

$$E_{\sigma_{\kappa}} = \frac{\Theta}{\sigma_{\kappa} \left(1 + 10 \frac{E_{\sigma}}{E_{\sigma_{\kappa}}}\right)} = \frac{\Theta}{\sigma_{\kappa} \left(1 + \frac{1}{10\varphi}\right)} \quad (3)$$

ἐνθα $\varphi = \frac{E_{\sigma}}{E_{\sigma_{\kappa}}}$ παριστᾷ τὴν εἰς ἑκατοστὰ πε-

ρικτικότητα εἰς σίδηρον τῆς διατομῆς $E_{\sigma_{\kappa}}$ περὶ οὗ ἄλλως τε διαλαμβάνομεν τινα εἰς τὸ τέλος τοῦ παρόντος κεφαλαίου. Ἐννοεῖται οὐκοθεν ὅτι ὅταν ἡ σχέση φ ὑπερβαίῃ ὄριόν τι λ. χ. 0,5 $\frac{0}{10}$, δέον ἐκ τῆς ὀλικῆς διατομῆς $E_{\sigma_{\kappa}}$ νὰ ἐκπλήτῃται ἡ ὀλικὴ διατομὴ τοῦ σιδήρου E_{σ} καὶ ἐν τοιαύτῃ περιπτώσει ὁ τύπος (1) μετασχηματίζεται εἰς:

$$\Theta = (E_{\sigma_{\kappa}} - E_{\sigma}) \sigma_{\kappa} + E_{\sigma} \sigma_{\kappa} = \sigma_{\kappa} (E_{\sigma_{\kappa}} + 9E_{\sigma}) \quad (1a)$$

Ἐὰν τέλος θεωρήσωμεν τὴν διατομὴν ὡς ὁμοιογενῆ μὲ ὁμοιόμορφον ἔντασιν $\sigma'_{\kappa} = \frac{\Theta}{E_{\sigma_{\kappa}}}$ τότε ἐκ τοῦ τύπου (2) λαμβάνομεν τὴν σχέσιν:

$$\sigma'_{\kappa} = \sigma_{\kappa} (1 + 10 \varphi) \quad (4)$$

ἐξ ἧς βλέπομεν ὅτι δι' ὠρισμένην τιμὴν τοῦ φ ἔχομεν καὶ ὠρισμένην τιμὴν τοῦ σ'_{κ} , τοῦθ' ὅπερ διευκολύνει ἡμᾶς μεγάλως κατὰ τὸν προσδιορισμὸν τῶν διαστάσεων τῆς ἐκ σκιροκοιναμάτος διατομῆς καὶ τῆς σιδηρᾶς ἐπιφανείας. Οὕτω λ. χ. πρὸς προσδιορισμὸν τῶν καταλλήλων διαστάσεων στήλης τινὸς ἐκ σιδηροπαγοῦς σκιροκοιναμάτος ἐκλέγομεν κατὰ πρῶτον τὴν σχέσιν φ (συνήθως μεταξὺ 0,5 καὶ 1 $\frac{0}{10}$) εἶτα προσδιορίζομεν τὴν ὁμοιόμορφον ἔντασιν σ'_{κ} , ἐπὶ τῇ βάσει τῆς δεδομένης ἐντάσεως σ_{κ} (συνήθως μεταξὺ 25 καὶ 40 χγ/εκ²) καὶ τέλος τὴν διατομὴν τῆς στήλης

$$E_{\sigma_{\kappa}} = \frac{\Theta}{\sigma'_{\kappa}}. \text{ Ἐὰν δὲ αἱ διαστάσεις αὐταὶ δὲν}$$

ἦθελον φανῆ ἡμῖν κατάλληλοι, τότε τροποποιούμεν ἀναλόγως τὴν σχέσιν φ μέχρις ἐπιτεύξεως τοῦ ποθομένου ἀποτελέσματος.

(Ἐπεταὶ συνέχεια).

Δ. ΚΑΛΥΒΑΣ

ΝΕΑΙ ΑΡΘΡΩΤΑΙ ΑΤΜΑΜΑΞΑΙ ΣΥΣΤΗΜΑΤΟΣ MALLET

Τελευταῖον ἐν Ἀμερικῇ ἐπὶ τοῦ συμπλέγματος τῆς Σιδηροδρομικῆς Ἑταιρίας Baltimore, ἐγένετο χρήσις πρὸς ἔλξιν βαρέων συρμῶν ἐμπορευμάτων, ἐπὶ γραμμῶν μὲ κλίσιν 10 χιλ. ἀνά μ. ἀκτ. 250 μ., καὶ ἔξαιρετικῶς 195 μ., ἀρθρωτῶν ἀτμαμαξῶν συστήματος

Mallet, μετὰ δύο συμπλεγμάτων κινητηρίων τροχῶν, συνεζευγμένων ἀνά τρεῖς ἄξονας, ὧν τὰ κυριώτερα χαρακτηριστικὰ ἔχουσιν ὡς ἑξῆς:
'Ἐπίσημα λέβητος 15,^k 1.

Διάμετρος κυλινδρ. σώμ. λέβητος 2,^μ 133.
Πάχ. ἐλασμάτ. 25,4 $\frac{1}{2}$.

Διαστάσεις ἐστίας 3^μ 200 × 2^μ 895.

'Αριθμὸς ἀτμοσωλῆνων 468. — Μῆκος αὐτῶν 6.401.

'Ἐπιφάνεια καύσεως 9,29 τ.μ.

'Ολικὴ θερμοαινομένη ἐπιφάνεια 567,45 τ.μ.

Διάμετρος κυλινδρ. ὑψηλῆς πίεσεως 635 $\frac{1}{2}$.

» » χαμηλῆς » 911 $\frac{1}{2}$.

» κινητηρίων τροχῶν... 1,^μ 295.

Μῆκος ἀκάμπτου ἐδράσεως ἐκά-

στου συμπλέγματος τροχῶν... 4,^μ 343.

Σύνολον ἐδράσεως ἀτμαμάξης 11,^μ 938.

» » μετὰ ἐφοδιοφ. 21,^μ 996.

Χωρητικότης ὕδατοδεξαμενῆς 32,1 κ. μ. —

Χωρητ. γαιανθρακαποθήκης 186 τ .

Βάρος ἀτμαμάξης μετὰ φορτίου 186 τ . —

Βάρος ἐφοδιοφόρου 74.

Βάρος προσφύσεως 186 τ .

'Ἡ ἀτμαμάξα τοῦ τύπου τούτου ἔλκει ἐν τῇ ἄνω γραμμῇ συρμούς 36 φορταμαξῶν, μὲ ταχύτητα 16,9 χιλ. καθ' ὥραν βάρους 637 τόν., μετὰ φορτίου ἐμπορευμάτων 1513 τόν. ἦτοι ἐν ὄλῳ 2150 τόν. Προσθέντοντες καὶ τὸ βάρος τῆς ἀτμαμάξης, ἔχομεν ὀλικὸν φορτίον συρμοῦ 2410 τόν., ὧν τὰ 0,628 εἶνε ὠφέλιμον βάρος.

ΠΕΡΙ ΑΠ' ΕΥΘΕΙΑΣ ΠΡΟΣΔΙΟΡΙΣΜΟΥ ΤΗΣ ΠΑΡΑ ΓΕΦΥΡΑΣ ΕΞΟΓΚΩΣΕΩΣ (REMOUS) ΤΟΥ ΥΔΑΤΟΣ

Διὰ τὸν προσδιορισμὸν τῆς ἐξογκώσεως τοῦ ὕδατος ἐν ποταμοῖς ἢ χημάρροις συνετελεσθησὶν προσδιορισμοῦ διατομῆς τινος ἔνεκα τῆς κατασκευῆς γεφυρῶν ὑπάρχουσιν, ὡς γνωστόν, διάφοροι τύποι, ἐκ τῶν ὁποίων ἔχω ὑπ' ὄψιν μου τοὺς ἐπομένους:

$$1. X = \frac{v^2}{2g} \left(\frac{L^2 h^2}{\sigma^2 l^2 (h+X)^2} - 1 \right)$$

$$2. X = \frac{Q^2}{2g} \left\{ \frac{1}{\sigma^2 L^2 h^2} - \frac{1}{L^2 (h+X)^2} \right\}$$

$$3. Q = \sigma l \sqrt{2g} \left\{ \left(\frac{2}{3} X + h \right) \sqrt{X + \frac{V^2}{2g}} \right\}$$

$$4. X = (0.056 v^2 + 0.015) \left(\frac{L^2 h^2}{l^2 h^2} - 1 \right)$$

ἐνθα:

- X ἡ ζητούμενη συνεπεία τῆς ἐξογκώσεως ἀνύψωσις τῆς στάθμης.
- L τὸ μέσον πλάτος τῆς διατομῆς μετὰ τὸν περιορισμόν.
- l τὸ πλάτος τῆς διατομῆς μετὰ τὸν περιορισμόν.
- h τὸ ὕψος (βάθος) τῆς στάθμης παρὰ τὴν γέφυραν πρὸ τοῦ περιορισμοῦ τῆς διατομῆς.
- g ἡ ἐπιτάχυνσις τῆς βαρύτητος=9.81 μ.
- v ἡ μέση ταχύτης τῆς ῥοῆς πρὸ τοῦ περιορισμοῦ τῆς διατομῆς.
- Q ἡ κατὰ δευτερόλεπτον διοχετευομένη ποσότης ὕδατος.
- σ ὁ ἐκ τοῦ σχήματος τῶν βάθρων ἐξαρτώμενος συντελεστὴς τῆς συμμαζώξεως τῆς διατομῆς.

$$(\sigma = 0.70 \text{ ἕως } 0.95)$$

Ἐὰν διὰ τῶν ἄνω τύπων ὑπολογίσωμεν τὸ X, θὰ λάβωμεν ἐκάστοτε διὰ τὴν αὐτὴν περίπτωσιν ἀποτελέσματα οὐχὶ ἀσημάντως διαφέροντα ἀλλήλων, ἐκ τῶν ὁποίων μόνον τὰ ἐκ τοῦ πρώτου τύπου προκύπτοντα — ἐπὶ τῶν λοιπῶν τύπων, ἰδίως τοῦ τελευταίου μὴ δυναμένου τινος, ὡς κατωτέρω ἐμφαίνεται, νὰ βασισθῇ — εἶνε ἀκριβῆ. Εἰς ἅπαντας ὅμως τοὺς τύπους τούτους, τοῦ τελευταίου μὴ λαμβανομένου ὑπ' ὄψιν, ἡ ἐξεύρεσις τοῦ X γίνεται διὰ δοκιμῆς, καθόσον, ἐὰν ἤθελέ τις ἐξ αὐτῶν κατόπιν τῶν ἀναγκαίων μετασχηματισμῶν τῶν ἐξισώσεων νὰ προσδιορίσῃ ἀπ' εὐθείας τὴν ἄγνωστον, θὰ ἐλάμβανε τελικὴν ἐξίσωσιν τῆς μορφῆς:

$$X^3 + mX^2 + nX - k = 0$$

ἡ λύσις τῆς ὁποίας ἀπαιτεῖ μακρὸν καὶ πολὺπλοκον λογισμόν, ὃν δικαίως ἀποφεύγει τις δυνάμενος διὰ τοῦ πρώτου τύπου ταχύτερον καὶ με ἐπαρκῆ ἀκρίβειαν νὰ καθορίσῃ τὴν ζητούμενην ποσότητα. Ἐν τούτοις παρὰ τὴν ἀπλότητα καὶ τὸ σύντομον τοῦ διὰ δοκιμῆς προσδιορισμοῦ τῆς ἀγνώστου, δὲν θεωροῦμεν ἄσκοπον νὰ ἐκθέσωμεν κατωτέρω τρόπον τοῦ ἀπ' εὐθείας ὑπολογισμοῦ τοῦ X στερούμενον τοῦ μειονεκτήματος τῶν μακροσκελῶν λογισμῶν καὶ δυνάμενον πάντοτε ἐπωφελῶς νὰ ἐφαρμόζηται.

Διατηροῦντες τὴν αὐτὴν σημασίαν τῶν στοιχείων, καὶ ὀνομάζοντες προσέτι Y τὴν μέσην ταχύτητα τῆς ροῆς μετὰ τὴν στένωσιν τῆς διατομῆς ἔχομεν:

$$I. Q = \sigma (Lh + lX) Y$$

$$II. X = \frac{Y^2 - v^2}{2g} \text{ καὶ ἀντικαθιστῶντες εἰς τὴν}$$

I τὴν τιμὴν τοῦ X (ἐξ ἐξ. II)

$$Q = \sigma \left\{ Lh + \frac{l}{2g} (Y^2 - v^2) \right\} Y \quad \text{ἢ}$$

$$Q = \sigma LhY + \frac{\sigma l}{2g} Y^3 - \frac{\sigma l v^2}{2g} Y.$$

θέτοντες νῦν

$$\frac{\sigma l}{2g} = a, \sigma Lh = b, \frac{\sigma l}{2g} v^2 = c$$

Λαμβάνομεν τὴν ἐξίσωσιν $aY^3 + (b-c)Y = Q$ καὶ διαιροῦντες διὰ τοῦ συντελεστοῦ a ἐτέραν, τῆς μορφῆς: $Y^3 + nY - k = 0$ ἣτις εὐχερῶς λύεται τριγωνομετρικῶς ὡς ἐξῆς:

Θέτομεν

$$\text{εφ } \alpha = \frac{n}{3k} \sqrt{\frac{4}{3}} n$$

$$\text{εφ } \beta = \sqrt[3]{\text{εφ } \frac{1}{2} \alpha} \quad \text{τότε εἶνε}$$

$$Y = \sqrt[3]{\frac{4}{3}} n \text{ συνεφ } 2\beta \quad \text{μεθ' } \delta \text{ διὰ τῆς}$$

ἐξ. II εὐρίσκεται τὸ X.

Ἀριθμητικὸν παράδειγμα ἔστω

$$L = 11$$

$$l = 6$$

$$h = 2$$

$$v = 4$$

$$Q = 88$$

$$\sigma = 0.90$$

Ἔχομεν:

$$\frac{\sigma l}{2g} = a = 0.276$$

$$\sigma Lh = b = 10.8$$

$$\frac{\sigma l}{2g} v^2 = c = 4.416 \quad \text{καὶ ἐπομένως τὴν}$$

ἀριθμητικὴν ἐξίσωσιν.

$$0.276 Y^3 + 6.384 Y - 88 = 0$$

$$Y^3 + 23.13 Y - 318.841 = 0$$

$$\text{εφ } \alpha = 0.02418 \sqrt[3]{30.84} = 0.02418 \times 5.553 = 0.13421$$

$$\text{ἐξ οὗ } \alpha = 7^\circ 30'$$

$$\text{εφ } \beta = \sqrt[3]{0.067105} = 0.405$$

καὶ ἡ σχετικὴ γωνία $\beta = 22^\circ 5'$

συνεφ $2\beta = 1.03$ ἐπομένως

$$Y = 5.553 \times 1.03 = 5.72 \quad \text{καὶ}$$

$$X = \frac{5.72^2 - 4.00^2}{19.62} = 0.85$$

Ἡ ἀκρίβεια τοῦ ὑπολογισμοῦ ἐμφαίνεται ἐκ τῆς ἐξισώσεως

$$Q = 0.g (6 \times 2 + 6 \times 0.85) 5.72 = 88.03.$$

Ἐφαρμοζομένης τῆς ἕξις. I λαμβάνομεν $X=0.85$ δηλ. τὸ αὐτὸ ἀποτέλεσμα, ἀλλ' ἢ ἕξ. II ἱκανοποιεῖται διὰ $X=0.50$ ἢ δὲ 3

» $X=1.00$ δηλ. διὰ τιμὰς διαφερούσας κατὰ 40 καὶ 18 % τῆς ἀκριβοῦς τοιαύτης.

Πάτρα 27 Ἰουνίου 1907.

N. ΠΑΛΛΑΜΑΣ
Νομομηχανικός

ΠΟΙΚΙΛΑ

Μελάνη διὰ μαρκάρισμα.—Ἡ μελάνη διὰ μαρκάρισμα κατασκευάζεται σχεδὸν πάντοτε ἔχουσα ὡς βάσιν τὸν νιτρικὸν ἄργυρον, ἢ ἐκτύπωσης ἦν ἀφίνει ἐπὶ τοῦ ὑφάσματος εἶνε χρώματος λίαν ζωηροῦ μαύρου, ἀλλὰ διὰ τῶν συνεχῶν πλύσεων δι' ἀλκαλικῶν τὰ ἀποτυπώματα κιτρινίζουσι, καὶ βαθμηδὸν λαμβάνουσι τὸ χρῶμα τῶν κηλίδων τῆς σκωρίας.

Οἱ καλλίτεροι τύποι οὗς δύνασθε νὰ μεταχειρισθῆτε εἰσὶν οἱ ἐπόμενοι

1) Μελάνη ἐρυθρᾶ ἀνεξίτηλος καὶ οἰκονομική.

α) Ἀνθρακικὸν νάτριον (σόδα)	12
Ἀραβικὸν κόμμι	12
Ὑδωρ	45
β) Χλωριούχος κασσίτερος	4
Ὑδωρ ἀπεσταγμένον	64
γ) Πρωτοχλωριούχος κασσίτερος	4
Ὑδωρ ἀπεσταγμένον	64

Διὰ τὴν χρῆσιν τῆς μελάνης ταύτης ἐμβαπτίζεται τὸ ὑφασμα εἰς τὴν διάλυσιν α, μετὰ τὴν ἀποξήρανσιν αὐτοῦ γράφετε διὰ τῆς διαλύσεως β τῇ βοηθείᾳ γραφίδος, πινέλου ἢ ψήκτρας, μετὰ τὴν ἐκ νέου ἀποξήρανσιν ἐπαναλαμβάνετε τὴν γραφὴν διὰ τῆς διαλύσεως γ τὸ ἐρυθρὸν χρῶμα θὰ φανῆ σχεδὸν ἀμέσως. Ἡ μελάνη αὕτη ἀνθίσταται εἰς τὸν σάπωνα καὶ τὰς μάλλον ἰσχυρὰς ἀλκαλικὰς πλύσεις.

2) Ἄλλη ἐρυθρᾶ μελάνη.

Ἐμβαπτίσατε τὸ ὑφασμα ἐντὸς τῆς ἀκολούθου διαλύσεως.

Ἀνθρακικὸν νάτριον (σόδα)	1
Ἀραβικὸν κόμμι	1
Ὑδωρ	1

Μετὰ τὴν ἀποξήρανσιν τοῦ ὑφάσματος γράφετε διὰ μελάνης συγκεκμημένης ἐκ

Χλωριούχου χρυσοῦ	1
Ὑδατος ἀπεσταγμένου	16

3) Διαλύετε 22 μέρη ἀνθρακικοῦ νατρίου ἐντὸς 85 μερῶν γλυκερίνης καὶ τρίβετε τὸ

μίγμα προσθέτοντος 20 μέρη ἀραβικοῦ κόμμιος. Χωριστὰ προετοιμάζετε διαλύσιν ἐξ 11 μερῶν νιτρικοῦ ἀργύρου ἐντὸς 20 μερῶν ἀμμωνίας, ἀναμειγνύετε τὰς δύο ἀνωτέρω διαλύσεις καὶ τὰς βράζετε μέχρις οὗτου τὸ μίγμα καταστῆ χρώματος βαθέως, ὁπότεν προσθέτετε 10 μέρη τερεβινθίνης τῆς Βενετίας καὶ ἀναμειγνύετε. Ἀφοῦ γράψητε ξηραίνετε τὸ ὑφασμα πλησίον πυρᾶς καὶ σιδηρώνετε διὰ θερμοῦ σιδήρου.

Ἀφλεκτα καὶ στεγανὰ ἐπιχρήσματα.—

Μεταξὺ τῶν ἀλάτων ἅτινα ἐχρησιμοποίησαν πρὸς τὸν ἀνωτέρω σκοπὸν ἢ φωσφορική ἀμμωνία διαλελυμένη καθ' ὠρισμένης ἀναλογίας μετὰ τῆς θεικῆς ἀμμωνίας καὶ ἄλλων ἀλάτων ἔδωκεν τὰ καλλίτερα μέχρι σήμερον γνωστὰ ἀποτελέσματα, πλὴν ὅλα τὰ ἄλατα ταῦτα ἔχουσι τὴν ιδιότητα ν'ἀπορροφῶσι τὴν ὑγρασίαν τῆς ἀτμοσφαιρας καὶ νὰ ἐμποτίζωσι τὰ ἀντικείμενα ἅτινα καλύπτουσι, ἐπομένως συντελοῦσιν εἰς τὴν σκωρίασιν τῶν μετάλλων καὶ τὴν σήψιν τῶν ξύλων ἅτινα καλύπτουσι.

Τὸ ἐλάττωμα τοῦτο τοῦ ἀνωτέρω συστήματος θεραπεύεται κατὰ τὸ ἐφικτὸν διὰ τῆς διαλύσεως 15 % φωσφορικῆς ἀμμωνίας 1 1/2 % βορικοῦ ὀξέος κατὰ βάρος ἐντὸς τοῦ ὕδατος. Συνήθως μεταχειρίζονται τὰς ἀκολούθους ἀναλογίας 12 μέρη φωσφορικῆς ἀμμωνίας 1 μέρος βορικοῦ ὀξέος καὶ 87 μέρη ὕδατος.

Ἡ διάλυσιν αὕτη προφυλάσσει ἀπὸ τοῦ πυρὸς τὰ ἀντικείμενα ἅτινα ἐμποτίζονται δι' αὐτῆς καὶ παρουσιάζει τὸ διπλοῦν πλεονέκτημα τῆς προλήψεως τῶν ξυλίνων μερῶν ἀπὸ τῆς πυρκαϊᾶς καὶ τῆς προφυλάξεως τῶν μετάλλων ἀπὸ τῆς σκωρίας, διότι δὲν ἀπορροφοῦσι τὴν ὑγρασίαν τῆς ἀτμοσφαιρας.

ΔΙΟΡΘΩΣΙΣ ΑΒΛΕΨΙΩΝ

Ἐν τῷ πρώτῳ μέρει τῆς μελέτης τοῦ Νομομηχανικοῦ κ. Δ. Διαμαντίδου δημοσιευθέντι ἐν τῷ προηγουμένῳ φυλλαδίῳ τοῦ μηνὸς Ἰουλίου παρεσιόφρυσαν σφάλματά τινα ὧν τὴν διόρθωσιν παραθέτομεν:

Σελ. 26 στήλη I στίχος 41 ἀντί: ἐκ τῶν γεωγραφικῶν θέσεων αὐτῆς γράφε: ἐκ τῆς γεωγραφικῆς θέσεως αὐτῆς.

Σελ. 29 στήλη II στίχος 18 ἀντί 131,207 κ. μ. γράφε: 31,207 κ. μ.

Σελ. 30 στήλη II στίχος 29 ἀντί κλασματικῆς γράφε: πραγματικῆς.