις δρχ. για να εξυγιανθεί ο Πηνειός, ο οποίος σε αντίθεση με τα άλλα ποτάμια, έχει την ιδιότητα να μην εξυγιαίνεται με τους βιολογικούς καθαρισμούς των Θεσσαλικών πόλεων. Ο Αχελώος στις εκβολές του οποίου θα δημιουργηθεί ρύπανση λόγω της εκτροπής του, αντίθετα με τον Πηνειό εξυγιαίνεται με τους βιολογικούς καθαρισμούς των λυμάτων των πόλεων της Αιτωλ/νίας, τους οποίους και προτείνει σαν λύση, η μελέτη των Υπουργείων. Εδώ και οι μη ειδικοί μπορούν πολύ καλά να καταλάβουν τον εμπαίχημό!

Β. Θα αποκατασταθούν τα διαταραχμένα οικοσυστήματα της λίμνης Κάρλας. Αλλά η λίμνη Κάρλα, δεν στέγνωσε μόνη της, την στέγνωσαν αυτοί που μιλάνε σήμερα για την εκτροπή του Αχελώου, ή ίδιοι σαν κι' αυτούς. Δεν μας εξηγούν όμως γιατί θα πρέπει να γίνει η εκτροπή για ν' αποκατασταθούν τα διαταραχμένα (από τις ανθρώπινες επεμβάσεις) οικοσυστήματά της. Δεν φτάνουν τα 3 δις κυβικά νερού του Πηνειού για να γεμίσει η Κάρλα; μήπως πρέπει να έρθουν τα νερά από τον Αχελώο για να γεμίσουν με τις φερτές τους ύλες την σήραγγα που στραγγίζει την Κάρλα στον Παχασητικό; ή πιστεύουν πως τα ελάχιστα νερά του Αχελώου που θα φτάσουν τελικά ως αυτήν, αλλά με πολλαπλάσιες ποσότητες λιπασμάτων, φυτοφαρμάκων και ζιζανιοκτόνων θα είναι καταλληλότερα απ' αυτά του Πηνειού;

Γ. Οι επιπτώσεις στο δέλτα του ποταμού Αχελώου από την εκτροπή είναι οριακές, γιατί ήδη οι μεγάλες παρεμβάσεις έχουν γίνει από τα λειτουργούντα υδροηλεκτρικά.

Δηλαδή αφού με τα ήδη εγκατεστημένα ΥΗΕ έχουν μειωθεί σημαντικά οι φερτές ύλες, πράγμα πολύ σοβαρό όντως για το Δέλτα του ποταμού, δεν απομένει, για να τον καταστρέψουμε ολοκληρωτικά, παρά να του στερήσουμε και το νερό. Με αυτό τον τρόπο θα καταστρέψουμε και τον θαυμάσιο ψαρότοπο της λιμνοθάλασσας του Μεσολογγίου, λόγω παντελούς ελλείψεως γλυκού νερού κατά τους καλοκαιρινούς μήνες.

Δ. Για τον κλειστό κόλπο του Παχασητικού, βρίσκουν πως θα υπάρξει αρνητική επίπτωση σ' αυτόν από τις εκπλύσεις των λιπασμάτων, αλλά μπορεί ν' αντιμετωπισθεί με μια σειρά μέτρων!

Δεν μας λένε όμως γιατί αυτά τα μέτρα δεν έχουν παρθεί τόσα χρόνια που υποφέρει ο Παχασητικός από τα φυτοφάρμακα και τα λιπάσματα και ποιος θα εγγυηθεί πως θα τα παρθούν μετά την εκτροπή όταν θα έχει αυξηθεί και η ποσότητα των χρησιμοποιούμενων λιπασμάτων, τουλάχιστον κατά 280.000 τόνους ετησίως και η χρήση ζιζανιοκτόνων κατά 28 φορές; (καθ. Μάρχαρης-περίοδικό 4-ΤΡΟΧΟΙ).

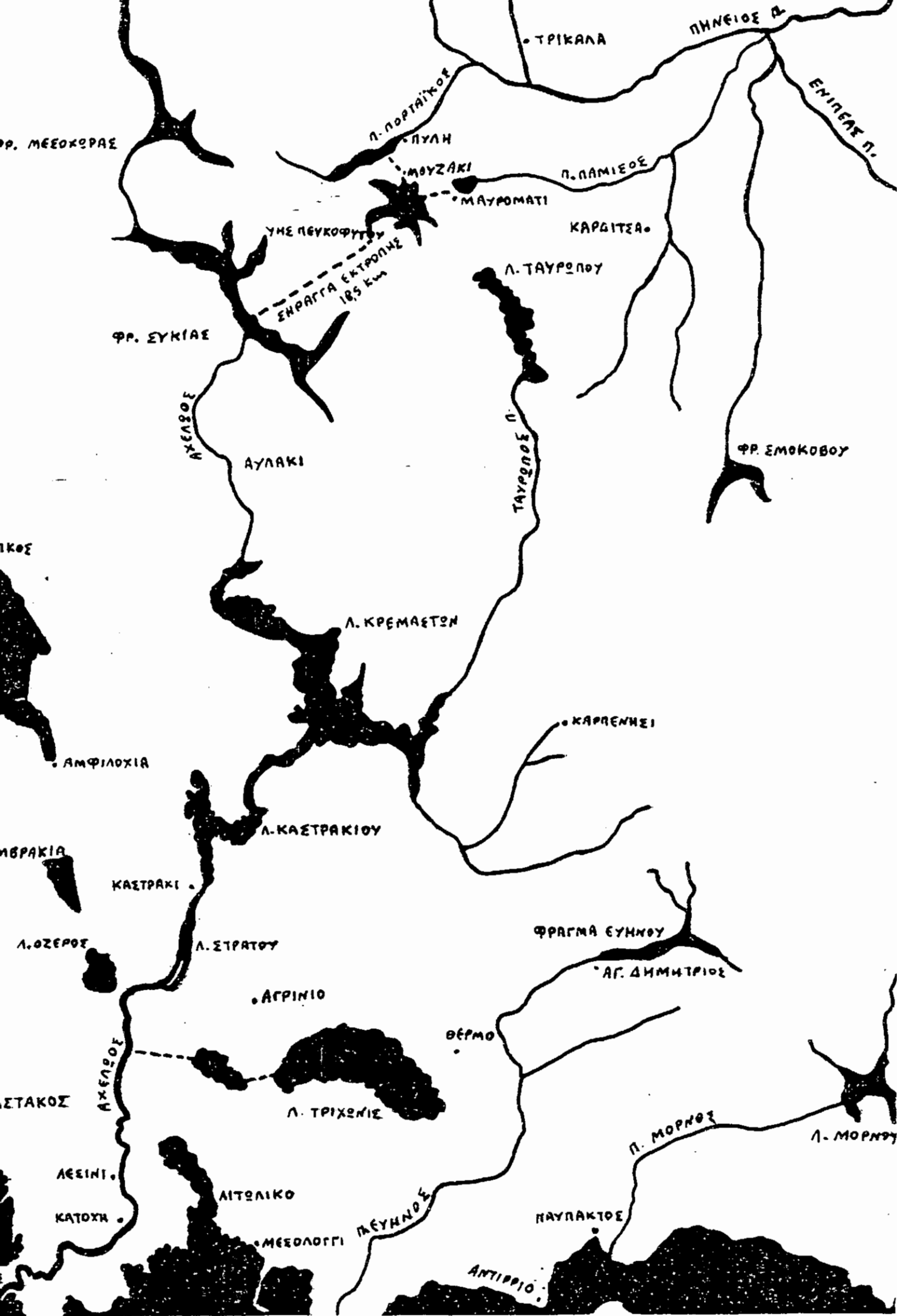
Ε. Θα πρέπει ν' αναφερθούμε επίσης στο επιχείρημα του γραφείου Παρασκευόπουλου-Γεωργιάδη, που όπως λένε με την δημιουργία των τεχνητών λιμνών θα έχουμε "την μετατροπή ενός πολύπλοκου, (και γι' αυτό απορριπτέου;) ποτάμιου κοιλαδικού τοπίου, σε εκείνη λιμναίου αισθητικού τοπίου, με νέα στοιχεία οπτικής σημασίας και με πολλές δυνατότητες προσέλκυσης δραστηριοτήτων αναψυχής και τουρισμού".

Το πόσο αναπτύχθηκαν αυτές οι δραστηριότητες στις ήδη υπάρχουσες στον ποταμό τεχνητές λίμνες Καστρακίου και Κρεμαστών είναι γνωστό. Όσο για την αισθητική των τεχνητών λιμνών, ή οι κύριοι αυτοί γνωρίζουν πολύ καλά το αισθητικό ΣΟΚ που προκαλούν οι σεληνιακές παρόχθιες ερημώσεις κατά τις αυξομειώσεις της στάθμης τους και ψεύδονται, ή στερούνται και αυτής της στοιχειώδους αισθητικής αντίληψης. Συγκρίσεις με τα συμβαίνοντα στην λίμνη του Ταυρωπού δεν μπορεί να γίνει λόγω σοβαρών τοπογραφικών διαφορών.

ΣΤ. Τέλος το μελετητικό γραφείο Θ. Θεοφύλακτος μιλάει ακόμα και για γενετική βελτίωση.. λόγω κινητικότητας πληθυσμών, που θα προέλθει από τα έργα, στην Πύλη και το Μουζάκι, (όπου υπάρχει υψηλό ποσοστό φορέων της μεσογειακής αναιμίας,). Θα λέγαμε πως εδώ λείπει και η στοιχειώδης σοβαρότητα!

14. ΛΑΘΟΣ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΑΙ ΕΚΤΙΜΗΣΕΙΣ:

- α) Αρχική ποσότητα νερού Αχελώου.....5 δις κυβικά μέτρα.
Σημερινή πραγματική ποσότητα.....<3,06 δις >> >>
- β) Αναφερόμενη ποσότητα εκτρεπομένου νερού....1,1 δις >> >>
Επιδιωκόμενη ποσότητα εκτροπής.....1,5 δις >> >>
- γ) Ποσοστό νερού εκτροπής.....22%
Πραγματικό ποσοστό.....48%
- δ) Αναφερόμενη αύξηση ηλεκτρ. ενέργειας.....500 εκατ. KWH/έτος
Στην πραγματικότητα μείωση >>231 εκατ. KWH/έτος



• ΤΡΙΚΑΛΑ

ΠΗΝΕΙΟΣ Δ.

ΕΛΙΟΣ Π.

Π. ΠΟΡΤΑΪΚΟΣ

• ΠΥΛΗ

• ΜΟΥΖΑΚΙ

• ΜΑΥΡΟΜΑΤΙ

Π. ΠΑΜΙΣΕΟΣ

ΚΑΡΔΙΤΣΑ

ΥΠΕ ΠΕΥΚΟΦΥΤΟΥ

ΣΗΡΑΓΓΑ ΕΚΤΡΟΠΗΣ
185 ΚΜ

Λ. ΤΑΥΡΟΠΟΥ

ΦΡ. ΣΥΚΙΑΣ

ΑΧΕΛΩΟΣ

ΑΥΛΑΚΙ

ΤΑΥΡΟΣ

ΦΡ. ΣΜΟΚΟΒΟΥ

Λ. ΚΡΕΜΑΣΤΟΝ

• ΚΑΡΡΕΝΗΣ

• ΑΜΦΙΛΟΧΙΑ

Λ. ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ

ΚΑΣΤΡΑΚΙ

Λ. ΘΕΡΟΣ

Λ. ΣΤΡΑΤΟΥ

ΦΡΑΓΜΑ ΕΥΗΝΟΥ

• ΑΓ. ΔΗΜΗΤΡΙΟΣ

• ΑΓΡΙΝΙΟ

ΘΕΡΜΟ

ΣΤΑΚΟΣ

ΑΧΕΛΩΟΣ

Λ. ΤΡΙΧΩΝΙΣ

Π. ΜΟΡΝΩΣ

Λ. ΜΟΡΝΩΝ

ΛΕΣΙΝΙ

ΚΑΤΟΧΗ

ΑΙΤΟΛΙΚΟ

• ΜΕΣΟΛΟΓΓΙ

ΜΕΥΗΝΟΣ

ΠΑΥΠΑΚΤΟΣ

ΑΝΤΙΠΠΙΟ

| Υ. Η. Στοιθμ. | 1955 | 1956 | 1957 | 1958 | 1959 | 1960 | 1961 | 1962 | 1963 | 1964 | 1965 | 1966 | 1967 | 1968 | 1969 | 1970 | 1971 | 1972 | 1973 |
|---------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|--------|
| ΑΓΓΑΖ | 97,0 | 58,8 | 107,5 | 112,3 | 137,3 | 106,3 | 33,9 | 35,2 | 49,9 | 53,4 | 81,8 | 69,1 | 98,5 | 39,5 | 33,2 | 31,3 | 32,5 | 47,3 | 114,8 |
| ΕΘΕΣΙΑΙΟΣ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 1,0 | 20,7 | 21,2 | 34,4 | 85,0 |
| ΑΞΩΜΑΤΑ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΓΚΙΩΝΑ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΚΑΣΤΡΑΚΙ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 478,3 | 815,7 | 830,7 | 812,2 | 649,5 |
| ΚΡΕΜΑΣΤΑ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 1049,0 | 1024,9 | 723,7 | 960,0 | 1150,5 | 1150,7 | 1114,2 | 790,0 |
| ΛΑΘΩΝΑΣ | 358,1 | 251,5 | 221,8 | 311,9 | 265,4 | 304,6 | 259,9 | 311,6 | 408,8 | 259,4 | 329,6 | 331,6 | 209,0 | 349,2 | 341,8 | 331,1 | 287,7 | 277,7 | 252,6 |
| ΛΟΥΦΟΣ | 6,5 | 8,3 | 9,2 | 11,5 | 13,1 | 15,1 | 19,5 | 32,7 | 34,3 | 44,8 | 60,2 | 60,8 | 52,5 | 52,3 | 57,6 | 59,0 | 56,8 | 57,0 | 57,0 |
| ΠΟΥΛΟΥΤΟ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΠΟΥΡΝΑΚΙ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΠΟΑΣΤΗΦΑΣ | - | - | - | - | - | 17,1 | 213,5 | 210,4 | 282,8 | 348,4 | 261,2 | 181,9 | 234,7 | 166,0 | 137,7 | 207,0 | 213,5 | 313,4 | 255,2 |
| ΣΥΗΚΙΑ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΒΕΡΦΟΙΑ | † | † | † | † | † | 7,6 | 11,7 | 6,1 | 8,5 | 10,0 | 9,2 | 7,2 | 11,8 | 12,5 | 12,0 | 9,7 | 9,5 | 10,9 | 7,6 |
| ΠΑΤΡΑ | † | † | † | † | † | † | † | † | † | † | † | † | 1,6 | 9,2 | 8,5 | 8,7 | 8,1 | 8,5 | 8,7 |
| Π. ΑΣΟΥ | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΣΕΡΡΕΣ | † | † | † | 0,6 | 1,5 | 2,4 | 2,1 | 2,4 | 3,3 | 1,8 | 2,2 | 2,7 | 2,5 | 1,3 | 2,4 | 1,1 | † | † | 1,5 |
| ΣΤΡΑΤΟΣ I | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΣΤΡΑΤΟΣ II | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - |
| ΣΥΝΟΛΟ | 501,6 | 358,6 | 338,5 | 436,4 | 417,3 | 453,1 | 540,6 | 598,4 | 787,6 | 737,8 | 744,2 | 1702,3 | 1635,5 | 1353,7 | 2032,5 | 2634,6 | 2650,7 | 2675,6 | 2221,9 |

ΜΕΣΕΣ ΕΤΗΣΙΕΣ ΠΑΡΟΧΕΣ ΑΧΕΡΣΟΥ ΣΤΟ ΚΥΛΑΚΙ
(κωβ.μ./δρ)

| | | | | |
|-------|-------|-----|------|---|
| 5-66 | 68,59 | | 2,16 | |
| 6-67 | 68,09 | | 2,15 | |
| 7-68 | 59,37 | 2,1 | 1,87 | <u>Παρατήρηση</u> |
| 68-69 | 56,42 | | 1,78 | 1) Η πρώτη στάση δίνει τη μέση ημερήσια παροχή σε m ³ /sec ανά έτος |
| 69-70 | 66,26 | | 2,09 | |
| 70-71 | 56,33 | | 1,78 | 2) Η δεύτερη στάση δίνει τον συνολικό όγκο απορροής του ποταμού ανά έτος σε διερευνητικότητα m ³ . |
| 71-72 | 49,02 | | 1,55 | |
| 72-73 | 54,08 | | 1,70 | |
| 73-74 | 59,01 | | 1,86 | |
| 74-75 | 41,58 | | 1,31 | |
| 75-76 | 35,83 | 1,6 | 1,13 | |
| 76-77 | 51,98 | | 1,64 | |
| 77-78 | 52,55 | | 1,66 | |
| 78-79 | 71,87 | | 2,27 | |
| 79-80 | 62,30 | | 1,96 | |
| 80-81 | 69,44 | | 2,19 | |
| 81-82 | 55,82 | | 1,76 | |
| 82-83 | 47,27 | | 1,49 | |
| 83-84 | 56,73 | 3,6 | 1,79 | |
| 84-85 | 47,10 | | 1,48 | |
| 85-86 | 64,73 | | 2,04 | |
| 86-87 | 44,42 | | 1,40 | |
| 87-88 | 44,47 | | 1,40 | |
| 88-89 | 36,87 | | 1,16 | |
| 89-90 | | | | Δεν έχει ακόμα υπολογισθεί. Πάντως αναμένεται ποσά μικρότερα από 88-89. |

Δεν έχει ακόμα υπολογισθεί. Πάντως αναμένεται ποσά μικρότερα από 88-89.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 1

ΙΣΧΥΣ ΚΑΙ ΠΑΡΑΓΟΜΕΝΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑ
ΑΠΟ ΥΗΣ ΣΤΟΝ ΑΧΕΛΩΟ

| ΧΩΡΙΣ ΕΚΤΡΟΠΗ | | | | ΜΕ ΕΚΤΡΟΠΗ | | | |
|---|----------------------|-------------------|---------------------|------------|----------------------|-------------------|---------------------|
| α/α | ΥΗΣ | ΙΣΧΥΣ ΣΕ MW | ΕΝΕΡΓ. ΣΕ GWh | α/α | ΥΗΣ | ΙΣΧΥΣ ΣΕ MW | ΕΝΕΡΓ. ΣΕ GWh |
| 1. | ΜΕΣΟΧΩΡΑΣ | 160 | 384 | 1. | ΜΕΣΟΧΩΡΑΣ | 160 | 384 |
| 2. | ΣΥΚΙΑΣ | 220 | 527 | 2. | ΣΥΚΙΑΣ | 60 | 154 |
| 3. | ΑΥΛΑΚΙΟΥ | 160 | 380 | 3. | ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ | 437 | 780 |
| 4. | ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ | 437 | 1077 | 4. | ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | 320 | 684 |
| 5. | ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | 320 | 892 | 5. | ΣΤΡΑΤΟΣ Ι&ΙΙ | 150 | 343 |
| 6. | ΣΤΡΑΤΟΣ Ι&ΙΙ | 150 | 439 | 6. | ΠΕΥΚΟΦΥΤΟΥ | 160 | 486 |
| | | | | 7. | ΜΟΥΖΑΚΙΟΥ | 270 | 552 |
| | | | | 8. | ΜΑΥΡΟΜΑΤΙΟΥ | 30 | 85 |
| | ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΙΣΧΥΣ | 1.447 | | | ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΙΣΧΥΣ | 1.587 | |
| | ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑ | | 3.699 | | ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΕΝΕΡΓΕΙΑ | | 3.468 |
| ΜΕΙΩΣΗ ΠΑΡΑΓΟΜΕΝΗΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ ΜΕΤΑ ΤΗΝ ΕΚΤΡΟΠΗ | | | | | | 231 GWh/έτος | |

Σημείωση: 1 MW = 1 Εκατομ. WATT, 1 GWh = 1 Εκατομ. KWh (Κιλοβατώρες)

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 2

| ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΝΕΡΟΥ ΣΤΙΣ ΘΕΣΕΙΣ = ΚΑΣΤΡΑΚΙ & ΣΤΡΑΤΟΣ = ΠΕΡΙΟΔΟΣ (1950 - 1991) = ΑΝΑ ΕΠΤΑΕΤΙΑ = | | | | | |
|---|-----|--|---|--|---|
| | | ΘΕΣΗ ΚΑΣΤΡΑΚΙ | | ΘΕΣΗ ΣΤΡΑΤΟΣ | |
| ΧΡΟΝ. ΠΕΡΙΟΔ. | ΕΤΗ | ΠΟΣΟΝ ΝΕΡΟΥ m ³ /sec. | ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΕ m ³ /έτος (X1000) | ΠΟΣΟΝ ΝΕΡΟΥ m ³ /sec. | ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΕ m ³ /έτος (X1000) |
| 1950-56 | 6 | 152,16 | 4.798.517 | 159,3 | 5.023.684 |
| 1957-63 | 7 | 156,14 | 4.924.031 | 164,0 | 5.171.904 |
| 1964-70 | 7 | 153,71 | 4.847.398 | 161,1 | 5.080.044 |
| 1971-77 | 7 | 135,42 | 4.270.605 | 141,4 | 4.459.190 |
| 1978-84 | 7 | 147,57 | 4.653.767 | 154,5 | 4.872.312 |
| 1985-91 | 7 | 97,1 | 3.065.230 | - | - |

Σημείωση: Η μείωση των υδάτων του Αχελώου κατά 1,6 δις κ.μ./έτος στην θέση Καστράκι κατά την τελευταία επταετία 1985 - 1991 σε σχέση με όλες τις προηγούμενες είναι εμφανής.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 3

| ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΕΚΦΟΡΤΙΣΕΙΣ ΜΟΝΑΔΩΝ ΤΩΝ ΥΗΣ = ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ & ΣΤΡΑΤΟΥ = ΠΕΡΙΟΔΟΣ (1985 - 1991) = ΑΝΑ ΕΤΟΣ = | | | |
|---|--|--|--|
| ΕΤΟΣ | ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΕ m ³ /sec. | ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΕ m ³ /έτος | ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΕ m ³ /έτος |
| | ΥΗΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | ΥΗΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | ΥΗΣ ΣΤΡΑΤΟΥ |
| 1985 | 122,75 | 3.871.836.000 | |
| 1986 | 122,65 | 3.868.043.000 | |
| 1987 | 101,01 | 3.185.524.000 | |
| 1988 | 91,34 | 2.880.769.000 | |
| 1989 | 74,83 | 2.360.041.000 | 2.142.749.000 |
| 1990 | 77,80 | 2.453.753.000 | 2.321.916.000 |
| 1991 | 89,94 | 2.836.645.000 | 2.751.673.000 |
| | ΓΕΝΙΚΟ ΣΥΝΟΛΟ | 21.456.611.000 | 7.216.338.000 |
| | ΠΟΣΟΤΗΣ ΚΑΤ' ΕΤΟΣ | 3.065.230.000 | 2.405.446.000 |
| | ΠΟΣΟΤΗΣ ΚΑΤ' ΕΤΟΣ ΤΕΛΕΥΤΑΙΑΣ ΖΕΤΙΑΣ | 2.550.146.000 | 2.405.446.000 |

Σημείωση: Στην θέση Στράτος που βρίσκεται σε κατώτερο σημείο στον ρού του Αχελώου από τον ΥΗΣ Καστρακίου κατά την περίοδο 1950 - 1984 είχαμε πάντα μεγαλύτερες ποσότητες νερού κατά 200 εκατομ. κυβικά. Κατά την τριετία λειτουργίας του ΥΗΣ Στράτου (89 - 91) οι ετήσιες ποσότητες νερού είναι μικρότερες κατά 100 εκατομ. κ.μ. Το γεγονός της απώλειας των 300 εκατομ. κ.μ. μπορεί να ερμηνευτεί μόνο αν δεχθούμε πως χάνονται μεγάλες ποσότητες νερού μέσα από την λίμνη της Στράτου μια και η ολική χωρητικότητά της ανέρχεται μόνο σε 80 εκατομ. κ.μ. και το γέμισμά της έγινε πολύ γρήγορα.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 4

| ΠΑΡΟΧΕΣ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ ΚΑΤΑ ΤΟ ΚΡΙΣΙΜΟ ΤΡΙΜΗΝΟ ΙΟΥΛ - ΣΕΠΤ. ΠΕΡΙΟΔΟΣ (1950 -84) | | |
|--|--------------------------------------|---|
| ΜΗΝΑΣ | ΜΕΣΟΣ ΟΡΟΣ ΣΕ m ³ /sec | ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΣΕ m ³ ΚΑΤ' ΕΤΟΣ ΕΑΝ Η ΠΑΡΟΧΗ ΔΙΕΤΗΡΕΙΤΟ ΕΠΙ ΔΩΔΕΚΑΜΗΝΟ |
| ΙΟΥΛΙΟΣ | 48,6 | 1.532.649.000 |
| ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | 34,6 | 1.091.145.000 |
| ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | 37,3 | 1.176.292.000 |
| ΜΕΣΟΣ ΟΡΟΣ | 40,1 | 1.264.593.000 |

Σημείωση: Κατά την περίοδο Ιουλ - Αυγ. σημειώνονται οι μικρότερες παροχές του ποταμού. Τα τυχόν ελλείμματα νερού για την ισορροπία του οικοσυστήματος του Δέλτα του ποταμού και της λιμνοθάλασσας του Μεσολογίου αναπληρώνονται με τις μεγαλύτερες παροχές κατά τους επόμενους μήνες. Αν όμως θεωρήσουμε πως η ελάχιστη αυτή παροχή είναι σε θέση να κρατήσει τις στοιχειώδεις ισορροπίες τότε θα πρέπει να ληφθεί πρόνοια για τροφοδοσία του Δέλτα με 1,264 εκατομ. κ.μ. νερό κάθε χρόνο.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 5

**ΕΛΑΧΙΣΤΕΣ ΠΑΡΟΧΕΣ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ ΚΑΤΑ ΤΟ
ΚΡΙΣΙΜΟ ΤΡΙΜΗΝΟ ΙΟΥΛ - ΣΕΠΤ. ΣΕ m³/sec
ΠΕΡΙΟΔΟΣ (1950 - 84)**

| ΕΤΟΣ | ΙΟΥΛΙΟΣ | ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ |
|-------------------|---------------|-------------|-------------|
| 1950 - 51 | >30 | 29,3 | >30 |
| 1951 - 52 | >30 | >30 | 29,4 |
| 1952 - 53 | >30 | 28,6 | 24,2 |
| 1955 - 56 | >30 | 25,9 | 27,5 |
| 1957 - 58 | >30 | 24,2 | >30 |
| 1960 - 61 | >30 | 24,3 | 22,4 |
| 1961 - 62 | >30 | 29,2 | >30 |
| 1964 - 65 | >30 | >30 | 24,3 |
| 1965 - 66 | >30 | 23,7 | 26,3 |
| ΜΕΣΟΣ ΟΡΟΣ | >30 | 26,4 | 25,6 |

Σημείωση: Οι υποστηρικτές του έργου λένε πως κατά το τρίμηνο Ιουλ-Σεπτ. η παροχή του νερού στο Δέλτα του ποταμού μειωνόταν στα 23 m³/sec και παρ' όλ' αυτά το οικοσύστημά του δεν διαταρασσόταν. Στον πίνακα σημειώνονται όλες οι παροχές που ήταν κάτω των 30 m³/sec στην περίοδο 1950 - 84. Επί συνόλου 408 μηνών αυτό συνέβη 13 φορές ήτοι ποσοστό 3,18% ενώ παροχές κάτω των 25 κ.μ. σημειώθηκαν 5 φορές ήτοι σε ποσοστό 1,22%. Οι μεγάλες παροχές κατά τους επόμενους μήνες αναπλήρωναν με το παραπάνω βέβαια τα σχετικά και βραχείας διάρκειας υδατικά ελλείμματα.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 6

ΕΚΦΟΡΤΗΣΕΙΣ ΥΗΣ ΜΕΓΔΟΒΑ
ΠΕΡΙΟΔΟΣ (1985 - 91)

= ΑΝΑ ΜΗΝΑ =

| ΕΤΟΣ | 1985 | 1986 | 1987 | 1988 | 1989 | 1990 | 1991 |
|--------|-------------|-------------|-------------|-------------|-------------|------------|------------|
| ΙΑΝ. | 841.000 | 1.022.000 | 32.778.000 | 1.131.000 | 1.006.000 | 1.172.000 | 1.153.000 |
| ΦΕΒΡ. | 1.633.000 | 1.292.000 | 3.004.000 | 1.147.000 | 1.234.000 | 1.135.000 | 1.180.000 |
| ΜΑΡΤ. | 1.133.000 | 1.258.000 | 2.003.000 | 1.048.000 | 942.000 | 1.392.000 | 1.307.000 |
| ΑΠΡΙΛ. | 1.441.000 | 6.405.000 | 1.290.000 | 2.191.000 | 1.878.000 | 1.080.000 | 1.054.000 |
| ΜΑΙΟΣ | 10.605.000 | 7.891.000 | 11.335.000 | 9.604.000 | 8.769.000 | 4.830.000 | 2.010.000 |
| ΙΟΥΝ. | 22.110.000 | 12.894.000 | 23.475.000 | 24.941.000 | 19.015.000 | 5.266.000 | 19.215.000 |
| ΙΟΥΛ. | 33.956.000 | 35.000.000 | 40.744.000 | 49.148.000 | 27.049.000 | 13.380.000 | 22.594.000 |
| ΑΥΓ. | 51.650.000 | 42.135.000 | 41.418.000 | 35.399.000 | 38.735.000 | 8.027.000 | 29.669.000 |
| ΣΕΠΤ. | 11.502.000 | 6.623.000 | 5.983.000 | 2.294.000 | 3.443.000 | 1.274.000 | 6.905.000 |
| ΟΚΤ. | 2.761.000 | 2.035.000 | 1.271.000 | 1.169.000 | 1.189.000 | 984.000 | 1.686.000 |
| ΝΟΕΜ. | 2.582.000 | 1.591.000 | 1.020.000 | 1.107.000 | 1.334.000 | 1.445.000 | 1.218.000 |
| ΔΕΚ. | 1.598.000 | 36.865.000 | 1.097.000 | 960.000 | 1.247.000 | 1.070.000 | 4.137.000 |
| ΣΥΝΟΛ. | 141.812.000 | 155.011.000 | 165.418.000 | 130.139.000 | 105.841.000 | 41.055.000 | 92.128.000 |

ΠΟΣΟΤΗΤΕΣ ΝΕΡΟΥ ΚΑΤΑ ΤΗΝ ΑΡΔΕΥΤΙΚΗ ΠΕΡΙΟΔΟ

132.584.000 106.578.000 124.226.000 122.555.000 98.200.000 33.761.000 82.079.000

| | |
|---|-------------|
| Μ. ΟΡΟΣ ΠΟΣΟΤΗΤΟΣ ΝΕΡΟΥ ΚΑΤ' ΕΤΟΣ. ΕΠΤΑΕΤΙΑ (1985 - 91) | 118.772.000 |
| Μ. ΟΡΟΣ ΠΟΣΟΤΗΤΟΣ ΝΕΡΟΥ ΑΡΔΕΥΤΙΚΗΣ ΠΕΡΙΟΔΟΥ (Μάης - Οκτώβρης) | 99.997.571 |
| ΠΟΣΟΣΤΟ ΝΕΡΟΥ ΚΑΤΑ ΤΗΝ ΑΡΔΕΥΤΙΚΗ ΠΕΡΙΟΔΟ | 85% |

Σημείωση: Από τον πίνακα γίνεται αντιληπτό πως το ΥΗΕ του Μέγδοβα λειτουργεί σχεδόν μόνο σαν αρδευτικό αφού το 85% του νερού του χρησιμοποιείται κατά την αρδευτική περίοδο. Αυτή θα είναι και η εικόνα μετά την εκτροπή του Αχελώου στην Θεσσαλία, με αποτέλεσμα την παραγωγή ενέργειας βάσης και μόνο κατά την θερινή περίοδο και όχι της πολύτιμης ενέργειας αιχμής και τον χειμώνα και το καλοκαίρι.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 7

| ΧΡΗΣΕΙΣ ΤΟΥ ΝΕΡΟΥ ΤΗΣ ΕΚΤΡΟΠΗΣ ΤΟΥ ΠΟΤΑΜΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ ΣΤΗΝ ΘΑΣΣΑΛΙΑ | | |
|--|---|--|
| ΔΙΑΘΕΣΗ ΝΕΡΟΥ ΓΙΑ ΚΑΛΥΨΗ ΑΝΑΓΚΩΝ | ΧΑΜΗΛΗ ΥΔΡΑΥΛΙΚΟΤΗΤΑ ΑΧΕΛΩΟΥ (Χ 0,7) (3.500 εκατομ. κ.μ.) | ΜΕΣΗ ΥΔΡΑΥΛΙΚΟΤΗΤΑ ΑΧΕΛΩΟΥ (5.000 εκατομ. κ.μ.) |
| 1. Αρδεύσεις | 800 | 1.150 |
| 2. Βιομηχανικό νερό - Υδρευση | 80 | 100 |
| 3. Διάσωση Πηνειού - Κάρλας | 220 | 250 |
| Σύνολο νερού προς Θεσσαλία | 1.100 | 1.500 |
| Υπόλοιπο στον Αχελώο | 2.400 | 3.500 |
| ΓΕΝΙΚΟ ΣΥΝΟΛΟ | 3.500 | 5.000 |

Από άρθρο του Σ. Μαγειρία στο περιοδικό "ΟΙΚΟΝΟΜΙΚΟΣ ΤΑΧΥΔΡΟΜΟΣ " 12 Μαρτίου 1992

Σημείωση: Εκτάσεις που θ' αρδευτούν με την χαμηλή υδραυλικότητα του Αχελώου είναι 800.000 κ.μ. νερού διά 640 κ.μ. ανά στρέμμα = 1.250.000 στρέμματα (Υπολογισμοί κατά Μαγειρία) και εφ' όσον χρησιμοποιηθεί όλη η ποσότητα κατά την αρδευτική περίοδο στερώντας την ΔΕΗ από πολύτιμη ενέργεια κατά τον χειμώνα. Μέση υδραυλικότητα δεν θα υπάρξει ποτέ γιατί ο ποταμός φθείνει συνεχώς και για κάθε φράγμα που γίνεται έχουμε και μια πρόσθετη απώλεια νερού.(π.χ φράγμα Στράτου, Μόρνου κλπ.)

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 8

| ΜΟΝΤΕΛΑ ΑΠΑΙΤΗΣΕΩΝ ΣΕ ΝΕΡΟ ΑΝΑ ΣΤΡΕΜΜΑ ΣΥΝΥΠΟΛΟΓΙΖΟΜΕΝΩΝ ΤΩΝ ΑΠΩΛΕΙΩΝ ΑΠΟ ΤΙΣ ΤΕΧΝΗΤΕΣ ΛΙΜΝΕΣ ΚΑΙ ΤΟΥΣ ΑΡΔΕΥΤΙΚΟΥΣ ΑΥΛΑΚΕΣ | | | |
|--|--|-----------------------------|------------------------------|
| | ΑΠΑΙΤΗΣΕΙΣ ΣΕ ΝΕΡΟ ΚΑΤΑ ΣΤΡΕΜΜΑ | | |
| | 640 m ³ /στρέμμα | 800 m ³ /στρέμμα | 1000 m ³ /στρέμμα |
| ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΕΚΤΡΟΠΗΣ | ΕΚΤΑΣΗ ΠΟΥ ΜΠΟΡΕΙ ΝΑ ΑΡΔΕΥΤΕΙ ΣΕ ΣΤΡΕΜΜΑΤΑ ΑΦΑΙΡΟΥΝΤΑΙ 250.000 ΣΤΡΕΜΜΑΤΑ ΠΟΥ ΑΡΔΕΥΟΝΤΑΙ ΗΔΗ ΑΠΟ ΓΕΩΤΡΗΣΕΙΣ | | |
| ΜΕΓΙΣΤΗ ΠΟΣΟΤΗΣ 1,5 δις κ.μ. | 2.093.000 | 1.625.000 | 1.250.000 |
| ΕΦΙΚΤΗ ΠΟΣΟΤΗΣ 1,1 δις κ.μ. | 1.468.000 | 1.125.000 | 850.000 |

Σημείωση: Από τον πίνακα γίνεται κατανοητό ότι θ' αρδεύτει έκταση μικρότερη των 1.500.000 νέων στρεμμάτων. Οι απαιτήσεις ανά στρέμμα θα κυμαίνονται από 800 - 1000 κ.μ. νερού διότι θα υπάρχουν τεράστιες απώλειες κυρίως από διαφυγές μέσα από τις τεχνητές λίμνες και από εξατμίσεις τόσο από τις λίμνες όσο και τους αρδευτικούς αύλακες. (όπως π.χ. Τεχνητή λίμνη Μόρνου, Στράτου κλπ. βλέπε πίνακα Νο 3).

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 9

| ΕΤΟΙΧΕΙΑ ΑΠΟ ΝΟΜΑΡΧΙΑ ΑΙΤΩΛ/ΝΙΑΣ Δ/ΝΣΗ ΓΕΩΡΓΙΑΣ | | | | | | | | | |
|---|------------------|-------------|---------------|--------------|--------------------|----------------|--------------------------|---------------------------|---------------------------------|
| ΔΕΙΚΤΕΣ ΦΥΤΙΚΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΕΣΟΔΑ - ΕΞΟΔΑ | | | | | | | | | |
| ΕΙΔΟΣ ΚΑΛΛΙΕΡ ΓΕΙΑΣ | ΩΡΕΣ ΕΡΓΑΣΙΑΣ | | | | ΕΞΟΔΑ | | | | |
| | ΑΝΘ/ ΠΩΝ | ΜΗΧ/ ΤΩΝ | ΑΠΟΔ /ΣΤΡ. | ΜΕΣΗ ΤΙΜΗ | ΣΠΟ ΡΟΙ /ΣΤΡ | ΛΙΠΑΣ /ΣΤΡ. | ΦΥΤΟΦ ΖΙΖΑΝ/ ΣΤΡΕΜ | ΑΜΟΙΒ. ΜΗΧΑΝ /ΣΤΡ.. | ΔΙΑΦΟΡΑ |
| ΑΡΑΒΟΣ. | 10 | 35 | 1.200 | 38,30 | 2.000 | 4.500 | 1.000 | 5.000 | 5.000 Ξ. ΑΡΔ.ΤΕΛ. ΔΙΚΑΙΩΝ |
| ΜΗΔΙΚΗ | 10 | 5 | 1350 | 28,23 | | 1.500 | 600 | 6.000 | 500 + ΑΡΔ.ΤΕΛ. 24/ΔΕΜΑ |
| ΒΑΜΒΑΚΙ | 12 | 5 | 270 | 178 | 1.200 | 2.500 | 4.000 | 6.000 | 500+ ΑΡΔ.ΤΕΛ. 4.000 ΣΥΔ. |
| ΣΙΤΟΣ | | | | | | | | | |
| ΜΑΛΑΚΟΣ | 2 | 1,4 | 300 | 35,60 | 25 | 1.700 | 500 | 2.000 | ΑΛΩΝΙΣ. ΔΙΚΑΙΩ ΜΑ 10% |
| ΣΚΛΗΡΟΣ | 2 | 1,4 | 250 | | 25 | 1.700 | 500 | 2.000 | >> |
| ΚΑΠΝΟΣ | | | | | | | | | |
| ΤΣΕΜΠΕΛΙ | 160 | 10 | 200 | 458 | | 3.400 | 9.800 | 13.000 | 3.700 |
| VIRGINIA | 112 | 36 | 270 | 783 | | 7.000 | 21.500 | 23.000 | 20.000 |
| | | | ΑΡΑΒΟΣΙΤΟΣ | | ΜΗΔΙΚΗ | | ΒΑΜΒΑΚΙ | | ΣΙΤΟΣ ΜΑΛΑΚΟΣ |
| ΣΤΡΕΜΜΑΤΙΚΗ ΑΠΟΔΟΣΗ | | | 15-20.000 | | 24.500 | | 25.000 | | 5.500 |

Σημείωση: Οι αποδόσεις των κυριωτέρων προϊόντων που θα καλλιεργηθούν στην Θεσσαλία μετά την εκτροπή είναι 15-25.000 δρχ/στρέμμα αν δε αφαιρεθεί το ποσόν των 5.000 δρχ. και πλέον που είναι η στρεμματική απόδοση του ήδη καλλιεργούμενου σίτου, 5.000 δρχ τουλάχιστον επιπλέον σαν αρδευτικό τέλος και το σε πολλές περιπτώσεις καταβαλλόμενο ενοίκιο τότε η απόδοση πέφτει σε λιγότερο από 10 - 15.000 δρχ./στρέμμα. Αν υποθέσουμε πως με τις καλλίτερες προϋποθέσεις θ' αρδευτούν 1,5 εκατομμ. στρέμματα με τα νερά της εκτροπής τότε η συνολική απόδοση σε δρχ/έτος μόλις που φτάνει το 1/10 του αναφερομένου από τις διάφορες υπηρεσίες. Το αρδευτικό τέλος υπολογίζεται να ξεπερνάει τις 10.000 δρχ. / στρέμμα.

ΠΙΝΑΚΑΣ Νο 10

| ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΑ ΚΕΡΔΗ ΓΕΩΡΓΙΚΗΣ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΑΠΟ ΤΗΝ ΕΚΤΡΟΠΗ | | | | |
|--|--|----------|---------|---------------|
| | ΜΕΣΟΣ ΟΡΟΣ ΑΠΟΔΟΣΕΩΝ ΑΠΟ ΚΑΛΛΙΕΡΓΕΙΕΣ | | | |
| | ΚΑΛΑΜΠΟΚΙ | ΤΡΙΦΥΛΛΙ | ΒΑΜΒΑΚΙ | ΜΕΣΟΣ ΟΡΟΣ |
| | 17.500 | 24.500 | 25.000 | 22.333 |
| ΑΡΔΕΥΟΜΕΝΗ ΕΚΤΑΣΗ ΣΕ ΣΤΡΕΜΜΑΤΑ | ΕΠΙΠΛΕΟΝ ΑΠΩΛΕΙΕΣ ΕΙΣΟΔΗΜΑΤΟΣ 5.000 από απώλεια εισοδήματος εκ σιτοκαλλιέργειας 5.000 επι πλέον επιβάρυνση του αρδευτικού τέλους | | | |
| | Ε Σ Ο Δ Α ΣΕ ΔΙΣΕΚΑΤΟΜΜΥΡΙΑ ΔΡΧ. | | | |
| 1.500.000 | 11,25 | 21,75 | 22,5 | 18,49 |
| 1.250.000 | 9,37 | 18,12 | 18,75 | 15,41 |

Σημείωση: Η πιθανώτερη απόδοση κάτω από τις καλλίτερες προϋποθέσεις και χωρίς να ληφθεί υπ' όψιν η περίπτωση καταβολής ενοικίου και πιθανών καταστροφών είναι 7,5 - 15.000 δρχ/στρεμ. Έτσι τα συνολικά έσοδα από γεωργική παραγωγή μόλις που φτάνουν στο ύψος των 15,5 - 18,5 δις δρχ. Η απόδοση κεφαλαίου 400 δις δρχ που απαιτούνται για την ολοκλήρωση του αρδευτικού και μόνον σκέλους με τιμές 1989 και για το οποίο η ΕΟΚ δεν δίνει επιδότηση ούτε δραχμή, θα είναι 4,6% /έτος χωρίς δυσμενή αναθεώρηση της ΚΑΠ και της GATT. Ήδη για το 1992 έχουμε διπλασιασμό της τιμής των λιπασμάτων.

ΔΗΜΟΣΙΑ ΕΠΙΧΕΙΡΗΣΗ ΗΛΕΚΤΡΙΣΜΟΥ

ΓΕΝΙΚΟΣ ΔΙΕΥΘΥΝΤΗΣ

7 Μαΐου 1992

ΘΕΜΑ : ΕΚΤΙΜΗΣΗ ΤΑΣΕΩΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΚΩΝ ΑΠΟΡΡΩΝ ΣΤΟΝ ΕΛΛΗΝΙΚΟ ΧΩΡΟ

Παρουσίαση από τον Γενικό Διευθυντή της ΔΕΗ Καθηγητή κ. Θ. Ξανθόπουλο στην Ημερίδα : "Πιθανότητα εμφάνουσας ξηρασίας και υδροδότηση της πρωτεύουσας".

1. Παροδική ξηρασία ή μονιμότερη κλιματική αλλαγή ;

Είναι γεγονός ότι το εμφανιζόμενο και φέτος φαινόμενο μεγάλης ξηρασίας στον Ελληνικό χώρο, με μεγαλύτερη ένταση στη Δυτική Ελλάδα και μικρότερη στην Ανατολική, αφνιδίασε τους υπεύθυνους διαχείρισης των υδατικών αποθεμάτων μας δεδομένου ότι η προηγούμενη έντονη ξηρασία που πραγματοποιήθηκε το υδρολογικό έτος 1989-1990, είχε ιδιαίτερα μικρή πιθανότητα επανάληψης. Γεννάται λοιπόν το ερώτημα : Τί συμβαίνει στο υδρολογικό μας ισοζύγιο και τί αναμένεται να συμβεί τα επόμενα χρόνια;

Η επιστήμη της Υδρολογίας θεωρεί ότι δύο είναι οι πιθανότερες εξηγήσεις του φαινομένου : Είτε πρόκειται για έμμονη αλλά παροδική περίοδο ξηρασίας, είτε πρόκειται για μονιμότερη κλιματική αλλαγή.

Το φαινόμενο της έμμονης αλλά παροδικής ξηρασίας απαντάται συχνά στις υδρολογικές αλλά και άλλες γεωφυσικές διαργασίες. Είναι ιστορικά γνωστό και με τον όρο "φαινόμενο Ιωσήφ", σύμφωνα με το βιβλικό μύθο των επτά παχειών και επτά ισχνών αγελάδων. Πρόκειται για την τάση των γεωφυσικών χρονοσειρών να εμφανίζουν εναλλασσόμενες μεγάλες περιόδους είτε συνεχώς μικρών είτε συνεχώς μεγάλων τιμών. Ειδικότερα η έμμονη ξηρασία προκύπτει όταν η τροποσφαιρική κυκλοφορία, υπεύθυνη για τη γένεση των καταιγίδων, αλλοιώνεται περιοδικά έτσι ώστε να κάνει λιγότερο πιθανή την εμφάνιση καταιγίδων σε ένα συγκεκριμένο τόπο καθόλο το διάστημα της περιοδικής αλλοίωσης. Δυστυχώς το σημερινό επίπεδο ανάπτυξης της υδρολογίας και των συναφών επιστημών (Μετεωρολογία, Κλιματολογία) δεν επιτρέπει καμμία ουσιαστική πρόβλεψη της διάρκειας ενός τέτοιου φαινομένου.

Η μονιμότερη κλιματική αλλαγή εξηγείται από το γεγονός ότι το κλίμα ενός τόπου, το οποίο ορίζεται ως ο μέσος, τοπικά, καιρός μίας μακράς χρονικής περιόδου (π.χ. 30 ετών), δεν είναι σταθερό. Αντίθετα οι βαθμιαίες αλλά και απότομες κλιματικές αλλαγές αποτελούν μάλλον τον κανόνα παρά την εξαίρεση στην ιστορική πορεία. Οι αλλαγές αυτές, εκτός από μία κατηγορία προβλέψιμων περιοδικών διακυμάνσεων με

περιόδους δεκάδων χιλιάδων ετών που δεν συσχετίζονται με το φαινόμενο που μας απασχολεί, είναι ακανόνιστες και εμφανίζονται σε όλες τις χρονικές κλίμακες. Οι γνώσεις μας σχετικά με τις αιτίες που τις προκαλούν παραμένουν δυστυχώς πολύ ελλιπείς και συνεπώς τα σχετικά φαινόμενα δεν είναι δυνατόν να προβλεφθούν. Οι μεταβολές στη χημική σύνθεση της ατμόσφαιρας, φυσικές και ανθρωπογενείς, (αέρια θερμοκηπίου κλπ.) ασφαλώς είναι μία από τις αιτίες που προκαλούν κλιματικές αλλαγές, αλλά προς το παρόν δεν μπορούν να συσχετισθούν επακριβώς με τις κλιματικές αλλαγές. Πάντως ανεξάρτητα, από τα αίτιά τους, οι κλιματικές αλλαγές συνδέονται με διαφοροποιήσεις τόσο στην ποσότητα όσο και στη χρονική κατανομή της βροχόπτωσης μέσα στο έτος και συνακόλουθα της απορροής.

Οι δύο παραπάνω προσεγγίσεις στην ερμηνεία του φαινομένου της ξηρασίας δεν είναι τελείως διάφορες μεταξύ τους. Σύμφωνα με ορισμένες απόψεις και η εμμονή μπορεί να αποδοθεί σε μη στασιμότητα της μέσης τιμής μιας χρονοσειράς, η οποία μπορεί να θεωρηθεί ως το αποτέλεσμα κλιματικών αλλαγών, φυσικών ή ανθρωπογενών, ή και ανομοιογενειών στις σειρές των δεδομένων.

2. Εξέλιξη των επιφανειακών απορροών στον Αχελώο και τον Αλιάκμονα

Οι αξιόπιστες υδρομετρήσεις στους μεγάλους Ελληνικούς ποταμούς, καλύπτουν μία περίοδο 25 - 30 ετών. Υπάρχουν και υδρομετρήσεις μειωμένης αξιοπιστίας που καλύπτουν άλλο ένα σημαντικό διάστημα της τάξεως των 30 ετών. Κατά συνέπεια δεν είναι δυνατόν να γίνουν ακριβείς και ποσοτικοποιημένες εκτιμήσεις για μονιμότερη κλιματική αλλαγή στον ελληνικό χώρο, δεδομένου ότι και οι βροχοπτώσεις, για τις οποίες υπάρχουν καλές χρονοσειρές μεγάλης διάρκειας δεν συνδέονται κατά τρόπο απλό με τις απορροές.

Από τα ιστογράμματα των μέσων ετήσιων απορροών, φαίνεται μία σαφής τάση μείωσής τους κατά την τελευταία 50ετία. Είναι δε γεγονός ότι οι εκτιμήσεις που είχαν γίνει κατά την προ του 1965 περίοδο, και είχαν στηριχθεί σε συσχετίσεις μεμονωμένων υδρομετρήσεων με βροχομετρικές σειρές, αποδείχτηκαν υπεραιτιόδοξες για τον σχεδιασμό των μεγάλων ταμιευτήρων μας. Π.χ. το ΥΠΕ των Κραμαστών, σχεδιάστηκε για μέση ετήσια παραγωγή 1260 GWH. Απολογιστικά, κατά την περίοδο 1966-1990, η μέση ετήσια παραγωγή του περιορίστηκε, κυρίως λόγω μειωμένων εισροών στις 971 GWH.

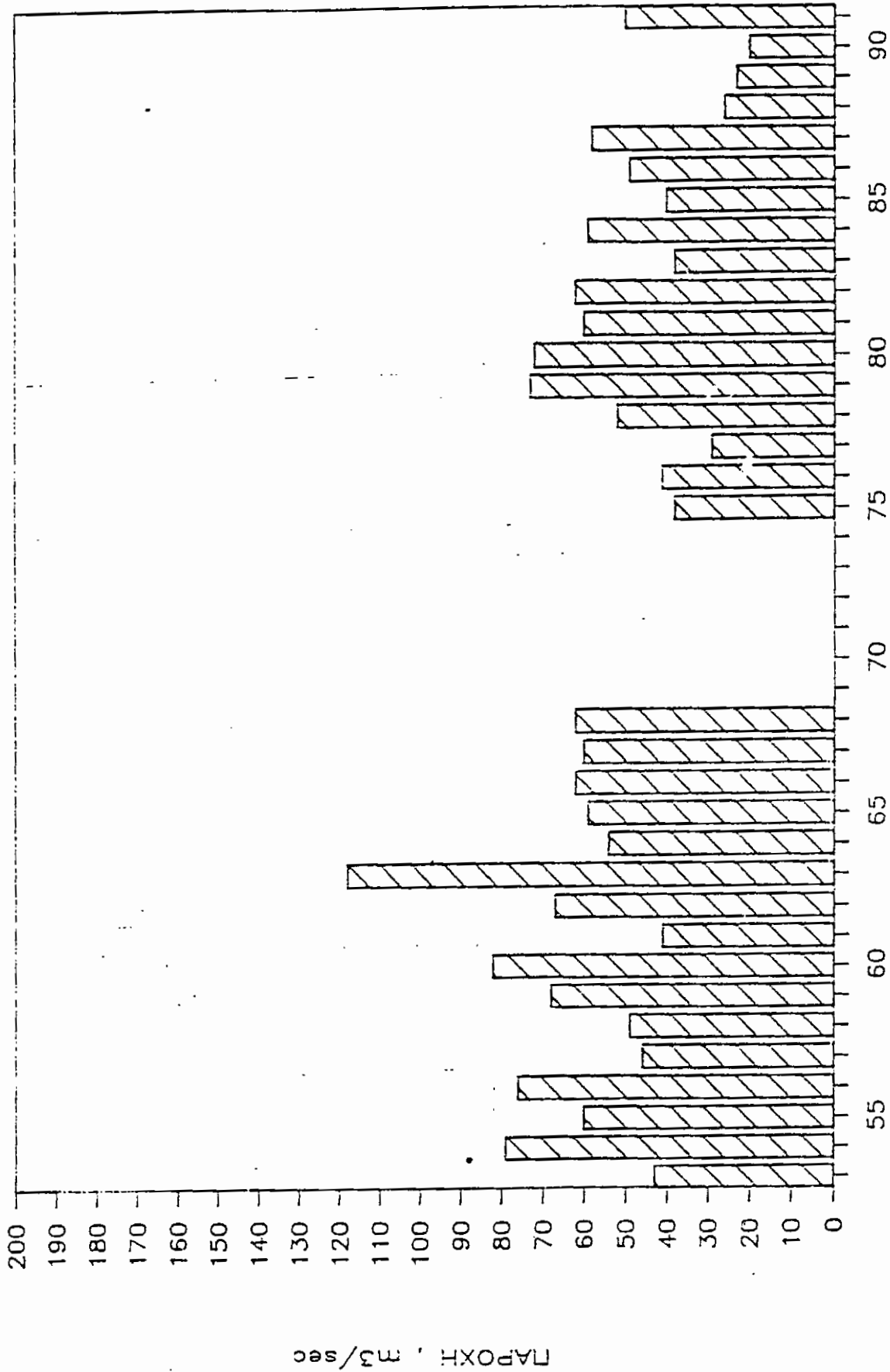
Ως χαρακτηριστικά παραδείγματα αναφέρονται ο Αχελώος και ο Αλιάκμονας. Από τα συνημμένα ιστογράμματα για μεν τον Αχελώο, η πτωτική τάση των απορροών κατά το διάστημα 1941 - 1991 είναι όχι μόνο προφανής αλλά και ποσοτικά σημαντική. Ανάλογη τάση αλλά λιγότερο έντονη παρουσιάζεται στον Αλιάκμονα, όπου η 40χρονη σειρά, δείχνει επίσης μία σαφή πτωτική τάση κυρίως κατά την τελευταία 20ετία. Επισημαίνεται εδώ ότι οι πτωτικές τάσεις των παραπάνω χρονοσειρών επιβεβαιώνονται από την πληρέστερη και μεγαλύτερη χρονοσειρά της Λακάνης απορροής Υλίκης - Βοιωτικού Κηφισού (1921-1991), όπου επίσης εντοπίζονται βαθμιαίες αλλά σημαντικές μειώσεις των μέσων ετήσιων παροχών.

3. Συμπεράσματα

- α. Το περιορισμένο εύρος των αξιόπιστων χρονοσειρών επιφανειακής απορροής στους Ελληνικούς ποταμούς, δεν επιτρέπει ακριβή και ποσοτικοποιημένα συμπεράσματα της μονιμότερης κλιματικής αλλαγής στο σημαντικό, για την οικονομική ζωή του τόπου, υδρολογικό μέγεθος της απορροής. Είναι όμως προφανής η πτωτική τάση των απορροών κατά την τελευταία τουλάχιστον 50ετία.
- β. Οι συνηθισμένες έμμονες των παροδικών ξηρασιών πλήττουν ασφαλώς και κατά την παρούσα περίοδο τις απορροές στον Ελληνικό χώρο. Οποιαδήποτε πρόβλεψη για τη διάρκεια τους ή την ποσοτική περιγραφή τους, είναι ουσιαστικά αδύνατη.
- γ. Λαμβάνοντας υπόψη τις ανομοιογένειες των δειγμάτων και την πτωτική τάση στη λεκάνη του Βοιωτικού Κηφισσού και εφαρμόζοντας προχωρημένες τεχνικές σε υπάρχοντα υδρολογικά δείγματα, η ερευνητική ομάδα του Τομέα Υδατικών Πόρων του ΕΜΠ (Δ. Κουτσογιάννης, Γ. Ναλμπάντης και Ν. Μαρμάσης) παρουσιάζει σήμερα την εκτίμησή του κινδύνου ανεπάρκειας του υδροδοτικού συστήματος της Αθήνας, σε συνθήκες έμμονης ξηρασίας. Είναι βέβαια προφανές ότι η εκτίμηση αυτή είναι προς το μέρος της ασφάλειας, δεδομένου ότι η πιθανότητα διακοπής της έμμονης ξηρασίας και επαναφοράς σε ομαλή υδρολογική περίοδο είναι σημαντική.

ΜΕΣ.ΕΤΗΣΙΕΣ ΠΑΡΟΧΕΣ ΑΛΙΑΚΜΟΝΑ

ΠΟΛΥΦΥΤΟ, 1953-1991



ΓΙΑ ΕΤΗ 69-74 ΔΕΝ ΥΠΑΡΧΟΥΝ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΔΕΗ





Έργο μεγάλης πνοής

• ΣΤΕΛΙΟ ΜΑΓΕΙΡΙΑ •

Το τελευταίο καιρό παρατηρείται μια, θα λέγαμε, συντονισμένη προσπάθεια παραληροφόρησης της κοινής γνώμης και της ΕΟΚ, με προφανή σκοπό να μην αποποιηθεί η εκτροπή του Αχελώου, να υμνηθεί, ή τουλάχιστον να αναβληθεί η αποποίησή της. Η παραληροφόρηση αυτή τους εξής τομείς: 1) στην ενέργεια, 2) στις επενδύσεις περιβάλλοντος 3) στην οικονομία του έργου.

Παραβολή ενέργειας.

Οι παραβολή ενέργειας είναι. Πού παράγεται περισσότερη ενέργεια, στην κοίτη του Αχελώου, δηλαδή στην εκτροπή, ή με το σχήμα της εκτροπής, και ως «λύση Μαγειρία»; Το «παράδοξο» είναι η περισσότερη ενέργεια παράγεται με το σχήμα της εκτροπής, για τους εξής λόγους:

Πρώτα μαζί με το νερό της εκτροπής από τον Αχελώο αξιοποιείται ενεργειακά και το νερό των ανών Πύλης και Μουζακίου. Αυτό δίνει τομύρια κλοθωτάρες το χρόνο (εκτός από την εκτροπή).

Κατά τη γνωμοδότηση της ELECTRO-Προσέγγιση εκτροπής, θα πρέπει να λησασταθεί (υποκατασταθεί) και μέρος των ανών αντήσεων από τα βαθιά φρέατα, με το νερό του Αχελώου. Από την εξοικονόμηση ενέργειας από το σημείο αυτό θα έχουμε καθαρό κέρδος άλλων 130-150 εκατομμυρίων (KWH), ανάλογα με την υποστήριξη.

Κατά τη γνωμοδότηση πάλι της E-W, σε περίπτωση εκτροπής, ο Υδροηλεκτρικός Σταθμός (Παραποτάμου επάνω από την περιοχή των ανών, καθίσταται κατασκευάσιμος και λειτουργικός. Κέρδος άλλων 170 εκατ. KWH.

Κατά το κέρδος, υπάρχει και σοβαρό ενεργειακό κέρδος, υπάρχει και σοβαρό ενεργειακό κέρδος στον ΥΗΣ Ταυρωπού. Σήμερα, ο σταθμός είναι προορισμένος για λειτουργία αιχμής, δηλαδή λειτουργεί 3-4 ώρες το 24ωρο κατά τις μεγάλες ζήτησης ενέργειας, στην περίπτωση έχει αχρηστευθεί, αφού λειτουργεί σύμφωνα με τις απαιτήσεις των αρδεύσεων κατά το νερό κατά τη χειμερινή περίοδο στη λίμνη Πλαστήρα ώστε να λειτουργεί

κυρίως κατά την αρδευτική περίοδο επί πολλές ώρες με χαμηλής αξίας ενέργεια (ενέργεια βάσης). Με την εκτροπή, αυτός ο ΥΗΣ Ταυρωπού (Πλαστήρα) απελευθερώνεται και το ενεργειακό κέρδος από την παραγωγή υψηλής τιμής ενέργειας αιχμής ξεπερνά το ισοδύναμο των 200 εκατ. KWH.

Το άθροισμα αυτών των τεσσάρων σημείων είναι αυτό που δίνει ενεργειακή υπεροχή έναντι της αξιοποίησης του νερού στην κοίτη του Αχελώου, άνω των 400 εκατ. KWH.

2. Περιβαλλοντικές επιπτώσεις.

Ιδιαίτερα στο σημείο αυτό, από τους οικολόγους γίνεται συστηματική παραπλάνηση.

Εδώ και περισσότερα από 30 χρόνια, όταν στον Αχελώο δεν υπήρχε ακόμη κανένα φράγμα, κατά την κρίσιμη τρίμηνη περίοδο Ιουλίου - Αυγούστου - Σεπτεμβρίου, η παροχή του Αχελώου στο Δέλτα του έπεφτε σχεδόν μέχρι και 23 μ³/δλ. Τότε, είχε καταστραφεί το Δέλτα αυτό; Φυσικά όχι. Σήμερα όμως που υπάρχει η δυνατότητα να ρυθμίζονται όλα τα νερά των μεγάλων παροχών (400-500 μ³/δλ.) της χειμερινής περιόδου στη μεγάλη λίμνη των Κρεμαστών - και όχι μόνον -, κατά την επικίνδυνη αυτή τρίμηνη περίοδο, θα αποδίδεται από τα μεγάλα αυτά υδατικά αποθέματα στις εκβολές (Δέλτα) του Αχελώου πολύ μεγαλύτερη παροχή νερού ασφαλείας (π.χ. 60 μ³/δλ.), αφού αυτό εξασφαλίζεται, ακόμη και σε έτη χαμηλών υδάτων. Πού είναι λοιπόν το πρόβλημα; Γιατί παραπλανούν την κοινή γνώμη και την ΕΟΚ, κρουθλώντας Άγγλους ορνιθολόγους και άλλους ξένους;

Αυτή δε η «λύση Μαγειρία» της εκτροπής, βοηθά το Δέλτα του Αχελώου, γιατί με την αφαίρεση από το συνολικό όγκο νερού του Αχελώου των 5.000 εκατομμυρίων κυβικών μέτρων μιας ποσότητας νερού 1.500 εκατ. κ.μ. προς τη θεσσαλική πεδιάδα, αυξάνεται κατά τον αντίστοιχο αυτό όγκο η ρυθμιστική δυνατότητα της λίμνης των Κρεμαστών.

3. Η οικονομικότητα του έργου εκτροπής.

Καταρχήν πρέπει να τονιστεί ότι, αφού το σχέδιο αυτό της εκτροπής δίνει ενεργειακή υπεροχή που μπορεί να φθάσει το μισό δισεκατομμύ-



Ψαράδες στο Μεσολόγγι

ριο KWH το χρόνο, μόνο γι' αυτό το λόγο, θα έπρεπε να εκτελεστεί χωρίς άλλη συζήτηση.

Η μελέτη όμως και η παραβολή όλων των παραμέτρων δείχνει ότι το έργο αυτό εξαγοράζεται πλήρως σε 3,5 χρόνια. Κι αυτό γιατί, με την καθυστέρησή του μέχρι τώρα που πέτυχαν οι αντιπαλοί του, μπορεί μεν να έχει φθάσει το κόστος κατασκευής του σε υψηλά επίπεδα, παράλληλα όμως έχει ανέβει και το ετήσιο λαμβανόμενο όφελος (ενεργειακό, αρδευτικό κ.λπ.). Έτσι, με τα δεδομένα του 1989, στην τελική του μορφή, με πλήρη ανάπτυξη των αρδευτικών του δικτύων και απαιτούμενη συνολική δαπάνη 540 δισ. δραχμών, το λαμβανόμενο ετήσιο όφελος υπολογίζεται σε 170 δισ. δραχμές, οπότε η πλήρης απόσβεσή του θα είναι 540: 170 = 3,176 έτη! Γνωρίζουν οι εχθροί του σχήματος αυτού της εκτροπής κανένα άλλο έργο (π.χ. μετρό, αεροδρόμιο, ζεύξη Ρίου - Αντιρρίου κ.λπ.), ή οποιαδήποτε άλλη επένδυση που να εξαγοράζεται έστω σε 3,5 χρόνια;

Πρόκειται για ένα έργο που θα διευθετήσει το περιβάλλον και στις δύο λεκάνες, Αχελώου και Πηνειού, που θα δημιουργήσει 30.000 νέες θέσεις εργασίας, που θα δώσει ριζική λύση στο μεγάλο υδατικό πρόβλημα της Θεσσαλίας με κόστος νερού μόνον 6 (έξι) δραχμές το κυβικό και μεγάλες ποσότητες ηλεκτρικής ενέργειας.

* Ο Στέλιος Μαγειρίας είναι υδροενεργειακός μηχανικός

== ΕΚΤΡΟΠΗ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ ==

ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΗΛΕΚΤΡΙΚΗΣ ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ:

Στο σημείο αυτό έχει επέλθει ηθελημένη σύγχυση και μερικοί μιλάνε για αύξηση της παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας μετά την εκτροπή. Αλλά με την μεγάλη εκτροπή που επιδιώκουν οι Θεσσαλοί δηλ. 1,5 δις κυβικά, ματαιώνεται η κατασκευή του ΥΗΣ Συκιάς και του ΥΗΕ Αυλακίου.

Από την άλλη μεριά στην Θεσσαλία θα κατασκευασθούν οι ΥΗΣ Πευκοφύτου, Μουζακίου και Μαυροματίου με τους οποίους θ' αυξηθεί μεν η εγκατεστημένη ισχύς κατά 140 MW, αλλά θα έχουμε μείωση της παραγόμενης ενέργειας κατά 231 εκατ. KWH/έτος και αυτό που έχει σημασία φυσικά είναι η παραγωγή και όχι η ισχύς. (Βλέπε πίνακα Νο 1)

Είναι επίσης γνωστό πως ο διοικητής της ΔΕΗ κ. Ξανθόπουλος με επιστολή του προς τον υπουργό οικονομικών ζητάει 139 δις δρχ. για την ζημιά που θα υποστεί η ΔΕΗ από την εκτροπή.

Οι υποστηρικτές του έργου παραπλανούν αναφέροντας αύξηση της παραγομένης ενέργειας κατά 500 εκατομ. KWh/έτος. Συγκεκριμένα σε άρθρο του ο κ. Μαγειρίας στο περιοδικό "ΕΠΤΑΜΙΣΙ" στις 31 Ιανουαρίου 1992 με ανεπίτρεπτες αληθεύσεις αποδεικνύει πως θα έχουμε αυτή την αύξηση ενέργειας μετά την εκτροπή. Αλλά ένα προς ένα ανατρέπονται όλα τα επιχειρήματα του ως εξής. (βλέπε φωτοτυπία)

Ο κ. Μαγειρίας αναφέρει στο εδάφιο

α) " Από την εκμετάλλευση των υδάτων των παραποτάμων του Πηνειού Πορταϊκού και Πάμισσου θα έχουμε ένα ενεργειακό όφελος της τάξεως των 130 εκατομμ. κιλοβατwhρών το χρόνο ". Στον πίνακα Νο 1 όμως έχουμε υπολογίσει αυτή την ενέργεια που θα παράγεται από τους ΥΗΣ Μουζακίου και Μαυροματίου οπότε η τελική απώλεια των 231 εκατομμ. κιλοβατwhρών παραμένει.

β) " Κατά γνωμοδότηση της ELECTRO-WATT σε περίπτωση εκτροπής, θα υποκατασταθεί μέρος των υπογείων αντλήσεων από τα βαθιά φρέατα, με το νερό από τον Αχελώο, με ενεργειακό κέρδος 130-150 εκατ. KWH/έτος. Η εξοικονομούμενη όμως ενέργεια που αναφέρεται εδώ είναι ικανή ν' αρδεύσει έκταση 250.000 στρεμ. περίπου και επομένως ενώ από την μία μεριά θα έχουμε όντως ενεργειακό κέρδος της τάξεως των 2,5-3 δις δραχ. από την άλλη θα έχουμε απώλεια γεωργικού προϊόντος αξίας 20-25 δις δραχ/έτος περίπου βάσει των στοιχείων του ΥΠΕΘΟ. Αυτό θα συμβεί διότι θ'αρδευτούν με τα νερά του Αχελώου 250.000 στρέμ. που ήδη αρδεύονται και έτσι δεν θα έχουμε καμία αύξηση γεωργικού προϊόντος από την έκταση αυτή.

γ) " Με την εκτροπή θα γίνει κατασκευάσιμος ο ΥΗΣ παραποτάμου προ των Τεμπών με κέρδος 170 εκατομμ. KWh". Αλλά πως είναι δυνατόν αφού ο ίδιος σε άρθρο του στον οικονομικό Ταχυδρόμο (12/3/92) λέει πως στην κοίτη του Πηνειού θα δωθούν 220 - 250 εκατομμ. κυβικά νερό από τον Αχελώο, ενώ από την άλλη μεριά θα του αφαιρέσουμε 280 - 300

εκατομ. κυβικά με τα φράγματα Πύλης και Μουζακίου των παραποτάμων του Πηνειού Πορταϊκού και Πάμισσου τα οποία και θα οδηγήσουμε στις αρδεύσεις; Τελικά πώς γίνεται εκμεταλεύσιμος ο σταθμός με μείωση του νερού του Πηνειού;

δ) " Υπάρχει σοβαρό ενεργειακό κέρδος στον ΥΗΣ Ταυρωπού. Σήμερα ο σταθμός αυτός προορισμένος για λειτουργία αιχμής, 3-4 ώρες το 24ωρο κατά τις ώρες της μεγάλης ζήτησης, έχει αχρηστευθεί αφού λειτουργεί σύμφωνα με τις απαιτήσεις των αρδεύσεων, μαζεύοντας νερό κατά τη χειμερινή περίοδο στη λίμνη Πλαστήρα ώστε να λειτουργεί κατά την αρδευτική περίοδο επί πολλές ώρες με χαμηλής αξίας ενέργεια (ενέργεια βάσης). Το ενεργειακό κέρδος από την παραγωγή υψηλής τιμής ενέργειας αιχμής ξεπερνά το ισοδύναμο των 200 εκατ. ΚWH/έτος". (βλέπε πίνακα Νο 6).

Τίποτα δεν θα έδινε τόσο παραστατικά την εικόνα του τί θα γίνει από την στιγμή που θ' αρχίσει η άρδευση της Θεσσαλίας με τα νερά του Αχελώου. Μετά την εκτροπή που γίνεται για να ποτίσει 1,5 εκατ. στρέμματα της Θεσσαλίας, το νερό ή θ' αποθηκεύεται όλο κατά την διάρκεια του χειμώνα για να χρησιμοποιηθεί μόνο κατά την αρδευτική περίοδο (Μαΐου - Οκτωβρίου) παράγοντας χαμηλής αξίας ενέργεια βάσης, ή για λόγους ενεργειακούς τους οποίους τόσο προβάλλουν, η μισή ποσότητα νερού θα χρησιμοποιείται κατά τους χειμερινούς μήνες και άρα θα αρδεύονται τελικά τα μισά στρέμματα γης στην Θεσσαλία με ανάλογη μείωση και του γεωργικού προϊόντος στο μισό του υπολογιζομένου.-

30-06 92 11:33

030 1 5225441

OBES

00

19-JUN-1992 15:53

FROM GENERAL CORPET SA LAMPROU

TO

5225441-

P. 01

BURO

10562 Αθήνα

ΕΛΛΑΔΑ

25 Μαΐου 1992

Ανοιχτή Επιστολή

Απόστολές Κιότι

Η Τηλεφωνική Έκθεση για το περιβάλλον και τις διατάξεις των Εθνικών
 (Εθνική) παραμένει με αυξανόμενο ενδιαφέρον τα όφελια της χώρας σας να
 αφορούν την κατάσταση του κοινού Ανεπτυχόμενου Όπως γίνεται φανερό με βάση
 μεγάλα ποσά νερού που υδάτος υπάρχει το υδάτινο 19 μμ και
 πέρα υδροκαταστάσεων εργοστάσια που είναι να ανεπτυχθούν η εξαγωγή των
 κοινών αυτών υδάτων αυτού κοινών ο οποίος είναι υδάτος των υδροκαταστάσεων
 και υδροκαταστάσεων που θα εξυπηρετούν των υδάτων και των κοινών
 υδροκαταστάσεων ενεργείας

Με την αποδοχή των υδροκαταστάσεων των Εθνικών Εξ Εθνικών Εθνικών
 υδροκαταστάσεων που το οποίο θα είναι εξαγωγή υδροκαταστάσεων
 των υδάτων υδροκαταστάσεων που θα παραχθούν Η κοινή θα έχει σαν
 αποτέλεσμα των υδάτων και οφέλους των Ανεπτυχόμενων υδάτων 50%
 Η ποσότητα υδάτων η οποία θα αυξηθεί θα αποτελείται από υδροκαταστάσεων
 υδροκαταστάσεων υδροκαταστάσεων θα είναι από τους πιο επιβλαβείς υδροκαταστάσεων
 της υδροκαταστάσεων των υδροκαταστάσεων Η ποσότητα αυτή είναι
 των υδάτων είναι ένας αναγκαίος και αναγκαίος για τον
 πηγή τα οποία αποτελούν με εξαγωγή των υδροκαταστάσεων της
 υδροκαταστάσεων και διαβάσει είναι κοινών Είναι εξαγωγή υδροκαταστάσεων

συμμετοχή. Προσπαθείται από τις αρχές της ΕΟΜ περί αποβλαβής των
πτηνών αυτών ενόσω και από των ευδαιμόνων των Ramsar και από
τις ευδαιμόνους των Bönns και των Bönns.

Από τα δύο αυτά αυτών ;
Επίσης θα έχει γίνει καλή μελέτη επί των επιπτώσεων και θα έχει
το έργο στο πεδίο των άλλων οργάνων να αναζητήσει από οι συνέπειες
ή από.

Το της ΕΟΜ για οικονομική ευλαχία στο έργο αυτό επιμένει να προτείνει
την αποβλαβή των δεινών των πτηνών ;

- των αρχών της ΕΟΜ περί αποβλαβής των πτηνών
- των αρχών της ΕΟΜ περί των επιπτώσεων στο περιβάλλον και
- τις ευδαιμόνους των Ramsar και των ευδαιμόνων των Bönns και τα
Bönns

Δεν θα γίνεται καμία προσπάθεια να γίνει η Επικρατεία από τα μέσα
μετά συλλογής πληροφοριών ή από το υδρογραφικό έργο-καταγραφή
των συνθηκών από την οποία μπορεί να προκύψει η επιρροή της
και των υφιστάμενων αυτών ώστε να διατηρηθούν των αποτελεσμάτων
τους αβία

Συμπερασματικά με τις πληροφορίες εδωκέναι η κοινή επιδίωξη τα Ανεπτυχθέντα θα
επιφέρει την υποστήριξη υδρογραφικών εργασιών τα οποία θα
έχουν μεγάλο οικονομικό κόστος με ελαφρύτατα αποτελέσματα οικονομικών
παραγόμενα. Επίσης θα επιφέρει το έργο των επιπτώσεων τις
πληθύνει ή οποία είναι καλή στην ψήφισή και στην. Είναι έργο
δυσβάστατο το έργο ή οικονομικών κόστους. Πάντα ο αποβλαβή
αποβλαβή και την και από το έργο τους θα πρέπει να είναι
επίσης να λαμβάνεται με καλό τρόπο υδατός και την αβία και
οργάνων τα οποία μπορεί να γίνει. Της ευδαιμόνων από θα είναι

Η επιθυμία ότι η ΕΟΠ θα μπορούσε να αγοράσει με την διαπρα-
 γματευση των υφών με την αλλαγή. Δεχόμενοι με άμεση την
 απόδοσης των όρων έχουν εδύξει ου θα διαπραγματευτεί με τον
 κρεμαστές ου οι τελειών των αρθρώνων κρεμαστών θα αρθρωνήσουν
 για υφώνια ενάδα τα 1986. Όπως η επιθυμία της ΕΟΠ είναι
 προτιμώμενη υφώνια των υφών των αρθρώνων κρεμαστών με το κατάλοιπο
 30% (παραουσιάζει GAP). Στη συνέχεια αλληλίο της καθίσταται
 επιθυμία άσκησης με το χυρά και
 Στο πλαίσιο των μεταρρυθμίσεων χρηματική διαπραγματευση με το κατάλοιπο
 και την με επιθυμία όσα τα κρεμαστών επιθυμώμενα και τα
 διαπραγματευτεί με το με παραουσιάζει ούτως ή άλλως
 ούτως ή άλλως ΕΟΠ.

Κα τιμή

Hubert Weinzler

Εκτός των Αθηναϊκών Τειχών

Γιατί να γίνει το έργο του Αχελώου, αφού μόνο δεινά επιφυλάσσει;

ΕΑ σημαντική συμβολή στον γεμάτο επιχειρήματα διάλογο για λουσζπημένο έργο της εκτροπής λχελώου συνστά το κείμενο το ακολουθεί και το οποίο ροκ ε από το Αγρίνιο ο κ. Δ. Λυμπος-εκ μέρους της Επιτροπής Αγρ-αν για το Περιβάλλον. Είναι εντυ-ακά τα στοιχεία και τα επιχειρή-που περιέχει και νομίζουμε ότι η-ρά που προωθεί το έργο και-ς η κυβέρνηση (αλλά και τα λοιπά-στα) θα οφέλε να αντιπαραταθεί-άλογα στοιχεία για να πείσει περί-θνικής χρησιμότητας του έργου:

ΑΤ' ΑΡΧΗΝ θα θέλαμε να σας-πληροφορήσουμε ότι θέση-ππρωπής μας είναι ότι το έργο-εκτροπής του Αχελώου λόγω-οικονομικών, τεχνικών και οικιο-ών του μεγεθών είναι έργο εθνι-λέπουμε όμως να αντιμετωπίζε-ε εντελώς τοπικά κριτήρια και-θεωρούμε πως θα οδηγήσει σε-ρά λάθη με πολύ σοβαρότερες-επεί.

ΑΠΑ ΕΛΛΕΙΨΗΣ ΝΕΡΟΥ ΣΤΗ-ΣΑΛΙΑ: Επί δεκαετίας οι αποξη-εις αποτελούσαν για την Θεο-α αυτοσκοπό και γίνονταν χω-ανένα μέτρο. Έτσι λίμνες όπως-ρός, Ξυνιάς, Νεσσαωνίδα, Κάρλα-ς και πολλοί βαλτότοποι (για-αδαις άχρηστοι), αποξηράν-ν με την δικαιολογία αφενός-ανεύρεσης γεωργικής γης για-ακτήμονες και αφετέρου της-πολιτιστικής της ελονοσίας.

τελευταία δικαιολογία έχει δόση-εις για τα προπολεμικά χρο-αλλά για την αποξήρανση της-ας που έγινε το 1964, το να-άλλουμε τέτοια δικαιολογία,-άζει σαν ένα πολύ χοντρό-ιο.

αποξηράνσεις αυτές είχαν σαν-πει να χαθούν πολύτιμα απο-τα επιφανειακών νερών, που-ρησίμευαν τόσο για την άρδε-ηφαντικών εκτάσεων, όσο και-τον εμπλουτισμό του υδροφό-ορίζοντα. Αποτέλεσμα; οι γεω-εις που παλιότερα εύρισκαν-στα 30 μέτρα, φτάνουν σήμερα-άλλες περιπτώσεις τα 300 μέτρα,-παράλληλα αυξήθηκε η συχνό-των ακραίων κλιματολογικών-ομένων και μειώθηκαν σημαντι-δροχοπτώσεις.

ικά για την αποξήρανση της-ας θα επισημάνουμε το γεγο-τι μελετήτες είχαν προτείνει-ατήρηση μεγάλου μέρους της,-ταρ' όλα αυτά προωθήθηκε η-ης αποξήρανσή της, καταστρέ-

φοντας έτσι τον σπουδαιότερο-υδροοιότοπο της Ευρώπης μετά το-Δέλτα του Δούναβη και με ολέθριες-θεβασίες συνέπειες για το υδρολογι-κό δυναμικό του Θεσσαλικού κά-μπτου.

2. ΥΠΑΡΧΟΥΝ ΕΝΑΛΛΑΚΤΙΚΕΣ ΛΥ-ΣΕΙΣ ΓΙΑ ΤΗ ΘΕΣΣΑΛΙΑ: Απλώς θ' αναφερθούμε στις ακριβοπληρωμέ-νες μελέτες της Ελβετικής εταιρίας ELECTRO-WATT το 1966 και της Κα-νοδικής BNC το 1972 που πρότειναν-την αξιοποίηση των υδάτων του Πηνειού, των παραποτάμων του και-των άλλων τοπικών υδάτων (λίμη-Κάρλας κ.λ.π.).

Μέσα σ' αυτό το πλαίσιο τα φράγ-ματα στην Πύλη και στο Μαυρομάτι-που βρίσκονται στις κοίτες των πα-ραποτάμων του Πηνειού, Πορταϊ-κού και Πάμισου αντίστοιχα και-αναφέρονται σαν μέρος του έργου-της εκτροπής, θα μπορούσαν να-προχωρήσουν και χωρίς αυτήν (την-εκτροπή) και να αξιοποιηθούν έτσι-τα νερά τους.

3. ΑΝΑΠΤΥΞΙΑΚΟΙ ΣΤΟΧΟΙ ΤΟΥ ΕΡ-ΓΟΥ: Για το είδος της ανάπτυξης-που θα προκύψει τελικά για την-Θεσσαλία μιλάει με σαφήνεια ο κα-θηγητής της Αγροτικής Κοινωνιολο-γίας του Πανεπιστημίου Θεσάνικης-που αναφέρει π συνέβη σε άλλες-αγροτικές περιοχές όπου αυξήθηκε-το εισόδημα των αγροτών λόγω-εγχειοδελτιωτικών έργων. «Εκεί η-σημαντική αύξηση του αγροτικού-εισοδήματος δεν συνοδεύτηκε από-επενδυτικές τάσεις αλλά οδηγήθηκε-στην κατανάλωση».

Αλλά και ο λέκτωρ του Αγροτικού-Πανεπιστημίου της Αθήνας κ. Α.-Λουλούδης αναφερόμενος στα ανα-πτυξιακά αποτελέσματα της εκτρο-πής στην Θεσσαλία, αναφέρει στο-περιοδικό «ANTI - 1 Νοεμβρίου 1991»-(Αλλά μια βόλτα στα πάρκιν με τα-θηριώδη αγροτικά «ντάτσου» και-τις χρυσαφί «μπέμπες» των αναριθ-μητων σκυλάδικων στα προάστια-της Λάρισας, δεν αφήνει καμία-αμφιβολία: «Ο γίγας έχει ξυπνήσει»-και πρώτο μέλημα μιας προνοητικής-πολιτείας θα ήταν να ελέγξει τις-ανοικονόμητες και υπονομευτικές-του μέλλοντος δραστηριότητές-του».

Τέλος θα λέγαμε πως φιλοσοφία-του έργου είναι η διεύρυνση των-περιφερειακών ανισοτήτων αφού-οκπεύει στην περαπέρω ανάπτυξη-μιας ήδη ανεπτυγμένης «με τα Ελλη-νικά δεδομένα», περιοχής και την-περαπέρω υπανάπτυξη μιας άλλης,-ήδη υπανάπτυκτης.

Ιδού μια γρήγορη σύγκριση των-δύο περιοχών.

I. Ανατολική Ελλάδα (Θεσσαλία). 1) Άρτιο οδικό δίκτυο. 2) Άρτιο σιδη-ροδρομικό δίκτυο. 3) Άρτιο αεροπο-ρικό δίκτυο. 4) Τα μεγαλύτερα εμπο-ρική λιμάνια (Πειραιάς, Βόλος, Θεσ/νίκη κ.λπ.) 5) Βαρειά βιομηχανία. 6) Αρδεύεται ήδη το 45% του Θεσσαλι-κού κάμπτου (33% σύνολο της χώ-ρας), 7) από τα υψηλότερα κατά-κεφαλάν εισοδήματα, 8) Συνεχής-πληθυσμιακή αύξηση λόγω οικονο-μικών δυνατοτήτων.

II. Δυτική Ελλάδα (Αιτωλοακαρνα-νία). 1) Άθλιο οδικό δίκτυο κ η επι-πλέον αποκομμένη από τη λοιπή-Ελλάδα. (Ρίο - Αντίρριο, Εγνατία, Άρτα - Τρίκαλα, Ανακατασκευή του-δρομου Αγρινίου - Καρπενησίου). 2) Κατάργηση της μοναδικής σιδηρο-δρομικής γραμμής Αγρινίου - Κρου-νηρίου, όταν οι Ιταλοί εδώ και 50-χρόνια προωθούσαν την επέκτασή-της προς Ήπειρο - Αλβανία, 3) Κα-τάργηση του αεροδρομίου του Αγρι-νίου. 4) Ανύπαρκτη εμπορική κίνηση-στα λιμάνια της, πλην των Πατρών. 5) Παντελής έλλειψη βαρειάς βιομη-χανίας, ενώ προχωράει με γοργούς-ρυθμούς η αποβιομηχάνιση της Πά-τρως (Λαδόπουλος, Πειραική - Πα-τραϊκή, Pirelli κ.λπ.). 6) Αρδεύεται το-60% των καλλιεργούμενων εδαφών-και ευτυχώς γιατί η γεωργία συμμε-τέχει κατά 45% στην διαμόρφωση-του κατά κεφαλάν εισοδήματος (22%-για την Θεσσαλία). 7) Κατά κεφαλάν-εισοδήμα στον Αιτωλοακαρνανά το-78% του κατά κεφαλάν εισοδήματος-του Έλληνας, 8) Συνεχής πληθυσμια-κή μείωση, πλην της τελευταίας-απογραφής.

Συγκεκριμένα το έργο έχει σαν-στόχο την αύξηση των αρδευομένων-εκτάσεων στην Θεσσαλία στο 80-85%, στόχος ανέφικτος και με την-μεγίστη εκτροπή ακόμη, ενώ στερεί-μετά θεβασιότητας την δυνατότητα-από την Αιτωλία αφενός ν' αυξήσει-τις αρδευόμενες εκτάσεις της (υπάρ-χει τέτοιο αρδευτικό πρόγραμμα,-για άλλες 170.000 στρέμ.), και αφ'-ετέρου να προσαρμόσει τις καλλιέρ-γειές της στα νέα δεδομένα, όπως-έγινε πρόσφατα με την αντικατά-σταση των καπνών ανατολικού τύ-που που είχαν μικρές απαιτήσεις σε-νερό, με τα θιρτζίνια που έχουν-πολλαπλάσιες.

4. ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΗΛΕΚΤΡΙΚΗΣ-ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ: Στο σημείο αυτό έχει-επέλθει μια ηθελημένη σύγχυση και-μερικοί μιλάνε για αύξηση της παρα-γωγής ηλεκτρικής ενέργειας με την-εκτροπή. Στην πραγματικότητα αν

γίνει η μεγάλη εκτροπή που επιδιώ-κουν οι Θεσσαλοί δηλ. 1,5 δισ. κυβι-κά, τότε δεν θα γίνει ούτε ο ΥΗΣ-Συκιάς, ούτε ο ΥΗΕ Αυλακίου. Με-την κατασκευή των ΥΗΣ Πεκκοφύ-του, Μουζακίου και Μαυροματίου-αυξάνει μεν η εγκατεστημένη ισχύς-κατά 140 MW αλλά έχουμε μείωση-της ενέργειας κατά 231 GWh/έτος και-αυτό που μετράει τελικά είναι η-παραγωγή. (βλέπε σχετικό πίνακα).

Είναι επίσης γνωστό πως ο διοικη-τής της ΔΕΗ κ. Ξανθόπουλος με-επιστολή του προς τον υπουργό-Οικονομικών ζήτησε 147 δισ. δρχ. για-την ζημιά που θα υποστούν οι τρεις-ΥΗΣ που λειτουργούν ήδη στην Αι-τωλία, λόγω της εκτροπής.

5. ΜΕΛΕΤΕΣ ΚΑΙ ΚΟΣΤΟΣ ΤΟΥ ΕΡ-ΓΟΥ: Το έργο αρχικά το είχαν πρού-πολογίσει σε 250 δισ. δρχ., πολύ-γρήγορα έφτασε τα 500 δισ. για να-σκαφαλώσει πολύ σύντομα στο 1-τρια. Στην εφημερίδα «Το Ποντίκι»-9/1/92, σε άρθρο αναδημοσίευση-από τον «Economist» αναφέρεται-σαν κόστος του έργου το 1,3 τρια. δρχ. Είναι δε γνωστό σε όλους ότι τα-έργα στην Ελλάδα στοιχίζουν τελικά-3 - 6 φορές περισσότερο.

Το κυριότερο στην περίπτωση μας-είναι το γεγονός πως ξεκινάει ένα-τέτοιο Ηράκλειο έργο από οικονομι-κής και τεχνικής πλευράς, χωρίς να-υπάρχει το σπουδαιότερο «Η μελέτη-σκοπιμότητας». Πράγμα που επηεί-ρισε και ο εκπρόσωπος του ΤΕΕ-Ελλάδος κ. Κ. Σαββίδης στην διημερί-δα που έγινε στο Πάντειο Πανεπι-στήμιο 11 και 12 Ιανουαρίου από την-Οριθολογική Εταιρία, με θέμα την-εκτροπή. Αυτό και μόνο δείχνει πως-ξεκινάει ένα πολύ σοβαρό έργο με-πολύ λίγη σοβαρότητα.

6. ΑΝΑΜΕΝΟΜΕΝΑ ΚΕΡΔΗ ΑΠΟ-ΤΗΝ ΕΚΤΡΟΠΗ: Το υπουργείο Εθνι-κής Οικονομίας (ΥΠΕΘΟ) έχει ανα-κοινώσει τα εξής κέρδη που θα-προκύψουν από την εκτροπή. 1) 9-δισ. από διάθεση νερού για βιομηχα-νική και οικιακή χρήση. 2) 10 δισ.-από αύξηση παραγωγής ηλεκτρικής-ενέργειας και 3) 150 δισ. από γεωργι-κή παραγωγή.

Το πρώτο ποσόν δεν μπορούμε να-το ελέγξουμε, αλλά για το δεύτερο-ήδη έχουμε παραθέσει στοιχεία που-αποδεικνύουν ότι θα υπάρξει μείω-ση στην παραγωγή ηλεκτρικής-ενέργειας κατά 231 GWh/έτος, που-μεταφράζεται σε απώλεια, αντί κέρ-δους, 4 - 5 δισ. δρχ. ετησίως για την-ΔΕΗ.

Για τα κέρδη από γεωργική παρα-

ή έχουμε να κάνουμε τους εξής λογισμούς. Η μέγιστη ποσότητα ύδατος που θα εκτραπεί προς την Θεσσαλία είναι 1,5 δισ. κυβικά / έτος. Στην ποσότητα αυτή δεν είναι πλέον ν' αρδευτούν περισσότερα από 1,5 εκατομμύρια στρέμματα, γιατί υπάρχουν πολύ μεγάλες απώλειες από διαφυγές στις λίμνες θλίκευσης και στις δεκάδες χιλιόμετρα των αρδευτικών αυλακών, όπως και από εξατμίσεις στα ίδια ύδατα.

Αυτό θα πρέπει ν' αναφέρουμε πως στην Αιτωλοακαρνανία για την άρδευση 300.000 στρεμμάτων και με τις λιγνιτικές απώλειες, απαιτούνται 300 εκατ. κυβικά / έτος ή 1.000 κυβικά νερό ανά στρέμμα. Αυτό θα πρέπει να λάβουμε υπ' όψιν μας πως με τα νερά αυτά στην Θεσσαλία θ' αρδευτεί και ένας σημαντικός αριθμός στρεμμάτων που αρδευόταν από πολύ βαθιές γεωρήσεις.

Στην άρδευση λοιπόν 1,5 εκατομμύρια στρεμ. θα πρέπει να έχουμε μια καθαρή απώλεια κατά στρέμμα 1.000 δρχ. πλέον της αξίας των ήδη παραγόμενων προϊόντων, για να αρδευούμε στα 150 δισ. δρχ. Τέτοιες

καλλιέργειες είναι ελάχιστες και σε μικρή μόνο έκταση ίσως να καλλιεργηθούν.

Κυρίως γίνεται λόγος για τη πρόβλεψη που ήδη καλλιεργούνται στην Θεσσαλία όπως βαμβάκι, τεύτλα, καλαμπόκι, μηδική, κ.λπ., που έχουν απόδοση 20-30.000 δρχ./στρεμ. Τέλος πάντων, αν υπάρχουν μαγικές συνταγές για αποδοτικότερες καλλιέργειες, γιατί δεν τις έχουν ήδη εφαρμόσει οι Θεσσαλοί στα 2 εκατομμύρια στρέμματα που αρδευόταν από πολλά χρόνια;

Δεν θα πρέπει να παραβλέψουμε και τις οικονομικές επιπτώσεις από θεομηνίες, το σημαντικό κόστος συντήρησης του τεράστιου αρδευτικού δικτύου όπως επίσης και τις μεταβολές που θα επέλθουν στο γεωργικό εισόδημα από την αναθεώρηση της Κοινής Αγροτικής Πολιτικής (ΚΑΠ) και της ΓΑΤΤ.

7. ΒΡΟΧΟΠΤΩΣΕΙΣ ΣΤΗ ΔΥΤΙΚΗ ΕΛΛΑΔΑ: Ένα πολύ σημαντικό στοιχείο που δεν έχει ληφθεί υπόψη στις διάφορες μελέτες είναι η συνεχής μείωση των βροχοπτώσεων στην Ελλάδα κατά τα τελευταία χρόνια. Σύμφωνα λοιπόν με τα στοιχεία της ΕΜΥ η βορειοδυτική και Νοτιοδυτική Ελλάδα εμφανίζει μια μείωση των

βροχοπτώσεων μέσα στην περασμένη 30ετία της τάξεως του 23-29%, (ΖΗΜΑ, 27 Μαΐου 1990 - Δ. Παπαϊωάννου).

8. Η ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ: Όλες οι μέχρι τώρα μελέτες έχουν βασισθεί σε μετρήσεις που έχουν γίνει κατά την περίοδο 1950-84. Από αυτές βγαίνει μια ετήσια παροχή νερού της τάξεως των 5 δισ. κυβικών κατά έτος.

Από έρευνα που κάναμε, βρήκαμε ότι από τον σταθμό Καστρακίου κατάντι του οποίου ο ποταμός δεν δέχεται άλλες ποσότητες νερού, και για την επταετία 1985-91, διέρχεται τελικά μια ποσότητα νερού κατά πολύ μικρότερη (μικρότερη κατά 38%) της αναφερόμενης, και ανέρχεται μόνο σε 3,1 εκατομμύρια κυβικά ετησίως, με τάσεις περαιτέρω μείωσης της ποσότητας αυτής, (θλίπε και σχετικά πίνακες).

Το ερώτημα είναι πού οφείλεται αυτή η τεράστια απώλεια του νερού του Αχελώου, γιατί η μείωση των βροχοπτώσεων δεν φαίνεται από μόνη της να την δικαιολογεί. Ίσως σε μεγάλο βαθμό να οφείλεται στις ανθρώπινες δραστηριότητες (απώλειες μέσα από τις τεχνητές λίμνες με διαρροές και εξατμίσεις), αλλά όπως και να έχει το πράγμα, γεγονός είναι, ότι το 22% που αναφέρεται σαν ποσοστό εκτροπής, δεν είναι το πραγματικό, αφού αυτό με τα νέα ποσοτικά δεδομένα γίνεται τελικά το 48%, δηλαδή το μισό σχεδόν ποτάμι.

9. ΠΩΣ ΔΙΑΓΡΑΦΕΤΑΙ ΤΟ ΜΕΛΛΟΝ: Με τη νέα αυτή ποσότητα νερού απ' ενός γίνεται προβληματική η άρδευση 1,5 εκατομμ. στρεμμάτων στη Θεσσαλία απ' έτερου θα δημιουργηθούν ανεπάρκειες και στις αρδευσεις της Αιτωλοακαρνανίας, ιδίως κατά τις περιόδους ξηρασίας όπως αυτή των ετών 1989 και 1990.

Κατά την διετία αυτή η ποσότητα του νερού στον Αχελώο ποταμό περιορίστηκε στα 2,4 δισ. κυβικά το χρόνο μόνο, ενώ οι περιορισμένες αποθηκευτικές ικανότητες των τεχνητών λιμνών που κάθε χρόνο γίνονται και μικρότερες λόγω των μεγάλων ποσοτήτων φερτών υλών δεν είναι σε θέση να παίξουν σοβαρά ρυθμιστικό ρόλο πέραν μερικών μηνών. Σε τέτοιες περιπτώσεις οι κοινωνικές συγκρούσεις μεταξύ των δύο περιφερειών θα είναι αναπόφευκτες.

10. ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΙΚΕΣ ΕΠΙΠΤΩΣΕΙΣ ΣΤΟ ΔΕΛΤΑ: Αν οι μελέτες μιλάνε για σημαντικές επιπτώσεις στο δέλτα του ποταμού με βάση ποσότητες πολύ μεγαλύτερες απ' ό,τι πραγματικά θα φτάνουν σ' αυτό, εύκολα αντιλαμβάνεται κανείς την ολοσχερή καταστροφή που θα επέλθει σ' αυτόν αλλά και στη λιμνοθάλασσα του Μεσολογίου, η οποία λόγω παντελούς ελλείψεως γλυκού νερού κατά τους καλοκαιρινούς μήνες και των μεγάλων εξατμίσεων, θα γίνει ακα-

ΠΙΝΑΚΑΣ 3. ΝΕΡΟ ΠΟΥ ΧΡΗΣΙΜΟΠΟΙΗΘΗΚΕ ΓΙΑ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΚΑΤΑ ΤΟ ΕΤΟΣ 1991

| | |
|----------------------|--|
| ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | 284.113.000 M ³ |
| ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | 244.912.000 M ³ |
| ΜΑΡΤΙΟΣ | 70.119.000 M ³ |
| ΑΠΡΙΛΙΟΣ | 54.751.000 M ³ |
| ΜΑΙΟΣ | 128.966.000 M ³ |
| ΙΟΥΝΙΟΣ | 278.931.000 M ³ |
| ΙΟΥΛΙΟΣ | 332.924.000 M ³ |
| ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | 248.584.000 M ³ |
| ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | 308.691.000 M ³ |
| ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | 279.338.000 M ³ |
| ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | 271.937.000 M ³ |
| ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | 333.393.000 M ³ |
| ΣΥΝΟΛΟ | 2.336.645.000 M³ |
| ΕΤΗ 1985-91 | ΣΥΝΟΛΙΚΗ ΠΟΣΟΤΗΤΑ ΝΕΡΟΥ: 21.456.611.000 M ³ |
| ΜΕΣΟΣ ΟΡΟΣ ΚΑΤ' ΕΤΟΣ | 1.065.238.000 M ³ |

τάλληλη για την επιβίωση κάθε οργανισμού και θα μετατραπεί σε μια απέραντη αλυκή.

Σπουδαίες πηγές του δέλτα όπως αυτές της Λάμπρας, από τις οποίες αρδευόταν 18.000 στρέμματα θα στερέψουν (όπως λέει και η ΜΠΕ των υπουργείων), ενώ το θαλασσινό νερό θα εισβάλει σε απροοριζοτό βάθος μέσα στις ήδη καλλιεργούμενες και πολύ εύφορες περιοχές του Λεσνίου, της Κατοχής και του Νεοχωρίου.

11. ΛΑΘΟΣ ΣΤΟΙΧΕΙΑ ΚΑΙ ΕΚΤΙΜΗΣΕΙΣ:

α) Ολική ποσότητα νερού Αχελώου: 5 δισ. κυβικά μέτρα. Πραγματική ποσότητα: 3,1 δισ. κυβικά μέτρα.

β) Ποσότητα εκτρεπομένου νερού: 1,1 δισ. κυβικά μέτρα. Επιδικαιούμενη ποσότητα εκτροπής: 1,5 δισ. κυβικά μέτρα.

γ) Ποσοστό εκτρεπομένου νερού: 22% Πραγματικό ποσοστό: 48%

δ) Αύξηση παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας. Μείωση παραγωγής ηλεκτρικής ενέργειας 231 GWh/έτος.

ε) Απαιτήσεις σε νερό ανά στρέμμα: 660-640 κυβικά/έτος. Πραγματικές απαιτήσεις: 1.000 κυβικά/έτος.

Τελικά, εμείς εκτιμούμε ότι σε γενικές γραμμές το έργο είναι: 1) Αντικοινωνικό 2) Αντιαναπτυξιακό 3) Αντικοινολογικό 4) Αντικαινονικό

Και ερωτούμε, «Γιατί τελικά γίνεται το έργο;»
Δ. ΛΥΜΠΟΥΡΙΔΗΣ
Για την επιτροπή Αγροτικών για το περιβάλλον
ΤΗΛ. 0641 - 24755
και - 32072

ΠΙΝΑΚΑΣ 1

ΧΩΡΙΣ ΕΚΤΡΟΠΗ ΜΕ ΕΚΤΡΟΠΗ

| | ΙΣΥΣ. ΣΕ MW | ΕΝΕΡΓ. ΣΕ GWh | ΥΠΕΡ. ΣΕ GWh | ΙΣΥΣ. ΣΕ MW | ΕΝΕΡΓ. ΣΕ GWh |
|----------------|-------------|---------------|--------------|-------------|---------------|
| ΜΕΣΟΛΟΓΙΟΣ | 180 | 384 | 1 | 180 | 384 |
| ΥΓΙΟΛΙΣ | 220 | 572 | 2 | 60 | 154 |
| ΑΓΙΑΛΑΧΟΥ | 160 | 385 | 1 | 47 | 799 |
| ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ | 437 | 1077 | 1 | 228 | 584 |
| ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ | 320 | 392 | 5 | 150 | 343 |
| ΣΤΡΑΤΟΣ Ι & ΙΙ | 150 | 433 | 1 | 190 | 465 |
| ΠΕΤΚΟΦΤΟΥ | | | | 270 | 552 |
| ΜΟΥΖΑΚΟΥ | | | | 30 | 65 |
| Κ. ΜΑΥΡΟΜΑΤΙΟΥ | | | | | |
| ΣΥΝ. ΕΝΕΡΓΕΙΑ | 1.477 | 3.693 | | 1.587 | 3.468 |

ΣΥΝ. ΕΝΕΡΓΕΙΑ ΜΕΤΑ ΤΗΝ ΕΚΤΡΟΠΗ 231 GWh

ΠΙΝΑΚΑΣ 2. ΣΥΝΟΛΙΚΕΣ ΕΚΦΟΡΤΙΣΕΙΣ ΜΟΝΑΔΩΝ ΥΗΣ Γ. ΛΑΜΠΡΑΚΗ ΑΝΑ ΜΗΝΑ ΑΠΟ: 1985-1990

| | 1985 | 1986 | 1987 | 1988 | 1989 | 1990 |
|-------------|-------------|---------------|---------------|---------------|---------------|---------------|
| ΙΟΥΛΙΟΣ | 366.282.000 | 281.499.000 | 436.233.000 | 212.415.000 | 291.633.000 | 436.584.000 |
| ΑΥΓΟΥΣΤΟΣ | 304.719.000 | 298.922.000 | 335.298.000 | 191.782.000 | 308.187.000 | 319.123.000 |
| ΣΕΠΤΕΜΒΡΙΟΣ | 233.230.000 | 437.463.000 | 472.111.000 | 168.591.000 | 50.122.000 | 141.898.000 |
| ΟΚΤΩΒΡΙΟΣ | 185.428.000 | 298.525.000 | 212.851.000 | 206.763.000 | 95.749.000 | 162.957.000 |
| ΝΟΕΜΒΡΙΟΣ | 375.781.000 | 364.122.000 | 310.256.000 | 496.630.000 | 91.826.000 | 138.004.000 |
| ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ | 228.915.000 | 267.224.000 | 199.968.000 | 213.985.000 | 129.687.000 | 170.389.000 |
| ΙΑΝΟΥΑΡΙΟΣ | 348.184.000 | 294.784.000 | 196.594.000 | 777.240.000 | 292.516.000 | 273.662.000 |
| ΦΕΒΡΟΥΑΡΙΟΣ | 323.186.000 | 289.719.000 | 210.016.000 | 192.504.000 | 178.964.000 | 158.738.000 |
| ΜΑΡΤΙΟΣ | 422.159.000 | 275.567.000 | 190.440.000 | 161.503.000 | 147.717.000 | 120.760.000 |
| ΑΠΡΙΛΙΟΣ | 319.492.000 | 324.387.000 | 134.465.000 | 186.408.000 | 269.907.000 | 130.357.000 |
| ΜΑΙΟΣ | 311.978.000 | 263.893.000 | 191.069.000 | 268.335.000 | 282.685.000 | 101.300.000 |
| ΙΟΥΝΙΟΣ | 333.638.000 | 516.159.000 | 238.123.000 | 298.126.000 | 313.038.000 | 250.796.000 |
| ΙΟΥΛΙΟΣ | 319.968.000 | 3.071.636.000 | 3.185.524.000 | 2.680.789.000 | 2.360.841.000 | 2.453.753.000 |

-369-



ΦΙΛΟΙ ΤΗΣ ΕΛΛΗΝΙΚΗΣ ΦΥΣΗΣ

ΠΡΟΣ: Δημάραγο Αγρινίου
 Δήμαρχο Μεσολογγίου
 ΚΟΙΝ: Κα Παναγιωταρέα. ΕΤ2

ΘΕΜΑ: Εκτροπή Αχελώου

θέση της Επιτροπής ΕΚ

ΑΠ: ΦΕΦ153/92
 ΗΜΕΡ: 03-07-1992

Είναι πολύ δύσκολη η αντικειμενική συζήτηση όταν βασίζεται σε ανακριβή ή αντιφατικά στοιχεία.

Στη χθεσινή συζήτηση για την εκτροπή του Αχελώου στην ΕΤ2, σε απάντηση ορθής παρέμβασης του Δημάρχου Αγρινίου, ο κ. Τσιπλάκος παρουσίασε (και η κα. Παναγιωταρέα έδειξε θριαμβευτικά στην κάμερα) επιστολή του υπαλλήλου της Διευθύνσεως XVI κ. Landaburu του Απριλίου 1992, με την οποία επιβεβαιώνεται η έγκριση της ΕΚ για τη χρηματοδότηση του έργου.

Όμως ο Επίτροπος της ίδιας Διεύθυνσης της ΕΚ κ. Millan, δήλωσε επί λέξει στο Ευρωπαϊκό Κοινοβούλιο στις 8 Ιουνίου 1992 "...δεν έχω πάρει καμιά απόφαση να υποστηρίξω την περαιτέρω αξιοποίηση του Αχελώου και, μάλιστα, έχουν αναθέσει σε ανεξάρτητους συμβούλους να κοιτάξουν τα οικονομικά του έργου." Η φράση αυτή (μεταξύ άλλων ενδιαφερόντων σημείων) περιλαμβάνεται στα επίσημα πρακτικά του Κοινοβουλίου, τα οποία και επισυνάπτουμε.

Ποιος λέει λοιπόν την αλήθεια στην προκειμένη περίπτωση;

Με πολλή εκτίμηση

Νίκος Ν. Τσούχλος
 Νίκος Τσούχλος

ης υγιεινής μεταφέρθη-
μα με φορείο
αστυνομικών
γράφο ιδιώτη,
ετάστηκε στον
ην κοιλιά. Τα
1 διαβιβαστούν
ύθυνο της ΩΡΛ
σοκομείου Βό-
ς, ο Καλαμπό-
ιώτη φορά στε-
ι από υπόδειξη
μειώνεται ότι η
και έξω από το
ει το αναρρωτή-
ται να έχει από
ια τηλεφωνική
ατέστησε συνερ-
νώ συνεχίζεται
από 10 αστυ-
κι έξω από το

ΕΥΤΕΡΑ
σιώτης
ήρχος
ελεσινο
ΟΓΡΑΜΜΑ
ΠΙΣΚΕΨΗΣ
τη Στρατιά, ανα-
θες το πρόγραμ-
ήλωσης που θα
επιτελεστεί από
304 ΠΕΒ (Βελε-
την παραλαβή υλι-
αρχαυρείται στην
απο την κυβέρνη-
Α.
επιτη θα παρα-
γός Εθνικής Αμύ-
βιτισιώτης, ο πρό-
ΗΠΑ στην Ελλάδα
ρχος, πολιτικές -
ς - τοπικές αρ-
αμμα της τελετής
βάνει:
ομιλία υπουργού
ύνης, αντιφώνηση
ΗΠΑ, επίσκεψη
απατάξεως αρμά-
θολων

ά
ββατο
πορικά
Τύρναβο
θα είναι από αύ-
το και κάθε Σάβ-
πορικά καταστή-
Τύρναβου με από-
Επισκοπικού Συλλό-

Φωτή, στα λασπόμενα νερά του ποταμού. Ο Γιώργος Τσακμακί-

χωριό Δάφνη.

ΦΟΡΕΙΣ ΚΑΙ ΚΟΜΜΑΤΑ ΕΞΕΦΡΑΣΑΝ ΤΙΣ ΑΠΟΨΕΙΣ ΤΟΥΣ ΣΕ ΧΘΕΣΙΝΗ ΣΥΖΗΤΗΣΗ ΣΤΗΝ ΕΤ-2

Ο ΑΧΕΛΩΟΣ ΔΙΧΑΖΕΙ...

- **ΘΕΣΣΑΛΙΑ: ΕΠΙΜΟΝΗ ΣΤΗΝ ΧΡΗΣΙΜΟΤΗΤΑ ΤΗΣ ΕΚΤΡΟΠΗΣ**
- **ΑΙΤΩΛΟΑΚΑΡΝΑΝΙΑ: ΣΕ ΤΙΠΟΤΕ ΔΕΝ ΟΦΕΛΕΙ**
- **ΚΥΒΕΡΝΗΣΗ: ΤΟ ΕΡΓΟ ΘΑ ΥΛΟΠΟΙΗΘΕΙ**

Αγεφύρωτη τελικά αποδεικνύεται η διένεξη που έχει δημιουργηθεί ανάμεσα σε Θεσσαλία και Αιτωλοακαρνανία αναφορικά με το έργο της εκτροπής του Αχελώου και τους στόχους που επιδιώκονται.

Εντελώς αντίθετες απόψεις και απόλυτα αντισυγκρουόμενες θέσεις εξέφρασαν φορείς και κόμματα των δύο διαμερισμάτων που συμμετείχαν στη χθεσινή τηλεοπτική εκπομπή της ΕΤ-2 «Η Άννα στη χώρα των θαυμάτων».

Η δημοσιογράφος Άννα Παναγιωταρέα σε μία ζωντανή συζήτηση από τρία στούντιο (Λάρισα, Αγρινίου και Αθήνας), έδωσε την ευκαιρία να ακουστούν οι απόψεις και των δύο πλευρών αλλά περισσότερο να διατυπωθεί η σταθερή και αταλάντευτη κυβερνητική θέση για την υλοποίηση του έργου.

Ειδικότερα, η αντίδραση της Αιτωλοακαρνανίας όπως την εξέθεσαν οι εκπρόσωποι της συγκε-

κριμενοποιείται σε προβλήματα βιωσιμότητας, οικονομικά και περιβαλλοντολογικά.

♦ Οι Αιτωλοακαρνανές υποστήριζαν ότι ήδη υπάρχει πρόβλημα ύδρευσης και άρδευσης του νομού που η εκτροπή των νερών να επιτείνει. Αμφισβήτησαν εξάλλου όλες σχεδόν τις περιβαλλοντολογικές μελέτες που έχουν συνταχθεί και θεώρησαν το έργο ιδιαίτερα ζαπανηρό και δυσθάσταχο για την εθνική οικονομία που στερεί τον τόπο από κονδύλια τα οποία θα μπορούσαν να χρησιμοποιηθούν για αναπτυξιακά έργα...

♦ Από την άλλη πλευρά, οι Λαρισαίοι εκπρόσωποι θεώρησαν πρώτιστης εθνικής σημασίας το έργο που θα δρομολογήσει νέες προοπτικές για την γεωργία και την οικονομία του τόπου.

♦ Από την πλευρά του ο υφυπουργός Εθνικής Οικονομίας κ. Αριστείδης Τσιπλάκος, δήλωσε κατηγορηματικά και απεριφραστα πως το έργο στοχεύει στο γενικότερο εθνικό συμφέρον με

απεριόριστα κοινωνικά και οικονομικά οφέλη και τόνισε πως η κυβέρνηση είναι σταθερή και συνεπής στην υλοποίηση του έργου που σύντομα θα φτάσει στη Βουλή και θα κυρωθεί.

Να σημειωθεί ότι από το στούντιο της Λάρισας εξέφρασαν τις απόψεις τους οι βουλευτές Λάρισας κ. Νίκος Μαμμανιάς (ΝΔ), Γεώργιος Αδαμόπουλος (ΠΑΣΟΚ), Αντώνης Σκυλλάκος (ΚΚΕ), Μαγνησίας Σκοτεινιώτης (ΣΥΝ), ο δήμαρχος Τρικάλων κ. Παπαστεργίου, ο πρόεδρος του ΤΕΕ κ. Διονύσιος Λιθέρης, ο πρόεδρος της Ενωσης Γεωργικών Συνεταιρισμών κ. Καραγεώργος, ο πρόεδρος του ΓΕΩΤΕΕ Κ. Ελλάδας κ. Κ. Τζιανακούλης και ο πρόεδρος της Εταιρίας Θεσσαλικών Μελετών κ. Ζυγογιάννης.

Τους Αιτωλοακαρνανές εκπροσώπησαν μεταξύ άλλων οι βουλευτές κ. Σταμάτης (ΝΔ), Κοκκινοθασιλής (ΠΑΣΟΚ), ο δήμαρχος Αγρινίου κ. Βαϊνάς, ο δήμαρχος Θέρμου κ. Αραπογιάννης, καθώς και ο δήμαρχος Μεσσολογγίου.

Αρχίζει η έκδοση διαβατηρίων νέου τύπου σε 4 μήνες

*** ΑΠΛΟΥΣΤΕΥΣΗ ΔΙΑΔΙΚΑΣΙΩΝ ΣΤΑ ΥΠΟΥΡΓΕΙΑ ΕΣΩΤΕΡΙΚΩΝ-ΔΗΜ. ΤΑΞΗΣ**

ΑΘΗΝΑ, (ΑΠΕ)

Η απλούστευση των διαδικασιών στον τομέα ευθύνης των υπουργείων Εσωτερικών και Δημόσιας Τάξης, ήταν το αντικείμενο δύο συσκέψεων που έγιναν χθες στο υπουργείο Προεδρίας, υπό την προεδρία του γενικού γραμματέα Νίκου Αργυρόπουλου.

Στην πρώτη σύσκεψη συζητήθηκαν θέματα αρμοδιότητας του υπουργείου Εσωτερικών και λήφθηκαν μεταξύ άλλων οι εξής αποφάσεις:

- Το υπουργείο Εσωτερικών θα προχωρήσει προς την κατεύθυνση απλούστευσης των βιβλίων που τηρούν οι ΟΤΑ- εντός τετραμήνου υπολογίζεται να αρχίσει η έκδοση διαβατηρίων νέου τύπου - και θα προκηρυχθεί σύντομα διεθνής διαγωνισμός για τις ταυτότητες νέου τύπου.
- Στη δεύτερη σύσκεψη εξετάστηκαν θέματα αρμοδιότητας του υπουργείου Δημόσιας Τάξης και λήφθηκαν οι εξής αποφάσεις:
 - Με Προεδρικό Διάταγμα αποκεντρώνεται η διεύθυνση Άμεσης Δράσης Αττικής.
 - Επεκτείνεται η δυνατότητα επικοινωνίας ατόμων με ειδικές ανάγκες με την Άμεση Δράση.
 - Με Προεδρικό Διάταγμα που ετοιμάζει το υπουργείο Δημόσιας Τάξης θα επεκταθεί η αρμοδιότητα χορήγησης θεβαιώσεων και πιστοποιητικών και σε 850 περίπου αστυνομικούς σταθμούς

Είκοσι νέοι πρόεδροι εφετών

ΑΘΗΝΑ (ΑΠΕ)

Με απόφαση του ανώτατου δικαστικού συμβουλίου προήχθησαν σε προέδρους εφετών 20 εφέτες, οι εξής:

- Κ. Μεργιανός, Ανδρ. Κατράκη, Σταυρ. Κουτελιδάκης, Αν. Νάνος, Βασ. Ξενικάκης, Κ. Παπαλάκης, Δημ. Μπουρούλας, Αν. Καραγιώργης, Κ. Πατρώνας, Αντ. Παπαθεοδώρου, Ι. Κασσωτάκης, Ι. Χατζηγιγιάδας, Χαρ. Γεωργακόπουλος, Κ. Τζένος, Γ. Βρεττάς, Γ. Κρασάς, Αρ. Κρομμύδας, Εμμ. Αντωνίου, Γ. Νικολόπουλος και Κ. Κωστήρης.

Ηλεκτροκόλληση προκαλεί φωτιά σε Ι.Χ.

Στις φλόγες τυλίχθηκε χθες στις 2 περίπου το μεσημέρι το αυτοκίνητο του Βασιλείου Καραμπλή στο χωριό Νέα Λεύκη Λάρισας.

Η φωτιά που προκλήθηκε από σπινθήρα ηλεκτροκόλλησης προκάλεσε ζημιές 500.000 δρχ. Η φωτιά σβήστηκε από γειτόνους.

Πέθανε στη Λάρισα

12. Εκτροπή Αχελώου

Αποτελεί το πλέον σημαντικό έργο για την ανάπτυξη της Θεσσαλίας και γενικότερα της εθνικής Οικονομίας. Με την ολοκλήρωση των έργων θα παραχθεί ενέργεια 680.000 KW και θα αρδευτούν 3,2 εκατομμύρια στρέμματα.

Προβλέπεται μέχρι το έτος 1996 να ολοκληρωθούν τα έργα κεφαλής, δηλαδή το υδροηλεκτρικό έργο Μεσοχώρας, το υδροηλεκτρικό έργο Συκιάς, η σήραγγα εκτροπής και το υδροηλεκτρικό έργο Πευκοφύτου.

Γι' αυτά τα έργα έχουν εξασφαλισθεί οι αναγκαίες πιστώσεις, από το ΜΟΠ-ΑΚΕ 26 δισ. δρχ. και από το εθνικό σκέλος του ΚΠΣ 80 δισ. δρχ.

Υδροηλεκτρικός σταθμός Μεσοχώρας

Εκτελείται στη Μεσοχώρα νομού Τρικάλων.

Συνολικός προϋπολογισμός: 12.300 εκατομ. δραχμές.

Αρχισε το έτος 1986.

Απορρόφηση μέχρι στις 31.12.91: 10.100 εκατομ. δραχμές.

Υπόλοιπο προς απορρόφηση: 2.200 εκατομ. δραχμές.

Το υδροηλεκτρικό έργο Μεσοχώρας υλοποιείται με ταχείς ρυθμούς από τη ΔΕΗ, δεν παρουσιάζει αυτή τη στιγμή προβλήματα και προβλέπεται να ολοκληρωθεί το έτος 1993. Με την ολοκλήρωση αυτού του έργου η εθνική Οικονομία θα κερδίσει ηλεκτρική ενέργεια συνολικής ισχύος 160 MW.

Υδροηλεκτρικός σταθμός Συκιάς

Εκτελείται στη θέση Συκιά κοντά στο χωριό Πετρωτό του ορεινού τμήματος νομού Καρδίτσας (όρια με νομό Άρτας).

Προϋπολογισμός: 11.150 εκατ. δρχ.

Αρχισε το έτος 1987.

Απορρόφηση μέχρι 31.12.1991: 4.790 εκατ. δρχ.

Προβλέπεται να τελειώσει το έτος 1994.

Αποτελεί έργο κεφαλής για την εκτροπή του Αχελώου.

Με την ολοκλήρωση αυτού του έργου η εθνική Οικονομία θα κερδίσει ηλεκτρική ενέργεια συνολικής ισχύος 60 MW.

Εήραγγα εκτροπής Αχελώου

Ξεκινάει από τη θέση Συκιά Νομού Καρδίτσας και θα καταλήξει στην τεχνητή λίμνη Μαυροματιού Καρδίτσας.

Προϋπολογισμός: 2.065 εκατ. δρχ. (εγγεγραμμένος στο ΜΟΠ-ΑΚΕ).

Απορρόφηση μέχρι 30.12.91: 640 εκατ. δρχ.

Ουσιαστικά δεν έχει αρχίσει η σήραγγα. Το δαπανηθέν ποσό αφορά τη διάνοιξη του λεγόμενου «παραθύρου Αγορασιάς», το οποίο αποτελεί βοηθητική σήραγγα.

Όπως είναι γνωστό προσφάτως υπεγράφη από τον υφυπουργό Εθνικής Οικονομίας κ. Αριστείδη Τσιπλάκο και από την κοινοπραξία των τεχνικών εταιριών ΤΑΥΕΥΡΟ η σύμβαση για την εκτέλεση των έργων εκτροπής του Αχελώου. Η σήραγγα θα προχωρήσει με ταχύτατους ρυθμούς.

13. Κατάρτιση και εξειδίκευση του ανθρώπινου δυναμικού

Για την κατάρτιση και την εξειδίκευση του ανθρώπινου δυναμικού υλοποιούνται στην Περιφέρεια Θεσσαλίας επενδυτικά προγράμματα συνολικού προϋπολογισμού 17.500 χιλ. ECU ή 4.375 εκατ. δραχμών μέσω του ΜΟΠ- ΑΚΕ και 36.000 χιλ. ECU ή 9.000 εκατ. δρχ. μέσω του ΠΕΠ Θεσσαλίας.

Τα προγράμματα αυτά στοχεύουν στην κατάρτιση και στην επιμόρφωση ενός ευρύτατου φάσματος εργαζομένων είτε στον πρωτογενή είτε στον δευτερογενή είτε στον τριτογενή τομέα της παραγωγής. Τα προγράμματα αυτά στοχεύουν, επίσης, στην καταπολέμηση της ανεργίας μακράς διάρκειας και στην διευκόλυνση της επαγγελματικής ένταξης των νέων.

14. Έργο τουριστικής ανάπτυξης

Για την τουριστική ανάπτυξη μέσω του ΜΟΠ-ΑΚΕ υλοποιούνται επενδυτικά προγράμματα συνολικού προϋπολογισμού 15.461 χιλ. ECU ή 3.865 εκατ. δραχμών με τα οποία αξιοποιούνται οι τουριστικοί πόροι της Θεσσαλίας και ειδικότερα οι περιοχές των Σποράδων, της περιοχής Πηλίου, της ανατολικής πλευράς νομού Λάρισας και της περιοχής λίμνης Πλαστήρας στο Ν. Καρδίτσας.

Μέσω του ΠΕΠ Θεσσαλίας εκτελούνται διακόσια

σάραντα έξι (246) έργα, μεγάλα και μικρά, για τη βελτίωση και για την ανάπτυξη της υποδομής των λιμανιών, των αεροδρομίων και των οικισμών, έτσι ώστε να εξυπηρετείται ο τουρισμός. Τα έργα αυτά έχουν συνολικό προϋπολογισμό 22 εκατ. ECU ή 5.300 εκατ. δραχμές.

15. Εξοχρονισμός της φυτικής και της ζωικής παραγωγής

Σε ό,τι αφορά τη φυτική παραγωγή τα σχετικά μέτρα είναι ενταγμένα στο ΜΟΠ-ΑΚΕ, έχουν συνολικό προϋπολογισμό 4 εκατομμύρια ECU ή 1.000 εκατ. δρχ. και στοχεύουν στη βελτίωση της παραγωγικότητας και την αύξηση του εισοδήματος των γεωργών. Τα χρηματοδοτούμενα μέτρα περιλαμβάνουν κυρίως αναδιαρθρώσεις καλλιεργειών (καπνού, ελαίων, ροδακίνων, μήλων κ.λπ.)

Σε ό,τι αφορά τη ζωική παραγωγή, τα ενταγμένα στο ΜΟΠ-ΑΚΕ μέτρα έχουν συνολικό προϋπολογισμό 5.611 χιλ. ECU ή 1.403 εκατ. δρχ. και στοχεύουν στη σταθεροποίηση και στην ενίσχυση του τομέα της κτηνοτροφίας.

Ειδικότερα αποβλέπουν στην καταπολέμηση των ασθενειών που πλήττουν τα ζώα, στη δημιουργία κτηνιατρικών εργαστηρίων και εργαστηρίων έρευνας για να εξασφαλισθεί η επιτυχία του υγειονομικού προγράμματος και η γενετική βελτίωση σε ερευνητικό επίπεδο. Επίσης, αποβλέπουν στις ενισχύσεις για τη διατήρηση του ζωικού κεφαλαίου.

Τα ενταγμένα στο ΠΕΠ Θεσσαλίας μέτρα, συνολικού προϋπολογισμού 7.512 χιλ. ECU ή 1.878 εκατ. δρχ. στοχεύουν κυρίως στη μετεγκατάσταση κτηνοτροφικών μονάδων προκειμένου να προστατευθεί το περιβάλλον.

Στόχοι-στρατηγική

Η στρατηγική ανάπτυξη της Περιφέρειας Θεσσαλίας, καθορίζεται από τους πλούσιους φυσικούς της πόρους, την κεντρική γεωγραφική της θέση πάνω στον άξονα των διεθνών μεταφορών και από το δυναμισμό των τομέων της Οικονομίας της και του ανθρώπινου δυναμικού της.

Με την ανάλυση της κοινωνικοοικονομικής κατάστασης, των πλεονεκτημάτων και αδυναμιών, διαμορφώνεται μια αναπτυξιακή στρατηγική με τους παρακάτω στόχους:

1. Βελτίωση του επιπέδου των υποδομών και ανάπτυξη των περιοχών της ενδοχώρας.
2. Εξοχρονισμός των κλάδων της Οικονομίας με έμφαση στη βελτίωση της ποιότητας και ανταγωνιστικότητας των προϊόντων.
3. Αξιοποίηση του ενδογενούς δυναμικού και εξασφάλιση της ποιότητας ζωής με ιδιαίτερη μέριμνα στην προστασία του περιβάλλοντος.
4. Πραγματοποίηση παραγωγικών επενδύσεων σε τομείς σύγχρονης τεχνολογίας.

Η παραπάνω αναπτυξιακή στρατηγική εξειδικεύεται σε επιμέρους στόχους και προγράμματα τα οποία εντάσσονται στη γενικότερη στρατηγική για την ανάπτυξη της χώρας, με τις αναγκαίες κοινωνικοοικονομικές προσαρμογές για την ισότιμη συμμετοχή στην οικονομική και νομισματική ένωση της Ευρώπης.

Για τη βιομηχανία προωθούνται κλαδικά προγράμματα για την ενίσχυση τόσο της βιομηχανίας όσο και της βιοτεχνίας, ιδίως σε τομείς με έντονη εξαγωγική δραστηριότητα όπως η κλωστοϋφαντουργία.

Επίσης, η κατάρτιση ειδικών εθνικών προγραμμάτων για την ενίσχυση των μικρομεσαίων επιχειρήσεων της έρευνας και της τεχνολογίας.

Στον τομέα της Παιδείας προωθείται ένα ολοκληρωμένο πρόγραμμα γενικής ανασυγκρότησης.

Για την Υγεία και την Πρόνοια επιδιώκεται η διοικητική και χωροταξική αναβάθμιση, καθώς και ο εκσυγχρονισμός του Εθνικού Συστήματος Υγείας.

Επίσης, διατίθενται για αρδευτικά έργα, στην αλιεία και σε έργα ύδρευσης και αποχέτευσης.

ΒΙΒΛΙΟΓΡΑΦΙΑ

1. ΓΕΝΙΚΟΣ ΟΡΓΑΝΙΣΜΟΣ ΕΓΓΕΙΩΝ ΒΕΛΤΙΩΣΕΩΝ

"ΕΚΘΕΣΙΣ ΠΕΛΠΡΑΓΜΕΝΩΝ Γ.Ο.Ε.Β. ΑΧΕΛΩΟΥ 1979"

ΑΓΡΙΝΙΟ ΟΚΤΩΒΡΗΣ 1979

2. ΥΗΣ ΚΡΕΜΑΣΤΩΝ

"ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΚΑΙ ΕΛΕΓΧΟΙ ΣΥΜΠΕΡΙΦΟΡΑΣ
ΦΡΑΓΜΑΤΟΣ Κ.Α.Π. ΤΕΧΝΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ"

1974 - 1976

3. Δ/ΝΣΗ ΜΕΛΕΤΩΝ ΠΑΡΑΓΩΓΗΣ ΜΕΤΑΦΟΡΩΝ

ΥΠ/ΣΙΑ ΥΔΡΑΥΛΙΚΩΝ ΕΡΕΥΝΩΝ ΚΑΙ ΠΡΟΜΕΛΕΤΗΣ
ΤΜΗΜΑ ΓΕΩΛΟΓΙΚΟ ΚΑΙ ΓΕΩΤΕΧΝΙΚΟ

"ΕΚΤΕΛΕΣΗ ΕΡΕΥΝΗΤΙΚΩΝ ΓΕΩΤΡΗΣΕΩΝ"

ΑΘΗΝΑ ΜΑΙΟΣ 1967

4. Δ/ΝΣΗ ΜΕΛΕΤΩΝ ΚΑΙ ΚΑΤΑΣΚΕΥΩΝ ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΩΝ ΕΡΓΩΝ

ΥΠ/ΣΙΑ ΥΔΡΑΥΛΙΚΩΝ ΕΡΕΥΝΩΝ ΚΑΙ ΠΡΟΜΕΛΕΤΩΝ
ΤΜΗΜΑ ΥΔΡΟΛΟΓΙΑΣ

"ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ"

ΔΥΤΙΚΗ ΣΤΕΡΕΑ ΕΛΛΑΔΑ

ΒΡΟΧΟΜΕΤΡΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ "

ΑΘΗΝΑ 1973

5. Δ/ΝΣΗ ΜΕΛΕΤΩΝ ΚΑΙ ΚΑΤΑΣΚΕΥΩΝ ΥΔΡΟΗΛΕΚΤΡΙΚΩΝ
ΕΡΓΩΝ

ΚΕΝΤΡΟ ΣΥΛΛΟΓΗΣ ΣΤΟΙΧΕΙΩΝ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝΤΟΣ

"ΥΔΡΟΛΟΓΙΚΕΣ ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

ΔΥΤΙΚΗ ΣΤΕΡΕΑ ΕΛΛΑΔΑ

ΜΕΤΕΩΡΟΛΟΓΙΚΟΙ ΚΑΙ ΥΔΡΟΜΕΤΡΙΚΟΙ ΣΤΑΘΜΟΙ"

ΑΘΗΝΑ 1974

6. ΥΠΟΥΡΓΕΙΟ ΔΗΜΟΣΙΩΝ ΕΡΓΩΝ
ΓΡΑΦΕΙΟ ΥΔΡΑΥΛΙΚΩΝ ΜΕΛΕΤΩΝ

"ΠΡΟΚΑΤΑΡΚΤΙΚΗ ΕΚΘΕΣΗ ΑΞΙΟΠΟΙΗΣΕΩΣ

ΠΛΕΟΝΑΖΟΥΣΗΣ ΠΑΡΟΧΗΣ

ΥΗΣ ΚΑΣΤΡΑΚΙΟΥ - ΑΧΕΛΩΟΥ"

ΑΘΗΝΑ ΔΕΚΕΜΒΡΙΟΣ 1966

7. Δ/ΓΣ ΖΑΡΚΑΔΑ ΒΑΣΙΛΙΚΗ (ΠΟΛΙΤΙΚΟΣ ΜΗΧΑΝΙΚΟΣ)

"ΒΕΛΤΙΣΤΗ ΚΑΤΑΝΟΜΗ ΤΟΥ ΥΔΑΤΙΝΟΥ ΔΥΝΑΜΙΚΟΥ

ΤΟΥ ΑΧΕΛΩΟΥ ΜΕ ΤΗΝ ΚΑΛΥΤΕΡΗ ΠΑΡΑΓΩΓΗ ΗΛΕΚΤΡΙΚΗΣ

ΕΝΕΡΓΕΙΑΣ ΓΙΑ ΤΗΝ ΔΕΗ".

ΑΓΡΙΝΙΟ 1991

8. Κ/ος ΒΑΙΝΑΣ (ΔΗΜΑΡΧΟΣ ΑΓΡΙΝΙΟΥ)

ΓΕΝΙΚΕΣ ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ

9. Κ/ος Δ. ΛΥΜΠΟΥΡΙΔΗΣ (ΕΚΠΡΟΣΩΠΟΣ ΕΠΙΤΡΟΠΗΣ
ΑΓΡΙΝΙΩΤΩΝ ΓΙΑ ΤΟ ΠΕΡΙΒΑΛΛΟΝ)

ΣΗΜΕΙΩΣΕΙΣ ΕΚΤΡΟΠΗΣ ΑΧΕΛΩΟΥ

ΑΓΡΙΝΙΟ ΙΟΥΛΙΟΣ 1992