

τος χρησιμοποιουμένης ἔν τινι τροχῷ τοῦ στροβίλου καὶ ἀκολούθως ὁ ἀτμός, ἀφίνων τὸν τροχὸν τοῦτον, ἀποτονοῦται πάλιν εἰς χαμηλοτέραν τινα διάμεσον πίεσιν, ἐπιτρέπων τὴν χρησιμοποίησιν τῆς ἀναπτυσσομένης ταχύτητος εἰς δεύτερον τροχόν, ἔπειτα ὁ ἀτμός ἀποτονοῦται ἀκόμη περιτρέφων καὶ οὕτω καθεῖται, μέχρις οὗ τέλος, μετ' ἀριθμόν τινα βαθμιαίων ἀποτονώσεων, φθάνεται ἡ πίεσις τοῦ συμπυκνωτοῦ.

Διὰ ν διαδοχικῶν βαθμιαίων ἀποτονώσεων, ἐκάστη ἔξι αὐτῶν μετατρέπει τὸ $\frac{1}{v}$ τῆς διλικῆς ἑνεργείας τοῦ ἀτμοῦ εἰς ταχύτητα. Ἐπειδὴ ἡ ἑνεργεία εἶναι $\frac{1}{2} \mu t^2$, τὸ t^2 ἐλαττοῦται εἰς τὸ $\frac{1}{v}$ καὶ ἡ ταχύτης τ εἰς $\frac{1}{\sqrt{v}}$ τῆς τιμῆς, ἢν εἴχεν μὲν ἀπλῆν ἀποτόνωσιν. Ἡτοι ἡ ταχύτης τοῦ ρεύματος τοῦ ἀτμοῦ ἐλαττοῦται κατ' ἀναλογίαν τῆς τετραγ. φίλης τοῦ ἀριθμοῦ τῶν διαδοχικῶν διαβαθμίσεων ἀποτονώσεως αὐτοῦ οὕτω τέσσαρες διαβαθμίσεις ἐλαττοῦσι τὴν ταχύτητα εἰς τὸ $\frac{1}{2}$, ἐννέα εἰς τὸ $\frac{1}{3}$ κλπ.

Οὐδεν, παραδεχόμενοι, ὅτι ἐκ τῆς διλικῆς ὀφελίμου ταχύτητος, τῶν 1225 μέτ. ἀνὰ 1'', 10 ἐπὶ τοὺς 100 περίπου χάνονται εἰς τριβάς κλπ., ὑπολείπεται ταχύτης 1100 μέτ. ἀνὰ 1'', δῆτας ληφθῇ ὑπὸ τῶν περιστρεφομένων τροχῶν. Δι' ἐνὸς καὶ μόνου ἀπλοῦ τροχοῦ, ὃ μὲν στρόβιλος προώσεως θ' ἀπήτει περιφερικὴν ταχύτητα 550 μέτ. ἀνὰ 1'', δὲ στρόβιλος ἀντιδράσεως 1100 μέτ. Μὲ τὴν νεωτέραν ἀνάπτυξιν, ἢν αἱ ταχυκίνητοι μηχαναὶ ἔχουσι λάβει, περιφερικαὶ ταχύτητες μέχρις 120 μέτ. ἀνὰ 1'' καὶ μάλιστα κατά τινη ἡγιονοτέραν δύνανται νὰ δοθῶσιν ἀσφαλῶς εἰς τοὺς τροχοὺς τῶν στροβίλων.

Ταχύτης 120 ἀνὰ 1'' παρέχει τὴν καλλίστην ἀπόδοσιν εἰς στρόβιλον προώσεως ἐὰν ὁ ἀτμὸς λαμβάνει ταχύτητα διπλασίαν, ἥτοι 240 ἀνὰ 1'', ὥστε ἡ ἀπατουμένη ταχύτης εἶναι 240: 1100, ἥτοι 1: 4, ὅ τῆς διλικῆς τοιαύτης καὶ τὸ τετράγωνον τῆς ταχύτητος, ἥτοι ἡ μερικὴ ἑνεργεία γίνεται (1: 4, 5)² = 1: 20 τῆς διλικῆς. Τούτεστιν, 20 διαδοχικαὶ διαβαθμίσεως τῆς ἀποτονώσεως, ὅντας ἐκάστη θὰ ληφθῇ δι' ἴδιαιτέρας σειρᾶς στομίων ἐκροῆς καὶ ἴδιαιτέρου τροχοῦ, ἐλαττοῦσι τὴν ταχύτητα τοῦ ἀρχικῶς ἐκρέοντος ἀτμοῦ κατὰ τοιοῦτον τρόπον, ὥστε νὰ εἰναι δυνατή ἡ χρησιμοποίησις αὐτοῦ εἰς στροβίλους, ὃν οἱ τροχοὶ ἔχουσι ταχύτητα οὐχὶ ἀνωτέραν τῆς πρακτικῶς ἐφικτῆς τῶν 120 μέτ. ἀνὰ 1'' εἰς τὴν περιφέρειαν.

Εἰς στρόβιλον ἀντιδράσεως μὲν περιφερικὴν

ταχύτητα 120 μέτ. ἀνὰ 1'', ἡ ταχύτης τοῦ ἀτμοῦ πρέπει νὰ ὑποβιβασθῇ εἰς 120 ἀνὰ 1'', ἵτοι τετραπλάσιος ἀριθμὸς διαβαθμίσεων τῆς ἀποτονώσεως, δὲ ἐστίν, 80 σειραὶ στομίων καὶ τροχοὶ ἀπαιτοῦνται.

[Ἔπειται συνέχεια]

ΑΓΓ. Ν. ΚΟΦΙΝΑΣ

ΠΕΡΙ ΤΩΝ

ΔΙΑ ΣΙΔΗΡΟΠΑΓΟΥΣ ΣΚΙΡΡΟΚΟΝΙΑΜΑΤΟΣ
(BÉTON-ARMÉ) Η ΕΜΠΛΕΚΤΩΝ ΚΑΤΑΣΚΕΥΩΝ
(VERBUNDCONSTRUCTIONEN)

(Συνέχεια ἐκ τοῦ προηγουμένου).

Τον Στήλαι καὶ στηρίγματα ἐν γένει

Ἡ διατομὴ τῶν στηλῶν εἶναι ἐντελῶς συμμετρικὴ ὡς καὶ ἡ διάταξις τοῦ σιδηροῦ ὀπλισμοῦ (ὅρα σχῆματα 14, 15 α-κ, 17 καὶ 18)* τοῦτο δὲ κυρίως ἀπαιτεῖ καὶ ἡ ἀνιστάσις τῆς στήλης εἰς τὴν κάμψιν, δταν τὸ φορτίον δὲν εἶναι κεντρικόν, ἀλλ' ἑνεργεῖ ἐκκέντρως καὶ δὴ κατὰ διαφόρους διευθύνσεις, Ὅταν τὸ φορτίον εἶναι μικρὸν καὶ ἡ διατομὴ τῆς στήλης μικρὰ δὲ πλισμὸς ἀπαρτίζεται συνήθως ἐκ τεσσάρων στρογγύλων ὁρίδων, τοποθετούμενων δσον τὸ δυνατὸν πλησίον τῶν ἐξωτερικῶν πλευρῶν τῆς στήλης, ὅταν δὲ τὸ φορτίον καὶ ἡ διατομὴ τῆς στήλης εἶναι μεγάλη τότε ἐντιθένται ἀναλόγως πλειότεραι ὁρίδοι παρὰ τὰς ἐξωτερικὰς πλευρὰς τῆς στήλης καὶ μία εἰς τὸν ἀξονα ἀντῆς, χρησιμεύοντα διὰ τὴν κεντρικήν, οὕτως εἰπεῖν, σύνδεσιν τῶν λοιπῶν ὁρίδων. Ἡ διάμετρος τῶν ὁρίδων ποικίλει ἀπὸ 8 ἔως 60 χιλ. τὰ δὲ μῆκη τῶν πλευρῶν τῶν στηλῶν, ἀπὸ 0,15 ἔως 0,50 μ. Ἡ ἀπόστασις καθ' ὑψος τῶν ἐγκαρδίων συνδέσμων σ (σχῆμα 17, 18 καὶ 19) τῶν κατακορύφων ὁρίδων ποικίλει ἀπὸ 0,20 ἔως 0,50 μ. δέον δὲ οἱ σύνδεσμοι οὕτοι νὰ εἰναι ἀρκετὰ ἰσχυροί, ἵνα ἀντέχωσιν εἰς τοὺς ἐκ τῆς κάμψεως τῶν ὁρίδων προξενούμενους σημαντικὸν ἐφελκυσμούς. Διὰ τὰς μὴ ἰσχυρῶς πεφροτωμένας στήλας δ Hennебειque μεταχειρίζεται 4 ἐλάσματα πάχους 2-5 χιλ. (σχ. 18), τοποθετούμενα ἀνὰ 0,40-0,50 μ. διὰ δὲ τὰς ἰσχυρῶς πεφροτωμένας τοιαύτας μεταχειρίζεται, ὡς καὶ δ Wayss, ἰσχυρὸν σύρμα πάχους 7-10 χιλ., περιελισσόμενον περὶ τὰς ὁρίδους κατὰ 0,20-0,50 μ. ἀπόστασιν (σχ. 19 α, β) καὶ τοῦτο,

* Βλ. πίνακας προσηρτημένους εἰς φυλλάδ. 7 καὶ 8.

καθόσον τὰ ἐλάσματα διὰ τοῦ πλάτους αὐτῶν διακόπτοντα τὴν συνέχειαν τοῦ σκιρροκονιάματος τῆς στήλης, δύνανται νὰ γίνωσι πρόξενα δηγγαμάτων εἰς αὐτήν, ὅταν τυχὸν αὗτη ἑποτῆς κάμψιν δπωσοῦν σημαντικήν. Τέλος, χάριν τῆς ὁμοιομόρφου διανομῆς τοῦ ὑπὸ τῆς στήλης φερομένου βάρους συνήθως τοποθετοῦνται, εἰς ἄσημεια αἱ στήλαι διέρχονται διὰ τῶν πατωμάτων καὶ συνεπῶς ἀλλάσσουσι καὶ διατομὴν καθὼς καὶ εἰς τὰς θεμελιώσεις καὶ πόδας τῶν στηλῶν, σιδηρᾶς πλάκας π (σχ. 17 α, β), πάχους 3-5 χιλ., συμφωνούσας πρὸς τὸ σχῆμα τῆς διατομῆς τῆς στήλης καὶ καταλλήλως διατρήτους, ἵνα δι' αὐτῶν διέρχωνται ἀκωνίτως αἱ κατακόρυφοι ὁρίδοι τῶν στηλῶν. Αἱ πλάκες αὗται εἰς τὰς θεμελιώσεις τῶν στηλῶν εἰσὶν πλήρεις δηλ. ἀνευ δπῶν.

Τὸ σχῆμα (17 α, β) δεικνύει λεπτομερῶς τὴν διάταξιν τῶν τοιούτων πλακῶν ὡς καὶ τὴν πλαγίαν στρέβλωσιν τῶν κατακορύφων ὁρίδων, πρὸς ἐπίτευξιν τῆς αὐξῆσεως τῶν διαστάσεων τῆς στήλης εἰς τὰ κατώτερα πατώματα. Ωσαύτως δείκνυνται ἐν αὐτῷ καὶ ὁ τρόπος τῆς διὰ χειρίδος χ συνδέσεως τῶν τεμαχίων τῶν ὁρίδων πρὸς ἀλληλα, ἵνα ἀποτελεσθῇ συνεχῆς ὁρίδος μεγάλου ὑψους.

Δον Κλίμακες.

Διὰ τὰς κλίμακας τόσον διὰ τὴν βάσιν, ἐνήλατο, πλατύσκαλα ἀλπ. δύον καὶ διὰ τὰς βαθμίδας ἐφαρμόζονται αἱ διατάξεις τῆς κατασκευῆς διὰ πλάκας, δοκοὺς ἀπλᾶς καὶ μεθ' ὑποφορέων ἀλπ. Τὸ σχ. 20 παριστᾶ διατομὴν ἐνηλάτου, ὅπερ εἶναι ἀπλῆ δοκὸς ὠπλισμένη διὰ τριῶν σιδηρῶν ὁρίδων διαμ. 24 χιλ. περιβαλλομένων ὑπὸ τῶν συνήθων ἴμαντωμάτων καὶ ἐν φῶ ἀφίεται τὸ κενὸν αριγδ πλάτους 30 χιλ. καὶ ὑψους 220 χιλ. πρὸς ἔμπτηξιν τοῦ ἄκρου τῆς βαθμίδος, πληρούμενον εἶτα διὰ σιμέντου. Τὸ σχ. 21α δεικνύει τομὴν βαθμίδος, ἔχούσης ὅπλομὸν ἐκ μιᾶς ὁρίδου διαμ. 12 χιλ. στερεούμένης ἐπὶ τοῦ ἐνηλάτου καὶ περιβαλλομένης ὑπὸ τῶν συνήθων ἴμαντωμάτων, πλάτους 30 χιλ. καὶ πάχους 1,5, διατιθεμένων κατὰ τὸ σχ. 21β ὅπερ δεικνύει τὴν πρόσοψιν τῆς ἡμισείας βαθμίδος, μήκους διλικοῦ 1,30 μ. καὶ ὑψους 0,18 μ. Μεταξὺ τῶν ἴμαντωμάτων καὶ ἀνὰ 0,10 μ. περιλαμβάνονται σιδηροὶ κεκαμμένοι σύνδεσμοι, πρὸς σύνθεσιν τοῦ δριζόντιον μέρους τῆς βαθμίδος μετὰ τοῦ προσώπου αὐτῆς. Ἐτέρᾳ διάταξις ἐπίσης ἐπιτυχῆς εἶναι ἡ τοῦ Chaudy σχ. 23 τοποθετοῦντος εἰς ἑκάστην γωνίαν τῆς διατομῆς τῆς κλίμακος ἀνὰ μίαν ὁρίδον δριζόντιον διαμ. 24 χιλ. οὕτως ὥστε

ἕκαστον δριζόντιον μέρος τῶν βαθμίδων νὰ ἔχῃ δύο δπλισμοὺς τὸν ἕνα εἰς τὴν ἀρχὴν τῆς βαθμίδος καὶ τὸν ἄλλον εἰς τὸ τέλος, καὶ συνδέοντος εἶτα τὰς κλίμακατὰς ταύτας ὁρίδους διὰ συνδέσμων τοποθετουμένων εἰς τὸ μέσον τῶν προσώπων καὶ δριζόντιων τμημάτων τῶν βαθμίδων καὶ ἀνὰ 0,20-0,25 μ. Τέλος τὸ σχ. 22 α-γ παριστᾶ βαθμίδα ἐλευθέρως ἀπηωρημένης κλίμακος μήκους 2,00 μ. Τὸ σχ. 22 β παριστᾶ διατομὴν βαθμίδος ἔχούσης 2,00 μ. μῆκος, τὸ δὲ σχ. 22γ τοιαύτης μήκους 1,10 μ.

Εον Στέγαι.

Ἡ κατασκευὴ τῶν στεγῶν στηρίζεται ὁσαύτως ἐπὶ τῆς ἐν Κεφαλαίῳ Γφ ἀναπτυχθείσης διατάξεως τῶν πλακοειδῶν δοκῶν μεθ' ὑποστρωτήρων (ὑποφορέων) προκειμένου κυρίως δι' ἐντελῶς ἐπιπέδους στέγας ἢ ἐπὶ συνδυασμοῦ ἐκ τοιούτων δοκῶν δριθοστατῶν χιαστῶν ὁρίδων καὶ παντοειδῶν σιδηρῶν συνδέσμων προκειμένου περὶ στεγῶν δροθῶν. Καὶ αἱ μὲν ἐπιπέδοι στέγαι παρουσιάζουσιν ὡς ἐπὶ τὸ πολὺ τὸν ἐν τοῖς σχήμασι 24α, β καὶ 25 τύπον, αἱ δὲ δριθαὶ διατίθενται συνήθως κατὰ τὰ σχήματα 26α-ε, 27α-κ καὶ 28α-γ. "Οσον ἀφορᾷ τὰ λοιπὰ εἴδη στεγῶν (θόλους, τοξοειδεῖς, τρούλους, κωδονοστάσια ἀλπ.). τοιαῦτα γενικῶς δύνανται νὰ κατασκευασθῶσι κατὰ τὸ σύστημα τοῦ Hennebique, ἀλλὰ τὰ συστήματα τοῦ Habrich, Monier καὶ Melan φαίνονται ήμιν πρακτικώτερα.

Τὸ σχῆμα 24α παριστᾶ τομὴν (κάθετον ἐπὶ τῆς προσόψεως τῆς οἰκοδομῆς) στέγης ἐπιπέδου βάθους 10,00 μ. καὶ ἀνοιγμάτος 16,90 μ. καὶ ἀμφικλινοῦς ἔως 1:20. Ἡ πλάξτης τῆς στέγης, πάχους 0,17 μ. ὑποστηρίζεται εἰς τὸ μέσον ὑπὸ μιᾶς δοκοῦ, διαστάσεων 0,20×0,30, ἐκ τεσσάρων τεμαχίων μήκους 4,00 μ. ἕκαστον καὶ στηρίζομένων ἐπὶ τῶν ἑκατέρων μεγάλων ὑποστρωτήρων διαστάσεων 0,30×0,60 οἵτινες καὶ μεταβιβάζουσιν διλόκηρον τὸ βάρος τῆς στέγης εἰς τοὺς τοίχους. Τὸ σχῆμα 24β παριστᾶ τομὴν παράλληλον τῇ προσόψει τῆς οἰκοδομῆς καὶ καταδείκνυσιν ἀπάσας τὰς λεπτομερείας τῆς συνδέσεως τῶν ὁρίδων.

Δ. ΚΑΛΥΒΑΣ