

ΠΕΡΙΛΗΨΙΣ *

Ο συγγραφεὺς ἐν συνεχείᾳ πρὸς προγενεστέραν του ἀνακοίνωσιν περὶ τῆς ἐκρήξεως 1939 - 1941 τοῦ ἡφαιστείου τῆς Σαντορίνης προβαίνει εἰς λεπτομερῆ ὁρυκτολογικὴν ἀνάλυσιν καὶ εἰς ἔξετασίν τοῦ χημισμοῦ τῶν λαβῶν τῶν θόλων τῶν σχηματισθέντων κατὰ τὴν ἐκρήξιν ταύτην. Ἐπὶ τῇ βάσει τῶν ἐρευνῶν τούτων εὑρίσκει ὅτι αἱ ἔξι ὑπερσθενικοῦ ἀνδεσίτου ἀποτελούμεναι λάβαι τῆς ἐκρήξεως 1939 - 1941, εἰναι ὅμοιαι ἀπὸ ἀπόψεως ὁρυκτολογικῆς καὶ χημικῆς συστάσεως πρὸς τὰς λάβας τῆς ἐκρήξεως τοῦ ἔτους 1925 - 1926. Ἀπὸ τὸν παραλληλισμὸν δὲ τοῦ χημισμοῦ αὐτῶν πρὸς τὸν χημισμὸν τῶν λαβῶν τῶν ἰστορικῶν ἐκρήξεων τῆς Σαντορίνης συνάγει ὅτι τὸ μάγμα τῆς Σαντορίνης παρουσιάζει τελείως ἀνεπαίσθητον ἀλλοίωσιν καὶ διαφοροποίησιν ἀπὸ τῶν πρώτων ἰστορικῶν ἐκρήξεων μέχρι σήμερον.

ΥΔΡΑΥΛΙΚΑ. — Μέθοδος ταχέος ύπολογισμοῦ τοῦ οίκονομικωτέρου βάρους δικτύων διανομῆς ὕδατος ** — ὑπὸ Γεωργίου Καρακασσώνη.
Ἄνεκοινωθή ὑπὸ τοῦ κ. Δ. Λαμπαδαρίου.

Ο ύπολογισμὸς τῶν ἐσωτερικῶν δικτύων διανομῆς ὕδατος εἰς τὰς πόλεις ἀποτελεῖ πρόβλημα ύπολογιστικῶς πολύπλοκον. κατὰ προσέγγισιν ἐπιλυόμενον κατόπιν ἐπαναληπτικῶν ἐπιμόχθων δοκιμῶν καὶ ὑπὸ πολλὰς παραδοχὰς ἀπλουστεύσεως.

Ἡ συνήθης διὰ λόγους ἐκμεταλλεύσεως καὶ ὑγιεινῆς, κυκλοφοριακὴ διάταξις τῶν δικτύων τούτων θεωρεῖται ἀκτινωτὴ κατὰ τὸν ύπολογισμόν.

Διὰ τοῦ τοιούτου ἀκτινωτοῦ ύπολογισμοῦ, κατὰ μίαν διαδρομὴν ἀπὸ ἐνὸς τῶν περάτων τοῦ ὑδραγωγείου μέχρι τῆς ἀφετηρίας, ὁρίζονται αἱ διάμετροι αὐθαιρέτως καὶ ἡ οὕτως προκύπτουσα πιεζομετρικὴ γραμμὴ ἀποτελεῖ πλέον ύποχρεωτικὴν κεχαραγμένην βάσιν διὰ τὸν ύπολογισμὸν τῶν διαμέτρων ὅλων τῶν ἄλλων σωλήνων καὶ προσδιορισμὸν τοῦ βάρους ὅλου τοῦ δικτύου. Ἡ οὕτως αὐθαιρέτως ὁρίζομένη πιεζομετρικὴ γραμμὴ τυχούσης διαδρομῆς ἐντὸς τοῦ δικτύου δύναται νὰ λάβῃ διαφόρους τιμάς, ἐπομένως καὶ τὸ ὅλον δίκτυον δύναται, διὰ τὸ αὐτὸς διαμέσιμον ὑψος εἰς τὴν ἀφετηρίαν Η, νὰ παρουσιάζῃ συνολικὸν βάρος κυμαινόμενον μεταξὺ εὐρέων ὁρίων. Διὰ νὰ ενδεθῇ ἡ ἐλαχίστη δυνατὴ τιμὴ τοῦ συνολικοῦ βάρους, δέον νὰ ἐκλεγῇ κατὰ διαίσθησιν κατ' ἀρχήν, ἡ σκοπιμοτέρα διάταξις καὶ νὰ γίνωσιν κατόπιν ἐπανειλημμένοι καὶ μονότονοι ύπολογισμοὶ τοῦ ὅλου δικτύου διὰ τὴν διαδοχικὴν προσέγγισιν πρὸς τὸ ἐλάχιστον βάρος αὐτοῦ.

Ἐτι πολυπλοκώτερον παροισιάζεται τὸ πρόβλημα ὅταν τὸ ὑψος Η τῆς πιεζομετρικῆς γραμμῆς εἰς τὴν ἀφετηρίαν δὲν εἴναι καθορισμένον ἀλλὰ δύναται νὰ λάβῃ διαφόρους τιμάς, ἡ μεταβολὴ του δὲ αὐτῇ ἐπιφρεάζει οἰκονομικῶς τὰ στοιχεῖα τοῦ ἔξωτεροικοῦ ὑδραγωγείου. Κατὰ τὴν περίπτωσιν ταύτην δέον δι' ἐκάστην

* Ἡ ἀνωτέρω ἐργασία ἀνεκοινώθη κατὰ τὴν συνεδρίασιν τῆς 16 Μαΐου 1942.

** Ἡ ἀνωτέρω ἐργασία ἀνεκοινώθη κατὰ τὴν συνεδρίασιν τῆς 15 Ιανουαρίου 1942.

έκλεγομένην τιμήν του H νὰ έπολογίζωμεν τὴν δαπάνην τῆς προκυπτούσης διατάξεως του ἔξωτερικοῦ έδραγωγείου, νὰ προσθέτωμεν ταύτην πρὸς τὴν ἐλαχίστην δαπάνην του ἔξωτερικοῦ δικτύου καὶ νὰ ἐπιδιώκωμεν τὸν καθορισμὸν του ἔλαχίστου ἀθροίσματος τῶν δαπανῶν δι' ὧρισμένην τιμὴν του H .

Διὰ τῆς παρούσης μελέτης ἐπιδιώκεται, ὑπὸ ὀρισμένας τινας τοπογραφικὰς προϋποθέσεις ἐνὸς δικτύου, δηλα., δίδεται τὸ διαθέσιμον ὕψος H εἰς τὴν ἀρχὴν τῆς πιεζομετρικῆς γραμμῆς, ἐπιτυγχάνεται ἀμέσως δ ταχὺς προσδιορισμὸς του βάρους του δικτύου διανομῆς καὶ δὴ τοῦ ἐλαχίστου βάρους διὰ τὸ δοθὲν ὕψος H .

Εἰς τοὺς ἐπομένους ὑπολογισμοὺς ὡς H λαμβάνεται τὸ πραγματικὸν ὕψος ἀπολειῶν. Εἰς τοῦτο δέοντα νὰ προστίθεται ἐκάστοτε ἡ ἐκλεχθησμένη πίεσις εἰς τὰ σημεῖα ἔδροι ληφίας (H_p).

Κατὰ τὸν ὑπολογισμὸν λαμβάνεται τὸ σχῆμα του ὅλου δικτύου ὁρθογωνικὸν μὲ ἵσας ἀποστάσεις μεταξὺ τῶν κόμβων δι' ἐκάστην τῶν δύο πλευρῶν του ὁρθογωνίου (βλ. σχ. 2 καὶ 3). Ἐπίσης λαμβάνεται ὑπὸ ὅψιν διὰ τὸ ἔδαφος ἔνθα ἐκτείνεται τὸ ὑπολογιζόμενον δίκτυον εἴναι ὄμαλὸν ἢ ἔχει ὄμοιόμορφον κλίσιν μὴ διακοπτομένην ὑπὸ ὑψωμάτων. Εἴναι εὐνόητον διὰ αἱ προϋποθέσεις αὗται δὲν ἐμφανίζονται εἰς ὅλας τὰς πόλεις, εἴναι ὅμως δυνατὸν νὰ διαιροῦνται τὰ ἔδραγωγεῖα εἰς τμήματα ἐκπληροῦντα τὰς ὡς ἄνω προϋποθέσεις.

Διὰ τοὺς ἔδραυλικοὺς ὑπολογισμοὺς γίνεται χρῆσις του μονωνύμου ἐκθετικοῦ τύπου του Manning :

$$(I) \quad v = c R^{\frac{1}{2}} \cdot J^{1/2} \quad \text{ἢ} \quad J = 0.0016 \frac{Q^2}{D^{10/3}} \quad \text{ἐνθα} \quad c = 80 \quad \text{διὰ σωλήνας ἐν χρήσει.}$$

Διὰ τῶν ἔδραυλικῶν ὑπολογισμῶν προσδιορίζεται ἡ διάμετρος τῶν σωλήνων. Πρὸς προσδιορισμὸν του βάρους του ἔδραγωγείου ὅθεν δέοντα νὰ ὀρισθῇ σχέσις μεταξὺ διαμέτρου καὶ βάρους ἐκάστου σωλήνος. H σχέσις αὕτη θὰ εἴναι ἵσως διάφορος διὰ τοὺς σωλήνας τοὺς παραγομένους ὑπὸ διαφόρων ἐργοστασίων. H σχέσις μεταξὺ διαμέτρου D (εἰς μέτρα) καὶ ἀντιστοίχου βάρους B ἀνὰ τρέχον μέτρον σωλήνος (εἰς τόννους) διὰ τοὺς ὑφ' ἐνὸς τῶν γνωστῶν ἐργοστασίων παραγομένους σωλήνας (Pont - à - Mousson) μὲ διαμέτρους ἀπὸ 0,07 ἕως 0,350 μ ἔχει ὡς ἔξης :

$$(II) \quad D = 1. 881 \quad B^{0.80} \quad \text{ἢ} \quad B = 0.454 \quad D^{1.25}.$$

Διὰ σωλήνας ἄλλου ἐργοστασίου δέοντα νὰ προσδιορίζηται ἡ ἀντίστοιχος σχέσις $D=f(B)$ καὶ νὰ εἰσάγηται εἰς τοὺς ἐπομένους ὑπολογισμούς.

Τὰ συνηθέστερον ἀπαντώμενα σύμβολα, ἀποδίδοντα τὰς κατωτέρω ἐννοίας.

$q = \text{παροχὴ εἰς κυβ. μέτρα ἀνὰ δ''}$ ἀνὰ τρέχον μέτρον τοῦ ὑπὸ ὅψιν ἐκάστοτε τμήματος ἀγωγοῦ.

$Q_0 = \text{παροχὴ εἰς κυβ. μέτρα ἀνὰ δ'' διὰ τὴν κατάσβεσιν πυρκαϊᾶς.}$

$\nu = \text{ἀριθμὸς κόμβων κατὰ τὴν μίαν ἔννοιαν τοῦ δικτύου}$

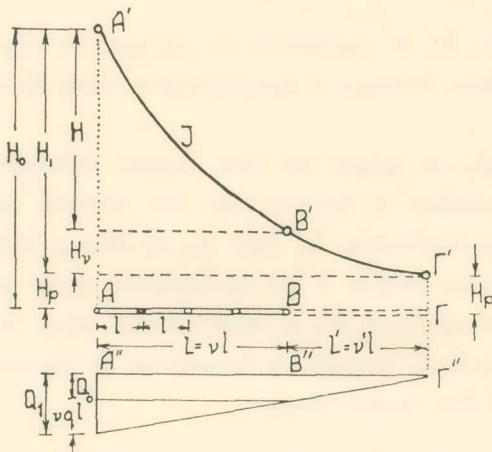
$\mu = \dots \rightarrow \dots \rightarrow \dots \rightarrow \text{άλλην} \rightarrow \dots \rightarrow \dots$

1 = ἀποστάσεις εἰς μέτρα μεταξὺ δύο διαδοχιῶν κόμβων. ν

A. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΑΓΩΓΩΝ

I. ΥΠΟΛΟΓΣΜΟΣ ΑΠΛΩΝ ΑΓΩΓΩΝ ΔΙΑΝΟΜΗΣ

1. Ἀγωγοὶ διανομῆς μὲ σταθερὰν διάμετρον ($D = C$).



Sigma 1.

Ἐστω ἀγωγὸς AB, (Σχῆμα 1) μήκους $L = v \cdot 1$, μὲ παροχὴν οἱ μ³/δ"/τρ. μ., διοιούμόρφως διανεμούμενην ἀπὸ A ἕως B, καὶ μὲ παροχὴν πυρκαϊᾶς Q_o σταθερὰν κατὰ μῆκος αὐτοῦ. Ἡ ἔξισωσις τῆς πιεζομετρικῆς γραμμῆς ἔσται:

$$(III) \quad \int\limits_0^L dh = H = \frac{\lambda}{D^{16/3}} \cdot \left(Q_1^2 L - q Q_1 L^2 + \frac{q^2 L^8}{3} \right)$$

καὶ ἐὰν θέσωμεν: $Q_1 = Q_0 + vql =$
 $Q_0 + Q_x$ ή ὅλη ἀπώλεια:

$$(IV) \quad H = \frac{1}{3} \frac{\lambda}{D^{16/3}} \cdot L \cdot (Q_1^2 + Q_0 Q_1 + Q_0^2)$$

*Ἔὰν προεκτείνωμεν τὴν εὐθείαν AB μέχρι τοῦ σημείου Γ , καὶ καλέσωμεν $B\Gamma = L' = v'$. Η ὑπόθεση μετατρέπεται στην απόδειξη ότι $v' < v$.

$$Q_v = q \cdot 1 \quad Q_o = v'q1 \quad Q_x = v \cdot q1$$

καὶ ἀντικαταστήσωμεν εἰς τὸν τύπον (ΙΥ) λαμβάνομεν:

$$(V) \quad H = \frac{1}{3} \frac{\lambda}{D^{16/5}} \cdot Q^2 v \cdot 1 \left[(v + v')^3 - v'^3 \right]$$

⁷Ἐὰν ἀντικαταστήσωμεν διὰ τῆς ἔξισώσεως II λαμβάνομεν τὸ βάρος τοῦ ὅλου ἀγωγοῦ AB διὰ δύοις μορφοῖς διάμετρον αὐτοῦ D:

$$(VI) \quad B_{o\lambda} = 0.0776. v. 1. \left(\frac{Q^2 v}{J} \right)^q \left[\frac{(v + v')^3 - v'^3}{v} \right]^q$$

$$\ddot{\epsilon} \nu \theta \alpha \quad Q_v = q_1 \quad J = \frac{H}{v_1} \quad v' = \frac{Q_o}{Q_v} \quad \varrho = \frac{15}{64}$$

2. Ἀγωγοὶ διανομῆς μὲ σταθερὰν κλίσιν ($J = C$).

Θεωροῦμεν ἔκαστον τμῆμα τοῦ ἀγωγοῦ AB μὲ κλίσιν σταθερὰν $J = \frac{H}{v-1}$, δόπτε ἡ διάμετρος, θεωρητικῶς τούλαχιστον, θὰ μεταβάλλεται δι' ἔκαστον διαδοχικὸν μεταξὺ δύο κόμβων τμῆμα, συναρτήσει τῆς μεταβαλλομένης παροχῆς. Ἐὰν διὰ τὸν κόμβον i ἡ παροχὴ ἔσται i. q. 1 (μὴ λαμβανομένης ὑπὸ ὅψιν τῆς πυρκαϊᾶς) ὁ τύπος (III)· μᾶς δίδει, ὡς ἀπώλειαν μεταξὺ τῶν κόμβων i καὶ i - 1

$$h = \frac{\lambda}{D^{16/3}} \cdot q^2 1^3 \left(i^2 - i + \frac{1}{3} \right) \text{ καὶ } \text{ἐπειδὴ } J = \frac{h}{1} = \frac{H}{1-v} \\ D_i = \lambda^{8/16} \cdot \left(\frac{Q^2 v}{J} \right)^{3/16} \left(i^2 - i + \frac{1}{3} \right)^{3/16}$$

καὶ τὸ βάρος τοῦ ὅλου ἀγωγοῦ, διὰ ν κόμβους, συναρτήσει τῆς ἔξισώσεως (II), ἔσται:

$$(VII) \quad \sum_{o}^v B_i \cdot 1 = 0,1004 \cdot 1 \cdot \left(\frac{Q^2 v}{J} \right)^q \sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^q$$

Διὰ τὴν περίπτωσιν παροχῆς καὶ πυρκαϊᾶς Q_o , θεωροῦμεν καὶ ἐνταῦθα, κατὰ τὸ σχῆμα 1, ταύτην δομοιομόρφως διανεμομένην ἐπὶ μήκους $L' = v \cdot 1'$ καὶ ὑπολογίζομεν τὸ ὅλον βάρος τοῦ ἀγωγοῦ ($L + L'$), ἐξ οὗ ἀφαιροῦμεν εἶτα τὸ βάρος τοῦ μήκους L' .

Εἰς τὸν πίνακα 1 δίδεται τὸ ἀθροισμα $\sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^q$, διὰ τὰς τιμὰς τοῦ ν ἀπὸ 1 - 40. Ἐὰν προσδιορισθῇ καὶ τὸ v' ἐκ τοῦ τύπου $v' = \frac{Q^o}{q^l}$ τότε ἔχομεν τὴν τιμήν:

$$(VIII) \quad \sum_v^{v+v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^q = \sum_1^{v+v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^q - \sum_1^{v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^q$$

ἥτις δέον νὰ εἰσάγεται εἰς τὸν τύπον VII.

3. Σύγκρισις τοῦ βάρους διὰ σταθερὰν διάμετρον καὶ σταθερὰν κλίσιν.

Διὰ νὰ ἴδωμεν, ποῖα τῶν δύο περιπτώσεων ὑπολογισμοῦ, διὰ σταθερὰν διάμετρον ἥ διὰ σταθερὰν κλίσιν, δίδει τὴν οἰκονομικωτέραν λύσιν συγκρίνομεν τὰ ἔξιαγόμενα τῶν δύο τύπων VI καὶ VII. Ὁ λόγος τῶν δύο τιμῶν τοῦ ἀγωγοῦ θὰ εἴναι:

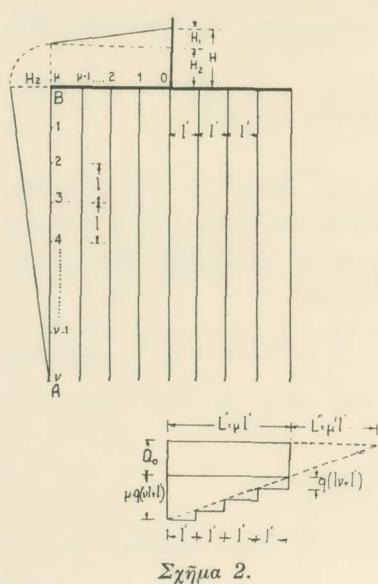
$$(IX) \quad \Lambda = \frac{\Sigma. B_{D=c}}{\Sigma. B_{J=c}} = \frac{0.0776}{0.1004} \cdot v \cdot \frac{\left[\frac{(v+v')^3 - v'^3}{v} \right]^q}{\sum_{v'}^{v+v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^q}$$

ἥτοι συνάρτησις τῶν ν καὶ v' .

Δι' ἀναλυτικῶν ὑπολογισμῶν τῆς τιμῆς Λ (διὰ $v = 2 - 20$ καὶ $v' = 0 - 20$) προκύπτει ὅτι πρακτικῶς δί' δλας τὰ περιπτώσεις ὁ ὑπολογισμὸς μὲ σταθερὰν κλίσιν ($J = C$) δίδει οἰκονομικώτερα ἀποτελέσματα ἀπὸ τὸν ὑπολογισμὸν μὲ σταθερὰν διάμετρον. Συνιστᾶται ὅθεν ὅπως οἱ ἀγωγοὶ ὑπολογίζονται μὲ σταθερὰν κλίσιν τῆς πιεζομετρικῆς γραμμῆς.¹

II. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΣ ΚΕΝΤΡΙΚΩΝ ΑΓΩΓΩΝ ΔΙΑΝΟΜΗΣ

'Ανωτέρῳ (κεφ. I) ἐξητάσθησαν μεμονωμένοι ἀγωγοὶ διανομῆς ὕδατος καὶ καθαρίσθη ὁ τρόπος ὑπολογισμοῦ αὐτῶν διὰ τὰς οἰκονομικωτέρας διαμέτρους. "Ηδη ἐξετάζονται οἱ τροφοδοτοῦντες αὐτοὺς κεντρικοὶ ἀγωγοί.



"Ἐστω δὲ ἀγωγὸς OB, (σχ. 2) τροφοδοτῶν μὲ ἀγωγοὺς τύπου AB. Θεωροῦμεν καὶ ἐδῶ τὴν δυσμενεστέραν περίπτωσιν καθ' ἣν ἡ παροχὴ πυρκαϊᾶς Q_o παρέχεται εἰς τὸν τελευταῖον κόμβον μ.

"Ἐκαστος τῶν δεινερευόντων ἀγωγῶν διανομῆς AB, περιλαμβάνει παροχὴν q. v. 1. Ἐπὶ πλέον μεταξὺ ἑκάστου τῶν κόμβων Ο ἔως μ, διανέμεται παροχὴ q. l'. Ἡ παροχὴ δύνεται μεταξὺ τῶν κόμβων ἔσται: q (vl + l')

"Ἐὰν παραλείψωμεν, ἀρχικῶς, τὴν πυρκαϊάν, θὰ ἔχωμεν δι' ἔκαστον τμῆμα τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ:

$$D_x = \left(\frac{\lambda}{J} \right)^{3/16} \left(x^2 q^2 (vl + l')^2 \right)^{3/16}$$

Καὶ τὸ βάρος αὐτοῦ

$$(B\lambda. \text{ ἐξίσωσιν II}) B_x \cdot l' = 0.454 \cdot l' \left(\frac{\lambda}{J} \right)^q \left[q^2 (vl + l')^2 \right]^q \cdot x^2 e$$

τὸ δὲ ὄλικὸν βάρος, ἀπὸ Ο ἔως μ, (2 μ. κόμβοι):

$$(X) \quad \sum_{o}^{2 \mu} B_x \cdot l' = 2 \cdot 0.454 \cdot l' \left(\frac{\lambda}{J} \right)^q \left[q^2 (vl + l')^2 \right]^q \sum_{1}^{\mu} x^2 e$$

"Ἐὰν ἡδη λάβωμεν ὑπὸ ὅψιν καὶ πυρκαϊὰν Q_o εἰς τὸ ἄκρον τοῦ ἀγωγοῦ μ, θὰ ἔχωμεν:

¹ Πρὸς τούτο συμφωνεῖ καὶ ὁ M. FOLTZ: Il calcolo economico delle Tubazioni di Acqua Potabile e delle Reti di distribuzioni Cittadine. Milano 1924, ἔνθα εἰς σχ. 9 σελὶς 40 ἐμφαίνεται ἡ παραβολὴ βαθμοῦ $4/3$ συμπίπτουσα πρὸς εὐθεῖαν γραμμήν.

$$(XI) \quad \sum_{\mu}^{2\mu} B_x \cdot 1' = 0.2008 \cdot 1' \left(\frac{Q^2 \mu}{J} \right)^{\varrho} \cdot \sum_{\mu'}^{\mu+\mu'} x^2 \varrho.$$

Ἐνθα τὸ $\sum_{\mu}^{\mu+\mu'} x^2 \varrho$ δίδεται εἰς τὸν συνημμένον πίνακα 2.

B. ΥΠΟΛΟΓΙΣΜΟΙ ΔΙΚΤΥΩΝ

Ἐπὶ τῇ βάσει τῶν ἀνωτέρω ἐκτεθέντων ὑπολογισμῶν τῶν δευτερευόντων (ἀπλῶν) ἀγωγῶν καὶ τῶν κεντρικῶν τοιούτων, εἶναι εὐχερής πλέον ὁ ὑπολογισμὸς τῶν δικτύων. Οἱ ὑπολογισμὸς οὗτος θὰ ἔξαρτηθῇ καὶ ἐκ τῆς διατάξεως τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ ὡς πρὸς τοὺς δευτερεύοντας. Διακρίνομεν ἀκολούθως δύο γενικάς διατάξεις καὶ δὴ τὴν διάταξιν κεφαλῆς (βλ. σχ. 2) καὶ τὴν διάταξιν στήλης (βλ. σχ. 3).

Δι’ ἐκάστην τῶν δύο διατάξεων ζητεῖται ἀφ’ ἐνὸς μὲν τὸ βάρος δι’ ἐκάστην τιμῆν τοῦ ὀλικοῦ H, ἀφ’ ἐτέρου δὲ ἡ ἐλαχίστη τιμὴ τοῦ βάρους τούτου, ἐξ ὅλων τῶν δυνατῶν τιμῶν τῶν ἀπωλειῶν εἰς τοὺς ἐκάστοτε ἀγωγούς, μὲ τὸ αὐτὸν ὀλικὸν ὑψος H.

I. ΔΙΑΤΑΞΙΣ ΔΙΚΤΥΟΥ ΚΑΤΑ ΚΕΦΑΛΗΝ

1. Ὑπολογισμὸς τοῦ βάρους τοῦ δικτύου.

Τὸ βάρος τοῦ δικτύου ἀποτελεῖται ἀπὸ τὸ βάρος τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ καὶ καὶ τὸ βάρος τῶν δευτερευόντων. Τὸ βάρος τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ καθορίζεται ὑπὸ τοῦ τύπου (XI), ἐνῷ τὸ βάρος ἐκάστου τῶν δευτερευόντων δίδεται ὑπὸ τοῦ τύπου (YII).

Ἡ κλίσις J ὅμως, ὅμοιόμορφος κατὰ μῆκος ἐκάστου τῶν δευτερευόντων ἀγωγῶν, εἶναι διάφορος δι’ ἕνα ἐκαστον ἐξ αὐτῶν, καὶ δὴ αὐξάνει ἐκ τῶν ἄκρων τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ πρὸς τὸ κέντρον αὐτοῦ. Οἱ μεσαῖοι ἀγωγὸι δὲ ἔχει διαθέσιμον ὑψος ἵσον πρὸς τὸ ὀλικὸν ὑψος H (Βλ. σχ. 2)

Αἱ κλίσεις τῆς πιεζομετρικῆς γραμμῆς, ὅμεν, τῶν δευτερευόντων ἀγωγῶν ἔχουσιν ὡς ἀκολούθως ὑπὸ τοῦ κόμβου μ πρὸς τὸν κόμβον O:

$$\frac{H_2}{v. 1}, \quad \frac{H_2 + \frac{H_1}{\mu}}{v. 1}, \quad \frac{H_2 + 2 \frac{H_1}{\mu}}{v. 1}, \quad \dots \dots \dots, \quad \frac{H_2 + (\mu - 1) \frac{H_1}{\mu}}{v. 1}, \quad \frac{H_2 + H_1}{v. 1}$$

Ἐκαστος τῶν ἀγωγῶν τούτων εἶναι διπλοῦς, λόγῳ συμμετρίας πλὴν τοῦ τελευταίου (μεσαίου) διστοις εἰσέρχεται ἐφ’ ἀπαξ εἰς τὸν ὑπολογισμόν.

Τὸ ἀθροισμα τῶν βαρῶν τῶν δευτερευόντων ἀγωγῶν, συμφώνως πρὸς τὴν ἔξιστωσιν (VII) ἔσται:

$$(XII) \quad \sum_{\nu}^{\nu} B_i \cdot 1 = 2 \cdot 0,1004 \cdot 1 \cdot Q_{\nu} \cdot \sum_{\nu'}^{\nu+\nu} \left(\nu^2 - \nu + \frac{1}{3} \right)^{\varrho} \cdot (\mu \cdot v. 1)^{\varrho}$$

$$\left[\left(\frac{1}{\mu H_2} \right)^{\varrho} + \left(\frac{1}{\mu H_2 + H_1} \right)^{\varrho} + \dots + \left(\frac{1}{\mu H_2 + (\mu - 1) H_1} \right)^{\varrho} + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\mu H} \right)^{\varrho} \right]$$

Ἐνταῦθα παρατηροῦμεν ὅτι ὁ ἐντὸς ἀγκυλῶν παράγων τοῦ δεξιοῦ μέλους τῆς ἔξισώσεως περιέχει τὴν σειράν:

$$(XIII) \quad \left(\frac{1}{\mu H_2} \right)^{\varrho} + \left(\frac{1}{\mu H_2 + H_1} \right)^{\varrho} + \dots + \left(\frac{1}{\mu H_2 + (\mu-1) H_1} \right)^{\varrho} = \Pi_{\mu}$$

ἥτις περιλαμβάνει τοὺς ὅρους H , H_1 , καὶ H_2 . Ὡς γνωστὸν ὅμως ὁ ὅρος H είναι σταθερός, δι' ἐκάστην διδομένην περίπτωσιν καὶ δὴ $H = H_1 + H_2$. Ἐξ ἄλλου οἱ ὅροι H_1 καὶ H_2 ἔσονται ποσοστὸν τοῦ H δι' ἐκάστην περίπτωσιν ἥτοι:

$$(XIV) \quad H_1 = \xi \frac{H}{100} \quad \text{καὶ} \quad H_2 = (100 - \xi) \frac{H}{100}$$

ἐὰν εἰς τὴν ἔξισώσιν XIII ἀντικαταστήσωμεν τὰ μεγέθη H_1 καὶ H_2 διὰ τῶν ἀναλογιῶν (XIV) λαμβάνομεν:

$$\begin{aligned} \Pi_{\mu} &= \left(\frac{100}{H} \right)^{\varrho} \left[\left(\frac{1}{\mu (100 - \xi)} \right)^{\varrho} + \left(\frac{1}{\mu (100 - \xi) + \xi} \right)^{\varrho} + \dots \right. \\ &\quad \left. \dots + \left(\frac{1}{\mu (100 - \xi) + (\mu-1) \xi} \right)^{\varrho} \right] = \left(\frac{100}{H} \right)^{\varrho} \cdot \Pi_{\mu, i} \end{aligned}$$

Τὸ ἄθροισμα τῶν βαρῶν τοῦ ὅλου δικτύου, ἐὰν ληφθῶσιν ὑπ' ὅψιν αἱ ἔξισώσεις XI, XII καὶ XV ἔσται:

$$\boxed{(XVI) \quad \sum_{o}^{v\mu+2\mu} B_i \cdot 1 = 0,2008 \cdot 1' Q_{\mu}^{2\varrho} (\mu 1')^{\varrho} \sum_{\mu'}^{\mu+\mu'} x^{2\varrho} \cdot \left(\frac{1}{H_1} \right)^{\varrho} \\ + 0,2008 \cdot 1 Q_v^{2\varrho} \sum_{v'}^{v+v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{\varrho} \cdot (\mu, v, 1)^{\varrho} \left[100^{\varrho} \Pi_{\mu, i} + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{\mu} \right)^{\varrho} \right] \left(\frac{1}{H} \right)^{\varrho}}$$

$$\begin{aligned} \text{ἔνθα:} \quad Q_{\mu} &= q (v1 + 1') \quad \mu' = \frac{Q_o}{Q_{\mu}} \quad \Pi_{\mu, i} = f (\mu, \xi) \quad \varrho = 15/64 \\ Q_v &= q \cdot 1 \quad v' = \frac{Q_o}{Q_v} \quad H_1 = \xi \cdot \frac{H}{100} \end{aligned}$$

Ἐκ τῆς ἔξισώσεως ταύτης ὅθεν εἶναι δυνατὸν νὰ προσδιορισθῇ τὸ βάρος τοῦ ὅλου δικτύου, ἐφ' ὅσον ἥθελον προσδιορισθῇ τὰ μεγέθη q , Q_o καὶ ξ , ἐνῷ τὰ μεγέθη μ , v , 1 , $1'$ εἶναι δεδομένα. Τὸ ἄθροισμα τῆς σειρᾶς $\Pi_{\mu, i}$, εὑρίσκεται εὐκόλως ἐφ' ὅσον δίδονται τὰ μεγέθη ξ καὶ μ . Δι' εὐχέρειαν τῶν ὑπολογισμῶν τὸ ἄθροισμα τοῦτο ὑπελογίσθη, ἐφ' ἀπαξ, διὰ διαφόρους τιμὰς τῶν μ καὶ ξ , δίδεται δὲ εἰς τὸ *Διάγραμμα 1*. Προκειμένης ὅθεν τῆς χρησιμοποίησεως τῆς ἔξισώσεως (XVI) ἔξαγεται ἐκ τοῦ διαγράμματος 1 ἀμέσως ἡ τιμὴ τοῦ $\Pi_{\mu, 1}$ γνωστῶν ὕντων τῶν μ καὶ ξ .

Ός εμφαίνεται δημοσιός εκ της εξισώσεως XVI ή τιμή του όλικου βάρους του δικτύου μεταβάλλεται μετά της τιμής του ξ. Δέον δοθεν νά προσδιορίζηται έκαστοτε διὰ ποίαν τιμὴν ξ, ή εξισώσις XVI λαμβάνει τὴν ἐλαχίστην αὐτῆς τιμὴν δηπότε προκύπτει καὶ τὸ οἰκονομικώτερον βάρος του άδραγωγοῦ δικτύου.

2. Προσδιορισμὸς τοῦ οἰκονομικωτέρου βάρους τοῦ δικτύου.

Τὸ ἐλάχιστον βάρος του δικτύου δύναται νά ενρευθῇ διὰ διαφορίσεως τῆς εξισώσεως XVI ως πρὸς H_1 , (τὸ ύψος H δέον νά ληφθῇ ως σταθερόν), τῆς πρώτης παραγώγου εξισουμένης πρὸς τὸ μηδέν. Θὰ ἔχωμεν δηλονότι:

$$(XVII) \quad 0,2008 \cdot 1' Q_{\mu}^{2\varrho} (\mu \cdot 1')^{\varrho} \cdot \sum_{\mu'}^{\mu + \mu'} x^{2\varrho} \cdot \frac{d}{d H_1} \left(\frac{1}{H_1} \right)^{\varrho} \\ + 0,2008 \cdot 1 Q_v^{2\varrho} \sum_{v'}^{v + v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{\varrho} \cdot (vvl)^{\varrho} \cdot \frac{d \Pi_{\mu}}{d H_1} = 0$$

ἵτοι

$$(XVIII) \quad \frac{d \Pi_{\mu}}{d H_1} + K_{\mu} \cdot \frac{d}{d H_1} \left(\frac{1}{H_1} \right)^{\varrho} = 0$$

ἔνθα

$$(XIX) \quad K_{\mu} = \frac{1'}{1} \left(\frac{1' (vl + 1')^2}{v \cdot 1^2} \right)^{\varrho} \cdot \frac{\sum_{\mu'}^{\mu + \mu'} x^{2\varrho}}{\sum_{v'}^{v + v'} \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{\varrho}}$$

Ο ἀριθμὸς K_{μ} προσδιορίζεται ἀμέσως δοθέντος ὅτι τὰ μεγέθη $1, 1', v, \mu$ v' καὶ μ' εἶναι δεδομένα τὰ δὲ ἀθροίσματα $\sum_{v'}^{v + v'}$ καὶ $\sum_{\mu'}^{\mu + \mu'}$ λαμβάνονται ἀμέσως ἐκ τῶν πινάκων 1 καὶ 2. Η διαφόρισις τῆς σειρᾶς Π_{μ} ως πρὸς τὸ $d H_1$, ἐπιτελεῖται ἀν εἰς τὴν ἔξ. XIII θέσωμεν $H_2 = H - H_1$, καὶ διαφορίσωμεν ως πρὸς H_1 :

$$(XX) \quad \frac{d \Pi_{\mu}}{d H_1} = \mu \cdot \varrho \left(\frac{1}{\mu H - \mu H_1} \right)^{\varrho + 1} + \varrho (\mu - 1) \left(\frac{1}{\mu H - (\mu - 1) H_1} \right)^{\varrho + 1} \\ + \dots \varrho \left(\frac{1}{\mu H - H_1} \right)^{\varrho + 1}$$

ἔξ ἄλλου

$$(XXI) \quad \frac{d}{d H_1} \left(\frac{1}{H_1} \right)^{\varrho} = - \varrho \left(\frac{1}{H_1} \right)^{\varrho + 1}$$

Αντικαθιστῶντες εἰς τὴν ἔξ. XVIII τὰς τιμὰς $\frac{d \Pi_{\mu}}{d H_1}$ καὶ $\frac{d}{d H_1} \left(\frac{1}{H_1} \right)^{\varrho}$ διὰ τῶν ενρευμένων εἰς τὰς ἔξ. XX καὶ XXI λαμβάνομεν:

$$(XXII) \quad \mu \left(\frac{H_1}{\mu H - \mu H_1} \right)^{\varrho + 1} + \mu - 1 \left(\frac{H_1}{\mu H - (\mu - 1) H_1} \right)^{\varrho + 1}$$

$$+ (\mu - 2) \left(\frac{H_1}{\mu H - (\mu - 2) H_1} \right)^{\varrho + 1} + \dots \dots + \left(\frac{H_1}{\mu H - H_2} \right)^{\varrho + 1} = K_\mu$$

η̄ θέτοντες $H_1 = \xi \frac{H}{100}$, έχομεν

$$(XXIII) \quad \mu \left(\frac{\xi}{100 \mu - \mu \xi} \right)^{\varrho + 1} + (\mu - 1) \left(\frac{\xi}{100 \mu - (\mu - 1) \xi} \right)^{\varrho + 1}$$

$$+ (\mu - 2) \left(\frac{\xi}{100 \mu - (\mu - 2) \xi} \right)^{\varrho + 1} + \dots \dots \left(\frac{\xi}{100 \mu - \xi} \right)^{\varrho + 1} = K_\mu$$

‘Η εξίσωσις αύτη δίδει τὴν τιμὴν τοῦ ξ δι’ ἣν τὸ βάρος τοῦ δικτύου λαμβάνει τὴν ἐλαχίστου αὐτοῦ τιμήν. Λόγῳ τῆς δυσκόλου ἀναλυτικῆς ἐκάστοτε ἐπιλύσεως τῆς εξίσωσεως ταύτης, λύεται αύτη γραφικῶς διὰ τοῦ διαγράμματος 2. Μετὰ τὸν προσδιορισμὸν τοῦ συντελεστοῦ K_μ ἐκ τῆς εξίσωσεως XIX, προσδιορίζεται ἀμέσως ἐκ τοῦ διαγράμματος 2 δ ἀριθμὸς ξ , (διὰ τὴν ἀντίστοιχην τιμὴν τοῦ μ), διὰ τοῦ δποίου τὸ βάρος τοῦ δικτύου γίνεται ἐλάχιστον. Τῇ βοηθείᾳ τοῦ οὗτοῦ προσδιορισθέντος ξ , λαμβάνομεν ἐκ τοῦ διαγράμματος 1 τὴν τιμὴν τοῦ P_μ , ἣν εἰσάγοντες εἰς τὴν εξίσωσιν XVI λαμβάνομεν τὸ οίκονομικώτερον βάρος τοῦ διατάξοντος δικτύου.

Εἰς τοῦτο δέον νὰ προσθέσωμεν καὶ τοὺς τριτεύοντας ἀγωγούς, διλικοῦ μήκους 2 μ. ν. 1 πολ/ντες αὐτὸ ἐπὶ τὸ βάρος τῆς ἐκλεχθησομένης ἐλαχίστης διαμέτρου.

II. ΔΙΑΤΑΞΙΣ ΔΙΚΤΥΟΥ ΚΑΤΑ ΣΤΗΛΗΝ

1. Υπολογισμὸς τοῦ βάρους τοῦ δικτύου.

Εἰς τὴν κατὰ στήλην διατάξιν τοῦ δικτύου ὁ κεντρικὸς ἀγωγὸς ἐπιφορτίζεται πλέον μὲ δύο παροχὰς πυρκαϊᾶς (2 Q_o) διότι εἶναι ἐνδεχόμενον νὰ ἐκραγῶσιν δύο πυρκαϊά, ἐκάστη ἐκατέρωθεν τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ.

‘Η μέθοδος ὑπολογισμοῦ τῆς διατάξεως ταύτης ἔσται ὅμοία ὡς καὶ διὰ τὴν κατὰ κεφαλὴν διάταξιν.

Τὸ βάρος τοῦ κεντρικοῦ ἀγωγοῦ, συμφώνως πρὸς τὴν εξίσωσιν XI, καὶ διὰ $\varrho = 15/64$, ἔσται:

$$(XXIV) \quad \sum_{\circ}^v B_i \cdot 1 = 0,1004 \cdot 1 \left(q^2 (2 \mu l' + 1)^2 \right)^{\varrho} \cdot \left(\frac{v \cdot 1}{H} \right)^{\varrho} \sum_{v''}^{v+v''} x^{2\varrho}$$

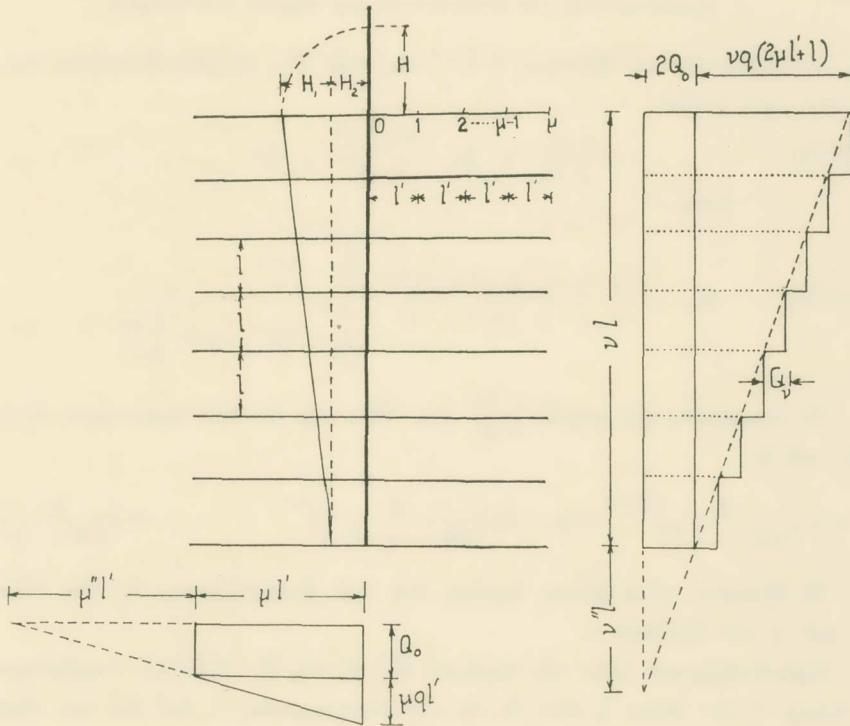
ἔνθα: $v'' = \frac{2 Q_o}{Q_v}$ $Q_v = q (2 \mu l' + 1)$

Ἐξ ἀλλού τὸ βάρος ἐκάστου ζεύγους τῶν δευτερευόντων ἔσται:

$$(XXV) \quad \sum_{\circ}^{2\mu} B_i \cdot 1 = 0,2008 \cdot 1' (q^2 1'^2)^{\varrho} \left(\frac{1}{J_1} \right)^{\varrho} \sum_{\mu''}^{\mu+\mu''} \left(\mu^2 - \mu + \frac{1}{3} \right)^{\varrho}$$

ἔνθα J διάφορον δι' ἔκαστον ἀγωγὸν καὶ δὴ $J_i = \frac{\mu l'}{H_i} = \frac{\mu l'}{H_2 + i \frac{H_1}{v}}$. Τὸ ἄθροισμα ὅλων τῶν ζευγῶν τῶν δευτερευόντων ἔσται ἐν τοιαύτῃ περιπτώσει:

$$\sum_{\mu''}^{2\mu} B_i \cdot 1 = 0,2008 \cdot 1' (q^2 l'^2)^e \sum_{\mu''}^{\mu + \mu''} \left(\mu^2 - \mu + \frac{1}{3} \right)^e (v \cdot \mu l')^e \\ \left[\left(\frac{1}{v H_2} \right)^e + \left(\frac{1}{v H_2 + H_1} \right)^e + \dots + \left(\frac{1}{v H_2 + (v-1) H_1} \right)^e + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{v H} \right)^e \right]$$



Σχῆμα 3.

καὶ θέτοντες

$$\left(\frac{1}{v H_2} \right)^e + \left(\frac{1}{v H_2 + H_1} \right)^e + \dots + \left(\frac{1}{v H_2 + (v-1) H_1} \right)^e = \Pi_v = \left(\frac{100}{H} \right) \Pi_{v,i}$$

ἔχομεν τὸ ὅλον βάρος τοῦ δικτύου:

$$(XXVI) \quad \sum_{\mu''}^{2v+2v\mu} B_i \cdot 1 = 0,1004 \cdot 1 \left(q (2 \mu l' + 1) \right)^{2e} (v l)^e \sum_{\mu''}^{v+v''} (x)^{2e} \left(\frac{1}{H_1} \right)^e \\ + 0,2008 \cdot 1' (q^2 l'^2)^e (v \mu l')^e \sum_{\mu''}^{\mu + \mu''} \left(\mu^2 - \mu + \frac{1}{3} \right)^e \left[100 \cdot e \Pi_{v,i} + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{v} \right)^e \right] \left(\frac{1}{H} \right)^e$$

Εἰς τὴν παράστασιν ταύτην εἶναι ὅλα δεδομένα (q , 1 , $1'$, μ , v , μ'' , v'' , $\Sigma_{v+v''}$, $\Sigma_{\mu+\mu''}$) ό δὲ ὅρος $\Pi_{v,i}$, προσδιορίζεται ἐκ τοῦ διαγράμματος 1, ἔνθα ἀντὶ μ θέτομεν v .

Ἡ τιμὴ τοῦ ὅλου βάρους γίνεται καὶ ἐδῶ ἐλαχίστη δι' ὀρισμένην τιμὴν τοῦ λόγου ξ . ($\xi = \frac{H_1}{H}$. 100). ቩ τιμὴ αὕτη τοῦ ξ προσδιορίζεται διὰ διαφορίσεως τῆς ἐξίσωσεως (XXVI) ὡς πρὸς H_1 .

2. Προσδιορισμὸς τοῦ οἰκονομικωτέρου βάρους τοῦ δικτύου.

Διαφορίζοντες τὴν ἐξίσωσιν XXVI ὡς πρὸς H_1 , ἔχομεν, ἐξισοῦντες τὴν παράγωγον πρὸς μηδέν:

$$(XXVII) \quad \frac{d \Pi_v}{d H_1} + K_v \cdot \frac{d \left(\frac{1}{H_1} \right)^q}{d H_1} = 0$$

ἔνθα:

$$(XXVIII) \quad K_v = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{1'} \cdot \left(\frac{1}{\mu \cdot 1'^s} \cdot \left(2 \mu l' + 1^2 \right) \right)^q \cdot \frac{\sum_{v''}^{v+v'} x^{2q}}{\sum_{\mu''}^{\mu+\mu''} \left(\mu^2 - \mu + \frac{1}{3} \right)^q}$$

Ἡ διαφόροις τῆς σειρᾶς $\frac{d \Pi_v}{d H_1}$ μᾶς δίδει (ὡς εἰς τὴν περίπτωσιν $K\mu$) τὴν τιμὴν τοῦ K_v

$$K_v = v \left(\frac{\xi}{100 v - v \xi} \right)^{q+1} + (v-1) \left(\frac{\xi}{100 v - (v-1) \xi} \right)^{q+1} + \dots + \left(\frac{\xi}{100 v - \xi} \right)^{q+1}$$

Ἡ ἐξίσωσις αὕτη λύεται δμοίως διὰ τοῦ διαγράμματος 2, ἐὰν θέσωμεν ἀντὶ τοῦ μ τὸν ἀριθμὸν v .

Προσδιορίζοντες ὅθεν τὸν ἀριθμὸν K_v ἐκ τῆς ἐξ. XXVII, λαμβάνομεν ἐκ τοῦ διαγρ. 2 τὸν λόγον ξ , εἴτα δέ, ἐκ τοῦ διαγράμματος 1, καὶ διὰ τὴν εὐρεθεῖσαν τιμὴν τοῦ ξ προσδιορίζομεν τὴν τιμὴν τοῦ $\Pi_{v,i}$.

Θέτοντες τὴν τιμὴν ταύτην τοῦ $\Pi_{v,i}$ εἰς τὴν ἐξίσωσιν XXVI προσδιορίζομεν τὴν ἐλαχίστην τιμὴν τοῦ βάρους τοῦ δικτύου.

Ἐφαρμογή. – Ἐστω δίκτυον μὲ πυκνότητα οἰκήσεως 200 κατοίκων ἀνὰ ἐκτάριον καὶ μέσην ἡμερησίαν παροχὴν 100 λίτρων ἀτομον ἡμέραν. Ἐστωσαν ἐπὶ πλέον $Q_o = 2, 5 \text{ λ/δλον}$, $\mu = 6$, $v = 4$, $1 = 1' = 150 \text{ μ.}$, $H = 100 \text{ μ.}$

Τότε θὰ ἔχωμεν:

$$q = \frac{2,25 \times 100}{86400} \cdot 20 \cdot 0,15 = 0,0078 \quad \lambda / \delta \text{λον} / \tau \varrho \cdot \mu.$$

$$Q_\mu = q (v \cdot 1 + 1') = 0,00585 \quad \mu^3 / \delta \text{λον}$$

$$\frac{Q_v}{\mu} = q \cdot 1 = 0.00117 \quad \mu^3 / \delta \lambda v$$

$$\mu' = \frac{Q_o}{Q_v} = 0.43 \quad v' = \frac{Q_o}{Q_v} = 2$$

'Εκ τοῦ τύπου XX καὶ τῇ βοηθείᾳ τῶν πινάκων 1 καὶ 2 λαμβάνομεν τὸν συντελεστὴν K_μ , ὅστις ἔσται:

$$K_\mu = \left(\frac{150 \cdot (750)^2}{4 \cdot (150)^3} \right) ^{\frac{1}{3}} \cdot \frac{10.43}{7.58} = 2.14$$

'Εκ τοῦ διαγράμματος 1 καὶ διὰ $K_\mu = 2.14$ προκύπτει $\xi = 55$

Εἰσάγοντες τὴν τιμὴν ταύτην εἰς τὸ διάγραμμα 2 λαμβάνομεν

$$\Pi_{\mu, i} = 1,478$$

Τὸ οἰκονομικώτερον ὅθεν βάρος τοῦ διανέμοντος δικτύου θὰ δίδεται ἐκ τῆς ἐξιώσεως:

$$\Sigma B. 1 = 0.2008 \times 150 \cdot (0.00585)^2 e (900) e 10.43 \frac{1}{0.351} + 0.2008 \cdot 150 \cdot (0.00117)^2 e.$$

$$(9.57 - 1.99) \cdot (3600) e \left[2,940 \times 1,478 + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{6} \right) e \right] \frac{1}{2.94} = 7,25 + 104,020 = + 111,27 \text{ τόνιοι.}$$

Εἰς τὸ βάρος τοῦτο τοῦ διανέμοντος δικτύου, δέον νὰ προστεθῇ καὶ τὸ βάρος τῶν τριτευόντων ἀγωγῶν μήκους 2 μ. ν. 1, προκύπτον ἐκ τῆς παραδεχθησομένης ἐλαχίστης διαμέτρου τοῦ δικτύου.

'Εκ τοῦ παραδείγματος τούτου ἐμφαίνεται ἡ πρακτικότης τῆς ἀναπτυχθείσης μεθόδου δι' ἣς ἐπιτυγχάνεται, ὑπὸ τὰς δρισθείσας τοπογραφικὰς προϋποθέσεις, ὁ ἄμεσος προσδιορισμὸς τοῦ βάρους τοῦ δικτύου.

— — — — —

ΠΙΝΑΞ 1.

ΤΙΜAI ΤΗΣ ΣΥΝΑΡΤΗΣΕΩΣ

$$\sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{15/64}$$

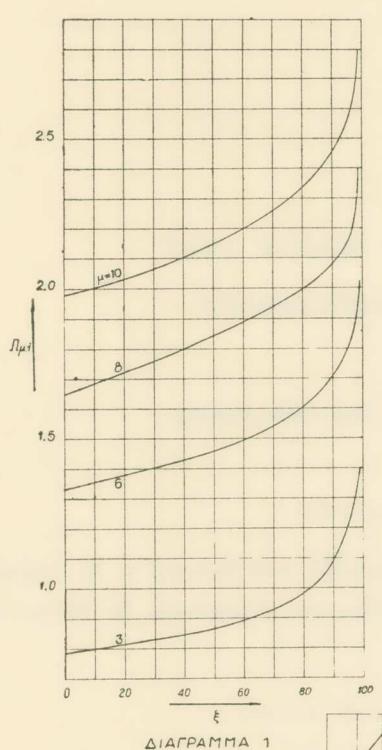
v	$\sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{15/64}$	v	$\sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{15/64}$	v	$\sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{15/64}$	v	$\sum_1^v \left(v^2 - v + \frac{1}{3} \right)^{15/64}$
1	0,773	11	23,169	21	59,805	31	105,7811
2	1,993	12	26,312	22	64,0201	32	110,8211
3	3,534	13	29,580	23	68,3245	33	115,9466
4	5,336	14	32,968	24	72,7176	34	121,1339
5	7,362	15	36,571	25	77,1976	35	126,3932
6	9,576	16	40,186	26	81,7621	36	131,7235
7	11,982	17	43,908	27	86,4096	37	137,1238
8	14,555	18	47,734	28	91,1371	38	142,5928
9	17,283	19	51,661	29	95,9451	39	148,1298
10	20,157	20	55,686	30	100,8171	40	153,7221

ΠΙΝΑΞ 2.

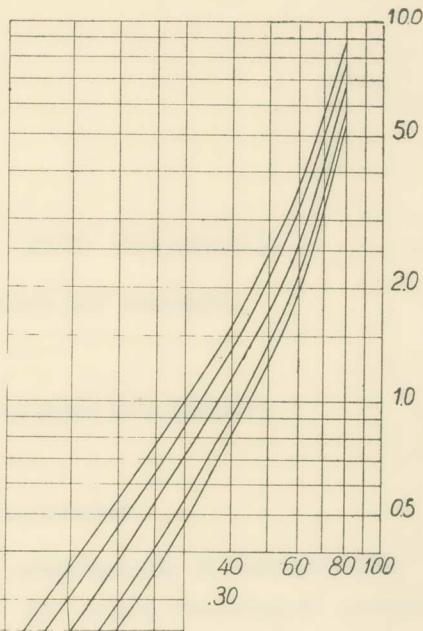
ΤΙΜAI ΤΗΣ ΣΥΝΑΡΤΗΣΕΩΣ

$$\sum_1^v x^{30/64}$$

x	$\sum_1^v x^{30/64}$	x	$\sum_1^v x^{30/64}$
1	1,0000	11	24,4309
2	2,3851	12	27,6461
3	4,0610	13	30,9846
4	5,9795	14	34,4415
5	8,1102	15	38,0133
6	10,4315	16	41,6950
7	12,9272	17	45,4821
8	15,5846	18	49,3734
9	18,3932	19	53,3629
10	21,3446	20	57,5453



ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ 1



ΔΙΑΓΡΑΜΜΑ 2

