



ΒΙΒΛΙΟΘΗΚΗ ΤΟΥ ΤΕΧΝΙΚΟΥ  
ΤΕΧΝΟΛΟΓΙΑ  
ΜΗΧΑΝΟΥΡΓΙΚΩΝ ΜΕΤΡΗΣΕΩΝ



1954

ΙΔΡΥΜΑ ΕΥΓΕΝΙΔΟΥ  
ΧΡΥΣΟΥΝ ΜΕΤΑΛΛΙΟΝ ΑΚΑΔΗΜΙΑΣ ΑΘΗΝΩΝ

ΕΚΔΟΣΕΙΣ ΙΔΡΥΜΑΤΟΣ ΕΥΓΕΝΙΔΟΥ

ΒΙΒΛΙΟΘΗΚΗ ΤΟΥ ΤΕΧΝΙΚΟΥ

- 1.— *Μαθηματικά Α', Β'*
- 2.— *Φυσική*
- 3.— *Χημεία*
- 4.— *Μηχανική*
- 5.— *Μηχανουργική Τεχνολογία Α', Β'*
- 6.— *Ήλεκτρολογία Α', Β', Γ'*
- 7.— *Ραδιοτεχνία Α', Β'*
- 8.— *Είσαγωγή στην Τεχνική τῆς Τηλεφωνίας*
- 9.— *Κινητήριοι Μηχαναὶ Α', Β'*
- 10.— *Στοιχεῖα Μηχανῶν*
- 11.— *Υλικά*
- 12.— *Γενικὴ Δομικὴ*
- 13.— *Οἰκοδομικὴ*
- 14.— *Υδραυλικά Ἔργα*
- 15.— *Συγκοινωνιακὰ Ἔργα*
- 16.— *Τοπογραφία*
- 17.— *Οἰκοδομικαὶ Σχεδιάσεις*
- 18.— *Σχεδιάσεις Τεχνικῶν Ἔργων*
- 19.— *Ὁργάνωσις — Διοίκησις Ἔργων*
- 20.— *Τεχνικὸν Σχέδιον*

Ὁ Εὐγένιος Εὐγενίδης, ἰδρυτὴς καὶ χορηγὸς τοῦ «Ἰδρύματος Εὐγενίδου» προείδεν ἐνωρίτατα καὶ ἐσχημάτισε τὴν βαθεῖαν πεποίθησιν, ὅτι ἀναγκαῖον παράγοντα διὰ τὴν πρόοδον τοῦ ἔθνους θὰ ἀπετέλει ἡ ἀρτία κατάρτισις τῶν τεχνικῶν μας ἐν συνδυασμῷ πρὸς τὴν ἠθικὴν ἀγωγὴν αὐτῶν.

Τὴν πεποίθησίν του αὐτὴν τὴν μετέτρεψεν εἰς γενναιοφρονα πρᾶξιν εὐεργεσίας, ὅταν ἐκκληροδότησε σεβαστὸν ποσὸν διὰ τὴν σύστασιν Ἰδρύματος, ποῦ θὰ εἶχε σκοπὸν νὰ συμβάλῃ εἰς τὴν τεχνικὴν ἐκπαίδευσιν τῶν νέων τῆς Ἑλλάδος.

Διὰ τοῦ Β. Διατάγματος τῆς 10ης Φεβρουαρίου 1956, συνεστήθη τὸ Ἰδρυμα Εὐγενίδου καὶ κατὰ τὴν ἐπιθυμίαν τοῦ διαθέτου ἐτέθη ὑπὸ τὴν διοίκησιν τῆς ἀδελφῆς του Κυρίας Μαρ. Σίμου. Ἀπὸ τὴν στιγμήν ἐκείνην ἤρχισαν πραγματοποιούμενοι οἱ σκοποὶ ποῦ ὠραματίσθη ὁ Εὐγένιος Εὐγενίδης καὶ συγχρόνως ἡ πλήρωσις μιᾶς ἀπὸ τὰς βασικωτέρας ἀνάγκας τοῦ ἔθνικοῦ μας βίου.

\* \* \*

Κατὰ τὴν κλιμάκωσιν τῶν σκοπῶν του, τὸ Ἰδρυμα προέταξε τὴν ἐκδοσιν τεχνικῶν βιβλίων τόσον διὰ λόγους θεωρητικοὺς ὅσον καὶ πρακτικούς. Ἐκρίθη, πράγματι, ὅτι ἀπετέλει πρωταρχικὴν ἀνάγκην ὁ ἐφοδιασμὸς τῶν μαθητῶν μὲ σειρὰς βιβλίων, αἱ ὁποῖαι θὰ ἔθετον ὀρθὰ θεμέλια εἰς τὴν παιδείαν των καὶ αἱ ὁποῖαι θὰ ἀπετέλουν συγχρόνως πολῦτιμον βιβλιοθήκην διὰ κάθε τεχνικόν.

Τὸ ὅλον ἔργον ἤρχισε μὲ τὴν ὑποστήριξιν τοῦ Ὑπουργείου Βιομηχανίας, τότε ἀρμοδίου διὰ τὴν τεχνικὴν ἐκπαίδευσιν, καὶ συνεχίζεται ἤδη μὲ τὴν ἔγκρισιν καὶ τὴν συνεργασίαν τοῦ Ὑπουργείου Ἐθνικῆς Παιδείας, βάσει τοῦ Νομοθετικοῦ Διατάγματος 3970/1959.

Αἱ ἐκδόσεις τοῦ Ἰδρύματος διαιροῦνται εἰς τὰς ἀκολούθους βασικὰς σειρὰς, αἱ ὁποῖαι φέρουν τοὺς τίτλους:

«Βιβλιοθήκη τοῦ Τεχνίτη», «Βιβλιοθήκη τοῦ Τεχνικοῦ», «Βιβλιοθήκη τοῦ Τεχνικοῦ βοηθοῦ Χημικοῦ», «Τεχνικὴ Βιβλιοθήκη».

Ἐξ αὐτῶν ἡ πρώτη περιλαμβάνει τὰ βιβλία τῶν Σχολῶν Τεχνιτῶν,

ή δευτέρα τὰ βιβλία τῶν Μέσων Τεχνικῶν Σχολῶν, ἡ τρίτη τῶν Σχολῶν Τεχνικῶν βοηθῶν Χημικῶν, ἡ τετάρτη τὰ βιβλία τὰ προοριζόμενα διὰ τὰς ἀνωτέρας Τεχνικὰς Σχολὰς (ΚΑΤΕ, ΣΕΛΕΤΕ, Σχολαὶ Ὑπομηχανικῶν). Παρὰλλήλως, ἀπὸ τοῦ 1966 τὸ Ἴδρυμα ἀνέλαβε καὶ τὴν ἐκδόσιν βιβλίων διὰ τὰς Δημοσίᾳς Σχολὰς Ε.Ν.

Αἱ σειραὶ αὗται θὰ ἐμπλουτισθοῦν καὶ μὲ βιβλία εὐρύτερου τεχνικοῦ ἐνδιαφέροντος χρήσιμα κατὰ τὴν ἀσκήσιν τοῦ ἐπαγγέλματος.

\* \* \*

Οἱ συγγραφεῖς καὶ ἡ Ἐπιτροπὴ Ἐκδόσεων τοῦ Ἰδρύματος καταβάλλουν κάθε προσπάθειαν, ὥστε τὰ βιβλία νὰ εἶναι ἐπιστημονικῶς ἀρτία ἀλλὰ καὶ προσηρμοσμένα εἰς τὰς ἀνάγκας καὶ τὰς δυνατότητας τῶν μαθητῶν. Δι' αὐτὸ καὶ τὰ βιβλία αὐτὰ ἔχουν γραφῆ εἰς ἀπλὴν γλῶσσαν καὶ ἀνάλογον πρὸς τὴν στάθμην τῆς ἐκπαιδεύσεως δι' ἣν προορίζεται ἐκάστη σειρά τῶν βιβλίων. Ἡ τιμὴ των ὠρίσθη τόσον χαμηλὴ, ὥστε νὰ εἶναι προσιτὰ καὶ εἰς τοὺς ἀπόρους μαθητάς.

Οὕτω προσφέρονται εἰς τὸ εὐρὸ κοινὸν τῶν καθηγητῶν καὶ τῶν μαθητῶν τῆς τεχνικῆς μας παιδείας αἱ ἐκδόσεις τοῦ Ἰδρύματος, τῶν ὁποίων ἡ συμβολὴ εἰς τὴν πραγματοποιήσιν τοῦ σκοποῦ τοῦ Εὐγενίου Εὐγενίδου ἐλπίζεται νὰ εἶναι μεγάλη.

#### ΕΠΙΤΡΟΠΗ ΕΚΔΟΣΕΩΝ ΙΔΡΥΜΑΤΟΣ ΕΥΓΕΝΙΔΟΥ

Ἀλέξανδρος Ι. Παπᾶς, Ὁμ. Καθηγητῆς ΕΜΠ, Πρόεδρος  
Χρυσόστομος Φ. Καβουνίδης, Διπλ.-Μηχ.-Ἡλ. ΕΜΠ, Ἀντιπρόεδρος  
Μιχαὴλ Γ. Ἀγγελόπουλος, Τακτικὸς Καθηγητῆς ΕΜΠ  
Θεόδωρος Α. Κουζέλης, Διπλ. Μηχ.-Ἡλ.-Ἐπιθ. Ἐπαγγ. Ἐκπ. Ὑπ. Παιδείας  
Ἐπιστημ. Σύμβουλος, Γ. Ροῦσσος Χημ.-Μηχ. ΕΜΠ  
Σύμβουλος ἐπὶ τῶν ἐκδόσεων τοῦ Ἰδρύματος, Κ. Α. Μανῶφης Μον. Ἐπικ.  
Καθηγητῆς Παν/μίου Ἀθηνῶν  
Γραμματεὺς, Δ. Π. Μεγαρίτης

#### Διατελέσαντα μέλη ἢ σύμβουλοι τῆς Ἐπιτροπῆς

Γεώργιος Κακριδῆς † (1955 - 1959) Καθηγητῆς ΕΜΠ, Ἀγγελος Καλογεράς † (1957 - 1970) Καθηγητῆς ΕΜΠ, Δημήτριος Νιάνιας (1957 - 1965) Καθηγητῆς ΕΜΠ, Μιχαὴλ Σπεταιιέρης (1956 - 1959), Νικόλαος Βασιώτης (1960 - 1967)

Ι Δ Ρ Υ Μ Α Ε Υ Γ Ε Ν Ι Δ Ο Υ  
Β Ι Β Λ Ι Ο Θ Η Κ Η Τ Ο Υ Τ Ε Χ Ν Ι Κ Ο Υ

ΣΠΥΡ. ΛΟΠΡΕΣΤΗ  
ΔΠΛ. ΜΗΧΑΝΟΛΟΓΟΥ Ε.Μ.Π.

ΓΕΩΡΓ. ΜΠΑΧΑ  
ΚΑΘΗΓΗΤΟΥ ΤΗΣ ΜΗΧ. ΤΕΧΝΟΛΟΓΙΑΣ  
ΤΗΣ ΣΙΒΙΤΑΝΙΔΕΙΟΥ ΣΧΟΛΗΣ

Τ Ε Χ Ν Ο Λ Ο Γ Ι Α  
Μ Η Χ Α Ν Ο Υ Ρ Γ Ι Κ Ω Ν Μ Ε Τ Ρ Η Σ Ε Ω Ν

Α Θ Η Ν Α Ι  
1 9 7 7





## Π Ρ Ο Λ Ο Γ Ο Σ

Τὸ παρὸν βιβλίον, ὑπὸ τὴν ἐπιγραφὴν Τεχνολογία Μηχανουργικῶν Μετρήσεων, περιλαμβάνει τὰ θέματα τῆς Μηχανουργικῆς Τεχνολογίας, τὰ ὁποῖα ἔχουν σχέσιν μὲ τὰς μετρήσεις καὶ τὸν ἔλεγχον τῶν μηχανουργικῶν κατασκευῶν.

Δὲν νοεῖται κατασκευὴ ἄνευ καθωρισμένων διαστάσεων. Ἡ δὲ ἀκρίβεια μετρήσεως τῶν διαστάσεων ἐξαρτᾶται ἐκ τῆς ἀκριβείας αὐτοῦ τούτου τοῦ ὄργανου, τῶν συνθηκῶν ὑπὸ τὰς ὁποίας θὰ γίνουσι αἱ μετρήσεις καὶ τῆς ἰκανότητος τῶν ἐκτελουμένων αὐτάς.

Διὰ τὴν ἀρίστην κατασκευὴν μηχανουργικοῦ προϊόντος ἀπαραίτητος προϋπόθεσις εἶναι ἡ λεπτομερὴς σχεδιάσις, ἡ ἀκριβὴς κατασκευὴ καὶ ὁ προσεκτικὸς ἔλεγχος τοῦ προϊόντος. Αἱ βελτιωμένοι μέθοδοι μετρήσεων, αἱ ὁποῖαι χρησιμοποιοῦνται σήμερον παρέχουν ἠϋξημένην ἀκρίβειαν κατὰ τὸν ποιοτικὸν ἔλεγχον τῶν κατασκευαζομένων προϊόντων.

Οἱ τρόποι μετρήσεων, τὰ χρησιμοποιούμενα ὄργανα καὶ αἱ μέθοδοι περιγράφονται εἰς τὸ μετὰ χεῖρας βιβλίον.

Πλὴν τῆς ὑποχρεωτικῆς πρὸς διδασκαλίαν ὕλης περιελήφθησαν εἰς τὸ βιβλίον καὶ ὠρισμένα θέματα, τὰ ὁποῖα ἐνδιαφέρουν τοὺς μαθητὰς καὶ συμπληρῶνουν τὰς γνώσεις των, ὥστε τὸ βιβλίον νὰ ἀποβῆ χρήσιμον καὶ κατὰ τὴν ἐπαγγελματικὴν των σταδιοδρομίαν. Τὰ θέματα αὐτὰ ἐστοιχειοθετήθησαν μὲ μικρότερα στοιχεῖα ἢ δὲ διδασκαλία των δὲν εἶναι ὑποχρεωτικὴ.

Ὡς βασικὸν βοήθημα κατὰ τὴν συγγραφὴν τοῦ βιβλίου ἐχρησιμοποιήθη τὸ βιβλίον Μηχανουργικὴ Τεχνολογία, Τόμος Ι, β' ἐκδόσεως, τοῦ Καθηγητοῦ τοῦ Πολυτεχνείου κ. Ἀλεξ. Ι. Παππά.

Τὸν προϊστάμενον τοῦ Μετροτεχνικοῦ ἔργαστηρίου τοῦ Ε.Μ.Π. κ. Λ. Λαζαρίδην εὐχαριστοῦμεν διὰ τὴν συμβολὴν του κατὰ τὴν συλλογὴν τοῦ ὕλικου καὶ τὴν συγγραφὴν τοῦ παρόντος.

Οἱ συγγραφεῖς



# ΠΙΝΑΞ ΠΕΡΙΕΧΟΜΕΝΩΝ

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 1

### Διεθνή πρότυπα μήκη

Παράγρ.	Σελίς
1 - 1 Γενικά . . . . .	1
1 - 2 Πρότυπα μετρήσεως μηκών . . . . .	1
1 - 3 Μονάδες μετρήσεως μηκών . . . . .	4
Μετρικόν (ή δεκαδικόν ή γαλλικόν) σύστημα . . . . .	4
'Αγγλοσαξωνικόν σύστημα . . . . .	5
Σχέσις μετρικοῦ καὶ ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος . . . . .	6
1 - 4 Πρότυπα βιομηχανικά μήκη . . . . .	7
Κανόνες σφαιρικῶν ἄκρων καὶ κανόνες κυλινδρικῶν ἄκρων . . . . .	9
Πρότυποι δίσκοι . . . . .	10
Πρότυποι δακτύλιοι . . . . .	10
Πρότυπα πλακίδια . . . . .	11

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 2

### Ὅργανα μετρήσεως μηκῶν

2 - 1 Μετρητικαὶ ταινίαι . . . . .	21
2 - 2 Μεταλλικοὶ κανόνες (ρίγες) . . . . .	22
2 - 3 Παχύμετρα . . . . .	23
Περιγραφή βερνιέρου . . . . .	23
Περιγραφή παχυμέτρου . . . . .	25
Παχύμετρα ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος . . . . .	27
α) Παχύμετρα ἀκριβείας 1/128'' . . . . .	27
β) Παχύμετρα ἀκριβείας 0,001 τῆς Ἴντσας . . . . .	28
2 - 4 Μικρόμετρα . . . . .	30
Περιγραφή μικρομέτρου . . . . .	31
Εἶδη μικρομέτρων . . . . .	32
α) Μικρόμετρα μετρικοῦ ἢ δεκαδικοῦ συστήματος . . . . .	32
β) Μικρόμετρα ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος . . . . .	34
Μεγέθη μικρομέτρων . . . . .	36

Παράγρ.	Σελίς
2 - 5 Μικρόμετρα με ἀριθμητήρα . . . . .	37
2 - 6 Μικρόμετρα ἐσωτερικῶν διαστάσεων . . . . .	38
2 - 7 Μικρόμετρα βάθους . . . . .	38
2 - 8 Ἐνδεικτικὰ μικρόμετρα . . . . .	39
2 - 9 Διάφορα ἀπλᾶ ὄργανα . . . . .	42
Ὅπόμετρον . . . . .	43
Σχισμόμετρον . . . . .	43
Ὅπόμετρον τυποποιημένων διαστάσεων . . . . .	45
Παχυμετρικὴ γωνία . . . . .	45
Ἐλεγκτῆρες ἀκτίνος καμπυλότητος . . . . .	45
Μετρητικαὶ λεπίδες (φίλλερ) . . . . .	46
Μετρητικαὶ βελόναι . . . . .	48

### Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 3

#### Ὅργανα συγκρίσεως μηκῶν

3 - 1 Διαβῆται (κουμπάσα) . . . . .	49
3 - 2 Μετρητικὰ ὥρολόγια . . . . .	52
Παραδείγματα χρησιμοποίησεως τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου	
α) Ἐλεγχος ὀριζοντιότητος τραπέζης πλάνης . . . . .	53
β) Ἐλεγχος ὀριζοντιότητος τραπέζης δραπάνου . . . . .	54
Ἐλεγχος ὑπὸ κατεργασίαν ἢ ἐτοιμῶν ἐξαρτημάτων	
α) Ἐλεγχος ὁμοκεντρικότητος κυλινδρικῶν τεμαχίων ἐπὶ τόννου καὶ ἐπὶ ἄλλων ἐργαλειομηχανῶν . . . . .	54
β) Ἐλεγχος παραλληλότητος ἐπιφανείας ἀντικειμένου (τὸ ὁ- ποῖον πρόκειται νὰ κατεργασθῆ) πρὸς τὴν τράπεζαν ἐργα- λειομηχανῆς . . . . .	55
γ) Ἐλεγχος ἐτοιμῶν ἐξαρτημάτων κατασκευασθέντων ἐν σειρᾷ	56
3 - 3 Φορητοὶ συγκριταὶ μηκῶν . . . . .	59
3 - 4 Ἐπιτραπέζιος συγκριτὴς μηκῶν . . . . .	61
3 - 5 Ἡλεκτρικὸς συγκριτὴς μηκῶν . . . . .	62
3 - 6 Μικρολύξ (Ὄπτικομηχανικὸς πολλαπλασιαστής) . . . . .	66

### Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 4

#### Ὅργανα ἐλέγχου καὶ μετρήσεως γωνιῶν

4 - 1 Ὅργανα ἐλέγχου γωνιῶν . . . . .	67
α) Ὅρθων γωνιῶν . . . . .	67
β) Μὴ ὀρθῶν γωνιῶν . . . . .	69

Παράγρ.	Σελίς
γ) Γωνιακά πλακίδια . . . . .	70
4 - 2 *Όργανα μετρήσεων γωνιών . . . . .	73
α) Μοιρογνωμόνιου άνευ βερνιέρου . . . . .	74
β) Μοιρογνωμόνιου μετά βερνιέρου . . . . .	75
Περιγραφή χρήσεως του βερνιέρου επί μοιρογνωμόνιου . . . . .	76
γ) *Όπτικόν μοιρογνωμόνιον . . . . .	77
4 - 3 Τριγωνομετρικός έλεγχος γωνιών . . . . .	78
α) Κανών έφαπτομένων . . . . .	78
*Εφαρμογή χρησιμοποιήσεως κανόνος έφαπτομένων . . . . .	79
β) Κανών ήμιτόνων . . . . .	80
γ) Τριγωνομετρικός έλεγχος γωνιών τῆ βοθηεία προτύπων κυλίνδρων . . . . .	82

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 5

### \*Έλεγχος όδοντοτροχών

5 - 1 Γενικά . . . . .	85
5 - 2 *Έλεγχος όρθης διαιρέσεως τῆς άρχικῆς περιφερείας . . . . .	85
5 - 3 *Έλεγχος έκκεντρότητος όδοντοτροχοῦ . . . . .	87
5 - 4 *Έλεγχος τῆς κατατομῆς του όδόντος . . . . .	89
5 - 5 Σύνητεον άκτινικόν σφάλμα όδοντοτροχοῦ . . . . .	90
5 - 6 Σύνητεον έφαπτομενικόν σφάλμα όδοντοτροχοῦ . . . . .	91
5 - 7 *Έλεγχος του πάχους του όδόντος . . . . .	92

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 6

### \*Έλεγχος κώνων

6 - 1 Γενικά . . . . .	96
6 - 2 *Έλεγχος δια μετρητικου ώρολογίου επί τόρνου . . . . .	97
6 - 3 *Έλεγχος δια τῆς μεθόδου του κανόνος έφαπτομένων ἢ ήμιτόνων επί πλακός έφαρμογῆς . . . . .	98
6 - 4 *Έλεγχος δια προτύπων δακτυλίων . . . . .	98
6 - 5 *Έλεγχος δια τῆς μεθόδου τών προτύπων δίσκων . . . . .	99
6 - 6 *Έλεγχος έσωτερικου κώνου δια τῆς μεθόδου δύο προτύπων σφαιρών . . . . .	100
6 - 7 *Έλεγχος κώνων δια τῆς μεθόδου τών προτύπων κυλίνδρων . . . . .	101

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 7

**Όργανα έλέγχου όριζοντιότητας και κατακορυφότητας έπιφανειών**

Παράγρ.	Σελίς
7-1 Άεροστάθμη (άλφάδι) . . . . .	103
7-2 Άεροστάθμη έντός πλαισίου . . . . .	105
7-3 Όργανον συμπωτικού έπιπέδου . . . . .	105
7-4 Όπτική γωνιομετρική άεροστάθμη μετά μικροσκοπίου . . . . .	106

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 8

**Αίτια σφαλμάτων εις τας μετρήσεις**

8-1 Σφάλματα έκ διαφορās θερμοκρασίας . . . . .	107
8-2 Σφάλματα έκ συνθλίψεως . . . . .	108
8-3 Σφάλματα μηχανικών πολλαπλασιαστών . . . . .	109
8-4 Σφάλματα άναγνώσεως . . . . .	110
8-5 Σφάλματα έκ κάμψεως του βάρου του όργάνου . . . . .	110
8-6 Σφάλματα λόγω κάμψεως του μετρούμενου άντικειμένου . . . . .	111
8-7 Σφάλματα όπτικών πολλαπλασιαστών . . . . .	111

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 9

**Συστήματα άνοχών**

9-1 Γενικά . . . . .	113
9-2 Όρισμοί . . . . .	116
9-3 Κατηγορίες συναρμογών . . . . .	119
9-4 Σύστημα συναρμογών ISO . . . . .	121
9-5 Σύστημα συναρμογών DIN . . . . .	133
9-6 Έκλογή είδους συναρμογής . . . . .	136
9-7 Συναρμογαί δι' έπιλογής . . . . .	137

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 10

**Έλεγκτήρες όριακών διαστάσεων (περνά δέν περνά)**

10-1 Γενικά . . . . .	140
10-2 Κατάταξις έλεγκτήρων όριου . . . . .	141
10-3 Μορφαί έλεγκτήρων . . . . .	142
10-4 Κατασκευή έλεγκτήρων . . . . .	144

Παράγρ.	Σελίς
10-5 Χρήσις ἐλεγκτήρων . . . . .	145
10-6 Συντήρησις ἐλεγκτήρων . . . . .	147
10-7 Ἐλεγκτῆρες παραλαβῆς . . . . .	147
10-8 Ἀνελεγκτῆρες . . . . .	147
10-9 Ἐλεγκτῆρες κώνων . . . . .	148

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 11

### Μετρήσεις καὶ ἔλεγχος σπειρωμάτων

11-1 Γενικά . . . . .	150
11-2 Ἄνοχαι σπειρωμάτων . . . . .	152
11-3 Βασικαὶ ἀνοχαὶ σπειρωμάτων - Σειραὶ S . . . . .	156
11-4 Μέτρησις στοιχείων σπειρωμάτων . . . . .	167
11-5 Ἐλεγχος σπειρωμάτων δι' ἐλεγκτήρων . . . . .	178

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 12

### Ἐλεγχος ποιότητος ἐπιφανείας

12-1 Γενικά . . . . .	184
12-2 Χαρακτηριστικὰ μεγέθη ποιότητος ἐπιφανείας . . . . .	185
12-3 Συστήματα ἐλέγχου τραχύτητος ἐπιφανείας . . . . .	186
12-4 Μέθοδοι προσδιορισμοῦ τραχύτητος ἐπιφανειῶν . . . . .	188
12-5 Μέθοδοι τομῆς δι' ὀπτικῆς δέσμης . . . . .	189
12-6 Μέθοδοι διὰ συμβολῆς . . . . .	190
12-7 Μέθοδοι προσδιορισμοῦ τραχύτητος διὰ μηχανικῆς ἐπαφῆς βελόνης . . . . .	192

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 13

### Ἐλεγχος ποιότητος

13-1 Γενικά . . . . .	196
13-2 Ἡ φύσις τῶν ἀποκλίσεων . . . . .	196
13-3 Πλεονεκτήματα ἐκ τῆς χρησιμοποίησεως τῶν μεθόδων ἐλέγχου ποιότητος . . . . .	200
Παράρτημα Πινάκων . . . . .	203
Εὐρετήριον . . . . .	218



## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 1

### ΔΙΕΘΝΗ ΠΡΟΤΥΠΙΑ ΜΗΚΗ

#### 1·1 Γενικά.

*Μέτρησις* καλείται ἡ σύγκρισις ἑνὸς μεγέθους πρὸς ἄλλο ὁμοειδές, τὸ ὁποῖον λαμβάνεται ὡς μονάς.

Αἱ μηχανουργικαὶ μετρήσεις ὡς ἐπὶ τὸ πλεῖστον εἶναι ἡ ἀνάγονται εἰς μετρήσεις μηκῶν.

Διὰ τὰς μετρήσεις μηκῶν ἔχουν καθιερωθῆ δύο συστήματα μονάδων μετρήσεως, τὸ *μετρικὸν* καὶ τὸ *ἀγγλοσαξωνικόν*.

Τὸ μετρικὸν σύστημα χρησιμοποιεῖται ἀπὸ ὅλον τὸν κόσμον, πλὴν τῶν ἀγγλοσαξωνικῶν χωρῶν (Η.Π.Α. καὶ Βρεττανικὴν Κοινοπολιτείαν), αἱ ὁποῖαι χρησιμοποιοῦν μόνον τὸ ἀγγλοσαξωνικόν. Καὶ αἱ χῶραι ὅμως αὐταὶ ἀπεφάσισαν διὰ τὸ μέλλον τὴν χρησιμοποίησιν τοῦ μετρικοῦ συστήματος.

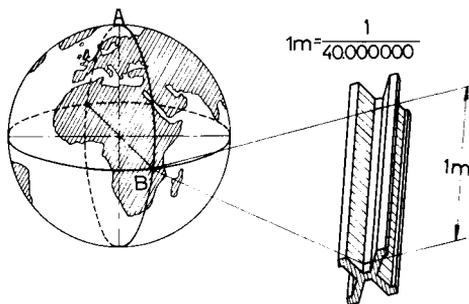
#### 1·2 Πρότυπα μετρήσεως μηκῶν.

Αἱ πρῶται μονάδες μετρήσεως μηκῶν εἶναι συνδεδεμέναι μὲ διαστάσεις ἢ κινήσεις τοῦ ἀνθρωπίνου σώματος, ὅπως ὁ δάκτυλος, ὁ πούς, ὁ πῆχυς, τὸ μίλι (χίλια διπλά βήματα) κ.λπ.

Αἱ μονάδες αὐταὶ ὅμως εἶχον τὸ μειονέκτημα ὅτι διέφερον ἀπὸ τόπου εἰς τόπον καὶ ἀπὸ ἐποχῆς εἰς ἐποχὴν.

Ἔτσι κατὰ τὰ τέλη τοῦ 19ου αἰῶνος εἰς τὴν Γαλίαν τὸ πρῶτον ἐγένεν αἰσθητὴ ἡ σύνδεσις τῆς μονάδος μήκους μὲ ἕνα φυσικὸν μέγεθος, ὅπως ἦτο

τὸ μῆκος τοῦ μεσημβρινοῦ τῆς γῆς. Ἐλήφθη δὲ τοῦτο ὡς *πρωτότυπος* μονάς, καὶ ὑλοποιηθὲν ἐκλήθη *μέτρον τῶν ἀρχαίων*. Τὸ

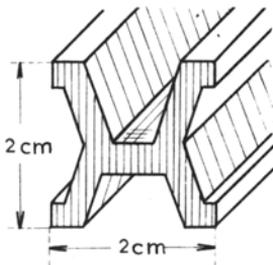


Σχ. 1·2 α.

μήκος του ώριστη ἴσον πρὸς τὸ  $\frac{1}{40\,000\,000}$  τοῦ μήκους τοῦ μεσημβρινοῦ τῆς γῆς (σχ. 1·2 α).

Τὴν μονάδα αὐτὴν ἐδέχθησαν ὡς πρωτότυπον πολλὰ ἄλλα κράτη καὶ τὸ 1875 ὑπεγράφη εἰς Παρισίους ἡ Σύμβασις Μέτρων καὶ Σταθμῶν καὶ κατετέθη εἰς τὸ περίπτερον τῶν Σεβρῶν ἕνα νέον πρωτότυπον μέτρον.

Τοῦτο εἶναι κατεσκευασμένον ἀπὸ ἰριδιοῦχον πλατίνην, διὰ νὰ ἔχη μικρὸν συντελεστὴν διαστολῆς, ἔχει δὲ τὴν μορφήν τοῦ σχήματος 1·2 β, διὰ νὰ παρουσιάσῃ ἱκανὴν ἀντοχὴν εἰς κάμψιν.



Σχ. 1·2 β.

Μορφή πρωτοτύπου μέτρου.



Σχ. 1·2 γ.

Τὸ πρωτότυπον μέτρον ἐντὸς εἰδικῆς θήκης.

Τὸ πρωτότυπον αὐτὸ μέτρον διατηρεῖται εἰς τὴν θερμοκρασίαν τοῦ τηκομένου πάγου, 0° C, καὶ φυλάσσεται ἐντὸς εἰδικῆς θήκης (σχ. 1·2 γ).

Ἔλαβον ἀπὸ ἕνα ὅσον τὸ δυνατὸν πανομοιότυπον πρὸς τὸ πρωτότυπον μέτρον. Τὰ μέτρα αὐτὰ ἀποτελοῦν τὰ *πρότυπα ἐθνικὰ μέτρα*.

Μὲ τὴν πάροδον ὁμως τοῦ χρόνου, ἐπειδὴ προέκυψαν ἀμβιβολίαὶ ὡς πρὸς τὸ ἀναλλοίωτον τοῦ πρωτοτύπου μέτρου καὶ ἔγινεν αἰσθητὴ ἡ ἀνάγκη μεγαλυτέρας ἀκριβείας τῶν μετρήσεων, ἐπεκράτησεν ἡ σκέψις τῆς καθιερώσεως πρωτοτύπου μονάδος μήκους, ἡ ὁποία θὰ δύναται νὰ ἀναπαραχθῇ εἰς οἰονδήποτε σημεῖον τῆς γῆς καὶ πρὸς τὴν ὁποίαν θὰ ἦτο δυνατὸν νὰ συγκριθοῦν ἀπ' εὐθείας ἄλλα πρότυπα μήκη.

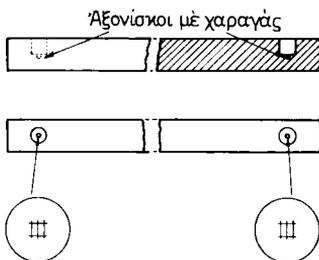
Κατά την 11ην συνεδρίασιν τῆς Διεθνoῦς Ἐπιτροπῆς Μέτρων καὶ Σταθμῶν τὸ 1960, ἡ μονὰς μήκους συνεδέθη μὲ τὸ μήκος κύματος φωτός.

Μετὰ πολλὰς συζητήσεις ὠρίσθη ὅτι: Μέτρον εἶναι θεμελιώδης μονὰς μήκους, ἴση πρὸς 1 650 763,73 φορές τὸ μήκος κύματος ἐν τῷ κενῷ τῆς ἀκτινοβολίας τῆς ἐκπεμπομένης, ὅταν ἕνα ἐκ τῶν περιφερειακῶν ἠλεκτρονίων τοῦ ἀτόμου τοῦ στοιχείου *κρυπτόν 86* μεταπίπτῃ ἐκ τῆς ἐνεργειακῆς στάθμης  $2 p_{10}$  εἰς τὴν  $5 d_5$ .

Μετὰ τὸν ὀρισμὸν αὐτὸν εἰς οἰονδήποτε μέρος τῆς γῆς δύναται νὰ γίνῃ μέτρησις ἑνὸς μήκους, δηλαδὴ σύγκρισίς του ἀπ' εὐθείας μὲ τὸ πρωτότυπον μέτρον μὲ προσέγγισιν τῆς τάξεως τοῦ ἑνὸς δις ἑκατομμυριοστοῦ τοῦ μέτρου, ἀρκεῖ νὰ ὑπάρχῃ τὸ κατάλληλον ὄργανον καὶ νὰ τηρηθοῦν αἱ ἀναγκαῖαι συνθήκαι.

Ἡ ἀκρίβεια αὐτὴ ἦτο ἀδύνατον νὰ ἐπιτευχθῆ προηγουμένως λόγῳ τῶν ἀναποφεύκτων σφαλμάτων κατὰ τὰς διαδοχικὰς συγκρίσεις, πού παρενεβάλλοντο μεταξύ τῶν μετρήσεων εἰς ἕνα μετροτεχνικὸν ἐργαστήριον ἑνὸς ἐργοστασίου καὶ τοῦ πρωτοτύπου μέτρου. Ἔτσι π.χ. τὰ ὄργανα καὶ τὰ πρότυπα μήκη τοῦ ἐργοστασίου ἔχουν κάποιον ἀναπόφευκτον σφάλμα ἢ ἀνοχήν, διότι κατασκευάσθησαν εἰς ἕνα ἐργοστάσιον μετρητικῶν ὀργάνων, τοῦ ὁποίου τὰ πρότυπα μήκη ἀσφαλῶς δὲν εἶχον συγκριθῆ ἀπ' εὐθείας μὲ τὸ πρωτότυπον μέτρον καὶ ὡς ἐκ τούτου εἶχον κάποιαν ἀνοχήν. Τέλος καὶ τὰ ἔθνικὰ πρότυπα μέτρα ἐκ κατασκευῆς παρουσιάζουν κάποιαν διαφορὰν ἀπὸ τὸ πρωτότυπον μέτρον. Ἔτσι, ἐὰν ἀθροισθοῦν ὅλαι αὐταὶ αἱ τόσον μικραὶ διαφοραί, τὸ τελικὸν ἀποτέλεσμα εἰς μίαν μέτρησιν εἶναι δυνατὸν νὰ εἶναι μεγαλύτερον ἀπὸ τὴν ἀπαιτουμένην σήμερον ἀκρίβειαν μετρήσεως εἰς πολλὰς περιπτώσεις. Ἡ καθιέρωσις ἐπομένως τῆς νέας πρωτοτύπου μονάδος μήκους ἀποτελεῖ μεγάλην πρόοδον.

Συσκευὴν μετρήσεως μὲ μήκος κύματος φωτός διαθέτει καὶ τὸ μετροτεχνικὸν ἐργαστήριον τοῦ Ε.Μ. Πολυτεχνείου.



Σχ. 1 · 2 δ.

Μορφή τῆς πρωτοτύπου ὑάρδας.

Εἰς τὰς χώρας τῆς Βρετανικῆς Κοινοπολιτείας καὶ τὰς Ἡνωμέναις Πολιτείας τῆς Ἀμερικῆς, παρὰ τὴν διεθνή σύμβασιν τοῦ μέτρου, διετηρήθησαν ἐν χρήσει αἱ παλαιαὶ μονάδες (ὑάρδα, πούς, Ἴντσα), συνεδέθησαν ὅμως σταθερῶς μετὰ τὸ μέτρον διὰ τῆς σχέσεως  $1 \text{ Ἴντσα} = 25,4 \text{ mm}$ , ὥστε αἱ ἀγγλικαὶ μονάδες νὰ εἶναι πλέον μὴ δεκαδικαὶ ὑποδιαίρέσεις τοῦ μέτρου. Τὸ σχῆμα 1·2δ παρουσιάζει τὴν μορφήν τῆς αὐτοκρατορικῆς πρωτοτύπου ὑάρδας (Imperial Standard Yard), ἡ ὁποία κατεσκευάσθη τὸ 1824 ἐξ ὀρειχάλκου μετὰ διατομὴν τετραγωνικὴν πλευρᾶς μιᾶς Ἴντσας καὶ μῆκος 38 Ἴντσῶν. Εἰς τὸ ἄνω μέρος τῆς ράβδου ὑπάρχουν δύο κυλινδρικοὶ κοιλότητες εἰς ἀπόστασιν κέντρων 36 Ἴντσῶν. Εἰς τὸν πυθμένα τῶν κοιλοτήτων εὐρίσκονται φυτευμένοι δύο κυλινδρικοὶ ἐκ χρυσοῦ, διαμέτρου  $1/10$  Ἴντσας. Εἰς τὴν ἄνω ἐπιφάνειαν καθενὸς ἀπὸ αὐτοῦς ὑπάρχουν τρεῖς χαραγαί. Ὡς ὑάρδα ὀρίζεται ἡ ἀπόστασις μεταξὺ τῶν μεσαίων χαραγῶν τῶν δύο κυλινδρικών, εἰς τὴν θερμοκρασίαν τῶν  $62^\circ \text{ F}$ .

### 1·3 Μονάδες μετρήσεως μηκῶν.

Διὰ τὴν μέτρησιν διαστάσεων (λ.χ. ὕψους, πλάτους ἢ μήκους) χρησιμοποιοῦνται, ὅπως εἶπαμε, δύο συστήματα μονάδων :

Τὸ *μετρικόν*, τὸ ὁποῖον λέγεται καὶ *δεκαδικόν* ἢ *γαλλικόν* καὶ τὸ ὁποῖον βασίζεται εἰς τὸ μέτρον καὶ τὰς ὑποδιαίρέσεις του καὶ τὸ *ἀγγλοσαξωνικόν*, τὸ ὁποῖον βασίζεται εἰς τὴν ὑάρδα καὶ τὰς ὑποδιαίρέσεις της.

*Μετρικόν (ἢ δεκαδικόν ἢ γαλλικόν) σύστημα.*

Τὸ μέτρον ὑποδιαιρεῖται εἰς δέκα δεκατόμετρα (παλάμες), κάθε δεκατόμετρον εἰς 10 ἑκατοστόμετρα (πόντους), κάθε δὲ ἑκατοστόμετρον εἰς δέκα χιλιοστόμετρα. Διὰ πλέον ἀκριβεῖς μετρήσεις χρησιμοποιοῦνται ἀκόμη δέκατα, ἑκατοστά ἢ καὶ χιλιοστά τοῦ χιλιοστομέτρου. Εἰς τὸν Πίνακα 1 ἀναγράφονται αἱ διάφοροι ὑποδιαίρέσεις τοῦ μέτρου.

Αἱ ὑποδιαίρέσεις τοῦ Πίνακος 1 ἀποτελοῦν πολλαπλάσια τοῦ δέκα (10). Δι' αὐτὸ τὸ ὅλον σύστημα μετρήσεως λέγεται *δεκαδικόν σύστημα*.

Π Ι Ν Α Κ Ε 1

Μέτρα (m)	Δεκατό- μετρα ή παλάμαι (dm)	Έκατο- στόμε- τρα ή πόντοι (cm)	Χιλιο- στόμε- τρα ή χιλιοστά (mm)	Δεκάκις χιλιοστά του μέ- τρου ή δέκατα του χι- λιοστο- μέτρου	Έκατοντά- κις χιλι- στά του μέτρου ή έκτοστά του χιλι- στομέτρου	Έκατομμυριο- στά του μέ- τρου ή χιλι- στά του χι- λιοστομέτρου ή μικρά (μ)
1	10	100	1 000	10 000	100 000	1 000 000
—	1	10	100	1 000	10 000	100 000
—	—	1	10	100	1 000	10 000
—	—	—	1	10	100	1 000
—	—	—	—	1	10	100
—	—	—	—	—	1	10
—	—	—	—	—	—	1

Τò δεκαδικόν σύστημα είναι εύχρηστον, διότι ή μετατροπή μεγαλυτέρων υποδιαιρέσεων του μέτρου εις μικροτέρας και αντίστροφως δέν παρουσιάζει δυσκολίας.

#### Άγγλοσαξωνικόν σύστημα.

Τò άγγλοσαξωνικόν σύστημα χρησιμοποιείται εις τας χώρας τής Βρεταννικής Κοινοπολιτείας και εις τας Η.Π.Α.. Βασίζεται εις την ύάρδα και τας υποδιαιρέσεις της. Κάθε ύάρδα ίσοϋται πρòς 0,914 400 του μέτρου και διαιρείται εις τρεις πόδας. Κάθε πòς ίσοϋται πρòς 0,304 8 του μέτρου και διαιρείται εις δώδεκα ίντσας. Άρα ή ύάρδα έχει 36 ίντσας. Η ίντσα ίσοϋται πρòς 0,025 4 του μέτρου, δηλαδή 2,54 cm ή 25,4 mm.

Ός σύμβολον τής ίντσας χρησιμοποιείται είτε τò (in) είτε τò ("). Π.χ. αί 10 ίντσαι δύνανται νά γραφοϋν είτε 10 in, είτε 10".

Έκτòς άπό τας άκεραίας υποδιαιρέσεις τής ίντσας έχομε τας κλασματικάς και τας δεκαδικάς υποδιαιρέσεις αύτής.

Αί κλασματικά υποδιαιρέσεις τής ίντσας είναι τò 1/64", 1/32", 1/16", 1/8", 1/4", 1/2". Μè τήν βοήθειαν τών άνωτέρω κλασμάτων προσδιορίζονται άριθμητικòς διαστάσεις μικρότεραι τής ίντσας.

Αί δεκαδικαί ὑποδιαίρέσεις τῆς ἴντσας χρησιμοποιοῦνται : ὅταν ἡ διάστασις, ἢ ὁποία μετρεῖται, εἶναι μικροτέρα τοῦ  $1/64''$ , ἢ δὲν εἶναι ἀκριβῶς πολλαπλάσιον ἐνὸς ἀπὸ τὰ καθιερωμένα κλάσματα τῆς ἴντσας.

Εἰς τὸν Πίνακα 2 ἀναγράφονται αἱ διάφοροι ὑποδιαίρέσεις τῆς ὑάρδας.

Π Ι Ν Α Κ Σ 2

Ἵάρδα (yard)	Ποὺς (foot)	Ἴντσα (in)	Κλασματικαὶ διαίρέσεις τῆς ἴντσας					
			$1/2''$	$1/4''$	$1/8''$	$1/16''$	$1/32''$	$1/64''$
1	3	36	72	144	288	576	1152	2304
—	1	12	24	48	96	192	384	768
—	—	1	2	4	8	16	32	64
—	—	—	1	2	4	8	16	32
—	—	—	—	1	2	4	8	16
—	—	—	—	—	1	2	4	8
—	—	—	—	—	—	1	2	4
—	—	—	—	—	—	—	1	2
—	—	—	—	—	—	—	—	1
—	—	—	—	—	—	—	—	—

#### Σχέσις μετρικοῦ καὶ ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος.

Ὅταν μετροῦμε διαστάσεις μηχανολογικῶν κατασκευῶν, κατὰ τὸ μετρικὸν μὲν σύστημα χρησιμοποιοῦμε τὸ χιλιοστόμετρον καὶ τὰς ὑποδιαίρέσεις του, κατὰ δὲ τὸ ἀγγλοσαξωνικὸν σύστημα τὴν ἴντσαν καὶ τὰς ὑποδιαίρέσεις τῆς.

Ἐπειδὴ ὁμως εἰς τὴν πρᾶξιν παρουσιάζεται συνήθως ἡ ἀνάγκη νὰ χρησιμοποιήσωμεν ἀδιαφόρως εἴτε τὸ μετρικὸν εἴτε τὸ ἀγγλοσαξωνικὸν σύστημα, δι' αὐτὸ πρέπει νὰ γνωρίζωμε τὴν σχέσιν ποὺ ὑπάρχει μεταξύ των, δηλαδὴ πῶς μετατρέπονται αἱ ἴντσαι ἢ αἱ ὑποδιαίρέσεις τῆς εἰς χιλιοστόμετρα καὶ ἀντιστρόφως.

Γνωρίζομεν ὅτι μία ἴντσα ἰσοῦται μὲ 25,4 mm καὶ ὅτι 1 mm ἰσοῦται περίπου μὲ 0,039 37 τῆς ἴντσας.

Ἄρα διὰ νὰ μετατραποῦν αἱ ἴντσαι εἰς χιλιοστόμετρα πρέπει νὰ πολλαπλασιάζωνται ἐπὶ τὸ 25,4, ἐνῶ διὰ νὰ μετατραποῦν τὰ

χιλιοστόμετρα εἰς ἴντσας θὰ πολλαπλασιάζωνται ἐπὶ 0,039 37 ἢ θὰ διαιροῦνται διὰ τοῦ 25,4.

*Παράδειγμα 1:* Ζητεῖται νὰ μετατραποῦν εἰς χιλιοστόμετρα τὸ  $1/8''$ , τὸ  $1\frac{3''}{4}$ , καὶ τὸ  $0,375''$ . Βάσει τῶν ἀνωτέρω θὰ ἔχωμεν :

$$\frac{1''}{8} \times 25,4 = \frac{25,4}{8} = 3,175 \text{ mm.}$$

$$1\frac{3''}{4} = \frac{7''}{4} \times 25,4 = \frac{177,8}{4} = 44,45 \text{ mm.}$$

$$0,375'' \times 25,4 = 9,525 \text{ mm.}$$

*Παράδειγμα 2:* Ζητεῖται νὰ μετατραποῦν εἰς ἴντσας τὰ 6,35 mm, 4,762 mm, 3,175 mm.

$$6,35 \times 0,039 37 = 0,25'' \quad \text{ἢ} \quad 6,35 : 25,4 = 0,25''.$$

$$4,762 \times 0,039 37 = 0,187 5'' \quad \text{ἢ} \quad 4,762 : 25,4 = 0,187 5''.$$

$$3,175 \times 0,039 37 = 0,125'' \quad \text{ἢ} \quad 3,175 : 25,4 = 0,125''.$$

Ἄν θέλωμε νὰ μετατρέψωμε τοὺς δεκαδικούς εἰς κλάσματα τῆς ἴντσας, θὰ πολλαπλασιάσωμε καθένα ἀπὸ αὐτοὺς ἐπὶ  $\frac{64}{64}$ . Ἔτσι, ἐὰν θέλωμε νὰ μετατρέψωμεν εἰς κλάσμα τὸ  $0,125''$ , θὰ ἔχωμε :

$$0,125 \times \frac{64}{64} = \frac{0,125 \times 64}{64} = \frac{8''}{64} = \frac{4''}{32} = \frac{2''}{16} = \frac{1''}{8}.$$

Εἰς τὸν Πίνακα 3 βλέπομε τὴν μετατροπὴν κλασμάτων τῆς ἴντσας εἰς δεκαδικούς καὶ χιλιοστόμετρα.

#### 1.4 Πρότυπα βιομηχανικά μήκη.

Τὰ πρότυπα βιομηχανικά μήκη εἶναι *κανόνες ἄκρων* (σχ. 1.4 α καὶ 1.4 β). Εἰς αὐτοὺς τὸ ἐπιθυμητὸν μῆκος ὀρίζεται ἀπὸ τὴν ἀπόστασιν τῶν δύο ἀκραίων ἐπιφανειῶν των καὶ ὄχι ἀπὸ τὴν ἀπόστασιν μεταξὺ χαραγῶν. Χρησιμοποιοῦνται εἴτε πρὸς ἔλεγχον διαστάσεων τῶν ὑπὸ κατασκευὴν τεμαχίων εἴτε ἀκόμη καὶ πρὸς ἔλεγχον τῶν μέσων μετρήσεως μικροτέρας ἀκριβείας, διὰ νὰ διαπιστωθῇ ἡ καταλληλότης χρήσεως αὐτῶν.

## Π Ι Ν Α Κ Σ

1	2	3	1	2	3
"Ι ν τ σ α ι		Χιλιοστό- μετρα	"Ι ν τ σ α ι		Χιλιοστό- μετρα
Κλάσμα	Δεκαδικός		Κλάσμα	Δεκαδικός	
1/64	0,016	0,397	33/64	0,516	13,097
1/32	0,031	0,794	17/32	0,531	13,493
3/64	0,047	1,191	35/64	0,547	13,890
1/16	0,062	1,587	9/16	0,562	14,287
5/64	0,078	1,984	37/64	0,578	14,684
3/32	0,094	2,381	19/32	0,594	15,081
7/64	0,109	2,778	39/64	0,609	15,478
1/8	0,125	3,175	5/8	0,625	15,875
9/64	0,141	3,572	41/64	0,641	16,272
5/32	0,156	3,969	21/32	0,656	16,668
11/64	0,172	4,365	43/64	0,672	17,065
3/16	0,188	4,762	11/16	0,688	17,462
13/64	0,203	5,159	45/64	0,703	17,859
7/32	0,219	5,556	23/32	0,719	18,256
15/64	0,234	5,953	47/64	0,734	18,653
1/4	0,250	6,350	3/4	0,750	19,050
17/64	0,266	6,747	49/64	0,766	19,447
9/32	9,281	7,144	25/32	0,781	19,843
19/64	0,297	7,540	51/64	0,797	20,240
5/16	0,312	7,937	13/16	0,812	20,637
21/64	0,328	8,334	53/64	0,828	21,034
11/32	0,344	8,731	27/32	0,844	21,431
23/64	0,359	9,128	55/64	0,859	21,828
3/8	0,375	9,525	7/8	0,875	22,225
25/64	0,391	9,921	57/64	0,891	22,622
13/32	0,406	10,319	29/32	0,906	23,019
27/64	0,422	10,715	59/64	0,922	23,415
7/16	0,438	11,112	15/16	0,938	23,812
29/64	0,453	11,509	61/64	0,953	24,209
15/32	0,469	11,906	31/32	0,969	24,606
31/64	0,484	12,303	63/64	0,984	24,903
1/2	0,500	12,700	64/64	1,000	25,400

Ἡ ὀνομασία των *πρότυπα* ἔχει κατὰ κάποιον τρόπον καὶ τὴν ἔννοιαν τοῦ *γνησίου μήκους*, δηλαδή τοῦ μήκους, πού τὸ σφάλμα του εἶναι ἀμελητέον διὰ τὴν περίπτωσίν μας.

Τὰ πρότυπα βιομηχανικά μήκη ἀναλόγως τοῦ εἰδικοῦ σκοποῦ, διὰ τὸν ὁποῖον προορίζονται, διακρίνονται εἰς :

- Κανόνας κυλινδρικών ἄκρων.
- Κανόνας σφαιρικών ἄκρων.
- Προτύπους δίσκους.
- Προτύπους δακτυλίους.
- Πρότυπα πλακίδια.

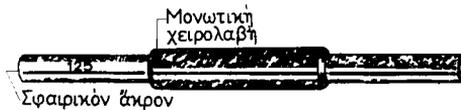
*Κανόνες σφαιρικών ἄκρων καὶ κανόνες κυλινδρικών ἄκρων.*

Οἱ κανόνες αὐτοὶ ἔχουν διατομὴν κυκλικὴν ἢ ὀρθογωνικὴν. Συνήθως κανόνες διὰ μήκος μέχρι 75 mm εἶναι ὀρθογωνικοί, ἐνῶ ἄνω τῶν 75 mm εἶναι κυλινδρικοί. Τὰ ἄκρα τῶν κυλινδρικών κανόνων εἶναι σφαιρικά ἐπιφάνειαι, πού ἀνήκουν εἰς σφαῖραν, τῆς ὁποίας τὸ κέντρον εὐρίσκεται εἰς τὸ μέσον τοῦ κανόνος. Ἀντιθέτως τὰ ἄκρα τῶν πρισματικῶν κανόνων εἶναι ἐπιφάνειαι κυλίνδρου, τοῦ ὁποίου ὁ ἄξων διέρχεται ἀπὸ τὸ μέσον τοῦ κανόνος. Τὸ σχῆμα 1.4 α παριστᾷ πρότυπον μήκος ὀρθογωνικῆς διατομῆς κυλινδρικών ἄκρων, τὸ δὲ σχῆμα 1.4 β κανόνα σφαιρικών ἄκρων μὲ μονωτικὴν χειρολαβήν.



Σχ. 1.4 α.

Κανὼν κυλινδρικών ἄκρων.



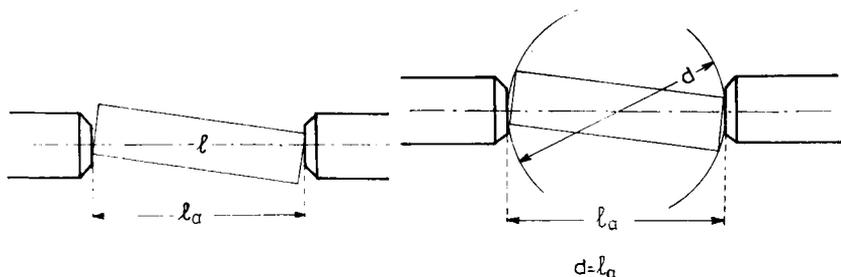
Σχ. 1.4 β.

Κανὼν σφαιρικών ἄκρων.

Ὅταν χρησιμοποιοῦμε κανόνας μὲ σφαιρικά ἢ κυλινδρικά ἄκρα, ἀποφεύγομε σφάλματα κακῆς τοποθετήσεως μεταξύ των πρὸς ρύθμισιν ἢ ἔλεγχον ἐπιφανειῶν. Π.χ. εἰς τὸ σχῆμα 1.4 γ φαίνεται ἓνα πρότυπον μήκος « *l* » μὲ ἐπίπεδα ἄκρα ἀντὶ σφαιρικών. Εἰς τὴν περίπτωσιν ὅμως αὐτὴν, ὅταν τὸ πρότυπον μήκος δὲν τοποθετηθῇ κανονικά, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα, τότε τὸ ἀποτέλεσμα τῆς μετρήσεως εἶναι ἐσφαλμένον. Ἡ ἀπόστασις « *lα* »,

πού μετρείται, είναι μεγαλύτερα τῆς ἀποστάσεως « $l$ », διὰ τὴν ὁποίαν κατεσκευάσθη τὸ πρότυπον μῆκος. Ἄρα λόγῳ κακῆς τοποθετήσεως τοῦ προτύπου μήκους προῆλθε τὸ σφάλμα τῆς μετρήσεως.

Εἰς τὸ σχῆμα 1·4δ ἔχομε τὴν ἴδιαν περίπτωσιν, ἀλλὰ τὸ πρότυπον μῆκος ἔχει κυλινδρικὰ ἄκρα. Ἐδῶ δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ γίνῃ ἐσφαλμένη μέτρησις λόγῳ κακῆς τοποθετήσεως, διότι, ὅπως καὶ νὰ τοποθετηθῇ τὸ πρότυπον μῆκος, ἡ ἀπόστασις παραμένει πάντοτε  $d = l\alpha$ .



Σχ. 1·4γ.

Σχ. 1·4δ.

Πρότυποι κανόνες κατασκευάζονται ἤδη διὰ μήκη ἀπὸ 25 ἕως 1 475 mm. Διὰ τὸ διάστημα ἀπὸ 25 ἕως 325 mm ἡ κλιμάκωσις γίνεται ἀνὰ 25 mm, ἐνῶ διὰ τὸ διάστημα ἀπὸ 325 ἕως 1 475 ἀνὰ 50 mm.

Οἱ κανόνες μήκους 100 mm καὶ ἄνω φέρουν λαβὴν ἀπὸ μονωτικὸν ὑλικὸν πρὸς ἀποφυγὴν σφάλματος, λόγῳ τῆς θερμότητος τῆς χειρὸς (σφάλμα διαστολῆς).

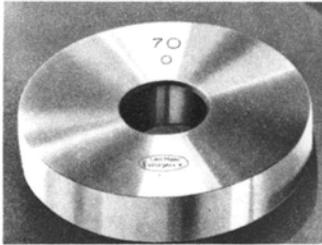
#### Πρότυποι δίσκοι.

Εἰς τοὺς προτύπους δίσκους (σχ. 1·4ε) τὸ ὀριζόμενον μῆκος εἶναι ἡ ἐξωτερικὴ τῶν διαμέτρως. Κατασκευάζονται εἰς διαμέτρους ἀπὸ 1 ἕως 100 mm καὶ χρησιμοποιοῦνται κυρίως διὰ τὴν ρύθμισιν ἐνδεικτικῶν ὀργάνων.

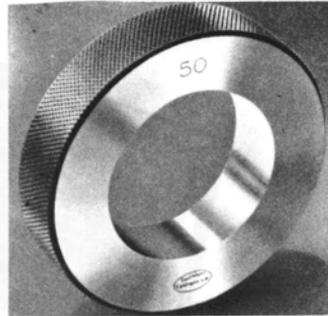
#### Πρότυποι δακτύλιοι.

Εἰς τοὺς προτύπους δακτυλίους (σχ. 1·4στ) τὸ ὀριζόμενον

μήκος είναι ή έσωτερική των διάμετρος. Κατασκευάζονται εις διαμέτρους από 1 έως 300 mm και χρησιμοποιούνται, όπως και οι πρότυποι δίσκοι, διά τήν ρύθμισιν ένδεικτικῶν ὀργάνων, π.χ. συγκριτῶν έσωτερικῶν διαστάσεων κ.λπ.



Σχ. 1·4ε.  
Πρότυπος δίσκος.



Σχ. 1·4στ.  
Πρότυπος δακτύλιος.

#### Πρότυπα πλακίδια.

Εις τὰς προηγουμένας παραγράφους ὠμιλήσαμε διά τούς κανόνες, τούς δίσκους καί τούς δακτυλίους σφαιρικῶν ἄκρων, ὡς πρότυπα βιομηχανικά μήκη καί εἶδαμεν ὅτι ή κλιμάκωσίς των είναι ἀραιά, ήτοι ἀνά 25 mm διά τὰς μικράς διαστάσεις καί 50 mm διά τὰς μεγάλας.

Εις τήν περίπτωσιν πού ἀπαιτεῖται ή σύνθεσις μιᾶς διαστάσεως, π.χ. τῆς 4,365 mm πρὸς έλεγχον μιᾶς ἄλλης, γίνεται ή χρῆσις τῶν λεγομένων *προτύπων πλακιδίων* (σχ. 1·4ζ).

Αὐτὰ ἔχουν σχῆμα ὀρθογωνίου παραλληλεπιπέδου, δύο ἔδραι τοῦ ὁποίου ἔχουν κατασκευασθῆ με μέγιστην ἀκρίβειαν παράλληλοι καί λείαι. Ἡ μεταξύ τῶν ἔδρῶν τούτων ἀπόστασις είναι τὸ ὑπό ἐκάστου πλακιδίου ὀριζόμενον μήκος.

Ἡ διαφορὰ μήκους μεταξύ τῶν πλακιδίων δύναται νά είναι ἀκόμη καί τῆς τάξεως τοῦ ἐνὸς μικροῦ, ὑπάρχει δηλαδή πλακίδιον με διάστασιν 1,001 mm καί ἄλλο με διάστασιν 1,002 mm. Ἄνευ τῶν πλακιδίων θά ἦτο ἀδύνατος ή σύνθεσις ἐνὸς ἐπιθυμητοῦ προτύπου μήκους.

Κατασκευάζονται ἀπὸ ειδικὸν χάλυβα, ὥστε νά παραμένουν κατὰ τὸ δυνατόν ἀμετάβλητα.

Κατά την διάρκειαν τῆς κατασκευῆς των τὰ πλακίδια ὑφίστανται σειρὰν θερμικῶν κατεργασιῶν (ἀνόπτησιν, βαφήν, ἐπαναφοράν, τεχνητὴν γήρασιν) μὲ σκοπὸν τὴν ἀπόκτησιν παρ' αὐτῶν τῆς ἐπιθυμητῆς σκληρότητος (64 ἕως 65 RC) (RC = Ρόκβελ, κλίμαξ c) καὶ ἐξάλειψιν τῶν ἐσωτερικῶν των τάσεων.



Σχ. 1·4ζ.

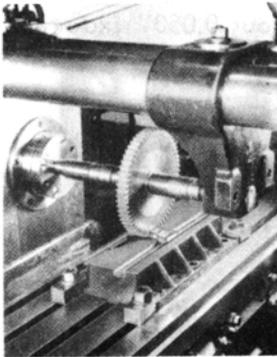
Σειρά (set) προτύπων πλακιδίων μετὰ τῆς ἐιδικῆς θήκης προφυλάξεώς των.

Πλακίδια χρησιμοποιούμενα εἰς περιβάλλον, ποῦ προκαλεῖ διαβρώσεις, κατασκευάζονται ἐξ ἀνοξειδῶτου χάλυβος. Τὰ πλακίδια αὐτὰ παρουσιάζουν μικροτέραν μὲν φθοράν, στοιχίζουσι ὅμως περίπου τὸ διπλάσιον ἀπὸ ὅ,τι τὰ κοινὰ πλακίδια.

Ὁ βαθμὸς λειάνσεως τῶν πλακιδίων ἔχει μεγάλην ἐπίδρασιν ἐπὶ τοῦ ρυθμοῦ φθορᾶς αὐτῶν κατὰ τὴν χρῆσιν. Ὅσον αὐξάνεται ὁ βαθμὸς λειάνσεως των, τόσο ἐλαττοῦται ἡ φθορὰ των.

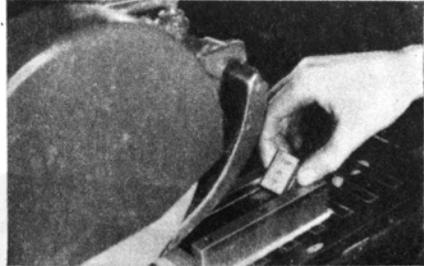
Πρὸς μεγαλύτεραν προφύλαξιν τῶν ἐπιφανειῶν τῶν πλακιδίων ἐκ τῆς φθορᾶς, ἰδίως ὅταν ταῦτα χρησιμοποιοῦνται εἰς ἐργαλειομηχανὰς διὰ τὴν ρύθμισιν κοπτικῶν ἐργαλείων, προσθέτουσι εἰς κάθε συλλογὴν *ένα ζεῦγος λεπτῶν πλακιδίων ἐκ σκληρομετάλλου* πάχους 2 mm ἢ 0,05". Τὰ πλακίδια αὐτὰ τοποθετοῦνται εἰς τὰ ἄκρα ἐκάστου συνδυασμοῦ διαστάσεων καὶ τοιουτοτρόπως μειοῦται αἰσθητῶς ἡ φθορὰ τῶν ἄλλων πλακιδίων ἐκ τῆς χρήσεως. Εἰς τὰ σχήματα 1·4 η, 1·4 θ καὶ 1·4 ι φαίνονται περιπτώσεις χρήσεως τῶν πλακιδίων ἐκ σκληρομετάλλου.

Υπάρχουν διάφοροι σειραὶ πλακιδίων τόσον εἰς τὸ μετρικὸν ὅσον καὶ εἰς τὸ ἀγγλοσαξωνικὸν σύστημα. Μία πλήρης σειρά πλακιδίων εἰς τὸ μετρικὸν σύστημα περιλαμβάνει :



Σχ. 1·4η.

Καθορισμὸς τῆς θέσεως φραιζης φραιζομηχανῆς ἐκ χαραχθέντος ἤδη αὐλακος. Τὰ δύο ἄκρᾳ πλακίδια τοῦ συνδυασμοῦ εἶναι ἐκ σκληρομετάλλου.



Σχ. 1·4θ.

Ἐλεγχος τοῦ πλάτους αὐλακος. Τὰ δύο λεπτὰ πλακίδια ἐκατέρωθεν τοῦ πλακιδίου εἶναι ἐκ σκληρομετάλλου.

- 9 πλακίδια μὲ κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 0,001 mm, ἦτοι ἀπὸ 1,001 ἕως 1,009 mm
- 49 πλακίδια μὲ κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 0,01 mm, ἦτοι ἀπὸ 1,010 ἕως 1,490 mm
- 49 πλακίδια μὲ κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 0,5 mm, ἦτοι ἀπὸ 0,500 ἕως 24,500 mm
- 4 πλακίδια μὲ κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 25 mm, ἦτοι ἀπὸ 25,000 ἕως 100,000 mm
- 2 πλακίδια ἐκ σκληρομετάλλου πάχους 2 mm ἕκαστον.

Μία ἀνάλογος πλήρης σειρά πλακιδίων εἰς τὸ ἀγγλοσαξωνικὸν σύστημα περιλαμβάνει :

- 9 πλακίδια μὲ κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 0,000 1'', ἦτοι ἀπὸ 0,100 1'' ἕως 0,100 9''
- 49 πλακίδια μὲ κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 0,001'', ἦτοι ἀπὸ 0,101'' ἕως 0,149''

- 19 πλακίδια με κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 0,050'', ἤτοι ἀπὸ 0,050'' ἕως 0,950''
- 4 πλακίδια με κλιμάκωσιν μεγέθους κατὰ 1,000'', ἤτοι ἀπὸ 1,000'' ἕως 4,000''
- 2 πλακίδια ἐκ σκληρομετάλλου πάχους 0,050'' ἕκαστον.



Σχ. 1·41.

Ρύθμισις συγκριτοῦ μήκων διὰ προτύπων πλακιδίων. Τὰ εἰς τὰ δύο ἄκρα τοῦ συνδυασμοῦ εὐρισκόμενα πλακίδια εἶναι ἐκ σκληρομετάλλου.

Κατὰ τὴν σύνδεσιν τῶν πλακιδίων μεταξύ των πρὸς σχηματισμὸν ἑνὸς μήκους, πρέπει πρῶτον νὰ καθαρίζωνται ἐπιμελῶς αἱ κατεργασμένοι ἐπιφάνειαι των διὰ δέρματος δορκάδος πρὸς ἀφαιρέσιν τοῦ λίπους καὶ κατόπιν νὰ τοποθετῶνται τὰ πλακί-

δια τὸ ἓνα ἐπὶ τοῦ ἄλλου σταυροειδῶς. Ἀκολουθῶς δι' ὀλισθήσεως καὶ στροφῆς νὰ φέρωνται παραλλήλως, ὥστε νὰ ἐκδιωχθῆ ὁ μεταξὺ αὐτῶν εὐρισκόμενος ἀήρ καὶ οὕτω νὰ ἐπιτευχθῆ ἡ πλήρης πρόσφυσις αὐτῶν. Ἡ πρόσφυσις αὐτὴ εἶναι πολὺ ἰσχυρά, ὑπερβαίνουσα κατὰ πολὺ τὴν ἀτμοσφαιρικήν πίεσιν. Ἦδη εἰς πλακίδια ἀνωτέρων ποιότητων ἡ πρόσφυσις αὐτὴ φθάνει τὰς 40 ἀτμοσφαιράς ( $\text{kg}/\text{cm}^2$ ).

Εἰς τὸ σχῆμα 1·4 κ φαίνεται ἡ σειρά ἐργασίας διὰ τὴν σύνδεσιν δύο πλακιδίων.

Εἰς κάθε σειράν πλακιδίων τὸ ἴδιον μῆκος εἶναι δυνατὸν νὰ πραγματοποιηθῆ μὲ ἰκανὸν ἀριθμὸν συνδυασμῶν. Π.χ. διὰ τὴν διάστασιν 6,985 mm δύνανται νὰ γίνουν οἱ ἑξῆς τέσσαρες συνδυασμοὶ πλακιδίων :

1) 1,005	2) 1,005
1,480	1,080
<u>4,500</u>	1,900
<u>6,985</u>	<u>3,000</u>
	6,985
3) 1,005	4) 1,005
1,080	1,010
1,400	1,070
<u>3,500</u>	1,200
<u>6,985</u>	1,300
	1,400
	<u>6,985</u>

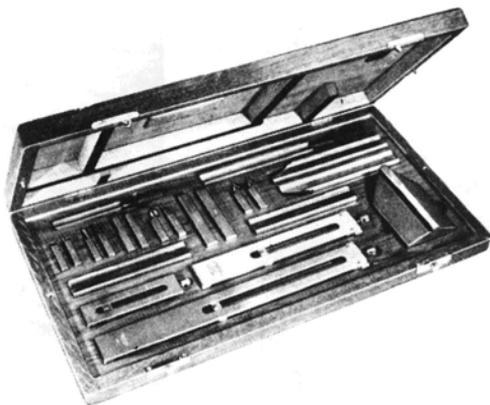
Προτιμότερος εἶναι ὁ πρῶτος, πού ἀποτελεῖται ἀπὸ ὀλιγώτερα πλα-



Σχ. 1·4 κ.

κίδια, ἄρα θὰ παρουσιάζη τὸ μικρότερον σφάλμα συνθέσεως τοῦ μήκους.

Τὰ ἐργοστάσια μέτρων ἀκριβείας κατασκευάζουν πλακίδια διαφόρων ποιότητων. Ἐτσι ὁ οἶκος Johansson κατασκευάζει πέντε ποιότητας πλακιδίων, τὰς AA, A, B, C καὶ W. Ἡ γερμανικὴ τυποποίησις DIN προβλέπει ἐπίσης τέσσαρας ποιότητες, τὰς O, I, II καὶ III. Ἡ ποιότης O τοῦ DIN καθὼς καὶ ἡ ποιότης AA τοῦ οἴκου Johansson εἶναι αἱ ἀκριβέστεραι καὶ χρησιμοποιοῦνται μόνον δι' ἐργαστηριακὴν χρῆσιν. Ἡ ποιότης A τοῦ Johansson καὶ ἡ ἀντίστοιχος I τοῦ DIN ἀποτελοῦν τὰ πρότυπα μήκη τοῦ ἐργοστασίου. Τὰ τῆς τρίτης ποιότητος χρησιμοποιοῦνται διὰ τὸν ἔλεγχον τῶν ἀντελεγκτῶν (ἐλεγκτῶν τῶν ἐλεγκτῶν) καὶ διαφόρων ἄλλων ὀργάνων μετρήσεως. Τὰ τῆς τετάρτης ποιότητος χρησιμοποιοῦνται ὡς ἐλεγκτῆρες δι' ἐργασίας χαράξεως ἢ ρυθμίσεως ἐργαλειομηχανῶν. Τὰ τῆς πέμπτης ποιότητος χρησιμοποιοῦνται δι' ἐργοστασιακὴν χρῆσιν.



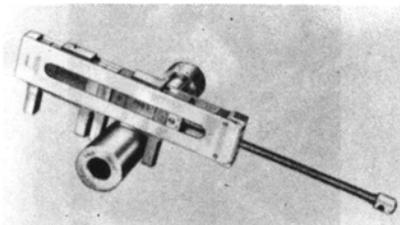
Σχ. 1·4 λ.

Σειρὰ ἰδιοσυσκευῶν πλακιδίων.

Αἱ ἐπιφάνειαι μετρήσεως τῶν πλακιδίων ὑφίστανται φθορὰν κατὰ τὴν χρῆσιν τόσοσιν ὡς πρὸς τὴν λειότητά των ὅσον καὶ ὡς πρὸς τὴν ἐπιπεδότητά των. Ὄταν ἡ φθορὰ αὐτῆ προχωρήσῃ τόσοσιν, ὥστε νὰ μὴ προσφύωνται τὰ πλακίδια τὸ ἓνα ἐπὶ τοῦ ἄλλου, τότε ἐπιστρέφονται εἰς τὸ ἐργοστάσιον κατασκευῆς των, ὅπου ὑφίστανται σχετικὸν ἔλεγχον. Κατὰ τὸν ἔλεγχον αὐτὸν δύο τινὰ εἶναι δυνατὸν νὰ συμβοῦν :

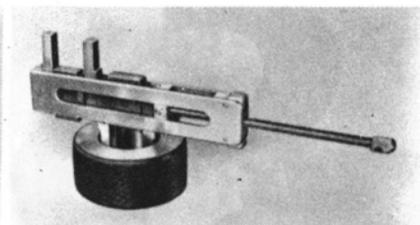
1) Μικρὸν ποσοστὸν τῶν πλακιδίων νὰ εἶναι ἐφθαρμένον, τὸ δὲ ὑπόλοιπον εἰς καλὴν κατάστασιν. Τότε ἀντικαθιστῶνται τὰ ἐφθαρμένα πλακίδια καὶ ἡ σειρὰ ἀποκτᾶ ἐκ νέου τὴν ἀρχικὴν τῆς ἱκανότητα μὲ σχετικῶς μικρὸν κόστος.

2) Μεγάλο ποσοστόν τών πλακιδίων νά είναι έφθαρμένον. Είς τήν περίπτωσιν αὐτήν, ἔαν ἡ φθορά εἶναι μικρή, τότε δύνανται αἱ μετρητικαί ἐπιφάνειαι τῶν ἐπεξεργαζόμενων καταλλήλως νά ἀποκτήσουν ἐκ νέου τήν ἀπαιτουμένην λειότητα καί ἐπιπεδότητα. Ἐπειδή ὁμως ἡ ἐλαχίστη ἀφαίρεσις ὑλικοῦ κατὰ τήν ἐπεξεργασίαν ἔχει ὡς ἀποτέλεσμα τὰ πλακίδια νά ἀπομακρυνθοῦν περισσότερο ἀπό τήν ὀνομαστικήν τιμήν, τὰ κατατάσσομεν εἰς χαμηλοτέραν ποιότητα. Π.χ. πλακίδια Α ποιότητος θά μεταταγοῦν εἰς τήν Β ποιότητα ἢ τήν C ἢ ἀκόμη καί εἰς τήν ποιότητα W, ἀναλόγως τοῦ μεγέθους φθορᾶς πού εἶχον.



Σχ. 1·4 μ.

Μέτρησης διαμέτρου ἄξονος διὰ πλακιδίων τῆ βοηθεῖα ἰδιοσυσκευῆς.



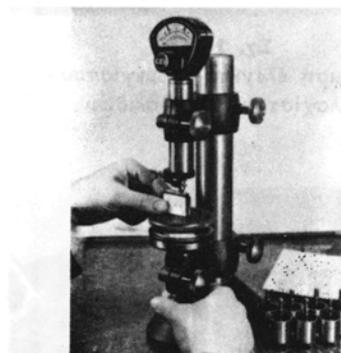
Σχ. 1·4 ν.

Μέτρησης διαμέτρου τρύματος διὰ πλακιδίων τῆ βοηθεῖα ἰδιοσυσκευῆς.



Σχ. 1·4 ξ.

Ρύθμισις συγκριτοῦ μηκῶν διὰ πλακιδίων.



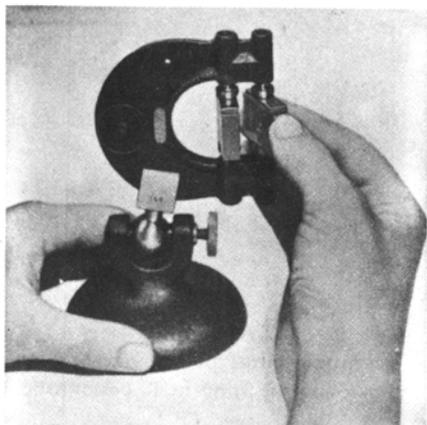
Σχ. 1·4 ο.

Ρύθμισις συγκριτοῦ μηκῶν διὰ πλακιδίων.

Πρὸς προστασίαν ἐκ τῆς ὀξειδώσεως καί τῆς διαβρώσεως, μετὰ ἀπό κάθε χρήσιν τὰ πλακίδια ἐπαλείφονται ἐλαφρῶς διὰ στρώματος βαζελίνης ἀπηλλαγμένης ὀξέων.

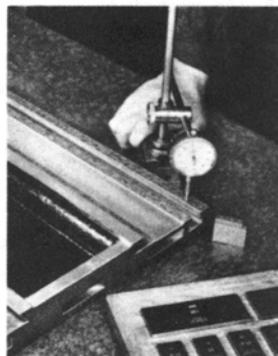
Τὰ πλακίδια είναι ἔξαιρετικῶς εὐχρηστα πρότυπα μήκη καὶ χρησιμοποιοῦνται τῇ βοθηαίᾳ καὶ ὠρισμένων ἰδιοσυσκευῶν διὰ πλείστας ὄσας μετρήσεις καὶ ἐλέγχους. Εἰς τὸ σχῆμα 1·4 λ φαίνεται μία σειρά (set) ἰδιοσυσκευῶν πλακιδίων ἀπὸ τὰ κυκλοφοροῦντα εἰς τὸ ἐμπόριον.

Κατωτέρω παραθέτομε μερικὰς εἰκόνας ἐνδεικτικὰς τῆς χρή-



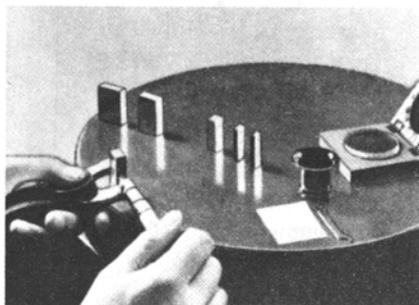
Σχ. 1·4 π.

Ρύθμισις ἐλεγκτῆρος μεγίστου - ἐλαχίστου διὰ πλακιδίων.



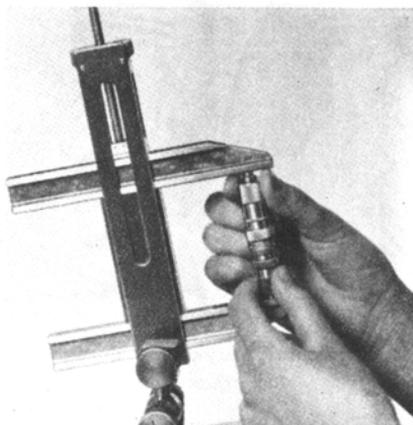
Σχ. 1·4 ρ.

Μεταφορά διαστάσεως (σύγκρισις) διὰ πλακιδίων.



Σχ. 1·4 σ.

Ρύθμισις καὶ ἐλεγχος μικρομέτρου διὰ πλακιδίων.



Σχ. 1·4 τ.

Ἐλεγχος μικρομέτρου ἐσωτερικῶν διαστάσεων διὰ πλακιδίων.

σεως τών πλακιδίων μετά τών ιδιοσυσκευῶν των (σχ. 1·4 μ ἕως 1·4 ε΄).



Σχ. 1·4 υ.

Ἐλεγχος μικρομέτρου βάθους  
διὰ πλακιδίων.



Σχ. 1·4 φ.

Χρήσις τών πλακιδίων ὡς «χαράκτου».  
(Χρησιμοποίησις τών ἀκραίων πλακιδίων ἐκ σκληρομετάλλου).



Σχ. 1·4 χ.

Χάραξις ἀκριβείας τῆ βοήθεια ἰδιο-  
συσκευῆς πλακιδίων.

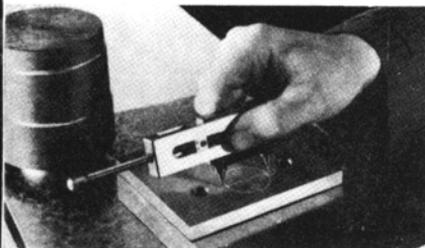


Σχ. 1·4 ψ.



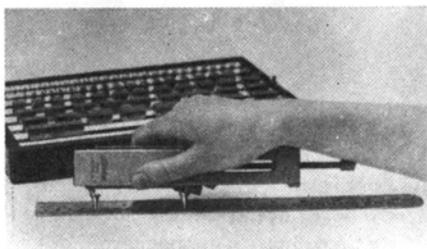
Σχ. 1·4ω.

Άκριβης μέθοδος χαράξεως κύκλου  
διά πλακιδίων.



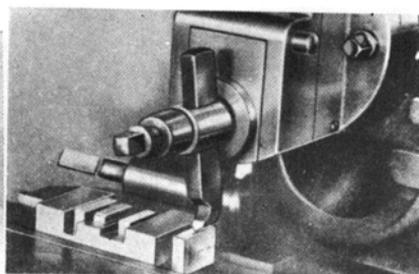
Σχ. 1·4α'.

Έλεγχος χαραχθεισών γραμμών  
διά πλακιδίων.



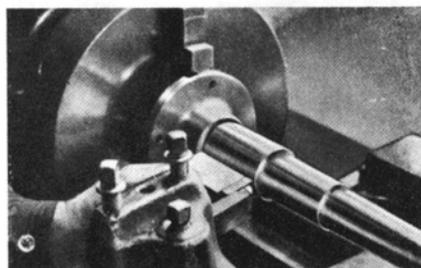
Σχ. 1·4β'.

Έλεγχος του πλάτους διαιρέσεως  
κανόνος διά πλακιδίων.



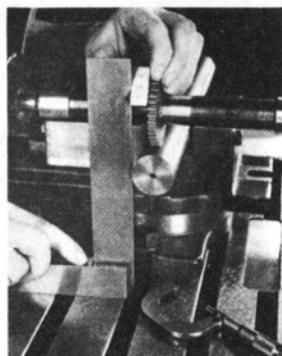
Σχ. 1·4γ'.

Ρύθμιση της θέσεως κοπτικού έργα-  
λείου πλάνης διά πλακιδίων.



Σχ. 1·4δ'.

Ρύθμιση της θέσεως κοπτικού έργα-  
λείου τόρνου διά πλακιδίων.



Σχ. 1·4ε'.

Ρύθμιση της θέσεως φραίξης φραι-  
ζομηχανής διά πλακιδίων.

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 2

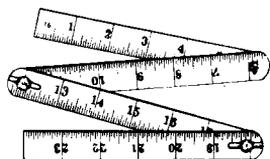
### ΟΡΓΑΝΑ ΜΕΤΡΗΣΕΩΣ ΜΗΚΩΝ

Διὰ νὰ εἶναι δυνατὸν νὰ γίνῃ μία μέτρησις, χρειάζεταιαι κάποιον ὄργανον μετρήσεως. Μὲ τὸ ὄργανον αὐτὸ εἴτε καθορίζομε μίαν διάστασιν (ἀπ' εὐθείας μέτρησις), εἴτε τὴν συγκρίνομε πρὸς ἕνα ἄλλο μῆκος, ἂν εἶναι μικροτέρα, ἴση ἢ μεγαλυτέρα αὐτοῦ (συγκριτῆς μηκῶν). Τὰ ὄργανα λοιπὸν μετρήσεως ταξινομοῦνται εἰς δύο μεγάλας κατηγορίας. Ἡ πρώτη ἐξ αὐτῶν περιλαμβάνει τὰ ὄργανα ἀπ' εὐθείας μετρήσεως, ὡς π.χ. μετρητικὰς ταινίας, μεταλλικοὺς κανόνας κ.λπ., ἡ δὲ δευτέρα τοὺς συγκριτὰς μηκῶν, ὡς π.χ. διαβήτας, μετρητικὰ ὥρολόγια κ.λπ.

Εἰς τὸ Κεφάλαιον αὐτὸ θὰ ἀσχοληθοῦμε μὲ τὰ ὄργανα, ποὺ ἀνήκουν εἰς τὴν πρώτην κατηγορίαν. Ἡ περιγραφὴ τῶν διαφόρων ὀργάνων θὰ γίνῃ κατὰ βαθμὸν ἀκριβείας.

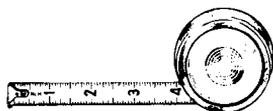
#### 2·1 Μετρητικαὶ ταινίαι.

Αἱ μετρητικαὶ ταινίαι εἶναι στεναὶ λωρίδες ἀπὸ ξύλον, ὕφασμα, μέταλλον ἢ πλαστικὴν ὕλην, μὲ χαραγμένας ἐπ' αὐτῶν τὰς ὑποδιαίρέσεις τοῦ μέτρου ἢ τῆς ὑάρδας. Αἱ ταινίαι αὐταὶ κατασκευάζονται συνήθως εἰς ὠρισμένα μῆκη, π.χ. ἐνὸς μέτρου, δύο μέτρων κ.λπ. (ἢ εἰς ἀνάλογα μεγέθη εἰς Ἴντσας).



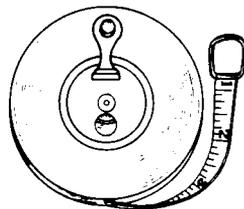
Σχ. 2·1 α.

Ταινία πτυσσομένη.



Σχ. 2·1 β.

Ταινία στρεπτή.



Σχ. 2·1 γ.

Μετροταινία ἢ κορδέλλα.

Διακρίνονται εἰς ταινίας πτυσσομένας (σχ. 2·1 α) καὶ εἰς ταινίας στρεπτὰς ἐντὸς θήκης (σχ. 2·1 β).

Υπάρχουν επίσης ταινίες, που χρησιμοποιούνται διά μεγάλα μήκη, όπως π.χ. τών 5 μέτρων τών 10 μέτρων κ.λπ. (σχ. 2·1 γ). Αί ταινίες αὐταὶ ὀνομάζονται *μετροταινίαι ἢ κορδέλλαι* (σχ. 2·1 γ). Αὐταὶ ὅμως σπανίως χρησιμοποιοῦνται ἀπὸ τὸν μηχανουργόν.

## 2·2 Μεταλλικοὶ κανόνες (ρίγες).

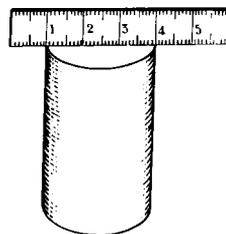
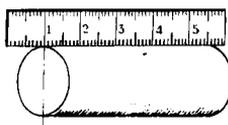
Οἱ μεταλλικοὶ κανόνες ἀποτελοῦν τὰ ἀπαραίτητα ἐργαλεῖα κάθε μηχανουργείου. Αἱ μετρήσεις δι' αὐτῶν ἔχουν μεγαλύτεραν ἀκρίβειαν ἀπὸ ὅ,τι αἱ μετρήσεις διὰ μετροταινιῶν. Οἱ κανόνες κατασκευάζονται συνήθως ἀπὸ χάλυβα. Ὑπάρχουν κανόνες εἰς μήκη 10 ἕως 400 cm, καθὼς καὶ εἰς ἀνάλογα μήκη εἰς ἴντσας.



Σχ. 2·2 α.

Ο κανὼν τοῦ σχήματος 2·2 α ἔχει ἀπὸ τὴν μίαν πλευρὰν ὑποδιαίρεσεις εἰς χιλιοστόμετρα καὶ ἀπὸ τὴν ἄλλην ὑποδιαίρεσεις εἰς ἴντσας.

Κατὰ τὴν μέτρησιν μὲ τὸν κανόνα, καλὸν εἶναι νὰ μὴ χρησιμοποιῶμεν ὡς ἀρχὴν τὸ μηδὲν τοῦ κανόνος (σχ. 2·2 β), ἀλλὰ μίαν ἄλλην διαίρεσιν αὐτοῦ, συνήθως τὸ 1, διότι πιθανῶς ἡ ἄκρη τοῦ κανόνος νὰ εἶναι ἐφθαρμένη.



Σχ. 2·2 β.

Πέρα τῶν κοινῶν μεταλλικῶν κανόνων ὑπάρχουν καὶ οἱ ἀνοξειδωτοὶ, οἱ ὁποῖοι ἀντέχουν περισσότερον εἰς σκληρὰν χρῆσιν καὶ χρησιμοποιοῦνται ἰδίως εἰς περιβάλλοντα διαβρωτικά. Οἱ κανόνες αὐτοὶ εἶναι ἀκριβώτεροι τῶν προηγουμένων.

Οἱ κοινοὶ κανόνες δὲν πρέπει μετὰ τὴν χρῆσιν τῶν νὰ ἀφήνῳνται ἀκαθάριστοι οὔτε ἐκτεθειμένοι εἰς τὰς ἀτμοσφαιρικές συνθήκας. Διὰ τοῦ τρόπου αὐτοῦ ἀποφεύγεται ἡ φθορὰ τῶν διαίρεσέων τῶν, ἡ ὀξειδωσίς τῶν καὶ γενικῶς ἡ ἀλλοίωσις τοῦ μήκους τῶν.

Μετά από κάθε χρήσιν τοῦ κανόνος ἐπιβάλλεται προσεκτικὸς καθαρισμὸς αὐτοῦ καὶ ἐλαφρὰ ἐπάλειψις του μὲ βαζελίνην ἀπηλλαγμένην ὀξέων.

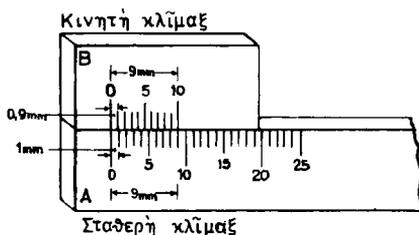
Περιοδικῶς οἱ κανόνες πρέπει νὰ ἐλέγχωνται πρὸς διαπίστωσιν τοῦ βαθμοῦ φθορᾶς των, ἐὰν δὲ διαπιστωθῇ φθορὰ μεγαλύτερα τῶν ἀνεκτῶν ὁρίων, νὰ ἀντικαθίστανται, δεδομένου ὅτι δὲν ἐπιδιορθοῦνται καὶ τὸ κόστος των εἶναι μικρὸν.

### 2.3 Παχύμετρα.

Χρησιμοποιοῦνται καὶ αὐτὰ εὐρέως. Μὲ αὐτὰ αἱ μετρήσεις γίνονται εὐκόλα καὶ μὲ μεγαλύτεραν ἀκρίβειαν παρὰ μὲ τοὺς κανόνους. Ἐκεῖνο ὅμως τὸ στοιχεῖον, τὸ ὁποῖον δίδει μεγάλην ἀξίαν εἰς τὰ παχύμετρα, εἶναι τὸ ὅτι εἶναι ἐφωδιασμένα μὲ *βοηθητικὴν κλίμακα* διὰ τὴν ἀνάγνωσιν κλάσματος τοῦ χιλιοστομέτρου καὶ ἡ ὁποία καλεῖται *βερνιέρος*. Ἡ κλίμαξ αὕτη ἀποτελεῖ σπουδαίαν καὶ πολὺ χρήσιμον ἐπιπρόσθετον, χρησιμοποιεῖται δὲ ὄχι μόνον εἰς τὰ παχύμετρα ἀλλὰ καὶ εἰς ἄλλα ὄργανα.

#### Περιγραφή βερνιέρου.

Ἐστω ὅτι ἔχομε δύο πλάκας, (A) καὶ (B), τὴν μίαν ἐπὶ τῆς ἄλλης, ὅπως ἀκριβῶς φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 2.3 α. Διαιροῦμε τὴν πλάκα (A) εἰς χιλιοστόμετρα. Ἐπὶ τῆς πλάκας (B) λαμβάνομε μῆκος 9 mm καὶ τὸ διαιροῦμεν εἰς δέκα ἴσας ὑποδιαιρέσεις. Ἡ πλάξ (B) μὲ τὰς δέκα αὐτὰς νέας ὑποδιαιρέσεις ἀποτελεῖ τὸν βερνιέρον. Τὸ πλάτος κάθε ὑποδιαιρέσεως τοῦ βερνιέρου ἀντιστοιχεῖ, μὲ 0,9 τοῦ χιλιοστομέτρου, ἀφοῦ τὰ 9 mm τὰ χωρίσαμεν εἰς 10 ( $9 : 10 = 0,9$ ). Ἄρα κάθε ὑποδιαιρέσις τοῦ βερνιέρου εἶναι μικροτέρα κατὰ 0,1 mm τῆς ὑποδιαιρέσεως τῆς πλάκας (A).

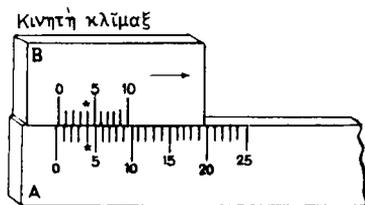


Σχ. 2.3 α.

Ὁ χειρισμὸς τοῦ βερνιέρου γίνεται ὡς ἑξῆς:

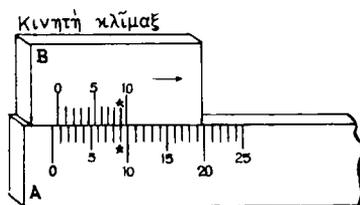
Μετακινοῦμε τὴν πλάκα (B) πρὸς τὰ δεξιὰ, μέχρις ὅτου ἡ

Υποδιαίρεσις 1 αὐτῆς συμπέση με τὴν ὑποδιαίρεσιν 1 τῆς πλάκῃς (A). Ἡ πλάξ (B) τότε προχώρησεν ἐπάνω εἰς τὴν πλάκα (A) κατὰ ἓνα δέκατον ( $1/10$ ) τοῦ χιλιοστομέτρου. Ἄν μετακινήσωμε τὴν πλάκα (B) κατὰ τὴν διεύθυνσιν τοῦ βέλους τόσον, ὥστε ἡ ὑποδιαίρεσις 4 αὐτῆς νὰ συμπέση με τὴν τετάρτην γραμμὴν τῆς πλάκῃς (A), τότε σημαίνει ὅτι ἡ πλάξ (B) προχώρησε σχετικῶς πρὸς τὴν πλάκα (A) κατὰ  $4/10$  τοῦ χιλιοστομέτρου (σχ. 2·3β).



Ἐνδείξις 0,4 mm

Σχ. 2·3β.



Ἐνδείξις 0,9 mm

Σχ. 2·3γ.

Ἄν πάλιν ἡ ὑποδιαίρεσις 9 τῆς πλάκῃς (B) συμπέση με τὴν ἐνάτην ὑποδιαίρεσιν τῆς πλάκῃς (A), αὐτὸ σημαίνει ὅτι ἡ πλάξ (B) προχώρησε κατὰ  $9/10$  τοῦ χιλιοστομέτρου (σχ. 2·3γ) σχετικῶς πρὸς τὴν πλάκα (A). Εἰς τὰ σχήματα 2·3β καὶ 2·3γ σημειοῦνται δι' ἀστερίσκων αἱ γραμμαὶ ποῦ συμπίπτουν.

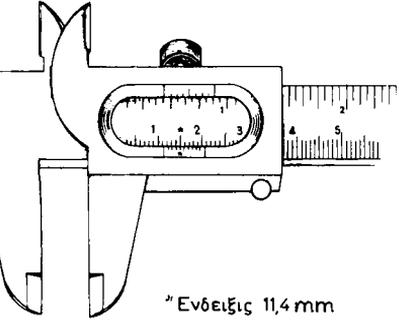
Εὐκόλως δυνάμεθα νὰ ἀναγνώσωμε τὸ ἀποτέλεσμα μιᾶς μετρήσεως με βερνιέρον, διότι οὐσιαστικῶς προσπαθοῦμε νὰ διακρίνωμε ποία γραμμὴ ἀπὸ τὰς γραμμὰς τοῦ βερνιέρου ἀποτελεῖ προέκτασιν οἰασθῆποτε γραμμῆς τοῦ κανόνος. Με τὴν χρῆσιν λοιπὸν τοῦ βερνιέρου δυνάμεθα νὰ μετρήσωμεν ὑποδιαίρεσις τοῦ χιλιοστομέτρου, καὶ εἰς τὴν προκειμένην περίπτωσιν δέκατα τοῦ χιλιοστομέτρου.

Εἰς τὸ σχῆμα 2·3δ ἐὰν τὸ 0 τοῦ βερνιέρου συνέπιπτε με τὸ 0 τοῦ κανόνος, τότε τὸ παχύμετρον θὰ ἐδείκνυε μηδέν. Ἐδῶ ὅμως τὸ μηδέν τοῦ βερνιέρου ἔχει προσπεράσει τὴν ἐνδεκάτην ὑποδιαίρεσιν τοῦ κάτω κανόνος, ἄρα τὸ μετρούμενον μῆκος εἶναι 11 χιλιοστὰ καὶ κάτι. Αὐτὸ τὸ κάτι εὐρίσκεται, ἂν προσέξωμε ποία ὑποδιαίρεσις τοῦ βερνιέρου συμπίπτει με μίαν ἀπὸ τὰς γραμμὰς τοῦ κανόνος.

Ἐπειδὴ ἡ ὑποδιαίρεσις, ποὺ συμπίπτει ἐδῶ, εἶναι ἡ τετάρτη (σημειοῦται δι' ἀστερίσκων εἰς τὸ σχῆμα), ἡ μετρουμένη ἀπόστασις εἶναι 11,4 χιλιοστά.

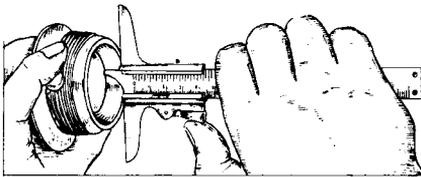
Ἐκτὸς ὅμως ἀπὸ τὴν κλίμακα τοῦ 1/10 ὑπάρχουν καὶ κλίμακες 1/20 καὶ 1/50. Κατ' ἀρχὴν δὲν συνιστᾶται νὰ χρησιμοποιῶνται παχύμετρα μὲ βερνιέρον 1/50, διότι ἀφ' ἑνὸς εἶναι δύσκολος ἡ ἀνάγνωσις τοῦ 1/50 τοῦ χιλιοστομέτρου, καὶ ἀφ' ἑτέρου ἡ κατασκευαστικὴ ἀκρίβεια τοῦ ὀργάνου ἐνδέχεται νὰ εἶναι μικρότερα τοῦ 1/50 mm.

Εἰς τὸ παχύμετρον μὲ δυνατὴν ἀνάγνωσιν 1/20 τοῦ mm λαμβάνεται μῆκος ἐπὶ τοῦ βερνιέρου 19 mm, τὸ ὁποῖον διαιρεῖται εἰς εἴκοσιν ἴσας ὑποδιαίρεσεις. Κάθε ὑποδιαίρεσις τοῦ βερνιέρου εἶναι 19/20 mm, δηλαδὴ μικρότερα κατὰ 1/20 mm τῆς ἀντιστοίχου ὑποδιαίρεσεως τοῦ κανόνος.



Ἐνδειξις 11,4 mm

Σχ. 2·3 δ.



Σχ. 2·3 ε.

Ἡ ἀνάγνωσις εἰς τὸν βερνιέρον 1/20 mm γίνεται ὅπως καὶ εἰς τὸν βερνιέρον 1/10 mm.

Μία ἄλλη παραλλαγή τοῦ παχυμέτρου εἶναι τὸ βαθύμετρον. Αὐτὸ χρησιμοποιεῖται διὰ μέτρησιν βάθους, φέρει δὲ καὶ βερνιέρον, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 2·3 ε.

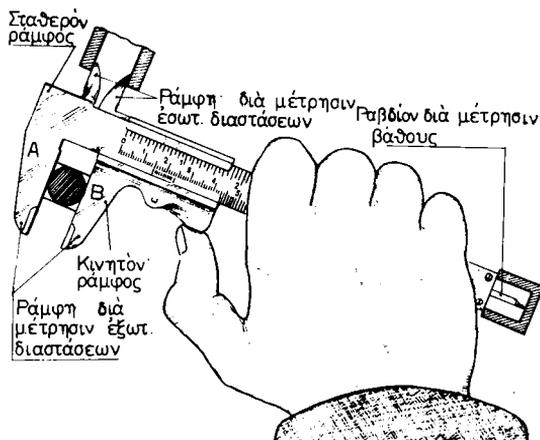
### Περιγραφή παχυμέτρου.

Τὸ παχύμετρον ἀποτελεῖται ἀπὸ δύο μέρη: Τὸ σταθερὸν (A) καὶ τὸ κινητὸν (B) (σχ. 2·3 στ). Τὸ σταθερὸν ἀποτελεῖ κανόνα, τοῦ ὁποῖου τὸ ἓνα ἄκρον καταλήγει εἰς δύο ἀντιδιαμετρικὰ ράμφη. Ὁ κανὼν συνήθως φέρει ὑποδιαίρεσεις τοῦ μέτρου εἰς τὸ κάτω μέρος του καὶ ὑποδιαίρεσεις τῆς ἴντσας εἰς τὸ ἄνω μέρος του. Ὑπάρχουν παχύμετρα μόνον ἴντσῶν ἢ μόνο mm. Τὸ

κινητόν μέρος φέρει ὁμοίως δύο ἀντιδιαμετρικὰ ράμφη ἀντίστοιχα πρὸς τὰ τοῦ σταθεροῦ μέρους. Ἐπὶ τοῦ κινητοῦ μέρους ὑπάρχουν αἱ κλίμακες βερνιέρου εἰς ὑποδιαιρέσεις: α) χιλιοστομέτρου (0,1 ἢ 0,05 ἢ 0,02 mm), β) ἴντσας ( $1/128''$  ἢ 0,001'').

Εἰς τὸ κινητόν μέρος τοῦ παχυμέτρου εἶναι δυνατὸν νὰ ὑπάρχη προσηρμοσμένον ραβδίον, τῇ βοήθειά τοῦ ὁποίου γίνονται μετροῦσεις βάθους.

Εἰς τὸ σχῆμα 2·3στ φαίνεται ὁ τρόπος χρησιμοποίησεως τοῦ παχυμέτρου δι' ἐξωτερικὰς μετρήσεις, ἐσωτερικὰς καὶ βάθους. Τὸ ἀκραῖον τμήμα τῶν ραμφῶν λεπτύνεται κατὰ σφηνοειδῆ τρόπον, ὥστε νὰ εἶναι δυνατὸν νὰ μετρηῖται ἡ διάμετρος πυρῆνος τῶν κοχλιῶν κ.λπ.



Σχ. 2·3στ.

Δυναταὶ μετρήσεις διὰ παχυμέτρου.

Τὰ παχύμετρα κατασκευάζονται συνήθως εἴτε ἐκ κοινοῦ εἴτε ἐξ ἀνοξειδώτου χάλυβος.

Τὰ ἐκ κοινοῦ χάλυβος εἶναι εὐθηνὰ καὶ ἔχουν τὴν δυνατότητα βαφῆς πρὸς ἀπόκτησιν ἰκανῆς σκληρότητος, ὥστε νὰ μειώνεται ἡ μηχανικὴ φθορὰ λόγω χρήσεως. Ἀντιθέτως εἶναι εὐπρόσβλητα εἰς τὴν ὀξειδωσιν καὶ ἀπαιτοῦν μεγάλην συντήρησιν.

Εἰς τὰ ἐξ ἀνοξειδώτου χάλυβος παχύμετρα, ἐπειδὴ δὲν ὀξειδοῦνται, διατηροῦνται εὐανάγνωστα αἱ ὑποδιαιρέσεις των, κοστίζουν ὅμως ἀκριβὰ. Ὑπάρχουν παχύμετρα ἐξ ἀνοξειδώτου χάλυβος μὲ μικρὰν περιεκτικότητα ἀνθρακος, σχετικῶς χαμηλοῦ κόστους, τὰ ὁποῖα λόγω ἀδυναμίας βαφῆς των παρουσιάζουν μειωμένην ἀντίστασιν εἰς τὰς μηχανικὰς φθοράς.

Παχύμετρα ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος.

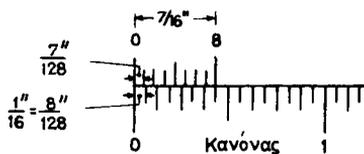
Διὰ τὰς μετρήσεις εἰς τὸ ἀγγλοσαξωνικὸν σύστημα χρησιμοποιοῦνται παχύμετρα δύο βαθμῶν ἀκριβείας :

- α) Παχύμετρα ἀκριβείας  $1/128$  τῆς ἴντσας.
- β) Παχύμετρα ἀκριβείας  $0,001$  τῆς ἴντσας.

α) Παχύμετρα ἀκριβείας  $1/128''$ .

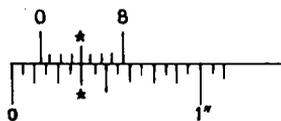
Τὸ παχύμετρον αὐτὸ δὲν διαφέρει ἐκείνου, πού περιεγράφη διὰ τὰς μετρήσεις μὲ ἀκρίβειαν  $1/10$  mm. Ἡ μόνη διαφορὰ, πού ὑπάρχει, εἶναι ὅτι εἰς τὸ ἄνω μέρος τοῦ κανόνος τοῦ σχήματος 2·3δ καὶ 2·3ζ ὑπάρχουν αἱ ὑποδιαιρέσεις ἀνὰ  $1/16$  τῆς ἴντσας, οἱ δὲ ἀκέραιοι ἀριθμοὶ 1, 2, 3, . . . ἀντὶ ἑκατοστομέτρων παριστοῦν ἴντσας.

Διὰ τὴν διαμόρφωσιν τοῦ βερνιέρου, ἑπτὰ ἀπὸ τὰς ὑποδιαιρέσεις τοῦ κανόνος, ἦτοι τὰ  $7/16$ , ἔχουν διαιρεθῆ ἐπὶ τοῦ βερνιέρου εἰς ὀκτῶ ἴσας ὑποδιαιρέσεις (σχ. 2·3ζ). Ἄρα ἑκάστη ὑποδιαιρέσις τοῦ βερνιέρου εἶναι μικροτέρα τῆς ἀντιστοίχου ὑποδιαιρέσεως τοῦ κανόνος κατὰ  $1/128$  τῆς ἴντσας (ἢ ὑποδιαιρέσις τοῦ βερνιέρου ἰσοῦται μὲ  $7/16 : 8 = 7/16 \times 1/8 = 7/128''$ , ἐνῶ ἡ τοῦ κανόνος  $1''/16 = 8/128''$ ).



Σχ. 2·3ζ.

Ἐνδειξις μηδέν.



Σχ. 2·3η.

Ἐνδειξις  $5/32''$ .

Εἰς τὸ σχῆμα 2·3η ἡ γραμμὴ τοῦ 0 τοῦ βερνιέρου ἔχει προσπεράσει δύο (2) ὑποδιαιρέσεις τοῦ κανόνος ( $2/16''$ ) καὶ κάτω. Τὸ κάτω αὐτὸ εἶναι  $4/128''$ , διότι ἡ τετάρτη ὑποδιαιρέσις τοῦ βερνιέρου συμπίπτει μὲ γραμμὴν τοῦ κανόνος (εἰς τὸ σχ. 2·3η σημειοῦται δι' ἀστερίσκων). Τὸ  $2/16'' + 4/128'' = 16/128'' + 4/128'' = 20/128'' = 10/64'' = 5/32''$  (τῆς ἴντσας).

Εἰς πολλὰς περιπτώσεις ἡ ἀκρίβεια ἀναγνώσεως  $1/128''$  τῆς ἴντσας δὲν μᾶς εἶναι ἀρκετή. Ἐὰν συγκρίνωμε τὴν ἀκρίβειαν αὐ-

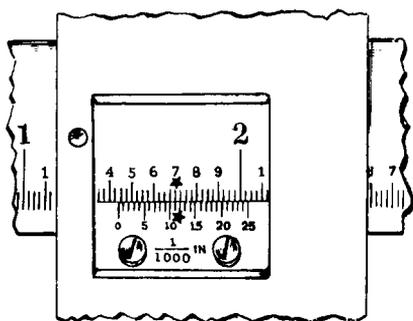
τῆς τῆς ἀναγνώσεως με τὴν ἀκρίβειαν τῆς ἀναγνώσεως ἑνὸς παχυμέτρου τοῦ  $1/10$  mm, τότε θὰ ἴδωμεν ὅτι ἡ ἀκρίβεια ἀναγνώσεως τοῦ  $1/128''$  ἰσοῦται με  $1/128'' \times 25,4 = 25,4/128 = 0,199$  mm. Δηλαδή ἡ ἀκρίβεια εἰς αὐτὴν τὴν περίπτωσιν εἶναι μικροτέρα, καὶ μάλιστα τὸ ἥμισυ ἐκείνης τοῦ  $1/10$  mm.

Διὰ τὰς περιπτώσεις ἐκεῖνας, διὰ τὰς ὁποίας ἀπαιτεῖται μεγαλύτερα ἀκρίβεια ἀναγνώσεως τοῦ  $1/128''$ , χρησιμοποιοῦνται παχύμετρα ἀκριβείας 0,001 τῆς ἴντσας.

### β) Παχύμετρα ἀκριβείας 0,001 τῆς ἴντσας.

Εἰς τὸν κανόνα τοῦ παχυμέτρου αὐτοῦ ἡ μία γραμμὴ ἀπὸ τὴν ἄλλην ἀπέχει κατὰ  $1/40$  τῆς ἴντσας, ἢ κατὰ 25 χιλιοστὰ τῆς ἴντσας (σχ. 2·3θ). Ἄρα εἰς τὸ μῆκος μιᾶς ἴντσας θὰ χωροῦν 40 τέτοια ὑποδιαίρεσεις.

Οἱ μεγάλοι ἀριθμοὶ 1, 2, 3, .... εἰς τὸ σχῆμα 2·3θ δεικνύουν ἀκεραίας ἴντσας. Ὑπάρχουν ὅμως καὶ μικρότεροι εἰς μέγεθος ἀριθμοὶ 1, 2, 3, .....9, πού ἔχουν μεταξύ των τέσσαρας διαιρέσεις τῶν 25 χιλιοστῶν τῆς ἴντσας. Αἱ τέσσαρες αὐταὶ διαιρέσεις ἰσοδυναμοῦν με 100 χιλιοστὰ τῆς ἴντσας, δηλαδή ἓνα δέκατον τῆς ἴντσας. Οἱ μικροὶ λοιπὸν ἀριθμοὶ μετροῦν δέκατα τῆς ἴντσας.



Σχ. 2·3θ.  
"Ενδειξεῖς 1,436''.

σεως, πού δεικνύει τὸ παχύμετρον τοῦ σχήματος 2·3θ, προκύπτει ὡς ἀκολούθως :

Τὸ μηδὲν τοῦ βερνιέρου ἔχει προσπεράσει τὸ μεγάλο 1, τὸ

Εἰς τὸ σχῆμα αὐτὸ 24 ὑποδιαίρεσεις τοῦ κανόνος διαιροῦνται εἰς 25 ἴσα μέρη εἰς τὸν βερνιέρον. Ἄρα  $24/40 : 25 = 24/40 \times 1/25 = 24/1000''$ . Ἐπομένως κάθε ὑποδιαίρεσις τοῦ βερνιέρου εἶναι μικροτέρα τῆς ὑποδιαίρεσεως τοῦ κανόνος κατὰ  $1/1000$  τῆς ἴντσας.

Ἔτσι με τὸ παχύμετρον αὐτὸ αἱ μετρήσεις γίνονται με ἀκρίβειαν ἑνὸς χιλιοστοῦ τῆς ἴντσας. Ἡ ἀνάγνωσις τῆς μετρή-

μικρόν 4 και μίαν γραμμὴν καὶ κάτι ἐπὶ τοῦ κανόνος. Ἐπομένως ἔχομε :

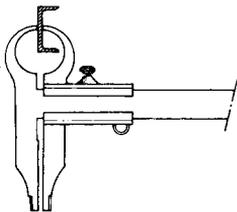
— Τὸ μεγάλο 1 μᾶς δίδει 1 ἴντσαν.

— Τὸ μικρόν 4 μᾶς δίδει 0,4 τῆς ἴντσας.

— Ἡ μία ὑποδιαίρεσις μετὰ τὸ μικρόν 4 μᾶς δίδει 0,025". Ἐπειδὴ ὁμως ἡ ἑνδεκάτη ὑποδιαίρεσις τοῦ βερνιέρου συμπίπτει με μίαν γραμμὴν τοῦ κανόνος, θὰ ἔχωμε νὰ προσθέσωμεν ἀκόμη εἰς τὰ ἀνωτέρω καὶ 11 χιλιοστὰ τῆς ἴντσας. Ἔτσι θὰ διαβάσωμεν  $1 + 0,4 + 0,025 + 0,011 = 1,436''$ .

Ὅπως βλέπομεν εἰς τὰ σχήματα 2.3στ καὶ 2.3ι, ὁ τρόπος μετρήσεως διαφέρει ἀναλόγως τοῦ εἶδους τῶν παχυμέτρων. Αἱ ἐσωτερικαὶ μετρήσεις π.χ. γίνονται διαφορετικὰ μετὰ τὸ παχύμετρον τοῦ σχήματος 2.3στ καὶ διαφορετικὰ μετὰ αὐτὸ τοῦ 2.3ι.

Ἐκτὸς ἀπὸ τὰ δύο αὐτὰ εἶδη παχυμέτρων πιθανὸν νὰ συναντήσωμε καὶ ἄλλα, ὅπως π.χ.



Σχ. 2.3κ.

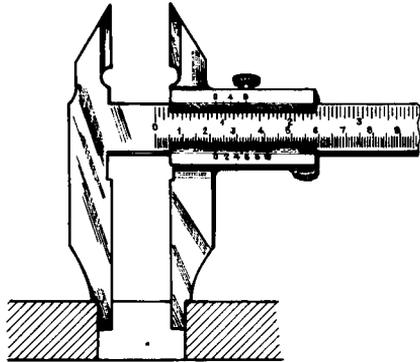
αὐτὸ ποὺ βλέπομεν εἰς τὸ σχῆμα 2.3κ καὶ εἰς τὸ ὁποῖον ἡ διαφορὰ συνίσταται κυρίως εἰς τὴν μορφήν τῶν ραμφῶν.

Ὡς πρὸς τὴν συντήρησιν τῶν παχυμέτρων κατὰ βάσιν ἰσχύουν ὅσα ἐλέχθησαν διὰ τὴν συντήρησιν τῶν κανόνων.

Ἐπὶ πλέον ἐδῶ θὰ πρέπει νὰ γίνεται καὶ περιοδικῶς ἔλεγχος τόσοσιν διὰ τὴν φθορὰν ὅσον καὶ διὰ τὴν παραλληλότητα τῶν

ραμφῶν τοῦ παχυμέτρου.

Ὁ παραλληλισμὸς τῶν ραμφῶν ἐλέγχεται κατ' ἀρχὴν διὰ τῆς ἐπαφῆς των (θέσις μηδέν) καὶ κατόπιν διὰ τοποθετήσεώς των πρὸ φωτεινῆς πηγῆς ἐλέγχεται τὸ πάχος τοῦ ἀρμοῦ διαφυγῆς τοῦ φωτός.



Σχ. 2.3ι.

Μέτρησις ἐσωτερικῆς διαστάσεως.

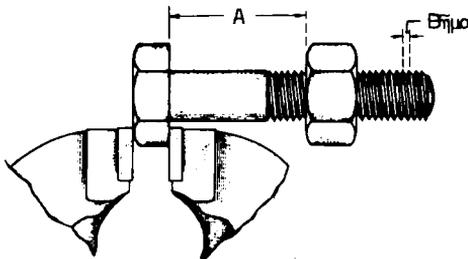
Ο έλεγχος του παχυμέτρου γίνεται διὰ συγκριτικῆς μετρήσεως παρ' αὐτοῦ προτύπου μήκους έλεγχθέντος προηγουμένως ὑπὸ μικρομέτρου.

Δέν πρέπει νά λησμονῆται ὅτι τὸ ὄργανον πρέπει νά έπαλείφεται με λεπτόν στρώμα βαζελίνης, ὅταν πρόκειται νά μείνη ἐπί πολὺ ἀχρησιμοποίητον.

#### 2·4 Μικρόμετρα.

Τὰ μικρόμετρα είναι ὄργανα, με τὰ ὁποῖα γίνονται μετρήσεις μηκῶν μεγαλυτέρας ἀκρίβειας ἀπὸ ἐκείνην, πού ἐπιτυγχάνεται με τὰ παχύμετρα. Ἡ ἀκρίβεια αὐτῆ συνήθως φθάνει τὸ *εκατοστὸν τοῦ χιλιοστομέτρου* ἢ τὸ *χιλιοστὸν τῆς ἴντσας* ἢ ἀκόμη τὸ *δεκάκις χιλιοστὸν τῆς ἴντσας*.

Ἡ λειτουργία των στηρίζεται εἰς τὴν ἀρχὴν τῆς σχετικῆς κινήσεως κοχλίου καὶ περικοχλίου. Ὄταν κρατήσωμε π.χ. ἀκίνητον ἓνα κοχλίαν (σχ. 2·4 α) καὶ περιστρέψωμε τὸ περικόχλιον, αὐτὸ θὰ προχωρήσῃ ἢ θὰ ὀπισθοχωρήσῃ ἐπάνω εἰς τὸν κοχλίαν ἀναλόγως πρὸς τὴν φορὰν περιστροφῆς του.



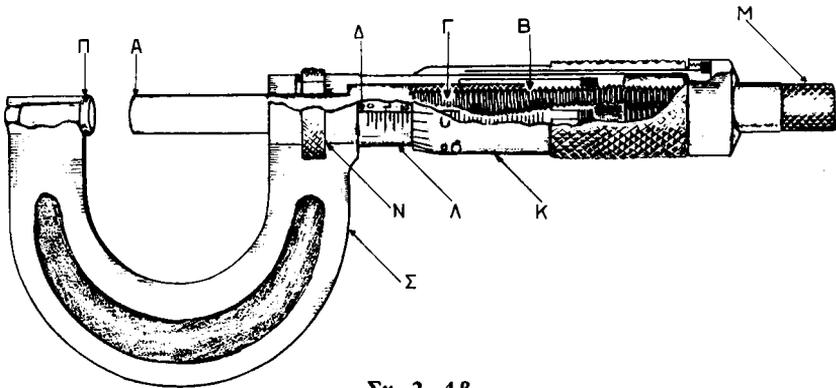
Σχ. 2·4 α.

Εἰς κάθε πλήρη περιστροφήν τὸ περικόχλιον προχωρεῖ ἐπάνω εἰς τὸν κοχλίαν κατὰ ἓνα βῆμα, καὶ ἐπομένως ἡ διάστασις (Α) (σχ. 2·4 α) αὐξάνει ἢ μειώνεται κατὰ ἓνα βῆμα. Ἄν τὸ βῆμα τοῦ κοχλίου εἶναι 1 mm, τότε με μίαν πλήρη περιστροφήν θὰ προχωρήσῃ κατὰ 1 mm, καὶ συνεπῶς ἡ διάστασις (Α) θὰ αὐξηθῇ ἢ θὰ μειωθῇ κατὰ 1 mm.

Ἄν τώρα περιστραφῇ τὸ περικόχλιον κατὰ ἡμίσειαν στροφήν, τότε θὰ προχωρήσῃ κατὰ ἡμισυ βῆμα, δηλαδὴ κατὰ ἡμισυ χιλιοστόμετρον. Ἄν τέλος περιστραφῇ τὸ περικόχλιον κατὰ 1/100 τῆς στροφῆς, τότε τοῦτο θὰ μετακινηθῇ κατὰ τὸ 1/100 τοῦ βήματος, δηλαδὴ κατὰ τὸ 1/100 τοῦ χιλιοστοῦ.

### Περιγραφή μικρομέτρου.

Γενικά τὸ μικρόμετρον ἀποτελεῖται ἀπὸ δύο κύρια μέρη: Τὸν πεταλοειδῆ σκελετὸν (Σ) (σχ. 2·4β), ὁ ὁποῖος φέρει τὸ περικόχλιον (B), καὶ τὸν κινητὸν ἔπαφέα (A), ὁ ὁποῖος εἶναι προέκτασις τοῦ κοχλίου (Γ).



Σχ. 2·4β.

Ὄταν κοχλιοῦται ἢ ἀποκοχλιοῦται ὁ κοχλίας, ὁ κινητὸς ἔπαφέας (A) πλησιάζει ἢ ἀπομακρύνεται ἀπὸ τὸν σταθερὸν ἔπαφέα - πέλιμα (Π). Ἡ κοχλίωσις καὶ ἀποκοχλίωσις τοῦ κοχλίου ἐπιτυγχάνεται μὲ τὴν περιστροφὴν τοῦ κάλυκος (K), ποῦ παρασύρει καὶ τὸν κινητὸν ἔπαφέα (A). Πρὸς τὴν πλευρὰν τοῦ κάλυκος ὁ πεταλοειδῆς σκελετὸς ἔχει μίαν κυλινδρικήν προέκτασιν (Λ), ἣ ὁποία ὀνομάζεται *κυλινδρικός κανὼν*, ἐπειδὴ φέρει ἐπὶ μιᾶς διαμήκουσ βοηθητικῆς γραμμῆς (Δ) ὑποδιαίρέσεις τοῦ χιλιοστομέτρου ἢ τῆς ἴντσας, εἰς ὠρισμένα δὲ μικρόμετρα εἶναι ἐφωδιασμένη καὶ μὲ κλίμακα βερνιέρου. Ὁ κυλινδρικός κανὼν εἶναι κοῖλος μὲ ἐσωτερικὸν σπείρωμα. Εἰς τὸ ἐσωτερικὸν αὐτὸ σπείρωμα κοχλιοῦται ὁ κινητὸς ἔπαφέας (A). Τὸ ρικνωτὸν ἀσφαλιστικὸν περικόχλιον (N) χρησιμεύει διὰ τὴν σταθεροποίησιν τοῦ κινητοῦ ἔπαφέως (A). Ὄταν δηλαδὴ σφίξωμεν αὐτὸ τὸ περικόχλιον, ὁ ἔπαφέας (A) ἀκίνητεῖ, ὅταν δὲ τὸ ξεσφίξωμεν, ἐλευθερώνεται καὶ δύναται νὰ στραφῇ.

Ὁ μηχανισμὸς (M) εἰς τὴν ἄκρην τοῦ κάλυκος φέρει ἀναστολέα (καστάνια) καὶ ἐλατήριο μὲ ὠρισμένην τάσιν. Ὁ μηχαν-

νισμός αυτός χρησιμεύει διὰ νὰ πιέζωνται αἱ πρὸς μέτρησιν ἐπιφάνειαι ὑπὸ μικρᾶς καὶ ὠρισμένης πιέσεως (ἓνα χιλιογράμμον). Τοῦτο συντελεῖ εἰς τὴν ἀκρίβειαν τῶν μετρήσεων, διότι ἀποφεύγονται παραμορφώσεις εἰς τὰς ἐπιφανείας τῶν τεμαχίων καὶ προστατεύεται τὸ μικρόμετρον ἀπὸ ἐπικινδύνους παραμορφώσεις.

### Εἶδη μικρομέτρων.

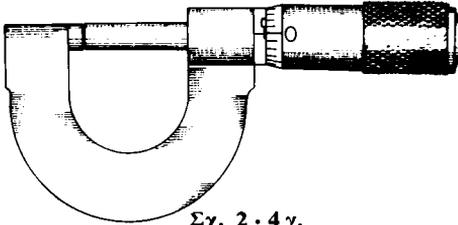
Μικρόμετρα, ὅπως καὶ παχύμετρα, κατασκευάζονται καὶ διὰ τὰ δύο συστήματα, ἤτοι τὸ μετρικὸν καὶ τὸ ἀγγλοσαξωνικόν.

Ἐναντιότως τοῦ εἶδους τῆς μετρομένης διαστάσεως διακρίνονται εἰς :

- Μικρόμετρα ἐξωτερικῶν διαστάσεων.
- Μικρόμετρα ἐσωτερικῶν διαστάσεων.
- Μικρόμετρα μετ' ἀριθμητῆρος.
- Μικρόμετρα βάθους.
- Ἐνδεικτικὰ μικρόμετρα.
- Εἰδικὰ μικρόμετρα.

### α) Μικρόμετρα μετρικοῦ ἢ δεκαδικοῦ συστήματος.

Μετροῦν μὲ ἀκρίβειαν ἑνὸς ἑκατοστοῦ τοῦ χιλιοστομέτρου. Ὑπάρχουν μικρόμετρα, ὁ κοιλίας τῶν ὁποίων ἔχει βῆμα ἴσον πρὸς 1 mm καὶ ἄλλα πρὸς 0,5 mm. Ὄταν ὁ κοιλίας τοῦ μικρομέτρου ἔχη βῆμα 1 mm, τότε εἰς κάθε πλήρη περιστροφὴν τοῦ κάλυκος ὁ ἐπαφεὺς μετακινεῖται κατὰ ἓνα βῆμα, δηλαδὴ κατὰ 1 mm. Αἱ ὑποδιαιρέσεις τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος εἰς ὅλα τὰ μικρόμετρα ἀπέχουν ἢ μία ἀπὸ τὴν ἄλλην τόσον, ὅσον εἶναι καὶ



Σχ. 2·4 γ.

Ἐνδείξεις μηδέν.

τὸ βῆμα τοῦ κοιλίου τοῦ μικρομέτρου. Εἰς τὸ μικρόμετρον τοῦ σχήματος 2·4 γ τὸ βῆμα εἶναι 1 mm. Ἐπομένως ὁ κυλινδρικός κανὼν ἔχει ὑποδιαιρέσεις τοῦ 1mm. Ὄταν οἱ δύο ἐπαφεῖς (κινητὸς καὶ σταθερὸς) συναν-

τηθοῦν, τότε τὸ μικρόμετρον πρέπει νὰ δίδῃ ἔνδειξιν 0.

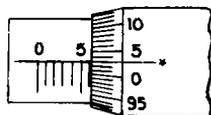
Πράγματι εις τήν θέσιν αὐτήν ἡ γραμμὴ μηδέν τῶν ὑποδιαίρεσεων τοῦ κανόνος πρέπει νὰ συμπίπτῃ μὲ τήν γραμμὴν, πού σχηματίζει τὸ ἄκρον τοῦ κόλυκος τοῦ μικρομέτρου, διότι διαφορετικὰ τὸ μικρόμετρον θὰ ἔχη ἀπορρυθμισθῆ. Αἱ ὑπόλοιποι ὑποδιαίρεσεις τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος δὲν φαίνονται, διότι καλύπτονται ἀπὸ τὸν κάλυκα. Ἐκτὸς αὐτοῦ, ἡ γραμμὴ μηδέν τῶν ὑποδιαίρεσεων τοῦ κάλυκος συμπίπτει μὲ τήν βοηθητικὴν γραμμὴν, ἡ ὁποία ὑπάρχει κατὰ μῆκος τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος τοῦ μικρομέτρου.

Εἰς τὰς ὑποδιαίρεσεις τοῦ κάλυκος γίνεται ἡ ἀνάγνωσις τῶν ἑκατοστῶν τοῦ χιλιοστομέτρου, ἐνῶ εἰς τὸν κυλινδρικὸν κανόνα ἡ ἀνάγνωσις τῶν χιλιοστομέτρων.

Ὁ κάλυξ τοῦ μικρομέτρου τοῦ σχήματος 2·4δ ἔχει ἀποκαλύψει 6 mm καὶ κάτι τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος. Αὐτὸ τὸ κάτι τὸ διαβάζομεν εἰς τὰς ὑποδιαίρεσεις τοῦ κάλυκος.

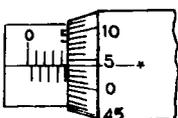
Βλέπομεν ὅτι ἡ τρίτη ὑποδιαίρεσις τοῦ κάλυκος συμπίπτει μὲ τήν κατὰ μῆκος γραμμὴν τοῦ κανόνος. Ἔτσι ἡ ἔνδειξις τοῦ μικρομέτρου εἰς αὐτὴν τὴν περίπτωσιν εἶναι:  $6 \text{ mm} + 0,03 \text{ mm} = 6,03 \text{ mm}$ .

Ἐπειδὴ ὅμως ὁ κάλυξ τοῦ μικρομέτρου, μὲ τὸ ὅποιον ἀσχολούμεθα, φέρει 100 ὑποδιαίρεσεις, ἡ ἀνάγνωσις εἶναι δύσκολος, διότι αἱ γραμμαὶ εἶναι ἢ μία πολὺ πλησίον τῆς ἄλλης. Διὰ τὸν λόγον αὐτὸν τὰ μικρόμετρα, πού χρησιμοποιοῦνται συνήθως εἰς τὸ μετρικὸν σύστημα, ἔχουν βῆμα κοχλίου 0,5 mm καὶ κάλυκα μὲ 50 ὑποδιαίρεσεις. Ἔτσι καὶ μὲ τὸ



Ἐνδειξις 6,03mm

Σχ. 2·4δ.



Ἐνδειξις 4,54mm

Σχ. 2·4ε.

2·4ε).

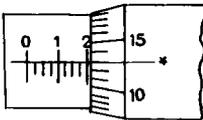
Ὁ κάλυξ τοῦ μικρομέτρου, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 2·4ε, ἔχει ἀποκαλύψει 4 ὑποδιαίρεσεις ἄνω, δηλαδὴ 4 χιλιοστό-

μετρα, μίαν υποδιαίρεσιν κάτω, δηλαδή ήμισυ χιλιοστόμετρον, και υπολείπεται ακόμη κάτι. Αυτό το κάτι είναι ίσον με  $0,04 \text{ mm}$ , διότι ή τετάρτη υποδιαίρεσις τοῦ κάλυκος συμπίπτει με τήν κατά μήκος βοηθητικήν γραμμήν τοῦ κανόνος. Ἔτσι ή ένδειξις είναι :

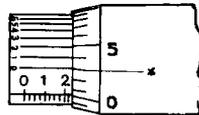
$$4 + 0,5 + 0,04 = 4,54 \text{ mm}.$$

β) *Μικρόμετρα ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος.*

Με τὰ μικρόμετρα αὐτὰ μετροῦμε με ἀκρίβειαν ἐνὸς χιλιοστοῦ ἢ ἐνὸς δεκάκις χιλιοστοῦ τῆς ἴντσας. Καί τὰ μικρόμετρα αὐτὰ λειτουργοῦν ὅπως καί τὰ προηγούμενα, με τήν διαφορὰν ὅτι εἰς αὐτὰ τὸ βῆμα τοῦ κοχλίου είναι  $1/40'' = 25/1\,000'' = 0,025''$ , ἄρα αἱ υποδιαίρεσις ἐπὶ τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος είναι ἴσαι πρὸς  $1/40''$  τῆς ἴντσας. Ὁ κάλυξ φέρει 25 υποδιαίρεσις, ἔτσι κάθε υποδιαίρεσις του ἀντιπροσωπεύει μετάθεσιν τοῦ κινητοῦ ἐπαφέως κατὰ  $1/25$  τοῦ βήματος. Ἐπειδὴ δὲ τὸ βῆμα είναι  $1/40''$ , κάθε περιστροφή τοῦ κάλυκος κατὰ μίαν υποδιαίρεσιν, μεταθέτει τὸν ἐπαφέα κατὰ ἓνα χιλιοστὸν τῆς ἴντσας ( $1/40'' : 25 = 1/1\,000''$ ).



Ἐνδειξις  $0,213''$   
Σχ. 2 · 4 στ.



Ἐνδειξις  $0,250''$   
Σχ. 2 · 4 ζ.

Εἰς τὸ σχῆμα 2 · 4 στ ὁ κάλυξ ἔχει ἀποκαλύψει ἐπὶ τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος 8 υποδιαίρεσις καί κάτι. Ἐπίσης παρατηροῦμεν ὅτι ή 13η υποδιαίρεσις τοῦ κάλυκος συμπίπτει με τήν κατά μήκος γραμμήν τοῦ κανόνος. Ἔτσι ή ένδειξις μετρήσεως εὔρσκεται ὡς ἑξῆς : Ὀκτῶ (8) υποδιαίρεσις τοῦ κανόνος τῶν 25 χιλιοστοῶν τῆς ἴντσας μᾶς δίδουν 200 χιλιοστὰ τῆς ἴντσας. Αἱ 13 υποδιαίρεσις τοῦ κάλυκος τοῦ ἐνὸς χιλιοστοῦ τῆς ἴντσας μᾶς δίδουν 13 χιλιοστὰ τῆς ἴντσας. Ἄρα ή ένδειξις τοῦ μικρομέτρου είναι τὸ ἄθροισμα τῶν δύο ἀναγνώσεων, ἦτοι :  $0,200'' + 0,013'' = 0,213''$ .

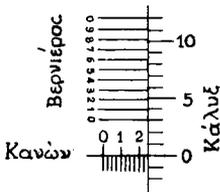
Ἐπάρχουν περιπτώσεις, κατὰ τὰς ὁποίας ή ἀκρίβεια τοῦ χιλιοστοῦ τῆς ἴντσας δὲν μᾶς είναι ἀρκετή. Διὰ τὸν λόγον αὐτὸν

χρησιμοποιούμε μικρόμετρα με ακρίβειαν άναγνώσεως *ένος δεκάκισ χιλιοστοῦ τῆς ἴντσας* ( $0,0001''$ ).

Ἐνα μικρόμετρον τοῦ εἴδους αὐτοῦ φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 2·4ζ. Τὰ μικρόμετρα αὐτὰ εἶναι ἀπολύτως ὁμοια με τὰ προηγούμενα, με τὴν διαφορὰν ὅτι ἐπὶ τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος φέρουν *κλίμακα βερνιέρου*.

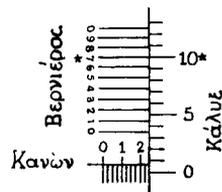
Ἡ κλίμαξ αὐτὴ τοῦ βερνιέρου ἔχει δέκα ὑποδιαίρεσεις, αἱ ὁποῖαι ἀντιστοιχοῦν πρὸς ἑννέα ὑποδιαίρεσεις τοῦ κάλυκος. Ἐπειδὴ κάθε ὑποδιαίρεσις τοῦ κάλυκος ἀντιπροσωπεύει μετὰθεσιν τοῦ ἐπαφέως κατὰ  $1/1000''$ , ἡ διαφορὰ μεταξὺ μιᾶς ὑποδιαίρεσεως τοῦ κάλυκος καὶ μιᾶς τοῦ βερνιέρου εἶναι τὸ  $1/10$  τοῦ  $1/1000''$ , ἤτοι μετὰθεσις τοῦ ἐπαφέως κατὰ  $1/10000''$ . Ἐπομένως τὰ μικρόμετρα αὐτὰ μετροῦν με ἀκρίβειαν ἑνὸς δεκάκισ χιλιοστοῦ τῆς ἴντσας.

Εἰς τὰ σχήματα 2·4ζ καὶ 2·4η ὁ κάλυξ ἔχει ἀποκαλύψει 10 ὑποδιαίρεσεις τῆς κλίμακος τοῦ κυλινδρικοῦ κανόνος, τὸ μηδὲν τοῦ κάλυκος συμπίπτει με τὴν κατὰ μῆκος γραμμὴν τοῦ κανόνος καὶ τὸ μηδὲν τοῦ βερνιέρου με μίαν ὑποδιαίρεσιν τοῦ κάλυκος. Ἄρα ἡ ἔνδειξις εἶναι  $10 \times 0,025'' = 0,250''$ .



Ἐνδειξις 0,250''

Σχ. 2·4η.



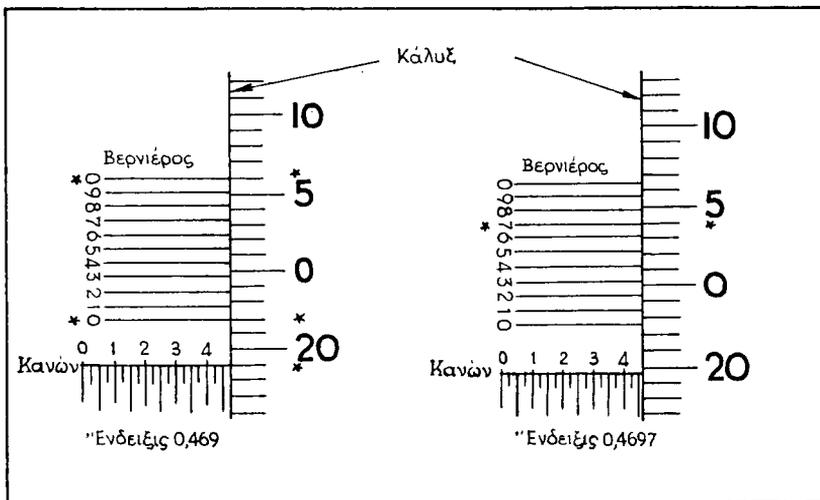
Ἐνδειξις 0,2507''

Σχ. 2·4θ.

Εἰς τὸ σχῆμα 2·4θ ὁ κάλυξ ἔχει ἀποκαλύψει 10 ὑποδιαίρεσεις τοῦ κανόνος καὶ κάτι. Αὐτὸ ὅμως τὸ κάτι εἶναι μικρότερον ἀπὸ μίαν ὑποδιαίρεσιν τοῦ κάλυκος, ἀναζητοῦμε λοιπὸν νὰ τὸ προσδιορίσωμεν εἰς τὸν βερνιέρον. Ἡ ἑβδόμη ὑποδιαίρεσις τοῦ βερνιέρου (αὐτὴ ἡ ὁποία σημειοῦται δι' ἀστερίσκου) συμπίπτει με μίαν ἀπὸ τὰς γραμμάς τοῦ κάλυκος, τὴν δεκάτην. Ἄρα ἡ ἔνδειξις θὰ εἶναι :

$$\begin{array}{r}
 10 \text{ υποδιαιρέσεις του κυλινδρικού κανόνος} \times 0,025'' = 0,25'' \\
 7 \text{ υποδιαιρέσεις του κυλινδρικού βερνιέρου} \times 0,0001'' = 0,0007'' \\
 \hline
 \text{Σύνολον} \quad \quad \quad 0,2507''
 \end{array}$$

Κατά τὸν ἴδιον τρόπον εὐρίσκομε καὶ τὰς ἐνδείξεις τοῦ σχήματος 2·41.



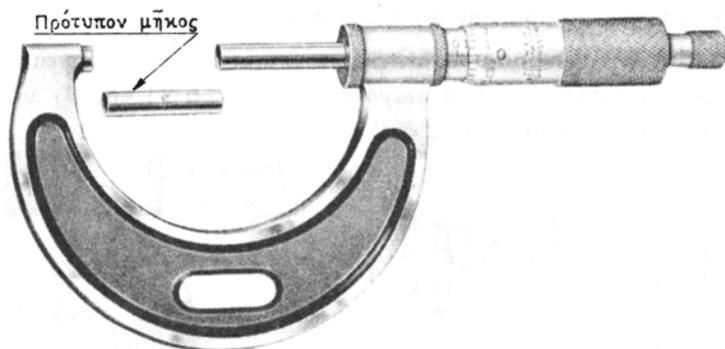
Σχ. 2·41.

### Μεγέθη μικρομέτρων.

Τὰ μικρόμετρα κλιμακοῦνται κατὰ μεγέθη 0 - 25, 25 - 50, 50 - 75 mm κ.ο.κ. ἢ 0 - 1'', 1 - 2'', 2 - 3'' κ.ο.κ. Διὰ τῆς κλιμακώσεως αὐτῆς περιορίζεται ἡ ἐπίδρασις τοῦ σφάλματος τοῦ βήματος τοῦ μικρομετρικοῦ κοχλίου, διότι χρησιμοποιεῖται εἰς ὅλα τὰ μεγέθη μήκος κοχλιώσεως 25 mm.

Τὰ μικρόμετρα εὗρους πέρα τῶν 25 mm συνοδεύονται καὶ ὑπὸ πρότυπου μήκους ἴσου πρὸς τὴν μικροτέραν διάστασιν, τὴν ὁποῖαν μετροῦν (σχ. 2·3 κ). Τὸ πρότυπον αὐτὸ μήκος προορίζεται διὰ τὸν ἔλεγχον καὶ ρυθμισιν τῆς ἀφαιτηρίας μετρήσεως τοῦ μικρομέτρου. Μὲ τὸ πρότυπον μήκος, τὸ ὁποῖον συνοδεύει τὸ μικρόμετρον, πρέπει νὰ γίνεταί συχνά ὁ ἔλεγχος τοῦ «μηδενός» τοῦ μικρομέτρου πρὸς ἀποφυγὴν ἐσφαλμένων ἀναγνώσεων.

Εἰς τὸ σχῆμα 2.4 κ φαίνεται μικρόμετρον με τὸ ἀντίστοιχον πρότυπον μῆκος του.



Σχ. 2.4 κ.

### 2.5 Μικρόμετρα με αριθμητήρα.

Πρὸς ἀπλούστευσιν τῆς διαδικασίας ἀναγνώσεως εἰς τὰ μικρόμετρα ἐπενόησαν τελευταίως τύπον μικρομέτρου με ἀριθμητήρα.

Εἰς τὸν τύπον αὐτὸν τὸ ἀποτέλεσμα τῆς μετρήσεως ἀναγράφεται αὐτομάτως ἐπὶ ἀριθμητήρος, ὁ ὁποῖος συνοδεύει τὸ μικρόμετρον καὶ ἀποτελεῖ ἀναπόσπαστον τμῆμα του. Ἡ ἀναγραφή τοῦ ἀποτελέσματος γίνεται με τὴν κατάλληλον πάντοτε ἀκρίβειαν, δηλαδὴ τοῦ ἑκατοστοῦ τοῦ χιλιοστοῦ. Διὰ τοῦ τρόπου αὐτοῦ ἀποφεύγεται τὸ λάθος ἐκ κακῆς ἀναγνώσεως.

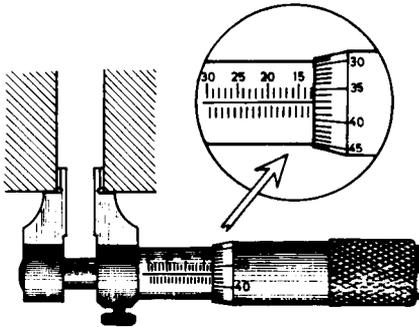


Σχ. 2.5 α.

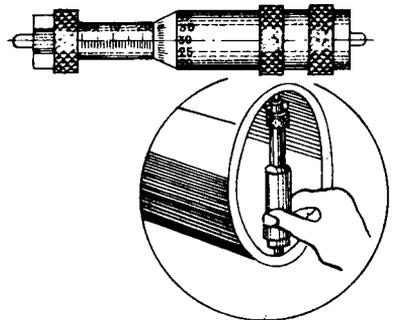
Εἰς τὸ σχῆμα 2·5 α φαίνεται ἓνα παρομοίας κατασκευῆς μικρόμετρον.

### 2·6 Μικρόμετρα ἐσωτερικῶν διαστάσεων.

Διὰ τὴν μέτρησιν ἐσωτερικῶν διαστάσεων ὑπάρχουν δύο τύποι μικρομέτρων: α) με *σιαγόνας* (σχ. 2·6 α) καὶ β) με *ἐπιμηκνόμενον κοχλίαν* (σχ. 2·6 β).



Σχ. 2·6 α.



Σχ. 2·6 β.

Ὁ τύπος με *σιαγόνας* χρησιμοποιεῖται διὰ διαστάσεις συνήθως μέχρι 50 mm. Δι' ἐσωτερικὰς διαστάσεις πέρα τῶν 50 mm χρησιμοποιεῖται ὁ τύπος τοῦ μικρομέτρου με *ἐπιμηκνόμενον κοχλίαν*.

Ὁ τύπος αὐτὸς τοῦ μικρομέτρου διαφέρει ἀπὸ τὸ μικρόμετρον ἐσωτερικῶν διαστάσεων κατὰ τὸ ὅτι στερεῖται ραμφῶν καὶ τὸ ὅλον σχῆμα του δίδει τὴν ὄψιν ἑνὸς κανόνος σφαιρικῶν ἄκρων, ἐπειδὴ ἡ ἐπιθυμητὴ διάστασις μετρεῖται διὰ τῆς ἀποστάσεως τῶν ἄκρων τοῦ μικρομέτρου.

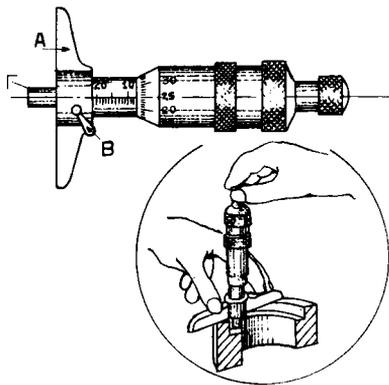
Τὰ μικρόμετρα αὐτὰ κλιμακοῦνται εἰς τὸ ἐμπόριον κατὰ περιοχὰς μετρήσεως ὡς κάτωθι:

30—40 mm, 40—50 mm, 50—70 mm, 70—100 mm, 100—125 mm καὶ ἐν συνεχείᾳ εἰς μεγέθη διαφέροντα κατὰ 25 mm μέχρι μήκους 1 000 mm. Κυκλοφοροῦν ἀντίστοιχα μεγέθη καὶ εἰς ἴντσας.

### 2·7 Μικρόμετρα βάθους.

Ἡ ἀρχὴ τοῦ μικρομέτρου χρησιμοποιεῖται καὶ εἰς ἄλλου εἴ-

δους όργανα, όπως είναι τὰ μικρόμετρα βάθους (βαθύμετρα) (σχ. 2·7 α) κ.λπ. Τὰ μικρόμετρα αυτά χρησιμοποιούνται, όσάκις θέλομε νὰ μετρήσωμεν ύψομετρικὰς διαφορὰς μεταξύ δύο επιφανειών, ἢ γενικώτερον τὸ βάθος μιᾶς ἔσοχῆς (πατούρας). Ἐντὶ δύο ραμφῶν φέρουν ἓνα πεπλατυσμένον ράμφος (Α), τὸ ὁποῖον χρησιμεύει ὡς σταθερὸν ἄκρον τοῦ ὄργανου, τὸ ὁποῖον ἐπὶ πλέον φέρει μοχλίσκον (Β) διὰ τὴν ἀκίνητοποίησιν τοῦ κινητοῦ στελέχους (Γ).



Σχ. 2·7 α.

## 2·8 Ἐνδεικτικὰ μικρόμετρα.

Τὰ ένδεικτικὰ μικρόμετρα ἀποτελοῦν ἄρμονικὸν συνδυασμὸν ἑνὸς μικρομέτρου ἑξωτερικῶν διαστάσεων καὶ ἑνὸς μετρητικοῦ ὥρολογίου. Ἡ συνεργασία τῶν δύο αὐτῶν ὀργάνων δίδει εἰς τὸ μετρητικὸν ὄργανον δυνατότητα εὐρυτέρας χρησιμοποίησεως. Εἶναι δηλαδὴ δυνατόν νὰ χρησιμοποιηθῇ τοῦτο καὶ ὡς μικρόμετρον ἑξωτερικῶν διαστάσεων μὲ τὴν γνωστὴν ἀκρίβειαν μετρήσεως τοῦ 0,01 mm, ἀλλὰ καὶ ὡς ὄριακὸς ἐλεγκτὴρ μεγίστου-ἐλαχίστου τοῦ τύπου « περνᾶ - δὲν περνᾶ » μὲ ἀκρίβειαν συγκρίσεως τῆς τάξεως τοῦ μικροῦ (μ).

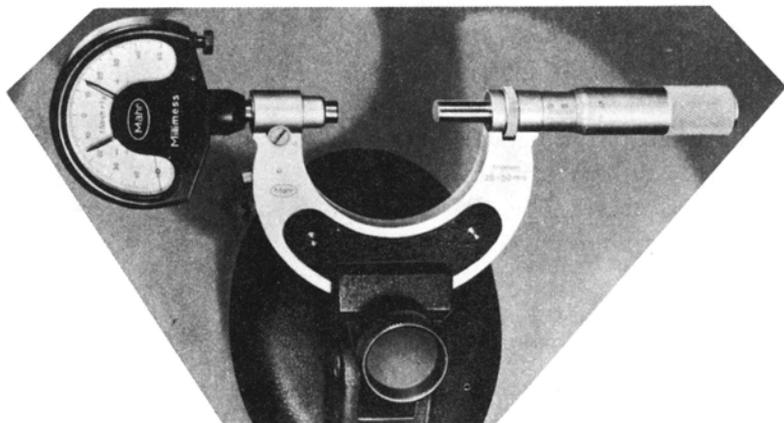
Τὸ σχῆμα 2·8 α δεικνύει ἓνα ὄργανον αὐτοῦ τοῦ εἴδους. Ὅπως βλέπομε καὶ ἀπὸ τὸ σχῆμα, εἰς τὸ ἓνα ἄκρον τοῦ πεταλοειδοῦς σκελετοῦ τοῦ μικρομέτρου προσαρμύζεται καταλλήλως μετρητικὸν ὥρολόγιον ἀκρίβειας 1 μ, 2 μ ἢ 5 μ.

Κατὰ τὴν χρησιμοποίησιν του ἐναλλακτικῶς ἀξιοποιεῖται ἡ ιδιότης του εἴτε ὡς μικρομέτρον, εἴτε ὡς μετρητικὸν ὥρολόγιον καὶ ἀκριβῶς δι' αὐτὸ ἡ χρησιμοποίησις του εἶναι εὐρυτέρα.

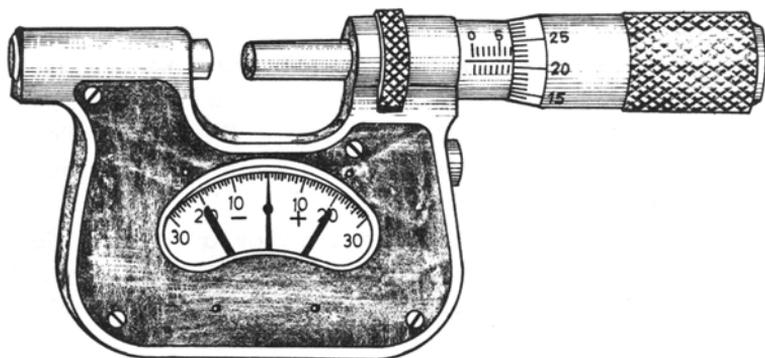
Μία ἄλλη μορφή ένδεικτικοῦ μικρομέτρου φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 2·8 β. Εἰς τὸ μικρόμετρον αὐτὸ τὸ μετρητικὸν ὥρολόγιον εἶναι ἐνσωματωμένον εἰς τὸν πεταλοειδῆ σκελετόν του.

Εἰς τὰ μικρόμετρα γενικῶς ἐπιβάλλεται σχολαστικὴ συντή-

ρησις, δεδομένου ότι είναι όργανα μεγάλης σχετικῶς ἀκριβείας καὶ ἡ ἐλαχίστη ἐνδεχομένως φθορὰ ἐπιδρᾷ ἀποφασιστικῶς ἐπὶ τῆς ἀκριβείας τῶν. Πέραν τούτου εἶναι ὄργανα ὑψηλοῦ κόστους καὶ ὡς ἐκ τούτου ἡ καλὴ συντήρησις τῶν δικαιολογεῖται καὶ ἀπὸ οἰκονομικῆς ἀπόψεως.



Σχ. 2·8 α.



Σχ. 2·8 β.

Ὁ περιοδικὸς ἔλεγχος συνίσταται :

α) Εἰς τὴν ἐξακριβῶσιν τῆς ἐπιπεδότητος τῶν ἐπιφανειῶν τῶν ἐπαφῶν (Α) καὶ (Π) (σχ. 2·4 β) τῇ βοήθειᾳ προτύπου ὑαλίνης πλακῶς. Ἡ ἐπιπεδότης ἐλέγχεται δι' ἐμφανίσεως ἢ μὴ τῶν κροσσῶν συμβολῆς (σχ. 2·8 γ, δ, ε).

β) Εἰς τὴν διαπίστωσιν τῆς παραλληλότητος ἢ μὴ τῶν ἐπιφανειῶν μετρήσεως. Ἡ διαπίστωσις αὐτὴ ἐπιτυγχάνεται τῇ βοηθείᾳ προτύπου ὑαλίνου πλακιδίου (σχ. 2·8 στ).

γ) Εἰς τὸν ἔλεγχον τῆς φθορᾶς μικρομετρικοῦ κοχλίου - περικοχλίου. Ὁ ἔ-

#### Σχ. 2·8 γ.

Ἄριστη ἐπιπεδότης ἐπιφανείας λόγω μὴ παρουσιαζομένων ἐπάνω εἰς αὐτὴν κροσσῶν ἐκ τῆς συμβολῆς τοῦ φωτός. Δ' ἑλαφρᾶς κλίσεως τῆς προτύπου ὑαλίνου παρουσιάζονται εὐθύγραμμοι κροσσοί, οἱ ὅποιοι ἰσαπέχουν μεταξὺ των.

#### Σχ. 2·8 δ.

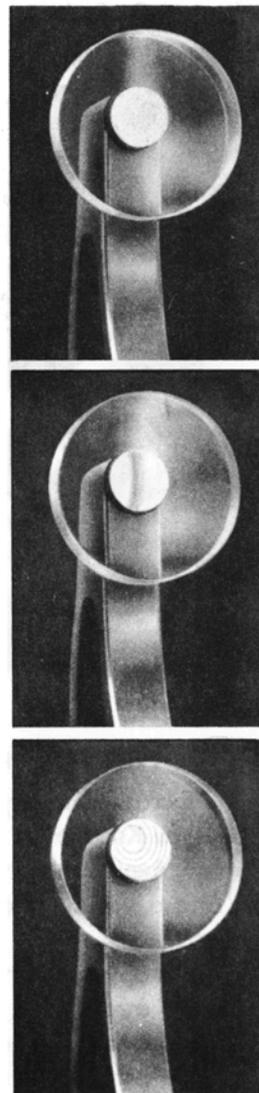
Καλὴ ἐπιπεδότης ἐπιφανείας λόγω ὑπάρξεως ἑνὸς μόνον κροσσοῦ. Βαθμὸς ἀνεπιπεδότητος =  $\pm 0,15 \mu$ .

λεγχος γίνεται διὰ μετρήσεως προτύπου πλακιδίου μετὰ προηγουμένην ρύθμισιν τοῦ μηδενὸς (σχ. 2·8 στ).

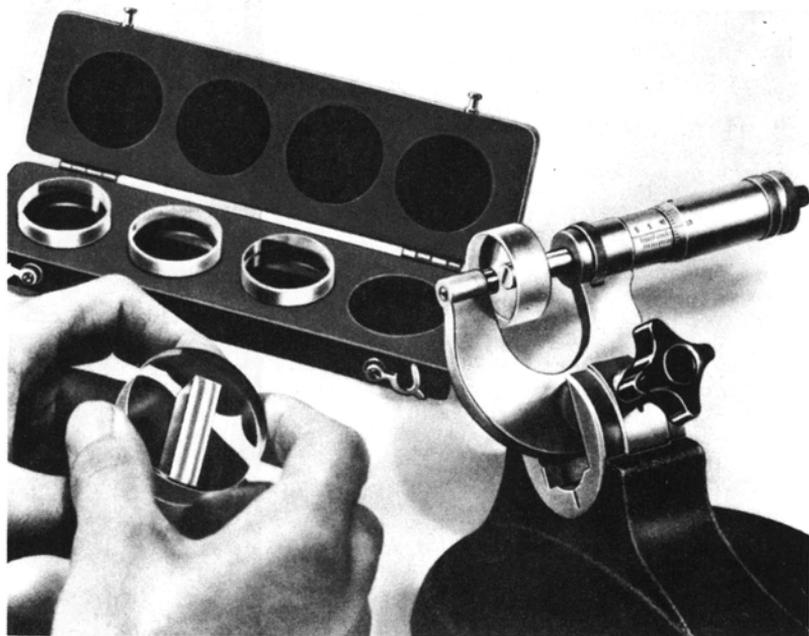
Καὶ διὰ τὰ μικρόμετρα χρειάζεται σχολαστικὴ ἐπάλειψις των μὲ βαζελίνην φαρμακευτικὴν, ὅταν δὲν πρόκειται νὰ χρησιμοποιηθοῦν ἐπὶ μακρόν.

#### Σχ. 2·8 ε.

Κακὴ ἐπιπεδότης ἐπιφανείας ἐπαφῆς λόγω ἐμφανίσεως ἐπ' αὐτῆς ἑξὶ κροσσῶν. Ἡ ἐπιφάνεια εἶναι κυρτὴ. Βαθμὸς ἀνεπιπεδότητος =  $\pm 0,75 \mu$ .



Τὰ μικρόμετρα πρέπει νὰ φυλάσσονται ἐντὸς τῶν εἰδικῶν πρὸς τοῦτο θηκῶν διὰ τὴν καλυτέραν προστασίαν τῶν ἀπὸ κτυπήματα, διαβρώσεις κ.λπ.



Σχ. 2 · 8 στ.

### 2 · 9 Διάφορα ἀπλᾶ ὄργανα.

Ἐκτὸς τῶν ὀργάνων, τὰ ὁποῖα ἀνεφέρθησαν εἰς τὸ προηγούμενον Κεφάλαιον καὶ τὰ ὁποῖα χαρακτηρίζονται μὲ μίαν ὠρισμένην ἀκρίβειαν μετρήσεως, ἔχομε καὶ ὠρισμένα ἀπλᾶ ὄργανα, τὰ ὁποῖα χρησιμοποιοῦνται συνήθως διὰ ταχείας ἐνδεικτικῆς μετρήσεως.

Τὰ ὄργανα αὐτὰ εἶναι :

- Τὸ ὀπόμετρον.
- Τὸ σχισμόμετρον.
- Τὸ ὀπόμετρον τυποποιημένων διαστάσεων.
- Ἡ ποχυμετρικὴ γωνία.
- Οἱ ἐλεγκτῆρες ἀκτίνων καμπυλότητος.

— Αἱ μετρητικαὶ λεπίδες.

Ὁπόμετρον.

Τὸ ὀπόμετρον εἶναι κόλουρος κῶνος (σχ. 2·9 α) με ὠρισμένην κλίσιν (συνήθως 1 : 10 ἕως 1 : 400). Κλίσις 1/10 σημαίνει ὅτι εἰς μῆκος δέκα μονάδων ἔχομε διαφορὰν διαμέτρου μίαν μονάδα.

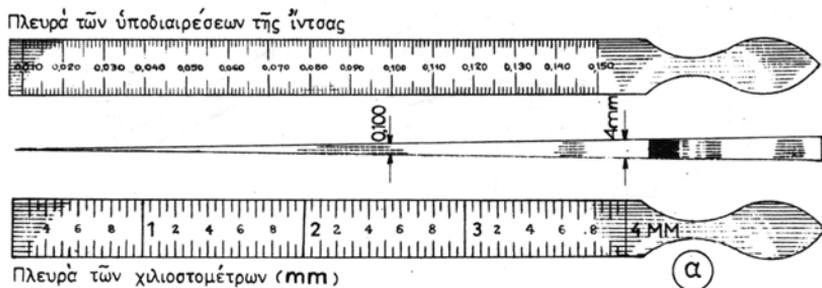


Σχ. 2·9 α.

Ἡ ἀκρίβεια ἀναγνώσεως τοῦ ὀπομέτρου ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὴν κλίσιν τοῦ κῶνου, διότι ὅσον μικροτέρα εἶναι αὐτή, τόσο περισσότερο αὐξάνει ἡ ἀκρίβεια ἀναγνώσεως. Τὸ ὀπόμετρον χρησιμοποιεῖται συνήθως διὰ τὴν μέτρησιν ὀπῶν μικρᾶς διαμέτρου.

Σχισμόμετρον (σχ. 2·9 β).

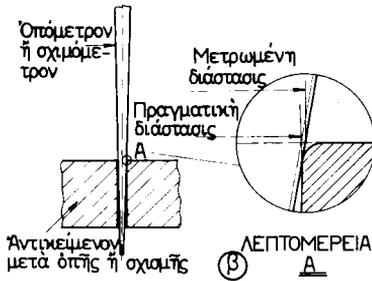
Ὅπως τὸ λέγει καὶ ἡ ὀνομασία του, τὸ ὄργανον αὐτὸ χρησιμοποιεῖται διὰ τὴν ταχέϊαν ἀπ' εὐθείας μέτρησιν τοῦ πλάτους σχισμῶν, αὐλάκων καὶ γενικῶς μικρῶν διαστάσεων, αἱ ὁποῖαι δὲν εἶναι εὐκόλον νὰ μετρηθοῦν διὰ τῶν συνήθων ὀργάνων.



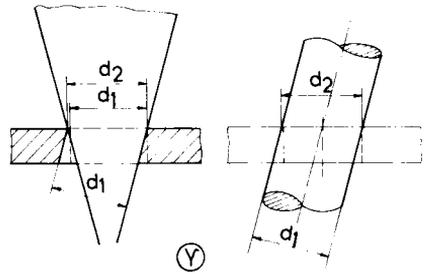
Σχ. 2·9 β.

Τὰ σχισμόμετρα ἔχουν μορφήν σφηνοειδῶν λεπίδων. Αἱ λεπίδες φέρουν διαιρέσεις ἐπ' ἀμφοτέρων τῶν πλευρῶν των (ἐπὶ τῆς μιᾶς εἰς χιλιοστόμετρα καὶ ἐπὶ τῆς ἄλλης εἰς ἴντσας). Ἡ μέτρησις

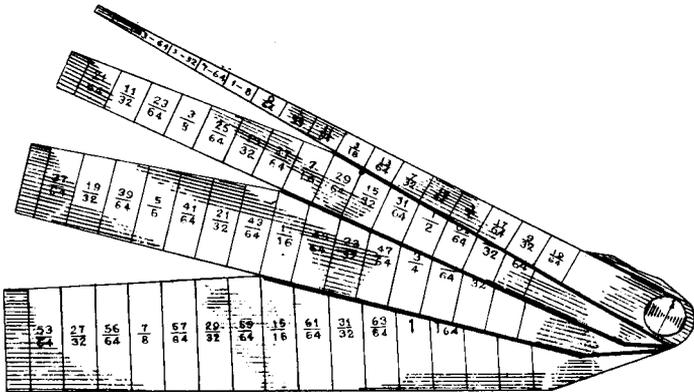
γίνεται διὰ τῆς εισαγωγῆς τῆς λεπίδος ἐντὸς τῆς σχισμῆς μέχρι στομώσεως αὐτῆς, ὁπότε καὶ ἀναγινώσκειται ἡ διάστασις ἐπὶ τῆς λεπίδος.



Σχ. 2·9 β. (β)



Σχ. 2·9 β. (γ)



Σχ. 2·9 γ.

Τόσον τὸ ὀπόμετρον ὅσον καὶ τὸ σχισμόμετρον δὲν μᾶς δίδει συνήθως τὴν ἀναμενομένην ἀκρίβειαν, ἐπειδὴ καὶ τὸ χεῖλος τῶν ὀπῶν δὲν εἶναι κανονικὸν λόγῳ στρογγυλεῖσεως τῶν ἄκρων τῆς ὀπῆς, καὶ λόγῳ τοῦ ὅτι ἡ ὀπὴ δυνατὸν νὰ μὴ εἶναι κάθετος εἰς τὴν ἐπιφάνειαν μετρήσεως καὶ κατὰ συνέπειαν δὲν εἶναι ἀπολύτως κυκλική [σχ. 2·9 β, (β), (γ)].

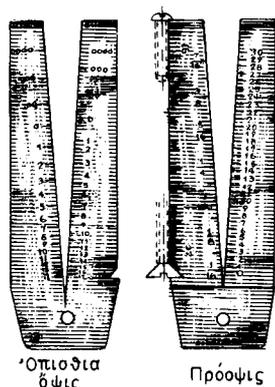
*Ὀπόμετρον τυποποιημένων διαστάσεων.*

Τοῦτο ἀποτελεῖται ἐκ λεπίδων σφηνοειδοῦς μορφῆς (σχ. 2·9 γ).

Αἱ λεπίδες αὐταὶ χρησιμοποιοῦνται συνήθως διὰ τὸν χονδρικὸν ἔλεγχον ὀπῶν τυποποιημένων διαστάσεων, ὅπως σωλήνων, περικοχλίων κ.λπ.

*Παχυμετρικὴ γωνία.*

Ἡ παχυμετρικὴ γωνία (σχ. 2·9 δ) εἶναι ἐπίσης ὄργανον μετρήσεως ἐξωτερικῶν διαστάσεων ἀντίστοιχον τοῦ ὀπομέτρου καὶ τοῦ σχισμομέτρου. Τὸ ὄργανον φέρει σφηνοειδῆ σχισμὴν, εἰς κάθε ἄκρον τῆς ὁποίας φέρονται αἱ δύο κλίμακες μετρήσεως, τοῦ δεκαδικοῦ καὶ τοῦ ἀγγλοσαξωνικοῦ συστήματος. Εἰσάγεται εἰς τὴν σχισμὴν π.χ. ἓνα ἔλασμα, τοῦ ὁποίου ἐπιθυμοῦμε νὰ μετρήσωμε τὸ πάχος, καὶ εἰς τὴν θέσιν, εἰς τὴν ὁποίαν τοῦτο σφηνοῦται καὶ δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ προχωρήσῃ περαιτέρω, ἀναγινώσκομεν, εἴτε εἰς τὴν μίαν κλίμακα εἴτε εἰς τὴν ἄλλην, τὸ πλάτος τοῦ ἐλάσματος.



Σχ. 2·9 δ.

Ἐκτὸς τῆς σχισμῆς τὸ ὄργανον φέρει καὶ προσθέτους ἐγκοπὰς πρὸς ἔλεγχον χαρακτηριστικῶν στοιχείων κοχλίων (σχ. 2·9 δ).

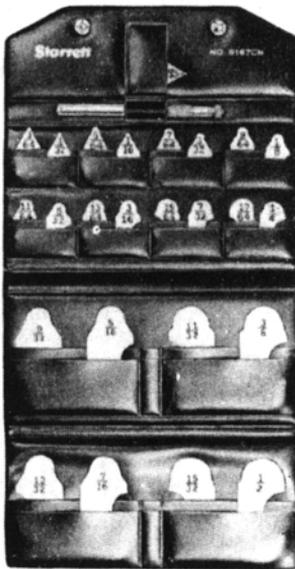
*Ἐλεγκτῆρες ἀκτίνος καμπυλότητος.*

Ὁ ἐλεγκτῆρ ἀκτίνος καμπυλότητος εἶναι ὄργανον ἐλέγχου διαφόρων κυρτῶν καὶ κοίλων ἐπιφανειῶν, αἱ ὁποῖαι δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ ἐλεγχθοῦν διαφορετικά.

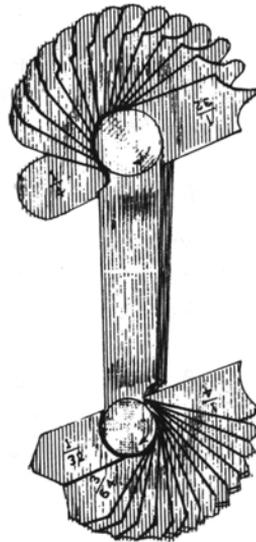
Κατασκευάζονται ἐκ χαλυβδίνου βεβαμμένου ἐλάσματος, προσφέρονται δὲ εἰς τὸ ἐμπόριον εἴτε εἰς μεμονωμένα τεμάχια (σχ. 2·9 ε) εἴτε ἐν εἴδει ριπιδίου, τὸ ὁποῖον περιλαμβάνει μίαν σειρὰν ἀκτίνων, π.χ. ἀπὸ 1 mm ἕως 7 mm (σχ. 2·9 στ) κ.ο.κ.

Ὁ ἐλεγχος γίνεται διὰ τῆς παρατηρήσεως ἂν διέρχονται

άκτινες φωτός μεταξύ ελεγκτήρος και τεμαχίου (σχήματα 2·9 ζ, 2·9 η και 2·9 θ).

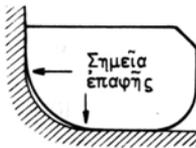


Σχ. 2·9 ε.



Σχ. 2·9 στ.

Έλεγκτήρες, άκτινος καμπυλότητος.



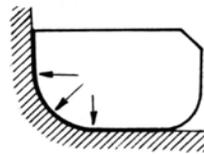
Σχ. 2·9 ζ.

Άκτις καμπυλότητος  
έπιφανείας μικρότερα.



Σχ. 2·9 η.

Άκτις καμπυλότητος  
έπιφανείας μεγαλύτερα.



Σχ. 2·9 θ.

Άκτις κυμπυλότητος  
έπιφανείας κανονική.

*Μετροητικαί λεπίδες (φίλλεο).*

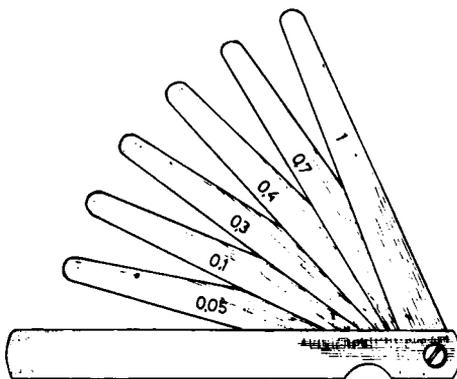
Τά όργανα αυτά (σχ. 2·9 ι) χρησιμοποιούνται διά τόν έλεγχον λεπτόν άνοιγμάτων, όπως είναι τό διάκενον μεταξύ βαλβίδος και ώστηρίου εις τάς μηχανάς έσωτερικής καύσεως, τό διάκενον τών έλατηρίων έμβόλων κ.λπ.

Κυκλοφοροϋν συνήθως εις σειράς λεπτόν χαλυβδίνων λεπίδων

είς διάφορα πάχη. Π.χ. είς τό έμπόριον διατίθεται φίλλερ μετρικού συστήματος άποτελούμενον έξ είκοσι (20) λεπιδων με τὰ έξής πάχη :

0,05, 0,1, 0,15, 0,2, 0,25, 0,3, 0,35, 0,4, 0,45, 0,5, 0,55,  
0,6, 0,65, 0,7, 0,75, 0,8, 0,85, 0,9, 0,95 και 1 mm.

Έτσι είναι δυνατόν με καταλλήλους συνδυασμούς να έλεγχοϋν διάκενα από 0,05 έως 10,5 mm.



Σχ. 2 · 9 ι.

Η μέτρηση γίνεται συνήθως ως έξής :

Τοποθετοϋνται είς τό προς έλεγχον διάκενον λεπιδες τοϋ φίλλερ από την λεπτοτέραν προς την παχυτέραν, έως ότου φθάσωμεν είς την λεπίδα, που δέν περνά είς τό διάκενον. Τό άνοιγμα τοϋ διακένου ίσοϋται τότε με τό πάχος τής λεπιδος, που περνά τελευταία. Η ακρίβεια τής μετρήσεως είναι ή διαφορά μεταξύ τοϋ πάχους τής λεπιδος που περνά, και τοϋ πάχους τής λεπιδος, που δέν περνά.

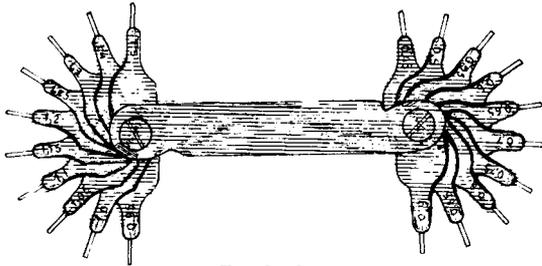
Τας περισσοτέρας φορές οί μηχανικοί, κατά τας ρυθμίσεις τών μηχανών έσωτερικής καύσεως με φίλλερ, στηρίζονται είς την πείραν των δια τό πόσον « σφιγκτά πρέπει να περνά ή λεπής ».

Έν τούτοις είς ώρισμένες περιπτώσεις, όπως κατά τόν έλεγχον διακένου μεταξύ έμβόλου και κυλίνδρου, χρησιμοποιείται δυναμόμετρον. Κατά την μέτρησην αύτην μεταξύ έμβόλου και κυλίν-

δρου τοποθετοῦνται μεμονωμένοι λεπίδες, εἰς τὴν ἄκρην τῶν ὁποίων ὑπάρχει ὀπή, ἐπὶ τῆς ὁποίας προσαρμόζεται καταλλήλως μικρὸν δυναμόμετρον. Διὰ τῆς ἔλξεως τοῦ δυναμομέτρου ἡ λεπίς πρέπει νὰ ἐξέλθῃ με ὠρισμένην δύναμιν (συμφώνως πρὸς τὰς ὁδηγίας τοῦ κατασκευαστοῦ τῆς ἐλεγχομένης μηχανῆς), τὴν ὁποίαν « διαβάζομεν » εἰς τὴν κλίμακα τοῦ ὄργανου.

### Μετρητικαὶ βελόνας.

Αἱ μετρητικαὶ βελόνας (σχ. 2·9 κ) εἶναι τὸ ἀντίστοιχον ὄρ-



Σχ. 2·9 κ.

γανον πρὸς τὸ φίλλερ διὰ τὸν ἔλεγχον ὀπῶν πολὺ μικρᾶς διαμέτρου (συνήθως μέχρις 1,5 mm).

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 3

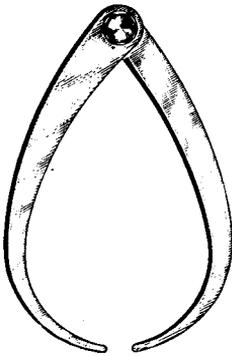
### ΟΡΓΑΝΑ ΣΥΓΚΡΙΣΕΩΣ ΜΗΚΩΝ

Ἐκτὸς τῶν ὀργάνων, τὰ ὅποια ἀνεφέρθησαν εἰς τὸ Κεφάλαιον 2, ὑπάρχουν καὶ ἄλλα ὄργανα, τὰ ὅποια χρησιμοποιοῦνται, ὡς ἤδη ἐλέχθη, ὄχι δι' ἀπ' εὐθείας μέτρησιν μιᾶς διαστάσεως, ἀλλὰ διὰ σύγκρισιν αὐτῆς πρὸς μίαν ἄλλην, ἣ ὅποια λαμβάνεται ὡς « πρότυπον ».

Καὶ εἰς τὸ Κεφάλαιον αὐτὸ ἡ ταξινόμησις τῶν ὀργάνων θὰ γίνη βάσει τῆς ἐπιτυγχανομένης ἀκριβείας μετρήσεως.

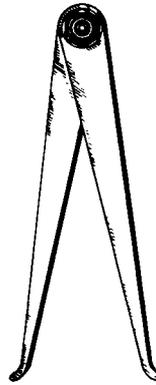
#### 3·1 Διαβῆται (κουμπάσα).

Οἱ διαβῆται ἀποτελοῦνται ἐκ δύο χαλυβδίνων σκελῶν με στρογγυλευμένα ἄκρα (σχ. 3·1 α καὶ 3·1 β).



Σχ. 3·1 α.

Κοινὸς διαβήτης ἐσωτ. μετρήσεων με σκέλη καμπυλωμένα ἐσωτερικῶς.

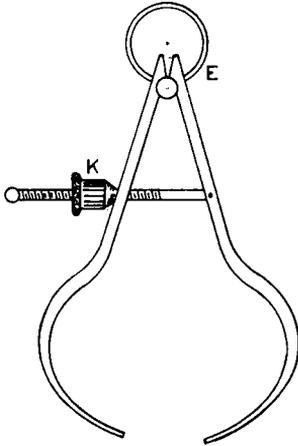


Σχ. 3·1 β.

Κοινὸς διαβήτης ἔσωτ. μετρήσεων με σκέλη καμπυλωμένα ἐξωτερικῶς.

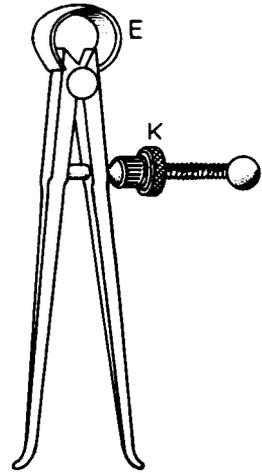
Τὰ σκέλη τῶν διαβητῶν στερεοῦνται εἴτε με ἥλον, ὁ ὅποιος ρυθμίζει καὶ τὸν βαθμὸν συσφίξεως των (σχ. 3·1 α καὶ 3·1 β), εἴτε με κυκλικὸν ἐλατήριο (Ε) (σχ. 3·1 γ καὶ 3·1 δ), τὸ ὅποιον

κρατεί τὰ σκέλη συνεχῶς ἀνοικτά. Τὰ σκέλη αὐτὰ ἀνοίγοκλείνουν μὲ τὴν βοήθειαν κοχλίου καὶ περικοχλίου (Κ).



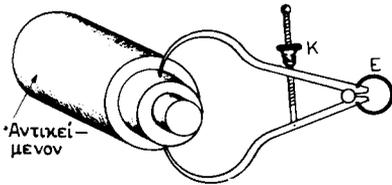
Σχ. 3·1 γ.

Διαβήτης ἔσωτ. μετρήσεων με σκέλη καμπυλωμένα πρὸς τὰ ἔσω καὶ ρυθμιστὴν τοῦ ἀνοίγματος.



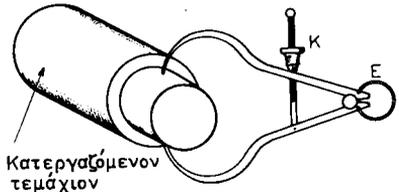
Σχ. 3·1 δ.

Διαβήτης ἔσωτερικῶν μετρήσεων με σκέλη καμπυλωμένα πρὸς τὰ ἔξω καὶ ρυθμιστὴν τοῦ ἀνοίγματος.



Σχ. 3·1 ε.

Μεταφορὰ διαστάσεως ἀπὸ ἀντικειμένου εἰς τεμάχιον.



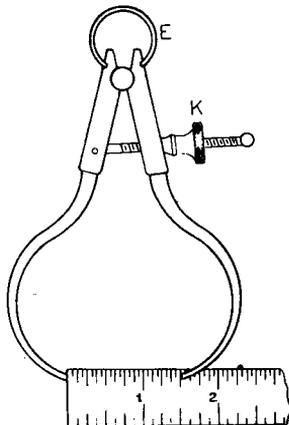
Σχ. 3·1 στ.

Οἱ διαβῆται χρησιμοποιοῦνται διὰ συγκριτικὰς μετρήσεις, ὅπως π.χ. εἶναι ἡ μεταφορὰ διαστάσεως ἀπὸ ἀντικειμένου (σχ. 3·1 ε) εἰς κατεργαζόμενον τεμάχιον (σχ. 3·1 στ), ἡ σύγκρισις διαστάσεως ἑνὸς τεμαχίου πρὸς τὴν διάστασιν ἄλλου τεμαχίου, ἡ σύγκρισις - μέτρησις με τὴν βοήθειαν κανόνος (σχ. 3·1 ζ καὶ 3·1 η) παχυμέτρου, μικρομέτρου (σχ. 3·1 θ) κ.λπ.

Βασικῶς ὑπάρχουν δύο εἶδη διαβητῶν :

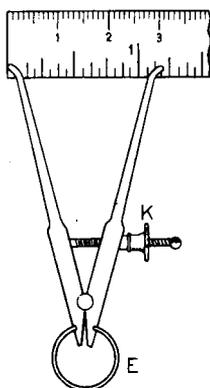
- α) Διά μετρήσεις εξωτερικῶν διαστάσεων (σχ. 3 · 1 α και 3 · 1 γ).
- β) Διά μετρήσεις ἐσωτερικῶν διαστάσεων (σχ. 3 · 1 β και 3 · 1 δ).

Εἰς τὸ σχῆμα 3 · 1 ι φαίνεται πῶς μεταφέρεται μία διάστασις ἀπὸ ἑνα διαβήτην ἐξωτερικῶν διαστάσεων εἰς ἄλλον ἐσωτερικῶν διαστάσεων.



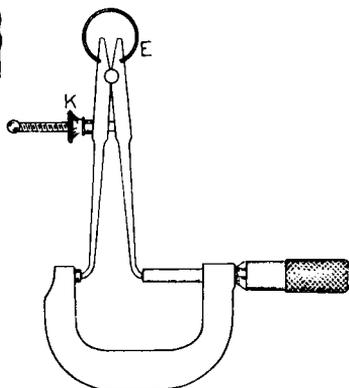
Σχ. 3 · 1 ζ.

Ρύθμισις ἀνοίγματος τῆ βοηθεία κανόνος.



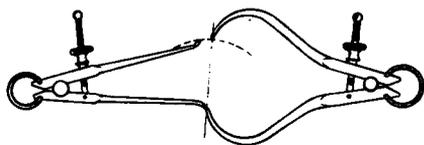
Σχ. 3 · 1 η.

Ρύθμισις ἀνοίγματος τῆ βοηθεία κανόνος.



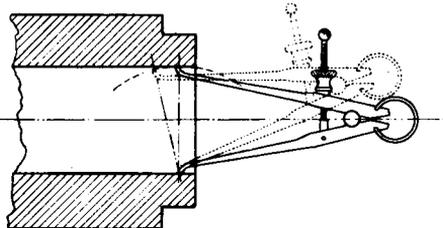
Σχ. 3 · 1 θ.

Ρύθμισις ἀνοίγματος τῆ βοηθεία μικρομέτρου.



Σχ. 3 · 1 ι.

Μεταφορά διαστάσεως ἀπὸ διαβήτην εἰς διαβήτην.



Σχ. 3 · 1 κ.

Μέτρησις ἐσωτερικῆς διαστάσεως.

Εἰς τὸ σχῆμα 3 · 1 κ φαίνονται δύο θέσεις τοῦ διαβήτην κατὰ τὸν ἔλεγχον ἐσωτερικῆς διαστάσεως.

Διὰ νὰ εὑρωμε τὴν κατάλληλον θέσιν τοῦ διαβήτην (διαβήτην με πλῆρη γραμμὴν εἰς τὸ σχῆμα), εἰς τὴν ὁποίαν λαμβάνο-

μεν τὴν σωστὴν διάστασιν, κρατοῦμε σταθερὸν τὸ κάτω ἄκρον τοῦ διαβήτου καὶ κινουῦμε πρὸς τὰ μέσα καὶ πρὸς τὰ ἔξω τὸ ἄλλο ἄκρον.

Τὸ ἴδιον ἰσχύει καὶ εἰς τὴν περίπτωσιν τοῦ σχήματος 3·1 ι.

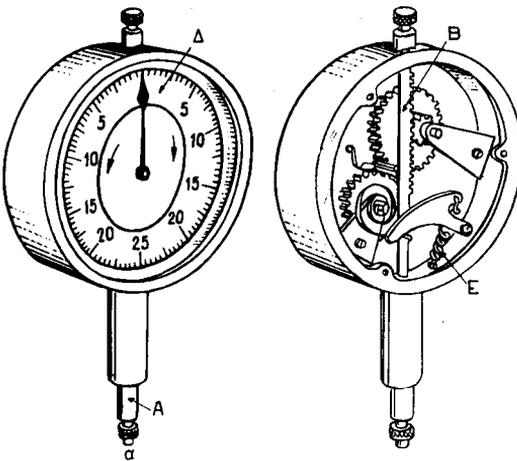
### 3·2 Μετρητικὰ ὠρολόγια.

Τὰ μετρητικὰ ὠρολόγια συγκρίνουν ἐπίσης μήκη, δηλαδὴ μᾶς δεικνύουν κατὰ πόσον ἓνα μήκος εἶναι μεγαλύτερον ἢ μικρότερον ἀπὸ ἓνα ἄλλο, πρὸς τὸ ὁποῖον ἀναφερόμεθα (Πρότυπον).

#### Περιγραφή.

Τὸ μετρητικὸν ὠρολόγιον ἀποτελεῖται ἀπὸ τὸ κινητὸν στέλεχος (Α) (σχ. 3·2 α), τὸ ὁποῖον ἀπολήγει εἰς σφαιρικὸν ἐπαφέα (α), τὸν μηχανισμόν πολλαπλασιασμοῦ τῆς κινήσεως τοῦ στελέχους καὶ τὴν ὠρολογιακὴν πλάκα τελικῆς ἐνδείξεως (Δ).

Τὸ στέλεχος φέρει κατὰ προέκτασιν εἰς τὸ ἐσωτερικὸν τοῦ ὄργανου ὄδοντωτὸν κανόνα (Β), ὁ ὁποῖος ἐμπλέκεται μὲ σειρὰν ζευγῶν ὄδοντωτῶν τροχῶν. Τὸ ἐλατήριον (Ε) συγκρατεῖ τὸ στέλεχος (Α) εἰς τὴν πρὸς τὰ ἔξω θέσιν του. Ἡ τελικὴ ἐνδειξις φέρεται ἐπὶ τῆς πλάκῃ τοῦ ὠρολογίου (Δ). Αἱ διαιρέσεις ἐπὶ τῆς πλάκῃ τοῦ μετρητικοῦ ὠρολογίου δύνανται νὰ εἶναι :



Σχ. 3·2 α.

Μετρητικὸν ὠρολόγιον.

— Εἰς ἑκατοστὰ τοῦ χιλιοστομέτρου (0,01 mm).  
 — Εἰς χιλιοστὰ τοῦ χιλιοστομέτρου (0,001 mm).  
 — Εἰς χιλιοστὰ τῆς ἴντσας (0,001'').

— Εἰς δεκάκις χιλιοστὰ τῆς ἴντσας (0,0001'').

Υπάρχουν ακόμη ώρολόγια με διαιρέσεις 0,000 5 mm ή 0,000 02". Το σφάλμα όμως κατασκευής των είναι αμφίβολον εάν μᾶς ἐπιτρέπη νὰ ἐπιτύχωμε μέτρησιν με τόσο μεγάλην ἀκρίβειαν.

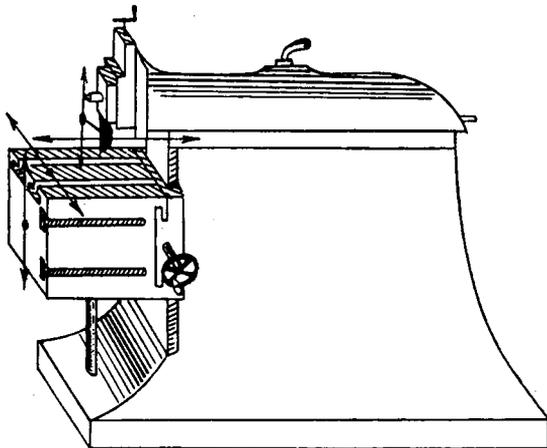
Τὸ εὖρος μετρήσεως τῶν μετρητικῶν ώρολογίων (δηλαδή τὸ διάστημα ποῦ δύναται νὰ μετρήσῃ κάθε φοράν) δὲν ὑπερβαίνει συνήθως τὰ 10 mm. Ἡ ἀκρίβεια τοῦ ώρολογίου εἶναι μεγαλυτέρα εἰς μικρὰν περιοχὴν, ἣ ὅποια καλεῖται *περιοχὴ ἀκριβείας* καὶ εὐρίσκεται εἰς τὸ μέσον τοῦ διαστήματος μετρήσεως. Τὸ εὖρος τῆς περιοχῆς ἀκριβείας εἶναι συνήθως τὸ 1 mm.

### **Παραδείγματα χρησιμοποιοήσεως τοῦ μετρητικοῦ ώρολογίου.**

Τὰ μετρητικά ώρολόγια χρησιμοποιοῦνται εὐρύτατα διὰ τὸν ἔλεγχον τῶν μηχανοκατασκευῶν. Εἰς τὰ ἐπόμενα θὰ ἀναφερθοῦν αἱ πλέον συνήθεις περιπτώσεις χρησιμοποιοήσεώς των.

α) *Ἐλεγχος ὀριζοντιότητος τραπέζης πλάνης* (σχ. 3 · 2 β).

Στερεώνεται τὸ μετρητικὸν ώρολόγιον εἰς τὸν ἐργαλειοφορέα τῆς πλάνης καὶ γίνονται ἡ ἀνάγνωσις τῆς ἔνδειξεως τοῦ ώρολογίου εἰς 4 διαφορετικὰ σημεῖα τῆς ἄνω ἐπιφανείας τῆς τραπέζης. Ἡ τράπεζα τότε μόνον θὰ εἶναι ὀριζοντία ὡς πρὸς τὰς κινήσεις τοῦ ἐργαλειοφορέως, ὅταν καὶ εἰς τὰ τέσσαρα σημεῖα τῆς ἔνδειξις τοῦ ώρολογίου εἶναι ἡ αὐτή.



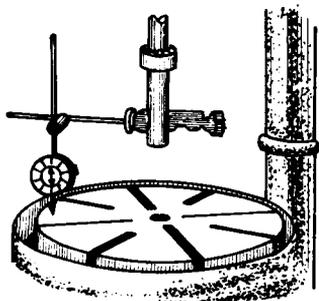
Σχ. 3 · 2 β.

Ἐλεγχος ὀριζοντιότητος τραπέζης πλάνης.

Διὰ νὰ ἴδωμεν ἐὰν ἡ ἔνδειξις εἶναι καὶ εἰς τὰ 4 σημεῖα ἡ αὐτή, ἢ σημειώνομεν εἰς ποῖαν θέσιν τῆς πλακὸς ἔφθασεν ἡ βελὸν ἢ

πρὸς εὐκολίαν μας στρέφομε τὴν πλάκα διὰ τῆς χειρὸς τόσον, ὥστε ἡ βελόνη νὰ δεικνύη μηδέν.

β) Ἔλεγχος ὀριζοντιότητος τραπέζης δραπάνου (σχ. 3·2γ).



Σχ. 3·2γ.

Ἔλεγχος ὀριζοντιότητος τραπέζης δραπάνου.

Στερεώνεται τὸ μετρητικὸν ὠρολόγιον εἰς τὴν ἄτρακτον τοῦ δραπάνου, φέρεται εἰς ἐπαφὴν μετὰ τῆς ἄνω ἐπιφανείας τῆς τραπέζης καὶ κατόπιν περιστρέφεται μετὰ προσοχῆς ἡ ἄτρακτος τοῦ δραπάνου. Τὸ ὠρολόγιον πρέπει νὰ δίδῃ εἰς ὅλα τὰ σημεῖα τῆς ἐπιφανείας τῆς τραπέζης τὴν ἰδίαν ἔνδειξιν.

Κατὰ παρόμοιον τρόπον γίνεται ὁ ἔλεγχος καὶ εἰς ἄλλου τύπου ἐργαλειομηχανάς.

**Ἔλεγχος ὑπὸ κατεργασίαν ἢ ἐτοιμὸν ἐξαρτημάτων.**

Τὸ μετρητικὸν ὠρολόγιον χρησιμοποιεῖται πολὺ διὰ τὸν ἔλεγχον ἐξαρτημάτων τόσον κατὰ τὴν διάρκειαν τῆς κατεργασίας των, ὅσον καὶ μετὰ τὴν ἀποπεράτωσίν των. Χρησιμοποιεῖται ἐπίσης καὶ διὰ τὸν ἔλεγχον διαστάσεων ἐξαρτημάτων πρὸς ἐξακριβωσιν τυχόν φθορᾶς των λόγω χρήσεως.

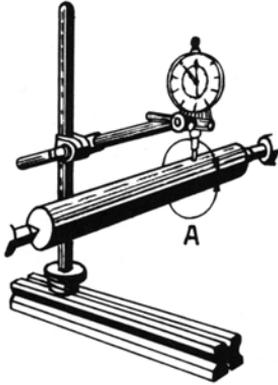
α) Ἔλεγχος ὁμοκεντρικότητος κυλινδρικῶν τεμαχίων ἐπὶ τόνου καὶ ἐπὶ ἄλλων ἐργαλειομηχανῶν.

Τὸ πρὸς ἔλεγχον ἐξάρτημα συγκρατεῖται μὲ ἓνα ἀπὸ τοὺς γνωστούς τρόπους ἐπὶ τοῦ τόνου (σχ. 3·2δ, 3·2ε καὶ 3·2στ) καὶ κατόπιν φέρεται ὁ ἐπαφεὺς τοῦ ὠρολογίου εἰς ἐπαφὴν μὲ τὴν ἔλεγχομένην ἐπιφάνειαν, τοποθετουμένου σταθερῶς ἐπὶ τῆς βάσεως τοῦ τόνου. Περιστρέφεται μετὰ προσοχῆς τὸ ἐξάρτημα καὶ παρακολουθεῖται ἡ ἔνδειξις τοῦ ὠρολογίου.

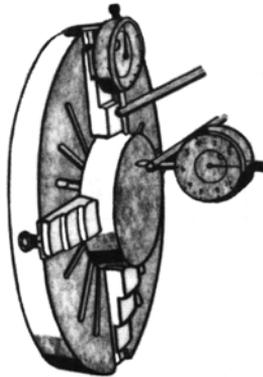
Ἡ ἔλεγχομένη ἐπιφάνεια εἶναι ὁμοκεντρικὴ, ἐφ' ὅσον ἡ ἔνδειξις τοῦ ὠρολογίου παραμένει ἡ αὐτὴ (σχ. 3·2δ).

Εἰς τὸ σχῆμα 3·2ε ἀπεικονίζονται ὁ ἔλεγχος ὁμοκεντρικότη-

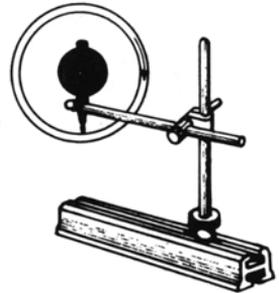
τος και καθετότητας έπιφανείας άντικειμένου. Είς τò σχήμα 3 · 2 στ



Σχ. 3 · 2 δ.



Σχ. 3 · 2 ε.



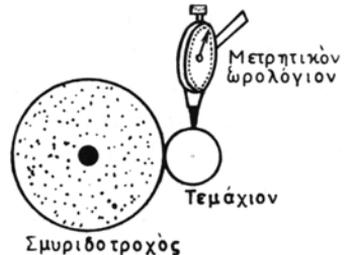
Σχ. 3 · 2 στ.

"Έλεγχος όμοκεντρικότητας τεμαχίων.

άπεικονίζεται ό έλεγχος όμοκεντρικότητας έσωτερικού κυλίνδρου.

Κατά παρόμοιον τρόπον έλέγχεται ή όμοκεντρικότης και έπί άλλων έργαλειομηχανών.

Υπάρχουν περιπτώσεις, κατά τας όποιās χρησιμοποιείται τò μετρητικόν ώρολόγιον πρòς παρακολούθησιν τής προόδου κατεργασίας, όπως έπί παραδείγματι είς λειάνσεις κυλινδρικών τεμαχίων (ρεκτιφιέ) έπί τών λειαντικών μηχανημάτων (σχ. 3 · 2 ζ) κ.λπ.



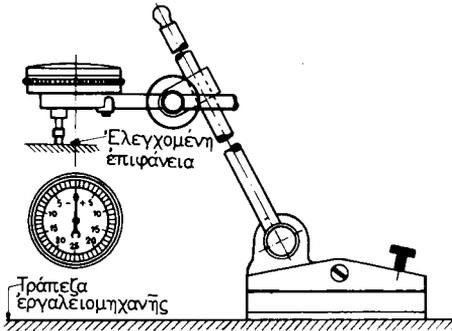
Σχ. 3 · 2 ζ.

"Έλεγχος προόδου κατεργασίας.

β) "Έλεγχος παραλληλότητος έπιφανείας άντικειμένου (τò όποιον πρόκειται νά κατεργασθῆ) πρòς τήν τράπεζαν έργαλειομηχανής.

Είς πολλάς περιπτώσεις συγκρατήσεως άντικειμένων έπί έργαλειομηχανών χρειάζεται νά γίνη έλεγχος τής παραλληλότητος (ή καθετότητας) τής έπιφανείας τού άντικειμένου πρòς τήν έπι-

φάνειαν τῆς τραπέζης τῆς ἐργαλειομηχανῆς (φραιζομηχανῆς, τόρου, δραπάνου κ.λπ.).

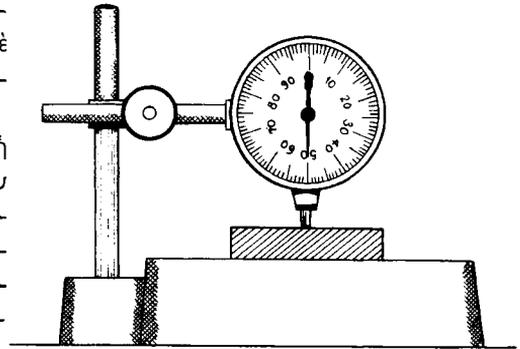


Σχ. 3·2 η.

Ἐλεγχος παραλλήλότητος τεμαχίων.

ὄργανον προσαρμόζεται ἐπὶ ἐιδικῆς βάσεως, παρομοίας πρὸς ἐκείνην τοῦ ὑψομετρικοῦ χαρακτοῦ (σχ. 3·2 η). Ἡ βάση μετὰ τὸ ὄρολόγιον τοποθετεῖται ἐπὶ τῆς τραπέζης τῆς ἐργαλειομηχανῆς καὶ φέρεται, ὃ ἐπαφῆς τοῦ ὄρολογίου, εἰς ἐπαφήν μετὰ τὴν πρὸς ἔλεγχον ἐπιφάνειαν τοῦ ἀντικειμένου.

Κατόπιν σύρεται ἡ βάση μετὰ τοῦ ὄρολογίου ἐπὶ τῆς τραπέζης τῆς ἐργαλειομηχανῆς καὶ λαμβάνονται ἐνδείξεις εἰς διάφορα σημεῖα τῆς ἐλεγχομένης ἐπιφανείας. Ἐὰν ὅλαι αἱ ἐνδείξεις εἰς τὰ διάφορα αὐτὰ σημεῖα εἶναι αἱ αὐταί, τότε ἡ ἐλεγχομένη ἐπιφάνεια τοῦ ἀντικειμένου εἶναι παράλληλος πρὸς τὴν ἐπιφάνειαν τῆς τραπέζης τῆς ἐργαλειομηχανῆς.



Σχ. 3·2 θ.

Ἐλεγχος διαστάσεως πολλῶν ὁμοίων τεμαχίων.

γ) Ἐλεγχος ἐτοιμῶν ἐξαορτημάτων κατεσκευασθέντων ἐν σειρᾷ.

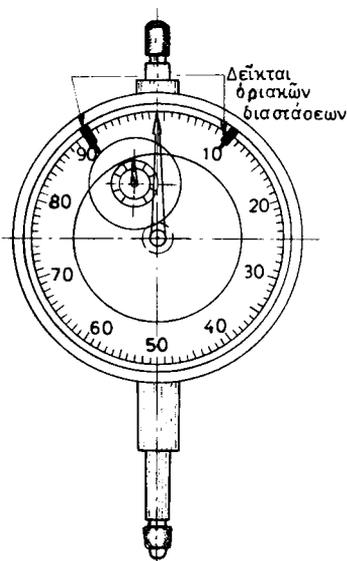
Εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν τὸ ὄρολόγιον συγκρατεῖται ἐπὶ

ειδικής βάσεως (σχ. 3·2θ) και ρυθμίζεται διά προτύπου μήκους τῆς αὐτῆς διαστάσεως με τὴν πρὸς ἔλεγχον διάστασιν. Διὰ λόγους εὐκόλου ἀναγνώσεως ρυθμίζεται ἔτσι, ὥστε ὁ δείκτης τοῦ ὠρολογίου εἰς τὴν θέσιν τῆς ρυθμίσεως νὰ εὐρίσκηται εἰς τὸ μηδέν (0). Ἀριστερὰ καὶ δεξιὰ τοῦ μηδενὸς τοποθετοῦνται οἱ δείκται ἄνω καὶ κάτω ὀρίου ἀνοχῶν, με τοὺς ὁποίους εἶναι ἐφωδιασμένα τὰ περισσότερα ἀπὸ τὰ μετρητικὰ ὠρολόγια, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 3·2ι. Ἀφοῦ γίνῃ ἡ ρύθμισις τοῦ ὄργανου, ἐλέγχουμε τὰ ἔτοιμα ἐξαρτήματα, τοποθετῶντας τα κατὰ σειρὰν κάτω ἀπὸ τὸν ἐπαφέα τοῦ ὠρολογίου. Παραδεκτὰ τεμάχια εἶναι ἐκεῖνα, εἰς τὰ ὁποῖα ὁ δείκτης τοῦ μετρητικοῦ ὠρολογίου εὐρίσκηται μετὰ τῶν δεικτῶν ἀνοχῆς. Διὰ τοῦ τρόπου αὐτοῦ ὁ ἔλεγχος πολλῶν ὁμοίων τεμαχίων γίνεται εὐκολώτερα καὶ ταχύτερα, ἐν συγκρίσει πρὸς τοὺς ἐλέγχους διὰ τῶν συνήθων ὀργάνων μετρήσεως. Παρόμοιον ὄργανον τοιοῦτου ἐλέγχου, ἀλλὰ μεγαλύτερας ἀκριβείας, βλέπομεν εἰς τὸ σχῆμα 3·4α.

Ἐνα παρόμοιον εἶδος ἐλέγχου ἐξαρτημάτων φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 3·2κ. Εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν τὸ μετρητικὸν ὠρολόγιον χρησιμοποιεῖται ὡς εἰδικὸν βαθύμετρον.

Εἰς τὸ σχῆμα 3·2λ φαίνεται πῶς χρησιμοποιοῦμε τὸ μετρητικὸν ὠρολόγιον διὰ τὸν ἔλεγχον τῶν κυλίνδρων μηχανῆς ἐσωτερικῆς καύσεως. Με τὸν ἔλεγχον αὐτὸν ἐλέγχεται ἡ κυκλικότης, ἡ κυλινδρικήτης καὶ ἡ φθορὰ τοῦ κυλίνδρου, διὰ συγκρίσεως τῶν τμημάτων τοῦ κυλίνδρου, ὅπου παλινδρομεῖ τὸ ἔμβολον πρὸς ἐκεῖνα, ὅπου δὲν παλινδρομεῖ.

Γενικῶς κατὰ τὴν χρησιμοποίησιν τοῦ μετρητικοῦ ὠρολο-

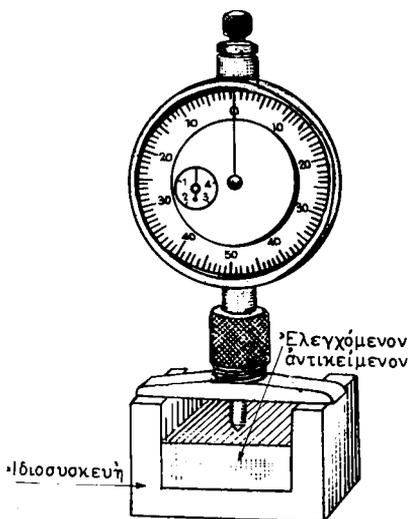


Σχ. 3·2 ι.  
Μετρητικὸν ὠρολόγιον  
με δείκτας ἀνοχῆς.

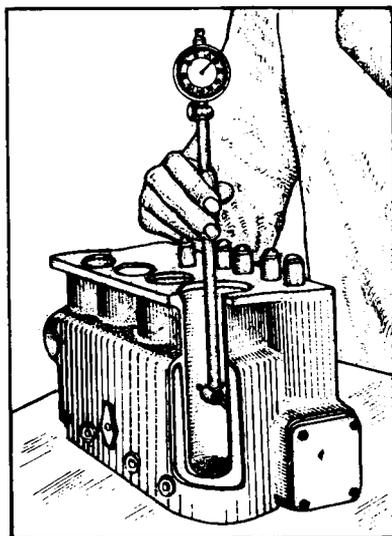
γίου δι' οίανδήποτε εργασία πρέπει να έχουμε υπ' όψει μας τὰ ἑξῆς :

α) Τὸ μέγιστον σφάλμα τοῦ ὥρολογίου κυμαίνεται ἀπὸ 10 ἕως 40 μ.

β) Ἡ ἔνδειξις διὰ τὸ ἴδιον μήκος δὲν εἶναι ἀκριβῶς ἢ αὐτὴ, ὅταν τὸ στέλεχος τοῦ ἐπαφέως εἰσέρχεται καὶ ὅταν ἐξέρχεται, λόγω διαφορετικῆς ἐπιδράσεως τῶν νεκρῶν κινήσεων.



Σχ. 3-2 κ.  
Ἐλεγχος βάθους.



Σχ. 3-2 λ.  
Ἐλεγχος κυλίνδρου μηχανῆς.

γ) Ἡ ἀκρίβεια μετρήσεως αὐξάνει, ὅταν ἡ κίνηση τοῦ στελέχους γίνεται βραδέως.

δ) Ἡ στερέωσις τοῦ ὥρολογίου ἐπὶ τῶν βραχιόνων συγκρατήσεώς του πρέπει νὰ εἶναι καλή, πρὸς ἀποφυγὴν προσθέτων νεκρῶν κινήσεων, αἱ ὁποῖα συντελοῦν εἰς ἐλάττωσιν τῆς ἀκριβείας.

ε) Καίτοι ἡ δύναμις, τὴν ὁποίαν ἐξασκεῖ τὸ στέλεχος ἐπὶ τοῦ μετρομένου ἀντικειμένου, εἶναι περίπου 100 gr μόνον, ἐν τούτοις εἶναι ἰκανὴ νὰ δημιουργήσῃ μικρὰν κάμψιν τῶν βραχιό-

νων συγκρατήσεως του ώρολογίου, με αποτέλεσμα την δημιουργίαν άπαραδέκτων σφαλμάτων.

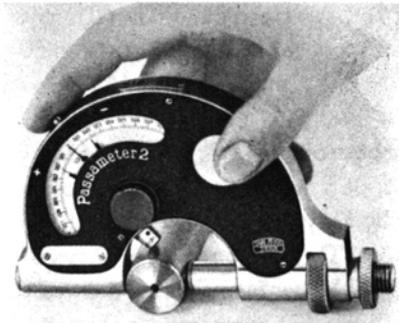
### 3·3 Φορητοί συγκριταί μηκών.

Οί φορητοί συγκριταί μηκών αποτελούν παραλλαγήν των μετρητικών ώρολογίων. Δέν δίδουν άπ' εύθείας ένδειξιν των μετρουμένων μηκών, αλλά άποκλίσεις έξ ώρισμένου μήκους, τό όποιον λαμβάνεται ως πρότυπον.

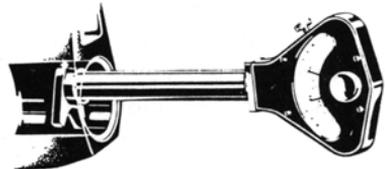
Διακρίνονται :

α) Είς φορητούς συγκριτάς έξωτερικών διαστάσεων (passameter) (σχ. 3·3 α) και

β) Είς φορητούς συγκριτάς έσωτερικών διαστάσεων (passimeter) (σχ. 3·3 β).



Σχ. 3 · 3 α.



Σχ. 3 · 3 β.

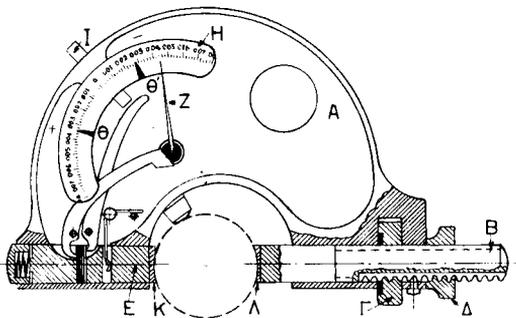
Φορητοί συγκριταί μηκών.

Είς τό σχήμα 3·3 γ φαίνεται ή έσωτερική όργάνωσις ένός συγκριτοϋ έξωτερικών διαστάσεων. Είς αύτήν διακρίνεται ό σκελετός (Α), ό κοχλίας (Β), τό περικόχλιον μετακινήσεως (Γ), τό περικόχλιον άσφαλίσεως (Δ), τό κινητόν άκρον (Ε), ή ένδεικτική βελόνη (Ζ), ή πλάξ άναγνώσεως των άποκλίσεως (Η) και οί δείκται των όριακών διαστάσεων (Θ) και (Θ').

Κάθε μετακίνησις του κινητοϋ άκρου (Ε) έχει ως άποτέλεσμα την άντίστοιχον μετακίνησιν τής ένδεικτικής βελόνης (Ζ) επί τής πλακός άναγνώσεως (Η). Διά του ύφισταμένου συστήματος μοχλών έπιτυγχάνεται πολλαπλασιασμός των μικρομετακινήσεων

του κινητού άκρου (E) εις τρόπον, ώστε να είναι δυνατή ανάγνωσις με ακρίβειαν 2  $\mu$ .

Διά την ρύθμισιν του συγκριτού άπαραίτητος είναι ή χρησιμοποίησις ενός προτύπου μήκους (πρότυπος κύλινδρος ή πλακίδιον ή άκόμενη ένα επιμελώς κατεσκευασμένον τεμάχιον, εξ εκεί-



Σχ. 3·3 γ.

νων που πρόκειται να έλεγχοϋν). Το πρότυπον αυτό μήκος τοποθετείται μεταξύ των έπαφών (K) και (L). Διά του περικοχλίου (Γ), το όποιον μετακινεί τον έπαφέα (Λ), ή βελόνη (Z) φέρεται εις την θέσιν (O) της κλίμακος, διά δε του περικοχλίου (Δ) στα-

θεροποιείται ο κοχλίας (B).

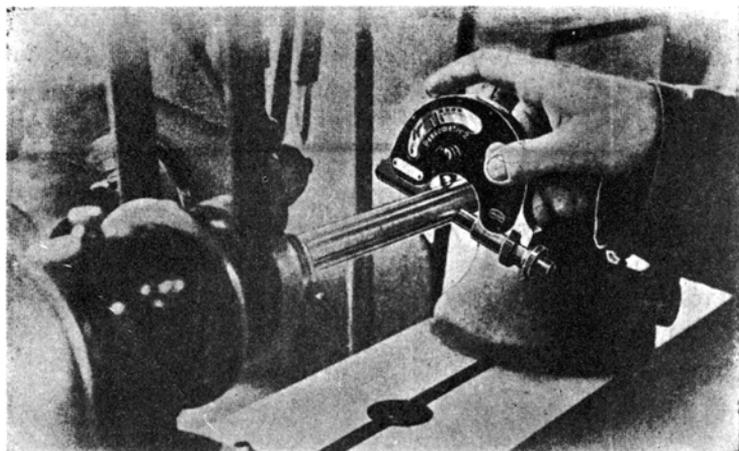
Έκατέρωθεν του μηδενός τοποθετούνται εις καταλλήλους θέσεις οί δείκται άνοχής (Θ) και (Θ'), με την βοήθειαν των όποιων ο συγκριτής χρησιμοποιείται και ως έλεγκτήρ του τύπου μεγίστου - έλαχίστου (περνᾶ - δέν περνᾶ). Ός γνωστόν, τὰ έλεγχόμενα τεμάχια γίνονται παραδεκτά, έφ' όσον διερχόμενα διά των έπαφών (K) και (L) φέρουν την βελόνην (Z) έντός της περιοχής, που περικλείεται από τους δείκτας άνοχής (Θ) και (Θ').

Διά την προστασίαν του όργανου πρό της χρησιμοποιήσεώς του, κατά την άφαιρέσιν του και μετά το πέρας της μετρήσεως, μετακινείται το άκρον (E) προς τα έξω διά της πίεσεως του κομβίου (I) και ούτως άποφεύγεται όλίσθησις του μετρομένου τεμαχίου επί των έπαφών του όργανου.

Το μέγιστον σφάλμα των όργανων αυτών είναι περίπου  $\pm 2 \mu$  εις την περιοχην του μηδενός, διπλασιάζεται δε εις τα άκρα της κλίμακος.

Έπειδή με τον ίδιον συγκριτήν δέν είναι δυνατόν να γίνωνται μετρήσεις δι' όλα τα μεγέθη, συγκριταί κυκλοφοροϋν εις σειράς, όπως και τα μικρόμετρα. Οί συγκριταί έξωτερικών διαστά-

σεων κατασκευάζονται συνήθως δι' ἔλεγχον διαστάσεων ἀπὸ 0 ἕως 150 mm, οἱ δὲ συγκριταὶ ἐσωτερικῶν διαστάσεων δι' ἔλεγχον διαστάσεων ἀπὸ 0 ἕως 120 mm.



Σχ. 3 · 3 δ.

Χρησιμοποίησις φορητοῦ συγκριτοῦ.

Εἰς τὸ σχῆμα 3 · 3 δ φαίνεται ὁ τρόπος χρήσεως ἑνὸς συγκριτοῦ ἐξωτερικῶν διαστάσεων κατὰ τὸν ἔλεγχον ἄξονος ἐν κατεργασία ἐπὶ λειαντικοῦ μηχανήματος.

Οἱ φορητοὶ συγκριταὶ μᾶς ἐξυπηρετοῦν κυρίως δι' ἐλέγχους κατὰ τὴν διάρκειαν τῆς ἐπεξεργασίας ἐπὶ τῶν ἐργαλειομηχανῶν, ἀντικαθιστῶντες τοὺς ἐλεγκτῆρας ὀρίου, ἰδιαιτέρως μάλιστα ὅταν ὑπάρχουν εἰς μεγάλην ποικίλιαν διαστάσεων. Γενικῶς ὁμως ὁ φορητὸς συγκριτῆς ἐξωτερικῶν διαστάσεων ὑστερεῖ ἔναντι τοῦ ἐνδεικτικοῦ μικρομέτρου ἀπὸ πλευρᾶς γενικωτέρας ἐφαρμογῆς του.

### 3 · 4 Ἐπιτραπέζιος συγκριτῆς μηκῶν.

Οἱ συγκριταὶ αὐτοὶ χρησιμοποιοῦν-



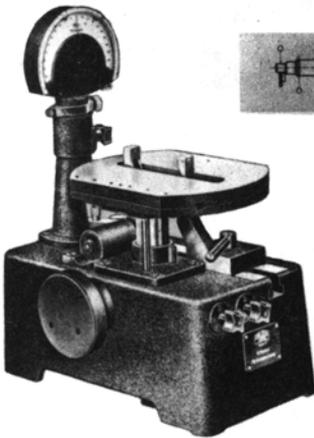
Σχ. 3 · 4 α.

Ἐπιτραπέζιος συγκριτῆς μηκῶν ἐξωτερικῶν διαστάσεων.

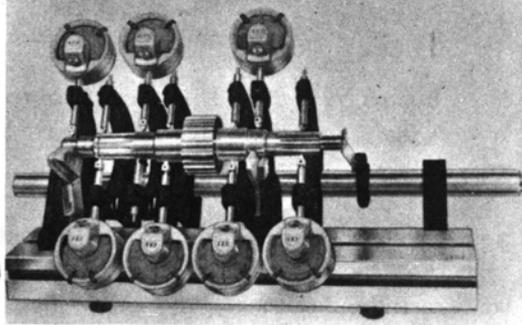
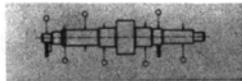
ται κατά κανόνα δι' ἐλέγχους μεγάλου ἀριθμοῦ ὁμοίων τεμαχίων, ἐπιτρέπουν δὲ τὸν ταχὺν καὶ ἀκριβῆ ἐλεγχον διαστάσεων καὶ ἀπὸ μὴ εἰδικευμένον ἀκόμη προσωπικόν. Ἀπαντῶνται εἰς ποικιλίαν μορφῶν. Ἡ συνηθεστέρα μορφή ἐπιτραπέζιου συγκριτοῦ ἐξωτερικῶν διαστάσεων εἶναι αὐτή, πού φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 3·4α. Εἰς τὸ σχῆμα 3·4β πάλιν φαίνεται συγκριτὴς ἐσωτερικῶν διαστάσεων. Αἱ ἀποκλίσεις τῆς βελόνης τοῦ ὄργανου δίδονται συνήθως εἰς μικρά (μ).

Μὲ τὴν βοήθειαν τῶν δύο δεικτῶν ἀνοχῆς καὶ τοῦ προτύπου μήκους οἱ ἐπιτραπέζιοι συγκριταὶ χρησιμοποιοῦνται καὶ ὡς ἐλεγκτῆρες τοῦ τύπου μεγίστου - ἐλαχίστου (περνᾶ - δὲν περνᾶ).

Εἰς τὸ σχῆμα 3·4γ φαίνεται ἓνας ἐπιτραπέζιος συγκριτὴς μὲ ἑπτὰ μετρητικὰ ὠρολόγια διὰ τὸν ταυτόχρονον ἐλεγχον ἑπτὰ διαμέτρων ἀτράκτου.



Σχ. 3·4β.



Σχ. 3·4γ.

### 3·5 Ἡλεκτρικὸς συγκριτὴς μηκῶν.

Ὁ ἠλεκτρικὸς συγκριτὴς μηκῶν ἀποτελεῖ παραλλαγὴν τῶν προηγουμένων τύπων συγκριτῶν.

Τὸ βασικὸν χαρακτηριστικὸν τοῦ ἠλεκτρικοῦ συγκριτοῦ εἶναι ὅτι, ὅταν ἡ ἐνδειξις εὑρίσκεται ἐντὸς τῆς περιοχῆς συγκρίσεως, τότε ἀνάβει ἓνας λαμπτήρ ὠρισμένου χρώματος. Διὰ τοῦ

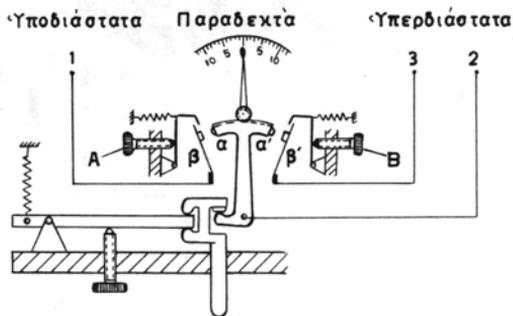
τρόπου αυτού ο παρατηρητής αντί να παρακολουθή την κίνηση-σιν ενός δείκτη περιορίζεται να παρακολουθή το άναμμα ενός λαμπτήρος. Έτσι ο έλεγχος γίνεται ευκολότερος και ταχύτερος.



Σχ. 3 · 5 α.

Ήλεκτρικός συγκριτής μηκών.

Το όργανον διαθέτει συνήθως τρεις λαμπτήρας (σχ. 3·5 α), ένα *έρυθρου*, ένα *πρασίνου* και ένα *κιτρινού* χρώματος. Όταν τα τεμάχια είναι *υποδιάστατα*, δηλαδή τὰ πραγματικῶς ἄχρηστα και ἐπομένως αὐτά, τὰ ὁποῖα δὲν ἐπιδέχονται κατεργασίαν ἐκ νέου, ἀνάβει ὁ ἐρυθρὸς λαμπτήρ. Όταν τὰ τεμάχια εἶναι *κανονικά*, δηλαδή ἐμπορεύσιμα ἢ παραδεκτά, ἀνάβει ὁ πράσινος λαμπτήρ. Τέλος, ὅταν τὰ τεμάχια εἶναι *υπερδιάστατα*, ἦτοι εἶναι δυνατὸν νὰ κατεργασθοῦν ἐκ νέου διὰ νὰ γίνουν παραδεκτά, ἀνάβει ὁ κίτρινος λαμπτήρ.



Σχ. 3 · 5 β.

Ἡ λειτουργία γίνεται ὡς ἑξῆς:

Ὁ δείκτης τοῦ ἠλεκτρικοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου φέρει δύο ἠλεκτρικὰς ἐπαφάς, τὰς (α) και (α') (σχ. 3·5 β). Ἐπὶ τοῦ σώ-

ματος του ώρολογίου υπάρχουν αί αντίστοιχοι ρυθμιζόμενοι ηλεκτρικοί έπαφαι (β) και (β').

Διά των κοχλιών (Α) και (Β) ρυθμίζεται τὸ ἐπιθυμητὸν μέγεθος ἀνοχῶν. Ὄταν ἡ διάστασις τοῦ ἐλεγχομένου τεμαχίου εἶναι μικροτέρα τοῦ κάτω ὀρίου ἀνοχῶν, κλείει τὸ κύκλωμα τοῦ ἐρυθροῦ λαμπτήρος διὰ τῶν ἐπαφῶν (α - β). Ἀντιθέτως, ὅταν ἡ διάστασις εἶναι μεγαλυτέρα τοῦ ἄνω ὀρίου ἀνοχῶν, κλείει τὸ κύκλωμα τοῦ κιτρίνου λαμπτήρος διὰ τῶν ἐπαφῶν (α') καὶ (β'). Ὄταν ἡ διάστασις εἶναι ἐντὸς τῶν ὀρίων ἀνοχῶν, ἀνάβει ὁ πρᾶσινος λαμπτήρ δι' ἄλλου κυκλώματος.

Εἰς τὸ σχῆμα 3·5 γ φαίνεται ἡλεκτρικὸς συγκριτῆς τρυμάτων.



Σχ. 3·5 γ.

Ἡλεκτρικὸς συγκριτῆς τρυμάτων.

Ὑπάρχουν καὶ ἄλλοι τύποι ἡλεκτρικῶν συγκριτῶν, χρησιμοποιούμενοι δι' εἰδικούς ἐλέγχους. Ὁ ἡλεκτρικὸς συγκριτῆς π.χ., πού φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 3·5 δ, χρησιμοποιεῖται διὰ τὸν διαχωρισμὸν ἀξόνων εἰς τρεῖς ποιότητες, μολοντί ὅλοι ἔχουν κατασκευασθῆ διὰ νὰ ἀνήκουν εἰς μίαν ποιότητα. Αἱ δύο ἐπὶ πλέον ποιότητες εἶναι ἀνώτεραι τῆς ποιότητος, εἰς τὴν ὁποίαν ἔχουν κατασκευασθῆ.

Ὁ συγκριτῆς αὐτὸς φέρει πέντε λαμπτήρας:

Ἐνα λαμπτήρα ἐρυθροῦ χρώματος διὰ τὰ ὑποδιάστατα με-

γέθη, ἓνα λαμπτήρα *κιτρίνου χρώματος* διὰ τὰ ὑπερδιάστατα μεγέθη καὶ τρεῖς λαμπτήρας *πρασίνου χρώματος* με δεικτάς (1), (2), (3) διὰ τὰς διαστάσεις ἐντὸς ὁρίων ἀνοχῶν.

Μὲ τὴν βοήθειαν τῶν τριῶν αὐτῶν λαμπτήρων δυνάμεθα νὰ κατατάξωμε τὰ τεμάχια, τὰ ὁποῖα κατεσκευάσθησαν εἰς μίαν στάθμην ἀκριβείας, εἰς τρεῖς ἐπὶ μέρους ομάδας καὶ οὕτω νὰ ἐπιτύχωμε συναρμογὰς δι' ἐπιλογῆς. Εἰς τὸ Κεφάλαιον 'Ανοχῶν ἐκτίθενται λεπτομερῶς τὰ περὶ τῶν συναρμογῶν δι' ἐπιλογῆς.

### Παράδειγμα.

Ἐστω ὅτι ἔχομε διαφόρους ἄξονας, τῶν ὁποίων αἱ διάμετροι κυμαίνονται ἀπὸ 34,961 ἕως 35,000 mm. Ρυθμίζομε τὰς ἐπαφὰς τοῦ ἠλεκτρικοῦ ὥρολογίου ἔτσι, ὥστε διὰ τὴν περιοχὴν δια-



Μετρητικὸν ὥρολόγιον ἠλεκτρικοῦ συγκριτοῦ.



Συσκευή ἠλεκτρικοῦ συγκριτοῦ 5 φωτεινῶν σημάτων.

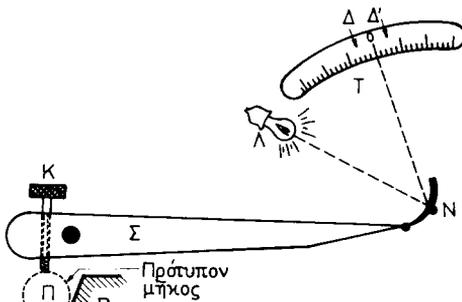
Σχ. 3 · 5 δ.

στάσεων 35,000 ἕως 34,987 νὰ ἀνάβῃ ὁ πράσινος λαμπτήρ με τὴν ἔνδειξιν (3), διὰ τὴν περιοχὴν διαστάσεων ἀπὸ 34,987 ἕως 34,974 mm νὰ ἀνάβῃ ὁ πράσινος λαμπτήρ με τὴν ἔνδειξιν (2) καὶ

διὰ τὴν περιοχὴν διαστάσεων ἀπὸ 34,974 ἕως 34,961 mm νὰ ἀνάβῃ ὁ πράσινος λαμπτήρ μετὰ τὴν ἔνδειξιν (1). Διὰ τὴν περιοχὴν διαστάσεων κάτωθι τοῦ κάτω ὀρίου ἀνοχῶν ἀνάβει ὁ ἐρυθρὸς λαμπτήρ καὶ ἀνωθεν τοῦ ἄνω ὀρίου ἀνοχῶν ὁ κίτρινος λαμπτήρ. Ἔτσι μετὰ τὴν ἐπιλογὴν αὐτῶν λαμβάνεται ἀριθμὸς τεμαχίων μικροῦ εὐρους ἀνοχῆς, ἥτοι καλυτέρας ποιότητος.

### 3·6 Μικρολοῦξ (Ὀπτικομηχανικὸς πολλαπλασιαστής).

Τὸ μικρολοῦξ εἶναι καὶ αὐτὸ συγκριτῆς μηκῶν, ἀποτελεῖ δὲ συνδυασμὸν μηχανικοῦ καὶ ὀπτικοῦ πολλαπλασιασμοῦ. Εἰς τὸ



Σχ. 3·6 α.  
Σκαρίφημα μικρολοῦξ.

σχῆμα 3·6 α φαίνεται μετὰ ἓνα σκαρίφημα, ἢ ὄργανωσὶς του, καθὼς καὶ ἡ ἀρχὴ λειτουργίας του.

Ἐπὶ ἐνὸς βάρθρου (B) τοποθετεῖται τὸ πρότυπον μήκος (Π). Διὰ τοῦ ρυθμιστικοῦ κοχλίου (K) ρυθμίζεται ἡ θέσις τοῦ ἐπαφῆως ἔτσι, ὥστε ὁ βραχίων (Σ) τοῦ μηχανικοῦ πολλαπλασιαστοῦ νὰ με-

τακινήσῃ τὸ εἰς τὸ ἄκρον του εὐρισκόμενον κάτοπτρον (N). Διὰ τῆς κινήσεως αὐτῆς τοῦ κατόπτρου ἢ ἐκ τοῦ λαμπτήρος (Λ) ριπτομένη ἐπ' αὐτοῦ δέσμη φωτὸς ἀνακλᾶται ἐπὶ τοῦ βαθμονομημένου τόξου (Τ). Διὰ ρυθμίσεως μέσω τοῦ κοχλίου (K) φέρομε τὴν δέσμη φωτὸς εἰς τὸ κέντρον τοῦ τόξου. Δύο δεῖκται ὀριακῶν διαστάσεων (Δ) καὶ (Δ') καθορίζουν τὰ ὅρια ἀνοχῶν. Τὰ ἐλεγχόμενα ἀντικείμενα εἶναι παραδεκτά, ἐφ' ὅσον ἡ δέσμη φωτὸς πίπτει ἐντὸς τῶν δεικτῶν ὀριακῶν διαστάσεων (Δ) καὶ (Δ'). Διὰ τοῦ ὄργανου αὐτοῦ ἐπιτυγχάνεται μεγάλη ταχύτης καὶ ἀσφάλεια μετρήσεων, εἶναι δὲ ὄργανον κατάλληλον διὰ μέτρησιν ἀντικειμένων κατεσκευασμένων ἐν σειρᾷ.

**ΟΡΓΑΝΑ ΕΛΕΓΧΟΥ ΚΑΙ ΜΕΤΡΗΣΕΩΣ ΓΩΝΙΩΝ**

Ἡ μέτρησης καὶ ὁ ἔλεγχος τῶν γωνιῶν γίνεται βασικῶς με δύο μεθόδους: α) Δι' ὀργάνων καὶ β) τριγωνομετρικῶς.

*Πρότυπος μονὰς γωνίας* δὲν ὑπάρχει, ὅπως ὑπῆρχε πρότυπον μέτρον, διότι δὲν χρειάζεται. (Παράγεται, ὅταν θελήσωμε, διὰ τῆς διαιρέσεως ἑνὸς κύκλου).

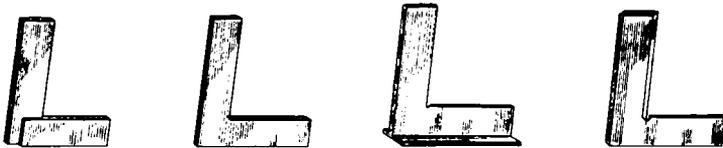
Ἡ ἀκρίβεια, με τὴν ὁποίαν μετροῦνται αἱ γωνίαι, δὲν φθάνει τὴν ἀκρίβειαν μετρήσεως τῶν μηκῶν, ἀλλὰ οὔτε καὶ ἀπαιτεῖται τόση ἀκρίβεια εἰς τὰς μετρήσεις γωνιῶν, ὅση ἀπαιτεῖται διὰ τὰς μετρήσεις μηκῶν.

**4 · 1 Ὅργανα ἐλέγχου γωνιῶν.**

α) Ὅρθων γωνιῶν.

Τὸ εἶδος τῶν γωνιῶν, τὰς ὁποίας συνηθέστερον ἐλέγχομεν εἰς τὰ ἀντικείμενα, εἶναι αἱ ὀρθαὶ γωνίαι.

Διὰ τὸν ἔλεγχον λοιπὸν τῶν ὀρθῶν γωνιῶν χρησιμοποιοῦνται διάφοροι τύποι προτύπων ὀρθῶν γωνιῶν, συνηθέστεροι ἐκ τῶν ὁποίων φαίνονται εἰς τὰ σχήματα 4 · 1 α, 4 · 1 β, 4 · 1 γ, 4 · 1 δ.



Σχ. 4 · 1 α.

Σχ. 4 · 1 β.

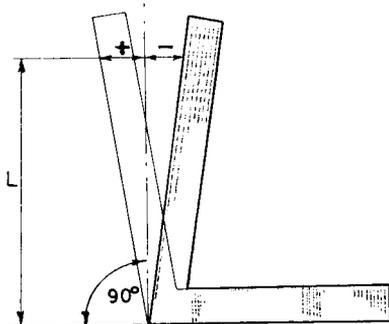
Σχ. 4 · 1 γ.

Σχ. 4 · 1 δ.

Ἐλεγκτικαὶ ὀρθαὶ γωνίαι.

Αἱ ἐλεγκτικαὶ ὀρθαὶ γωνίαι κατασκευάζονται συνήθως ἐκ χάλυβος καλῆς ποιότητος, ὥστε νὰ μειοῦται ἡ φθορὰ των λόγῳ χρήσεως. Αἱ γωνίαι ἀνωτέρας ἀκριβείας εἶναι ἀπὸ βαμμένον χάλυβα.

Ἡ γερμανική τυποποίησης (DIN 875) προβλέπει τέσσερας ποιότητας ελεγκτικών ὀρθῶν γωνιῶν ὡς πρὸς τὴν ἀκρίβειαν κατασκευῆς των, κάθε μία ἀπὸ τὰς ὁποίας καθορίζει τὴν μεγίστην ἐπιτρεπομένην ἀπόκλισιν  $\pm$  ἀπὸ τῆς θεωρητικῆς ὀρθῆς γωνίας, εἰς ἀπόστασιν L ἀπὸ τῆς κορυφῆς της (σχ. 4·1 ε). Αἱ γωνίαι αὐταὶ εἶναι :



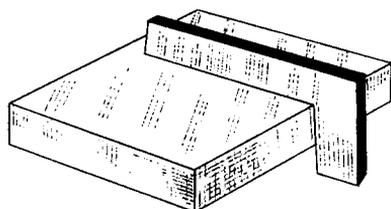
Σχ. 4·1 ε.

- α) Γωνίαι με μαχαιρωτὰ ἄκρα ἐπαφῆς (σχ. 4·1 δ)  $\pm (2\mu + L/100000)$ .  
 β) Πρότυποι γωνίαι (σχ. 4·1 β)  $\pm (5\mu + L/50000)$ .  
 γ) Γωνίαι ποιότητος I (σχ. 4·1 γ)  $\pm (10\mu + L/20000)$ .  
 δ) Γωνίαι ποιότητος II (σχ. 4·1 α)  $\pm (20\mu + \alpha/10000)$ .

Σημ. Τὸ L εἰς χιλιόμετρα.

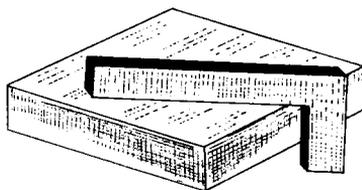
Αἱ ποιότητες (α) καὶ (β) χρησιμοποιοῦνται εἰς τὰ ἐργαστήρια ἐλέγχου. Αἱ ποιότητες (γ) καὶ (δ) χρησιμοποιοῦνται εἰς τὰ ἐργοστάσια.

Κατὰ τὸν ἔλεγχον τῆς καθετότητος τῶν πλευρῶν ἀντικειμένου με ὀρθὴν γωνίαν πρέπει αὐτὴ νὰ τοποθετῆται ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 4·1 στ καὶ ὄχι ὅπως εἰς τὰ σχήματα 4·1 ζ 4·1 η.



ΟΡΘΗ ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΙΣ

Σχ. 4·1 στ.



ΛΑΝΘΑΣΜΕΝΗ ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΙΣ

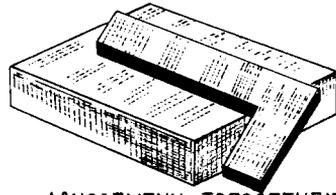
Σχ. 4·1 ζ.

Μετὰ τὴν κανονικὴν τοποθέτησιν τοῦ σκέλους τῆς γωνίας ἐπὶ τῆς ἐλεγχομένης ἐπιφανείας τοῦ ἀντικειμένου, παρατηρεῖται ἡ χαραγὴ φωτός, ἡ ὁποία σχηματίζεται μεταξύ τῆς ἐπιφανείας τοῦ ἀντικειμένου καὶ τοῦ σκέλους τῆς γωνίας. Ἐὰν τὸ πάχος τῆς χαραγῆς αὐτῆς εἶναι ἰσοπαχές, ἐκτιμῶμενον διὰ τοῦ ὀφθαλμοῦ, τότε ἡ ἐλεγχομένη γωνία εἶναι ὀρθή. Ἐὰν ἀντιθέτως ἡ χα-

ραγή φωτός είναι ανισοπαχής, τότε ή γωνία δέν είναι όρθή, αλλά έχει απόκλιση από την όρθήν γωνίαν.

Τό μέγεθος τής απόκλίσεως αύτῆς δέν είναι δυνατόν νά έκτιμηθῆ μέ τήν όρθήν γωνίαν, αλλά μέ ένα άλλο όργανον μετρήσεως γωνιών, τό *γωνιόμετρον* ή *μοιρογνωμόνιον*, τό όποϊον θά περιγραφῆ εἰς τά ἐπόμενα.

Μέ τās όρθās γωνίας μέ μαχαιρωτά άκρα έπαφῆς (σχ. 4·1δ) εύρίσκονται σφάλματα γωνιών, τά όποια δέν είναι δυνατόν νά άνευρεθοῦν μέ τās κοινās γωνίας. Τοῦτο όφείλεται εἰς τήν αίχμήν, εἰς τήν όποϊάν διαμορφοῦται ή πλευρά τοῦ ένός σκέλους τής γωνίας.

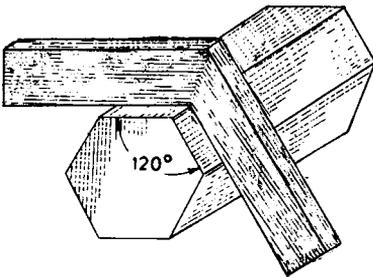


ΛΑΝΘΑΣΜΕΝΗ ΤΟΠΟΘΕΤΗΣΙΣ

Σχ. 4·1 η.

β) *Μή όρθών γωνιών* (όργανα έλέγχου όξειών, άμβλειών ή όξειών καί άμβλειών γωνιών).

Διά τās περιπτώσεις έλέγχου γωνιών μικροτέρων ή μεγαλυτέρων τής όρθῆς γωνίας χρησιμοποιοῦνται αἱ έλεγκτικαί «Μή Όρθαί Γωνιαί» (Φαλτσογωνιές). Βασικῶς υπάρχουν δύο είδη: α) *Σταθεροῦ άνοιγματος* καί β) *ρυθμιζόμενον άνοιγματος*.



Σχ. 4·1 θ.

Έλεγχος έξαγωνικοῦ πρίσματος.

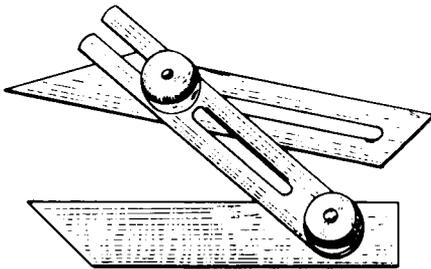
— *Σταθεροῦ άνοιγματος*. Τά σκέλη τής γωνίας αύτῆς είναι σταθερά όπως καί εἰς τās περιγραφείσας έλεγκτικās όρθās γωνίας, μέ τήν διαφοράν ότι εἰς αύτās τό άνοιγμα των είναι διάφορον τών 90°.

Εἰς τό σχῆμα 4·1 θ φαίνεται έλεγκτική γωνία 120°, έλέγχουσα έξαγωνικόν πρίσμα.

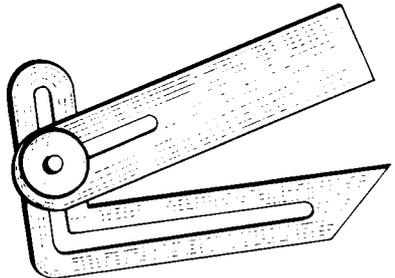
— *Ρυθμιζόμενον άνοιγματος*.

Τό άνοιγμα τών σκελῶν τής γωνίας αύτῆς ρυθμίζεται από 0° έως 180°.

Εἰς τὰ σχήματα 4·1 ι και 4·1 κ φαίνονται δύο τύποι ρυθμιζομένων γωνιῶν, ἐνῶ εἰς τὸ σχῆμα 4·1 λ φαίνονται μερικοὶ τρόποι χρησιμοποιοῦσέως τῶν.



Σχ. 4·1 ι.



Σχ. 4·1 κ.

Ρυθμιζόμενα φαλτσογωνία.

### γ) Γωνιακὰ πλακίδια.

Τὰ γωνιακὰ πλακίδια εἶναι μέσα έλέγχου ἀκριβείας διὰ γωνίας ἀπὸ 0° ἕως 180°.

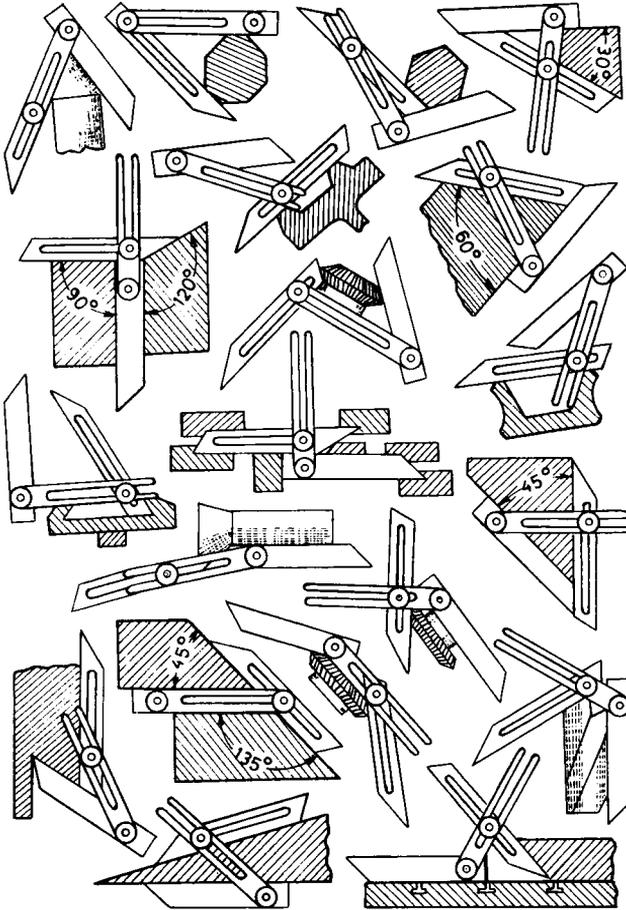
Εἰς τὸ ἐμπόριον διατίθενται κατὰ σειράς μεγεθῶν ἐντὸς θήκης με ἰδιοσυσκευὴν συγκρατήσεως (σχ. 4·1 μ). Μὲ τὴν σειράν π.χ. τοῦ σχήματος 4·1 μ εἶναι δυνατὸν νὰ κατασκευασθοῦν γωνία ἀπὸ 0° ἕως 180° με βῆμα κλιμακώσεως ἀπὸ γωνίας εἰς γωνίαν ἐνὸς λεπτοῦ. Κάθε πλακίδιον τῆς σειράς, ἀναλόγως τῆς περιοχῆς τῶν γωνιῶν ποὺ μετρεῖ, ἔχει τὰς δύο ἢ τὰς τέσσαράς του γωνίας ἠριθμημένας.

Ὁ σχηματισμὸς τῆς ἐκάστοτε ἐπιθυμητῆς ἐπιπέδου γωνίας γίνεται διὰ τῆς συνθέσεως δύο γωνιακῶν πλακιδίων (σχ. 4·1 ν). Διὰ τὴν σύνθεσιν αὐτὴν χρησιμοποιεῖται ἡ ἴδια τεχνικὴ πρὸς ἐκείνην, ποὺ ἐφαρμόζεται διὰ τὴν σύνθεσιν προτύπων πλακιδίων μετρήσεως μηκῶν.

Ἐκτὸς τῶν ἄλλων, διὰ νὰ εἶναι δυνατὴ ἡ σύνθεσις ἀνὰ δύο τῶν γωνιακῶν πλακιδίων, αἱ ἐπιφάνειαι τῶν ἔχουν τὴν αὐτὴν περίπου λειότητα με ἐκείνην τῶν πλακιδίων έλέγχου μηκῶν.

Εἰς τὸ σχῆμα 4·1 ν φαίνεται ὁ σχηματισμὸς ἐπιπέδου γωνίας 51° 17', διὰ τῆς συνθέσεως δύο γωνιακῶν πλακιδίων, ἐνὸς 41° και ἐνὸς 10° και 17'.

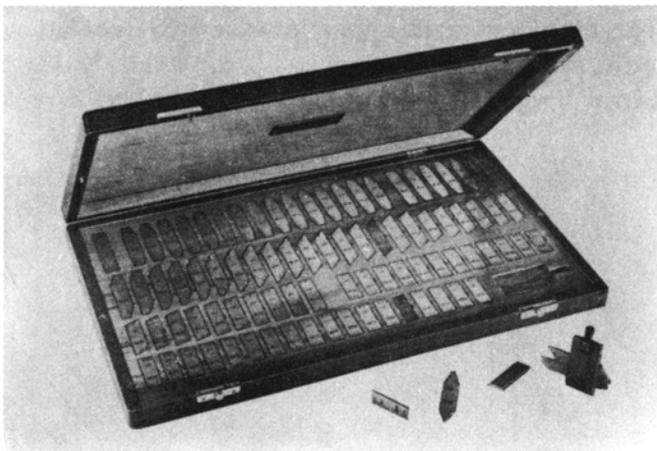
Τὰ γωνιακά πλακίδια χρησιμοποιοῦνται καί μεμονωμένως, ὅπως φαίνεται εἰς τὰ σχήματα 4·1ξ καί 4·1ο. Καλόν εἶναι νὰ προτιμᾶται ἡ χρησιμοποίησις μεμονωμένων πλακιδίων, ἀντὶ τῶν



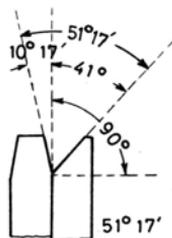
Σχ 4·1λ.

Μερικαὶ περιπτώσεις χρήσεως τῶν γωνιῶν ρυθμιζομένου ἀνοίγματος.

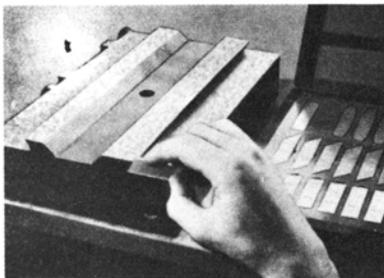
συνθέτων, διότι ἔτσι μειοῦται τὸ σφάλμα συνθέσεως τῶν πλακιδίων.



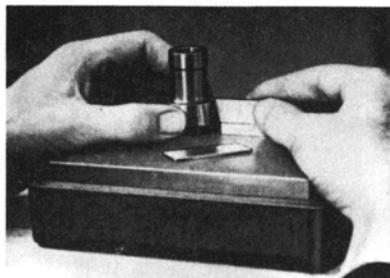
Σχ. 4·1 μ.  
Σειρά γωνιακών πλακιδίων.



Σχ. 4·1 ν.  
Κατασκευή γωνίας διά πλακιδίων.

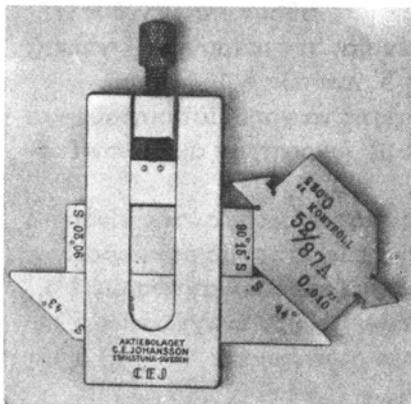


Σχ. 4·1 ξ.  
Έλεγχος γωνίας χελιδονουράς.



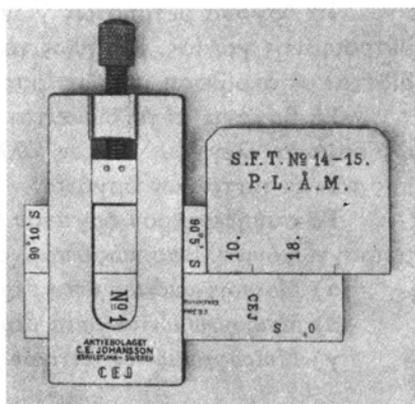
Σχ. 4·1 ο.  
Έλεγχος κώνου.

Το μέγιστον επιτρεπόμενον σφάλμα διά γωνίαν σχηματιζομένην υπό ενός πλακιδίου είναι  $\pm 12$  δευτέρα λεπτά. Διά γωνίαν σχηματιζομένην υπό δύο πλακιδίων τὸ σφάλμα είναι διπλάσιον ( $\pm 24$  δευτέρα λεπτά).

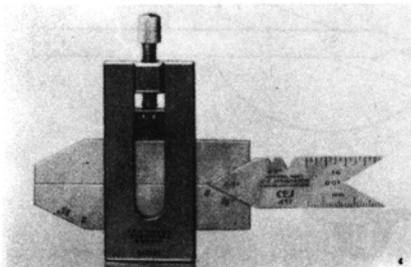


Σχ. 4·1 π.

Χρησιμοποίησις πλακιδίων δι' ἰδιοσσκευῆς.

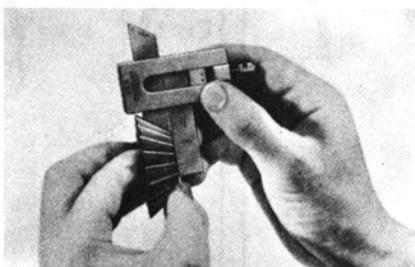


Σχ. 4·1 ρ.



Σχ. 4·1 σ.

Χρησιμοποίησις πλακιδίων δι' ἰδιοσσκευῆς.



Σχ. 4·1 τ.

Ἐπειδὴ τὸ πάχος τῶν γωνιακῶν πλακιδίων εἶναι μικρὸν (2 mm), ἡ χρησιμοποίησις των διευκολύνεται μὲ τὴν ἰδιοσσκευὴν συγκρατήσεως, ἡ ὁποία φαίνεται ἐν χρήσει εἰς τὰ σχήματα 4·1 π ἕως 4·1 τ.

#### 4.2 Όργανα μετρήσεως γωνιών.

Τὰ ὄργανα ἐλέγχου γωνιῶν, τὰ ὁποῖα περιεγράψαμεν εἰς

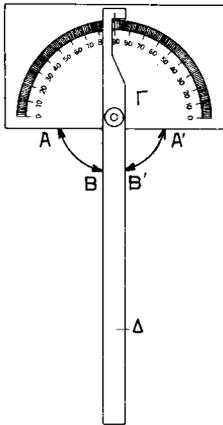
τήν προηγούμενην παράγραφον, έλέγχουν έάν τὸ ἀντικείμενον ἔχη τήν αὐτήν μετὸ ὄργανον γωνίαν ἢ έάν ἀποκλίνη έξ αὐτῆς χωρὶς νὰ δεικνύουν τὸ μέγεθος τυχόν ἀποκλίσεως εἰς μοίρας ἢ εἰς ὑποδιαίρεσεις αὐτῆς.

Τὰ ὄργανα μετρήσεως γωνιών μᾶς δίδουν τὸ μέγεθος τῆς μετρομένης γωνίας. Συνήθως τὸ μέγεθος τῆς μετρομένης γωνίας δίδεται μετ' ἀκρίβειαν μιᾶς μοίρας ἢ 5' λεπτῶν ἢ 1' λεπτοῦ.

Τὰ ὄργανα αὐτὰ δύνανται ἐπίσης νὰ χρησιμοποιηθοῦν καὶ ὡς ὄργανα έλέγχου γωνιών, ἀλλὰ μετ' μικροτέραν ἀκρίβειαν ἐκείνης τῶν ἀντιστοιχῶν ὀργάνων.

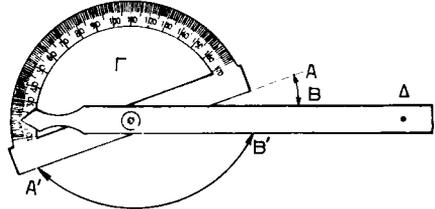
Τὸ συνηθέστερον ὄργανον τῆς κατηγορίας αὐτῆς εἶναι τὸ μοιρογνωνμόνιον. Βασικῶς ὑπάρχουν τρεῖς τύποι μοιρογνωνμόνιων:

- α) *Μοιρογνωνμόνιον ἄνευ βερνιέρου* (ἀκριβ. ἀναγνώσεως 1°).
- β) *Μοιρογνωνμόνιον μετὰ βερνιέρου* (ἀκριβ. ἀναγνώσεως 5').
- γ) *Μοιρογνωνμόνιον ὀπτικὸν μετὰ βερνιέρου* ( » 5').

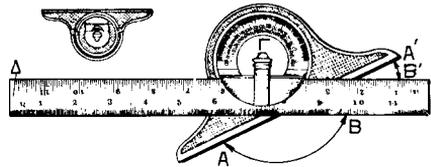


Σχ. 4·2 α.

Μοιρογνωνμόνια ἄνευ βερνιέρου.



Σχ. 4·2 β.



Σχ. 4·2 γ.

α) *Μοιρογνωνμόνιον ἄνευ βερνιέρου.*

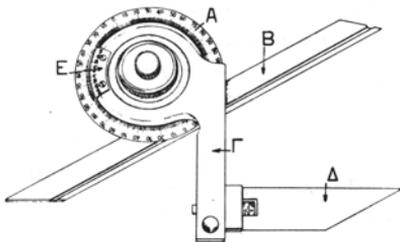
Εἰς τὰ σχήματα 4·2 α, 4·2 β καὶ 4·2 γ φαίνονται τρεῖς παραλλαγὰι μοιρογνωνμόνιων ἄνευ βερνιέρου.

Τὰ μοιρογνωνμόνια αὐτὰ ἀποτελοῦνται ἐκ τοῦ δίσκου (Γ),

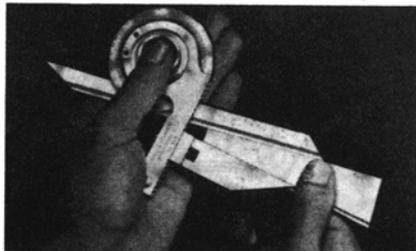
ὁ ὅποῖος φέρει διαιρέσεις τῆς μιᾶς μοίρας ἀπὸ  $0^\circ$  ἕως  $90^\circ$  καὶ ἀπὸ  $90^\circ$  ἕως  $0^\circ$  (σχ. 4·2 α) ἢ ἀπὸ  $0^\circ$  -  $180^\circ$  (σχ. 4·2 β) ἢ ἀπὸ  $0^\circ$  ἕως  $180^\circ$  καὶ ἀπὸ  $180^\circ$  ἕως  $0^\circ$  (σχ. 4·2 γ), καὶ ἐκ τοῦ κανόνος (Δ). Ἡ μέτρησις τῆς γωνίας γίνεται μεταξύ τῶν ἐπιπέδων ἐπιφανειῶν τοῦ δίσκου (Α-Α') καὶ τῶν ἀντιστοιχῶν τοῦ κανόνος (Β-Β') με ἀκρίβειαν ἀναγνώσεως μιᾶς μοίρας.

β) *Μοιρογνωμόνιον μετὰ βερνιέρου.*

Τὸ μοιρογνωμόνιον μετὰ βερνιέρου (σχ. 4·2 δ) ἀποτελεῖται ἐξ ἐνὸς κυκλικοῦ δίσκου (Α), διηρημένου εἰς  $360^\circ$  ( $4 \times 90^\circ$ ), τριῶν

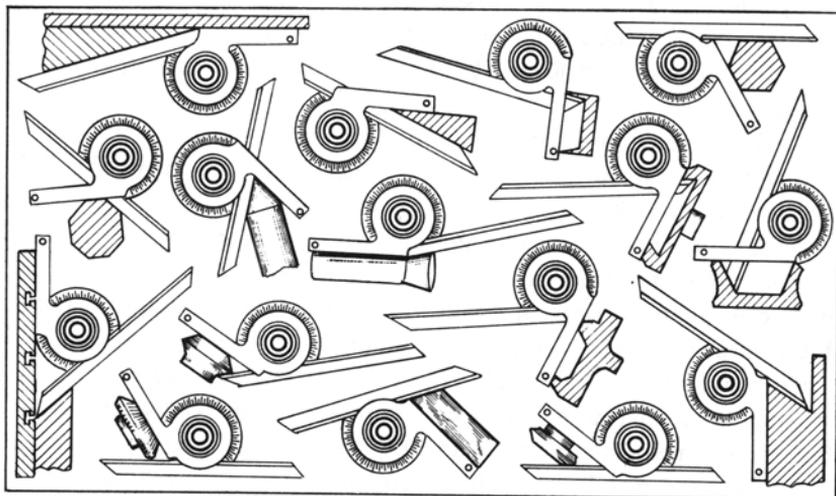


Σχ. 4·2 δ.



Σχ. 4·2 ε.

Μοιρογνωμόνιον μετὰ βερνιέρου.



Σχ. 4·2 στ.

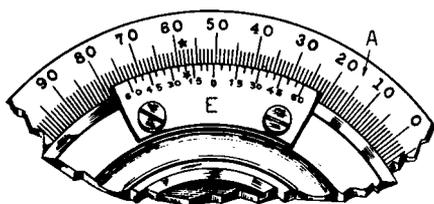
Μερικοί τρόποι χρησιμοποίησεως μοιρογνωμόνιου μετὰ βερνιέρου.

κανόνων (Β), (Γ) και (Δ) και έκ του βερνιέρου (Ε), ό όποιος είναι στερεώς προσηρμοσμένος επί του κανόνος (Γ).

Είς τό σχήμα 4·2ε φαίνεται ή μέτρησις γωνίας με την χρησιμοποίησιν και του κανόνος (Δ) και είς τό σχήμα 4·2στ φαίνονται μερικαί περιπτώσεις μετρήσεως διαφόρων γωνιών διά του γωνιομέτρου αυτού.

*Περιγραφή χρήσεως του βερνιέρου επί μοιρογνωμονίου.*

Δεξιά και άριστερά του μηδενός (0) του βερνιέρου (Ε) (σχ. 4·2ζ) υπάρχουν άνά 12 διαιρέσεις, αί όποίαι έκ κατασκευής άντιστοιχοϋν προς 23 μοίρας (23 διαιρέσεις του δίσκου Α).



Σχ. 4·2ζ.

Κάθε διαιρέσεις του βερνιέρου άρα έχει πλάτος  $23/12$  μοιρών ή  $23/12 \times 60 = 115'$  πρώτων λεπτών. Είναι κατά συνέπειαν μικροτέρα κάθε ζεύγους διαιρέσεων του κυκλικού δίσκου ( $2^\circ$  ή  $120'$ ) κατά  $5'$ . Έπομένως ή διαφορά του πλά-

τους δύο διαιρέσεων του δίσκου (Α) και του πλάτους μιās διαιρέσεως του βερνιέρου ίσοϋται προς πέντε λεπτά ( $120' - 115' = 5'$ ).

Η άνάγνωσις του μεγέθους τής μετρομένης γωνίας γίνεται ώς έξής:

1) Παρατηροϋμε πόσαι μοίραι και προς ποίαν κατεύθυνσιν έχουν περάσει τό μηδέν (0) του βερνιέρου (εις τό σχήμα 4·2ζ έχουν περάσει  $50^\circ$  και κάτω).

2) Παρατηροϋμε ποία γραμμή του βερνιέρου προς την αϋτήν κατεύθυνσιν συμπίπτει με μίαν γραμμήν του δίσκου (εις τό σχήμα 4·2ζ συμπίπτει ή 4η). Έπειδή κάθε γραμμή του βερνιέρου δίδει άπόκλισιν  $5'$ , αί 4 γραμμαι δίδουν  $4 \times 5' = 20'$ . Άρα ή ένδειξις του βερνιέρου είναι  $20'$ . Προς άποφυγήν έκτελέσεως του ύπολογισμού αυτού ό βερνιέρος φέρει επ' αυτού άρίθμησιν των διαιρέσεών του εις πρώτα λεπτά  $0'$ ,  $15'$ ,  $30'$ ,  $45'$  και  $60'$ .

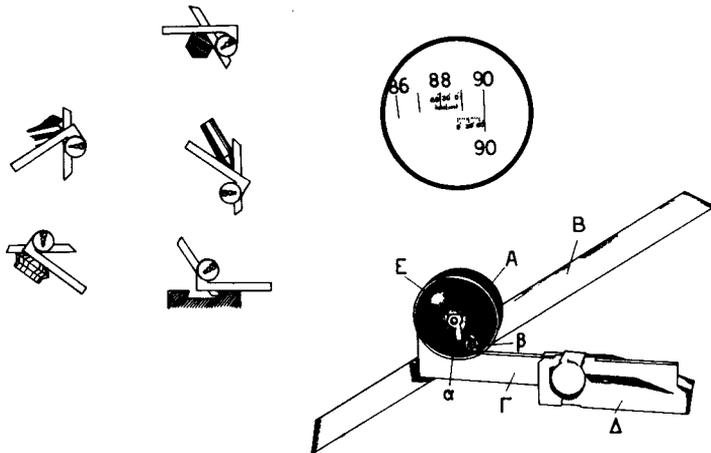
Τελικώς ή ένδειξις του μοιρογνωμονίου έξάγεται διά τής άθροίσεως των ένδειξεων του δίσκου (μοίραι) και του βερνιέρου (πρώτα λεπτά).

Εἰς τὸ προηγούμενον παράδειγμα ἡ ἔνδειξις τοῦ μοιρογνωμονίου τοῦ σχήματος 4·2ζ ἀντιστοιχεῖ πρὸς γωνίαν  $50^\circ$  καὶ  $20'$ .

γ) Ὀπτικὸν μοιρογνωμόνιον.

Τὸ ὀπτικὸν μοιρογνωμόνιον ἔχει τὴν ἴδιαν ὀνομαστικὴν ἀκρίβειαν ἀναγνώσεως μετ' ἐκείνην τοῦ μοιρογνωμονίου μετὰ βερνιέρου (5').

Ἡ πραγματικὴ ὅμως εἶναι κατὰ πολὺ μεγαλυτέρα. Τοῦτο ὀφείλεται εἰς τὸ μικρότερον σφάλμα κατασκευῆς τοῦ ὄργανου καὶ εἰς τὸ εὐχερέστερον καὶ ἀκριβέστερον τῆς ἀναγνώσεως, τόσον τῶν μοιρῶν ὅσον καὶ τῶν πρώτων λεπτῶν.



Σχ. 4·2 η.

Ὀπτικὸν μοιρογνωμόνιον καὶ τινες περιπτώσεις χρησιμοποίησεως αὐτοῦ.

Ἡ ἀκριβεστέρα ἀνάγνωσις ὀφείλεται γενικῶς :

— Εἰς τὸ λεπτόν πάχος τῶν γραμμῶν, αἱ ὁποῖαι μετὰ μεγίστης ἀκριβείας ἔχουν χαραχθῆ ἐπὶ τῆς ὑαλίνης πλακός, καὶ

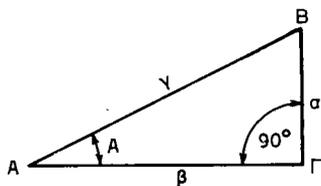
— εἰς τὸν προσοφθάλμιον φακόν, ὁ ὁποῖος μεγεθύνει τὴν παρατηρουμένην εἰκόνα μοιρῶν καὶ λεπτῶν τῆς μοίρας (ἡ ἐντὸς κύκλου εἰκῶν εἰς τὸ σχῆμα 4·2 η).

Τò óπτικόν μοιρογνωμόνιον (σχ. 4·2 η) άποτελείται έκ τοϋ τυμπάνου (Α), τοϋ κανόνος (Β), ό όποίος στέρεοϋται έπί τοϋ τυμπάνου (Α) διά τοϋ κοχλίου (β), τοϋ κανόνος (Γ), τής βάσεως (Δ), τής ύάλινης πλακός, ή όποία εύρίσκεται έντός τοϋ τυμπάνου (Α) και έκ τοϋ βερνιέρου, ό όποίος είναι στερεώως συνδεδεμένος μετά τοϋ κανόνος (Γ). Ή ύάλινη πλάξ διαιρείται εις 360° ( $4 \times 90^\circ$ ).

Διά τοϋ μοχλίσκου (α) άκίνητοποιείται τò τύμπανον (Α), μέ άποτέλεσμα νά παραμένη σταθερά ή γωνία, ποϋ σχηματίζεται μεταξύ τών κανόνων (Β) και (Γ). Ή άνάγνωσις τής μετρομένης γωνίας γίνεται διά τοϋ προσοφθαλμίου συστήματος (Ε).

### 4·3 Τριγωνομετρικός έλεγχος γωνιών.

Ός γνωστόν, διά τής χρησιμοποίησεως τών τριγωνομετρικών σχέσεων είναι δυνατόν νά μετατραπή ό έλεγχος γωνιών εις έλεγχον μηκών (τριγωνομετρικός έλεγχος). Ή δυνατότης αύτή έξασφαλίζει μεγάλην άκρίβειαν εις τήν μέτρησιν τών γωνιών, ή όποία δέν είναι δυνατόν νά έπι-

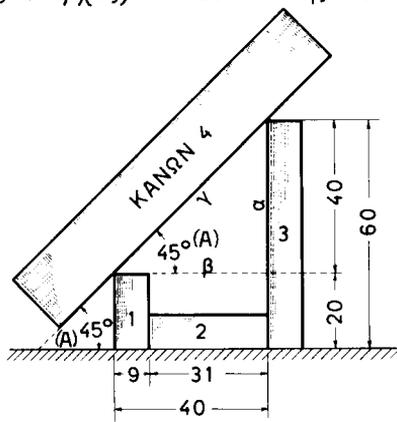


Σχ. 4·3 α.

τευθής διά τών όργάνων άπ' εύθείας μετρήσεως. Ό τριγωνομετρικός έλεγχος γωνιών είναι δυνατόν νά γίνη διά τοϋ κανόνος έφαπτομένων και τοϋ κανόνος ήμιτόνων και προτύπων κυλίνδρων.

#### α) Κανόν έφαπτομένων.

Έπί έπιπέδου έπιφανείας (π.χ. πλακός έφαρμογής) τοπο-



Σχ. 4·3 β.

Κανόν έφαπτομένων.

θετοῦνται πρότυπα πλακίδια, τὰ 1, 2, 3, καθὼς καὶ κανὼν ἀκριβείας, 4 (σχ. 4.3β). Ἐκ τῆς τριγωνομετρίας γνωρίζομεν ὅτι (σχ. 4.3α):  $\epsilon\phi A = \alpha/\beta$ :

Διὰ τῆς συνθέσεως ἄρα διαφόρων μηκῶν ( $\alpha$ ) καὶ ( $\beta$ ) τῆ βοήθεια τῶν προτύπων πλακιδίων, δυνάμεθα νὰ κατασκευάσωμε διαφόρους γωνίας (A).

### Παράδειγμα.

Ἐστω ὅτι θέλομε νὰ σχηματίσωμε γωνίαν  $45^\circ$ . Εἶναι γνωστόν ὅτι  $\epsilon\phi 45^\circ = 1$ . Ἐπομένως  $\alpha = \beta$ .

Ἐκλέγομε π.χ. τὸ μήκος τοῦ πλακιδίου 1 = 20 mm, τὸ δὲ μήκος τοῦ πλακιδίου 3 = 60 mm. Ζητεῖται νὰ προσδιορισθῇ τὸ μήκος τοῦ πλακιδίου 2.

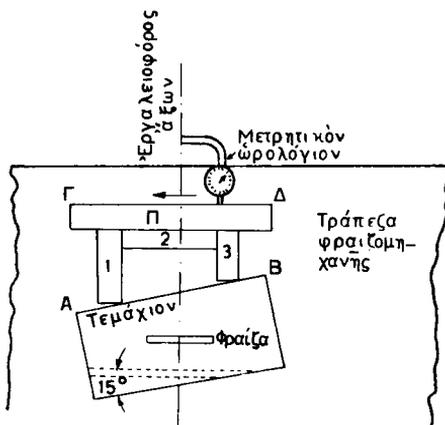
Ἐπειδὴ τὸ πλάτος τῶν πλακιδίων εἶναι 9 mm, τὸ μήκος τοῦ πλακιδίου 2, ὡς προκύπτει καὶ ἐκ τοῦ σχήματος 4.3α, θὰ ἰσοῦται πρὸς  $40 - 9 = 31$  mm.

### Ἐφαρμογὴ χρησιμοποίησεως κανόνος ἐφαπτομένων.

Θέλομεν εἰς πλάκα σχήματος παραλληλεπιπέδου νὰ διανοίξωμε μὲ ἀκρίβειαν ἐπὶ φραιζομηχανῆς αὐλακα διατεταγμένην ὑπὸ γωνίαν  $15^\circ$  ὡς πρὸς τὴν ἀκραιάν πλευρὰν (AB). Ἐξυπακούεται ὅτι ἡ ἐπιφάνεια (AB) τῆς πλακὸς εἶναι ἐπίσης κατειργασμένη μὲ ἀκρίβειαν.

### Τρόπος ἐργασίας.

Προσδένομε κατ' ἀρχὴν τὴν πλάκα (Π) ἐπὶ τῆς τραπέζης τῆς φραιζομηχανῆς (σχ. 4.3γ) καὶ δι' ἐνὸς μετρητικοῦ ὥρολογίου, στερεωμένου μέσω βραχίονος ἐπὶ τοῦ ἐργαλειοφόρου ἄξονος ἐλέγχομεν, ὥστε ἡ πλευρὰ (ΓΔ)



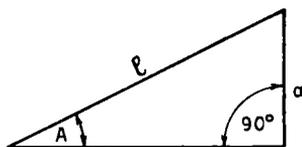
Σχ. 4.3γ.

Πρακτικὴ ἐφαρμογὴ κανόνος ἐφαπτομένων.

νά είναι κάθετος επί τόν άξονα τοῦ εργαλειοφόρου άξονος. Κατόπιν σχηματίζομε διά τῆς μεθόδου τοῦ κανόνος τῶν έφαπτομένων γωνίαν  $15^\circ$ , χρησιμοποιούντες ὡς κανόνα τήν πρὸς έπεξεργασίαν πλάκα. Διά τοῦ τρόπου αὐτοῦ ἡ αὐλαξ θά κοπῆ εἰς τήν έπιθυμητὴν κλίσιν με μεγάλην ακρίβειαν.

β) *Κανὼν ἡμιτόνων.*

Διά τόν αὐτὸν σκοπὸν χρησιμοποιεῖται καὶ ὁ λεγόμενος κανὼν ἡμιτόνων. Καὶ εἰς τήν περίπτωσιν αὐτὴν χρησιμοποιοῦμε πρότυπα πλακίδια (I) καὶ ἓνα πρότυπον κανόνα (II) ὠρισμένου μήκους ( $l$ ). Ὡς μήκος ( $l$ ) τοῦ κανόνος ἡμιτόνων ὁρίζεται ἡ απόστασις τῶν κέντρων τῶν δύο κυλίνδρων (1) καὶ (2), οἱ ὁποῖοι εὐρίσκονται ἐπὶ τῶν ἄκρων τοῦ (σχ. 4·3δ).



Σχ. 4·3δ.

γνωστὸν ὅτι τὸ ἡμίτονον μιᾶς γωνίας ( $A$ ) δίδεται ὑπὸ τῆς σχέσεως:  $\eta\mu A = \alpha/l$  (σχ. 4·3δ).

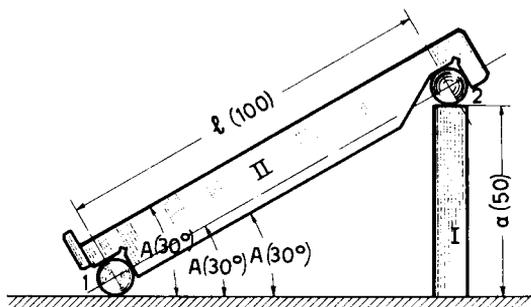
Ἐκ τῶν τριῶν στοιχείων δίδονται:

- Ἡ γωνία, ἐπομένως τὸ ἡμίτονον ( $A$ ).
- Τὸ μέγεθος ( $l$ ), τὸ ὁποῖον εἶναι συνήθως 100 ἢ 200 mm.

Τὸ ζητούμενον δὲ εἶναι τὸ μήκος τοῦ πλακιδίου (I), τὸ ὁποῖον ἰσοῦται με  $l \cdot \eta\mu A$ .

*Παράδειγμα :*

Ἐστω ὅτι διαθέτομε πρότυπον κανόνα 100 mm καὶ θέλομε δι' αὐτοῦ νὰ σχηματίσωμε γωνίαν  $A = 30^\circ$ .



Σχ. 4·3ε.

Κανὼν ἡμιτόνων.

*Λύσις :*

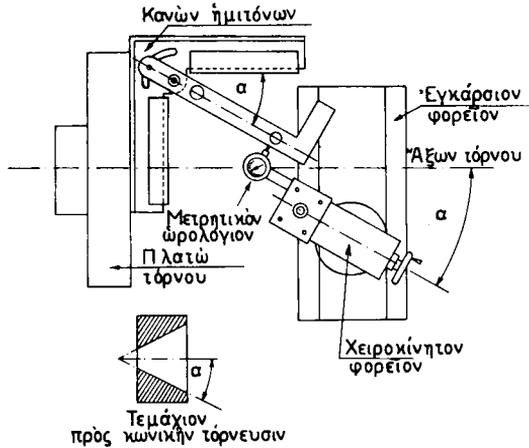
Γνωρίζομεν ὅτι  $\eta\mu 30^\circ = 1/2$ .

Ἄρα τὸ μήκος τοῦ πλακιδίου (I) πρέπει νὰ ἰσοῦται με :

$$l \eta \mu 30^\circ = 100 \times 1/2 = 50 \text{ mm.}$$

Ός φαίνεται και έκ του σχήματος 4.3 β ο έλεγχος γωνιών διά του κανόνος ήμιτόνων είναι απλούστερος του έλέγχου διά του κανόνος έφαπτομένων, διότι εις αυτόν έχομε νά όρίσωμεν ένα μόνον μήκος (ή τó πολύ δύο) άντι των τριών, πού άπαιτούνται εις τόν κανόνα έφαπτομένων.

*Χρησιμοποίησις κανόνος ήμιτόνων διά τήν ρύθμισιν τής κλίσεως εργαλειοφορείου τόρνου διά τήν κατασκευήν κώνου.*



Σχ. 4.3 στ.

Κωνική τόρνευσις τή βοηθεία κανόνος ήμιτόνων.

Εις τήν περίπτωσιν αυτήν χρησιμοποιείται ό κανών ήμιτόνων έν συνδυασμώ με όρθήν γωνίαν (σχ. 4.3 στ).

Ή έν λόγω γωνία έκτός τής άκριβοϋς της τιμής (γωνία  $90^\circ$ ) έχει και τας έσωτερικάς και έξωτερικάς έπιφανείας ( $EE' - ΓΓ'$ ) και ( $ZZ' - ΔΔ'$ ) παραλλήλους με άκρίβειαν ένός μικροϋ (σχ. 4.3 ζ).

Έπί τής γωνίας εύρίσκεται προσηρμοσμένος κανών ήμιτόνων με δυνατότητα ρυθμίσεως τής κλίσεως διά περιστροφής περι τó σημείον (M) και σταθεροποίησεως κατόπιν εις τó σημείον (N).

Ό κανών φέρι δύο κυλίνδρους τής αύτής διαμέτρου και άκριβείας κατασκευής 1 μ. (μικροϋ), οί όποιοι άπέχουν μεταξύ των άπόστασιν (L).

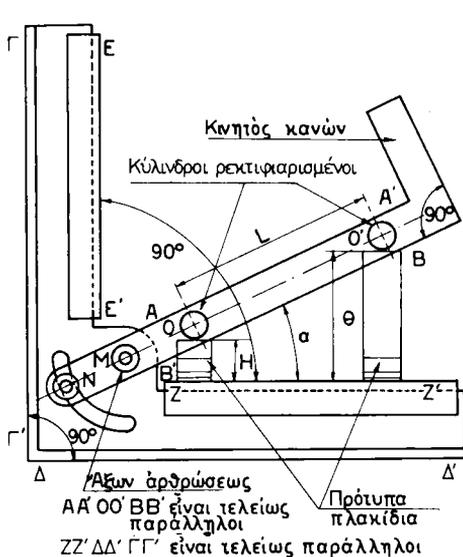
Αί πλευραί του κανόνος ( $AA'$ ) και ( $BB'$ ) είναι παράλληλοι με τόν άξονα ( $OO'$ ) των κυλίνδρων με μεγάλην άκρίβειαν.

Άφοϋ σταθεροποιηθῆ ό κανών εις τήν έπιθυμητήν γωνίαν, τοποθετείται μία πλευρά τής όρθής γωνίας επί τής έπιφανείας του πλατώ του τόρνου (σχ. 4.3 στ). Στρέφεται κατόπιν τó χει-

ροκίνητον φορείον του τόρνου τόσον, ὥστε μετατιθέμενον νὰ δεικνύῃ τὸ ἐπ' αὐτοῦ στερεωμένον μετρητικὸν ὥρολόγιον τὴν αὐτὴν ἔνδειξιν.

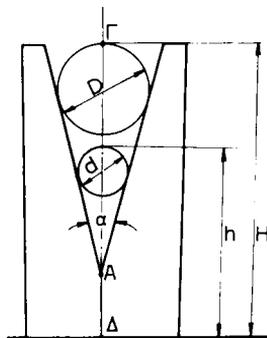
γ) Τριγωνομετρικὸς ἔλεγχος γωνιῶν τῆ βοηθεία προτύπων κυλίνδρων.

Ὡρισμέναι κατασκευαὶ φέρουν ἐνίοτε εἰσεχούσας γωνίας, ὁ-



Σχ. 4.3 ζ.

Κατασκευή γωνίας διὰ κανόνος ἡμιτόνων.



Σχ. 4.3 η.

Ἐλεγχος γωνίας διὰ προτύπων κυλίνδρων.

πότε καὶ παρουσιάζονται δυσκολίαι διὰ τὴν μέτρησιν αὐτῶν. Εἰς τὰς περιπτώσεις αὐτὰς γίνεται χρῆσις τῶν προτύπων κυλίν-

δρων.

Ἐστω π.χ. ὅτι θέλομε νὰ μετρήσωμε τὴν εἰσεχούσαν ἐπίπεδον γωνίαν (α) τοῦ σχήματος 4.3 η.

Πρὸς τοῦτο χρησιμοποιοῦμε τοὺς προτύπους κυλίνδρους διαμέτρου (D) καὶ (d). Τὰ ὕψη (H) καὶ (h) μετροῦνται διὰ μετρητικοῦ ὥρολογίου καὶ προτύπων πλακιδίων παρεμφερῶν ὕψων.

Ἐκ τοῦ σχήματος 4.3 η ἔχομεν:

$$H = \Gamma A + A\Delta = \frac{D}{2} + \frac{D}{2\eta\mu \alpha/2} + A\Delta$$

$$h = \frac{d}{2} + \frac{d}{2\eta\mu \alpha/2} + A\Delta, \quad \text{άρα}$$

$$H - h = \frac{D}{2} - \frac{d}{2} + \left(\frac{D}{2} - \frac{d}{2}\right) \frac{1}{\eta\mu \alpha/2} \quad \eta$$

$$\eta\mu \alpha/2 = \frac{D - d}{2(H - h) - (D - d)}.$$

Διά του τρόπου αυτού μετρούντες μόνον τὰ ὕψη (H) καὶ (h) καὶ μὲ γνωστὰ ἐκ τῶν προτέρων τὰ (D) καὶ (d) δυνάμεθα νὰ ὑπολογίσουμε μὲ ἀκρίβειαν τὴν γωνίαν ( $\alpha/2$ ) καὶ κατ' ἀκολουθίαν τὴν ( $\alpha$ ).

Ὡς δεύτερον παράδειγμα χρησιμοποίησεως πάλιν τῶν προτύπων κυλίνδρων διὰ τὴν μέτρησιν γωνιῶν ἔχομε τὸν τόρμον τῆς « χελιδονουρᾶς ».

Ὁ τόρμος αὐτὸς συνήθως χρησιμοποιεῖται ὡς εὐθυντηρία (ὄδηγός) ἀκριβείας εἰς τὰς ἐργαλειομηχανὰς (τόρνος, φραιζομηχανή, πλάνη κ.λπ.).

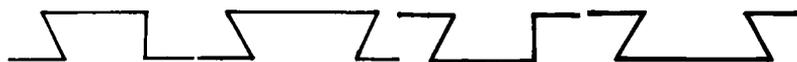
Διακρίνομε 4 παραλλαγὰς του :

Τὸν ἀπλοῦν ἀρσενικὸν τόρμον (σχ. 4.3 θ).

Τὸν διπλοῦν ἀρσενικὸν τόρμον (σχ. 4.3 ι).

Τὸν ἀπλοῦν θηλυκὸν τόρμον (σχ. 4.3 κ).

Τὸν διπλοῦν θηλυκὸν τόρμον (σχ. 4.3 λ).



Σχ. 4.3 θ.

Σχ. 4.3 ι.

Σχ. 4.3 κ.

Σχ. 4.3 λ.

Ἐστω λοιπὸν ἡ διπλῆ θηλυκὴ χελιδονουρὰ τοῦ σχήματος 4.3 μ, τῆς ὁποίας ζητεῖται ὁ καθορισμὸς τῆς ἀποστάσεως  $\lambda = (AB)$ . Ἡ ἀπόστασις αὐτὴ λόγω κατασκευῆς δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ μετρηθῆ μὲ μετρητικὸν ὄργανον. Ἡ γωνία τῆς χελιδονουρᾶς λαμβάνεται κατ' ἀρχὴν γνωστὴ καὶ ἀκριβῆς (ἔστω  $\alpha$  μοιρῶν). Ἐν συνεχείᾳ ἐκλέγονται δύο πρότυποι κύλινδροι γνωστῆς διαμέτρου καὶ τοποθετοῦνται ὡς φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 4.3 ν. Μετρεῖται ἀκολουθῶς ἡ ἀπόστασις ( $\kappa$ ) εἴτε διὰ παραθέσεως προτύπων πλακιδίων (σχ. 4.3 ν), εἴτε μὲ ἄλλο ὄργανον.

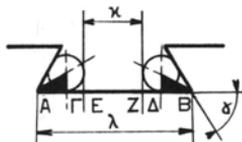
Ή διάσταση (λ) τότε προκύπτει έκ τής σχέσεως :

$$\lambda = \kappa + (\Gamma\text{E}) + (\text{Z}\Delta) + (\text{A}\Gamma) + (\Delta\text{B}).$$

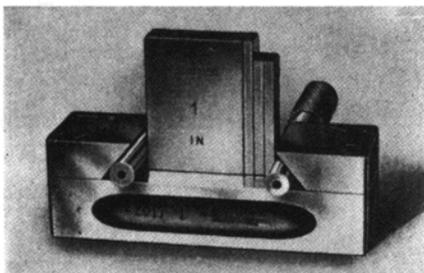
Άλλά  $(\Gamma\text{E}) = d/2 = \text{Z}\Delta$  καί  $(\text{A}\Gamma) = (\Delta\text{B}) = d/2 \cdot \sigma\varphi \alpha/2$ .

Άντικαθιστῶντες ἔχομε  $\lambda = \kappa + (2 \cdot d/2) + 2(d/2 \cdot \sigma\varphi \alpha/2)$ .

$$\lambda = \kappa + d (1 + \sigma\varphi \alpha/2).$$



Σχ. 4·3 μ.



Σχ. 4·3 ν.

Έφαρμόζοντες τὰ άνωτέρω, έάν  $d = 8 \text{ mm}$  καί  $\alpha = 60^\circ$  ( $\sigma\varphi 60^\circ = 1,732$ ) καί  $(\kappa) = 31,144 \text{ mm}$ , τότε ἡ άπόσταση (λ) ίσοῦται μέ :

$$\lambda = 31,144 + 8(1 + 1,732)$$

$$= 31,144 + 21,856$$

$$\text{ἢ } \lambda = 53,000 \text{ mm.}$$

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 5

### ΕΛΕΓΧΟΣ ΟΔΟΝΤΟΤΡΟΧΩΝ

#### 5·1 Γενικά.

Τὰ στοιχεῖα, πού πρέπει νὰ ἐλέγχωνται εἰς ἓνα ὀδοντοτροχόν, ὅπως θὰ ἀναφέρωμε παρακάτω, εἶναι :

— Ἡ ὀρθή διαιρέσεις τῆς ἀρχικῆς περιφερείας (βῆμα), τὸ πᾶχος τῶν ὀδόντων, τὸ πλάτος τῶν διακένων, ἡ κατατομή τῶν ὀδόντων, ἡ ἐκκεντρότης τῶν ὀδοντοτροχῶν κ.λπ.

#### 5·2 Ἐλεγχος ὀρθῆς διαιρέσεως τῆς ἀρχικῆς περιφερείας.

Ὡς γνωστόν, ἡ ὀρθή καὶ ἀκριβῆς διαιρέσεις τῆς ἀρχικῆς περιφερείας εἰς ἀκέραιον ἀριθμὸν ἴσων μερῶν (βῆμα) ἔχει μεγάλην σημασίαν, διότι ἄνευ αὐτῆς δὲν εἶναι δυνατὴ χάραξις ὀδοντοτροχοῦ.

Ἡ διαιρέσις γίνεται διὰ χρησιμοποίησεως συσκευῆς, ἡ ὁποία ὀνομάζεται *διαιρέτης* (βλ. Μηχ. Τεχν. Τόμ. Β').

Διὰ τὴν εὕρεσιν ὁμως τοῦ σφάλματος διαιρέσεως τῆς ἀρχικῆς περιφερείας γίνεται χρῆσις πάλιν τῆς ἰδίας μὲν συσκευῆς τοῦ διαιρέτου, ἐφωδιασμένης ὁμως καὶ δι' ἑνὸς μετρητικοῦ ὥρολογίου.

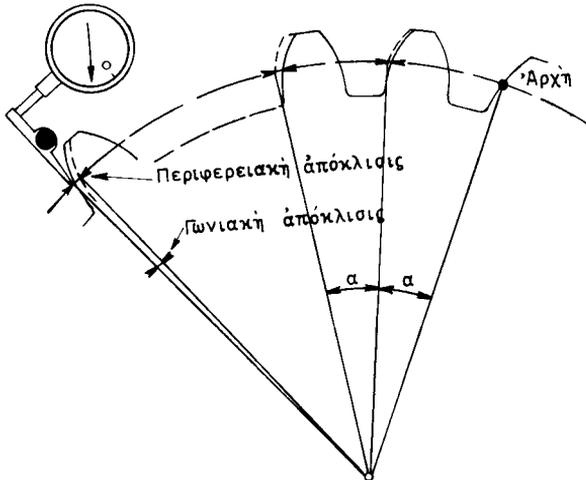
Ἡ μέθοδος εἶναι ἡ ἀκόλουθος :

Στερεοῦται κατ' ἀρχὴν ὁ ἄξων τοῦ ὀδοντοτροχοῦ ἐπὶ μιᾷ βάσει, ὥστε νὰ περιστρέφεται ἐλευθέρως. Τὸ μετρητικὸν ὥρολόγιον τοποθετεῖται ἐπίσης *σταθερῶς* ἐπὶ τῆς βάσεως καὶ εἰς τοιαύτην θέσιν, ὥστε νὰ δύναται κάθε φοράν ὁ ἐπαφεύς του νὰ ἐφάπτεται τῆς κατατομῆς τοῦ ὀδόντος εἰς τὴν περιοχὴν τῆς ἀρχικῆς περιφερείας (σχ. 5·2 α).

Ἀρχικῶς ρυθμίζεται τὸ ὥρολόγιον, ὥστε διὰ μίαν θέσιν τοῦ τροχοῦ τοῦτο νὰ ἔχη ἑνδειξιν μηδέν. Περιστρέφεται ἐν συνεχείᾳ ὁ τροχὸς κατὰ τὸ θεωρητικὸν γωνιακὸν βῆμα ( $\alpha = \frac{360^\circ}{Z}$ ), τίθεται τὸ στέλεχος πάλιν εἰς τὴν αὐτὴν περιοχὴν τῆς κατατομῆς τοῦ ὀδόντος καὶ ἐλέγχεται ἡ τυχούσα ἀπόκλισις ἐκ τῆς μηδενικῆς θέ-

σεως, ή όποία έχει προηγουμένως έπισημανθή. Το πείραμα έπαναλαμβάνεται διά περιστροφής του τροχού έκάστοτε κατά το σταθερόν γωνιακόν βήμα, μέχρις έξαντλήσεως όλοκλήρου τής περιστροφής του τροχού. Διά του τρόπου αυτού έπισημαίνονται συγκριτικώς αί απόκλισεις, θετικάί ή άρνητικάί, του όργάνου και έλέγχεται ούτω ή διαίρεσις τής άρχικής περιφερείας.

Ή μέθοδος αύτή άπαιτεί πολύν χρόνον και εφαρμόζεται μόνον, όταν πρόκειται δι' όδοντοτροχούς μηχανισμών άκριβείας.



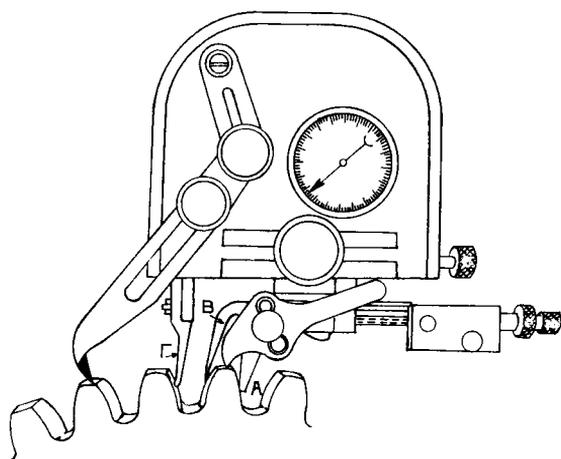
Σχ. 5 · 2 α.

### Εύρεσις μεμονωμένων σφαλμάτων βήματος.

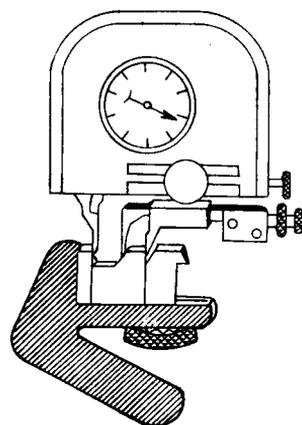
Τό σφάλμα βήματος μετρείται επί τής άρχικής περιφερείας. Διά τόν έλεγχον χρησιμοποιείται ειδικόν όργανον, όπως αύτό του σχήματος 5 · 2 β. Το άκρον (Α) του στηρίγματος και τό άκρον (Β) του έπαφώς τοποθετοϋνται περίπου εις την θέσιν τής άρχικής περιφερείας τή βοήθεια ενός συστήματος μοχλών. Το στηρίγμα (Γ) με τό έλατήριόν του διατηρεί συνεχή και έπαρκή έπαφήν του σημείου (Α) μετά τής πλευρικής κατατομής του έλεγχομένου έκάστοτε όδόντος. Ό έπαφεύς (Β) συνδέεται με μετρητικόν ώρολόγιον άκριβείας μικροϋ. Διά νά έχωμε τās άπολύτους τιμάς του σφάλματος, ρυθμίζομε τό όργανον με ένα έλεγ-

κτῆρα ἀντιπροσωπεύοντα τὸ θεωρητικὸν βῆμα, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 5.2 γ.

Ἔτσι εἰς κάθε μέτρησιν ὀδόντος ἐλέγχεται πόσον ἀποκλίνει ἢ βελόνη τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου ἐκ τῆς θέσεως (0). Ἡ ἀπόκλισις αὐτὴ δίδει τὸ ἐκάστοτε σφάλμα τοῦ βήματος εἰς τὴν ὑπ' ὄψει θέσιν.



Σχ. 5.2 β.



Σχ. 5.2 γ.

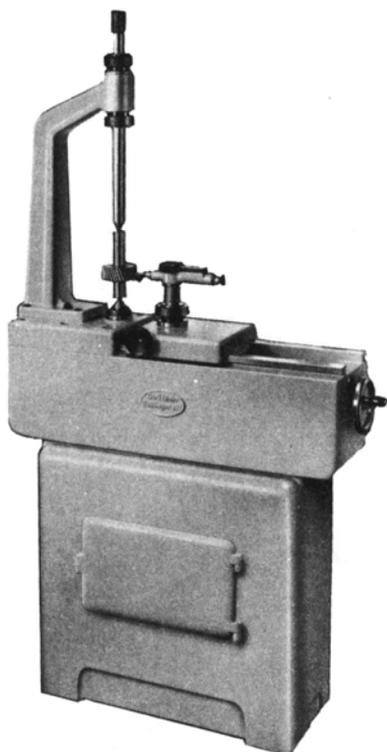
### 5.3 Ἐλεγχος ἐκκεντρότητας οδοντοτροχού.

Ἐκκεντρότητα θεωρητικῶς ὀνομάζομε τὴν ἀπόστασιν μεταξὺ τοῦ γεωμετρικοῦ ἄξονος τοῦ οδοντοτροχοῦ καὶ τοῦ πραγματικοῦ ἄξονος περιστροφῆς του.

Ἡ μέτρησις τῆς ἐκκεντρότητας γίνεται μὲ τὴν βοήθειαν τοῦ εἰκονιζομένου εἰδικοῦ ὄργανου εἰς τὸ σχῆμα 5.3 α.

Τὸ ὄργανον αὐτὸ οὐσιαστικὰ ἀποτελεῖται ἀπὸ μίαν βάσιν, εἰς τὴν ὁποίαν στερεοῦται ὁ ὑπὸ δοκιμὴν οδοντοτροχὸς (A) καὶ ἀπὸ τὴν ἰδιοσυσκευὴν (B), ἐπὶ τῆς ὁποίας προσαρμύζεται μετρητικὸν ὥρολόγιον (E). Εἰς τὸ ἄκρον τοῦ κινητοῦ στελέχους τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου προσαρμύζεται κυλινδρῖσκος (Γ), διαμέτρου (d) ἢ σφαῖρα τῆς αὐτῆς διαμέτρου (σχ. 5.3 β).

Ἡ ἀρχὴ λειτουργίας τοῦ ὄργανου εἶναι ἡ ἑξῆς:



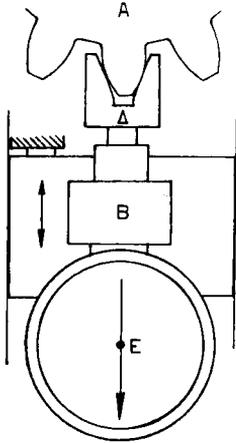
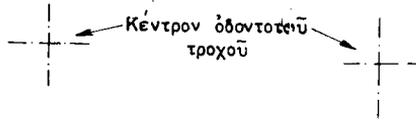
Σχ. 5 · 3 α.

Σταθεροποιείται πρώτον ἡ ἰδιοσυσκευὴ κατὰ τρόπον, ὥστε ὁ κυλινδρῖσκος (Γ) νὰ ἐφαρμόζη ἐκάστοτε ἐπὶ τῶν διακένων τῶν ὀδόντων τοῦ ὑπὸ ἔλεγχον ὀδοντοτροχοῦ. Εἰς μίαν τυχοῦσαν θέσιν τοῦ τροχοῦ τοποθετεῖται ὁ κυλινδρῖσκος καὶ ρυθμίζεται ἡ βελόνη τοῦ ὄργανου, ὥστε νὰ εὑρίσκειται εἰς τὴν θέσιν μηδέν. Ἐν συνεχείᾳ ἀπομακρύνεται τὸ κυλινδρῖσκον ἄκρον ἐκ τοῦ διακένου τοῦ ὀδόντος τῆ βοήθεια ἀναστολέως, στρέφεται ὁ τροχὸς κατὰ ἓνα βῆμα, εἰς δὲ τὴν νέαν θέσιν ἐπανατοποθετεῖται ὁ κυλινδρῖσκος (Γ) διὰ χαλαρώσεως τοῦ ἀναστολέως καὶ κατόπιν ἐλέγχεται ἡ θέσις τῆς βελόνης. Ἐὰν ἡ βελόνη ἐξακολουθῇ νὰ εὑρίσκειται εἰς τὸ μηδέν καὶ εἰς τὴν νέαν θέσιν, τότε σημαίνει ὅτι δὲν ὑφίσταται ἐκκεντρότης. Ἐὰν ὁμως ἡ βελόνη

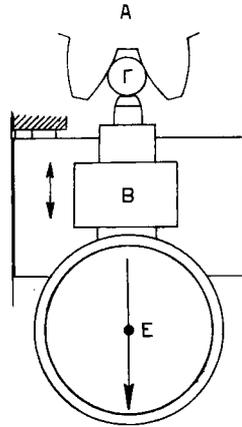
κινηθῆ ἀριστερὰ ἢ δεξιὰ τοῦ μηδενός, αὐτὸ σημαίνει ὅτι ὑφίσταται ἐκκεντρότης.

Κατ' αὐτὸν τὸν τρόπον διὰ τοῦ διαδοχικοῦ ἐλέγχου ὄλων τῶν διακένων τῶν ὀδόντων τοῦ τροχοῦ μετρεῖται ἡ συνολικὴ διακύμανσις καὶ ἐξ αὐτῆς εὑρίσκειται ἡ τιμὴ τῆς ἐκκεντρότητος ὡς ἡ ἡμιδιαφορὰ τῶν ἀκραίων τιμῶν τῶν ἐν λόγῳ ἀποκλίσεων.

Τὸ αὐτὸ ὄργανον φέρει καὶ μίαν ἄλλην παραλλαγὴν. Ἐντὶ τοῦ κυλινδρῖσκου (Γ) ἡ τῆς σφαίρας τοποθετεῖται εἰς τὸ ἄκρον τοῦ κινητοῦ στελέχους *δίχαλον* (Δ) καὶ κατ' αὐτὸν τὸν τρόπον ὁ ἔλεγχος δὲν γίνεται μὲ τὰ διάκενα τοῦ τροχοῦ, ἀλλὰ μὲ αὐτοὺς τοῦτους τοὺς ὀδόντας τοῦ ὀδοντοτροχοῦ (σχ. 5 · 3 γ).



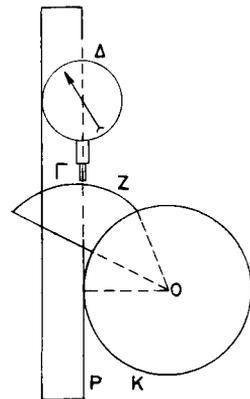
Σχ. 5.3β.



Σχ. 5.3γ.

### 5.4 Έλεγχος τής κατατομής του ὀδόντος.

Σημείον εὐθείας (P) (σχ. 5.4 α), ἡ ὁποία κυλίνεται ἐπὶ ἑνὸς κύκλου χωρὶς νὰ ὀλισθαίνει, σχηματίζει κατὰ τὴν κίνησίν του καμπύλην, ἡ ὁποία καλεῖται *ἐξειλιγμένη* τοῦ κύκλου τούτου. Τὴν μορφήν αὐτὴν τῆς ἐξειλιγμένης ἔχει συνήθως ἡ πλευρική κατατομή ὀδόντων τῶν ὀδοντοτροχῶν. Ἐστω ὅτι ὁ κύκλος (K) εἶναι ἡ ὀρθή τομὴ ἑνὸς κυλίνδρου καὶ ὅτι ἡ εὐθεῖα (P) εἶναι ἡ πλευρὰ ἑνὸς κανόνος καὶ ἔστω ὅτι ἐπὶ τοῦ κανόνος αὐτοῦ εἶναι προσηρμοσμένον μετρητικὸν ὠρολόγιον (Δ) (σχ. 5.4 α), τοῦ ὁποίου ὁ ἐπαφεὺς (Γ) εὐρίσκεται ἀκριβῶς ἐπὶ τοῦ ἐπιπέδου τοῦ κύκλου. Ἐὰν ὑποθέσωμεν ὅτι ἡ καμπύλη ταυτίζεται μὲ τὴν μορφήν τῆς πλευρικῆς κα-



Σχ. 5.4 α.

τατομῆς τοῦ ὀδόντος καὶ θέλομε νὰ τὴν ἐλέγξωμε, θὰ παρακολουθήσωμε τὴν τυχόν κίνησιν τοῦ δείκτου τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου κατὰ τὴν κύλισιν τοῦ κανόνος (P) περὶ τὸν κύλινδρον (K). Ἐὰν ἡ ἐξειλιγμένη αὐτὴ (Z) εἶναι ἀκριβῆς, ὁ δείκτης τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου δὲν θὰ κινηθῆ καθόλου. Ἐὰν ὅμως τὸ σχῆμα τῆς ἐξειλιγμένης εἶναι ἐσφαλμένον, τότε τὸ σφάλμα τοῦτο θὰ δηλωθῆ μὲ τὴν ἀπόκλισιν τῆς βελόνης τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου ἀπὸ τὴν θέσιν (0).

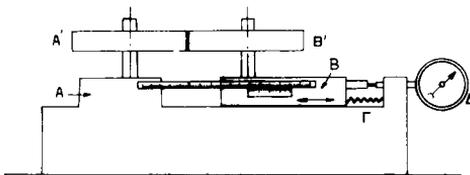
Ἐπὶ τῆς ἀνωτέρω ἀρχῆς διὰ τὴν εὐρεσιν τοῦ σφάλματος κατατομῆς τοῦ ὀδόντος τοῦ ὀδοντοτροχοῦ.

Ἄλλος τρόπος ἐλέγχου εἶναι δι' ὄργανον, εἰς τὸ ὁποῖον προβάλεται ὁ ὁδὸς ἐν μεγεθύνσει εἰς ὀθόνην καὶ συγκρίνεται πρὸς χαραγμένην ἐπὶ χάρτου καμπύλην ἀκριβοῦς μορφῆς, παρομοίου πρὸς τὸ σχῆμα 11·41 πού ἐλέγχει τὴν μορφήν σπειρωμάτων.

### 5·5 Σύνθετον ἀκτινικὸν σφάλμα ὀδοντοτροχοῦ.

Πολλάκις κρίνεται ἀναγκαία ἡ ἐκτίμησις τοῦ συνολικοῦ σφάλματος ἑνὸς ὀδοντοτροχοῦ, πού ὀφείλεται εἴτε εἰς σφάλμα τοῦ βήματός του εἴτε εἰς σφάλμα ἐκκεντρότητος εἴτε εἰς οἰονδήποτε ἄλλο καὶ τὸ ὁποῖον ἔχει ἐπίδρασιν εἰς τὴν λειτουργίαν του.

Εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν γίνεται χρῆσις ἑνὸς εἰδικοῦ ἐλεγκτικοῦ ὄργανου, τὸ ὁποῖον φέρει μετρητικὸν ὥρολόγιον (σχ. 5·5 α).



Σχ. 5·5 α.

Ἡ ἀρχή, εἰς τὴν ὁποίαν στηρίζεται τὸ ὄργανον αὐτό, εἶναι ἡ ἐμπλοκή τοῦ ὑπὸ ἔλεγχον ὀδοντοτροχοῦ πρὸς ἕνα πρότυπον τῶν αὐτῶν στοιχείων (σχ. 5·5 α).

Τὸ σφάλμα, τὸ ὁποῖον θὰ προκύψῃ, θὰ εἶναι ἀποτέλεσμα συνδυασμοῦ ὄλων τῶν σφαλμάτων τῆς ὀδοντώσεως.

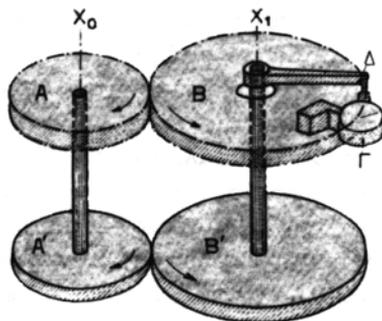
Διὰ τὴν ἐκτέλεσιν τοῦ ἐλέγχου αὐτοῦ τοποθετεῖται ὁ πρότυπος τροχὸς (A') ἐπὶ τοῦ ἀκινήτου τμήματος (A) μηχανισμοῦ, πού φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 5·5 α, ὁ δὲ πρὸς ἔλεγχον τροχὸς (B')

έπί τοῦ κινητοῦ τμήματος (B) αὐτοῦ. Τὸ κινητὸν τμήμα (B) μετὴν βοήθειαν έλατηρίου (Γ) ώθειται διαρκῶς πρὸς τὸ άκίνητον (A) καὶ τηρεῖται εἰς πλήρη έπαφήν μετὸν όδοντοτροχόν (A'). Αἱ παρατηρούμεναι διαφοραὶ μετροῦνται διὰ τοῦ μετρητικοῦ ώρολογίου (Δ).

### 5·6 Σύνθετον έφαπτομενικόν σφάλμα όδοντοτροχοῦ.

Τὸ σφάλμα αὐτὸ έχει μεγάλην επίδρασιν επί τῆς όμαλῆς περιστροφῆς τῶν όδοντοτροχῶν καὶ προκαλεῖται ὄχι μόνον ἀπὸ τὸ σύνολον τῶν σφαλμάτων διαιρέσεως τῆς όδοντώσεως, ἀλλὰ καὶ ἀπὸ ὅλα τὰ ἄλλα μεμονωμένα σφάλματα μορφῆς, στρεβλώσεως κ.λπ. Εἰς τὸ σχῆμα 5·6 α φαίνεται ἡ ἀρχή, ἐπί τῆς ὁποίας στηρίζεται τὸ ὄργανον έλέγχου αὐτοῦ τοῦ συνθέτου έφαπτομενικοῦ σφάλματος.

Ὁ πρὸς έλεγχον όδοντοτροχός (B) έμπλέκεται μετὸν πρότυπον τροχόν (A). Ἡ ἀπόστασις τῶν άξόνων ( $X_1 X_0$ ) εἶναι ἴση μετὴν θεωρητικῆν. Δύο δίσκοι (A') καὶ (B') μετὸ διαμέτρους ἀντιστοίχως ἴσας πρὸς τὰς ἀρχικὰς τῶν όδοντοτροχῶν συνιστοῦν τὸ θεωρητικόν ζεῦγος τῶν όδοντοτροχῶν. Ὁ όδοντοτροχός - πρότυπον (A) συνδέεται



Σχ. 5·6 α.

σταθερῶς μετὸν ἀντίστοιχον δίσκον (A') διὰ τοῦ άξονος ( $X_0$ ), ἐνῶ ὁ πρὸς έλεγχον όδοντοτροχός (B) δὲν συνδέεται σταθερῶς μετὸν ἀντίστοιχον δίσκον (B') διὰ τοῦ άξονος ( $X_1$ ). Ἐπομένως κατὰ τὴν περιστροφῆν τοῦ συστήματος ὁ όδοντοτροχός (A) κινεῖ τὸν (B) καὶ τὸν δίσκον (A'), ὁ ὁποῖος ἐν συνεχείᾳ κινεῖ τὸν δίσκον (B') λόγω τῆς συνεχοῦς έπαφῆς μετ' αὐτοῦ, χωρὶς ἢ κίνησις αὐτῆ τοῦ (B') νὰ έπηρεάζεται ἀπὸ τὴν κίνησιν τοῦ (B). Ἐὰν περιστραφῇ τὸ ζεῦγος τῶν όδοντοτροχῶν, τότε τὸ σύνθετον έφαπτομενικόν σφάλμα τοῦ έλεγχομένου τροχοῦ, ποῦ μετρεῖται ἐπί τῆς ἀρχικῆς περιφερείας τοῦ όδοντοτροχοῦ (B), θὰ εἶναι ἡ μεταβολὴ τῆς θέσεως τοῦ τροχοῦ (B) ἐν σχέσει πρὸς τὸν ἀντίστοιχον δίσκον

(B'). Είς τὸ σχῆμα 5·3 φαίνεται καὶ ἡ θέσις μετρητικοῦ ὥρολογίου, τὸ ὁποῖον δεικνύει αὐτὴν τὴν μεταβολὴν, ἐνῶ ταυτοχρόνως δίδει καὶ τὸ μέγεθος αὐτῆς. Τὸ μετρητικὸν τοῦτο ὥρολόγιον (Γ) στηρίζεται ἐπὶ τῆς ἄνω ἐπιφανείας τοῦ ὀδοντοτροχοῦ (B), τὸ δὲ ἄκρον τοῦ κινητοῦ του στελέχους εὐρίσκεται εἰς συνεχῆ ἐπαφὴν μετὰ τοῦ βραχιόνος (Δ), ὁ ὁποῖος εἶναι μονίμως στερεωμένος ἐπὶ τοῦ ἄξονος (X<sub>1</sub>). Ἐπομένως περιστρέφεται μὲ τὸν δίσκον (B'). Ἐφ' ὅσον δὲν ὑπάρχει σφάλμα, οἱ τροχοὶ καὶ οἱ δίσκοι στρέφονται μαζί, χωρὶς νὰ ἀλλάσση ἢ σχετικὴ θέσις τοῦ ὀδοντοτροχοῦ (B) ὡς πρὸς τὸν (B'), ἢ δὲ βελόνῃ τοῦ μετρητικοῦ ὥρολογίου παραμένει εἰς τὸ μηδέν, εἰς τὸ ὁποῖον τὴν ἔχομε ρυθμίσει ἀρχικῶς. Ἐὰν ὑπάρχη σφάλμα εἰς τὸν ὀδοντοτροχὸν (B), τότε ἀναλόγως τοῦ ἂν αὐτὸς καθυστερῆ ἢ προτρέχη τοῦ (B'), προκαλεῖ μετακίνησιν τῆς ἐνδείξεως τοῦ ὥρολογίου καὶ τοιοῦτοτρόπως ἐλέγχεται ὁ βαθμὸς τοῦ σφάλματος.

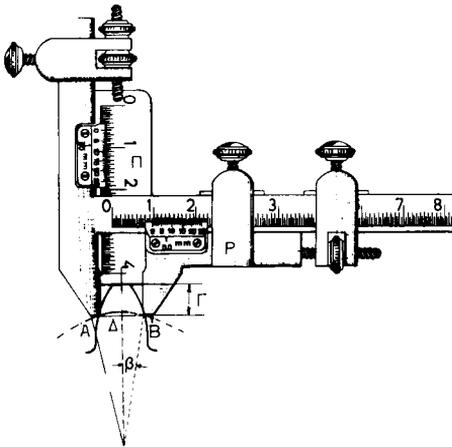
Εἰς τὸ σχῆμα 5·6 φαίνεται τμῆμα τοῦ ὄργανου μὲ τοὺς ὀδοντοτροχοὺς καὶ τοὺς δίσκους τῶν ἀρχικῶν περιφερειῶν.

Ἐπὶ τῆς ἀρχῆς αὐτῆς στηρίζονται διάφορα ὄργανα, πού μετροῦν τὸ σφάλμα αὐτό. Ἐν ἀντιθέσει πρὸς τὸ σύνθετον ἀκτινικὸν σφάλμα, ὅπου ὑπάρχει μία καὶ μόνον περίπτωσις σφάλματος, εἰς τὸ σύνθετον ἐφαπτομενικὸν σφάλμα ὑπάρχουν δύο περιπτώσεις σφάλματος ἀναλόγως τῆς φορᾶς περιστροφῆς τοῦ τροχοῦ. Κατὰ προτίμησιν τὸ σφάλμα τοῦτο μετρεῖται διὰ τὴν κανονικὴν περιστροφήν τοῦ ζεύγους τῶν ὀδοντοτροχῶν.

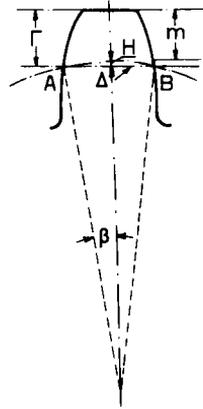
### 5·7 Έλεγχος τοῦ πάχους τοῦ ὀδόντος.

Ἡ μέτρησις τοῦ πάχους τοῦ ὀδόντος εἶναι δυνατὸν νὰ πραγματοποιηθῆ μὲ ἓνα εἰδικὸν παχύμετρον, ὅπως αὐτὸ τοῦ σχήματος 5·7α. Ἡ μέτρησις γίνεται ἐπὶ τῆς ἀρχικῆς περιφερείας τοῦ ὀδόντος, λαμβανομένης ὡς ἀφετηρίας τῆς περιφερείας κεφαλῶν (ἐξωτερικῶς). Ὁ βαθμονομημένος κανὼν (Π), ὁ ὁποῖος εἶναι κάθετος ἐπὶ τὸ κυρίως παχύμετρον (P), χρησιμεύει διὰ τὴν στήριξιν τοῦ ὄργανου ἐπὶ τῆς κορυφῆς τῆς κεφαλῆς τοῦ πρὸς μέτρησιν ὀδόντος εἰς τρόπον, ὥστε τὰ ἄκρα τῶν ραμῶν τοῦ παχυμέτρου (P) νὰ εὐρίσκωνται εἰς τὸ ὕψος τῆς ἀρχικῆς περιφερείας τοῦ ὀδοντοτροχοῦ.

Διὰ τοῦ παχυμέτρου τούτου δὲν μετρεῖται τὸ τόξον τῆς

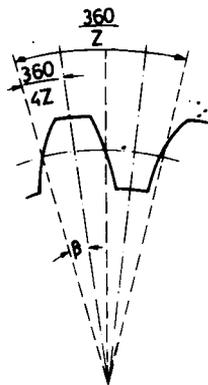


Σχ. 5·7 α.



Σχ. 5·7 β.

ἀρχικῆς περιφερείας (AB) (σχ. 5·7 β), ποὺ εἶναι τὸ πραγματικὸν τοῦ ὀδόντος, ἀλλὰ ἡ ἀντίστοιχος χορδῆ. Πρέπει συνεπῶς νὰ γίνῃ κάποια ἀναγωγή. Εἰς τὰ ἐπόμενα θὰ περιγράψωμε πῶς γίνεται αὐτὴ ἡ ἀναγωγή, ὥστε διὰ τῆς μετρήσεως τῆς χορδῆς (Δ) νὰ ἐλέγχεται ἐμμέσως τὸ μῆκος τοῦ τόξου (AB). Δεδομένα τοῦ ὀδοντοτροχοῦ εἶναι ὁ ἀριθμὸς τῶν ὀδόντων (z) καὶ τὸ μοντούλ (m). Ἀπὸ αὐτὰ ἐξαρτῶνται τόσον τὸ μέγεθος (Δ) (ἡ χορδῆ), ὅσον καὶ τὸ μέγεθος (Γ) (ἡ ἀπόστασις ἀπὸ τῆς κορυφῆς μέχρι τῶν σημείων ἐπαφῆς τῶν ραμφῶν τοῦ παχυμέτρου).



Σχ. 5·7 γ.

Οἱ τύποι, ποὺ μᾶς δίδουν τὸ (Γ) καὶ (Δ) συναρτήσῃ τῶν μεγεθῶν (m) καὶ (z), εἶναι οἱ ἀκόλουθοι:

$$\Gamma = \frac{m \cdot z}{2} (1 - \sigma \nu \beta) + m.$$

$$\Delta = m \cdot z \eta \mu \beta, \quad \delta \text{που } \beta = 90/z \text{ (σχ. 5·7 γ).}$$

Π Ι Ν Α Κ 4

z	Δ	Γ	z	Δ	Γ	z	Δ	Γ	z	Δ	Γ
6	1,5529	1,1022	26	1,5698	1,0237	46	1,5705	1,0134	66	1,5706	1,0094
7	1,5568	1,0873	27	1,5699	1,0228	47	»	1,0131	67	»	1,0092
8	1,5607	1,0769	28	1,5700	1,0220	48	»	1,0129	68	»	1,0091
9	1,5628	1,0684	29	1,5700	1,0213	49	»	1,0126	69	1,5707	1,0090
10	1,5643	1,0816	30	1,5701	1,0208	50	»	1,0123	70	»	1,0088
11	1,5654	1,0559	31	1,5701	1,0199	51	1,5706	1,0121	71	»	1,0087
12	1,5663	1,0514	32	1,5702	1,0193	52	»	1,0119	72	»	1,0086
13	1,5670	1,0474	33	1,5702	1,0187	53	»	1,0117	73	»	1,0085
14	1,5675	1,0440	34	1,5702	1,0181	54	»	1,0114	74	»	1,0084
15	1,5679	1,0411	35	1,5702	1,0176	55	»	1,0112	75	»	1,0083
16	1,5683	1,0385	36	1,5703	1,0171	56	»	1,0110	76	»	1,0081
17	1,5686	1,0362	37	1,5703	1,0167	57	»	1,0108	77	»	1,0080
18	1,5688	1,0342	38	1,5703	1,0162	58	»	1,0106	78	»	1,0079
19	1,5690	1,0324	39	1,5704	1,0158	59	»	1,0105	79	»	1,0078
20	1,5692	1,0308	40	1,5704	1,0154	60	»	1,0102	80	»	1,0077
21	1,5694	1,0294	41	1,5704	1,0150	61	»	1,0101		κ.λπ.	
22	1,5695	1,0281	42	1,5704	1,0147	62	»	1,0100			
23	1,5696	1,0268	43	1,5705	1,0143	63	»	1,0098			
24	1,5697	1,0257	44	»	1,0140	64	»	1,0097			
25	1,5698	1,0247	45	»	1,0137	65	»	1,0095			

Ο Πίναξ 4 μᾶς δίδει έτοιμους τᾶς τιμᾶς (Γ) καὶ (Δ) συναρτήσῃ τοῦ (m) (μὲ τιμὴν  $m = 1$ ). Διὰ πολλαπλασιασμοῦ τῶν τιμῶν τοῦ Πίνακος ἐπὶ τὴν ἐκάστοτε τιμὴν τοῦ module εὐρίσκονται αὐαὶ ἀντίστοιχοι τιμαὶ (Γ) καὶ (Δ) καὶ ἐλέγχονται μὲ τᾶς ἐπ' εὐθείας μετρουμένας.

### Παράδειγμα.

Δίδεται πρὸς ἔλεγχον ὀδοντοτροχὸς μὲ  $z = 12$  καὶ  $m = 18$ .

Βάσει τοῦ Πίνακος 4 εὐρίσκομε διὰ  $z = 12$  καὶ  $m = 1$ :

$\Gamma = 1,0514 \text{ mm}$  καὶ  $\Delta = 1,5663 \text{ mm}$ , ὁπότε διὰ  $m = 18$ :

$\Gamma = 18,92 \text{ mm}$  καὶ  $\Delta = 28,19 \text{ mm}$ .

Διὰ νὰ εἶναι λοιπὸν σωστὸν τὸ πάχος τοῦ δόντος, πού ἔχει κατασκευασθῆ μὲ ἐξειλιγμένην, πρέπει εἰς τὸ παχύμετρον μὲν (Ρ) νὰ ἀναγνωσθῆ ἔνδειξις  $\Delta = 28,19 \text{ mm}$ , εἰς δὲ τὸ παχύμετρον (Π) ἢ ἔνδειξις  $\Gamma = 18,92 \text{ mm}$ . Οἰαδήποτε παρέκκλισις ἀπὸ τᾶς τιμᾶς αὐτὰς προδίδει σφάλμα εἰς τὸ πάχος τοῦ δόντος.

Ἐφαρμόζοντας τοὺς προηγουμένους τύπους ἔχομεν:

$$\Gamma = \frac{m \cdot z}{2} (1 - \text{συν}\beta) + m = \frac{18 \times 12}{2} (1 - 0,9914) + 18 =$$

$$108 \times 0,0086 + 18 = 0,9288 + 18 = 18,92 \text{ mm},$$

$$\text{καὶ } \Delta = m \cdot z \cdot \eta\mu\beta = 18 \times 12 \times 0,1305 = 28,19 \text{ mm}.$$

Ὁ τρόπος αὐτὸς ἐλέγχου τοῦ πάχους τοῦ δόντος δὲν εἶναι πάντοτε ἀπολύτως ἀκριβής, καθ' ὅσον μία κακὴ τόννευσις τοῦ κυλίνδρου τῶν κεφαλῶν τῶν ὀδόντων νοθεύει τὴν μέτρησιν. Διὰ μεγάλα ὁμως module παρουσιάζει ἀρκετὴν ἀκρίβειαν.

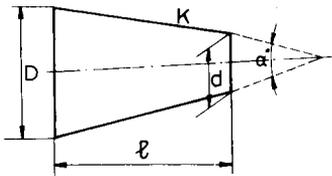
Πάντως πρὸ τοῦ ἐλέγχου τούτου πρέπει νὰ ἐλεγχθῆ ἡ ἔξωτερικὴ διάμετρος τοῦ ὀδοντοτροχοῦ καὶ νὰ εὐρεθῆ ἢ τυχὸν διαφορὰ ἀπὸ τὴν θεωρητικὴν τιμὴν τῆς. Ἡ διαφορὰ αὐτὴ πρέπει νὰ ληφθῆ ὑπ' ὄψιν.

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 6

### ΕΛΕΓΧΟΣ ΚΩΝΩΝ

#### 6.1 Γενικά.

Τὰ χαρακτηριστικά στοιχεία ενός κώνου είναι τὰ ἑξῆς (σχ. 6.1 α):



Σχ. 6.1 α.

- Μείγιστη διάμετρος  $D$ .
- Ἐλάχιστη διάμετρος  $d$ .
- Μήκος κώνου  $l$ .
- Γωνία κώνου  $\alpha$ .
- Ἡμιγωνία κώνου  $\alpha/2$
- Κωνικότης  $K$ .

Αἱ σχέσεις, ποὺ συνδέουν τὰ

ἄνωτέρω στοιχεία, εἶναι :

$$D = K \cdot l + d \quad \eta \quad 2 \epsilon\phi \frac{\alpha}{2} \cdot l + d$$

$$d = D - Kl \quad \eta \quad D - 2\epsilon\phi \frac{\alpha}{2} \cdot l$$

$$l = \frac{D - d}{K} \quad \eta \quad \frac{D - d}{2\epsilon\phi \frac{\alpha}{2}} \text{ καὶ ἔξ αὐτοῦ}$$

$$\epsilon\phi \frac{\alpha}{2} = \frac{D - d}{2 \cdot l}$$

$$K = \frac{D - d}{l} \quad \eta \quad 2 \epsilon\phi \frac{\alpha}{2}$$

Πολλάκις παρίσταται ἀνάγκη νὰ γίνη ἔλεγχος τῆς κωνικότητος ὠρισμένων ἐπιφανειῶν ἀντικειμένου μὲ σχετικήν ἀκρίβειαν. Πρὸς τὸν σκοπὸν αὐτὸν χρησιμοποιοῦνται διάφορα ὄργανα καὶ μέθοδοι. Ἐξ αὐτῶν αἱ σπουδαιότεραι εἶναι :

- Ἐλεγχος διὰ μετρητικοῦ ὥρολογίου ἐπὶ τὸρνον.
- Ἐλεγχος διὰ τῆς μεθόδου τοῦ κανόνος ἐφαπτομένων ἢ ἡμίτονων ἐπὶ πλακὸς ἐφαρμογῆς.
- Ἐλεγχος διὰ τῆς μεθόδου τῶν προτύπων δακτυλίων.

- Έλεγχος διά τῆς μεθόδου τῶν προτύπων δίσκων.
- Έλεγχος ἐσωτερικῆς κωνικότητος διά τῆς μεθόδου τῶν προτύπων σφαιρῶν.

### 6.2 Έλεγχος διά μετρητικού ώρολογίου επί τόννου.

Εἰς τὸ σχῆμα 6.2 α φαίνεται πῶς γίνεται ὁ ἔλεγχος αὐτός. Κωνικὸν ἐξάρτημα τοποθετημένον εἰς τὸν τόννον φέρεται εἰς ἔπαφν μετὰ τὸ κινητὸν στέλεχος μετρητικοῦ ώρολογίου, τὸ ὁποῖον εἶναι προσηρμοσμένον εἰς τὸ ἐργαλειοφορεῖον. Ἡ ἔνδειξις τοῦ ώρολογίου λαμβάνεται, ἀφοῦ στραφῆ ὀλίγον ἢ χειρολαβὴ μετακινήσῃς τοῦ ἐργαλειοφορείου, διὰ νὰ παραλειφθοῦν τὰ νεκρὰ διάκενα.

Μετακινούμε κατόπιν τὸ ἐργαλειοφορεῖον μετὰ τὸ ώρολόγιον κατὰ ὠρισμένην ἀπόστασιν. Τὸ μῆκος τῆς διαδρομῆς αὐτῆς κανονίζεται ἀπὸ τὸν ἀριθμὸν στροφῶν τῆς χειρολαβῆς. Ἀνάλογα μετὰ τὴν ἀπόστασιν, ποῦ θὰ διανύσῃ ὁ ἐργαλειοφορεὺς μετὰ τοῦ ώρολογίου, πρέπει νὰ μᾶς δώσῃ καὶ ἀνάλογον ἀπόκλισιν ὁ δείκτης τοῦ ώρολογίου ἐξαρτημένην ἀπὸ τὴν κλίσιν τοῦ κώνου.

Εἰς τὸ παράδειγμα τοῦ σχήματος 6.2 α ὑποθέτομεν ὅτι κάθε στροφή τῆς χειρολαβῆς μεταθέτει τὸ ώρολόγιον 5mm (βῆμα κοχλίου 5mm).

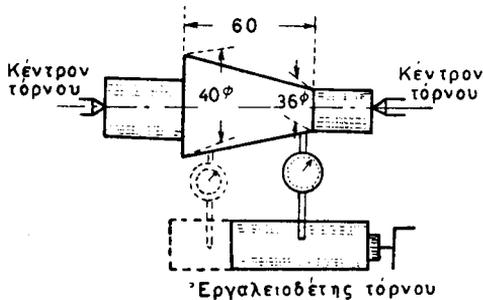
Ἄν λοιπὸν στρέψωμε τὴν χειρολαβὴν 6 φορές (δηλ.

30 mm) καὶ δεῖξῃ ὁ δείκτης τοῦ ώρολογίου ἀπόκλισιν 1 mm, τότε ἡ κωνικότης εἶναι σωστῆ, διότι :

$$\text{Εἰς μῆκος } 60 \text{ mm ἔχομε διαφορὰν ἀκτίνας } \frac{40 - 36}{2} = 2 \text{ mm}$$

$$\text{Εἰς μῆκος } 30 \text{ mm ἔχομε διαφορὰν ἀκτίνας } x,$$

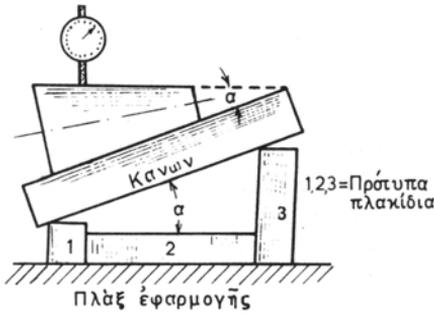
$$x = 2 \times 30/60 = 60/60 = 1 \text{ mm.}$$



Σχ. 6.2 α.

### 6·3 Έλεγχος διά τῆς μεθόδου τοῦ κανόνος ἐφαπτομένων ἢ ἡμιτόνων ἐπὶ πλακῶς ἐφαρμογῆς.

Μὲ τὴν μέθοδον αὐτὴν σχηματίζομε, κατὰ τὰ γνωστά, μὲ τὸν κανόνα ἡμιτόνων ἢ τὸν κανόνα ἐφαπτομένων γωνίαν ἴσην πρὸς τὴν γωνίαν τοῦ κώνου ( $\alpha$ ). Μετὰ, ἐπάνω εἰς τὸν κανόνα τοποθετοῦμε τὸν κῶνον καὶ μετακινουόμεν ἐπὶ τῆς ἄνω γενετείρας αὐτοῦ μετρητικὸν ὠρολόγιον (σχ. 6·3α).

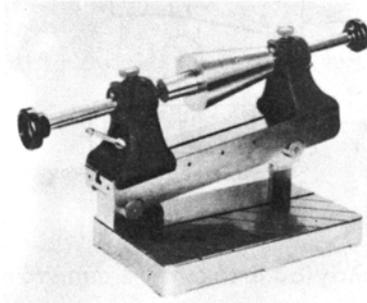


Σχ. 6·3α.

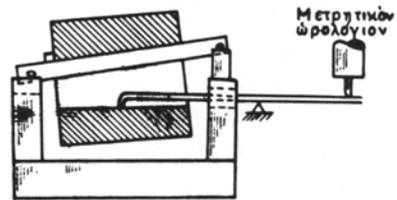
πόκλινσιν, τότε σημαίνει ὅτι ὁ κῶνος εἶναι σωστός.

Δι' εὐκολώτερον ἔλεγχον χρησιμοποιοῦνται κανόνες εἰδικῆς κατασκευῆς, ὅπως αὐτοὶ ποὺ φαίνονται εἰς τὸ σχῆμα 6·3β.

Μὲ κανόνα ἡμιτόνων καὶ μετρητικὸν ὠρολόγιον ἐλέγχομε περίπτου κατὰ τὸν αὐτὸν τρόπον καὶ ἐσωτερικοὺς κώνους (θηλυκὰ) (σχ. 6·3γ).



Σχ. 6·3β.



Σχ. 6·3γ.

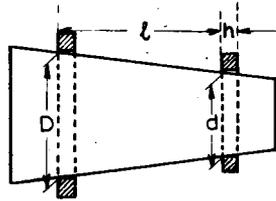
### 6·4 Έλεγχος διά τῶν προτύπων δακτυλίων (μέτρησις δύο διαμέτρων καὶ τῆς μεταξύ των ἀποστάσεως).

Ἐκ τῶν σχέσεων, ποὺ συνδέουν τὰ στοιχεῖα τοῦ κώνου, (σελίς 96) ἔχομεν :

$$\epsilon\phi \alpha/2 = \frac{D-d}{2 \cdot l}$$

Ἡ μέτρησης τῶν διαμέτρων ( $D$ ) καὶ ( $d$ ) καὶ τοῦ μήκους ( $l$ ) δύναται νὰ γίνη κατὰ διαφόρους τρόπους, ὅπως π.χ. διὰ προτύπων ἐλεγκτικῶν δακτυλίων (σχ. 6·4 α), (βλέπε καὶ παράγρ. 1·4 σελὶς 10).

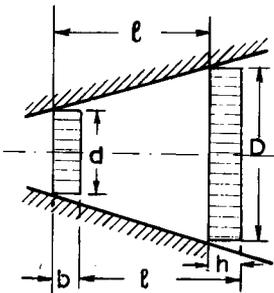
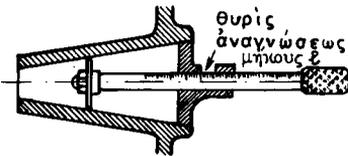
Αἱ δύο διαμέτροι δίδονται ἀπὸ τοὺς δακτυλίους, τὸ δὲ μήκος μετρεῖται μὲ μικρόμετρον. Μετροῦμεν ἐν ἀρχῇ μὲ τὸ μικρόμετρον τὴν ἀπόστασιν ( $l+h$ ), ἐν συνεχείᾳ τὴν ἀπόστασιν ( $h$ ), τὴν ὁποίαν καὶ ἀφαιροῦμεν ἀπὸ τὴν ( $l+h$ ). Οὕτως ἔχομε τὴν ἀπόστασιν ( $l$ ). Μετὰ ἐφαρμοζόμε τὸν τύπον καὶ εὐρίσκομε τὴν γωνίαν  $\alpha/2$ , καὶ διὰ διπλασιασμοῦ αὐτῆς εὐρίσκομε καὶ τὴν ( $\alpha$ ).



Σχ. 6·4 α.

### 6·5 Ἐλεγχος διά της μεθόδου τῶν προτύπων δίσκων.

Κατὰ τὸν ἴδιον τρόπον περίπου μετροῦμε καὶ τὸν ἐσωτερικὸν κῶνον, ὅπως φαίνεται εἰς τὰ σχήματα 6·5 β, ἀλλὰ ἀντὶ προτύπων δακτυλίων χρησιμοποιοῦμε προτύπους δίσκους (βλέπε καὶ παράγρ. 1·4 σελὶς 10).



Σχ. 6·5 α.

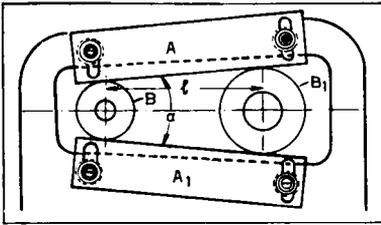
Διὰ τῆς μεθόδου τῶν προτύπων δίσκων δυνάμεθα νὰ ἐλέγξωμε κῶνον καὶ ὡς ἑξῆς:

Δύο πρότυποι δίσκοι διαφορετικῆς διαμέτρου τοποθετοῦνται εἰς κάποιαν ἀπόστασιν ( $l$ ) (σχ. 6·5 α). Αἱ ἐφαπτόμεναι τῶν δίσκων τούτων σχηματίζουν μίαν γωνίαν ἢ κωνικότητα ἐξαρτωμένην ἀπὸ τὰς διαμέτρους τῶν δύο δίσκων καὶ τὴν μεταξύ των ἀπόστασιν. Τὸ ὄργανον τοῦ σχήματος 6·5 β ἀποτελεῖται ἀπὸ δύο ρυθμιζομένους

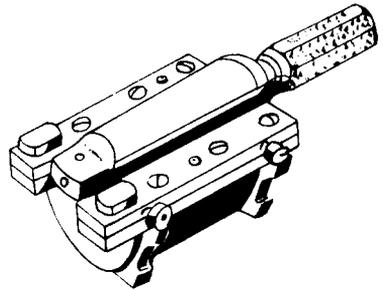
γανον τοῦ σχήματος 6·5 β ἀποτελεῖται ἀπὸ δύο ρυθμιζομένους

κανόννας (A) και (A<sub>1</sub>), οί όποίοι έφάπτονται εις τας περιφερείας τών δίσκων (B) και (B<sub>1</sub>).

Ή γωνία (α) ή ή κωνικότης μεταξύ τών κανόννων έξαρτάται βέβαια άπό τας διαμέτρους τών δίσκων και την άπόστασιν (l). Καί έπειδή αί τρεις αύται διαστάσεις δύνανται νά μετρηθοϋν μέ άκριβειαν, είναι δυνατόν νά σχηματίσωμε μέ αύτό τό όργανον μίαν γωνίαν άκριβείας και νά τήν χρησιμοποιήσωμε δι' έλεγχον κώνων ή γωνιών. Εις τό σχήμα 6·5γ φαίνεται ό τρόπος αύτός έλέγχου έξωτερικών τυποποιημένων κώνων.



Σχ. 6·5β.



Σχ. 6·5γ.

*Παράδειγμα :*

Διατίθενται δύο πρότυποι δίσκοι, ό ένας διαμέτρου 20 mm και ό άλλος 18 mm. Νά εύρεθῆ εις ποίαν άπόστασιν (l) πρέπει νά τοποθετηθοϋν, ώστε ή κλίσις τών κανόννων νά είναι κατάλληλος δια τόν έλεγχον κωνικότητος 1 : 24. Κωνικότης 1 : 24 σημαίνει ότι εις μήκος 24 μονάδων πρέπει νά έχωμε διαφοράν διαμέτρων 1.

Ήπομένως: ή διαφορά διαμέτρων 1 άντιστοιχεί εις μήκος 24 ή διαφορά διαμέτρων 20 — 18 άντιστοιχεί εις μήκος x ;

$$x = 24 \times 2/1 = 48 \text{ mm.}$$

### 6·6 Έλεγχος έσωτερικου κώνου δια τής μεθόδου δύο προτύπων σφαιρών.

Κατά τήν μέθοδον αύτήν τοποθετοϋμεν έπάνω εις μίαν πλάκα έφαρμογής τόν πρὸς μέτρησιν έσωτερικόν (θηλυκόν) κώνον και έντός αύτου δύο προτύπους σφαίρας, γνωστής διαμέτρου,



Παράδειγμα :

Μᾶς δίδεται πρὸς ἔλεγχον κώνος γωνίας  $10^\circ$ , ὕψους  $1,5''$  καὶ ἡ ἀκρίβεια κατασκευῆς του ὡς καὶ ἡ κωνικότητος του (σχ. 6·7 α).

Τοποθετοῦμε τὸν κώνον ἐπὶ πλακὸς ἐφαρμογῆς καὶ 4 προτύπους κυλίνδρους, ὡς εἰς τὸ σχῆμα 6·7 α.

Ἐκ τῆς γνωστῆς σχέσεως εφ  $\frac{\alpha}{2} = \frac{D-d}{2 \cdot l}$  ἔχομε  $D-d = \text{εφ} \frac{\alpha}{2} \cdot 2 \cdot l = 0,00749 \times 2 \times 1 = 0,17498''$ , τὸ ὁποῖον εἰς τὸ παράδειγμά μας ἀντιπροσωπεύει τὴν διαφορὰν τῶν διαστάσεων  $A-B$ .

Ἐπομένως, ἂν ἐκ τῆς μετρήσεως τῶν (A) καὶ (B) προκύψῃ διαφορὰ  $0,17498''$ , σημαίνει ὅτι ὁ κώνος εἶναι ἀκριβῆς.

Ἡ κωνικότης εὑρίσκεται ἐκ τῆς γνωστῆς σχέσεως :

$$K = \frac{D-d}{l}$$

$$\text{ἢ ἐν προκειμένῳ} \quad \frac{A-B}{l} = \frac{0,17498}{1}$$

Ὡστε ἡ κωνικότης εἶναι  $\frac{0,17498}{1}$ . Καὶ ἐπειδὴ συνηθίζεται ἡ κωνικότης νὰ ἐκφράζεται μὲ ἀριθμητὴν τὴν μονάδα, ἔχομε :

$$\frac{0,17498}{1} = \frac{1}{5,7} \quad \text{ἢ} \quad 1 : 5,7$$

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 7

### ΟΡΓΑΝΑ ΕΛΕΓΧΟΥ ΟΡΙΖΟΝΤΙΟΤΗΤΟΣ ΚΑΙ ΚΑΤΑΚΟΡΥΦΟΤΗΤΟΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΩΝ

Μετά από κάθε εγκατάστασιν μηχανήματος χρειάζεται έλεγχος τών επιφανειών του, αν αύται είναι οριζόντιαι ή κατακόρυφοι.

Μόνον μετά από ένα άκριβη έλεγχον οριζοντιότητος επιτρέπεται νά άγκυρώνεται τó μηχανήμα εις τήν όριστικήν του θέσιν.

Τά όργανα, πού χρησιμοποιούνται διά τόν σκοπόν αυτόν, είναι :

- 'Η κοινή άεροστάθμη (άλφάδι).
- 'Η πλαισιωτή άεροστάθμη.
- 'Η όπτική άεροστάθμη.
- 'Η όπτικογωνιομετρική άεροστάθμη.

#### 7·1 'Αεροστάθμη (άλφάδι).

Είναι τó σύνηθες όργανον και τó άπλούστερον εις τó είδος του, πού χρησιμοποιείται διά τόν έλεγχον οριζοντιότητος μιās οίασδήποτε επιφάνειας. Βασικόν στοιχείον του είναι ή φυσαλλίς άέρος έντός σωληνίσκου πλήρους ύγρου, ή όποία, όταν εύρίσκεται εις ώρισμένην θέσιν, σημαίνει ότι ή έλεγχομένη επιφάνεια είναι οριζοντία.



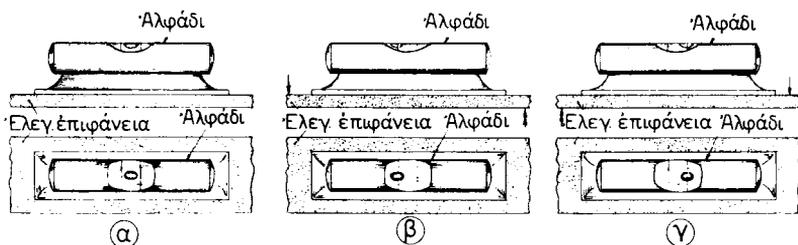
Σχ. 7·1 α.

Έπίσης ή άεροστάθμη έκτός τής ειδικής θέσεως τής φυσαλλίδος (μηδενική θέση) φέρει και κλίμακα έκατέρωθεν αϋτής με χαραγές κατ' άποστάσεις. Είς τήν περίπτωσιν αϋτήν κάθε χαραγή σημαίνει μεταβολήν τής κλίσεως κατ' ώρισμένα χιλιοστά ανά τρέχον μέτρον αναλόγως τής ποιότητας του όργάνου.

Τό DIN 877 προβλέπει τās κάτωθι ποιότητας άεροσταθμών :

Πλάτος χαραγών εις mm		Ποιότης
Διαμήκης κλίμαξ	Έγκαρσία κλίμαξ	
0,03	0,05	Iα
0,05	0,1	I
0,1	0,2	I
0,2	0,4	II
0,4	0,8	III
0,8	1,6	IV

Είς τό σχήμα 7·1β φαίνεται ό τρόπος έλέγχου τριών επιφανειών. Η επιφάνεια εις τό (α) είναι όριζοντία, διότι ή φυσαλλίς



Σχ. 7·1β

εις είναι εις τήν μέσην θέσην τής, ένω αι επιφάνειαι εις τό (β) και (γ) δέν είναι όριζόντιαι, διότι ή φυσαλλίς δέν είναι εις τήν μέσην θέσην τής. Διά νά όριζοντιωθ ή επιφάνεια τής περιπτώσεως (β),

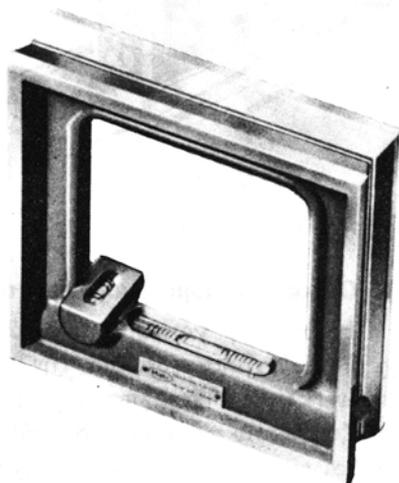
πρέπει ή να κατέλθη τὸ ἀριστερὸν μέρος αὐτῆς ή να ἀνέλθη τὸ δεξιόν, ὅπως δεικνύουν τὰ βέλη τοῦ σχήματος. Τὸ ἀντίθετον πρέπει να γίνη εἰς τὴν περίπτωσιν (γ).

### 7.2 Ἀεροστάθμη ἐντὸς πλαισίου.

Τὸ ὄργανον αὐτὸ (σχ. 7.2 α) διαφέρει τοῦ προηγουμένου κατὰ τὸ ὅτι ή ἀεροστάθμη προσαρμόζεται εἰς τὴν κάτω πλευρὰν ὀρθογωνικοῦ πλαισίου.

Διὰ τοῦ ὄργανου αὐτοῦ καὶ διὰ τῆς χρησιμοποιοῦσῆς κατ' ἐναλλαγὴν τῆς κάτω ή τῆς ἄνω πλευρᾶς τοῦ πλαισίου ή μιᾶς ἐκ τῶν κατακορυφῶν πλευρῶν του εἶναι δυνατὸς ὁ ἔλεγχος:

- Τῆς ὀριζοντιότητος ὑπερκειμένων ἐπιφανειῶν.
- Τῆς ὀριζοντιότητος ὑποκειμένων ἐπιφανειῶν.
- Τῆς κατακορυφότητος τῶν ἐπιφανειῶν.



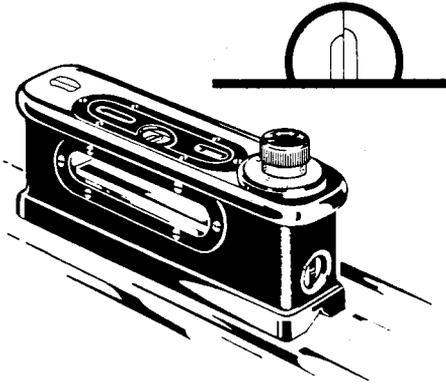
Σχ. 7.2 α.

### 7.3 Όργανον συμπωτικοῦ επιπέδου.

Τὸ ὄργανον αὐτὸ εἶναι συνθετώτερον τῶν προηγουμένων καὶ προσφέρεται δι' ἔλεγχους κλίσεων ἐκ τοῦ ὀριζοντιοῦ ἐπιπέδου ἀκριβείας 0,01 mm ἀνά m ( $\approx 2$  δεύτερα τῆς μοίρας). Χρησιμοποιεῖται κυρίως κατὰ τὴν κατασκευὴν τῶν μηχανῶν ἀκριβείας πρὸς μέτρησιν ἀποκλίσεων ἐκ τῆς ὀριζοντιότητος ἐπιπέδων ή κυλινδρικών ἐπιφανειῶν, καθὼς ἐπίσης καὶ πρὸς ἔλεγχον τῶν ἐπιφανειῶν τῶν κοινῶν ἀεροσταθμῶν.

Ἡ ἐνσωματωμένη εἰς τὸ ὄργανον σωληνοειδῆς στάθμη ἔχει

μίαν εύαισθησίαν 20 (δευτέρων τής μοίρας) επί διαδρομής τής φυσαλλίδος κατά 2 mm. Διά τής ρυθμίσεως άφ' ένός τής συμπτώσεως και άφ' έτέρου μιās όπτικής μεγεθύνσεως αύτής έπιτυγχάνεται ώστε μεταβολή τής κλίσεως κατά 2'' νά δημιουργή φαινομενική διαδρομήν τής φυσαλλίδος κατά 0,8 mm, τó όποϊον άντιστοιχεί εις κλίσιν:  $d_e = 0,01$  mm.



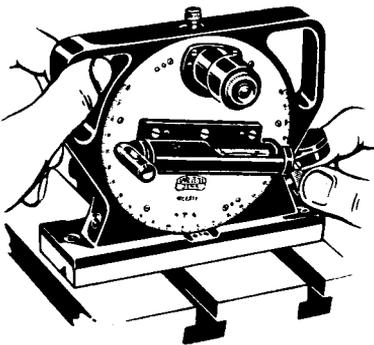
Σχ. 7·3 α.

δομήσ τοϋ όργάνου.

Τó σχήμα 7·3 α διδει ιδέαν τής έσωτερικής

#### 7·4 Όπτική γωνιομετρική άεροστάθμη μετά μικροσκοπίου.

Ή όπτική γωνιομετρική άεροστάθμη μετά μικροσκοπίου (σχ. 7·4 α) χρησιμέυει διά τήν μέτρησιν δοκιμίων και ρύθμισιν γωνιών (κλίσεων) επί επιπέδων ή κυλινδρικών δοκιμίων, καθώς και δι' όριζοντίωσιν μηχανών, διατάξεων κ.λπ. (Ίδιαίτέρως χρησιμοποιείται εις τήν κατασκευήν μηχανών άκριβείας).



Σχ. 7·4 α.

Έπιτρέπει χονδρικήν κατ' άρχήν έκτίμησιν τής κλίσεως και έν συνεχεία μικρομετρικήν ρύθμισιν και άνάγνωσιν τής άκριβοϋς γωνίας κλίσεως μέσω τοϋ μικροσκοπίου.

## ΚΕΦΑΛΑΙΟΝ 8

### ΑΙΤΙΑΙ ΣΦΑΛΜΑΤΩΝ ΕΙΣ ΤΑΣ ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ

Κατά τήν ἐκτέλεσιν τῶν μετρήσεων εἶναι δυνατὸν νὰ διαπιστωθοῦν σφάλματα, τὰ ὁποῖα νὰ ὀφείλωνται εἰς τὸ ὄργανον, εἰς τὸν χειριστὴν τοῦ ἢ εἰς τὸ περιβάλλον.

Τὰ σφάλματα αὐτὰ διακρίνονται εἰς :

— Σταθερά.

— Τυχαῖα.

*Σταθερὸν σφάλμα* ἑνὸς ὀργάνου μετρήσεως εἶναι ἐκεῖνο, ποῦ ὀφείλεται εἰς γνωστὴν αἰτίαν καὶ δύναται νὰ ἐξουδετερωθῆ ἢ νὰ ληφθῆ ὑπ' ὄψιν καὶ νὰ γίνῃ ἡ ἀντίστοιχος διόρθωσις εἰς τὸ ἀποτέλεσμα τῆς μετρήσεως.

Τὸ σταθερὸν σφάλμα διὰ τὸν λόγον αὐτὸν ἔχει δευτερεύουσαν σημασίαν.

*Τυχαῖον σφάλμα* εἶναι ἐκεῖνο, ποῦ ὀφείλεται εἰς ἀπροβλέπτους αἰτίας καὶ ποῦ δὲν δυνάμεθα νὰ τὰς ἀποφύγωμεν. Αὐτὸς εἶναι καὶ ὁ λόγος, ὅπου εἰς κάθε μέτρησιν συνυπολογίζεται εἰς τὴν μετρομένην τιμὴν καὶ ἡ ἐκτίμησις τοῦ τυχαίου σφάλματος, τὸ ὁποῖον χαρακτηρίζει τὸν βαθμὸν ἀκριβείας τῆς.

Εἰς τὸ Κεφάλαιον αὐτὸ ἀναφέρονται μερικαὶ ἀπὸ τὰς αἰτίας, ποῦ δύνανται νὰ προκαλέσουν σταθερὰ σφάλματα.

#### 8.1 Σφάλματα ἐκ διαφορᾶς θερμοκρασίας.

Τὰ σφάλματα ἐκ διαφορᾶς θερμοκρασίας εἶναι κατ' ἀρχὴν μικρὰ καὶ διὰ τοῦτο ἀφοροῦν κυρίως εἰς τὰς μετρήσεις ἀκριβείας.

Παράγοντες ἐπηρεάζοντες τὸ μέγεθος τοῦ σφάλματος, λόγω διαφορᾶς θερμοκρασίας μεταξὺ τοῦ *προτύπου* μήκους μετρήσεως καὶ τοῦ *πρὸς σύγκρισιν* τεμαχίου, εἶναι :

α) Ἡ διαφορὰ μήκους τῶν δύο ἀντικειμένων, δηλαδὴ τοῦ προτύπου καὶ τοῦ μετρομένου.

β) Ἡ διαφορὰ θερμοκρασίας των καὶ

γ) ἡ διαφορὰ τοῦ συντελεστοῦ διαστολῆς των.

Ἡ διαφορὰ μήκους μεταξὺ τοῦ προτύπου καὶ τοῦ ὑπὸ μέ-

τηρῆσιν κατὰ κανόνα εἶναι ἐλαχίστη, ὅποτε καὶ τὸ σφάλμα ἐκ τῆς διαφορᾶς αὐτῆς εἶναι ἀμελητέον.

Ὅταν γίνεται ἀπ' εὐθείας σύγκρισις μὲ πρότυπον μήκος, ἡ διαφορὰ τοῦ πρὸς μέτρησιν μήκους ἀπὸ τὸ πρότυπον εἶναι πάντοτε μικρά. Ἀλλὰ καὶ ὅταν γίνεται μέτρησις ἐνὸς μήκους δι' ὄργανου μετρήσεως, πάλιν ἡ διαφορὰ εἶναι μικρά, ἐφ' ὅσον ἡ βαθμονομία τοῦ ὄργανου ἔχει γίνει ἀρχικῶς καὶ ἐλέγχεται περιοδικῶς διὰ συγκρίσεως μὲ πρότυπα μήκη.

Ἀντιθέτως ἡ διαφορὰ θερμοκρασίας μεταξὺ τῶν πρὸς σύγκρισιν ἀντικειμένων δυνατὸν νὰ εἶναι μεγάλη. Κατὰ κανόνα διὰ μετρήσεις μεγάλης ἀκριβείας τὰ πρὸς σύγκρισιν μεγέθη πρέπει νὰ παραμένουν ἐπὶ ἀρκετὴν ὥραν εἰς θαλάμους μὲ θερμοκρασίαν  $20^{\circ}\text{C} \pm 1^{\circ}\text{C}$ . Πρὸς ἐκτίμησιν τῆς ἐπιδράσεως τῆς διαφορᾶς θερμοκρασίας ἀναφέρεται ὅτι τεμάχια μήκους 100 mm μὲ διαφορὰν θερμοκρασίας  $5^{\circ}\text{C}$  παρουσιάζουν σφάλμα 5 μικρά.

Ἡ διαφορὰ τέλος τοῦ συντελεστοῦ διαστολῆς εἰς πολλὰς περιπτώσεις εἶναι ἐπίσης αἰτία σημαντικῶν σφαλμάτων. Διὰ τὸν λόγον αὐτὸν πρέπει νὰ ὑπολογίζεται τὸ σφάλμα, ἐὰν τὰ ὑλικά τῶν πρὸς σύγκρισιν ἀντικειμένων δὲν ἔχουν τὸν αὐτὸν συντελεστὴν διαστολῆς καὶ ἡ μέτρησις πραγματοποιηθῆται εἰς θερμοκρασίαν μεγαλυτέραν ἢ μικροτέραν τῆς θερμοκρασίας ὀρισμοῦ ( $20^{\circ}\text{C}$ ).

## 8.2 Σφάλματα ἐκ συνθλίψεως.

Ὅταν μετροῦμεν ἓνα ἀντικείμενον, συνήθως τὸ τοποθετοῦμε μεταξὺ δύο παραλλήλων ἐπιφανειῶν τῶν ἐπαφῶν τοῦ ὄργανου. Ἐκ τῶν ἐπαφῶν αὐτῶν ὁ ἓνας τουλάχιστον εἶναι κινητὸς ἡ δὲ μεταξὺ των ἀπόστασις μετρεῖ τὸ ζητούμενον μήκος. Διὰ νὰ γίνῃ ὁμοῦ ὀρθῶς ἡ μέτρησις πρέπει :

α) Ἡ μετρουμένη διάστασις νὰ εἶναι κάθετος πρὸς τὰς ἐπιφανείας ἐπαφῆς.

β) Οἱ ἐπαφεῖς νὰ εἶναι τελείως ἐπίπεδοι καὶ παράλληλοι.

γ) Ὁ κινητὸς ἐπαφεὺς νὰ ἄγεται βραδέως καὶ ἰσοταχῶς πρὸς τὸ ἀντικείμενον, ὥστε νὰ μὴ συμβῆ κρούσις καὶ παραμόρφωσις τῆς ἐπιφανείας τοῦ ἐπαφέως.

δ) Ἡ ἀσκουμένη ὑπὸ τῶν ἐπαφῶν πίεσις νὰ εἶναι μόλις ἐπαρκής, διὰ νὰ ἐξουδετεροῦνται αἱ νεκραὶ κινήσεις τοῦ ὄργανου καὶ νὰ μὴ ὑπερβαίη τὰ 250 gr.

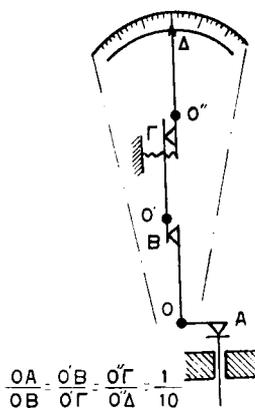
Τὸ σφάλμα ἐκ τῆς πίεσεως εἶναι σχεδὸν πάντοτε ἀμελητέον, προκειμένου περὶ ἐπιπέδων ἐπιφανειῶν. Τῶν σφαιρικῶν ὁμως ἢ κυλινδρικῶν ἐπιφανειῶν ἢ διαπλάτυσις εἶναι ὑπολογίσιμος καὶ πρέπει νὰ καταβάλλεται προσπάθεια νὰ μὴ πιέζωνται κατὰ τὴν χρῆσιν. Ὑπὸ τύπον ἐκτιμήσεως ἀναφέρομεν ὅτι εἰς σφαιρικοὺς ἐπαφῆς (μετρητικῶν ὥρολογίων) διαμέτρου σφαιρικῆς ἐπιφανείας 2 mm καὶ δυνάμεως πίεσεως 1 kg ἢ διαπλάτυσις φθάνει τὰ 1,5 μ., ἐνῶ διὰ δύνναμιν πίεσεως 200 gr φθάνει μόνον τὰ 0,3 μ.

### 8.3 Σφάλματα μηχανικῶν πολλαπλασιαστῶν.

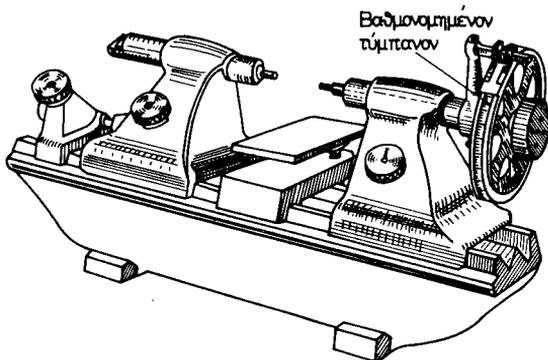
Διὰ νὰ εἶναι δυνατὴ ἡ ἀνάγνωσις ἑκατοστοῦ τοῦ χιλιοστομέτρου ἢ καὶ ὑποδιαιρέσεων τοῦ ἀκόμη, ὑπάρχουν ὄργανα μὲ συστήματα πολλαπλασιασμοῦ τῶν μετατοπίσεων. Τὸ σύστημα πολλαπλασιασμοῦ διὰ μοχλοβραχιόνων (σχ. 8.3 α) ἔχει εὐρείαν ἐφαρμογὴν.

Συνήθως ὁ μὲν μικρὸς βραχίον (Α) στηρίζεται ἐπὶ τοῦ ἐπαφῶς (Χ), ὁ δὲ μέγας (Δ) ἀποτελεῖ δείκτην. Τὸ σύστημα αὐτὸ λόγω φθορᾶς τῶν ἀρθρώσεων ἐκ τῆς χρήσεως προκαλεῖ σφάλματα νεκρῶν κινήσεων. Πρὸς αὔξησιν τοῦ πολλαπλασιασμοῦ χρησιμοποιοῦνται ἐνίοτε περισσότεροι βραχίονες, ἀλλὰ τότε ἔχομε καὶ ἐπαύξησιν σφάλματος ἐκ νεκρῶν κινήσεων.

Προτιμότερον εἶναι τὸ σύστημα πολλαπλασιασμοῦ μέσω μικρομετρικοῦ κοχλίου καὶ βαθμονομημένου τυμπάνου, ὅπως ἐπὶ παραδείγματι αὐτὸ ποὺ βλέπομεν εἰς τὸ σχῆμα 8.3 β.



Σχ. 8.3 α.

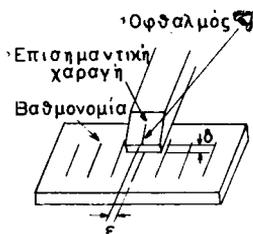


Σχ. 8·3β.

Μηχανή μετρήσεως μηκῶν με χρῆσιν μικρομετρικοῦ κοχλίου καὶ βαθμονομημένου τυμπάνου.

#### 8·4 Σφάλματα ἀναγνώσεως.

Αἱ διαιρέσεις μιᾶς βαθμονομίας, ὡς ἀπεδείχθη πειραματικῶς, δὲν πρέπει νὰ εὐρίσκωνται ἢ μίᾳ πλησίον τῆς ἄλλης εἰς ἀπόστασιν ἐγγυτέραν τοῦ ἑνὸς ἢ τοῦ πολὺ τῶν 0,7 mm.



Σχ. 8·4α.

Ἐνας ἄριστος παρατηρητῆς δύναται νὰ διαχωρίσῃ δύο χαραγὰς, ποὺ ἀπέχουν μεταξύ των 1/10 mm, τὸ σῆμα ὅμως εἶναι κατὰ τὸ 1/5 mm. Σφάλμα ἀναγνώσεως δύναται νὰ προκύψῃ καὶ ἐκ παραλλάξεως, λόγω ἐσφαλμένης θέσεως τοῦ ὀφθαλμοῦ ὡς

πρὸς τὴν ἐπισημαντικὴν χαραγὴν καὶ τὰς διαιρέσεις. Εἰς τὸ σχῆμα 8·4α φαίνεται ἓνα σφάλμα παραναγνώσεως (ε).

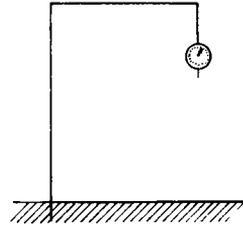
#### 8·5 Σφάλματα ἐκ κάμψεως τοῦ βάρου τοῦ ὄργανου.

Πολλὰ ὄργανα κατὰ τὴν χρησιμοποίησίν των, ἰδίως τὰ μετρητικὰ ὥρολόγια, τοποθετοῦνται ἐπὶ βάρου (σχ. 8·5α). Ἡ κάμψις τοῦ βάρου ἐκ τῆς ἐνεργείας τῆς πιέσεως τοῦ μετρομένου ἀντικειμένου ἐπὶ τοῦ ἐπαφέως τοῦ ὄργανου εἶναι ἀφορμὴ σφαλμάτων καὶ δὴ σοβαρῶν κατὰ τὰς μετρήσεις. Διὰ τοῦτο πρέπει νὰ δίδεται μεγάλη προσοχὴ εἰς τὴν στιβαρότητα τοῦ βάρου τούτου. Ἐνδεικτικῶς ἀναφέρομεν ὅτι, ἐὰν οἱ βραχίονες τοῦ βάρου

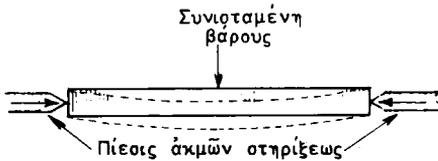
θρου (σχ. 8·5 α) έχουν διαστάσεις 200 mm έκαστος, ή δὲ μεταβολή τῆς πίεσεως (μεταξύ δύο μετρήσεων) φθάση τὰ 200 gr, τότε τὸ σφάλμα δύναται νὰ φθάση τὰ 40 μ.

### 8·6 Σφάλματα λόγω κάμψεως τοῦ μετρομένου ἀντικειμένου.

Ὅταν μετῶμεν τὴν εὐθύτητα μιᾶς γενετείρας ἢ τὴν κυλινδρικότητα ἢ τὴν κωκικότητα διὰ μετρητικοῦ ὥρολογίου ἢ ἄλλου παρομοίου ὄργανου, πρέπει νὰ τοποθετῶμεν τὸ πρὸς μέτρησιν ἀντικείμενον μεταξύ δύο ἄκμῶν (πόντες) (σχ. 8·6 α). Τὸ ἀντικείμενον, διὰ νὰ συγκρατηθῇ εἰς τὴν θέ-



Σχ. 8·5 α.



Σχ. 8·6 α.

σιν αὐτήν, ὑφίσταται πίεσιν ἀπὸ τὰς δύο ἄκμᾶς, καθὼς ἐπίσης καὶ τὴν ἐπίδρασιν τοῦ ἰδίου του βάρους. Καὶ αἱ δύο αὐταὶ δυνάμεις δημιουργοῦν κάμψεις τοῦ τεμαχίου καὶ συνεπῶς ὑ-

πολογισίμους αἰτίαι σφαλμάτων. Διὰ τοῦτο πρέπει νὰ λαμβάνωνται μέτρα εἴτε ἀποφυγῆς τῆς κάμψεως διὰ τοποθετήσεως ἐνδιαμέσου στηρίγματος εἴτε ὑπολογισμοῦ αὐτῶν κατὰ τὰς μετρήσεις.

### 8·7 Σφάλματα οπτικῶν πολλαπλασιαστών.

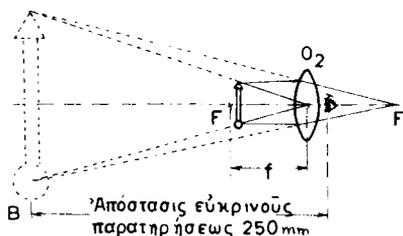
Ὡς μέσα οπτικοῦ πολλαπλασιασμοῦ χρησιμοποιοῦνται ὁ ἀπλοῦς φακός, τὸ μικροσκόπιον καὶ ἡ προβολή.

Εἰς τὸν ἀπλοῦν φακὸν ὁ πολλαπλασιασμός ( $\Lambda$ ) ἰσοῦται πρὸς τὸν λόγον τῆς κανονικῆς ἀποστάσεως παρατηρήσεως καὶ τῆς ἔστιακῆς ἀποστάσεως ( $f$ ) (σχ. 8·7 α). Ἐὰν π.χ. ληφθῇ ἀπόστασις παρατηρήσεως ἴση μὲ 250 mm καὶ ἡ ἔστιακὴ ἀπόστασις εἶναι ἴση μὲ 25 mm, τότε  $\Lambda = 250/25 = 10$ .

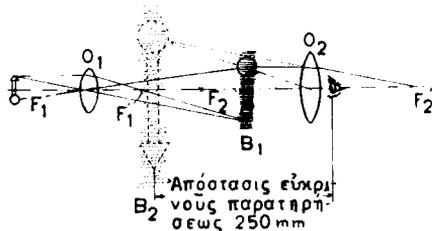
Ὁ ἀπλοῦς φακός ἐλάχιστα χρησιμοποιεῖται, διότι ἡ δημιουργουμένη εἰκὼν παρουσιάζει διάφορα σφάλματα.

Διὰ τοῦ φακοῦ αὐξάνεται ἡ διαχωριστικὴ ἱκανότης τοῦ ὀ-

φθαλμοῦ καὶ ἀντὶ 0,1 mm γίνεται  $0,1/\Lambda$ . Ἐὰν π.χ.  $\Lambda = 10$ , τότε ὁ ὀφθαλμὸς δύναται νὰ διακρίνη διάστημα 0,01 mm, ἄρα αἱ χα-  
ραγαὶ τῆς βαθμονομίας εἶναι δυνατὸν νὰ εἶναι πολὺ πυκνότεραι.

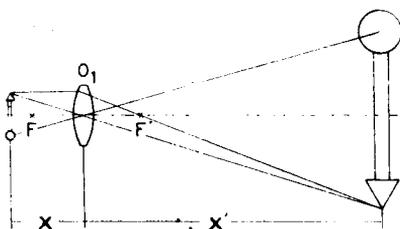


Σχ. 8·7α.



Σχ. 8·7β.

Ἡ βασικὴ διάταξις τοῦ μικροσκοπίου φαίνεται εἰς τὸ σχή-  
μα 8·7β. Ὁ πολλαπλασιασμοὸς ἐδῶ ἰσοῦται μὲ τὸ γινόμενον τοῦ



Σχ. 8·7γ.

πολλαπλασιασμοῦ τῶν δύο φακῶν, ἤτοι  $\Lambda = \Lambda_1 \cdot \Lambda_2$ . Εἰς τὸ σχῆμα φαίνεται ἡ εἰκὼν τοῦ ἀντικειμένου ( $B_1$ ), ποὺ σχηματίζεται ἀπὸ τὸν ἀντικειμενικὸν φακὸν ( $O_1$ ) καὶ τοῦ ( $B_2$ ) ἐκ τοῦ φακοῦ ( $O_2$ ).

Εἰς τὸ σχῆμα 8·7γ ἡ μεγέθυνσις ἐπιτυγχάνεται διὰ προβολῆς τοῦ ἀντικειμένου ἐπὶ ἐπιπέδου, εὕρισκομένου εἰς κατάλληλον ἀπόστασιν. Ὁ πολλαπλασιασμοὸς ἐδῶ εἶναι  $X'/X$ .

Τὸ κύριον σφάλμα, τὸ ὁποῖον δύναται νὰ προκύψῃ κατὰ τὰς μετρήσεις διὰ μικροσκοπίου, εἶναι τὸ σφάλμα τῆς παραλλάξεως. Πρὸς ἀποφυγὴν τοῦ σφάλματος αὐτοῦ πρέπει νὰ ρυθμίζεται πρῶτον ὁ προσοφθάλμιος φακός, ὥστε νὰ φαίνεται καθαρὰ ἡ κλίμαξ ἢ ὁ νηματόσταυρος, ἔπειτα δὲ χωρὶς νὰ θιγῇ ὁ προσοφθάλμιος φακός, νὰ γίνεταὶ ἡ ρύθμισις τῆς εἰκόνος τοῦ ἀντικειμένου.

Πρὸς ἔλεγχον τῆς ὀρθῆς ρυθμίσεως τοῦ ὄργανου θὰ κινηθῇ ὁ ὀφθαλμὸς δεξιὰ καὶ ἀριστερά, κατὰ τὴν κίνησιν δὲ αὐτὴν πρέπει νὰ μὴ παρατηρηθῇ καμμία σχετικὴ μετακίνησις τῶν εἰκόνων τοῦ ἀντικειμένου καὶ τῆς βαθμονομίας.

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 9

### ΣΥΣΤΗΜΑΤΑ ΑΝΟΧΩΝ

#### 9 · 1 Γενικά.

Διά νά εξασφαλισθῆ μικρόν κόστος κατασκευῆς ἑνὸς μηχανουργικοῦ προϊόντος, πρέπει αὐτὸ νά παραχθῆ ὡς « προϊόν σειρᾶς ». Πρέπει δηλαδὴ νά παραχθῆ κάθε ἐξάρτημά του εἰς μεγάλης ποσότητος καὶ νά γίνῃ ἡ συναρμολόγησις τῶν τεμαχίων ἀδιακρίτως, δηλαδὴ χωρὶς καμμίαν ἐπιλογὴν, διότι κάθε τεμάχιον θὰ δύναται νά συναρμολογηθῆ κατὰ τὸν πρέποντα τρόπον με οἰονδήποτε ἀντίστοιχον, με τὸ ὅποιον πρόκειται νά συνδυασθῆ.

Διά νά παραχθῆ ὁμως τὸ προϊόν κατὰ μεγάλας ποσότητος (μαζικὴ παραγωγή), πρέπει ἡ ὅλη ἐργασία τῆς κατασκευῆς του νά ἀναλυθῆ εἰς πολλὰ ἐπὶ μέρους στάδια (φάσεις ἐργασίας) καὶ κάθε ἓνα ἀπὸ αὐτὰ νά τὸ ἀναλάβῃ ὠρισμένη ὁμάς ἐργαζομένων. Ἀποσυναρμολογεῖται δηλαδὴ τὸ προϊόν εἰς τὰ τεμάχια ἢ στοιχεῖα, πού τὸ ἀποτελοῦν, καὶ κάθε ἓνα ἀπὸ αὐτὰ κατασκευάζεται ἀπὸ διαφορετικούς τεχνίτας καὶ ἐν συνεχείᾳ συναρμολογεῖται τὸ τελικόν προϊόν εἰς ἰδιαιτέραν φάσιν ἐργασίας.

Κάθε μικρόν ἢ μεγάλο ἐξάρτημα τοῦ προϊόντος, πού θὰ κατασκευασθῆ ἀπὸ ἀνεξάρτητον ὁμάδα ἐργαζομένων, πρέπει πρῶτα νά σχεδιασθῆ καὶ μετὰ νά τεθοῦν αἱ διαστάσεις.

Ὅμως, ὅπως εἶναι γνωστόν, ἓνα ἐξάρτημα δὲν εἶναι δυνατόν νά κατασκευασθῆ ἀπολύτως ὅμοιον εἰς τὰς διαστάσεις πού δίδει τὸ σχέδιον. Εἴτε ἐξ αἰτίας τοῦ ὑλικοῦ εἴτε ἐξ αἰτίας τῆς μηχανῆς εἴτε ἀκόμη καὶ ἐξ αἰτίας τοῦ χειριστοῦ τοῦ μηχανήματος, ἡ πραγματικὴ διάστασις τοῦ ἐξαρτήματος, συγκρινομένη με τὰς διαστάσεις τοῦ σχεδίου θὰ ἔχῃ κάποιον σφάλμα.

Αὐτὸ τὸ σφάλμα μεταξὺ τῆς διαστάσεως τοῦ σχεδίου καὶ τῆς πραγματικῆς διαστάσεως τοῦ ἐξαρτήματος, καὶ διὰ νά μὴ χαρακτηρισθῆ τὸ τεμάχιον « σκάρτο », πρέπει νά εὐρίσκεται μέσα εἰς ὠρισμένα ὅρια, πού, διὰ τὸ ἐξάρτημα πού κατασκευάζεται, λέγεται ἀνοχή.

Δηλαδή άνοχή είναι τó παραδεκτόν σφάλμα κατά τήν κατασκευήν μιᾶς διαστάσεως, ή όποία είναι γραμμένη εις τó σχέδιον.

Ἡ συναρμογή περιλαμβάνει πάντοτε δύο στοιχεΐα: ένα, πού περιέχεται (άξων ή άρσενικόν) και ένα, πού περιέχει (τρύμα ή θηλυκόν). Καί τά δύο στοιχεΐα όμως άπαραιτήτως πρέπει νά έχουν τήν ίδιαν όνομαστικήν διάστασιν.

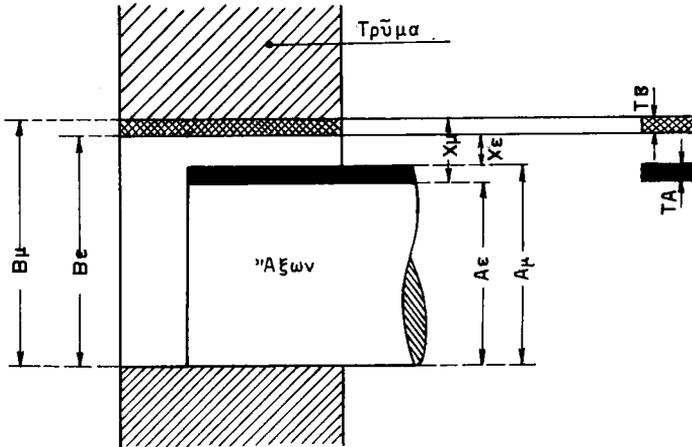
Διά νά ύπάρχη συναρμογή, πρέπει τó ένα στοιχεΐον νά ταιριάζη εις τó άλλον. Ἐάν ταιριάζη εύκολα, τότε λέγεται συναρμογή *μέ χάρη*, ένώ, εάν διά τήν έφαρμογήν τοῦ ένός τεμαχίου εις τó άλλο παρουσιάζεται κάποια δυσκολία, τότε λέγεται συναρμογή *μέ σύσφιγξιν*. Ἡ χάρη ή ή σύσφιγξις δέν μετρεΐται άπ' εύθείας, αλλά ύπολογίζεται έκ τής διαφορᾶς τών διαστάσεων τοῦ τρύματος και τοῦ άξονος.

Παλαιότερα διά τήν κατασκευήν μιᾶς συναρμογῆς κατεσκευάζετο πρῶτον τó τρύμα (θηλυκόν) και έν συνεχεία, διά νά έπιτευχθῆ ή άπαιτουμένη χάρη ή σύσφιγξις, έφέρετο ó άξων διά προοδευτικῶν διαδοχικῶν κατεργασιῶν εις τήν άπαιτουμένην διάστασιν. Ἐτσι όμως οὔτε ή έναλλαξιμότης τών κομματιῶν ήτο κατορθωτή, οὔτε και ή μέθοδος ήτο οικονομική. Κατά τó τέλος τοῦ 18ου αΐωνος εις διάφορα έργοστάσια τής Ἀμερικῆς και τής Εὐρώπης έγινε τó πρῶτον βήμα διά τήν καθίερωσιν τής έναλλαξιμότητος. Διά νά έπιτευχθῆ αὐτή, ώρίσθη ή μεγίστη διάστασις τοῦ άξονος ( $A_{\mu}$ ) (σχ. 9·1 α) και τó έλάχιστον τής άπαιτουμένης διά τήν λειτουργίαν χάρης ( $X_{\epsilon}$ ), όπότε ή έλάχιστη διάμετρος τοῦ τρύματος προέκυπτεν ίση μέ  $B_{\epsilon} = A_{\mu} + X_{\epsilon}$  και έτσι έγινε τó έλεγχος τών μέν άξόνων μέ έλεγκτικούς δακτυλίους διαμέτρου ( $A_{\mu}$ ), τών δέ τρυμάτων μέ κυλίνδρους διαμέτρου ( $B_{\epsilon}$ ). Μέ τόν τρόπον αὐτόν έξησφαλιζέτο μέν ή έναλλαξιμότης, άλλ' όχι και ή ποιότης τής κατασκευῆς, καθ' όσον καθωρίζετο μόνον τó έλάχιστον τής χάρης.

Ἡ άτέλεια αὐτή τής πρώτης προσπάθειας συνεπληρώθη μέ τόν καθορισμόν και τοῦ μεγίστου άνεκτοῦ όρίου, ήτοι τής μεγίστης χάρης ( $X_{\mu}$ ). Αὐτό ήτο τó δεύτερον στάδιον προόδου εις τó κεφάλαιον τών άνοχών. Ἐτσι ή διαφορά ( $B - A$ ) τών διαμέτρων τοῦ τρύματος και τοῦ άξονος έπετρέπετο νά κυμαίνεται μεταξύ ( $X_{\mu}$ ) και ( $X_{\epsilon}$ ), ήτοι:

$$X_{\mu} \geq B - A \geq X_{\epsilon}. \quad (1)$$

Διά να επιτευχθῆ ὁμως αὐτὸ ἦτο ἀνάγκη νὰ ὀρισθοῦν τὰ μέγιστα ἐπιτρεπτά ὅρια τοῦ σφάλματος τῶν διαμέτρων ἄξονος καὶ τρύματος, τὰ ὁποῖα εἶναι αἱ ἀνοχαὶ κατασκευῆς αὐτῶν.



Σχ. 9·1 α.

Τὸ μὲν μέγιστον τῆς χάρης ( $X_{\mu}$ ) θὰ προκύψῃ προφανῶς, ἐὰν συναρμολογηθῆ ἄξων ἐλάχιστος ( $A_{\epsilon}$ ) μὲ τρύμα μέγιστον ( $B_{\mu}$ ), ἦτοι:

$$X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon}. \quad (2)$$

Τὸ δὲ ἐλάχιστον τῆς χάρης ( $X_{\epsilon}$ ) θὰ προκύψῃ, ἐὰν συναρμολογηθῆ ἄξων ἔχων τὴν μεγίστην ἐπιτρεπομένην διάστασιν μὲ τρύμα ἔχον τὴν ἐλαχίστην διάστασιν, ἦτοι:

$$X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu}. \quad (3)$$

Ἐὰν ἀφαιρεθοῦν κατὰ μέλη ἡ (3) ἀπὸ τὴν (2), προκύπτει ἡ σχέση:

$$X_{\mu} - X_{\epsilon} = (B_{\mu} - B_{\epsilon}) + (A_{\mu} - A_{\epsilon}) = T_B + T_A, \quad (4)$$

ἦτοι τὸ ἄθροισμα τῶν ἀνοχῶν τρύματος καὶ ἄξονος, τὸ ὁποῖον καλεῖται καὶ ἀνοχὴ τῆς συναρμογῆς ( $T$ ) καὶ ἰσοῦται μὲ τὴν διαφοράν μεγίστου καὶ ἐλάχιστου τῆς χάρης, ἦτοι:

$$X_{\mu} - X_{\epsilon} = T_A + T_B = T. \quad (5)$$

Καί τὸ δεύτερον αὐτὸ στάδιον τῆς προσπαθείας εἶχεν ὡς χαρακτηριστικόν τὴν ἔλλειψιν πάσης ἐνότητος σκέψεως εἰς ὅ,τι ἀφορᾷ εἰς τὸν καθορισμὸν τῶν ὀριακῶν διαστάσεων. Ἀποτέλεσμα τῆς ἐλλείψεως αὐτῆς ἦτο ὅτι κάθε μεγάλο ἔργοστάσιον εἶχε τοὺς ἰδικούς του ἐλεγκτῆρας, πού χρησιμοποιοῦσεν ἐνίοτε πολὺ σπάνια.

Διὰ τὰ ὑπερπηδηθῆ καί τὸ ἐμπόδιον αὐτό, ἐγινε τὸ τρίτον μεγάλο βῆμα, «ἡ τυποποιήσις τῶν συναρμογῶν». Ἡ τυποποιήσις αὐτῆ ἐφηρμόσθη κατ' ἀρχὴν εἰς μερικά μόνον μεγάλα ἔργοστάσια, ὅπου βάσει τῆς πείρας καί τῶν στατιστικῶν στοιχείων τῶν γραφείων μελετῶν των, ἐθεσπίσθησαν κανόνες διὰ τὸν καθορισμὸν τῶν ὀριακῶν διαστάσεων τῶν συναρμογῶν.

Ἡ πρόοδος ὁμως αὐτῆ, ἡ ὁποία εἶχε συντελεσθῆ πρὸ τοῦ πρώτου παγκοσμίου πολέμου, ἦτο τόσον σημαντικὴ καί τόσον ἀποτελεσματικὴ, ὥστε εἰς τὰ διάφορα κράτη ἰδρύθησαν ὀργανισμοὶ μὲ σκοπὸν τὴν ἐπέκτασιν τῆς τυποποιήσεως εἰς ὅλα τὰ ἔργοστάσια τοῦ κράτους. Οὕτως ἐδημιουργήθησαν τὰ συστήματα άνοχῶν DIN ἐν Γερμανία, VSM ἐν Ἑλβετία, ASME ἐν Ἀμερικῇ, BSA ἐν Ἀγγλία, CFS ἐν Γαλλία κ.λπ.

Τὸ ἔτος 1928 ἤρχισε συντελούμενον καί τὸ τελευταῖον βῆμα προόδου, ἡ «διεθνῆς τυποποιήσις», ὁπότε καί συνῆλθεν εἰς Πράγαν τὸ πρῶτον συνέδριον τῆς International Federation of the National Standardizing Associations (ISA).

Τὸ 1932 ἤρχισαν ἐκδιδόμενα τὰ πρῶτα πρότυπα τοῦ συστήματος άνοχῶν ISA.

Τελευταίως τὸ ISA μετωνομάσθη εἰς ISO κατόπιν τῆς διευρύνσεώς του ἀπὸ σύνδεσμον, πού ἦτο, εἰς ὀργανισμὸν (ἀπὸ Association εἰς Organization).

## 9 · 2 Ὅρισμοί.

*Ὄνομαστικὴ διάστασις* (N) καλεῖται ἡ διάστασις τῶν συναρμογῶν, πού ἀναγράφεται ἐπὶ τοῦ σχεδίου ἢ καί μεμονωμένον τεμαχίου. Αὐτῆ λαμβάνεται ὡς ἀφετηρία μετρήσεως τῶν ὀρίων άνοχῶν.

*Πραγματικὴ διάστασις* εἶναι ἡ πραγματοποιουμένη διάστασις κατὰ τὴν κατασκευὴν τοῦ τεμαχίου.

*Ὄριακαὶ τιμαὶ* τῆς διαστάσεως καλοῦνται ἡ μεγίστη ( $A_{\mu}$ )

καί ἡ ἐλαχίστη ( $A_e$ ) τοῦ ἄξονος ἢ ἡ μέγιστη ( $B_\mu$ ) καί ἡ ἐλαχίστη ( $B_e$ ) τοῦ τρύματος. Μεταξὺ τῶν ὀρίων αὐτῶν πρέπει νὰ εὐρίσκωνται αἱ πραγματικαὶ διαστάσεις, διὰ νὰ εἶναι τὰ τεμάχια ἐναλλάξιμα (σχ. 9·1 α) καὶ ἐμπορεύσιμα (ὄχι σκάρτα).

Ἄνοχη ἄξονος ( $T_A$ ) ἢ ἀνοχή τρύματος ( $T_B$ ) εἶναι τὸ μέγιστον ἀνεκτὸν σφάλμα εἰς τὴν διάστασιν τοῦ ἄξονος ἢ τοῦ τρύματος.

$$\text{Ἐξ ὀρισμοῦ: } T_A = A_\mu - A_e \text{ καὶ } T_B = B_\mu - B_e.$$

Ὅταν ἡ πραγματικὴ διάστασις ἐνὸς τεμαχίου περιλαμβάνεται μεταξὺ τοῦ ( $A_\mu$ ) καὶ τοῦ ( $A_e$ ), προκειμένου περὶ ἄξονος, ἢ μεταξὺ ( $B_\mu$ ) καὶ ( $B_e$ ) προκειμένου περὶ τρύματος, λέγομεν ὅτι τὰ τεμάχια εὐρίσκονται ἐντὸς τῶν ἀνοχῶν των.

Ἄνοχη συναρμογῆς ( $T$ ) καλεῖται τὸ ἄθροισμα τῶν ἀνοχῶν ἄξονος καὶ τρύματος:

$$T = T_A + T_B.$$

*Θέσις πεδίου ἀνοχῶν:* Τὸ πεδίου ἀνοχῶν ὡς πρὸς τὴν ὀνομαστικὴν διάστασιν τοῦ τεμαχίου δὲν τοποθετεῖται εἰς ὅλα τὰ συστήματα κατὰ τὸν αὐτὸν τρόπον. Συγκεκριμένως τοποθετεῖται:

— Συμμετρικῶς ὡς πρὸς τὴν ὀνομαστικὴν διάστασιν, ὁπότε τὸ σύστημα ἀνοχῶν λέγεται *συμμετρικόν*.

— Ἀσυμμέτρως, ὁπότε τὸ σύστημα καλεῖται *ἀσυμμετρικόν* σύστημα.

— Μονοπλεύρως, πρὸς μίαν πλευρὰν τῆς ὀνομαστικῆς διαστάσεως, ὁπότε τὸ σύστημα καλεῖται *μονόπλευρον*.

Ἔστω π.χ. ὀνομαστικὴ διάστασις 70 mm καὶ ἐπιτρεπομένη ἀνοχή 60 μ. Ἡ ἀνοχή αὐτὴ εἶναι δυνατὸν νὰ διαταχθῇ: εἴτε συμμετρικῶς, δηλαδὴ  $70 \begin{smallmatrix} +30 \\ -30 \end{smallmatrix}$ , εἴτε ἀσυμμετρικῶς, δηλαδὴ  $70 \begin{smallmatrix} +45 \\ -15 \end{smallmatrix}$ , εἴτε τέλος μονοπλεύρως πρὸς τὴν μίαν πλευρὰν τῆς ὀνομαστικῆς διαστάσεως, δηλαδὴ  $70 \begin{smallmatrix} +60 \\ 0 \end{smallmatrix}$  ἢ  $70 \begin{smallmatrix} 0 \\ -60 \end{smallmatrix}$ .

### *Διάστασις κατεργασίας.*

Εἶναι φανερόν ὅτι ἀνεξαρτήτως τῆς θέσεως τῆς ὀνομαστικῆς διαστάσεως ὡς πρὸς τὸ πεδίου ἀνοχῶν ἢ διάστασις, πού συνήθως ἐπιτυγχάνεται κατὰ τὴν κατεργασίαν, εἶναι ἡ εὐρισκομένη

εις τὸ μέσον τοῦ πεδίου άνοχῶν. Οὕτως εις τήν όνομαστικήν διάστασιν 70 mm καί τήν διαφόρως τοποθετημένην άνοχήν 60 μ. ἡ διάστασις κατεργασίας θά εἶναι ὡς εις τὰ κατωτέρω παραδείγματα :

Εἰς 70	$\begin{array}{c} +30 \\ -30 \end{array}$	διάστασις κατεργασίας	70,000
Εἰς 70	$\begin{array}{c} +60 \\ 0 \end{array}$	»	»
Εἰς 70	$\begin{array}{c} 0 \\ -60 \end{array}$	»	»
Εἰς 70	$\begin{array}{c} +70 \\ +10 \end{array}$	»	»
Εἰς 70	$\begin{array}{c} -20 \\ -80 \end{array}$	»	»
			70,030
			69,970
			70,040
			69,950.

Εἰς τοὺς άξονας ειδικῶς ἡ διάστασις κατεργασίας δύναται νά πλησιάζη έλαφρῶς πρὸς τὸ μέγιστον, διότι ἡ τυχόν ὑπέρβασις τοῦ μεγίστου δέν συνεπιφέρει τήν άπόρριψίν των, αλλά τήν έπιβολήν νέας έπεξεργασίας των. Τὸ αντίθετον συμβαίνει εις τὰ τρύματα, ἡ διάστασις κατεργασίας τῶν όποίων δύναται νά πλησιάζη έλαφρῶς τὸ έλάχιστον τοῦ τρύματος διὰ τοὺς αὐτοὺς ὡς άνωτέρω λόγους.

*Χάρη:* Χάρη (X) καλεῖται ἡ διαφορά B — A τῶν διαστάσεων τοῦ τρύματος καί άξονος, όποτε έξ όρισμοῦ έλάχιστη χάρη εἶναι ἡ  $X_e = B_e - A_\mu$  καί μεγίστη χάρη ἡ  $X_\mu = B_\mu - A_e$  (σχ. 9·3 α).

*Σύσφιγξις:* Σύσφιγξις ὑπάρχει, όταν ἡ διάστασις τοῦ άξονος εἶναι *μεγαλῶτερα* από τήν διάστασιν τοῦ τρύματος (σχ. 9·3 ε). Καλεῖται δέ σύσφιγξις ἡ διαφορά τῶν διαστάσεων άξονος καί τρύματος, δηλαδή  $e = A - B$ . Ἡ σύσφιγξις δύναται νά όνομασθῆ καί άρνητική χάρη. Ὅπως εἶναι φανερόν, ἡ σύσφιγξις θά εἶναι μεγίστη, όταν συναρμολογηθῆ άξων μέγιστος μέ τρύμα έλάχιστον, καί έλάχιστη, όταν συναρμολογηθῆ άξων έλάχιστος μέ τρύμα μέγιστον, δηλαδή :

$$e_\mu = A_\mu - B_e = -X_e \quad \text{καί}$$

$$e_e = A_e - B_\mu = -X_\mu.$$

## 9.3 Κατηγορίες συναρμογών.

Αί συναρμογαί διακρίνονται εις τὰς ἀκολουθοῦς κατηγορίας: Ἐλευθέρα, ὀλισθήσεως, ἀμφιβόλου σσφίξεως καὶ σσφίξεως.

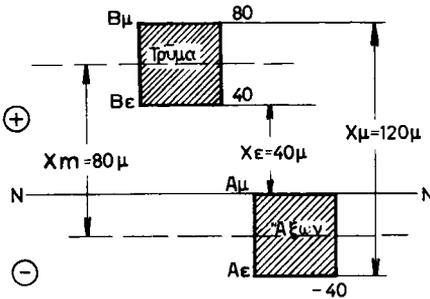
Μία συναρμογή λέγεται ἐλευθέρα, ὅταν ὁ ἄξων τῆς περιστρέφεται ἐλευθέρα ἐντὸς τοῦ τρῦματος. Ὁ βαθμὸς ἐλευθερίας χαρακτηρίζεται ἀπὸ τὴν ἐλάχιστην χάρην ( $X_e$ ). Εἰς τὴν συναρ-

μογὴν π.χ. ἄξονος  $60 \begin{smallmatrix} 0 \\ -40 \end{smallmatrix}$  μὲ τρῦμα  $60 \begin{smallmatrix} +80 \\ +40 \end{smallmatrix}$  θὰ ἔχωμεν:

$$X_e = B_e - A_\mu = 60,040 - 60,000 = 0,040 \text{ ἢ } 40 \text{ μ.}$$

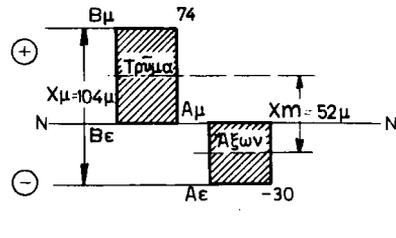
$$X_\mu = B_\mu - A_e = 60,080 - 59,960 = 0,120 \text{ ἢ } 120 \text{ μ.}$$

Ἡ μέση χάρις  $X_m = \frac{40 + 120}{2} = 80 \text{ μ.}$  (σχ. 9.3 α).



Σχ. 9.3 α.

Ἐλευθέρα συναρμογή.



Σχ. 9.3 β.

Συναρμογή ὀλισθήσεως.

Μία συναρμογή λέγεται ὀλισθήσεως, ὅταν τὸ τρῦμα ὀλισθαίνει μὲν ἐπὶ τοῦ ἄξονος ἐλευθέρως, ἀλλὰ δὲν περιστρέφεται (σχ. 9.3 β). Εἰς τὰς συναρμογὰς ὀλισθήσεως τὸ ἐλάχιστον τῆς χάρις ( $X_e$ ) εἶναι μηδέν. Ἡ συναρμογή ἄξονος  $60 \begin{smallmatrix} 0 \\ -30 \end{smallmatrix}$  μὲ τρῦμα  $60 \begin{smallmatrix} +74 \\ 0 \end{smallmatrix}$

εἶναι συναρμογή ὀλισθήσεως, διότι:

$$X_e = B_e - A_\mu = 60,000 - 60,000 = 0,000.$$

Ἡ μεγίστη χάρις ἰσοῦται μὲ:

$$X_\mu = B_\mu - A_e = 60,074 - 59,970 = 0,104 \text{ ἢ } 104 \text{ μ.}$$

Ἡ δὲ μέση χάρις ἰσοῦται μὲ:

$$\frac{0,000 + 0,104}{2} = 0,052 \text{ ή } 52 \mu. \text{ (σχ. 9.3 β).}$$

Μία συναρμογή λέγεται *άμφιβόλου συσφίξεως*, όταν τὸ ἐλάχιστον τῆς *χάρης* εἶναι ἀρνητικόν, δηλαδή ἔχομε σύσφιγξιν, τὸ δὲ μέγιστον εἶναι θετικόν, δηλαδή παρουσιάζεται *χάρη* (σχ. 9.3 γ). Εἰς τὰς συναρμογὰς αὐτὰς χαρακτηριστικὴ εἶναι ἡ μέση *χάρη*, ἀπὸ τὴν ὁποίαν καὶ χαρακτηρίζεται ἡ συναρμογή. Εἰς τὴν συν-

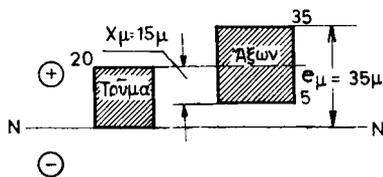
αρμογὴν π.χ. ἄξονος  $30 \begin{smallmatrix} +35 \\ +5 \end{smallmatrix}$  μὲ τρῦμα  $30 \begin{smallmatrix} +20 \\ 0 \end{smallmatrix}$  θὰ ἔχωμεν :

$$X_e = B_e - A_\mu = 30,000 - 30,035 = -0,035 \text{ ή } -35 \mu. \text{ ή } e_\mu = 35 \mu.$$

$$X_\mu = B_\mu - A_e = 30,020 - 30,005 = +0,015 \text{ ή } +15 \mu.$$

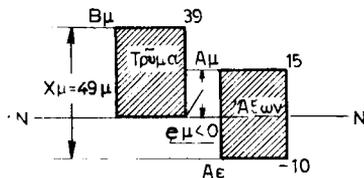
καὶ ἡ μέση *χάρη*  $\frac{-35 + 15}{2} = \frac{-20}{2} = -10 \mu.$ , δηλαδή ἀρνητική.

Εἰς τὴν συναρμογὴν ἄξονος  $50 \begin{smallmatrix} +15 \\ -10 \end{smallmatrix}$  μὲ τρῦμα  $50 \begin{smallmatrix} +39 \\ 0 \end{smallmatrix}$  (σχ. 9.3 δ) θὰ ἔχωμεν :



Σχ. 9.3 γ.

Συναρμογή άμφιβόλου συσφίξεως.



Σχ. 9.3 δ.

Συναρμογή άμφιβόλου συσφίξεως.

$$X_e = B_e - A_\mu = 50 - 50,015 = -15 \mu. \text{ ή } e_\mu = 15 \mu.$$

$$X_\mu = B_\mu - A_e = 50,039 - 49,990 = +49 \mu. \text{ καὶ}$$

$$X_m = \frac{+49 - 15}{2} = +17.$$

Μία συναρμογή λέγεται *συσφίξεως*, όταν καὶ ἡ μεγίστη καὶ ἡ ἐλάχιστη *χάρη* εἶναι ἀρνητικά. Π.χ. εἰς τὴν συναρμογὴν τοῦ σχήματος 9.3 ε ὅπου ἄξων  $50 \begin{smallmatrix} +79 \\ +54 \end{smallmatrix}$  καὶ τρῦμα  $50 \begin{smallmatrix} +39 \\ 0 \end{smallmatrix}$ , θὰ ἔχωμεν :

$$X_e = B_e - A_\mu = 50 - 50,079 = -79 \mu. \text{ ή } e_\mu = 79 \mu.$$

$$X_\mu = B_\mu - A_e = 50,039 - 50,054 = -15 \mu. \text{ ή } e_e = 15 \mu.$$

Είς κάθε σύστημα άνοχών είναι τυποποιημένοι ώρισμένοι κατηγορίαί ή άλλως βαθμοί έλευθερίας. Διά τήν αξιολόγησιν τών διαβαθμίσεων τής χάρης είναι συμφέρον νά μή μεταβάλλωνται αι διαστάσεις και τών δύο τεμαχίων, αλλά νά μεταβάλλεται ή σχετική θέσις του ένός τεμαχίου ώς πρòς τò άλλο.

Διά νά έπιτευχθοῦν δηλαδή μεταξύ δύο τεμαχίων διάφοροι τύποι συναρμογών, είναι δυνατόν π.χ. είς ένα και τόν αυτόν άξονα νά προσαρμωθοῦν διάφορα τρύματα ή αντίθέτως είς ένα και τò αυτό τρύμα νά προσαρμωθοῦν διάφοροι άξονες.

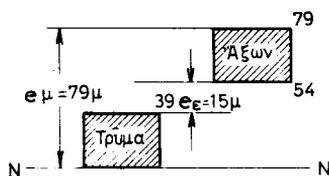
Άς λάβωμε π.χ. ένα άξονα όνομαστικῆς διαμέτρου 30 mm, διά τόν όποιον προβλέπομεν άνοχήν 0 και - 20 μ. Ο συμβολισμός του τεμαχίου αυτού έστω  $\varnothing 30 \begin{smallmatrix} 0 \\ -20 \end{smallmatrix}$ . Είς τόν άξονα αυτόν δυ-

νάμεθα νά προσαρμόσωμεν ένα τρύμα με διάστασιν  $30 \begin{smallmatrix} +20 \\ 0 \end{smallmatrix}$ , όποτε θα έχωμε μίαν συναρμογήν όλισθήσεως. Έάν προσαρμόσωμεν είς τόν ίδιον άξονα ένα τρύμα με διάστασιν  $30 \begin{smallmatrix} +40 \\ -25 \end{smallmatrix}$ , θα έχωμε

μίαν *έλευθέραν* συναρμογήν. Έτσι έχομε τήν δυνατότητα, αν λάβωμε τρύμα ώρισμένης όνομαστικῆς διαστάσεως και άνοχών κατασκευῆς, νά προσαρμόσωμεν άξονας *διαφόρων* άνοχών κατασκευῆς και νά έπιτύχωμε τās αὐτās συναρμογās, που έπραγματοποιήσαμεν άνωτέρω με βάσιν τόν σταθερόν άξονα.

Ο πρώτος τρόπος διαβαθμίσεως χαρακτηρίζει τò σύστημα *βασικοῦ άξονος*, ό δέ δεύτερος τò σύστημα *βασικοῦ τρύματος*.

Είς τὰ έπόμενα θα έξετασθοῦν τὰ κυριώτερα συστήματα άνοχών.



Σχ. 9·3 ε.

Συναρμογή συσφίξεως.

#### 9·4 Σύστημα συναρμογών ISO.

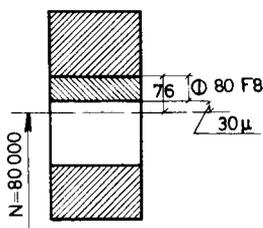
Άπό όλα τὰ συστήματα συναρμογών τò σύστημα ISO, ώς

ήδη έλέχθη, εφαρμόζεται σήμερα από όλα τὰ κράτη, διότι είναι τὸ πληρέστερον καὶ πλέον εϋχρηστον. Διὰ τὸ σύστημα αὐτὸ ὡς θερμοκρασία ἀναφορᾶς λαμβάνεται ἡ τῶν 20° C (68° F). Εἰς τὴν θερμοκρασίαν αὐτὴν αἱ διαστάσεις, αἱ γωνίαι καὶ ὅλα τὰ μεγέθη πρέπει νὰ ἔχουν τὴν ὀριζομένην διὰ τὸ καθένα τιμὴν.

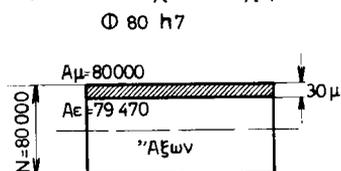
Εἰς τὸ σύστημα ISO τὸ πλάτος τῶν άνοχῶν χαρακτηρίζεται ὡς *ποιότης*, ἡ δὲ θέσις τῆς ποιότητος ὡς πρὸς τὴν ὀνομαστικὴν διάστασιν χαρακτηρίζεται ὡς *κατηγορία*. Προβλέπονται 16 *ποιότητες*, αἱ ὁποῖαι ἀριθμοῦνται ἀπὸ 1 ἕως 16, καὶ 21 *κατηγορίαι*, αἱ ὁποῖαι διὰ μὲν τὰ τρύματα συμβολίζονται μὲ τὰ κεφαλαῖα γράμματα A, B, C, D, E, F, G, H, J, K, M, N, P, R, S, T, U, V, X, Y, Z, διὰ δὲ τοὺς ἄξονας μὲ τὰ ἀντίστοιχα μικρὰ γράμματα. Αἱ άνοχαὶ ἐκφράζονται πάντοτε εἰς μικρὰ.

Ὅπως φαίνεται εἰς τὸν Πίνακα 5, ὅσον μικρότερος εἶναι ὁ ἀριθμὸς ποὺ ἐκφράζει τὴν ποιότητα, τόσον μικρότερον εἶναι καὶ τὸ πλάτος άνοχῶν, ἄρα τόσον μεγάλη καὶ ἡ ἀκρίβεια ἐκτελέσεως.

Οὕτως ὀνομαστικὴ ἐσωτερικὴ διάστασις 80 mm, ποιότητος 8 καὶ κατηγορίας (F) γράφεται 80 F 8 (σχ. 9·4 α) καὶ ἡ άνοχή της κατὰ τὸν Πίνακα εἶναι 46 μ., ἐνῶ ἡ 80 F 7 ἔχει άνοχὴν 30 μ.



Σχ. 9·4 α.



Σχ. 9·4 β.

Ἐπίσης ὀνομαστικὴ ἐξωτερικὴ διάστασις 80 mm ποιότητος 7 καὶ κατηγορίας (h) γράφεται 80 h 7 (σχ. 9·4 β). Καὶ ἐδῶ ἐκ τοῦ Πίνακος 6 καὶ ἐκ τοῦ σχήματος βλέπομεν ὅτι ἡ άνοχή της εἶναι 30 μ., ἐνῶ διὰ 80 h 6 εἶναι 19 μ.

Ἐὰν τώρα πρόκειται περὶ συναρμογῆς τῶν τεμαχίων τῶν δύο άνωτέρω σχημάτων (σχ. 9·4 γ) ὁ συμβολισμὸς θὰ εἶναι  $\emptyset 80, F 8/h 7$ , δηλαδὴ εἰς τὸν ἀριθμητὴν γράφονται πάντοτε τὰ στοιχεῖα τοῦ τρύματος καὶ εἰς τὸν παρονομαστὴν τὰ στοιχεῖα τοῦ ἄξονος.

## Π Ι Ν Α Κ Σ 5

Ἐκτὸς ἀπόσπασμα ἐκ τῶν πινάκων ISO. Ὅρια καὶ διαστάσεις τρομάτων ISO.

Ποσότης	Κατηγορία	Σημείον	Περιοχαὶ διαμέτρων εἰς mm															
			1—3	3—6	6—10	10—18	18—30	30—50	50—80	80—120	120—180	180—250	250—315	315—400	400—500			
			Ἄνοχα εἰς μικρὰ															
6	F 6	μ ἐλ	+	14	18	22	27	33	41	49	58	68	79	88	98	108		
		+	7	10	13	16	20	25	30	36	43	50	56	62	68			
	G 6	μ ἐλ	+	10	12	14	17	20	25	29	34	39	44	49	54	60		
		+	3	4	5	6	7	9	10	12	14	15	17	18	20			
	H 6	μ ἐλ	+	7	8	9	11	13	16	19	22	25	29	32	36	40		
		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	J 6	μ ἐλ	+	3	4	5	6	8	10	13	16	18	22	25	29	33		
		—	4	4	4	5	5	6	6	6	7	7	7	7	7			
K 6	μ ἐλ	+			2	2	2	3	4	4	4	5	5	7	8			
	—			7	9	11	13	15	18	21	24	27	29	32				
M 6	μ ἐλ	—	0	1	3	4	4	4	5	6	8	8	9	10	10			
	—	7	9	12	15	17	20	24	28	33	37	41	46	50				
N 6	μ ἐλ	—	4	5	7	9	11	12	14	16	20	22	25	26	27			
	—	11	13	16	20	24	28	33	38	45	51	57	62	67				
7	E 7	μ ἐλ	+	23	32	40	50	61	75	90	107	125	146	162	182	198		
		+	14	20	25	32	40	50	60	72	85	100	110	125	135			
	F 7	μ ἐλ	+	16	22	28	34	41	50	60	71	83	96	108	119	131		
		+	7	10	13	16	20	25	30	36	43	50	56	62	68			
	G 7	μ ἐλ	+	12	16	20	24	28	34	40	47	54	61	69	75	83		
		+	3	4	5	6	7	9	10	12	14	15	17	18	2			
	H 7	μ ἐλ	+	9	12	15	18	21	25	30	35	40	46	52	57	63		
		+	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
	J 7	μ ἐλ	+	3	5	8	10	12	14	18	22	26	30	36	39	43		
		—	6	7	7	8	9	11	12	13	14	16	16	18	20			
	K 7	μ ἐλ	+			5	6	6	7	9	10	12	13	16	17	18		
		—			10	12	15	18	21	25	28	33	36	40	45			
	M 7	μ ἐλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
		—	9	12	15	18	21	25	30	35	40	46	52	57	63			
	N 7	μ ἐλ	—	4	4	4	5	7	8	9	10	12	14	14	16	17		
		—	13	16	19	23	28	33	39	45	52	60	66	73	80			
D 8	μ ἐλ	+	34	48	62	77	98	119	146	174	208	242	271	299	327			
	+	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230				
E 8	μ ἐλ	+	28	38	47	59	73	89	106	126	148	172	191	214	232			
	+	14	20	25	32	40	50	60	72	85	100	110	125	135				

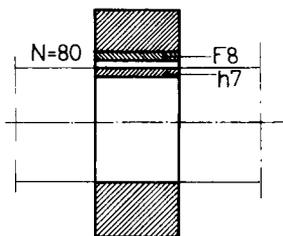
(συνεχίζεται)

(συνέχεια)

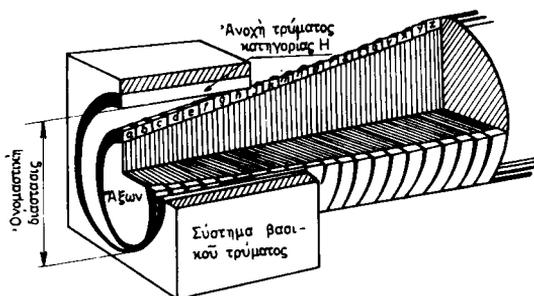
Ποσότης	Κατηγορία		Σημείον	Περιοχαί διαμέτρων εις mm													
				1—3	3—6	6—10	10—18	18—30	30—50	50—80	80—120	120—180	120—250	250—315	315—400	400—500	
				Άνοχαί εις μικρά													
8	F 8	μ έλ	+	21	28	35	43	53	64	76	90	106	122	137	151	195	
		+	7	10	13	16	20	25	30	36	43	50	56	62	68		
	G 8	μ έλ	+	17	22	27	33	40	48	56	66	77	87	98	107	117	
		+	3	4	5	6	7	9	10	12	14	15	17	18	20		
	H 8	μ έλ	+	14	18	22	27	33	39	46	54	63	72	81	89	97	
		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	J 8	μ έλ	+	7	9	12	15	20	24	28	34	41	47	55	60	66	
		—	7	9	10	12	13	15	18	20	22	25	26	29	31		
K 8	μ έλ	+			6	8	10	12	14	16	20	22	25	28	29		
	—			16	19	23	27	32	38	43	50	56	61	68			
M 8	μ έλ	+			1	2	4	5	5	6	8	9	11	11			
	—			21	25	29	34	41	48	55	63	72	78	86			
N 8	μ έλ	—	1	2	3	3	3	4	4	4	5	5	5	6			
	—	15	20	25	30	36	42	50	58	67	77	86	94	103			
9	D 9	μ έλ	+	45	60	76	93	117	142	174	207	245	285	320	350	385	
		+	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230		
	E 9	μ έλ	+	39	50	61	75	92	112	134	159	185	215	240	265	290	
		+	14	20	25	32	40	50	60	72	85	100	110	125	135		
	H 9	μ έλ	+	25	30	36	43	52	62	74	87	100	115	130	140	155	
		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
J 9	μ έλ	+	12	15	18	21	26	31	37	43	50	57	65	70	77		
	—	13	15	18	22	26	31	37	44	50	58	65	70	78			
10	D 10	μ έλ	+	60	78	98	120	149	180	220	260	305	355	400	440	480	
		+	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230		
	H 10	μ έλ	+	40	48	58	70	84	100	120	140	160	185	210	230	250	
		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	(1) J 10	μ έλ	+	20	24	29	35	42	50	60	70	80	92	105	115	125	
		—	20	24	29	35	42	50	60	70	80	93	105	115	125		
11	D 11	μ έλ	+	80	105	130	160	195	240	290	340	395	460	510	570	630	
		+	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230		
	H 11	μ έλ	+	60	75	90	110	130	160	190	220	250	290	320	360	400	
		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
	(1) J 11	μ έλ	+	30	37	45	55	65	80	95	110	125	145	160	180	200	
		—	30	38	45	55	65	80	95	110	125	145	160	180	200		

(1) Δέν προορίζεται διά συναρμογάς, άλλα διά μεμονωμένα τεμάχια.

Διά να αντιληφθώμεν αυτά, που ανέφεραμεν, ἄς παρακολουθήσωμε τὰ σχήματα 9·4δ καὶ 9·4ε.

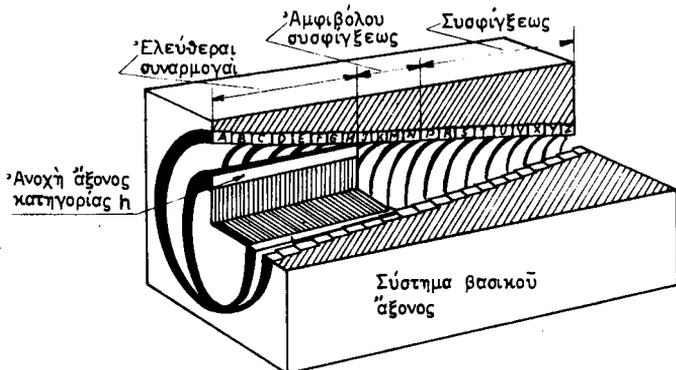


Σχ. 9·4γ.



Σχ. 9·4δ.

Τὸ σχῆμα 9·4δ ἀναφέρεται εἰς συναρμογὴν βασικοῦ τρύματος, ὅπου, ὅπως εἶπαμε, τὸ τρύμα παραμένει σταθερὸν καὶ μεταβάλλεται ὁ ἄξων ἀναλόγως πρὸς τὴν συναρμογὴν, πού θέλομε νὰ ἐπιτύχωμεν. Ὅπως βλέπομεν, ἀπὸ τὸ γράμμα (α) ἕως τὸ (h) εὐρίσκονται αἱ συναρμογαὶ μὲ χάρην καὶ ἀπὸ τὸ (h) ἕως τὸ (z) αἱ συναρμογαὶ μὲ σύσφιγξιν. Εἰς τὸ σημεῖον (h) καὶ (H) τὸ (B<sub>e</sub>) συμπίπτει μὲ τὸ (A<sub>μ</sub>), ὁπότε ἔχομε συναρμογὴν ὀλισθήσεως, ὅπου τὸ X<sub>e</sub> = 0 καὶ X<sub>μ</sub> = θετικόν.

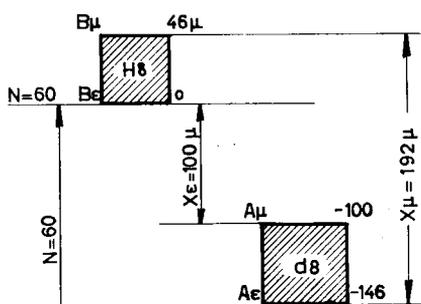


Σχ. 9·4ε.

Τὸ σχῆμα 9·4ε ἀναφέρεται εἰς συναρμογὰς βασικοῦ ἄξονος, ὅπου, ὁ ἄξων μένει σταθερὸς καὶ μεταβάλλεται τὸ τρύμα ἀναλόγως μὲ τὴν συναρμογὴν, πού θέλομε νὰ ἐπιτύχωμεν. Ὅπως βλέ-

πομεν, από τὸ γράμμα (Α) ἕως τὸ (Η) περιλαμβάνονται αἱ συναρμογαὶ μὲ χάρην, ἀπὸ δὲ τὸ (Η) ἕως (Ζ) αἱ συναρμογαὶ μὲ σύσφιγξιν. Εἰς τὸ σημεῖον (Η) καὶ (h) συμπίπτει τὸ (Α<sub>μ</sub>) μὲ τὸ (Β<sub>ε</sub>), ὁπότε ἔχομε συναρμογὴν ὀλισθήσεως, ὅπου τὸ Χ<sub>ε</sub> = 0 καὶ Χ<sub>μ</sub> = θετικόν. Ἄρα καὶ διὰ τὰς δύο περιπτώσεις τὸ σημεῖον (Η) καὶ (h) εἶναι ἡ διαχωριστικὴ γραμμὴ, ἃς εἶπωμε, μεταξύ τῶν συναρμογῶν μὲ χάρην καὶ μὲ σύσφιγξιν. Κατωτέρω παραθέτομεν παραδείγματα ἐλευθέρων συναρμογῶν καὶ συναρμογῶν μὲ σύσφιγξιν.

Αἱ συναρμογαὶ θὰ θεωρηθοῦν βασικοῦ τρύματος.



Σχ. 9·4 στ

Συναρμογὴ λίαν ἐλευθέρα.

### Παράδειγμα 1ον.

Ἐστω ὅτι πρόκειται νὰ κατασκευάσωμε μίαν συναρμογὴν κυλινδρικήν, εἰς τὴν ὁποίαν ἡ μὲν διάμετρος τοῦ ἄξονος θὰ εἶναι 60 d 8, ἡ δὲ διάμετρος τοῦ τρύματος 60 H 8 (σχ. 9·4 στ).

Σύμφωνα μὲ τὸν Πίνακα 6 ἡ διάμετρος τοῦ ἄξονος πρέ-

πει νὰ περιλαμβάνεται μεταξύ τῶν ὁρίων :

$$60 d 8 = 60 \begin{array}{r} - 100 \\ - 146 \end{array} = \begin{array}{r} 59,900 = A_{\mu} \\ 59,854 = A_{\epsilon} \end{array}$$

ἡ δὲ διάμετρος τοῦ τρύματος μεταξύ τῶν ὁρίων :

$$60 H 8 = 60 \begin{array}{r} + 46 \\ 0 \end{array} = \begin{array}{r} 60,046 = B_{\mu} \\ 60,000 = B_{\epsilon} \end{array}$$

Κατόπιν αὐτοῦ τὰ στοιχεῖα τῆς συναρμογῆς θὰ εἶναι :

Μεγίστη χάρη  $X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon} = 60,046 - 59,854 = 0,192$  ἢ 192 μ.

Ἐλαχίστη χάρη  $X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu} = 60,000 - 59,900 = 0,100$  ἢ 100 μ.

Ἐπομένως ἡ πραγματικὴ χάρη θὰ κυμαίνεται μεταξύ 100 καὶ 192 μ. Ἡ συναρμογὴ αὐτὴ εἶναι βασικοῦ τρύματος, ἐπειδὴ χρησιμοποιεῖται διὰ τὸ τρῦμα ἡ κατηγορία (H).

## Π Ι Ν Α Κ Ε 6

Ἀπόσπασμα ἐκ τῶν Πινάκων ISO. Ὅριακαὶ διαστάσεις ἀξόνων ISO.

Ποσότης	Κατηγορία		Σημείον	Περιοχαὶ διαμέτρων εἰς mm												
				1—3	3—6	6—10	10—18	18—30	30—50	50—80	80—120	120—180	180—250	250—315	315—400	400—500
				Διαστάσεις εἰς μικρά												
5	g <sup>5</sup>	μ ἔλ	—	3	4	5	6	7	9	10	12	14	15	17	18	20
		ἔλ	—	8	9	11	14	16	20	23	27	32	35	40	43	47
	h <sup>5</sup>	μ ἔλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
		ἔλ	—	5	5	6	8	9	11	13	15	18	20	23	25	27
	j <sup>5</sup>	μ ἔλ	+	4	4	4	5	5	6	6	6	6	7	7	7	7
		ἔλ	—	1	1	2	3	4	5	7	9	11	13	16	18	20
k <sup>5</sup>	μ ἔλ	+	1	1	2	3	4	5	7	9	11	13	16	18	20	
	ἔλ	+	7	9	12	15	17	20	24	28	33	37	43	46	50	
m <sup>5</sup>	μ ἔλ	+	2	4	6	7	8	9	11	13	15	17	20	21	23	
	ἔλ	+	11	13	16	20	24	28	33	38	45	51	57	62	67	
n <sup>5</sup>	μ ἔλ	+	6	8	10	12	15	17	20	23	27	31	34	37	40	
	ἔλ	+	7	9	12	15	17	20	24	28	33	37	43	46	50	
6	f <sup>6</sup>	μ ἔλ	—	7	10	13	16	20	25	30	36	43	50	56	62	68
		ἔλ	—	14	18	22	27	33	41	49	58	68	79	88	98	108
	g <sup>6</sup>	μ ἔλ	—	3	4	5	6	7	9	10	12	14	15	17	18	20
		ἔλ	—	10	12	14	17	20	25	29	34	39	44	49	54	60
	h <sup>6</sup>	μ ἔλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
		ἔλ	—	7	8	9	11	13	16	19	22	25	29	32	36	40
	j <sup>6</sup>	μ ἔλ	+	6	7	7	8	9	11	12	13	14	16	16	18	20
		ἔλ	—	1	1	2	3	4	5	7	9	11	13	16	18	20
	k <sup>6</sup>	μ ἔλ	+	10	12	15	18	21	25	30	35	40	46	52	57	63
		ἔλ	+	1	1	2	2	2	2	3	3	4	4	4	5	
	m <sup>6</sup>	μ ἔλ	+	9	12	15	18	21	25	30	35	40	46	52	57	63
		ἔλ	+	2	4	6	7	8	9	11	13	15	17	20	21	23
n <sup>6</sup>	μ ἔλ	+	13	16	19	23	28	33	39	45	52	60	66	73	80	
	ἔλ	+	6	8	10	12	15	17	20	23	27	31	34	37	40	
p <sup>6</sup>	μ ἔλ	+	15	20	24	29	35	42	51	59	68	79	88	98	108	
	ἔλ	+	9	12	15	18	22	26	32	37	43	50	56	62	68	
7	e <sup>7</sup>	μ ἔλ	—	14	20	25	32	40	50	60	72	85	100	110	125	135
		ἔλ	—	23	32	40	50	61	75	90	107	125	146	162	182	198
	f <sup>7</sup>	μ ἔλ	—	7	10	13	16	20	25	30	36	43	50	56	62	68
		ἔλ	—	16	22	28	34	41	50	60	71	83	96	108	119	131
	h <sup>7</sup>	μ ἔλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
		ἔλ	—	9	12	15	18	21	25	30	35	40	46	52	57	63
j <sup>7</sup>	μ ἔλ	+	7	9	10	12	13	15	18	20	22	25	26	29	31	
	ἔλ	—	2	3	5	6	8	10	12	15	18	21	26	28	32	
k <sup>7</sup>	μ ἔλ	+	16	19	23	27	32	37	43	50	56	61	68	73	80	
	ἔλ	+	1	1	2	2	2	2	3	3	4	4	4	5		

(συνεχίζεται)

(Συνέχεια)

Ποσότης	Κατηγορία	Σημείον	Περιοχαί διαμέτρων εις mm														
			1—3	3—6	6—10	10—18	18—30	30—50	50—80	80—120	120—180	180—250	250—315	315—400	400—500		
			Διαστάσεις εις μικρά														
7	m 7	μ έλ	+	11	16	21	25	29	34	41	48	55	63	72	78	86	
		μ έλ	+	2	4	6	7	8	9	11	13	15	17	20	21	23	
	n 7	μ έλ	+	15	20	25	30	36	42	50	58	67	77	86	94	103	
		μ έλ	+	6	8	10	12	15	17	20	23	27	31	34	37	40	
8	d 8	μ έλ	—	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230	
		μ έλ	—	34	48	62	77	98	119	146	174	208	242	271	299	327	
	e 8	μ έλ	—	14	20	25	32	40	50	60	72	85	100	110	125	135	
		μ έλ	—	28	38	47	59	73	89	106	126	148	172	191	214	232	
	f 8	μ έλ	—	7	10	13	16	20	25	30	36	43	50	56	62	68	
		μ έλ	—	21	28	35	43	53	64	76	90	106	122	137	151	165	
	h 8	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
		μ έλ	—	14	18	22	27	33	39	46	54	63	72	81	89	97	
	( <sup>1</sup> )	j 8	μ έλ	+	7	9	11	14	17	20	23	27	32	36	41	45	49
	( <sup>1</sup> )	k 8	μ έλ	+	7	9	11	13	16	19	23	27	31	36	40	44	48
( <sup>1</sup> )	k 8	μ έλ	+	14	18	22	27	33	43	46	54	63	72	81	89	97	
( <sup>1</sup> )	k 8	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
9	d 9	μ έλ	—	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230	
		μ έλ	—	45	60	76	93	117	142	174	207	243	285	320	350	385	
	e 9	μ έλ	—	14	20	25	32	40	50	60	72	85	100	110	125	135	
		μ έλ	—	39	50	61	75	92	112	134	159	185	215	240	265	290	
	h 9	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
		μ έλ	—	25	30	36	43	52	62	74	87	100	115	130	140	155	
	( <sup>1</sup> )	j 9	μ έλ	+	13	15	18	22	26	31	37	44	50	58	65	70	78
	( <sup>1</sup> )	k 9	μ έλ	+	12	15	18	21	26	31	37	43	50	57	65	70	77
	( <sup>1</sup> )	k 9	μ έλ	+	25	30	36	43	52	62	74	87	100	115	130	140	155
	( <sup>1</sup> )	k 9	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
10	d 10	μ έλ	—	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230	
		μ έλ	—	60	78	98	120	149	180	220	260	305	355	400	440	480	
	h 10	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
		μ έλ	—	40	48	58	70	84	100	120	140	160	185	210	230	250	
	k 10	μ έλ	+	40	48	58	70	84	100	120	140	160	185	210	230	250	
( <sup>1</sup> )	k 10	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
11	d 11	μ έλ	—	20	30	40	50	65	80	100	120	145	170	190	210	230	
		μ έλ	—	80	105	130	160	195	240	290	340	395	460	510	570	630	
	h 11	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
		μ έλ	—	60	75	90	110	130	160	190	220	250	290	320	360	400	
	( <sup>1</sup> )	k 11	μ έλ	+	60	75	90	110	130	160	190	220	250	290	320	360	400
( <sup>1</sup> )	k 11	μ έλ	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		

(<sup>1</sup>) Δέν προορίζονται διά συναρμογάς, άλλα διά μεμονωμένα τεμαχία.

### Παράδειγμα 2ον.

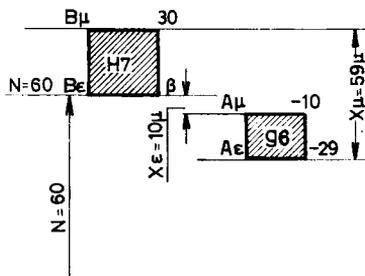
Έστω πάλιν μία κυλινδρική συναρμογή, εις τὴν ὁποίαν ἡ διάμετρος τοῦ ἄξονος δέον νὰ εἶναι 60 g6, ἡ δὲ διάμετρος τοῦ τρύματος 60H7 (σχ. 9.4 ζ).

Σύμφωνα μὲ τὸν Πίνακα 6 ἡ διάμετρος τοῦ ἄξονος πρέπει νὰ περιλαμβάνεται μεταξύ τῶν ὁρίων :

$$60 g 6 = 60 \begin{array}{l} - 10 \\ - 29 \end{array} = \begin{array}{l} 59,990 = A_{\mu} \\ 59,971 = A_{\epsilon} \end{array}$$

ἡ δὲ διάμετρος τοῦ τρύματος μεταξύ τῶν ὁρίων :

$$60 H 7 = 60 \begin{array}{l} + 30 \\ 0 \end{array} = \begin{array}{l} 60,030 = B_{\mu} \\ 60,000 = B_{\epsilon} \end{array}$$



Σχ. 9.4 ζ.

Συναρμογή ἐλευθέρα.

Κατόπιν αὐτοῦ τὰ στοιχεῖα τῆς συναρμογῆς εἶναι :

Μεγίστη χάρη  $X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon} = 60,030 - 59,971 = 0,059$  ἢ 59 μ.

Ἐλάχιστη χάρη  $X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu} = 60,000 - 59,990 = 0,010$  ἢ 10 μ.

Ἐπομένως ἡ πραγματικὴ χάρη, ποὺ θὰ ἐπιτευχθῆ, θὰ κυμαίνεται μεταξύ 10 καὶ 59 μ. Ἡ συναρμογή αὐτὴ εἶναι πάλιν βασικοῦ τρύματος.

Βλέπομεν εἰς αὐτὰ τὰ δύο παραδείγματα ὅτι ἡ πραγματικὴ διάσταση τοῦ ἄξονος εἶναι πάντοτε μικρότερα ἀπὸ τὴν πραγματικὴν διάστασιν τοῦ τρύματος. Ἐπίσης βλέπομεν ὅτι ἡ ποιότης τῆς συναρμογῆς εἶναι καλυτέρα εἰς τὸ 2ον παράδειγμα.

### Παράδειγμα 3ον.

Έστω μία κυλινδρική συναρμογή με διάμετρον ἄξονος 60p6 καὶ τρύματος 60H7 (σχ. 9.4 η).

Σύμφωνα μὲ τὸν Πίνακα 6 ἡ διάμετρος τοῦ ἄξονος πρέπει νὰ περιλαμβάνεται μεταξύ τῶν ὁρίων :

$$60 p 6 = 60 \begin{array}{l} + 51 \\ + 32 \end{array} = \begin{array}{l} 60,051 = A_{\mu} \\ 60,032 = A_{\epsilon} \end{array}$$

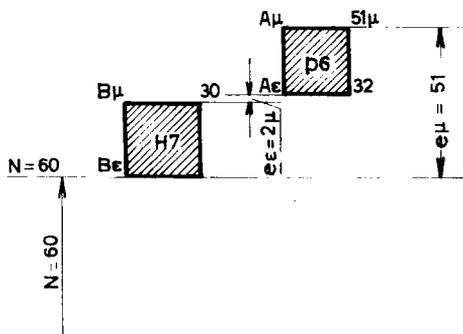
ἡ δὲ διάμετρος τοῦ τρύματος μεταξύ τῶν ὁρίων :

$$60 H 7 = 60 \begin{array}{l} + 30 \\ 0 \end{array} = \begin{array}{l} 60,030 = B_{\mu} \\ 60,000 = B_{\epsilon} \end{array}$$

όποτε τὰ χαρακτηριστικά στοιχεία τῆς συναρμογῆς εἶναι :

$$X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon} = 60,030 - 60,032 = -0,002 \text{ ἢ } -2 \mu.$$

$$\text{καὶ } X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu} = 60,000 - 60,051 = -0,051 \text{ ἢ } -51 \mu.$$



Σχ. 9·4 η.

Συναρμογή συσφίγξεως.

Άρα  $e_{\mu} = 51 \mu$  καὶ  $e_{\epsilon} = 2 \mu$ . Ἐπομένως ἔχομε συναρμογὴν συσφίγξεως, ἡ δὲ σύσφιγξις, πού θὰ ἐπιτευχθῆ, κυμαίνεται ἀπὸ 51 ἕως 2  $\mu$ .

Εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν διὰ νὰ κατορθώσωμε νὰ τοποθετήσωμε τὸν ἄξονα ἐντὸς τοῦ τρύματος, θὰ μεταχειρισθοῦμε μηχανικὰ μέσα, ἐπωφελοῦμενοι τῆς ἐλαστικότητος τοῦ μετάλλου. Διὰ νὰ διευκολυνθῆ πάντως ἡ εἰσαγωγή καὶ ἡ ὁδήγησις τοῦ ἄξονος, δημιουργεῖται μίᾳ μικρὰ λοξότμησις (φάλτσο), τόσον εἰς τὸν ἄξονα ὅσον καὶ εἰς τὸ τρύμα, εἰς τὰς ἀρχικὰς ἐπιφανείας ἐπαφῆς. Ἐπίσης πρέπει νὰ λιπαίνωμεν ἐλαφρῶς καὶ τὰς δύο ἐπιφανείας τῆς συναρμογῆς. Ἐνας σύνδεσμος αὐτῆς τῆς κατασκευῆς δύναται νὰ ἀποσυναρμολογηθῆ χωρὶς κίνδυνον νὰ καταστραφῆ τὸ ἓνα ἢ καὶ τὰ δύο στοιχεία του. Βεβαίως αἱ συναρμογαὶ αὐτῆς τῆς κατηγορίας δὲν ἐξασφαλίζουν δυνατότητα παραλαβῆς μεγάλων ἄξονικῶν δυνάμεων ἢ στρεπτικῶν ροπῶν.

#### Παράδειγμα 4ον.

Ἐστω μίᾳ κυλινδρική συναρμογὴ με διάμετρον ἄξονος 300n7 καὶ τρύματος 300 N 8 (σχ. 9·4 θ).

Σύμφωνα με τον Πίνακα 6 ή διάμετρος του άξονος πρέπει να εύρισκείται μεταξύ των όριων :

$$300 \text{ n } 7 = 300 \begin{matrix} + 86 \\ + 34 \end{matrix} = A_{\mu} = 300,086 \text{ και } A_{\epsilon} = 300,034,$$

ή δε διάμετρος του τρύματος πρέπει να συμπεριλαμβάνεται μεταξύ των όριων :

$$300 \text{ N } 8 = 300 \begin{matrix} - 5 \\ - 86 \end{matrix} = B_{\mu} = 299,995 \text{ και } B_{\epsilon} = 299,914,$$

όποτε τα στοιχεία της συναρμογής είναι :

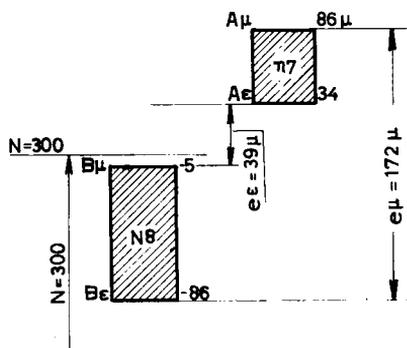
$$X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon} = 299,995 - 300,034 = - 0,039 \text{ ή } e_{\epsilon} = 39 \mu.$$

$$X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu} = 299,914 - 300,086 = - 0,172 \text{ ή } e_{\mu} = 172 \mu.$$

Από τους αριθμούς αυτούς βλέπομεν ότι με μηχανικά μέσα δέν είναι δυνατόν να επιτύχωμε την συναρμολόγησιν των δύο αυτών κομματιών.

Διά τοῦτο θά καταφύγωμεν εἰς τήν φυσικήν ιδιότητα τῶν μετάλλων, τὰ ὁποῖα, ὡς γνωστόν, θερμαινόμενα διαστέλλονται ἢ ψυχόμενα συστέλλονται. Συγκεκριμένως εἰς τὸ παράδειγμά μας αὐτό, ἂν θερμάνωμε τὸ τρύμα διὰ νὰ διασταλῇ, θά κατορθώσωμε νὰ τοποθετήσωμε τὸν ἄξονα ἐντὸς αὐτοῦ. Γνωρίζομεν ὅτι ὁ συντελεστὴς γραμμικῆς διαστολῆς τοῦ χάλυβος εἶναι

0,000 012. Ἄν λοιπὸν θερμάνωμε τὸ τρύμα μέχρις 100° C, ἡ διαφορὰ θερμοκρασίας μεταξύ τρύματος καὶ ἄξονος (ἔστω + 20° C) θά εἶναι 100° - 20° = 80°. Ἡ αὔξησις ἄρα τῆς διαστάσεως τοῦ τρύματος θά εἶναι τότε 0,000 012 × 300 × 80 = 0,288 ἢ 288 μ. Ἄρα τὸ ἐλάχιστον τοῦ τρύματος 299,914 ἔγινε μετὰ τὴν θέρμανσιν 300,202 mm, δηλαδή μεγαλύτερον ἀπὸ τὸ μέγιστον τοῦ ἄξονος κατὰ 300,202 - 300,086 = 0,116 mm ἢ 116 μ. Κατὰ συνέπειαν δύναται νὰ ἐπιτευχθῇ ἡ εἰσαγωγή τοῦ ἄξονος ἐντὸς τοῦ τρύματος. Μετὰ τὴν ἀπόψυξιν τὸ τρύμα θά ἐπανέλθῃ εἰς τὴν



Σχ. 9-40.

προτέραν διάστασίν του και θα συσφίγξη ένεργώς τον άξονα ούτως, ώστε να έξασφαλισθῆ ἡ άνοχή τῆς συναρμογῆς.

Τὴν ἰδίαν συναρμολόγησιν έπιτυγχάνομε διὰ τῆς ψύξεως τοῦ άξονος εἰς τόσους βαθμούς κάτωθεν τῆς θερμοκρασίας τοῦ περιβάλλοντος (+ 20° C), ὅσοι χρειάζονται διὰ νὰ μειώσουν τὴν μεγίστην διάστασιν τοῦ άξονος, ὥστε αὐτὴ νὰ γίνη μικροτέρα τῆς έλαχίστης διαμέτρου τοῦ τρύματος. Ὁ ὑπολογισμὸς γίνεται παρομοίως, ὅπως έγινε καὶ διὰ τὴν θέρμανσιν τοῦ τρύματος.

Ὅταν πρέπει νὰ πραγματοποιηθοῦν συναρμογαὶ *άμφιβόλου συσφίξεως ἢ συναρμογαὶ έλεύθεραι*, τὰ πράγματα εἶναι ἀπλούστερα. Πρέπει μόνον νὰ ἔχωμεν ὑπ' ὄψει τὰς κατωτέρω παρατηρήσεις διὰ τὴν έκλογὴν τόσον τῆς ποιότητος ὅσον καὶ τοῦ βαθμοῦ έλευθερίας των.

1) Ἡ άναγκαία χάρη θα ὑπολογισθῆ κυρίως βάσει τῶν συνθηκῶν λειτουργίας καὶ εἶναι τόσον μεγαλυτέρα, ὅσον μεγαλυτέρα εἶναι ἡ ταχύτης περιστροφῆς τοῦ άξονος έντός τοῦ τρύματος.

2) Δέον νὰ λαμβάνεται ὑπ' ὄψιν ἡ θερμοκρασία, ὑπὸ τὴν ὁποίαν θα λειτουργῆ ἡ συναρμογὴ καὶ τοῦτο τόσον περισσότερον, ὅσον τὰ δύο άντικείμενα ἔχουν διαφορετικὸν συντελεστὴν διαστολῆς (π.χ. άξων χαλύβδινος έντός τρύματος ἀπὸ ὀρείχαλκον).

3) Ἡ χάρη πρέπει νὰ λαμβάνεται μεγαλυτέρα διὰ μεγαλύτερον μήκος συναρμογῆς. Τοῦτο, διότι ὅσον μεγαλύτερον τὸ μήκος, τόσον τὰ σφάλματα κυλινδρότητος ἢ εὐθύτητος τοῦ άξονος ἢ τοῦ τρύματος έπιφέρουν μείωσιν τῆς χάρης.

4) Ἡ χάρη θα αὐξάνη με τὴν λειτουργίαν, ὁπότε έξομαλύνεται ἡ ρικνὴ έπιφάνεια έπαφῆς τῶν δύο στοιχείων τῆς συναρμογῆς. Ἡ αὐξησης αὐτὴ εξαρτᾶται ἀπὸ τὸν βαθμὸν λειάνσεων τῶν δύο στοιχείων. Πρέπει νὰ ἔχωμεν ὑπ' ὄψει ὅτι ὅσον ἡ ποιότης πλησιάζει εἰς τὸ 1, τόσον αἱ έπιφάνειαι τῶν συναρμογῶν πρέπει νὰ εἶναι ἀπολύτως λείαι (π.χ. πλακίδια Γιόχανσον).

5) Διὰ τὰ τρύματα λαμβάνεται κατὰ κανόνα μεγαλυτέρα άνοχή, διότι εἶναι δυσκολωτέρα ἡ κατεργασία των. Γενικῶς οἱ άξονες κατασκευάζονται εἰς ποιότητα κατὰ μίαν καλυτέραν ἀπὸ τὰ τρύματα. Π.χ. διὰ ποιότητα τρύματος 7 θα ληφθῆ ποιότης άξονος 6.

6) Διὰ τὴν ἐκλογὴν τοῦ βαθμοῦ ἐλευθερίας πρέπει νὰ ληφθῆ ὑπ' ὄψιν κυρίως ἡ μέση τιμὴ τῆς χάρης καὶ ὄχι τὸ ἐλάχιστον αὐτῆς, ἀφοῦ κατὰ μεγαλύτερον ποσοστὸν ἡ χάρη θὰ ἔχη τιμὴν ἴσην περίπου πρὸς τὴν μέσην αὐτῆς τιμὴν.

Π.χ. ἔστω ἡ συναρμογὴ  $60 \frac{H 10}{d 9}$ . Τὰ ἐπὶ μέρους τεμάχια ἔχουν διαστάσεις:

$$60 H 10 = 60 + \frac{120}{0} = \frac{60,120}{60,000} \quad \text{καὶ} \quad 60 d 9 = 60 - \frac{100}{174} = \frac{59,900}{59,826},$$

ὁπότε τὰ στοιχεῖα τῆς συναρμογῆς εἶναι:

$$X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon} = 60,120 - 59,826 = 0,294 \text{ ἢ } 294 \mu. \quad \text{καὶ}$$

$$X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu} = 60,000 - 59,900 = 0,100 \text{ ἢ } 100 \mu.,$$

ἡ δὲ μέση χάρη θὰ εἶναι:

$$\frac{X_{\mu} + X_{\epsilon}}{2} = \frac{294 + 100}{2} = 197 \mu.$$

7) Ὄταν μόνον λόγοι ἐναλλαξιμότητος καὶ ὄχι λειτουργίας ἐπιβάλλουν τὸν καθορισμὸν ἀνοχῶν, τότε θὰ καθορισθοῦν αἱ μεγαλύτεραι δυναταὶ ἀνοχαὶ διὰ τὸν ὑπ' ὄψει μηχανισμόν.

Ὁ καθορισμὸς ἀνοχῶν μεγαλύτερων ἢ μικροτέρων τοῦ δέοντος εἶναι σφάλμα. Πρέπει ἡ ἐκλογὴ τῶν ἀνοχῶν νὰ γίνεταί με μεγάλην προσοχὴν εἰς κάθε περίπτωσιν, διὰ νὰ ἀποφεύγωνται ἀσκοποὶ δαπάναι, ἀλλὰ καὶ νὰ ἐξασφαλίζεται ἡ καλὴ λειτουργία τῶν συναρμογῶν. Αἱ μικρότεραι ἀνοχαὶ ἔχουν ὡς ἀποτέλεσμα σημαντικὴν αὐξήσιν τοῦ κόστους κατεργασίας, ἐνῶ αἱ μεγαλύτεραι δὲν ἐξασφαλίζουν τὸν προορισμὸν τῆς συναρμογῆς.

## 9.5 Σύστημα συναρμογῶν DIN.

Τὸ γερμανικὸν σύστημα DIN εἶχε γίνεи παραδεκτὸν πρὸ τῆς διεθνοῦς τυποποιήσεως ἀπὸ ὄλα σχεδὸν τὰ κράτη τῆς Ἡπειρωτικῆς Εὐρώπης. Τὸ σύστημα τοῦτο προβλέπει τέσσαρας ποιότητες: e (ἐξαιρετικὴ), f (λεπτοτάτη), S (λεπτὴ) καὶ g (κοινὴ).

Ἐπίσης προβλέπει τὰς κάτωθι 10 κατηγορίας:

WL (λίαν ἐλευθέρᾳ), LL (εὐχερῶς ἐλευθέρᾳ), L (ἐλευθέρᾳ), EL (στενῶς ἐλευθέρᾳ), G (ὀλισθήσεως), S' (ὠθήσεως), H (συγκρατήσεως), T (βεβιασμένη), F (σταθερά), P (πίεσεως).

Καὶ εἰς τὸ σύστημα αὐτὸ θερμοκρασία ὄρισμοῦ εἶναι 20° C (68° F).

Παραθέτομε τοὺς Πίνακας 7 καὶ 8 δίδοντες τὰς ἀνοχὰς ἀξόνων καὶ τρυ-

Π Ι Ν Α Κ Ή 7

Ἀπόσπασμα ἐκ τῶν πινάκων DIN

Ὅριακαί τιμαὶ διαστάσεων κατὰ DIN (βασικοῦ ἄξονος)

Ποιότης	Κατηγορία	Μέγιστον ἢ ἐλάχιστον	Σημείον	Περιοχαὶ διαμέτρων εἰς mm													
				1—3	3—6	6—10	10—18	18—30	30—50	50—80	80—120	120—180	180—260	260—360	360—500		
				Ἄνοχαί εἰς μικρὰ													
e	*Αξο- νες	eW	μ ἐλ	0 —		0 6	0 7	0 9	0 11	0 13	0 15	0 17	0 20	0 22	0 25	0 28	
	Τρύματα	eF	μ ἐλ	—		8 15	10 20	12 25	15 30	18 35	20 40	22 45	25 50	30 60	35 70	40 80	
		eT	μ ἐλ	—		4 12	5 15	6 18	8 22	9 25	10 30	11 35	13 40	15 45	18 50	20 60	
		eH	μ ἐλ	0 —		0 8	0 10	0 12	0 15	0 18	0 20	0 22	0 25	0 30	0 35	0 40	
		eS	μ ἐλ	+ —		4 4	5 5	6 6	8 8	9 9	10 10	11 11	13 13	15 15	18 18	20 20	
		eG	μ ἐλ	+ 0		8 0	10 0	12 0	15 0	18 0	20 0	22 0	25 0	30 0	35 0	40 0	
		*Αξο- νες	W	μ ἐλ	0 —	0 6	0 8	0 10	0 12	0 15	0 18	0 20	0 22	0 25	0 30	0 35	0 40
f	Τρύματα	P	μ ἐλ	—	7 15	10 22	15 30	20 38	25 45	35 60	45 75	55 90	65 105	85 130	105 155	120 180	
		F	μ ἐλ	—	3 12	4 15	5 20	6 25	8 30	9 35	10 40	11 45	13 50	15 60	18 80	20 80	
		T	μ ἐλ	0 —	0 9	0 12	0 15	0 18	0 22	0 25	0 30	0 35	0 40	0 45	0 50	0 60	
		M	μ ἐλ	+ —	3 6	4 8	5 10	6 12	8 15	9 18	10 20	11 22	13 25	15 30	18 35	20 40	
		S	μ ἐλ	+ —	6 3	8 4	10 5	12 6	15 8	18 9	20 10	22 11	25 13	30 15	35 18	40 20	
		G	μ ἐλ	+ —	9 3	12 4	15 5	18 6	22 8	25 9	30 10	35 11	40 13	45 15	50 18	60 20	
		EL	μ ἐλ	+ +	12 3	15 4	20 5	25 6	30 8	35 9	40 10	45 11	50 13	60 15	70 18	80 20	
		L	μ ἐλ	+ +	20 9	30 12	35 15	40 18	50 22	60 25	70 30	80 35	95 40	105 45	120 50	140 60	
		LL	μ ἐλ	+ +	35 18	45 25	55 30	65 35	80 45	95 50	110 60	130 70	150 80	170 90	190 100	220 120	
		WL	μ ἐλ	+ +	50 30	60 40	80 50	100 60	120 70	140 80	160 100	180 120	210 140	240 150	270 170	300 200	

Π Ι Ν Α Κ Ε 8

Ἀπόσπασμα ἐκ τῶν πινάκων DIN

Ὅριακαὶ τιμαὶ διαστάσεων κατὰ DIN (βασικοῦ τρύματος).

Ποιότης	Κατηγορία	Μέγιστον ἢ ἐλάχιστον	Σημείον	Περιοχαὶ διαμέτρων εἰς mm													
				1—3	3—6	6—10	10—18	18—30	30—50	50—80	80—120	120—180	180—260	260—360	360—500		
				Ἄνοχαὶ εἰς μικρὰ													
	τρύμ.	eB	μ ἐλ	+		8 0	10 0	12 0	15 0	18 0	20 0	22 0	25 0	30 0	35 0	40 0	
e	ἄ ξ ο ν ε ς	eF	μ ἐλ	+		15 10	20 12	25 15	30 18	35 22	40 25	45 28	50 32	60 38	70 43	80 50	
		eT	μ ἐλ	+		6 7	7 9	9 11	11 13	13 15	15 17	17 20	20 22	22 25	25 28	28 30	30 35
		eH	μ ἐλ	+		8 2	10 2	12 3	15 4	18 4	20 5	22 6	25 7	30 8	35 9	40 10	
		eS	μ ἐλ	+		4 2	5 2	6 3	8 4	9 4	10 5	11 6	13 7	15 8	18 9	20 10	
		eG	μ ἐλ	0		0 6	0 7	0 9	0 11	0 13	0 15	0 17	0 20	0 22	0 25	0 28	
					μ ἐλ	+		9 0	12 0	15 0	18 0	22 0	25 0	30 0	35 0	40 0	45 0
f	ἄ ξ ο ν ε ς	P	μ ἐλ	+	15 10	22 15	30 20	38 25	45 32	60 40	75 55	90 65	105 80	130 100	155 120	180 140	
		F	μ ἐλ	+	12 6	15 8	20 10	25 12	30 15	35 18	40 20	45 22	50 25	60 30	70 35	80 40	
		T	μ ἐλ	+	9 3	12 4	15 5	18 6	22 8	25 9	30 10	35 11	40 13	45 15	50 18	60 20	
		H	μ ἐλ	+	6 0	8 0	10 0	12 0	15 0	18 0	20 0	22 0	25 0	30 0	35 0	40 0	
		S	μ ἐλ	+	3 3	4 4	5 5	6 6	8 8	9 9	10 10	11 11	13 13	15 15	18 18	20 20	
		G	μ ἐλ	0	0 6	0 8	0 10	0 12	0 15	0 18	0 20	0 22	0 25	0 30	0 35	0 40	
		EL	μ ἐλ	—	3 9	4 12	5 15	6 18	8 22	9 25	10 30	11 35	13 40	15 45	18 50	20 60	
		L	μ ἐλ	—	9 18	12 25	15 30	18 35	22 45	25 50	30 60	35 70	40 80	45 90	50 100	60 120	
		LL	μ ἐλ	—	18 30	25 40	30 50	35 60	45 70	50 80	60 100	70 120	80 140	90 160	100 170	120 200	
		WL	μ ἐλ	—	30 50	40 60	50 75	60 90	70 110	80 130	100 150	120 180	140 200	160 220	170 250	200 280	

μάτων, αναλόγως τής ποιότητας και κατηγορίας αύτων και διά διαμέτρους από 1 — 500 mm.

Ό,τι έλέχθη έν λεπτομερεία διά τας συναρμογάς εις τήν περιγραφήν του συστήματος ISO, ισχύει και διά τò σύστημα DIN.

### 9 · 6 Έκλογή είδους συναρμογής.

Είς τας προηγουμένης παραγράφους άνεφέρθησαν διάφοροι κατηγορίαί και ποιότητες συναρμογών, πού προβλέπει τò σύστημα ISO, και είδαμεν ότι τὰ συστήματα, πού τελικώς εφαρμόζονται, είναι ή τò σύστημα βασικού άξονος ή τò σύστημα βασικού τρύματος.

Άμφότερα τὰ συστήματα είναι μονόπλευρα, καθότι παρουσιάζουν πολλά προτερήματα, και αύτὰ είναι :

α) Είς τὰ σχέδια είναι άμέσως έμφανής ή έλαχίστη χάρη, και

β) διά κάθε διάστασιν όλα τὰ έλάχιστα τών τρυμάτων άνεξαρτήτως ποιότητας (όταν πρόκειται περί βασικού τρύματος) ή τὰ μέγιστα τών άξόνων πάλιν άνεξαρτήτως ποιότητας (όταν πρόκειται περί βασικού άξονος) είναι δυνατόν νά έλεγχθοϋν διά του αύτου έλεγκτήρος. Ό έλεγκτήρ αύτός είτε είναι έλαχίστου, προκειμένου περί συστήματος βασικού τρύματος, είτε είναι μεγίστου προκειμένου περί συστήματος βασικού άξονος. (Όρα Πίνακας 5 και 6 κατηγορίας H και h άντιστοιχως).

Άντιθέτως εις τò συμμετρικόν σύστημα και αύται αί όρια και διαστάσεις άξόνων και τρυμάτων μεταβάλλονται με τήν άνοχήν δηλαδή είναι διάφοροι διά κάθε ποιότητα.

Τò μόνον μειονέκτημα του μονοπλεύρου συστήματος είναι ότι ή διάστασις κατεργασίας δέν συμπίπτει με τήν όνομαστικήν διάστασιν και έπομένως δέν φαίνεται άμέσως διά ποίαν διάστασιν πρέπει νά ρυθμισθῆ ή κατεργασία.

Άλλά και εις τò συμμετρικόν σύστημα μόνον εις τò ένα τών τεμαχίων συμπίπτουν αί δύο διαστάσεις (όνομαστική και κατεργασίας). Π.χ. έν έχωμε τò συμμετρικόν σύστημα βασικού τρύματος, θά είναι :

$$\begin{array}{r} \text{τρύμα} = 60 + 30 \\ \quad \quad \quad - 30 \end{array} \quad \begin{array}{r} \text{άξων} = 60 - 40 \\ \quad \quad \quad - 80 \end{array}$$

όποτε μόνον του τρύματος ή διάστασις κατεργασίας 60,000 ει-

ναί ἀμέσως ὁρατή, ἐνῶ διὰ τὸν ἄξονα πρέπει νὰ τὴν ὑπολογίσωμεν :

$$60,000 - 0,060 = 59,940.$$

Διὰ τὴν ἐκλογὴν μεταξὺ τῶν συστημάτων βασικοῦ τρύματος καὶ βασικοῦ ἄξονος πρέπει νὰ ληφθοῦν ὑπ' ὄψιν πολλοὶ παράγοντες, ὅπως ἡ οἰκονομία ἐργαλείων καὶ ὑλικῶν, ἡ εὐκολία συναρμολογήσεως καὶ ἐπισκευῆς κ.λπ.

Διὰ μικρὰ ἐργοστάσια καὶ κατασκευὰς εἰς μικρὰς σειρὰς τὸ σύστημα βασικοῦ ἄξονος ἔχει τὸ μεγάλο μειονέκτημα, ὅτι διὰ κάθε διάστασιν χρειάζονται διάφορα γλύφανα (alésoir), ἢ ἄλλα εἰδικὰ ἐργαλεῖα, διὰ τὴν κατεργασίαν τῶν τρυμάτων διαφόρου βαθμοῦ ἐλευθερίας, τὰ ὅποια ἔχουν διαφορετικὰς διαστάσεις κατεργασίας εἰς τὸ σύστημα βασικοῦ ἄξονος. Ἀντίθετα εἰς τὸ σύστημα βασικοῦ τρύματος μὲ τὸ ἴδιον γλύφανον δύναται νὰ γίνῃ κατεργασία ὄλων τῶν τρυμάτων τῆς αὐτῆς διαστάσεως, ἀφοῦ ὅλα ἔχουν τὴν αὐτὴν διάστασιν κατεργασίας.

Τὸ προτέρημα αὐτὸ εἶναι τόσον σημαντικόν, ὥστε ἐπισκιάζει κάθε ἄλλον ἐνδεχόμενον μειονέκτημα τοῦ βασικοῦ τρύματος.

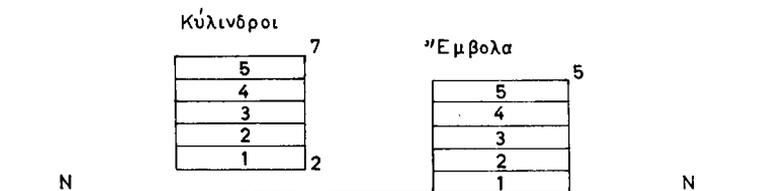
### 9 · 7 Συναρμογαί δι' ἐπιλογῆς.

Εἰς τὴν περίπτωσιν ποὺ εἰς ἓνα ἐργοστάσιον δὲν ὑπάρχουν τὰ κατάλληλα ἐργαλεῖα πρὸς ἐπίτευξιν τῆς ἀναγκαίας διὰ μίαν συναρμογὴν ἀκριβείας, εἶναι δυνατὸν ἢ μὲν κατασκευῆ νὰ γίνῃ μὲ μεγαλυτέραν τῆς ἀναγκαίας ἀνοχὴν (χρησιμοποίησις εὐθηνότερου ἢ παλαιότερου ἐργαλείου), κατὰ τὴν συναρμολόγησιν ὁμως νὰ ἐπιλεγοῦν τὰ τεμάχια ἔτσι, ὥστε αἱ συναρμογαί, ποὺ θὰ προκύβουν, νὰ ἔχουν τὴν ἐπιθυμητὴν χάρην.

Ἄλλὰ καὶ εἰς ἐργοστάσια, ποὺ διαθέτουν τὰ μέσα κατασκευῆς καὶ ἐλέγχου τεμαχίων ἐξαιρετικῆς ἀκριβείας, ἐφαρμόζεται τὸ σύστημα τῶν συναρμογῶν δι' ἐπιλογῆς. Π.χ. ἡ συναρμογὴ κυλίνδρου καὶ ἐμβόλου τῶν ἀντλιῶν ἐγχύσεως πετρελαίου εἰς τὰς μηχανὰς Ντῆζελ Ἡ ἐν σειρᾷ κατασκευῆ τῶν κυλίνδρων καὶ ἐμβόλων τούτων διὰ νὰ ἐξασφαλίζῃ τὴν ἐναλλαξιμότητα, θὰ μᾶς ὁδηγήσῃ εἰς τὸν καθορισμὸν ἀνοχῶν κατασκευῆς ἐξαιρετικὰ μικρῶν, πρᾶγμα λίαν ἀσύμφορον ἀλλὰ καὶ ἐπισηλοῦς ἐπιτυχίας.

Έάν υποθέσωμε π.χ. ότι ή διάμετρος του κύλινδρου είναι  $14 \begin{smallmatrix} +2 \\ +1 \end{smallmatrix}$  και ή διάμετρος του έμβόλου είναι  $14 \begin{smallmatrix} 0 \\ -1 \end{smallmatrix}$ , τότε θα έχωμε:

- Μεγίστη χάρη 3 μ.
- Έλαχίστη χάρη 1 μ.
- Μέση χάρη 2 μ.



Σχ. 9 · 7 α.

Άντι λοιπόν τών άνωτέρω άναφερομένων άνοχών κατασκευής δυνάμεθα να λάβωμε διά τον κύλινδρον  $14 \begin{smallmatrix} +2 \\ +1 \end{smallmatrix}$  και διά τὸ έμβολον  $14 \begin{smallmatrix} +5 \\ 0 \end{smallmatrix}$  (σχ. 9 · 7 α). Τα έμβολα και οί κύλινδροι μετρούνται μετά την άποπεράτωσιν των με όργανα αναλόγου ακριβείας (ήλεκτρικός συγκριτής 5 σημάτων σχήμα 3 · 5 δ κ.λπ.) και ταξινομούνται κατά διαστάσεις άνά 1 μ. Ούτω θα έχωμε διά τούς κυλινδρους τās διαστάσεις:

14,002 — 14,003 — 14,004 — 14,005 — 14,006 — 14,007

και διά τὰ έμβολα:

14,000 — 14,001 — 14,002 — 14,003 — 14,004 — 14,005.

Τώρα διά να έπιτύχωμε κατά την συναρμογήν την μέσην χάρην τών 2 μ., λαμβάνομε κυλινδρους π.χ.

14,002 με έμβολα 14,000 ή

14,003 » » 14,001 ή

14,004 » » 14,002 κ.ο.κ.

Ό τρόπος όμως αυτός έπιβάλλει την έπισήμανσιν τών ανταλλακτικών δι' ένός προσθέτου χαρακτηρισμοῦ τής διαστάσεώς

των, και τήν διατήρησιν εἰς τὰ πρατήρια ἀνταλλακτικῶν στοιχείων μεγαλυτέρας ποικιλίας ἀνά ζεύγος.

Τὸ τελευταῖον αὐτὸ μειονέκτημα μετριάζει τὸ οἰκονομικὸν ἀποτέλεσμα, τὸ ὁποῖον προκύπτει ἐκ τῆς μεθόδου καὶ ἀναλόγως τῆς περιπτώσεως ἐπιτρέπει ἢ δὲν ἐπιτρέπει τὴν ἐφαρμογὴν τῆς εἰς εὐρυτέραν κλίμακα.

Μία ἄλλη περίπτωση ἐπιλογῆς τῶν τεμαχίων εἶναι τῶν συναρμογῶν ἀμφιβόλου συσφίξεως. Ἔστω ὅτι ἔχομε τὴν συναρμογὴν :

$$\text{τρῦμα } 50 \begin{matrix} + 30 \\ 0 \end{matrix} \text{ καὶ ἄξων } 50 \begin{matrix} + 13 \\ 0 \end{matrix}.$$

$$X_{\mu} = B_{\mu} - A_{\epsilon} = 50,030 - 50,000 = 0,030 \text{ ἢ } 30 \mu.$$

$$X_{\epsilon} = B_{\epsilon} - A_{\mu} = 50,000 - 50,013 = -0,013 \text{ ἢ } -13 \mu.$$

Ἐπειδὴ ἐδῶ δὲν ἔχομε πάντοτε σύσφιγξιν, διὰ τοῦτο μετὰ τὴν κατασκευὴν τῶν στοιχείων μὲ τὰς ἀνωτέρω ἀνοχὰς λαμβάνομε τὰ τεμάχια ταξινομημένα κατὰ διάστασιν διαφέρουσαν ἔστω κατὰ 1 μ., ὡς κατωτέρω, καὶ τὰς συνδυάζομε διὰ τὴν συναρμογὴν ποὺ θέλομεν.

ἄξονες	τρύματα
50,000	50,000
50,001	50,001
50,002	50,002
50,003	50,003
.	.
.	.
.	.
50,013	50,030

Λαμβάνομε π.χ. ἄξονα 50,003 καὶ τὸν συναρμολογοῦμε μὲ τρῦμα 50,002 κ.ο.κ. ἢ κατ' ἄλλον τρόπον ἀναλόγως τῆς ἐπιθυμητῆς χάρης ἢ συσφίξεως. Ὅπως εἶπαμε καὶ προηγουμένως, τὸ μειονέκτημα αὐτῆς τῆς μεθόδου εἶναι ὅτι σχεδὸν ἐξαφανίζεται ἡ ἐναλλαξιμότης τῶν στοιχείων.

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 10

### ΕΛΕΓΚΤΗΡΕΣ ΟΡΙΑΚΩΝ ΔΙΑΣΤΑΣΕΩΝ ( Π Ε Ρ Ν Α - Δ Ε Ν Π Ε Ρ Ν Α )

#### 10 · 1 Γενικά.

Εἰς πολλὰς περιπτώσεις πρέπει νὰ ἐλέγξωμεν ἀπλῶς ἐὰν μία διάστασις ἐνὸς ὑπὸ κατασκευὴν τεμαχίου κεῖται ἐντὸς τῶν παραδεκτῶν ὀρίων, ὅπως π.χ. ἐὰν ἡ διάμετρος ἐνὸς ἄξονος κεῖται μεταξὺ τῶν ἐπιτρεπτῶν ὀριακῶν διαστάσεων τῆς τοῦ ( $A_{\mu}$ ) καὶ τοῦ ( $A_e$ ). Εἰς τὴν περίπτωσιν αὐτὴν δὲν μετροῦμε τὴν ἀκριβῆ τιμὴν τῆς διαστάσεως, ἀλλὰ ἐλέγχωμεν ἀπλῶς τὴν διάστασιν. Ὁ ἔλεγχος αὐτὸς γίνεται μὲ ὄργανα σταθερᾶς διαστάσεως. Τὰ ὄργανα αὐτὰ καλοῦνται *ἐλεγκτῆρες* ὀρίου ἢ ὀριακοὶ ἐλεγκτῆρες ἢ ἐλεγκτῆρες *μεγίστου - ἐλαχίστου*.

Κατὰ τὸν ἔλεγχον μὲ ἐλεγκτῆρας ὀρίου ἀποφεύγονται τὰ σφάλματα τῶν μετρήσεων καὶ ἐπιτυγχάνεται οἰκονομία χρόνου.

Οἱ ἐλεγκτῆρες αὐτοὶ βεβαίως δὲν ἀντικαθιστοῦν τὰ ὄργανα μετρήσεως, ἀλλὰ τὰ συμπληρώνουν. Εἶναι τὰ κατ' ἐξοχὴν *μέσα* ἐλέγχου τῶν διαστάσεων τῶν κατασκευαζομένων ἐν σειρᾷ τεμαχίων.

Διὰ νὰ ἐξακριβωθῇ ἐὰν ἡ ἐλεγχομένη διάστασις εὑρίσκεται μεταξὺ τῶν ἐπιτρεπτῶν ὀρίων μεγίστου καὶ ἐλαχίστου, χρειάζονται δύο σταθερὰ μήκη, ποὺ ἔχουν τὰς διαστάσεις αὐτάς, ἐκ τῶν ὁποίων τὸ ἓνα χαρακτηρίζεται μὲ τὸν ὄρον « περνᾶ » καὶ τὸ ἄλλο μὲ τὸν ὄρον « δὲν περνᾶ ».

Ἡ διάστασις « περνᾶ » τοῦ ἐλεγκτῆρος εἶναι ἐκείνη ἡ διάστασις, πέραν τῆς ὁποίας τὸ τεμάχιον ἔχει παραδεκτὴν διάστασιν. Διὰ τὸν ἄξονα ἡ διάστασις αὐτὴ εἶναι ἡ μεγίστη ( $A_{\mu}$ ) καὶ διὰ τὸ τρῦμα ἡ ἐλαχίστη ( $B_e$ ).

Ἡ διάστασις « δὲν περνᾶ » τοῦ ἐλεγκτῆρος εἶναι διὰ μὲν τὸν ἄξονα ἡ ἐλαχίστη ( $A_e$ ), διὰ δὲ τὸ τρῦμα ἡ μεγίστη ( $B_{\mu}$ ).

Ἐὰν ἐλεγκτῆρ μὲ διάστασιν ( $A_e$ ) περάσῃ ἀπὸ τὸν ἄξονα, αὐτὸ σημαίνει ὅτι ἔχει διάστασιν μικροτέραν τῆς ( $A_e$ ) καὶ συνεπῶς

τò τεμάχιον πρέπει νά άπορριφθῆ. Όμοίως, αν έλεγκτήρ τοῦ μεγίστου τοῦ τρύματος (B<sub>μ</sub>) εισέλθῃ εἰς τò τρύμα, αυτό σημαίνει ότι τò τρύμα έχει διάμετρον μεγαλύτεραν τῆς μεγίστης έπιτρεπομένης καί πρέπει νά άπορριφθῆ.

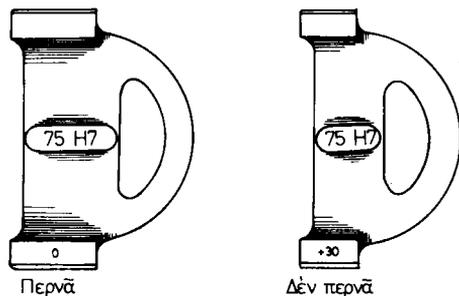
Τò έλεγχόμενον τεμάχιον πρέπει βεβαίως νά έχῃ τὰς κανονικὰς διαστάσεις εἰς ὅλας τὰς διαμέτρους μιᾶς καί τῆς αὐτῆς διατομῆς, δηλαδῆ νά μῆ εἶναι έλλειψοειδές ἢ νά έχῃ άλλα σφάλματα γεωμετρικῆς μορφῆς, όποτε κατὰ μίαν διάμετρον δυνατόν νά εἶναι παραδεκτόν, ενῶ κατ' άλλην διάμετρον νά εἶναι εκτός τῶν όριακῶν διαστάσεων.

Αὐτò εξασφαλίζεται συνήθως με έλεγκτήρα « περνᾶ », άποτελούμενον άπό πλήρη κύλινδρον ἢ δίσκον, όποτε αὐτομάτως γίνεται ό έλεγχος ὄλων τῶν διαμέτρων τῆς αὐτῆς διατομῆς.

Ό έλεγχος με τόν έλεγκτήρα « δέν περνᾶ » άρκεῖ νά γίνῃ κατὰ μίαν διάμετρον, διότι έστω καί κατὰ μίαν διάμετρον εν αν εύρίσκεται τò τεμάχιον εκτός τῶν άνοχῶν, πρέπει νά άπορριφθῆ.

## 10·2 Κατάταξις ελεγκτήρων όριου.

Οἱ έλεγκτῆρες γενικῆς χρήσεως διαιροῦνται κατὰ τὰ ανωτέρω εἰς δύο κατηγορίας: εἰς τοὺς *έλεγκτῆρας δι' άξονας* καί εἰς τοὺς *έλεγκτῆρας διὰ τρύματα*. Εἰς κάθε έλεγκτῆρα εγγράφονται επ' αὐτῶν διὰ χαράξεως ἢ άλλου μέσου τὰ εξῆς δεδομένα: Ἡ όνομαστική διάστασις πού έλέγει, ἡ κατηγορία καί ἡ ποιότης κατασκευῆς τοῦ τεμαχίου (π.χ. 30 H 7), ἡ θερμοκρασία όρισμοῦ τοῦ έλεγκτῆρος (20° C συνήθως) καί αἱ όριακαί τιμαί τῆς άνοχῆς εἰς μ. (σχ. 10·2 α). Ἐπί

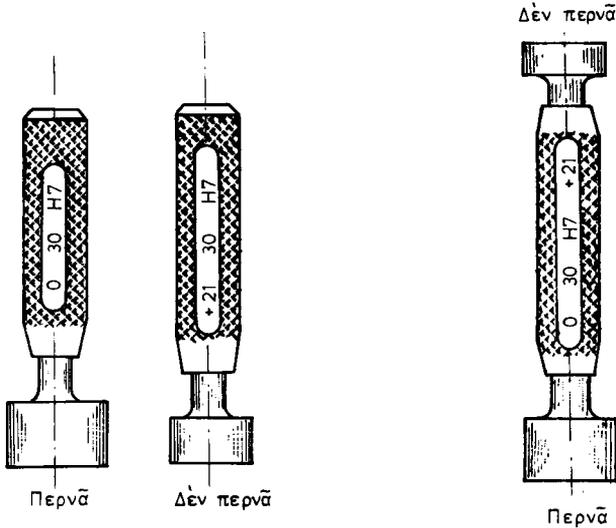


Σχ. 10·2 α.

πλέον αναγράφονται ενδείξεις επί τοῦ μεγίστου ἢ ελαχίστου με τὰς λέξεις « περνᾶ » « δέν περνᾶ ». Μαζί με τὰς ανωτέρω ενδείξεις πρέπει νά γράφονται καί αἱ ήμερομηνίαί τῶν περιοδικῶν έλέγχων, εἰς τοὺς όποίους ύποβάλλονται.

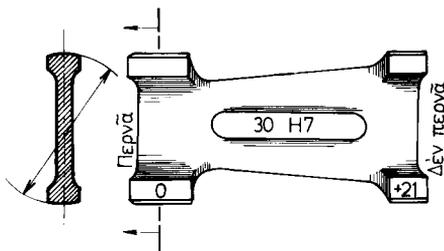
10 · 3 Μορφαὶ ἐλεγκτῆρων.

1) Ἐλεγκτῆρες τρυμάτων. Οἱ κυλινδρικοὶ ἐλεγκτῆρες ὀρίου διὰ τὰ τρύματα κατασκευάζονται εἴτε εἰς δύο ξεχωριστὰ τεμάχια (σχ. 10 · 3 α) ἢ ἐνσωματωμένοι εἰς ἓνα τεμάχιον (σχ. 10 · 3 β).

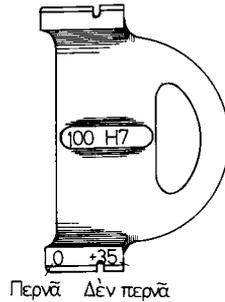


Σχ. 10 · 3 α.

Σχ. 10 · 3 β.



Σχ. 10 · 3 γ.



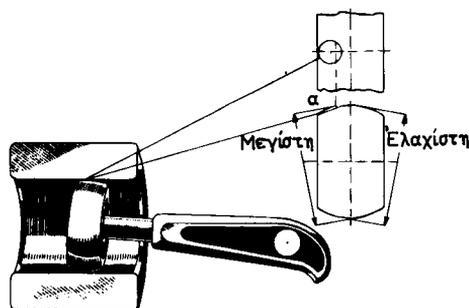
Σχ. 10 · 3 δ.

Ἐπίσης ὑπάρχουν ἐλεγκτῆρες πεπλατυσμένοι παρουσιάζοντες μόνον δύο μικρὰ τμήματα, κυλινδρικό, ἐκ διαμέτρου ἀντίθετα, καὶ εἶναι εἴτε ἀμφίπλευροι (σχ. 10 · 3 γ) διὰ διαμέτρους μέχρι 100 mm περίπου, εἴτε μονόπλευροι (σχ. 10 · 3 δ) διὰ διαμέτρους ἄνω τῶν

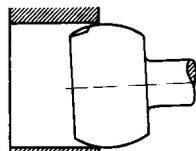
100 mm. Έπίσης υπάρχουν όμοιοι άλλα μονοί, δηλαδή κάθε ένας έλέγχει μίαν διάστασιν (σχ. 10.2α).

Ό έλεγκτήρ κατασκευής Tebo (σχ. 10.3ε) έλέγχει καί τας δύο όριακας διαστάσεις με άπλην τοποθέτησιν του επί του τρύματος. Ός έλαχίστη διάστασις του έλεγκτήρος λαμβάνεται ή διάμετρος τής σφαίρας καί ως μεγίστη ή διάμετρος τής σφαίρας συν τò πάχος τής προεσοχής (α). Δηλαδή ή άνοχη δίδεται άπό τò πάχος τής προεσοχής (α).

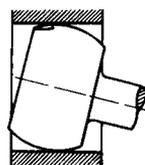
Κατά τόν έλεγχον τών όριακών διαστάσεων του τρύματος ό έλεγκτήρ τοποθετείται έτσι, ώστε ό νοητός άξων τής χειρολαβής του να είναι παράλληλος πρòς τόν άξωνα του έλεγχομένου τρύματος. Είς περίπτωσιν κατά τήν όποίαν ό έλεγκτήρ δέν εισέρχεται έντòς του τρύματος (σχ. 10.3στ), αυτό σημαίνει ότι τò τρύμα είναι *υποδιάστατον*, εάν άντιθέτως εισέρχεται μόν, αλλά έμ-



Σχ. 10.3ε.



Σχ. 10.3στ.

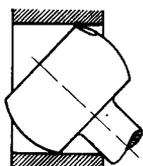


Σχ. 10.3ζ.

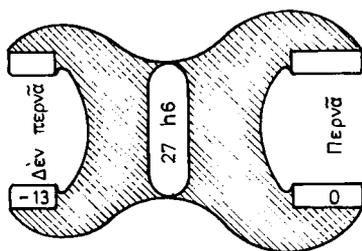
ποδίζεται ή προεσοχή του (σχ. 10.3ζ), τότε τò τρύμα είναι *κανονικόν*. Όταν όμως ή προεσοχή περνά έλευθέρως (σχ. 10.3η), τότε τò τρύμα είναι *υπερδιάστατον*.

2) Έλεγκτήρες άξόνων. Οί έλεγκτήρες οί χρησιμοποιούμενοι διά τούς άξονας είναι είτε σχήματος διπλοϋ πετάλου (σχ. 10.3θ) διά διαμέτρους μέχρι 100 mm, είτε άπλοϋ πετάλου διπλοϊ (μονόπλευροι) (σχ. 10.3ι). Έπίσης υπάρχουν όμοιοι ως άνω άλλα μονοί, δηλαδή ό καθένας έλέγχει μίαν διάστασιν (σχ. 10.3κ) διά διαμέτρους πέρα τών 100 mm. Έπάρχουν επίσης έλεγκτή-

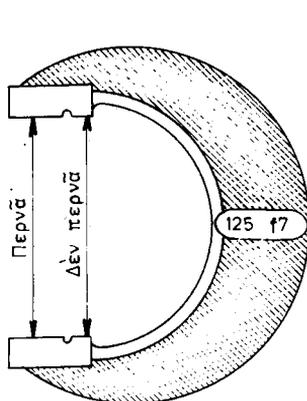
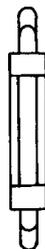
ρες δακτυλοειδεῖς (σχ. 10·3λ) εἰς δύο τεμάχια, διὰ δύο διαφο-



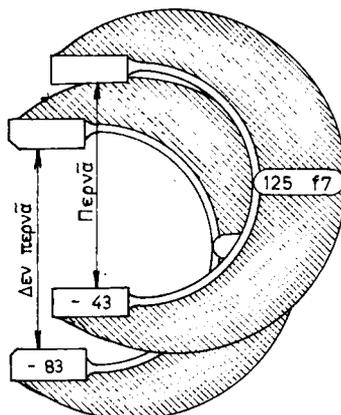
Σχ. 10·3η.



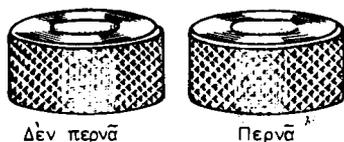
Σχ. 10·3θ.



Σχ. 10·3ι.



Σχ. 10·3κ.



Σχ. 10·3λ.

ρετικὰς διαστάσεις. Οἱ ἐλεγκτῆρες τοῦ τύπου αὐτοῦ χρησιμοποιοῦνται διὰ μικρὰς κυρίως διαμέτρους, δηλαδή ἕνας διὰ τὸ μέγιστον καὶ ἕνας διὰ τὸ ἐλάχιστον τῆς διαστάσεως.

#### 10·4 Κατασκευὴ ἐλεγκτῆρων.

Οἱ ἐλεγκτῆρες, ἐπειδὴ προορίζονται νὰ ἐλέγχουν μεγάλο ἀριθμὸν τεμαχίων παραγομένων ἐν σειρᾷ, πρέπει νὰ κατασκευάζονται ἀπὸ χάλυβα μεγάλης ἀντοχῆς διὰ νὰ ἀντέχουν εἰς τὴν διὰ τριβῆς φθοράν. Ὁ χάλυψ αὐτὸς ὑφίσταται ἀνόπτησιν σταθεροποιήσεως καὶ μετὰ μηχανικὴν κατεργασίαν δι-

έργαλειού ή τροχοῦ. Ἐπίσης ὑφίσταται καί άλλας θερμικές κατεργασίας, ὅπως βαφήν καί ἐπαναφορὰν ή ἐνανθράκωσιν καί διπλήν βαφήν. Κατόπιν ὑφίσταται κατεργασίαν σταθεροποιήσεως 150 ὥρῶν εἰς 150° C καί τέλος διὰ λειάνσεως λαμβάνει τὰς τελικές του διαστάσεις.

Αἱ ἀνοχαί κατασκευῆς τῶν ἐλεγκτήρων εἶναι περίπου τὸ 1/10 τῶν ἀνοχῶν τῶν τεμαχιῶν ποῦ θὰ ἐλέγξουν.

Ὁ ἔλεγχος τῶν διαστάσεων τῶν ἐλεγκτήρων γίνεται με ὄργανα μεγάλης ἀκριβείας μετρήσεως ή με ἀντελεγκτήρας (10 · 8).

Πολλά ἐργοστάσια ἀντὶ νὰ προμηθευθοῦν τοὺς ἐλεγκτήρας ἀπὸ εἰδικὰ ἐργοστάσια, ἐπιχειροῦν νὰ κατασκευάσουν μόνα των, χωρὶς νὰ ἔχουν τὰ ἀναγκαῖα πρὸς τοῦτο μέσα. Αὐτὸ εἶναι κακῶς ἐννοουμένη οἰκονομία, ἐπειδὴ εἶναι πολὺ πιθανὸν νὰ μὴ κατορθώσουν νὰ ἐπιτύχουν τὰς ἀπαιτουμένης ἀνοχὰς τῶν ἐλεγκτήρων, ὁπότε δύναται νὰ συμβῆ εἴτε παροδοχὴ τεμαχιῶν ἐκτὸς ἀνοχῶν, εἴτε ἀδικαιολόγητος ἀπόρριψις αὐτῶν.

### 10 · 5 Χρήσεις ἐλεγκτήρων.

Ἄν καί ὁ ἔλεγχος δι' ἐλεγκτήρων εἶναι εὐκόλος, ἐν τούτοις πρέπει νὰ γίνεται ἀπὸ εἰδικῶς ἐκπαιδευμένον, ἐξησκημένον καί πρὸ παντὸς εὐσυνείδητον προσωπικόν.

Οἱ χειρισμοὶ πρέπει νὰ εἶναι λεπτοὶ καί προσεκτικοί. Εἰς τοὺς συνήθεις μηχανουργικούς ἐλέγχους πρέπει νὰ ἀπαγορευθῆ ἀὐστηρῶς νὰ ἐξασκηθῆ οἰαδήποτε δύναμις ή κρούσις εἰς τοὺς ἐλεγκτήρας. Οἱ ἐλεγκτήρες « περνᾶ » πρέπει νὰ εἰσέρχωνται οἱ μὲν μικροῦ μεγέθους καί βάρους με τὸ ἴδιόν των βάρους, οἱ δὲ μεγάλου μεγέθους καί βάρους ὑποβασταζόμενοι.

Διὰ τὴν πλευρὰν « δὲν περνᾶ » ή πίεσις δὲν ἔχει τόσην σημασίαν, διότι προφανῶς δὲν ὑπάρχει περίπτωσις βιαίας εἰσαγωγῆς τοῦ ἐλεγκτήρος. Εἰς τὸ σχῆμα 10 · 5 α φαίνεται ὁ ὀρθὸς καί ὁ ἐσφαλμένος τρόπος χρήσεως τῶν ἐλεγκτήρων.

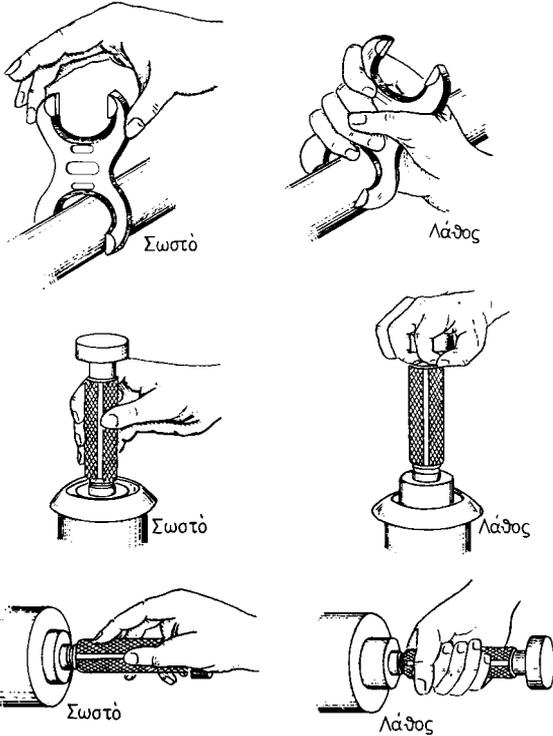
Κατὰ τὸν ἔλεγχον δι' ἐλεγκτήρων πρέπει ἐπίσης νὰ δοθῆ προσοχὴ εἰς τὰ κάτωθι σημεῖα :

— Εἰς κυλινδρικά τεμάχια ὁ ἔλεγχος νὰ μὴ γίνεται μόνον κατὰ μίαν διάμετρον, ἀλλὰ κατὰ τρεῖς τουλάχιστον, ἐπὶ μιᾶς καί τῆς αὐτῆς διατομῆς.

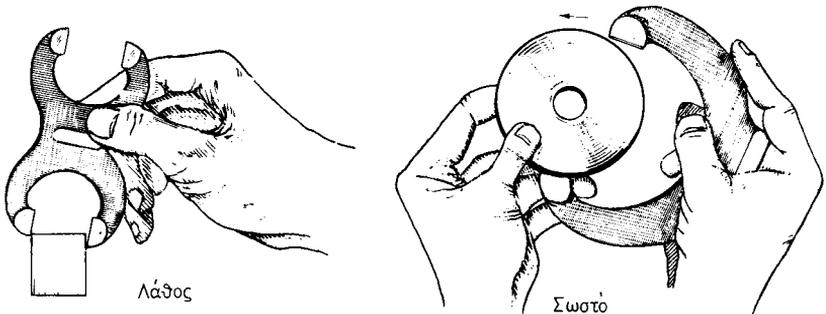
— Εἰς ἐπιμήκη τεμάχια ὁ ἔλεγχος νὰ γίνεται εἰς περισσότερα σημεῖα κατὰ μήκος τοῦ τεμαχίου.

— Εἰς μὴ κυλινδρικά τεμάχια νὰ μὴ ὑπάρχη κλίσις τοῦ ἐλεγκτήρος, ὡς εἰς τὸ σχῆμα 10 · 5 β.

— Εἰς κυλινδρικά τεμάχια καλὸν εἶναι πρῶτον νὰ ἔρχεται εἰς ἔπαφὴν ἢ μία πλευρὰ τοῦ ράμφους καὶ ἔπειτα νὰ ἔρχεται ἡ ἄλλη (σχ. 10·5 γ).



Σχ. 10·5 α.



Σχ. 10·5 β.

Σχ. 10·5 γ.

**10 · 6 Συντήρησις έλεγκτήρων.**

Διά τήν συντήρησιν τών έλεγκτήρων πρέπει νά καταβάλλεται μεγάλη φροντίς. Διά κάθε σειράν έλεγκτήρων θά πρέπει νά ύπάρχη ξύλινον κιβώτιον μέ αντίστοιχους θήκας, εις τās όποίας νά τοποθετώνται οί έλεγκτήρες μετά τήν χρῆσιν, άφοϋ προηγουμένως καθαρισθοϋν έπιμελώς και έπαλειφθοϋν δι' έλαφροϋ στρώματος λίπους (βαζελίνης) χωρίς όξύτητα. Κάθε έλεγκτήρ, έστω και άν δέν χρησιμοποιήται, πρέπει κατά περιόδους νά έλέγχεται μέ άντελεγκτήρα ή μέ όργανα συγκρίσεως ή πρότυπα μήκη.

**10 · 7 Έλεγκτήρες παραλαβής.**

Ύπό τοϋ προσωπικοϋ έλέγχου και παραλαβής τών διαφόρων τεμαχίων πρέπει νά χρησιμοποιώνται έλεγκτήρες, τών όποίων αι διαστάσεις έφθασαν σχεδόν εις τό όριον φθοράς των, διότι άλλως θά άπορρίπτονται παρά τών όργάνων έλέγχου προϊόντα, τά όποία έκρίθησαν κατά τήν κατασκευήν των έμπορευσιμα.

Διά τόν λόγον αυτόν οί έλεγκτήρες τοϋ σταδίου παραγωγής πρέπει νά είναι οί καινουργείς, οί δέ τής παραλαβής οί έφαρμένοι, άλλα φυσικά μη ύπερβάντες τά καθωρισμένα άνεκτά όρια.

**10 · 8 Άντελεγκτήρες.**

Οί άντελεγκτήρες είναι έλεγκτήρες τών έλεγκτήρων και χρησιμοποιούνται διά τόν περιοδικόν έλεγχον τών έν χρήσει κυρίως έλεγκτήρων. Κατά τό σύστημα ISO προβλέπονται άντελεγκτήρες μόνον διά τούς έλεγκτήρας άξόνων. Οί έλεγκτήρες τρυμάτων θεωρείται προτιμότερον και άπλούστερον νά έλέγχωνται περιοδικώς διά μηχανημάτων συγκρίσεως μηκών. Αί άνοχαι κατασκευής τών άντελεγκτήρων είναι πολύ μικρότεροι άπό τās άνοχάς τών έλεγκτήρων.

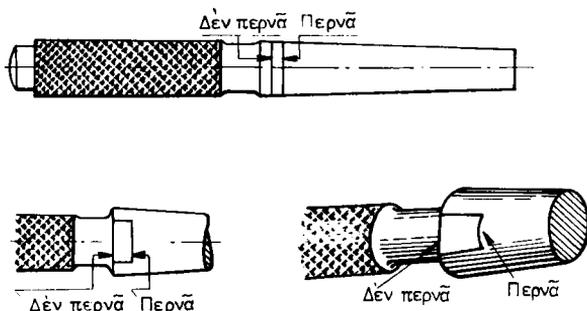
Διά τόν έλεγχον τών άντελεγκτήρων άπαιτούνται όλως έξαιρετικά προφυλάξεις και χρησιμοποιούνται τά τελειότερα τών μέχρι σήμερα ύπαρχόντων μέσων. Έδω δέν θά έκθέσωμε τās λεπτομερείας τών έλέγχων τούτων.

Έννοείται ότι, εάν δέν διαθέτωμεν άντελεγκτήρας, ό περιοδικός έλεγχος τών έλεγκτήρων θά γίνεται διά προτύπων μηκών ή όργάνων μετρήσεως άκριβείας.

### 10·9 Έλεγκτῆρες κῶνων.

Έκτὸς τῶν τρόπων ἐλέγχου κῶνων, τοὺς ὁποίους ἀνεφέραμεν εἰς τὸ Κεφάλαιον 4, ὁ ἐλεγχὸς των γίνεται καὶ δι' ἐλεγκτῆρων μεγίστου καὶ ἐλαχίστου.

Ὁ ἐλεγκτῆρ τοῦ σχήματος 10·9 α χρησιμοποιεῖται δι' ἐλεγχον ἐσωτερικῶν κῶνων, ὁ δὲ τοῦ σχήματος 10·9 β δι' ἐλεγχον ἐξωτερικῶν κῶνων.



Σχ. 10·9 α.

Ὁ ἐλεγχος τῆς κωνικότητος γίνεται δι' ἐπαφῆς τῆς ἐπιφανείας τοῦ ἐλεγκτῆρος πρὸς τὴν ἐπιφάνειαν τοῦ τεμαχίου καὶ διαπιστώσεως τοῦ κανονικοῦ αὐτοῦ ἐκ τῆς καλῆς ἐφαρμογῆς τοῦ ἐλεγκτῆρος πρὸς τὸ τεμάχιον διὰ δοκιμαστικῶν ἐγκορσίων μικροκινήσεων τοῦ ἐλεγκτῆρος.

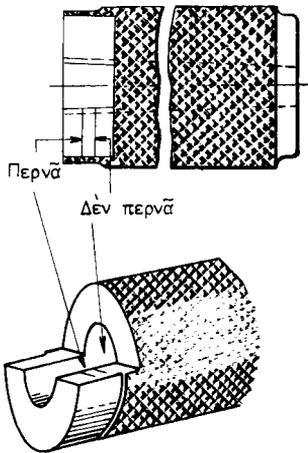
Συνήθως ἐπαλείφεται ἡ ἐπιφάνεια τοῦ ἐλεγκτῆρος μὲ ἐλαφρότατον στρῶμα χρώματος κυανοῦ τῆς Πρωσσίας ἢ μὲ κιωλίαν, διὰ νὰ εἶναι ἐμφανῆς ἡ καλὴ ἢ μὴ ἐφαρμογῆ. Ἐκτὸς ὁμως τοῦ ἀνωτέρω ἐλέγχου κωνικότητος εἶναι ἀπαραίτητος καὶ ὁ ἐλεγχος διαμέτρων τοῦ κῶνου.

Κατὰ κανόνα εἰς τοὺς κῶνους ὡς τυπικὴ διάμετρος λαμβάνεται ἡ μεγάλη διάμετρος αὐτῶν.

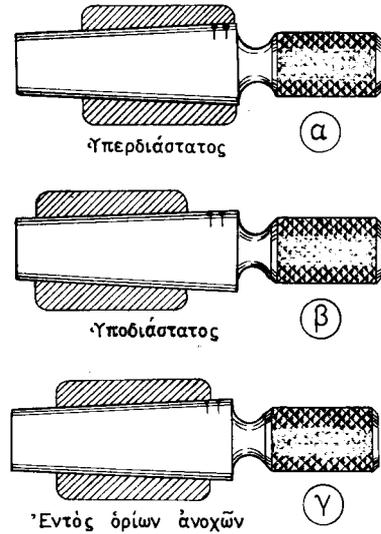
Κατὰ συνέπειαν, διὰ νὰ εἶναι ἀκριβῆς ἓνας κῶνος ἀπὸ ἀπόψεως διαμέτρων, πρέπει ὁ ἐλεγκτῆρ νὰ ἐφάπτεται εἰς καθωρισμένον σημεῖον τοῦ κῶνου. Τὸ σημεῖον μάλιστα αὐτὸ δὲν εἶναι κατὰ κυριολεξίαν σημεῖον, ἀλλὰ μία περιοχὴ, εἰς τὴν ὁποίαν θὰ πρέ-

πει νά κυμαίνεται ἡ μεγάλη αὐτή διάμετρος τοῦ κώνου, δηλαδή ἐντὸς ὠρισμένου πεδίου ἀνοχῆς.

Εἰς τὰ σχήματα 10·9 α καὶ 10·9 β διακρίνονται δύο γραμμαὶ (περνᾶ - δὲν περνᾶ), αἱ ὁποῖαι ὀρίζουν τὸ πεδῖον ἀνοχῆς.



Σχ. 10·9β.



Σχ. 10·9γ.

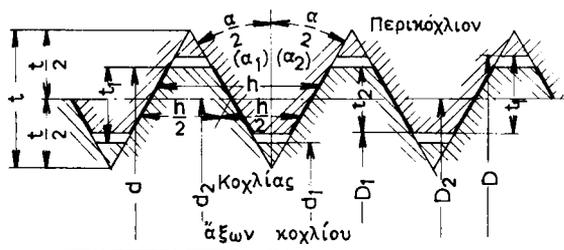
Εἰς τὰ σχήματα 10·9 γ (α), (β), (γ) φαίνεται ἡ χρῆσις τοῦ ἐλεγκτῆρος ἐσωτερικῶν κώνων.

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 11

### ΜΕΤΡΗΣΕΙΣ ΚΑΙ ΕΛΕΓΧΟΣ ΣΠΕΙΡΩΜΑΤΩΝ

#### 11 · 1 Γενικά.

Εἰς τὸ Κεφάλαιον αὐτὸ θὰ ἐξετάσωμε πῶς γίνεται ὁ ἔλεγχος τῶν σπειρωμάτων ὡς καὶ τὸν τρόπον μετρήσεως τῶν χαρακτηριστικῶν των στοιχείων. Ὡς γνωστόν, τὰ βασικὰ χαρακτηριστικά στοιχεία τοῦ σπειρώματος εἶναι (σχ. 11 · 1 α) τὰ κάτωθι :



Σχ. 11 · 1 α.

— *Ἡ μεγάλη ἢ ἐξωτερικὴ διάμετρος τοῦ κοχλίου ( $d$ ) ἢ τοῦ περικοχλίου ( $D$ ).* Εἶναι ἡ διάμετρος ἑνὸς φανταστικοῦ κυλίνδρου, ποῦ ἔχει τὸν αὐτὸν κατὰ μῆκος ἄξονα μὲ τὸν κύλινδρον τοῦ σπειρώματος καὶ ἐφάπτεται τῶν ἐξωτερικῶν ἀκμῶν ἑνὸς ἐξωτερικοῦ σπειρώματος ἢ τῶν ἐσωτερικῶν ἀκμῶν ἑνὸς ἐσωτερικοῦ σπειρώματος.

— *Μικρὰ ἢ ἐσωτερικὴ διάμετρος τοῦ κοχλίου ( $d_1$ ) ἢ τοῦ περικοχλίου ( $D_1$ )* εἶναι ἡ διάμετρος ἑνὸς φανταστικοῦ κυλίνδρου, ποῦ ἔχει τὸν αὐτὸν κατὰ μῆκος ἄξονα μὲ τὸν τοῦ σπειρώματος καὶ ἐφάπτεται τῶν ἐσωτερικῶν ἀκμῶν τῶν σπειρωμάτων ἑνὸς ἐξωτερικοῦ σπειρώματος ἢ τῶν ἐξωτερικῶν ἀκμῶν ἑνὸς ἐσωτερικοῦ σπειρώματος.

— *Μέση διάμετρος ἢ διάμετρος πλευρῶν κοχλίου ( $d_2$ ) ἢ ( $D_2$ ) τοῦ περικοχλίου,* εἶναι ἡ διάμετρος ἑνὸς φανταστικοῦ κυλίνδρου, ποῦ ἔχει τὸν αὐτὸν ἄξονα μὲ τὸν τοῦ σπειρώματος, καὶ ὁ ὁποῖος τέ-

μνει τὰ πλευρά του ἔτσι, ὥστε τὸ πλάτος τῶν ὀδόντων τοῦ σπειρώματος νὰ εἶναι ἴσον μὲ τὸ πλάτος τῶν διακένων του.

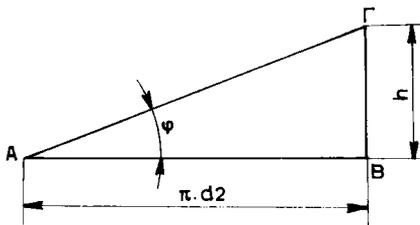
— Βῆμα τοῦ σπειρώματος ( $h$ ) εἶναι ἡ ἀπόστασις δύο διαδοχικῶν σπειρῶν, μετρουμένη παραλλήλως πρὸς τὸν ἄξονα τοῦ σπειρώματος καὶ μεταξύ δύο ἀντιστοίχων διαδοχικῶν σημείων του, κειμένων ἐπὶ τοῦ αὐτοῦ ἐπιπέδου.

Τὸ βῆμα δύναται νὰ δοθῇ καὶ εἰς ἀριθμὸν σπειρῶν ἀνὰ ἴντσαν  $z/in$ , ὁπότε θὰ ἔχωμεν  $h = \frac{1''}{z}$  εἰς ἴντσας ἢ  $h = \frac{25,4}{z}$  εἰς mm, ὅπου  $z =$  ἀριθμὸς σπειρῶν.

Ὡς γωνία ἔλικος ( $\phi$ ) τοῦ σπειρώματος λαμβάνομε τὴν γωνίαν, ποὺ σχηματίζεται ὑπὸ τῆς ἔλικος αὐτῆς καὶ ἑνὸς ἐπιπέδου καθέτου ἐπὶ τὸν ἄξονα τοῦ σπειρώματος εἰς τὴν μέσην διάμετρόν του ( $d_2$ ). Ἡ γωνία αὐτὴ εἰς τὴν ἔλικα παραμένει σταθερά, εὐρίσκεται δέ, ἂν λάβωμε τὸ τμήμα τῆς ἔλικος, ποὺ περιλαμβάνεται μεταξύ δύο σημείων, ποὺ ἀπέχουν κατὰ βῆμα ( $h$ ) καὶ τὸ ἀναπτύξωμε. Θὰ σχηματισθῇ τότε τὸ τρίγωνον (ΑΒΓ) τοῦ σχήματος 11·1β, ἐκ τοῦ ὁποῖου ὑπολογίζεται ἡ γωνία  $\phi$ :

$$\epsilon\phi\phi = \frac{h}{\pi d_2}$$

— Ἡ γωνία πλευρῶν ( $\alpha$ ) εἶναι ἡ περιεχομένη μεταξύ τῶν πλευρῶν τοῦ σπειρώματος, μετρουμένη ἐπὶ ἐπιπέδου διερχομένου διὰ τοῦ ἄξονος αὐτοῦ. Ἡμιγωνία πλευρῶν ( $\alpha_1$ ) καὶ ( $\alpha_2$ ) εἶναι ἡ σχηματιζομένη ὑπὸ μιᾶς πλευρᾶς καὶ τῆς καθέτου ἐπὶ τὸν ἄξονα τοῦ σπειρώματος· μετρεῖται ἐπὶ ἐπιπέδου διερχομένου διὰ τοῦ ἄξονός του. Εἰς σπειρώματα συμμετρικοῦ σχήματος αἱ δύο ἡμιγωνίαι εἶναι ἴσαι (σχ. 11·1α).



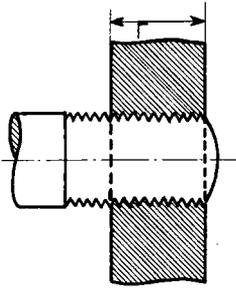
Σχ. 11·1β.

— Τὸ ὕψος τοῦ γεννήτορος τριγώνου ( $t$ ) χωρὶς νὰ ληφθοῦν ὑπ' ὄψιν αἱ ἀπομήσεις ἀκμῶν, ποὺ προβλέπονται ἀπὸ τοὺς κανονισμούς, ἰσοῦται μέ:

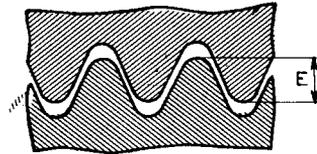
$$t = \frac{h}{2} \cdot \sigma\phi \frac{\alpha}{2} \cdot$$

— *Μήκος εμπλοκής* δύο σπειρωμάτων εξωτερικού (κοχλίου) και έσωτερικού (περικοχλίου) είναι ή απόσταση μεταξύ τών άκραιν σημείων έπαφής (L) (σχ. 11·1 γ) τών δύο σπειρωμάτων· μετρείται παραλλήλως πρὸς τὸν ἄξονά των.

— *Πλάτος εμπλοκής* δύο σπειρωμάτων εξωτερικού και έσωτερικού είναι ή απόσταση (E) μεταξύ τών άκμῶν τών έν έπαφή άντιστοίχων σπειρωμάτων (σχ. 11·1 δ), μετρομένη καθέτως πρὸς τὸν ἄξονα.



Σχ. 11·1 γ.



Σχ. 11·1 δ.

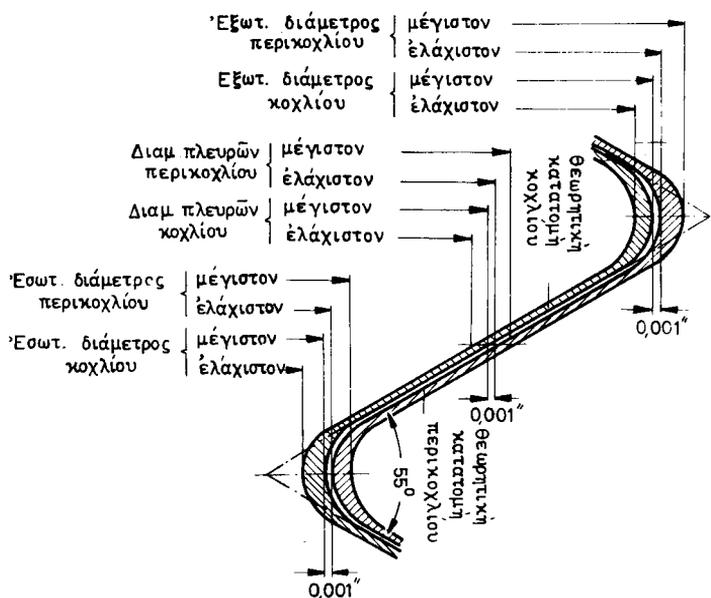
— Βασικαί διαστάσεις εις τὰ σπειρώματα είναι αί καθοριζόμεναι εκ του σχήματος και τής αναλογίας κάθε είδους σπειρώματος. Αί βασικαί αὐταί διαστάσεις αναγράφονται εις τούς σχετικούς πίνακας τών διαφόρων μορφῶν σπειρωμάτων (βλέπε Μηχαν. Τεχνολογίαν, Τόμον Α').

## 11·2 Ἄνοχαι σπειρωμάτων.

Σκοπὸς τοῦ καθορισμοῦ ἄνοχῶν εις τὰ σπειρώματα είναι :

- α) Ἡ ἐξασφάλις ἐναλλαξιμότητος εις αὐτὰ και
- β) ή ἐπίτευξις τής ἐπιθυμητῆς ἐκάστοτε ποιότητος τοῦ κοχλιωτοῦ συνδέσμου. Διὰ νὰ πραγματοποιηθῆ ή πρώτη συνθήκη, ὀρίζεται ὅπως αἱ ἄνοχαι τῶν σπειρωμάτων ὑπολογίζονται με βάσιν τὴν θεωρητικὴν κατατομὴν τοῦ σπειρώματος. Είναι θετικαί (πρὸς τὰ ἄνω) δι' έσωτερικὸν σπείρωμα (περικόχλιον) και

άρνητικαί (πρὸς τὰ κάτω) δι' ἔξωτερικὸν σπείρωμα (κοχλίαν). Εἰς τὸ σχῆμα 11·2 α φαίνεται ἡ θεωρητικὴ κατατομὴ ἐνὸς σπειρώματος καὶ τὰ ἄκραία ὄρια τῶν διαστάσεων κοχλίου καὶ περικοχλίου, τὰ ὁποῖα λαμβάνουν αἱ διαστάσεις αὐταὶ διὰ τῶν ἀνοχῶν, τὰς ὁποίας προβλέπομε.



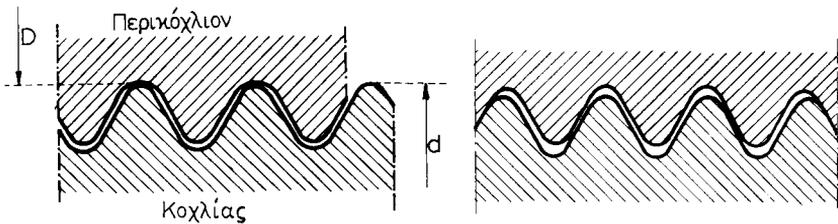
Σχ. 11·2 α.

Προφανῶς ἡ ποιότης σπειρώματος εἶναι τόσο καλυτέρα, ὅσον μικρότεραι εἶναι αἱ ἀνοχαί. Ἀπὸ τὸ μέγεθος δὲ τῶν ἀνοχῶν ἐξαρτᾶται καὶ τὸ μέγεθος τῆς δυνατῆς ἀξονικῆς χάρης, δηλαδὴ τῆς ἐλευθερίας κινήσεως κατὰ τὸν ἄξονα κοχλίου - περικοχλίου, ἡ ὁποία θὰ κληθῆ *χάρη πλευρῶν*. Ἐφ' ὅσον ἡ χάρη αὐτὴ δὲν ὑπερβαίνει ὠρισμένον ὄριον, πού ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὸν προορισμὸν τῶν κοχλιῶν, δὲν ἀποτελεῖ ἐλάττωμα ἢ ὑπαρξίς της. Ἀπὸ τὸ ὄριον αὐτὸ ἐξαρτᾶται ἡ ποιότης τῶν σπειρωμάτων.

Ἡ χάρη ἀκμῶν ἐπίσης εἶναι ἀπαραίτητος διὰ τὴν ὁμαλὴν κοχλίωσιν καὶ προβλέπεται πάντοτε εἰς τοὺς πίνακας ἀνοχῶν τῶν σπειρωμάτων. Κοχλιωτὸς σύνδεσμος χωρὶς χάρη ἀκμῶν θὰ

προκύψη μόνον εις τὴν σπανιωτάτην περίπτωσιν, κατὰ τὴν ὁποίαν θὰ συναρμολογηθῆ κοχλίας εἰς τὸ μέγιστον μὲ περικόχλιον εἰς τὸ ἐλάχιστον.

Κοχλίας καὶ περικόχλιον, ἀφοῦ ἐλεγχθοῦν καὶ εὐρεθοῦν σύμφωνα μὲ τὰς καθωρισμένας δι' αὐτὰ ἀνοχάς, δὲν θὰ πρέπει ἢ τυχὸν μεγάλη εὐχέρεια τῆς κοχλιώσεώς των νὰ ἐκληφθῆ ὡς ἐλάττωμα. Ἐξ ἄλλου μίᾳ φαινομενικῶς καλῆ συναρμογῆ κοχλίου καὶ περικοχλίου ὑποκρύπτει ὄχι σπανίως κάποιαν ἐλαττωματικὴν κατασκευὴν, ἢ ὁποία θὰ διαπιστωθῆ μετὰ τὸν μερικὸν ἔλεγχον τῶν σπειρωμάτων κοχλίου καὶ περικοχλίου. Εἰς τὰ σχήματα 11·2β καὶ 11·2γ βλέπομε δύο περιπτώσεις φαινομενικῶς μὲν καλῆς ἐφαρμογῆς (σφικτὸ βίδωμα), ἀλλὰ ἐλαττωματικῆς. Εἰς μὲν τὸ σχῆμα 11·2β ἡ διάμετρος (D) τοῦ περικοχλίου ἐφάπτεται εἰς τὰς κορυφὰς τῆς διαμέτρου (d) τοῦ σπειρώματος τοῦ κοχλίου καὶ δημιουργεῖ τὴν ἐσφαλμένην ἐντύπωσιν καλῆς συναρμογῆς, εἰς δὲ τὸ



Σχ. 11·2β.

Ἄντικανονικὴ διαφορά διαμέτρων κοχλίου - περικοχλίου.

Σχ. 11·2γ.

Διαφορὰ βήματος κοχλίου-περικοχλίου.

σχῆμα 11·2γ τὸ βῆμα τοῦ κοχλίου δὲν εἶναι ἀκριβῶς τὸ ἴδιον μὲ τὸ τοῦ περικοχλίου καὶ ἔτσι ἐπαφῆ τῶν δύο μερῶν ὑφίσταται μόνον εἰς τὰ δύο ἄκρα τοῦ μήκους τῆς ἐμπλοκῆς των.

Διὰ νὰ ἐλεγχθῆ ἐὰν ἡ κατατομὴ ἐνὸς σπειρώματος εὐρίσκεται ἐντὸς τοῦ ἀντιστοίχου πεδίου ἀνοχῶν, εἶναι ἀνάγκη νὰ ἐλεγχθῆ ἡ μορφή καὶ ὅλαι αἱ διαστάσεις τοῦ σπειρώματος καὶ συγκεκριμένως ἡ ἐξωτερικὴ διάμετρος (d) ἢ (D), ἡ μέση διάμετρος ( $d_2$ ) ἢ ( $D_2$ ), ἡ ἐσωτερικὴ διάμετρος ( $d_1$ ) ἢ ( $D_1$ ), τὸ βῆμα (h) καὶ ἡ γωνία πλευρῶν ( $\alpha$ ).

Ἐκ τῶν ἀνωτέρω στοιχείων τὰ ἔχοντα τὴν μεγαλυτέραν σημασίαν διὰ τὴν καλὴν ἐπαφὴν τῶν πλευρῶν εἶναι ἡ μέση διάμετρος, ἡ γωνία πλευρῶν ( $\alpha$ ) καὶ τὸ βῆμα (h).

Αί άνοχαι εις τας διαστάσεις των σπειρωμάτων λαμβάνονται έτσι, ώστε να άποφεύγεται στόμωσις (φρακάρισμα) κατά τὸ βίδωμα. Κατόπιν συμφωνίας (DIN και ISO) αι διαστάσεις τῆς θεωρητικῆς κατατομῆς λαμβάνονται ὡς διαστάσεις μεγίστου διὰ τὸν κοχλίαν και ἑλαχίστου διὰ τὸ περικόχλιον.

Διὰ τὸ σύστημα *Whitworth* εις τοὺς Πίνακας τοῦ *British Standard 84 (B.S.)* ἀναφέρονται τρεῖς ποιότητες καθὼς και τὰ ὅρια τῶν άνοχῶν τῶν διαμέτρων κοχλίου και περικοχλίου διὰ κάθε ποιότητα τῶν κατηγοριῶν *BSW - BSF - BSP*. Εἰς τὸ τέλος τοῦ βιβλίου προσαρτᾶται ἐκ τούτων ἐνδεικτικῶς οἱ Πίνακες 18 και 19 διὰ σπειρώματα *B.S.W.*

Διὰ κάθε κατηγορίαν ἐκ τῶν άνωτέρω, ὡς προαναφέρθη, διὰ μὲν τοὺς κοχλίας προβλέπονται, τρεῖς ποιότητες, ἡ *σφικτή*, ἡ *μέση* και ἡ *ἐλευθέρα*, διὰ δὲ τὰ περικόχλια δύο, ἡ *μέση* και ἡ *ἐλευθέρα*. Συνήθως ἡ σφικτὴ ποιότης κοχλίου συναρμολογεῖται μὲ περικόχλιον μέσης ποιότητος, ἡ δὲ μέση και ἑλευθέρα ποιότης κοχλίου συναρμολογεῖται μὲ περικόχλιον ἑλευθέρας ποιότητος.

Ἡ μεγάλη, ἡ μικρὴ και ἡ μέση διάμετρος λαμβάνονται ὡς μέγιστα διὰ τὸν κοχλίαν και ἑλάχισται διὰ τὸ περικόχλιον. Αἱ άνοχαι των μετροῦνται ἐπὶ ἑλαττον τῆς ὀνομαστικῆς διαμέτρου διὰ τοὺς κοχλίας και ἐπὶ πλέον αὐτῆς διὰ τὰ περικόχλια.

Ὡς σπουδαιότερα άνοχὴ τοῦ σπειρώματος λαμβάνεται ἡ άνοχὴ τῆς μέσης διαμέτρου.

Ἡ άνοχὴ τῆς μικρᾶς και μεγάλης διαμέτρου εἶναι ἀρκετὰ μεγαλυτέρα τῆς ἀντιστοίχου μέσης, καθ' ὅσον ἡ άνοχὴ τῆς διαμέτρου αὐτῆς διὰ τὴν ποιότητα τῶν σπειρωμάτων *ἔχει δευτερεύουσαν σημασίαν*, ὑπὸ τὴν προϋπόθεσιν μόνον ὅτι δὲν ὑπάρχει ἐπαφὴ εις τὰς άκμάς.

Εἰς τὸ *μετρικὸν σύστημα σπειρωμάτων* ὑπάρχουν τρεῖς ποιότητες, ὅπως και εις τὸ σύστημα *Whitworth*, ἤτοι ἡ *σφικτὴ*, ἡ *μέση* και ἡ *ἐλευθέρα*. Αἱ άνοχαι αὐτῶν ἀναγράφονται εις τὸ *B.S. 1095* ἢ εις τὸ *DIN 13*. Εἰς τὸ τέλος τοῦ βιβλίου προσαρτῶνται ἐνδεικτικῶς οἱ Πίνακες 20 και 21 μὲ τὰ ὅρια άνοχῶν διαμέτρων κοχλίου και περικοχλίου.

Διὰ τὸ *ἐνοποιημένον σύστημα* σπειρωμάτων ὑπάρχουν τρεῖς ποιότητες κοχλιῶν και περικοχλιῶν ἢ ἑξωτερικῶν και ἑσωτερικῶν

σπειρωμάτων. Αί άνοχαι αύτων άναγράφονται εις τὸ B.S. 1580 ὡς κάτωθι: *Ποιότης 1Α δι' έξωτερικά σπειρώματα* (κοχλίας) και *1Β δι' έσωτερικά σπειρώματα* (περικόχλια). 'Η ποιότης αύτή άνταποκρίνεται γενικῶς πρὸς τὴν έλευθέραν ποιότητα τῶν σπειρωμάτων Whitworth (B.S. 84/1956). *Ποιότης 2Α δι' έξωτερικά σπειρώματα* (κοχλίας) και *ποιότης 2Β δι' έσωτερικά σπειρώματα* (περικόχλια). 'Η ποιότης αύτή άνταποκρίνεται γενικῶς πρὸς τὴν μέσην ποιότητα τῶν σπειρωμάτων Whitworth (B.S. 84/1956). *Ποιότης 3Α δι' έξωτερικά σπειρώματα* (κοχλίας) και *ποιότης 3Β δι' έσωτερικά σπειρώματα* (περικόχλια). 'Η ποιότης αύτή άνταποκρίνεται γενικῶς πρὸς τὴν σφικτὴν ποιότητα τῶν σπειρωμάτων Whitworth (B.S. 84/1956). Εἰς τὸ τέλος τοῦ βιβλίου δίδονται οἱ Πίνακες 22 ἕως 25 διὰ κοχλίας και περικόχλια και διὰ σπείρωμα U.N.F. και U.N.C.

### 11·3 Βασικαὶ άνοχαι σπειρωμάτων - Σειραι S.

'Επί σειρὰν ἑτῶν ἔχρησιμοποιοῦντο διὰ τὰς άνοχὰς σπειρωμάτων τρεῖς ποιότητες, ἡ σφικτὴ, ἡ μέση και ἡ έλευθέρα. 'Η μακροχρόνιος ὁμως πείρα εις τὴν χρῆσιν τῶν συστημάτων άνοχῶν σπειρωμάτων, ἔδειξεν ὅτι ἔπρεπε νὰ ὑπάρχη μία πυκνότερα διαβάθμισις τῶν άνοχῶν, ὡστε νὰ εἶναι δυνατὸν εις ἑκάστην περίπτωσιν νὰ λαμβάνεται ὑπ' ὄψιν, διὰ τὸν καθορισμὸν τῆς ποιότητος και τὸ μήκος κοχλιώσεως, τὸ ὁποῖον ἔπηρεάζει οὐσιωδῶς τὸν χαρακτήρα τῆς συναρμογῆς.

Οὕτω καθωρίσθη τὸ νέον σύστημα άνοχῶν σπειρωμάτων με πυκνότεραν διαβάθμισιν άνοχῶν. Μάλιστα ἡ διαβάθμισις εἶναι πυκνότερα ἀκόμη και ἀπὸ τὴν τῶν άνοχῶν συναρμογῶν ἀξόνων και τρυμάτων. 'Ενῶ δηλαδὴ εις τὰς άνοχὰς τῶν ἀξόνων και τῶν τρυμάτων διὰ τὴν αὐτὴν διάμετρον αἱ άνοχαι κλιμακοῦνται ἀπὸ ποιότητος εις ποιότητα με λόγον 1,6, εις τὰς άνοχὰς σπειρωμάτων ὁ λόγος κλιμακώσεως εἶναι 1,25.

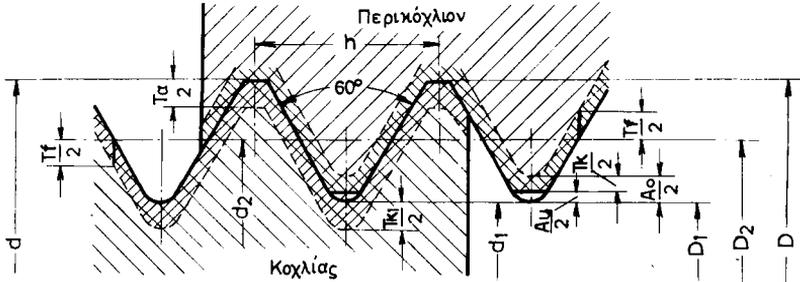
'Εξ ἄλλου, ὡς εἶναι εὐνόητον, ἔπρεπε τὸ νέον σύστημα νὰ μὴ ἀχρηστεύσῃ τὸ παλαιόν, διότι θὰ ἔφερε μεγάλην άνωμαλίαν εις τοὺς κατασκευαστὰς και θὰ ἦτο συνεπῶς προβληματικὴ ἡ παραδοχὴ του. Διὰ νὰ ἐξυπηρετηθῇ και αὐτὴ ἡ προϋπόθεσις, τὸ νέον σύστημα καθωρίσθη οὕτως, ὡστε νὰ περιλαμβάνῃ εις τὰς περιπτώσεις του τὸ προηγούμενον σύστημα. Δηλαδὴ σπειρώματα κατασκευασμένα με τὸ προηγούμενον σύστημα εἶναι ἑναλλάξιμα με σπειρώματα κατασκευασθέντα με τὸ νέον σύστημα άνοχῶν.

'Επίσης ἡ θέσις τοῦ πεδίου άνοχῶν ὡς πρὸς τὴν ὀνομαστικὴν διάστασιν, διὰ τὰς διαμέτρους κοχλίου και περικοχλίου, καθορίζεται κατ' ἀναλογίαν πρὸς τὸ σύστημα βασικοῦ τρύματος και βασικοῦ ἀξονος τῶν συναρμογῶν ISO.

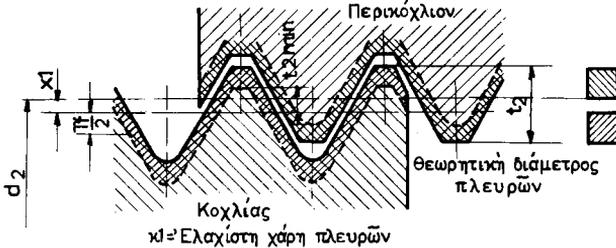
Εἰς τὸ σχῆμα 11·3 α φαίνεται ἡ πλέον συνήθης περίπτωσις συναρμογῆς σπειρώματος H/h, κατὰ τὴν ὁποίαν τὸ κάτω ὄριον τοῦ πεδίου άνοχῶν

τοῦ περικοχλίου συμπίπτει με τὸ άνω όριον τῶν άνοχῶν τοῦ κοχλίου καί εἶναι ἡ θεωρητική κατατομή τοῦ σπειρώματος.

Εἰς τὰ σχήματα 11.3 β καί 11.3 γ παρίστανται συναρμογαί σπειρωμάτων ἐλεύθεραί καί σφικταί. Γενικῶς προτιμᾶται τὸ σύστημα βασικοῦ περικοχλίου καί ἡ ἐπιθυμητή χάρη ἢ σύσφιγξις ἐπιτυγχάνεται διά τοῦ καθορι-



Σχ. 11.3 α.



Σχ. 11.3 β.



Σχ. 11.3 γ.

σμοῦ ἐκάστοτε τῆς θέσεως τοῦ πεδίου άνοχῶν τοῦ κοχλίου. Με τὸ σύστημα τοῦτο, μειοῦται τὸ πλῆθος τῶν άπαιτουμένων σπειροτόμων (κολοουζα), ἐνῶ εἶναι εὐκόλον νά χρησιμοποιοῦμε διά τούς κοχλιάς ρυθμιζόμενα κοχλιοκοπτικά ἐργαλεῖα ἢ συσκευάς (βιδολόγοι).

Ἐπίσης διά τῆς προτιμήσεως τῶν σπειρωμάτων τῶν συναρμογῶν H/h

μειώνεται ή ποικιλία τών δυνατών συνδυασμών και εξοικονομούνται ελεγκτήρες.

Δι' ακόμη μεγαλύτεραν εξοικονόμησιν ελεγκτήρων, εκλιμακώθησαν τὰ μήκη τούτων συναρτήσει τών αντίστοιχων μηκών κοχλιώσεως (Πίναξ 9).

Ίδιαιτέρως γίνεται χρήσις τών ελευθέρων συναρμογών σπειρωμάτων, όσάκις άπαιτείται έπιμετάλλωσις του κοχλίου ή του περικοχλίου ή και τών δύο. Εις τας περιπτώσεις αυτάς τó ελάχιστον τής χάρης λαμβάνεται περίπου

### Π Ι Ν Α Ξ 9

#### Μήκη ελεγκτήρων σπειρωμάτων, συναρτήσει του μήκους κοχλιώσεως

Μέγιστον μήκος κοχλιώσεως mm	Μήκος ελεγκτήρος mm	Μέγιστον μήκος κοχλιώσεως mm	Μήκος ελεγκτήρος mm	Μέγιστον μήκος κοχλιώσεως mm	Μήκος ελεγκτήρος mm	Μέγιστον μήκος κοχλιώσεως mm	Μήκος ελεγκτήρος mm
1,6	1,25	8	6,5	25	20	56	45
2	1,6	10	8	28	22	63	50
2,5	2	12,5	10	32	25	70	56
3	2,5	16	12,5	36	28	80	63
4	3	18	14	40	32	100	80
5	4	20	16	45	36		
6,5	5	22	18	50	40		

ίσον προς τó πάχος τής έπιμεταλλώσεως, έφ' όσον βεβαίως άπαιτείται τελική συναρμογή σπειρώματος H/h.

Εις τó ίσχυον σύστημα άνοχών σπειρωμάτων δια τήν άνοχήν τής μέσης διαμέτρου καθορίζονται αί σειράι (S) από 4 έως 12. Αί εις έκάστην σειράν (S) καθοριζόμεναι άνοχαι αύξάνουν μέ τήν όνομαστικήν διάμετρον του σπειρώματος.

Αί τιμαί τών σειρών (S) δια διάφορα είδη σπειρωμάτων δίδονται εις τόν πίνακα 10 (σχ. 11 · 3 δ).

Εις τόν αυτόν Πίνακα έχει σημειωθή επίσης και ή σειρά 13, ή όποία όμως λαμβάνεται μόνον ως άνοχή τής μικράς διαμέτρου του κοχλίου. Γενικώς ή άνοχή τής μικράς διαμέτρου του κοχλίου λαμβάνεται από τόν Πίνακα 10 και αντίστοιχεί εις μίαν σειράν μεγαλύτεραν τής μέσης διαμέτρου του σπειρώματος.

Ή έκλογή τής καταλλήλου σειράς (S) γίνεται συναρτήσει του μήκους κοχλιώσεως, έπειδή, τούτου αύξανόμενου, αύξάνει τó συνολικόν σφάλμα βήματος (Δh) και συνεπώς και τó αντίστοιχον σφάλμα μέσης διαμέτρου ( $f_1$ ).

## Π Ι Ν Α Κ Ι 10

**Βασικά άνοχαί — σειράι S.** (Μέση διάμετρος και έσωτερική διάμετρος κοχλίου).

(Tf) άνοχή τής μέσης διαμέτρου ( $d_2$ ) ( $D_2$ ) εις μ.

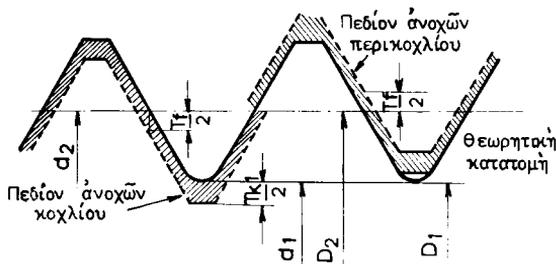
(Tk<sub>1</sub>) άνοχή τής έσωτερικής διαμέτρου τού κοχλίου ( $d_1$ ) εις μ.

## ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

1. Η άνοχή (Tk<sub>1</sub>) εκλέγεται κατά μίαν σειράν (S) μεγαλύτεραν τής άνοχης (Tf). Λ.χ. εις άνοχην μέσης διαμέτρου κατά την σειράν (S 8) αντίστοιχεί άνοχη τής έσωτερικής διαμέτρου τού κοχλίου κατά την σειράν (S 9).
2. Αι άνοχαί τής σειράς (S 13) καθωρίσθησαν μόνον δι' άνοχάς τής έσωτερικής διαμέτρου τού κοχλίου και όχι δι' άνοχάς μέσης διαμέτρου.
3. Διά τó σπείρωμα Whitworth κατά τó DIN 11 ισχύουν προσωρινώς αι άνοχαί αι καθωρίζόμεναι εις τούτο (DIN 11 φύλλα 1 και 3).

Μετρικόν και λεπτόν μετρικόν mm	Whitworth κανονικόν in	Whitworth λεπτόν mm	Whitworth σπληνών DIN 259 in	Τραπεζοειδές και προιοντόν mm	Κυκλικόν in	Άνοχαί Tf και Tk <sub>1</sub> εις μ δια σειράν S												
						4	5	6	7	8	9	10	11	12	13			
0,3-0,8						16	20	25	32	40	50	63	82	100	125			
0,9-1,7						22	28	36	45	56	71	90	112	140	180			
2-5,5						32	40	50	63	80	100	155	160	200	250			
6-11	1/4'' 3/8''			10-12	7-12	45	56	71	90	112	140	180	224	280	355			
11,5-33	7/16'' 1 1/4	20-33		14-28	14-30	63	80	100	125	160	200	250	315	400	500			
34-80	1 3/8'' 3''	36-80		30-82	32-80	90	112	140	180	224	280	355	450	560	710			
82-200	3 1/4'' 6''	84-200		85-200	82-200	125	160	200	250	315	400	500	630	800	1000			
202-500		204-499		210-500	—	180	224	280	355	450	560	710	900	1120	1400			

Ἡ ἀναγκαία σειρά (S) ἢ ἡ ποιότης ἐκλέγεται ἐν προκειμένῳ κατὰ τὸν Πίνακα 11. Εἰδικῶς διὰ μετρικὰ σπειρώματα πρὸς εὐκολίαν χρησιμοποιεῖται ὁ λεπτομερέστερος Πίναξ 12.



Σχ. 11·3 δ.

Διὰ νὰ γίνῃ εὐκολωτέρα ἡ χρῆσις τῶν Πινάκων 11 καὶ 12 διὰ τὴν ἐκλογήν τῆς σειρᾶς (S), ἐκ τοῦ μήκους κοχλιώσεως λαμβάνονται ὑπ' ὄψιν καὶ αἱ

## Π Ι Ν Α Κ Ε 11

Προσδιορισμὸς τῶν σειρῶν (S) συναρτήσεϊ τοῦ μήκους κοχλιώσεως (σύστασις)

Μῆκος κοχλιώσεως	Μετρικὸν καὶ Whitworth κανονικὰ καὶ λεπτὰ			Τραπεζοειδῆ καὶ πριονωτῶν			Κυκλικὸν		
	Σ ε ι ρ α ῖ S :								
0,08d-0,20d,	4	6	8	6	8	10	5	7	9
0,20d-0,50d,	5	7	9	7	9	11	6	8	10
0,50d-1,25d,	6	8	10	8	10	12	7	9	11
1,25d-3,15d,	7	9	11	9	11	—	8	10	12
3,15d-8,00d,	8	10	12	10	12	—	9	11	—
Ἀντίστοιχος ποιότης τοῦ παλαιοῦ συστήματος	σφικτ. f	μέση m	ἐλευθ. g	σφικτ. f	μέση m	ἐλευθ. g	σφικτ. f	μέση m	ἐλευθ. g

μέχρι τοῦδε ἐν χρήσει ποιότητες, ἥτοι ἡ σφικτή, ἡ μέση καὶ ἡ ἐλευθέρα. Οὕτω διὰ τὸ συνήθως χρησιμοποιούμενον μῆκος περικοχλίου εἰς μετρικὰ σπειρώματα 0,8 d συνιστᾶται ἡ 6η σειρά (S) διὰ τὴν σφικτήν, ἡ 8η διὰ τὴν μέσην καὶ ἡ 10η διὰ τὴν ἐλευθέραν ποιότητα.

*Παράδειγμα :*

Ζητείται ό καθορισμός του πεδίου άνοχής τής μέσης διαμέτρου ( $T_f$ ) και τής μικρής διαμέτρου του κοχλίου ( $T_{k_1}$ ) διά κανονικών μετρικών σπειρώμα όνομαστικής διαμέτρου  $d = 12 \text{ mm}$ , μήκους κοχλιώσεως  $L = 12 \text{ mm}$  και διά μέσην ποιότητα.

Είς τόν Πίνακα 12 διά  $d = 12 \text{ mm}$ ,  $L = 12 \text{ mm}$  και μέσην ποιότητα, διά τήν άνοχην τής μέσης διαμέτρου καθορίζεται ή σειρά S 8.

Ή άνοχη διά τήν μικράν διάμετρον του κοχλίου λαμβάνεται κατά μίαν σειράν μεγαλύτεραν, ήτοι ή S 9.

Ήκ του Πίνακος 10 διά  $d = 12 \text{ mm}$  και σειράν S 8 εύρισκομεν άνοχην μέσης διαμέτρου  $T_f = 160 \mu$ , και διά σειράν S 9 εύρισκομεν άνοχην μικρής διαμέτρου του κοχλίου  $T_{k_1} = 200 \mu$ .

Αί τιμαί αύται έχουν προσδιορισθή διά τά διάφορα μετρικά σπειρώματα και άναγράφονται είς τόν Πίνακα 13.

*Άνοχαί σπειρωμάτων.*

Ειδικώς διά τά μετρικά σπειρώματα αί άνοχαί τής μέσης διαμέτρου ( $d_2$ ), ( $D_2$ ) τής μικρής διαμέτρου του περικοχλίου ( $D_1$ ), τής μικρής διαμέτρου του κοχλίου ( $d_1$ ) και τής έξωτερικής διαμέτρου του κοχλίου ( $d$ ) δίδονται είς τόν Πίνακα 13. Όπως ήδη άνεφέρθη, δέν καθορίζονται άνοχαί διά τήν έξωτερικήν διάμετρον του περικοχλίου ( $D$ ). Ό Πίναξ 13 συνετάγη βάσει του DIN 13, Bl 15.

Δέον νά παρατηρηθή ότι τά είς τόν Πίνακα 13 συνιστώμενα μήκη έλεγκτήρων (VL) διά τά λεπτά σπειρώματα είναι σημαντικώς μικρότερα έν συγκρίσει προς έκείνα τών κανονικών σπειρωμάτων. Τοϋτο έξηγείται έκ του ότι τó μήκος του έλεγκτήρος καθορίζεται από τó βήμα και όχι από τήν διάμετρον.

Αί άνοχαί τής μέσης διαμέτρου έχουν καθορισθή βάσει τών Πινάκων 10, 11 και 12 και διά τās τρεις ποιότητας, σφικτήν, μέσην και έλευθέραν.

Ήάν είς ειδικάς περιπτώσεις χρησιμοποιηθοϋν μήκη κοχλιώσεως διάφορα τών συνήθων, τó μέγιστον τών όποιών άναφέρεται είς τόν Πίνακα 13, τότε κατά τόν Πίνακα 12, πρέπει νά χρησιμοποιηθοϋν διαφορετικάί σειράι (S) και άνοχαί από τās συνιστωμένες είς τόν Πίνακα 13. Διά νά περιορισθή όμως ό αριθμός τών έλεγκτήρων σπειρωμάτων, συνιστάται όπως κατά τó δυνατόν χρησιμοποιοϋνται αί είς τόν Πίνακα 13 άναγραφόμεναί τιμαί μήκους κοχλιώσεως.

Κατά τήν έπεξεργασίαν του ύπ' όψιν συστήματος άνοχών και λαμβανόμενων ύπ' όψιν τών συνθηκών τής παραγωγής, καθωρίσθη όπως ή άνοχη τής μέσης διαμέτρου μή είναι μεγαλύτερα τής άνοχής έξωτερικής διαμέτρου. Οϋτω καθορισθείσης τής άνοχής τής έξωτερικής διαμέτρου καθορίζεται και ή μέγιστη έπιτρεπομένη σειρά (S) διά τήν άνοχην τής μέσης διαμέτρου. Διά τόν λόγον αυτόν είς τόν Πίνακα 13 δέν καθορίζονται άνοχαί μέσης και έλευθέρας ποιότητας είς τά μετρικά σπειρώματα πολύ μικροϋ βήματος.

## Π Ι Ν Α Κ Σ 1 2

Προσδιορισμός των σειρών (S) συναρτήσει του μήκους κοχλιώσεως  
διὰ μετρικά σπειρώματα

Όνομαστική διάμετρος του σπειρώ- ματος d mm	Μήκος κοχλιώσεως εις mm											
	ἀπό	ἕως	ἀπό	ἕως	ἀπό	ἕως	ἀπό	ἕως	ἀπό	ἕως	ἀπό	ἕως
0,3-0,8	—	—	0,1	0,25	0,25	0,63	0,63	1,6	1,6	4	4	10
0,9-1,8	—	—	0,25	0,63	0,63	1,6	1,6	4	4	10	10	25
2-5,5	0,25	0,63	0,63	1,6	1,6	4	4	10	10	25	—	—
6-11	0,63	1,6	1,6	4	4	10	10	25	25	63	—	—
11,5-33	1,6	4	4	10	10	25	25	63	63	160	—	—
34-80	4	10	10	25	25	63	63	160	160	400	—	—
82-200	10	25	25	63	63	160	160	400	400	1000	—	—
202-500	25	63	63	160	160	400	400	1000	1000	2500	—	—
σφικτή f	4		5		6		7		8		9	
μέση m	6		7		8		9		10		11	
ἔλευθ. g	8		9		10		11		12		—	

## ΠΑΡΑΤΗΡΗΣΕΙΣ

1. Αἱ τελευταῖαι τρεῖς σειραὶ τοῦ Πίνακος δίδουν τὰς σειρὰς (S) διὰ τὰς μέσας διαμέτρους, αἱ ὁποῖαι πρέπει νὰ χρησιμοποιηθοῦν εἰς ἀντικατάστασιν τῶν μέχρι σήμερον ἐν χρῆσει ποιοτήτων σφικτῆς (f), μέσης (m) καὶ ἔλευθέρας (g).

2. Ἀπὸ κατασκευαστικούς λόγους ἡ ἀνοχὴ τῆς μέσης διαμέτρου δὲν πρέπει νὰ εἶναι μεγαλυτέρα τῆς ἀνοχῆς τῆς ἐξωτερικῆς διαμέτρου τοῦ κοχλίου.

3. Ἡ ἀνοχὴ διὰ τὴν μικρὰν διάμετρον (πυρῆνος) κοχλίου ( $d_1$ ) λαμβάνεται κατὰ μίαν σειρὰν μεγαλυτέραν τῆς ἀνοχῆς τῆς μέσης διαμέτρου.

4. Αἱ διὰ παχείας γραμμῆς σημειωθεῖσαι στήλαι ἀντιστοιχοῦν εἰς τὰ κανονικῶς χρησιμοποιούμενα μήκη κοχλιώσεως διὰ κανονικὰ σπειρώματα.

Καὶ εἰς τὸ μετρικὸν σπείρωμα, λόγω τῆς μορφῆς του (τριγωνικῆ), δὲν καθορίζονται ἀνοχὰ διὰ τὴν ἐξωτερικὴν διάμετρον τοῦ περικοχλίου. Πάντως αὐτὴ πρέπει νὰ εἶναι μεγαλύτερα τῆς ἐξωτερικῆς διαμέτρου τῆς θεωρητικῆς κατατομῆς, ἢ ὅποια εἶναι καὶ ἡ ὀνομαστικὴ διάμετρος. Ὁ ὅρος αὐτὸς πληροῦται πάντοτε ἐκτὸς εἰδικῶν περιπτώσεων.

Αἱ ἀνοχὰ διὰ τὴν ἐξωτερικὴν διάμετρον τοῦ κοχλίου καὶ τὴν μικρὰν διάμετρον τοῦ περικοχλίου ἔχουν καταλλήλως ἐκλέγη, ὥστε τὸ ἐλάχιστον βᾶθος ἐπαφῆς ( $t_2$ ) μὴ νὰ εἶναι ποτὲ μικρότερον τοῦ 50% τοῦ θεωρητικοῦ βᾶθους ( $0,5 t_2$ ).

Αἱ εἰς τὸν Πίνακα 13 ἀναφερόμεναι ἀνοχὰ ἔχουν τὴν ἐλαχίστην χάρην τῆς μέσης διαμέτρου μηδενικὴν, δηλαδὴ εἶναι συναρμογαὶ  $H/h$ , πού σημαίνει ὅτι τὰ πεδία ἀνοχῶν διὰ τὸ περικόχλιον καὶ τὸν κοχλίαν κείνται μονομερῶς πρὸς τὰ ἄνω ἢ πρὸς τὰ κάτω τῆς θεωρητικῆς κατατομῆς ἀντιστοίχως. Εἰς τὸ νέον σύστημα ἀνοχῶν σπειρωμάτων προβλέπονται ἐκτὸς αὐτῶν καὶ ἄλλου εἶδους συναρμογαὶ δι' εἰδικὰς περιπτώσεις.

### Π Ι Ν Α Κ Ε 13

#### Ἀνοχὰ μετρικῶν σπειρωμάτων (κατὰ DIN 13 BI 15)

$d$ : Ὀνομαστικὴ διάμετρος κοχλίου εἰς mm.

$h$ : Βῆμα κοχλιώσεως εἰς mm.

$T_f$ : Ἀνοχὴ μέσης διαμέτρου εἰς  $\mu$ .

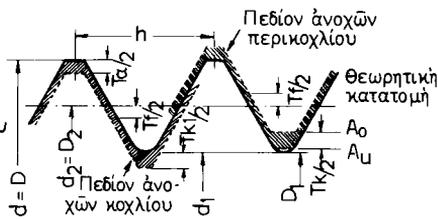
$T_{k1}$ : Ἀνοχὴ μικρᾶς διαμέτρου κοχλίου εἰς  $\mu$ .

$T_a$ : Ἀνοχὴ ἐξωτερικῆς διαμέτρου κοχλίου εἰς  $\mu$ .

$T_k$ : Ἀνοχὴ μικρᾶς διαμέτρου περικοχλίου εἰς  $\mu$ .

$A_u$ : Κάτω ὀριακὴ διάστασις.  $A_o$  ἄνω ὀριακὴ διάστασις.

$VL$ : Συνιστώμενον μῆκος ἐλεγκτῆρος διὰ τὸ ἀναγραφόμενον μῆκος περικοχλίου.



#### Παρατηρήσεις

1. Διὰ μῆκη κοχλιώσεως διάφορα τῶν ἀναγραφομένων δὲν ἰσχύουν αἱ διδόμεναι τιμαὶ ἀνοχῶν μέσης διαμέτρου.

2. Ἡ ἀνοχὴ ( $T_k$ ) ἀναφέρεται εἰς τὴν μέσην ποιότητα  $\eta$ , ἐφ' ὅσον δὲν καθορίζεται μέση, διὰ τὴν λεπτήν. Διὰ τὰς λοιπὰς ποιότητας ἢ ( $T_k$ ) λαμβάνεται ἀπὸ τὴν σειρὰν (S) τὴν ἀμέσως μεγαλύτεραν ἐκείνης, πού καθορίζει τὴν ἀνοχὴν τῆς διαμέτρου πλευρῶν.

3. Διὰ τὴν ἐξωτερικὴν διάμετρον τοῦ περικοχλίου ( $D$ ) δὲν καθορίζονται ἀνοχὰ. Αὐτὴ πρέπει νὰ εἶναι ὅπωςδήποτε μεγαλύτερα τῆς ἐξωτερικῆς διαμέτρου τῆς θεωρητικῆς κατατομῆς, ἢ ὅποια συμπίπτει μετὰ τὴν ὀνομαστικὴν διάμετρον.

(συνέχεια του Πίνακος 13)

h	d mm		Μέγιστος μήκος κοχλίας	Άνοχοι εις μ								
	Κανονικών μετρικών σπείρωμα	Λεπτόν μετρικών σπείρωμα		T <sub>f</sub>			T <sub>κ1</sub> διά μέσην ποιότητα	T <sub>ο</sub>	T <sub>κ</sub>		VL	Μέγιστη δύναμη σπειρ. S
				Σφαική	Μέση	Έλευθερα			A <sub>u</sub>	A <sub>o</sub>		
mm	mm	mm	mm					+	-	mm		
0.15	0.6	—	2	40	—	—	50	40	6	56	1.6	8
0.175	0.7	—	2	40	—	—	50	45	7	63	1.6	8
0.2	0.8	—	2	40	—	—	50	50	8	71	1.6	9
	—	1 έως 1,7	2,5	45	—	—	56	50	8	71	2	7
	—	2 έως 5,5	3	50	—	—	63	53	8	75	2,5	6
	—	6 έως 10	4	56	—	—	71	56	9	80	3	5
0.225	—	—	2.5	45	—	—	56	56	9	80	2	8
0.25	1 1,2	—	2,5	45	—	—	56	63	10	90	2	8
	—	1,3 έως 1,7	3	45	—	—	56	63	10	90	2,5	8
	—	2 έως 5,5	4	50	—	—	63	67	10	95	3	7
	—	6 έως 10	5	71	—	—	90	71	10	100	4	6
0.3	1,4	—	3	45	—	—	56	71	10	100	2.5	9
0.35	1,7	—	3	45	—	—	56	71	10	100	2,5	9
	—	2 έως 5,5	4	50	—	—	63	75	11	106	3	7
	—	6 έως 11	5	71	—	—	90	80	12	112	4	6
	—	11,5 έως 24	6,5	80	—	—	100	85	12	118	5	5
	—	25 έως 33	8	80	—	—	100	85	12	118	6,5	5
	—	34 έως 40	8	90	—	—	112	90	13	125	6,5	4
	—	42 έως 50	10	90	—	—	112	90	13	125	8	4
0.4	2 2,3	—	4	50	80	—	100	100	15	140	3	9
0.45	2,6	—	4	50	80	—	100	112	20	160	3	9
0.5	3	—	4	50	80	—	100	120	20	170	3	9
	—	3,5 έως 5,5	5	63	100	—	125	120	20	170	4	9
	—	6 έως 11	6,5	71	112	—	140	125	20	180	5	8
	—	11,5 έως 24	8	80	125	—	160	132	20	190	6,5	7
	—	25 έως 33	10	80	125	—	160	132	20	190	8	7
	—	34 έως 40	10	90	140	—	180	140	20	200	8	6
	—	42 έως 50	12.5	112	140	—	180	140	20	200	10	6
0.6	3.5	—	5	63	100	—	125	140	20	200	4	10

(συνεχίζεται)

(συνέχεια του Πίνακος 13)

h mm	d mm		Μέγιστον μήκος καθ' ύψος	Άνοχα εις μ							VL mm	Μέγιστη δύναμη σειρά S
	Κανονικών μετρικών σπειρώμα	Λεπτών μετρικών σπειρώμα		T <sub>f</sub>			T <sub>k1</sub> διά μέ- σην ποιό- τητα	T <sub>o</sub>	T <sub>k</sub>			
				Σφικτή	Μέση	Έλευθέρα			+	-		
0,7	4	—	5	63	100	—	125	150	22	212	4	20
0,75	—	5 και 5,5	6,5	63	100	—	125	150	22	212	5	10
	—	6 έως 11	8	71	112	—	140	160	24	224	6,5	9
	—	11,5 έως 24	10	80	125	—	160	170	24	236	8	8
	—	25 έως 33	12,5	100	160	—	200	170	24	236	10	8
	—	34 έως 40	12,5	112	180	—	224	180	26	250	10	7
0,8	—	42 έως 80	16	112	180	—	224	180	26	250	12,5	7
	5	—	6,5	63	100	160	125	180	26	250	5	11
1	6 7	—	8	71	112	180	140	224	35	315	6,5	11
	—	7,5 έως 11	10	71	112	180	140	224	35	315	8	11
	—	11,5 έως 24	12,5	100	160	200	200	236	35	335	10	9
	—	25 έως 33	16	100	160	200	200	236	35	335	12,5	9
	—	34 έως 40	16	112	180	224	224	236	35	355	12,5	8
	—	42 έως 50	18	112	180	224	224	250	40	355	14	8
1,25	—	52 έως 80	20	112	180	224	224	250	40	355	16	8
	8 9	—	10	71	112	180	140	250	40	355	8	11
	10 11	—	12,5	90	140	224	180	280	45	400	10	12
	—	11,5 έως 18	16	100	160	250	200	300	50	425	12,5	10
	—	19 έως 24	18	100	160	250	200	300	50	425	14	10
	—	25 έως 33	20	100	160	250	200	300	50	425	16	10
	—	34 έως 40	20	112	180	280	224	315	50	450	16	9
	—	42 έως 50	22	112	180	280	224	315	50	450	18	9
	—	52 έως 70	25	112	180	280	224	315	50	450	20	9
	—	72 έως 80	28	140	224	280	280	315	50	450	22	9
1,5	—	82 έως 100	28	160	250	315	315	335	50	475	22	8
	—	102 έως 140	32	160	250	315	315	335	50	475	25	8
	—	142 έως 200	36	160	250	315	315	335	50	475	28	8
	—	202 έως 500	—	—	—	—	—	335	50	500	—	7
	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1,75	12	—	16	100	160	250	200	400	50	500	12,5	12
	14 16	17 και 18	20	100	160	250	200	475	55	530	16	12
2	—	19 έως 24	22	100	160	250	200	475	55	530	18	12
	—	25 έως 33	25	100	160	250	200	475	55	530	20	12
	—	34 έως 50	28	100	224	355	280	500	60	560	22	11
	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

(συνεχίζεται)

(συνέχεια του Πίνακος 13)

h	d mm		Μέγιστον μήκος κοχλίου	Άνοχοι εις μ							VL	Μέγιστη δυνατή σπειρά S.
	Κανονικόν μετρικόν σπείρωμα	Λεπτόν μετρικόν σπείρωμα		T <sub>i</sub>			T <sub>k1</sub> διά μέσην ποιότητα	T <sub>o</sub>	T <sub>k</sub>			
				Σφικτή	Μέση	Ελευθέρα			+	-		
mm	mm	mm	mm							mm		
2	—	52 έως 70	32	140	224	355	280	500	60	560	25	11
	—	72 έως 80	36	140	224	355	280	500	60	560	28	11
	—	82 έως 100	36	160	250	400	315	530	70	600	28	10
	—	102 έως 140	40	160	250	400	315	530	70	600	32	10
	—	142 έως 200	45	160	250	400	315	530	70	600	36	10
—	202 έως 500	—	—	—	—	—	560	70	630	—	9	
2.5	18 20 22	—	25	100	160	250	200	560	70	630	20	12
3	24 27	28 έως 33	32	125	200	315	250	600	70	670	25	12
	—	34 έως 50	36	140	224	355	280	630	80	710	28	12
	—	52 έως 70	40	140	224	355	280	630	80	710	32	12
	—	72 έως 80	45	140	224	355	280	630	80	710	36	12
	—	82 έως 100	45	160	250	400	315	670	80	750	36	11
	—	102 έως 140	50	160	250	400	315	670	80	750	40	11
3.5	—	142 έως 200	56	160	250	400	315	670	80	750	45	11
	—	202 έως 500	—	—	—	—	—	710	90	800	—	10
	30 33	—	36	125	200	315	250	710	90	800	28	12
	36 39	40 έως 50	40	140	224	355	280	800	100	900	32	12
4	—	52 έως 70	45	140	224	355	280	800	100	900	36	12
	—	72 έως 80	50	140	224	355	280	800	100	900	40	12
	—	82 έως 100	50	160	250	400	315	850	100	950	40	12
	—	102 έως 140	56	160	250	400	315	850	100	950	45	12
	—	142 έως 200	63	160	250	400	315	850	100	950	50	12
	—	202 έως 500	—	—	—	—	—	900	100	1000	—	11
4.5	42 45	—	40	140	224	355	280	900	100	1000	32	12
5	48 52	—	50	140	224	355	280	900	100	1000	40	12
5.5	56 60	—	50	140	224	355	280	950	110	1060	40	12
6	64 68	72 έως 80	63	140	224	355	280	1000	120	1120	50	12
	—	82 έως 100	63	160	250	400	400	1060	120	1180	50	12
	—	102 έως 142	70	200	315	500	400	1060	120	1180	56	12
	—	142 έως 200	80	200	315	500	400	1060	120	1180	63	12
	—	202 έως 500	—	—	—	—	—	1120	130	1250	—	12

## 11·4 Μέτρησις στοιχείων σπειρωμάτων.

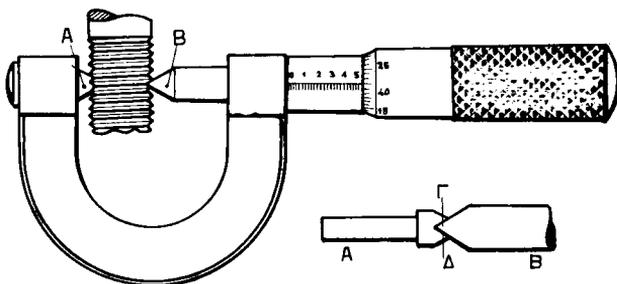
α) Ἐξωτερικῶν σπειρωμάτων (κοχλιῶν). (Μέτρησις τῆς μέσης διαμέτρου  $d_2$ ).

Α. Διὰ μικρομέτρον. Τὸ μικρόμετρον αὐτὸ (σχ. 11·4 α) φέρει δύο εἰδικούς ἐπαφείς, τὸν σταθερὸν (Α) σχήματος (V) καὶ τὸν κινητὸν (Β) κωνικῆς μορφῆς. Ὄταν οἱ δύο ἐπαφείς ἔρχωνται εἰς πλήρη συνάντησιν, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 11·4 α, τότε ἡ ἀνάγνωσις ἐπὶ τῆς κλίμακος τοῦ μικρομέτρον πρέπει νὰ εἶναι «μηδέν» (0), καθότι ἀνταποκρίνεται εἰς τὴν μέσην γραμμὴν (ΓΔ).

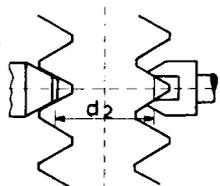
Εἶναι φανερόν ὅτι, διὰ νὰ εἶναι ἀκριβῆς ἡ μέτρησις, πρέπει ἡ ἐπαφή μεταξὺ τῶν πλευρῶν τῶν ἐπαφῶν καὶ τῶν πλευρῶν τοῦ σπειρώματος νὰ εἶναι πλήρης. Διὰ τὸν λόγον αὐτὸν θεωρητικῶς διὰ κάθε γωνίαν πλευρῶν ( $\alpha$ ) καὶ διὰ κάθε κλίσιν ἔλικος ( $\phi$ ) θὰ ἔπρεπε νὰ χρησιμοποιηθῆται εἰδικὸν ζεῦγος ἐπαφῶν. Πρακτικῶς ὅμως ἀντὶ αὐτοῦ χρησιμοποιεῖται τὸ ἴδιον ζεῦγος ἐπαφῶν δι' ὠρισμένην περιοχὴν τιμῶν τῆς γωνίας ( $\phi$ ).

Π.χ. διὰ σπειρώματα Whitworth ἀπὸ 1/4" μέχρι 6" χρησιμοποιοῦνται ἕνδεκα διάφορα ζεύγη ἐπαφῶν ἀντὶ 33, πού εἶναι ὁ ἀριθμὸς τῶν διαβαθμίσεων.

Πρὸς ἐλάττωσιν τῶν σφαλμάτων ἐκ κακῆς ἐπαφῆς χρησιμοποιοῦνται καὶ ἐπαφείς ὡς οἱ τοῦ σχήματος 11·4 β. Οὗτοι ὅμως ἔχουν τὸ ἐλάττωμα νὰ φθειρῶνται ταχέως λόγῳ τῆς μικρᾶς ἐπιφανείας ἐπαφῆς.



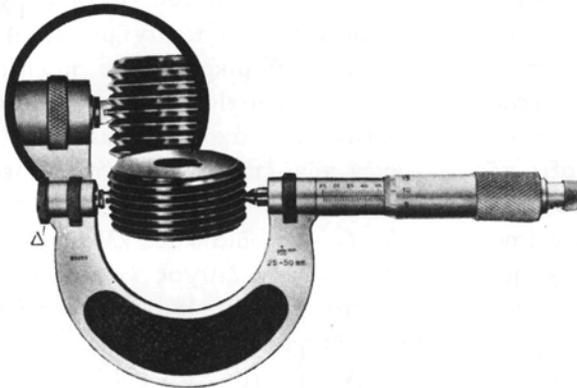
Σχ. 11·4 α.



Σχ. 11·4 β.

Διὰ τὴν ἐκτέλεσιν τῆς μετρήσεως πρέπει πρῶτον νὰ γίνῃ ἐκλογὴ τῶν καταλλήλων ἐπαφῶν. Κάθε μικρόμετρον συνοδεύε-

ται από ένα αριθμόν ζευγών έπαφών, επί τών οποίων είναι σημειωμένη ή περιοχή βήματος, που έξυπηρετεί. Π.χ. εις τὸ μετρικόν σύστημα ένα ζεύγος έπαφών έξυπηρετεί περιοχὴν βήματος ἀπὸ 0,5 ἕως 0,7 mm, ἄλλο ζεύγος έπαφών περιοχὴν βήματος ἀπὸ 0,75 ἕως 1 mm, ἄλλο ζεύγος έπαφών περιοχὴν ἀπὸ 1,25 ἕως 1,75 mm κ.ο.κ.



Σχ. 11 · 4 γ.

Μετὰ τὴν τοποθέτησιν τών έπαφών ἐπὶ τοῦ μικρομέτρου περιστρέφεται ὁ κοχλίας ἔτσι, ὥστε τελικῶς νὰ συναντηθοῦν οἱ δύο έπαφεις (σχ. 11 · 4 α). Κατὰ τὴν συνάντησιν αὐτὴν πρέπει ἡ ἀνάγνωσις τοῦ μικρομέτρου νὰ εἶναι «μηδέν». Ἐὰν ἡ ἀνάγνωσις δὲν εἶναι μηδενικὴ, ρυθμίζεται τὸ μικρόμετρον διὰ περιστροφῆς καὶ ἀσφαλίσεως τοῦ κοχλίου (Δ) (σχ. 11 · 4 γ) κατὰ τὰ γνωστά.

**B.** Διὰ τῆς μεθόδου τῶν τριῶν συρματιδίων ἢ κυλίνδρων. Διὰ τὴν μέθοδον αὐτὴν χρησιμοποιεῖται καὶ πάλιν τὸ μικρόμετρον. Εἰς τὸ σχῆμα 11 · 4 δ φαίνεται ἡ διάταξις ἐν τομῇ τῶν τριῶν συρματιδίων, καθὼς καὶ οἱ έπαφεις τοῦ μικρομέτρου. Τὰ χρησιμοποιούμενα συρματίδια τοποθετοῦνται κατὰ τὸν εἰκονιζόμενον τριγωνικὸν τρόπον.

Θεωρήσωμεν ἐν τομῇ ἓνα σπειρώμα καὶ τὸ συρματίδιον ἀκτίνος ( $r$ ) ἐντὸς τοῦ σπειρώματος (σχ. 11 · 4 ε). Εἰς τὸ σχῆμα τοῦτο φαίνονται ἡ μετρομένη διὰ τοῦ μικρομέτρου διάμετρος ( $D_w$ ), ἡ μέση διάμετρος τοῦ σπειρώματος ( $d_2$ ), τὸ βάθος τοῦ σπειρώμα-



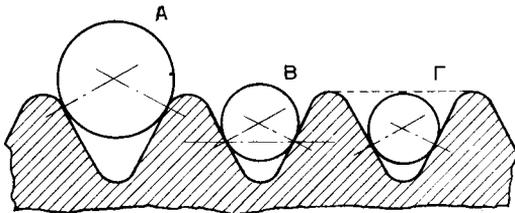
παράστασιν  $1/2 \sigma \alpha/2$  και με (B) την παράστασιν  $\left( 1 + \frac{1}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} \right)$ ,

τότε γίνεται  $d_2 = dw + Ah - B \cdot 2r$ .

Διά σύστημα Whitworth τὸ  $A = 0,9605$ , τὸ δὲ  $B = 3,1657$ .

Διὰ δὲ τὸ μετρικὸν  
καὶ τὸ ἑνοποιημένον } τὸ  $A = 0,866$  καὶ τὸ  $B = 3$ .

Διὰ τὴν μέτρησιν τῆς διαμέτρου δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ χρησιμοποιηθοῦν οἰαδήποτε καὶ ἀδιαφόρως διαμέτρου συρματίδια. Εἰς τὸ σχῆμα 11·4στ βλέπομε παραστατικῶς τὴν καταλληλο-



Σχ. 11·4στ.

τέραν διάμετρον (B), τῆς ὁποίας τὰ σημεῖα ἐπαφῆς σχεδὸν συμπίπτουν με τὴν μέσσην διάμετρον ( $d_2$ ), καθὼς τὴν μεγίστην (A) καὶ τὴν ἐλαχίστην (Γ), πέρα τῶν ὁποίων, ὡς εἶναι φανερόν, δὲν δύναται νὰ γίνῃ μέτρησις. Ἐκ τούτων ἡ καταλληλοτέρα (B) ἐπιτρέπει εἰς τὸ σύρμα νὰ ἐφάπτεται τῶν πλευρῶν τοῦ σπειρώματος εἰς τὰ σημεῖα διελεύσεως τῆς γραμμῆς τῆς μέσης διαμέτρου.

Ὁ τύπος, ποὺ δίδει τὴν καλυτέραν διάμετρον τοῦ σύρματος, εἶναι :

$$d_2 = \frac{h}{2 \sigma \nu \frac{\alpha}{2}},$$

ὅπου ( $d_2$ ) ἡ διάμετρος τοῦ συρματιδίου. Οὕτω διὰ σπείρωμα Whitworth με 8 σπείρας ἀνά ἴντσαν θὰ ἔχωμε :

$$d_2 = \frac{1}{16 \sigma \nu 27 \frac{1}{2}} = 0,070 47'' \text{ ἢ } 1,791 \text{ mm.}$$

Διὰ τὰς ἀκραίας τιμὰς τῆς διαμέτρου τῶν συρμάτων, πέρα τῶν ὁποίων εἶναι ἀδύνατος ἡ μέτρησις, ἔχομε τοὺς κάτωθι τύπους:

Διὰ Whitworth ἡ μεγαλύτερα διάμετρος, τὴν ὁποίαν δυνάμεθα νὰ χρησιμοποιῶμεν εἶναι:  $d_2 \text{ μεγ.} = 0,853 h$ , ἡ δὲ μικρότερα διάμετρος:  $d_2 \text{ ἔλ.} = 0,506 \cdot h$ . Διὰ τὸ μετρικὸν σύστημα ἡ μεγαλύτερα διάμετρος  $d_2 \text{ μεγ.} = 1,010 \cdot h$ , ἡ δὲ μικρότερα διάμετρος  $d_2 \text{ ἔλ.} = 0,505 \cdot h$ . Διὰ τὸ ἐνοποιημένον σπείρωμα ἡ μεγαλύτερα διάμετρος  $d_2 \text{ μεγ.} = h$  καὶ ἡ μικρότερα διάμετρος  $d_2 \text{ ἔλ.} = \frac{1}{2} \cdot h$ .

Πᾶσα ἐνδιάμεσος τιμὴ τῆς διαμέτρου τῶν συρμάτων εἶναι παραδεκτὴ καὶ δύναται νὰ χρησιμοποιηθῇ.

*Παράδειγμα:*

Κοιλίου μεγάλης διαμέτρου 1" μὲ 8 σπείρας /1" θὰ ἐλεγχθῇ ἡ μέση διάμετρος ( $d_2$ ) διὰ τῆς μεθόδου τῶν τριῶν κυλίνδρων. Κατὰ τὴν μέτρησιν, τὸ μικρόμετρον μᾶς ἔδωσεν ἔνδειξιν 25,989 mm. Εἶναι ἀκριβῆς ἡ μέση διάμετρος τοῦ κοιλίου;

*Λύσις:*

α) Ἐκλέγομε πρῶτον προτύπους κυλίνδρους καταλλήλου διαμέτρου δι' ἐφαρμογῆς τῆς σχέσεως:

$$d_2 = \frac{h}{2 \operatorname{cosec} \frac{\alpha}{2}} = \frac{\frac{1}{8}}{2 \operatorname{cosec} \frac{\alpha}{2}} = \frac{1}{2 \times 8 \times \operatorname{cosec} 27} = \frac{1}{16 \times 0,887} = 0,07047" \approx 1,791 \text{ mm.}$$

Λαμβάνομε συρματίδια διαμέτρου 1,8 mm, ἡ ὁποία συμπίπτει μεταξύ τῆς μεγίστης καὶ ἐλαχίστης ἐπιτρεπομένης διαμέτρου  $d_2 = 0,566 h$ . Τὸ 0,566 εὐρίσκεται μεταξύ 0,853 καὶ 0,506.

β) Ὑπολογίζομε τὴν μέσην διάμετρον ἐκ τῆς σχέσεως:

$$d_2 = d_w + A h - B \cdot 2 r = 25,989 + 0,9605 \times 3,175 - 3,1657 \times 1,8 = 25,989 + 3,049 - 5,698 = 23,34.$$

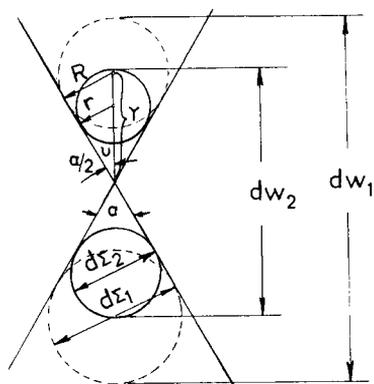
Ἀπάντησις.

Ἡ μέση διάμετρος εἶναι σωστή, διότι :

$$d_2 = d - t_1 = d - 0,649 h = 25,4 - 2,06 = 23,34 \text{ mm.}$$

Μέτρησις τῆς γωνίας πλευρῶν τοῦ σπειρώματος.

Ὡς γνωστόν, ἡ γωνία πλευρῶν ( $\alpha$ ) τοῦ σπειρώματος εἶναι



Σχ. 11 · 4 ζ.

ἡ γωνία, ἡ ὁποία περιέχεται μεταξύ τῶν πλευρῶν αὐτοῦ καὶ ἀποτελεῖ χαρακτηριστικὸν στοιχεῖον τοῦ σπειρώματος. Ἡ μέτρησις τῆς γωνίας αὐτῆς γίνεται διὰ πολλῶν μεθόδων, αἱ ὁποῖαι καὶ ἀναφέρονται κωτωτέρω :

α) Διὰ κυλίνδρων ἢ σφαιρῶν.

Διὰ τὴν μέτρησιν μὲ τὸν τρόπον αὐτὸν ἀπαιτοῦνται δύο σειραὶ κυλίνδρων διαφορετικῶν διαμέτρων, ὥστε νὰ ἐφάπτωνται εἰς διαφορετικὰ σημεῖα τῶν πλευρῶν (ὅσον τὸ δυνατόν ἀπομακρυσμέ-

να) (σχ. 11 · 4 ζ). Ὁ τύπος, ποὺ δίδει τὴν γωνίαν πλευρῶν συναρτήσῃ τῶν διαμέτρων τῶν κυλίνδρων, εἶναι :

$$\eta\mu \frac{\alpha}{2} = \frac{d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2}}{(d_{w1} - d_{w2}) - (d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2})}$$

Ἐκ τῆς τριγωνομετρίας γνωρίζομεν ὅτι  $R = Y \cdot \eta\mu \frac{\alpha}{2}$  καὶ

$$Y = \frac{R}{\eta\mu \frac{\alpha}{2}} \quad \text{Ἐπίσης} \quad r = v \cdot \eta\mu \frac{\alpha}{2} \quad \text{καὶ} \quad v = \frac{r}{\eta\mu \frac{\alpha}{2}}$$

$$d_{w1} = 2(Y + R) = 2 \left( \frac{R}{\eta\mu \frac{\alpha}{2}} + R \right) = \frac{d_{\Sigma 1}}{\eta\mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 1}$$

$$d_{w2} = 2(v + r) = 2 \left( \frac{r}{\eta\mu \frac{\alpha}{2}} + r \right) = \frac{d_{\Sigma 2}}{\eta\mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 2}$$

$$d_{w1} - d_{w2} = \left( \frac{d_{\Sigma 1}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 1} \right) - \left( \frac{d_{\Sigma 2}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 2} \right)$$

$$d_{w1} - d_{w2} = \frac{d_{\Sigma 1}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 1} - \frac{d_{\Sigma 2}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} - d_{\Sigma 2} \quad \eta$$

$$d_{w1} - d_{w2} = \frac{d_{\Sigma 1}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} - \frac{d_{\Sigma 1}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2}$$

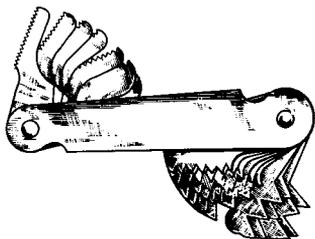
$$d_{w1} - d_{w2} = \frac{d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} + d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2}$$

$$\frac{d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2}}{\eta \mu \frac{\alpha}{2}} = (d_{w1} - d_{w2}) - (d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2})$$

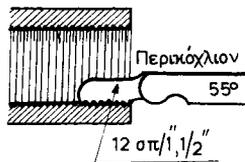
$$\eta \mu \frac{\alpha}{2} = \frac{d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2}}{(d_{w1} - d_{w2}) - (d_{\Sigma 1} - d_{\Sigma 2})}$$

Ο τύπος αυτός εφαρμόζεται δι' όλα τα σπειρώματα άνεξαρτήτως τῆς γωνίας τῶν πλευρῶν των. Π.χ. ἔστω ὅτι μετροῦμε πρῶτον μὲ σύρμα διαμέτρου  $d_{\Sigma} = 0,1''$ , ἡ δὲ ἀνάγνωσις τοῦ μικρομέτρου δίδει  $d_{w1} = 1,1162''$ , κατόπιν μετροῦμε μὲ σύρμα διαμέτρου  $d_{\Sigma 2} = 0,0686''$ , ἡ δὲ ἀνάγνωσις εἰς τὸ μικρόμετρον δίδει  $d_{w2} = 1,0174''$ . Ἐφαρμόζοντες τὸν τύπον ἔχομεν:

$$\eta \mu \frac{\alpha}{2} = \frac{0,0314}{0,0988 - 0,0314} = 0,0314 / 0,0674 = 0,4658 = \eta \mu 27^{\circ} 46' \quad \eta \quad \alpha = 2 \times 27^{\circ} 46' = 55^{\circ} 32'$$



Σχ. 11·4 η.



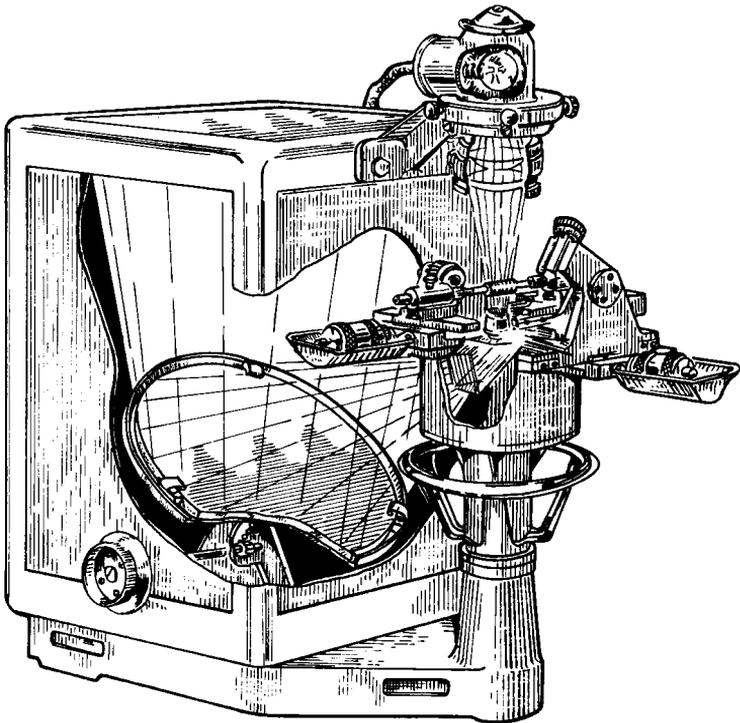
Σχ. 11·4 θ.

β) Δι' ἑλεγκτῆρος μορφῆς. Ὁ ἔλεγχος δι' ἑλεγκτῆρος μορφῆς (σχ. 11·4 η) γίνεται διὰ τῆς τοποθετήσεως αὐτοῦ ἐντὸς τῶν σπειρωμάτων (σχ. 11·4 θ). Ἐλέγχεται ἐὰν διέρχεται ἢ ὄχι χαραγῆ φωτὸς μεταξὺ ἑλεγκτῆρος καὶ ἐλεγχομένης μορφῆς.

Ο έλεγκτὴρ πρέπει πρῶτον νὰ τοποθετηθῆ καὶ νὰ εὐρίσκειται κατὰ τὴν παρατήρησιν εἰς ἐπίπεδον διερχόμενον διὰ τοῦ ἄξονος τοῦ σπειρώματος καὶ δεύτερον ἡ ἀκμὴ ἐπαφῆς τοῦ ἐλεγκτῆρος μορφῆς νὰ εἶναι αἰχμηρὰ (μαχαιρωτῆ).

Οἱ ἐλεγκτῆρες αὐτοὶ πωλοῦνται εἰς συλλογὰς κατὰ συστήματα σπειρώματος, καλοῦνται δὲ συνήθως *σπειρόμετρα*. Μὲ τοὺς ἐλεγκτῆρας τοῦ εἴδους αὐτοῦ γίνεται συγχρόνως καὶ ἄμεσος ἔλεγχος τοῦ βήματος τοῦ σπειρώματος.

Μὲ τὸν τρόπον αὐτὸν οὐσιαστικῶς δὲν μετρεῖται ἡ γωνία (α) πλευρῶν, ἀλλὰ ἀπλῶς γίνεται μία ταχεῖα ἀναγνώρισις τοῦ εἴδους καὶ τοῦ βήματος τοῦ σπειρώματος.



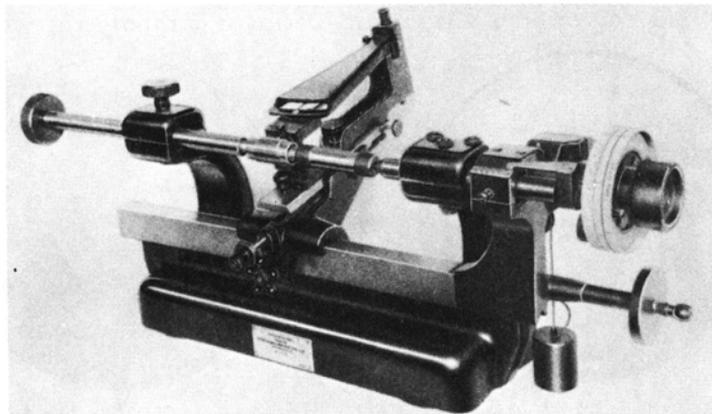
Σχ. 11·41.

γ) Διὰ προβολῆς καὶ συγκρίσεως. Ὑπάρχουν μηχανήματα προβολῆς (σχ. 11·41), τὰ ὁποῖα ἔχουν χαραγμένας τὰς διαφό-



### Γ. Μέτρησις τοῦ βήματος ( $h$ ).

Εἰς τὸ σχῆμα 11·4θ εἶδαμε τὴν μέτρησιν τοῦ βήματος μὲ τὸ σπειρόμετρον. Διὰ ἀκριβεστέρας μετρήσεις χρησιμοποιοῦνται εἰδικὰ μικρομετρικὰ μηχανήματα, ὡς αὐτὸ τοῦ σχήματος 11·4ξ. Ἀπλούστερον ὄργανον φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 11·4ο, ὅπου δύο σφαιρικοὶ ἐπαφεῖς (Α) καὶ (Β) μετροῦν ὠρισμένην ἀπόστασιν, ἢ



Σχ. 11·4ξ.

ὅποια εἶναι πολλαπλάσιον τοῦ βήματος καὶ διὰ διαιρέσεως αὐτῆς διὰ τοῦ ἀριθμοῦ τῶν σπειρωμάτων, ποῦ περικλείει, εὐρίσκεται τὸ βῆμα.

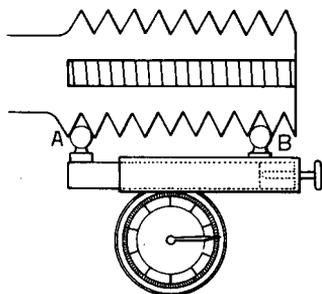
### Δ. Μέτρησις τῆς μεγάλης ἢ ἐξωτερικῆς διαμέτρου ( $d$ ).

Ἡ μέτρησις τῆς ἐξωτερικῆς διαμέτρου ( $d$ ) δύναται νὰ γίνῃ μὲ οἰονδήποτε ὄργανον μετρήσεως διαστάσεων ἐπιθυμητῆς ἀκριβείας, ὑπὸ τὸν ὅρον ὅτι τὸ πλάτος τῶν ἐπαφῶν τοῦ ὄργανου εἶναι μεγαλύτερον τοῦ βήματος τοῦ κοχλίου, ὥστε νὰ ἐφάπτεται ἐπὶ δύο τουλάχιστον κορυφῶν.

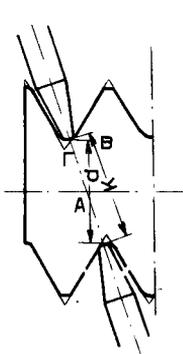
### Ε. Μέτρησις μικρᾶς διαμέτρου ( $d_1$ ).

Διὰ τὴν μέτρησιν τῆς μικρᾶς διαμέτρου ἢ τῆς διαμέτρου πυρῆνος ( $d_1$ ) χρησιμοποιοῦνται εἴτε μικρόμετρα δύο ἐπαφῶν μὲ αἰχμηρὰ ἄκρα εἴτε μικρόμετρα τριῶν ἐπαφῶν.

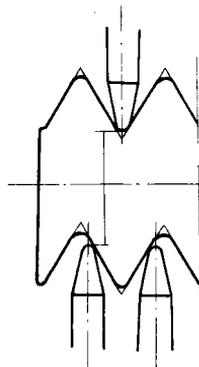
Εἰς τὸ σχῆμα 11.4π φαίνονται οἱ δύο αἰχμηροὶ ἐπαφεῖς μικρομέτρου, οἱ ὅποιοι ἐφάπτονται εἰς τὸ βῆθος τοῦ σπειρώματος.



Σχ. 11.4 ο.



Σχ. 11.4 π.



Σχ. 11.4 ρ.

Ἐδῶ ἡ μετρουμένη διάμετρος δὲν εἶναι ἡ πραγματικὴ μικρὴ διάμετρος ( $d_1$ ) τοῦ κοχλίου, ἀλλὰ ἡ διάστασις ( $K$ ). Ἐκ τῆς διαστάσεως αὐτῆς καὶ διὰ τριγωνομετρικοῦ ὑπολογισμοῦ εὐρίσκομε τὴν ( $d_1$ ) ἐκ τῆς σχέσεως:

$$\frac{d_1}{2} = \frac{K}{2} \text{ συν } \Gamma \text{AB}, \text{ ἄρα } d_1 = K \cdot \text{συν } \Gamma \text{AB}.$$

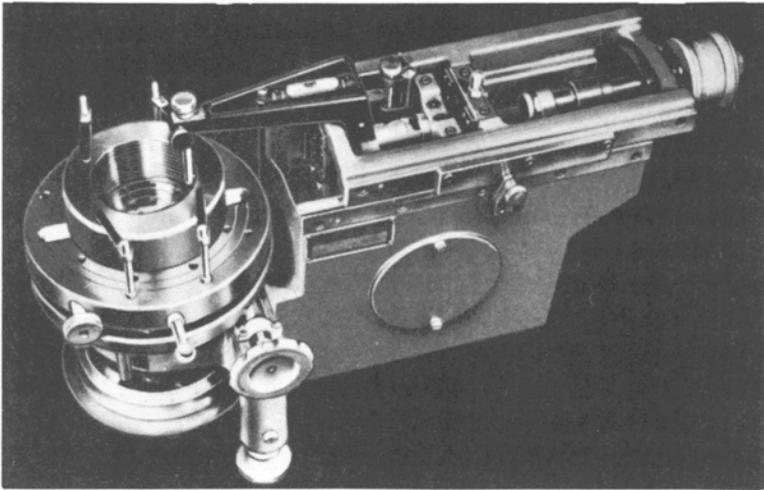
Λαμβάνοντες τὴν γωνίαν  $\Gamma \text{AB} = \alpha/2$ , θὰ ἔχωμε μὲ ἀρκετὰ καλὴν προσέγγισιν:  $d_1 = K \text{ συν } \alpha/2$ .

Εἰς τὸ σχῆμα 11.4 ρ φαίνονται οἱ τρεῖς ἐπαφεῖς τοῦ μικρομέτρου, διὰ τῶν ὁποίων ἐπιτυγχάνεται ἀπ' εὐθείας ἡ ἀνάγνωσις τῆς ( $d_1$ ), ἀρκεῖ ὁ διπλοῦς ἐπαφεὺς νὰ ἔχη ἄνοιγμα ἴσον πρὸς τὸ βῆμα τοῦ μετρουμένου σπειρώματος, διότι ἄλλως θὰ μᾶς δώσῃ ἐσφαλμένην μέτρησιν, ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 11.4 ρ, ὅπου οἱ δύο ἐπαφεῖς ἔχουν ἄνοιγμα μικρότερον τοῦ βήματος.

#### Ζ. Μέτρησις στοιχείων ἐσωτερικῶν σπειρωμάτων (περικοχλίων).

Ἡ μέτρησις τῶν στοιχείων τῶν ἐσωτερικῶν σπειρωμάτων, ἰδίως τῶν δακτυλιωτῶν ἐλεγκτῆρων μετὰ σπειρωμάτων, παρουσιάζει μεγάλας δυσκολίας. Διὰ τὸν λόγον αὐτὸν εἰς πολλὰς περι-

πτώσεις ή μέτρησις γίνεται έμμέσως δι' έξωτερικῶν μετρήσεων επί άποτυπώματος του έσωτερικού σπειρώματος.



Σχ. 11 · 4 σ.

Αί αντίστοιχοι πρὸς τὰς διαμέτρους τῶν κοχλιῶν έξωτερική (D), μέση (D<sub>2</sub>) καὶ έσωτερική (D<sub>1</sub>) τῶν περικοχλίων μετροῦνται με εἰδικά ὄργανα μετρήσεων, ὡς τὸ του σχήματος 11 · 4 σ. Τὸ βήμα του σπειρώματος περικοχλίων μετρεῖται με τὸ αὐτὸ μικρομετρικὸν μηχανήμα, ποὺ ανεφέρθη καὶ διὰ τὴν μέτρησιν του βήματος τῶν κοχλιῶν (σχ. 11 · 4 ξ). Ἡ μορφή καὶ ἡ γωνία τῶν έσωτερικῶν σπειρωμάτων (περικοχλίων) δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ ελεγχθοῦν εἰμὴ μόνον με φωτεινὴν προβολὴν του άποτυπώματος του έσωτερικού σπειρώματος. Διὰ τὴν λήψιν του άποτυπώματος χρησιμοποιεῖται πλαστικὴ ὕλη ἢ μίγμα θείου καὶ γραφίτου.

### 11 · 5 Ἐλεγχος σπειρωμάτων δι' ελεγκτήρων.

Ὁ έλεγχος αὐτὸς δύναται νὰ γίνῃ άπλοῦστα καὶ μάλιστα άπό προσωπικὸν ὄχι άπολύτως εἰδικευμένον, ἀλλὰ άπαραιτήτως εϋσυνείδητον.

Αἱ διαστάσεις καὶ αἱ άνοχαὶ τῶν ελεγκτήρων εἶναι ἔτσι ἐκ κατασκευῆς, ὥστε νὰ εξασφαλιζέται ἡ συνάρμοσις τῶν ελεγχόμενων ὑπ' αὐτῶν κοχλιῶν καὶ περικοχλίων.

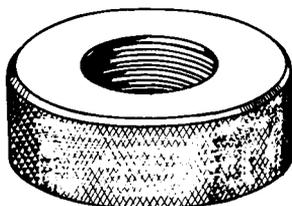
Κατωτέρω περιγράφονται οί ελεγκτήρες διὰ σπειρώματα, πού χρησιμοποιοῦνται συνήθως.

A. Έλεγκτήρες ἐξωτερικῶν σπειρωμάτων (κοχλιῶν).

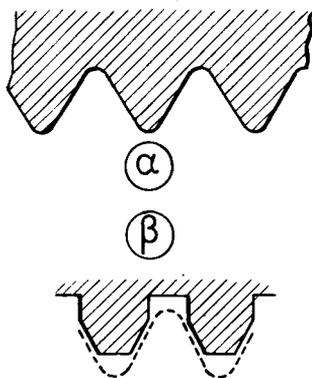
Διὰ τὰ σπειρώματα αὐτὰ χρησιμοποιοῦνται συνήθως οί ἐξῆς ελεγκτήρες :

α) Έλεγκτήρ (περικόχλιον) τύπου « περνᾶ » (σχ. 11·5 α).

Με τόν ελεγκτήρα αὐτόν ἐξασφαλίζεται ὅτι τὸ ἐλεγχόμενον ἐξωτερικόν σπείρωμα δέν ἔχει διαστάσεις μεγαλυτέρας ἀπὸ τὰς καθωρισμένας εἰς τοὺς Πίνακας. Ἡ μορφή τοῦ σπειρώματος τοῦ ελεγκτήρος φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα 11·5 β (α), ἔχει δὲ μήκος σπειρώματος ἴσον με τὸ μήκος σπειρώματος τοῦ περικοχλίου (σχ. 11·5 α).



Σχ. 11·5 α.  
Έλεγκτήρ κοχλιῶν.



Σχ. 11·5 β.

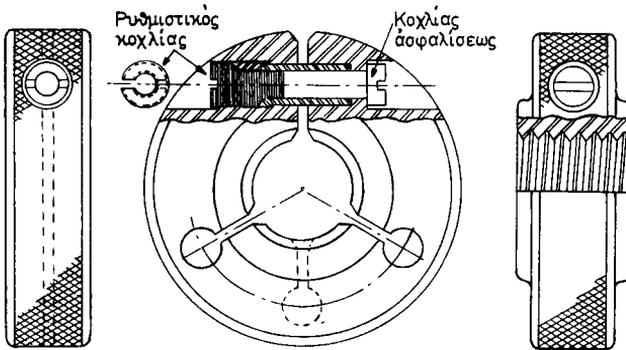
Με τόν ελεγκτήρα αὐτόν ἐλέγχεται ἂν ἡ μεγάλη (ἐξωτερική) διάμετρος ( $d$ ), ἡ μικρὴ (ἐσωτερική) ( $d_1$ ) καὶ ἡ μέση ( $d_2$ ) δέν ὑπερβαίνουν τὰς μεγίστας ἐπιτρεπομένας διαστάσεις των. Ἐπίσης ἐλέγχεται, ἐμμέσως τὸ βῆμα καὶ ἡ γωνία πλευρῶν τοῦ σπειρώματος, καθ' ὅσον διὰ τοῦ ελεγκτήρος τούτου ἐλέγχεται ἡ ( $d_2$ ) με τὰς ἐπ' αὐτῆς ἐπιδράσεις τῶν σφαλμάτων τοῦ βήματος ( $h$ ) καὶ τῆς γωνίας πλευρῶν ( $\alpha$ ).

Ὁ ελεγκτήρ τύπου « περνᾶ » λέγεται ἐπίσης καὶ ελεγκτήρ

παροδοχής, διότι κοχλίας, που βιδώνει εις αυτόν, θα βιδώσει ασφαλώς και εις τὸ ἀντίστοιχον περικόχλιον (ἐάν φυσικὰ τὸ περικόχλιον ἔχη τὰς διαστάσεις που πρέπει, ὅπως θὰ μάθωμεν εις τὰ ἐπόμενα).

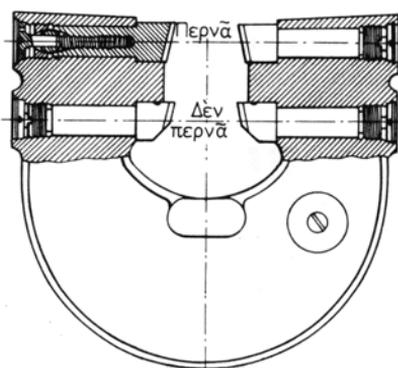
Β. Ἐλεγκτῆρ (περικόχλιον) τύπου « δὲν περνᾶ ».

Μὲ τὸν ἐλεγκτῆρα αὐτὸν ἐξασφαλίζεται ὅτι τὸ ἐλεγχόμενον σπείρωμα δὲν ἔχει διαστάσεις μικροτέρας ἀπὸ τὰς καθωρισμένας εις τοὺς Πίνακας. Ἡ μορφή τοῦ σπειρώματός του εἶναι ὡς ἡ τοῦ σχήματος 11·5β (β) καὶ ἔχει δύο ἕως τρία σπειρώματα μόνον. Ἔτσι ἡ ἐπαφή του μὲ τὸν ὑπὸ ἔλεγχον κοχλίαν γίνεται μόνον εις τὰ πλευρὰ τοῦ σπειρώματος καὶ κατὰ συνέπειαν δὲν ἐπηρεάζεται ἡ συνάρμοσις ἢ μὴ τοῦ ἐλεγκτῆρος μετὰ τοῦ ἐλεγχόμενου κοχλίου ἐκ τυχόν ὑπάρχοντος σφάλματος εις τὸ βῆμα καὶ τὴν γωνίαν τῶν πλευρῶν τοῦ κοχλίου. Ὁ ἔλεγχος αὐτὸς ἀναφέρεται μόνον εις τὴν μέσην διάμετρον ( $d_2$ ) καὶ μάλιστα εις τὴν ἐλαχίστην τιμὴν αὐτῆς.

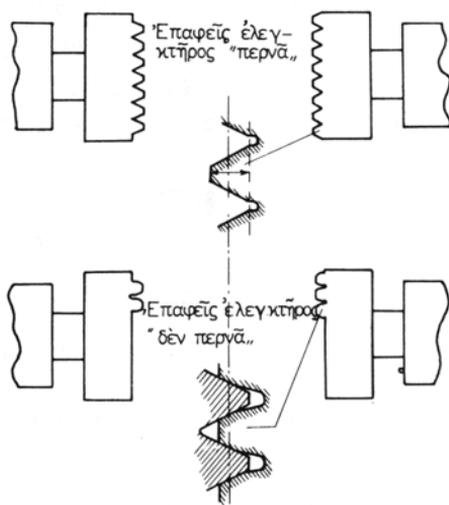


Σχ. 11·5 γ.

Οἱ ἀνωτέρω ἐλεγκτῆρες ὀρίου « περνᾶ » ἢ « δὲν περνᾶ » δύνανται νὰ εἶναι ἀνευ σχισμῆς (σχ. 11·5α) ἢ μετὰ σχισμῆς καὶ ρυθμιστικοῦ κοχλίου (σχ. 11·5γ). Ἡ τελευταία αὐτῆς διάταξις ἐπιτρέπει μικρὰς ἀλλαγὰς εις τὰς ἐλεγχόμενας διαστάσεις.



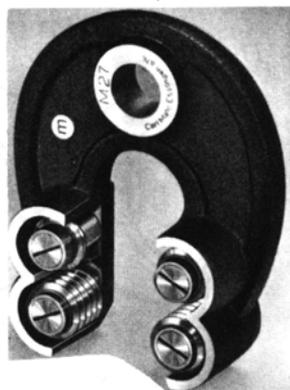
Σχ. 11·5δ.



Σχ. 11·5ε.

Διὰ τὸν ἔλεγχον τοῦ κοχλίου μετὸν τύπον « περνᾶ » καὶ « δέν περνᾶ » εἶναι δυνατὸν νὰ χρησιμοποιηθοῦν καὶ οἱ ἐλεγκτῆρες τοῦ πεταλοειδοῦς τύπου διὰ καταλλήλως ρυθμιζομένων ἐπαφῶν. Ἐτσι εἰς τὸ σχῆμα 11·5δ φαίνεται παρόμοιος ἐλεγκτῆρ μετὰ διατομὴν ἐπαφῶν, ὡς εἰς τὸ σχῆμα 11·5ε.

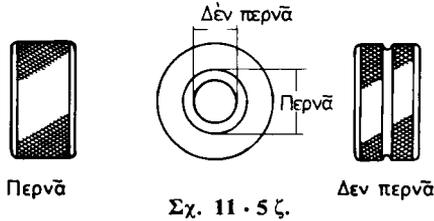
Εἰς τὸ σχῆμα 11·5στ βλέπομεν ἐπίσης ἐλεγκτῆρα τοῦ αὐτοῦ τύπου, ἀλλὰ μετὰ ἐπαφῆς περιστρεφόμενους. Καὶ εἰς τοὺς δύο ὡς ἄνω τύπους ἦτοι τῶν σχημάτων 11·5δ καὶ 11·5στ τὸ πρῶτον ζεῦγος ἐπαφῶν σχηματίζει τὸν ἔλεγχον « περνᾶ », ἐνῶ τὸ δεύτερον (πιὸ μέσα) ζεῦγος σχηματίζει τὸν ἔλεγχον « δέν περνᾶ ». Οἱ ἐλεγκτῆρες αὐτοῦ τοῦ τύπου προσφέρονται κυρίως δι' ἔλεγχους μεγάλης σειρᾶς κοχλιῶν, διότι εἶναι ταχεῖς.



Σχ. 11·5στ.

Γ) Έλεγκτὴρ δακτύλιος ὄχι σπειρωμένος (σχ. 11·5 ζ) ἢ πεταλοειδῆς (σχ. 11·5 η) « περνᾶ ».

Ἐλέγχει τὸ μέγιστον τῆς ἐξωτερικῆς διαμέτρου τοῦ κοχλίου (d) καὶ πρέπει νὰ περνᾶ ὁ κοχλίας μέσα εἰς αὐτόν.

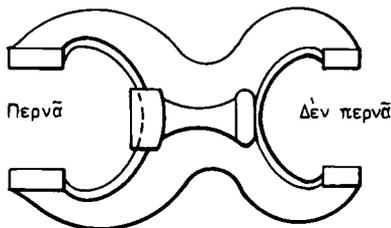


Δ) Έλεγκτὴρ δακτύλιος ὁμοῖος μὲ τὸν προηγούμενον ἀλλὰ «δέν περνᾶ».

Ὁ ἐλεγκτὴρ αὐτὸς ἐλέγχει τὸ ἐλάχιστον τῆς ἐξωτερικῆς διαμέτρου τοῦ κοχλίου (d) καὶ δέν πρέπει νὰ περνᾶ ὁ κοχλίας μέσα εἰς αὐτόν.

Ε. Διὰ τὰ ἐσωτερικὰ σπειρώματα (περικόχλια) χρησιμοποιοῦμε συνήθως τοὺς ἐξῆς ἐλεγκτῆρας :

α) Έλεγκτῆρ - ἔμβολον μετὰ σπειρωμάτων τύπου «περνᾶ» (σχ. 11·5 θ).



Ὁ ἐλεγκτὴρ αὐτὸς ἐλέγχει τὰς ἐλάχιστας διαμέτρους τοῦ ἐσωτερικοῦ σπειρώματος καὶ ἐμμέσως τὸ βῆμα καὶ τὴν γωνίαν τῶν πλευρῶν του. Ἔχει πλήρη μορφήν κοχλίου εἰς τὰς ἐλάχιστας διαστάσεις καὶ μῆκος σπειρώματος κατὰ τι μεγαλύτερον ἀπὸ τὸ πάχος τοῦ περικόχλιου.

Κάθε περικόχλιον, εἰς τὸ ὁποῖον περνᾶ ὁ ἐλεγκτὴρ αὐτός,

είναι παραδεκτόν και θά δύναται νά συναρμόζεται με κοχλίας αντίστοιχως ελεγχθέντας διά τών αναλόγων ελεγκτήρων, όπως έλέχθη ήδη [παράγρ. 11·5 (Α)].

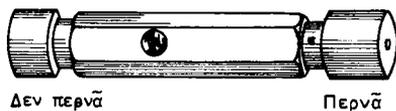
β) Έλεγκτήρ - έμβολον μετά σπειρωμάτων « δέν περνά » (σχ. 11·5θ).

Με τόν ελεγκτήρα αυτόν έλέγχεται ή μεγίστη διάμετρος ( $D_2$ ) του έσωτερικού σπειρώματος. Έχει μόνον δύο έως τρία σπειρώματα, τών όποιων ή διατομή είναι έτσι, ώστε νά γίνεται άρμωστος εις τά πλευρά τών γωνιών του σπειρώματος, διότι με τόν τρόπον αυτόν τυχόν σφάλματα εις τό βήμα ή τήν γωνίαν του σπειρώματος δέν έπηρεάζουν τόν έλεγχον τής ( $D_2$ ), όπως είδαμε και εις τό σχήμα 11·5β (β).

Έάν ό ελεγκτήρ αυτός κοχλιωθή εις τό ελεγχόμενον περικόχλιον, τοϋτο σημαίνει ότι ή διάμετρος του ( $D_2$ ) είναι μεγαλυτέρα του άνεκτου και έπομένως τό περικόχλιον είναι άπορριπτέον. Οί δύο αυτοί ελεγκτήρες συνήθως εύρίσκονται εις ένα τεμάχιον, σπαινώτερα δέ είναι χωρισμένοι εις δύο.

γ) Έλεγκτήρ - έμβολον άνευ σπειρώματος τύπου « περνά » (σχ. 11·5ι).

Ό ελεγκτήρ αυτός έλέγχει τό ελάχιστον τής μικρής διαμέτρου ( $D_1$ ) του περικοχλίου. Πρέπει νά εισέρχεται εις τό υπό έλεγχον περικόχλιον, άλλως τοϋτο είναι άπορριπτέον.



Σχ. 11·5 ι.

δ) Έλεγκτήρ - έμβολον άνευ σπειρώματος τύπου « δέν περνά » (σχ. 11·5ι).

Έλέγχει τό μέγιστον τής μικρής διαμέτρου ( $D_1$ ) του περικοχλίου. Ό ελεγκτήρ αυτός δέν πρέπει νά εισέρχεται μέσα εις τό περικόχλιον, άλλως τοϋτο είναι άπορριπτέον.

## ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΟΙΟΤΗΤΟΣ ΕΠΙΦΑΝΕΙΑΣ

## 12 · 1 Γενικά.

Ἡ πρόοδος τῆς τεχνικῆς, ἰδία εἰς τὸν τομέα τῶν ἐργαλειομηχανῶν, ἠύξησε τὰς ἀπαιτήσεις ποῦ προβάλλονται εἰς τὰς μηχανουργικὰς κατασκευὰς καὶ μαζί μὲ αὐτὰς καὶ ἐκεῖνας, ποῦ ἀφοροῦν εἰς τὴν ποιότητα τῶν ἐπιφανειῶν.

Ὅταν συζητῶμε περὶ τῆς ποιότητος μιᾶς ἐπιφανείας, δὲν ἐννοοῦμε μὲ αὐτὸ τὴν ἀπόκλισιν τῆς πραγματικῆς ἐπιφανείας ἀπὸ τὴν καθορισθεῖσαν γεωμετρικὴν μορφήν, ὅπως π.χ. εἶναι ἡ ἐπιπεδότης, ἡ παραλληλότης, ἡ καθετότης, ἡ κυλινδρικότης, ἡ κωλουροκωνικότης κ.λπ., ἀλλὰ τὴν μικρογεωμετρικὴν διαφορὰν ἀπὸ τὴν θεωρητικὴν ἐπιφάνειαν, ποῦ παρατηρεῖται εἰς ἕνα μικρὸν τμῆμα τῆς ἐπιφανείας.

Ἡ ποιότης τῆς ἐπιφανείας ἑνὸς μηχανουργικοῦ προϊόντος ἐπιδρᾷ :

— Εἰς τὴν λειτουργίαν τοῦ μηχανισμοῦ, εἰς τὸν ὅποιον ἀνήκει τὸ τεμάχιον γενικῶς.

— Εἰς τὸ μέγεθος τῆς ἀνοχῆς ἢ τῆς χάρης, ὡς θὰ προκύψουν μετὰ τὴν ἀπάλυσιν τῆς τραχύτητος διὰ τῆς λειτουργίας.

— Εἰς τὴν ἰκανότητα λιπάνσεως τῶν ἐπιφανειῶν.

— Εἰς τὴν διάβρωσιν τῆς ἐπιφανείας.

— Εἰς τὴν διάρκειαν ζωῆς (ἀντοχήν).

— Εἰς τὸν συντελεστὴν τριβῆς.

— Εἰς τὸ ἀθόρυβον τοῦ μηχανισμοῦ (ὄδοντοτροχοί).

— Εἰς τὴν ἐμφάνισιν.

Διὰ τοὺς λόγους αὐτοὺς ἐπιβάλλεται ὅπως ἡ ποιότης ἐπιφανείας διὰ τὰ μηχανουργικὰ προϊόντα καθορίζεται ἐπακριβῶς εἰς τὰ κατασκευαστικὰ σχέδια, δηλαδὴ μὲ τὴν τοποθέτησιν ἑνὸς ἕως τεσσάρων τριγώνων ἐπὶ τῶν σχεδίων, δηλωτικῶν τοῦ τρόπου ἐπεξεργασίας τῶν ἐπιφανειῶν τῶν τεμαχίων καὶ ὄχι μὲ ἀσάφειαν, ὡς συνέβαινε εἰς τὸ παρελθόν, καὶ ἐξακολουθεῖ δυστυχῶς νὰ γίνεται ἀκόμη.

## 12·2 Χαρακτηριστικά μεγέθη ποιότητας επιφανείας.

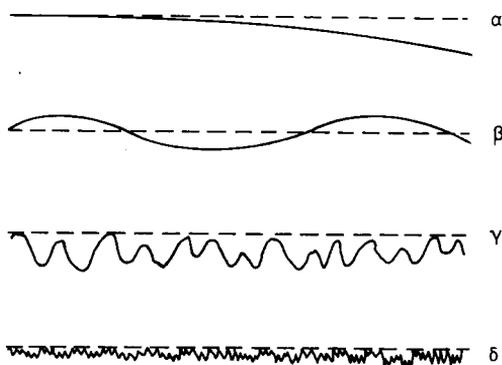
Γενικῶς αἱ ἀποκλίσεις τῆς πραγματικῆς ἐπιφανείας ἀπὸ τὴν θεωρητικὴν τῆς ἐπίπεδον μορφήν δύνανται νὰ καταταγοῦν εἰς τέσσαρας κατηγορίας, ὅπως φαίνεται καὶ ἀπὸ τὸ σχῆμα 12·2 α, εἰς τὸ ὁποῖον μὲ διακεκομμένην γραμμὴν φαίνεται ἡ θεωρητικὴ ἐπιφάνεια.

Θὰ ἐξετάσωμε τὸ θέμα εἰς ἐπιπέδους ἐπιφανείας, ἀλλὰ τὰ αὐτὰ θὰ ἰσχύουν καὶ δι' ἄλλας μορφὰς ἐπιφανείας.

Ἄποκλίσεις πρώτου βαθμοῦ ( $\alpha$ ) καλοῦνται αἱ μακρογεωμετρικαὶ ἀποκλίσεις ἀπὸ τὴν θεωρητικὴν γεωμετρικὴν μορφήν.

Ἄποκλίσεις δευτέρου βαθμοῦ ( $\beta$ ) καλοῦνται κυματώσεις τῆς ἐπιφανείας μακρᾶς σχετικῶς περιόδου.

Ἄποκλίσεις τρίτου βαθμοῦ ( $\gamma$ ) εἶναι ἀνωμαλίας (μικροὶ αὐλακες) τῆς ἐπιφανείας ἀπεριοδικῆς μορφῆς, ποὺ ὀφείλονται εἰς τὰ ἔργαλεῖα κατεργασίας, τάξεως ἑκατοστῶν μέχρι δεκάτων τοῦ χιλιοστοῦ.



Σχ. 12·2 α.

Τέλος ἀποκλίσεις τετάρτου βαθμοῦ ( $\delta$ ) χαρακτηρίζονται μικρογεωμετρικαὶ ἀνωμαλίας τάξεως μικροῦ καὶ μικροτέρου τοῦ μικροῦ.

Ἐννοεῖται ὅτι αἱ τέσσαρες αὐταὶ διαβαθμίσεις ἀνωμαλιῶν ἐπιφανείας δύνανται νὰ συνυπάρχουν.

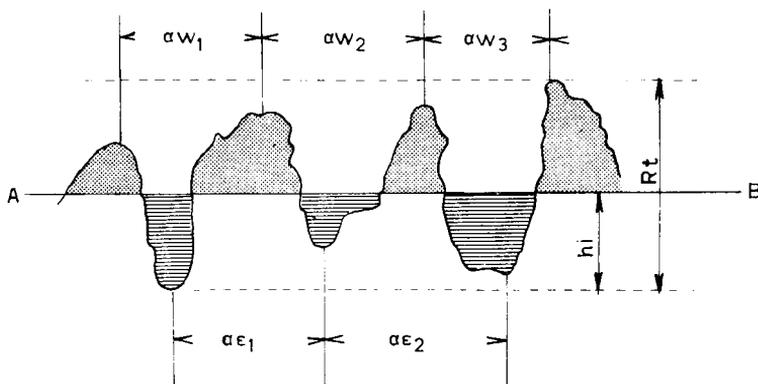
Ἐκ τούτων αἱ ἀνωμαλίας ( $\gamma$ ) καὶ ( $\delta$ ), ποὺ ἀναφέρονται εἰς τὴν μικρομορφήν τῆς ἐπιφανείας, ἀποτελοῦν τὴν *τραχύτητα* τῆς ἐπιφανείας.

### 12.3 Συστήματα έλεγχου τραχύτητας επιφανείας.

Διά τόν έλεγχον τῆς τραχύτητος τῆς ἐπιφανείας δέν ὑπάρχει ἐνιαῖον διεθνῶς σύστημα.

α) Οὕτως εἰς τήν Εὐρώπην, ὅπου ἐπικρατεῖ τὸ μετρικόν σύστημα, ἡ τραχύτης μιᾶς ἐπιφανείας δύναται νά χαρακτηρισθῆ ἀπό τὰ ἑξῆς μεγέθη (DIN 4760 — 4761 — 4762) :

— Ἀπό τήν διάστασιν ( $R_t$ ) εἰς μικρά, πού εἶναι ἡ ἀπόστασις μεταξύ τῆς μεγαλυτέρας κορυφῆς καί τῆς μεγαλυτέρας ἔσοχῆς (σχ. 12.3 α).



Σχ. 12.3 α.

Τομή ἐν μεγάλη μεγεθύνσει καθέτως πρὸς τήν ἐπεξεργασμένην ἐπιφάνειαν.

- Ἀπό τὸ μέσον βάθος ( $h_i$ ) εἰς μικρά.
- Ἀπό τήν μέσην ἀπόστασιν ( $A_w$ ) μεταξύ τῶν κορυφῶν  $\alpha_{w1}$  —  $\alpha_{w2}$  —  $\alpha_{w3}$  . . .
- Ἀπό τήν μέσην ἀπόστασιν ( $A_e$ ) μεταξύ τῶν ἔσοχῶν  $\alpha_{e1}$  —  $\alpha_{e2}$  —  $\alpha_{e3}$  . . .

Ὡς χαρακτηριστικὰ μεγέθη διὰ τόν βαθμόν, πού πρέπει νά πληροῖ ἡ μορφή τῆς καμπύλης τραχύτητος, δύνανται νά ληθοῦν οἱ δείκται  $F_1 = \frac{h_i}{R_t}$  καί  $F_2 = \frac{R_t - h_i}{R_t}$ .

β) Εἰς τήν Ἀγγλίαν ὡς μέτρον τραχύτητος λαμβάνεται τὸ μέγεθος ( $h_{\mu\sigma}$ ), τὸ ὁποῖον ὀρίζεται ἀπό τήν ἀριθμητικὴν μέσην τιμὴν τῶν ἀποκλίσεων τῶν κορυφῶν καί ἔσοχῶν τῆς ἐπιφανείας ἀπό

της μέσης γραμμής (AB). Δηλαδή  $h_{\mu\sigma} = \frac{\alpha + \beta + \gamma + \delta + \dots}{v}$ , όπου ( $\alpha$ ), ( $\beta$ ), ( $\gamma$ ), ( $\delta$ ), ... εκφράζουν τὰς ἀποστάσεις τῶν κορυφῶν καὶ ἑσοχῶν τῆς κομπύλης τραχύτητας ἀπὸ τῆς μέσης τιμῆς αὐτῶν καὶ ( $v$ ) ὁ ἀριθμὸς τῶν σημείων μετρήσεως τῶν ἀποκλίσεων (σχ. 12·3β).

γ) Εἰς τὴν Ἀμερικὴν ὡς μέτρον τραχύτητας δέχονται τὴν τετραγωνικὴν ρίζαν τῆς μέσης τιμῆς τῶν τετραγώνων τῶν ἀποκλίσεων, ἥτοι:

$$h_{\rho\mu\sigma} = \sqrt{\frac{\alpha^2 + \beta^2 + \gamma^2 + \delta^2 + \dots}{v}} \quad (\text{σχ. 12·3β}).$$

Τὰ διάφορα μήκη, ποὺ ὑπεισέρχονται εἰς τοὺς ἀνωτέρω τύπους, ἐκφράζονται εἰς μικροίντσας (ἑκατομμυριοστὸν τῆς ἴντσας ἢ 0,000 001").

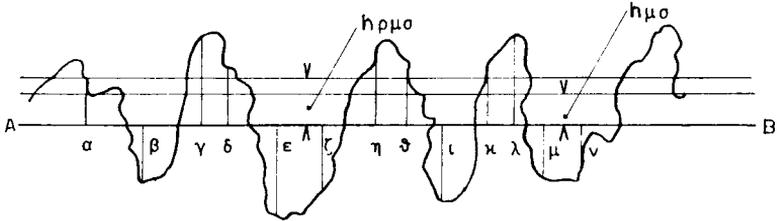
Εἰς τὸ κατωτέρω παράδειγμα γίνεται ὁ ὑπολογισμὸς τῶν ( $h_{\mu\sigma}$ ) καὶ ( $h_{\rho\mu\sigma}$ ), ἐὰν θὰ ἦτο κατορθωτὸν νὰ μετρήσωμε τὰς ἀποκλίσεις ἀπὸ τῆς μέσης γραμμῆς:

Ἔστω $\alpha = 4 \mu''$	$\alpha^2 = 16 \mu''$
$\beta = 19$	$\beta^2 = 361$
$\gamma = 23$	$\gamma^2 = 529$
$\delta = 16$	$\delta^2 = 256$
$\epsilon = 31$	$\epsilon^2 = 961$
$\zeta = 20$	$\zeta^2 = 400$
$\eta = 27$	$\eta^2 = 729$
$\theta = 20$	$\theta^2 = 400$
$\iota = 31$	$\iota^2 = 961$
$\kappa = 13$	$\kappa^2 = 169$
$\lambda = 23$	$\lambda^2 = 529$
$\mu = 15$	$\mu^2 = 225$
$\nu = 6$	$\nu^2 = 36$
ἄθρ. $\frac{248}{13}$	ἄθρ. $\frac{5572}{13}$

Τότε θὰ ἔχωμεν  $h_{\mu\sigma} = \frac{248}{13} = 19,1$  μικροίντσας καὶ

$$h_{\rho\mu\sigma} = \sqrt{\frac{5572}{13}} = 20,7 \text{ μικροίντσας.}$$

Τὸ ὡς ἄνω παράδειγμα ἐξηγεῖ τὸν τρόπον εὐρέσεως τῆς μέσης ἀριθμητικῆς τιμῆς ἢ τῆς μέσης τιμῆς τῶν τετραγώνων τῶν ἀποκλίσεων διὰ τῶν κατωτέρω ἀναφερομένων συσκευῶν.



Σχ. 12·3β.

#### 12·4 Μέθοδοι προσδιορισμοῦ τραχύτητος ἐπιφανειῶν.

Διὰ τὸν ἔλεγχον τῆς ποιότητος ἐπιφανείας εἰς τοὺς χώρους ἢ τόπους κατεργασίας καὶ εἰς τὰ μετροτεχνικά ἐργαστήρια τῶν ἐργοστασίων χρησιμοποιοῦνται σήμερον ποικίλα ὄργανα καὶ μέθοδοι, αἱ ὁποῖαι δύνανται νὰ διαιρεθοῦν εἰς τρεῖς βασικὰ κατηγορίας:

- α) Μέθοδοι ὑποκειμενικοῦ προσδιορισμοῦ.
- β) Μέθοδοι ποιοτικοῦ προσδιορισμοῦ.
- γ) Μέθοδοι ποσοτικοῦ προσδιορισμοῦ τῆς ποιότητος.

##### α) Ὑποκειμενικὸς προσδιορισμὸς ποιότητος ἐπιφανείας.

Ὅταν δὲν διατίθενται εἰδικὰ ὄργανα, ἡ ποιότης τῆς ἐπιφανείας θὰ ἐλεγχθῆ διὰ τῶν αἰσθήσεων, δηλαδὴ τῆς ὄρασεως καὶ τῆς ἀφῆς.

Ἡ ὄρασις, ἰδίως διὰ γυμνοῦ ὀφθαλμοῦ, δυνατὸν νὰ ὀδηγήσῃ εἰς πολὺ σφαλερά ἀποτελέσματα, ὅταν μάλιστα ὁ ἐλεγκτὴς δὲν ἔχη μεγάλην ἐξάσκησιν καὶ δύνανται νὰ ἐπηρεασθῆ ἀπὸ τὸ λεῖον τῆς ἐπιφανείας.

Πολὺ ἀποτελεσματικώτερος εἶναι ὁ ἔλεγχος διὰ τῆς ἀφῆς (ἄκρον τοῦ δακτύλου, ὄνυχος ἢ ἀκίδος) τῆς ἐλεγχόμενης ἐπιφανείας, ἐν συγκρίσει μὲ πρότυπους ἐπιφανείας, αἱ ὁποῖαι παραδίδονται εἰς τὸν ἐλεγκτὴν καὶ ἔχουν τραχύτητα γνωστὴν, ἡ ὁποία ἔχει παρασκευασθῆ καὶ μετρηθῆ εἰς τὸ μετροτεχνικὸν ἐργαστήριον (σχ. 12·4 α).

Μὲ καλῶς παρεσκευασμένα καὶ περιοδικῶς ἐλεγχόμενα πρότυπα τραχύτητος καὶ μὲ ἐξησημένους ἐλεγκτὰς δυνατὸν νὰ ἐλεγχθοῦν διαφοραὶ τραχύτητος ἀκόμη καὶ τῆς τάξεως τοῦ 1 ἕως 2 μ.

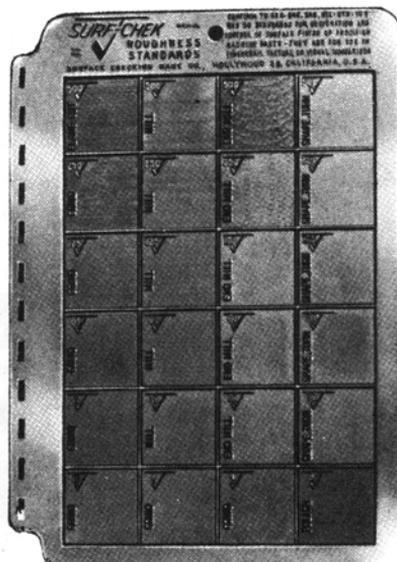
Ἡ σύγκρισις τῆς ἐλεγχόμενης ἐπιφανείας μὲ τὴν πρότυπον δυνατὸν νὰ γίνῃ μὲ μικροσκόπιον, εἰς τὸ ὁποῖον θὰ τεθοῦν παραπλευρῶς αἱ δύο ἐπι-

φάνεσαι. 'Η μέθοδος όμως αυτή δεν δίδει καλύτερα άποτελέσματα από τόν έλεγχο δι' άφής.

'Εννοείται ότι ό ύποκειμενικός προσδιορισμός ποιότητας έπιφανείας είναι έπιτρεπτός μόνον, έφ' όσον αί άπαιτήσεις τής ποιότητας έπιφανείας δεν είναι μεγάλα.

### β) Ποιοτικός προσδιορισμός τραχύτητας.

Κατά τās μεθόδους αυτές μετρείται ένα χαρακτηριστικόν μέγεθος, τó όποιον δίδει μίαν συνοπτικήν εικόνα τών ανωμαλιών τής έπιφανείας και κατά διαφόρους τρόπους μετρείται ό βαθμός έπαφής και έκ τούτου συνάγεται ή τραχύτης τής έπιφανείας. Δι' ένός όμως συνοπτικού χαρακτηριστικού δεν άποκτάται ούσιωδώς πληρεστέρα αντίληψις τής μικρογεωμετρικής μορφής ή τής έπιφανείας από εκείνην, πού άποκτάται διά τών ύποκειμενικών μεθόδων. 'Αφ' έτέρου αί μετρήσεις αύται δύνανται νά γίνουν μόνον εις μετροτεχνικόν έργαστήριον και όχι εις τās θέσεις έργασίας. Διά τούς λόγους αύτούς, όταν άπαιτήται άκριβεστέρα και πληρεστέρα μέτρησις τής τραχύτητος, συνήθως προτιμώνται μέθοδοι, διά τών όποίων δίδεται πλήρης ή εικών τής μορφής αύτης.



Σχ. 12 · 4 α.

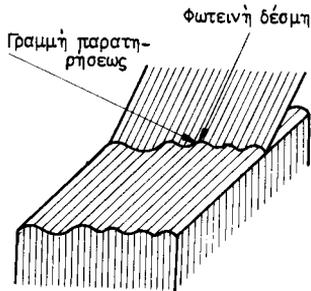
### γ) Ποσοτικός προσδιορισμός ποιότητας έπιφανείας.

Πλήρης αντίληψις τής μικρογεωμετρικής μορφής τής έπιφανείας (τραχύτητος) άποκτάται από τήν έν μεγεθύνσει τομήν τής έπιφανείας από έπίπεδα κάθετα επί τήν έπιφάνειαν κατά μίαν ή περισσοτέρας διευθύνσεις. Προφανώς δεν δύνανται νά γίνουν πραγματικά τομαί τής έπιφανείας. 'Επομένως πρακτικώς χρήσιμοι είναι αί μέθοδοι και τά όργανα, πού δίδουν εικόνα τής τομής άνευ βλάβης τής έπιφανείας.

## 12 · 5 Μέθοδοι τομής δι' όπτικής δέσμης.

'Η μέθοδος αύτή είναι άπλή τόσον ως πρós τήν άρχήν, επί τής όποιάς βασίζεται όσον και ως πρós τήν εφαρμογήν της.

'Επί τής έπιφανείας, τήν όποιαν θέλομε νά μετρήσωμε, προσπίπτει υπό γωνίαν 45° στενή φωτεινή λωρίς (σχ. 12 · 5 α). Εις τήν τομήν τής δέ-

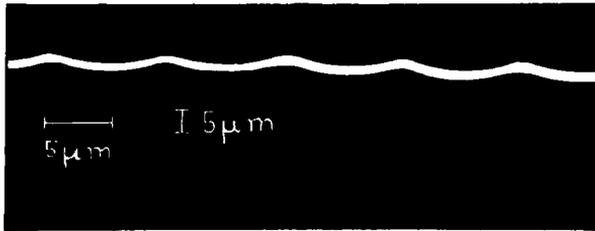


Σχ. 12·5 α.

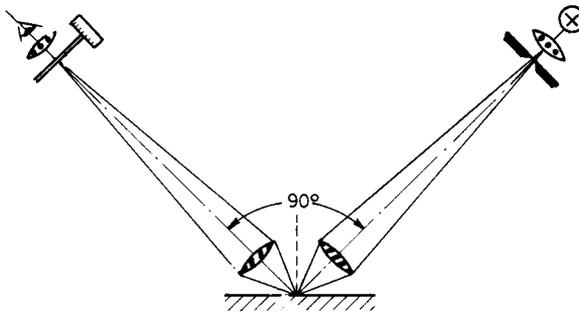
σμησ με την επιφάνειαν εμφανίζεται μία στενή φωτεινή λωρίς, της οποίας τὸ περιτύπωμα παριστάνει τὴν κατατομήν (προφίλ) τῆς ἐπιφανείας (σχ. 12·5 β).

Πολλοὶ Οἴκοι κατασκευάζουν ὄργανα, ποὺ στηρίζονται ἐπὶ τῆς ἀρχῆς αὐτῆς.

Εἰς ὄργανον τοῦ Οἴκου C. Zeiss ἡ παρατήρησις καὶ ἡ μέτρησις γίνονται με μικροσκόπιον, τοῦ ὁποίου ὁ ἄξων σχηματίζει γωνίαν  $90^\circ$  με τὴν φωτεινὴν δέσμη (σχ. 12·5 γ).



Σχ. 12·5 β.



Σχ. 12·5 γ.

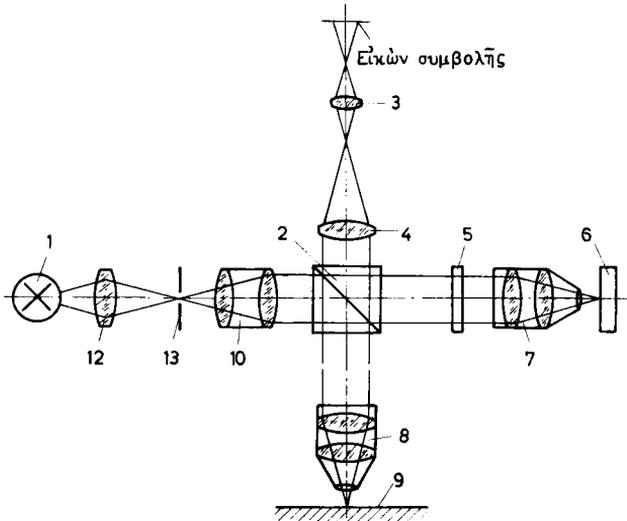
## 12·6 Μέθοδοι διὰ συμβολῆς.

Με τὴν μέθοδον αὐτὴν δύνανται νὰ μετρηθοῦν πολὺ μικρότεροι τραχύτητες παρὰ με τὴν προηγουμένην μέθοδον.

Εἰς τὸ σχῆμα 12·6 α φαίνεται ἡ ἀρχὴ τῆς μεθόδου, καθὼς καὶ ἡ σύνθεσις τοῦ ὄργανου.

Τὸ μονοχρωματικὸν φῶς τῆς πηγῆς (1) προσπίπτει εἰς τὸν συλλέκτην (12) καὶ ἀγεται μέσω τοῦ διαφράγματος (11) εἰς τοὺς φακοὺς (10), ὅπου δια-

μορφοῦται εἰς αὐτοὺς εἰς παράλληλον φωτεινὴν δέσμη, ὅποτε τῇ βοήθειᾳ τοῦ πρίσματος (2) διασπᾶται εἰς δύο μέρη, (Α) καὶ (Β).



Σχ. 13 · 6 α.

Τὸ μέρος (Α) ἀκολουθεῖ τὴν τροχίαν 2, 5, 7, 6 ὅπου καὶ ἀνακλᾶται, καὶ διὰ τῶν αὐτῶν πάλιν σημείων ἀλλ' ἀντιστρόφως ἤτοι τῶν 6, 7, 5, 2, 4 φθάνει εἰς τὸν προσοφθάλμιον φακὸν (3). Τὸ ἄλλοιον τμήμα (Β) τῆς φωτεινῆς δέσμης διὰ τῶν φακῶν (8), οἱ ὅποιοι εἶναι καθ' ὅλα ὅμοιοι πρὸς τοὺς φακούς (7), προσπίπτει εἰς τὴν ἐλεγχομένην ἐπιφάνειαν καὶ διὰ τῶν σημείων 9, 8, 2, 4 φθάνει εἰς τὸν προσοφθάλμιον φακὸν (3).

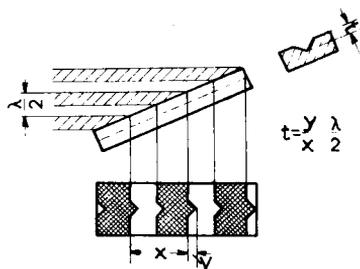
Ἐὰν οἱ δρόμοι (Α) καὶ (Β) διαφέρουν κατ' ἀκέραιον πολλαπλάσιον τοῦ μήκους κύματος ( $\lambda$ ) τοῦ μονοχρωματικοῦ φωτός, τότε εἰς τὸν προσοφθάλμιον φακὸν θὰ φανῇ φωτεινὴ ἐπιφάνεια, ἐνῶ, ἂν διαφέρουν κατὰ πολλαπλάσιον ἡμίσεως μήκους κύματος, θὰ φανῇ σκοτεινὴ ἐπιφάνεια.

Οἱ δρόμοι (Α), (Β) θὰ διαφέρουν κατὰ πολλαπλάσιον τοῦ ( $\lambda$ ), ὅταν αἱ ἀποστάσεις 2—9 καὶ 2—6 διαφέρουν κατὰ πολλαπλάσιον τοῦ  $\lambda/2$ , ἀφοῦ τὸ φῶς ἀνακλᾶται εἰς τὰς ἐπιφάνειάς (9) καὶ (6) καὶ ἐπιστρέφει.

Ὅμοίως οἱ δρόμοι (Α) καὶ (Β) θὰ διαφέρουν κατὰ πολλαπλάσιον τοῦ  $\lambda/2$ , ἂν αἱ ἀποστάσεις 2—9 καὶ 2—6 διαφέρουν κατὰ  $\lambda/4$ .

Πλήρως φωτεινὴ ἢ σκοτεινὴ ἐπιφάνεια θὰ ἐφαίνετο, ἐὰν ἡ ἐλεγχομένη ἐπιφάνεια ἦτο ἀπολύτως κάθετος ἐπὶ τὴν φωτεινὴν δέσμη. Τοῦτο ὅμως εἶναι ἀδύνατον, πρακτικῶς δὲ θὰ ἔχη πάντοτε μίαν ἐλαφρὰν κλίσιν ἢ ἐλεγχομένη ἐπιφάνεια, ὅποτε εἰς τὸν προσοφθάλμιον θὰ φανοῦν λωρίδες φωτει-

ναί και σκοτειναί, τῶν ὁποίων ἡ ἀπόστασις ( $X$ ) (σχ. 12·6 β) ἀντιστοιχεῖ εἰς διαφοράς στάθμης τῆς ἐπιφανείας ἴσας πρὸς  $\lambda/2$ .



Σχ. 12·6 β.

Ἐὰν ἡ ἐπιφάνεια ἔχει μίαν χαραγὴν, αὐτὴ θὰ φανῆ ὅπως φαίνεται εἰς τὸ σχῆμα (12·6 α), τὸ δὲ βάθος τῆς ( $t$ ) δύναται νὰ ἐκτιμηθῇ ἀπὸ τὴν σχέσιν:

$$t = \frac{Y}{X} \cdot \lambda/2,$$

ὅπου ( $X$ ) ἡ ἀπόστασις μεταξύ δύο φωτεινῶν ἢ σκοτεινῶν λωρίδων, ( $Y$ ) τὸ φαινόμενον βάθος τῆς χαραγῆς, καὶ ( $\lambda$ ) τὸ μήκος κύματος τοῦ χρησιμοποιουμένου μονοχρωματικοῦ φωτός.

Διὰ τοῦ συγκριτοῦ μῆκῶν διὰ συμβολῆς φωτός τοῦ Οἴκου C. Zeiss, τὸ ὁποῖον διαθέτει τὸ μετροτεχνικὸν ἐργαστήριον τοῦ Ε.Μ.Π., εἶναι δυνατὴ καὶ ἡ μέτρησις τραχύτητος ἐπιφανείας.

### 12·7 Μέθοδοι προσδιορισμοῦ τραχύτητος διὰ μηχανικῆς ἐπαφῆς βελόνης.

Ἀπὸ τὰς μεθόδους, πού ἐχρησιμοποιήθησαν καὶ πού ἀκόμη χρησιμοποιοῦνται, θὰ ἀναφέρωμε τὰς στηριζομένας εἰς τὸν προσδιορισμὸν τῆς τραχύτητος διὰ μηχανικῆς ἐπαφῆς βελόνης.

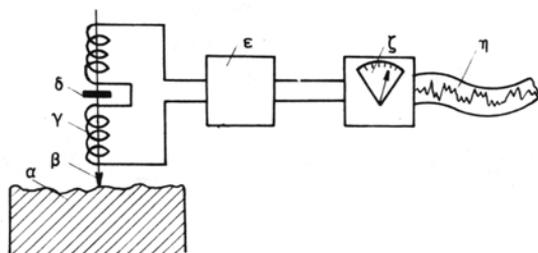
Τὰ ὄργανα τὰ βασιζόμενα εἰς τὴν μέθοδον αὐτὴν εἶναι σήμερον τὰ εὐρύτερον χρησιμοποιούμενα, διότι παρέχουν ἀκριβῆ εἰκόνα τῆς τομῆς τῆς ἐπιφανείας.

Χρησιμοποιοῦνται τρεῖς διαφορετικοὶ τρόποι κινήσεως τῆς βελόνης τῆς ἐπιφανείας:

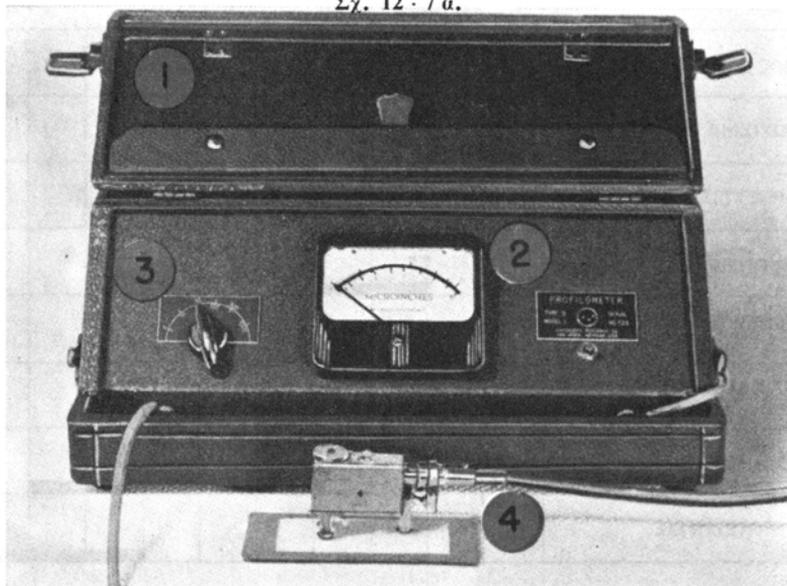
1) Ἡ βελὸνὴ κινεῖται συνεχῶς ἐπὶ τῆς ἐπιφανείας, ὅπως ἡ βελὸνὴ γραμμοφώνου, καὶ διὰ τῆς κινήσεώς της καταγράφεται ἡ κατατομὴ (προφίλ) τῆς ἐπιφανείας ἐν μεγεθύνσει. Ἡ ταχύτης μετακινήσεως τῆς βελόνης πρέπει νὰ εἶναι μικρά, ὥστε νὰ εἰσέρχεται εἰς ὅλας τὰς ἀνωμαλίας, ἄνευ πηδημάτων καὶ νὰ μὴ ὑφίσταται ταλαντώσεις, πού νοθεύουν τὴν εἰκόνα.

2) Κατὰ τὴν δευτέραν μέθοδον τοῦ καθηγητοῦ Woxen, διὰ νὰ μὴ τραυματισθῇ ἡ ἐπιφάνεια ἀπὸ τὴν συνεχῆ ἐπ' αὐτῆς κίνησιν τῆς βελόνης, ἡ ἐπαφὴ τῆς βελόνης γίνεται κατὰ διαστήματα καὶ μετὰ κάθε ἐπαφὴν ἡ βελὸνὴ σηκώνεται εἰς ἓνα σταθερὸν ὕψος,

τὸ ὁποῖον ρυθμίζεται νὰ εἶναι πάντως μεγαλύτερον τῆς κορυφῆς τῶν ὑψηλοτέρων ἀνωμαλιῶν.



Σχ. 12·7 α.



Σχ. 12·7 β.

Ὅργανον ἐλέγχου τραχύτητας ἐπιφανείας.

1. Θήκη εξαρτημάτων. 2. Μετρητὴς μικροῖν τσῶν. 3. Ρυθμιστὴς κλίμακος.
4. Βελόνη.

3) Κατὰ τὴν τρίτην μέθοδον ἡ βελόνη δὲν ἀνυφοῦται μέχρι σταθεροῦ ὕψους, ἀλλὰ κατὰ σταθερὰν ποσότητα 1 ἕως 2 μ. καὶ τὰ σημεῖα ἐπαφῆς ἀπέχουν ἐπίσης κατὰ σταθερὰν ποσότητα, ἡ ὁποία ρυθμίζεται.

Ἡ βελόνη ἔχει αἰχμὴν ἀπὸ σάπφειρον, ἀχάτην ἢ ἀδάμαντα μὲ ἀκτίνα καμπυλότητος τῆς αἰχμῆς 2 ἕως 10 μ.

Ὁ πολλαπλασιασμοὸς τῆς κινήσεως τῆς βελόνης γίνεται ἠλεκτρικῶς καὶ μάλιστα εἴτε διὰ μεταβολῆς τῆς ἐπαγωγῆς εἴτε τῆς χωρητικότητος εἴτε πιεζοηλεκτρικῶς.



Σχ. 12·7 γ.

	1000	500	250	125	63	32	16	8	4	2	1
ΕΙΔΟΣ ΚΑΤΕΡΓΑΣΙΑΣ											
ΤΡΟΧΙΣΜΑ ΔΙΑ ΧΕΙΡΟΣ	■	■									
ΤΟΡΝΕΥΣΙΣ ΠΛΑΝΙΣΙΣ κ.λπ.		■	■	■	■	■					
ΤΡΥΠΗΜΑ			■	■	■						
ΕΠΙΠΕΔΟΣ ΚΑΤΕΡΓΑΣΙΑ ΔΙΑ ΤΡΟΧΟΥ			■	■	■	■	■				
ΚΥΛΙΝΔΡΙΚΗ ΚΑΤΕΡΓΑΣΙΑ ΔΙΑ ΤΡΟΧΟΥ						■	■	■			
ΛΕΙΑΝΣΙΣ								■	■	■	
ΥΠΕΡΛΕΙΑΝΣΙΣ										■	■

Σχ. 12·7 δ.

Εἰς τὸ σχῆμα 12·7 α παριστάνεται σχηματικῶς διάταξις πολλαπλασιασμοῦ δι' ἐπαγωγῆς, ὅπου (α) ἡ ἐλεγχομένη ἐπιφάνεια, (β) ἡ βελόνη ἐπαφῆς, (γ) τὸ σύστημα ἐπαγωγῆς, (δ) πλακίδιον σιδήρου, (ε) ἠλεκτρικὸς ἐνισχυτής, (ζ) καὶ (η) τὸ σύστημα ἐνδείξεως καὶ καταγραφῆς.

Εἰς τὸ σχῆμα 12·7 β δίνεται μία γενικὴ εἰκὼν ὄργανου αὐτῆς τῆς λειτουργίας.

Εἰς τὸ σχῆμα 12·7γ δίδεται παράδειγμα καταγραφῆς μικρογεωμετρικῆς μορφῆς ἐπιφανείας.

Εἰς τὸ μετροτεχνικὸν ἐργαστήριον τοῦ Ε.Μ.Π. εὐρίσκεται ἐν χρήσει ὄργανον Talysurf τοῦ ἀγγλικοῦ οἴκου Taylor καὶ Hobson, τὸ ὁποῖον εἶναι ἐφωδιασμένον καὶ μὲ εἰδικὴν διάταξιν διὰ τὴν μέτρησιν τραχύτητος ἐπὶ μὴ εὐθυγράμμου τομῆς ἐπιφανείας.

Παρατίθεται διάγραμμα ἐμφαίνον σχηματικῶς τὴν προκύπτουσαν τραχύτητα ἐπιφανείας ὑπὸ κανονικᾶς συνθήκας διὰ διαφόρους μεθόδους κατεργασίας (σχ. 12·7δ).

## Κ Ε Φ Α Λ Α Ι Ο Ν 13

### ΕΛΕΓΧΟΣ ΠΟΙΟΤΗΤΟΣ

#### 13·1 Γενικά.

Βασικοί παράγοντες επικρατήσεως ενός προϊόντος εις τήν αγοράν είναι ή καλή ποιότης, τὸ χαμηλὸν κόστος καὶ ή ἐμπρόθεσμος παράδοσις τῆς παραγγελίας.

Ἡ συνύπαρξις καλῆς ποιότητος καὶ χαμηλοῦ κόστους, ἐνῶ φαίνεται ἐκ πρώτης ὄψεως ὡς ἀσυμβίβαστος, ἐν τούτοις σήμερον μὲ τήν ἐφαρμογὴν νέων μεθόδων ἐργασίας καὶ ἐλέγχου εἶναι δυνατὸν νὰ ἐπιτευχθῆ ἑξασφάλισις καὶ βελτίωσις τῆς ποιότητος καὶ συγχρόνως ἐλάττωσις τοῦ κόστους.

Εἰς τὰ ἐπόμενα θὰ ἐκτεθῆ κατὰ τὸν ἀπλοῦστερον δυνατὸν τρόπον, πῶς διὰ τῶν νέων μεθόδων ἐλέγχου ἐπιτυγχάνεται τοῦτο.

#### 13·2 Ἡ φύσις τῶν ἀποκλίσεων.

Ὅπως εἶπομεν εἰς τὰ περὶ ἀνοχῶν κατασκευῆς, ἐὰν κατασκευάσῃ ὁ ἴδιος τεχνίτης εἰς τὸν ἴδιον τὸρνον ἢ εἰς οἰανδήποτε ἐργαλειομηχανὴν καὶ μὲ τὰς αὐτὰς συνθήκας τὸ ἴδιον πρᾶγμα δύο φορές, εἶναι ἀδύνατον νὰ ἐπιτύχῃ ἀπόλυτον ὁμοιότητα εἰς τὰς διάστάσεις του.

Ἡ δυσκολία γίνεται φυσικὰ μεγαλυτέρα, ὅταν θελήσῃ νὰ κατασκευάσῃ τρία ἀπαράλλακτα ἀντικείμενα κ.ο.κ.

Τὸ συμπέρασμα λοιπόν, εἰς τὸ ὁποῖον ὀδηγούμεθα ἀπὸ ὅλα αὐτά, εἶναι ὅτι δὲν ὑπάρχουν δύο ἀντικείμενα ἀπολύτως ὅμοια μεταξύ των. Τοῦτο δυνάμεθα νὰ τὸ διαπιστώσωμεν, ἐὰν διαθέσωμεν ὄργανα μετρήσεως μεγάλης ἀκριβείας διὰ τήν μέτρησιν τῶν διαφορῶν αὐτῶν.

Πρακτικῶς τοῦτο δὲν πρέπει νὰ μᾶς ἀνησυχῆ, διότι εἶναι δυνατὸν νὰ ἐπιτύχῃ κανεὶς τὸν σκοπὸν του καὶ ἐὰν ἀκόμη τὰ τεμάχια δὲν εἶναι ἀπολύτως ὅμοια. Παρ' ὅλα αὐτὰ ὁ τεχνίτης κατασκευῆς πρέπει νὰ θεωρῆ τήν ἀνομοιότητα αὐτὴν ὡς βαθμὸν ἀτελείας τῆς ποιότητος τοῦ προϊόντος ἔναντι τοῦ ἰδανικοῦ καὶ νὰ

καταβάλλη συνεχῶς προσπαθείας πρὸς κατασκευὴν τοῦ τελείου κομματιοῦ.

Λόγω τοῦ ὅτι δὲν εἶναι δυνατὸν νὰ κατασκευασθοῦν ὁμοια τεμάχια καὶ ὡς ἀνάγκη πλέον, ἐπεβλήθη ὁ καθορισμὸς τῶν ἀνοχῶν κατασκευῆς, ἐκ τοῦ μεγέθους τῶν ὁποίων ὀρίζεται ἡ ποιότης τῆς κατασκευῆς.

Ἡ ποιότης λοιπὸν ὡς βαθμὸς ἀτελείας μᾶς διδει τὴν δυνατότητα νὰ τὴν μετρήσωμεν. Ἡ ἀτέλεια δὲ αὐτὴ ἢ ἀνοχὴ τῆς κατασκευῆς χαρακτηρίζει τὴν ἀκρίβειαν ἐκτελέσεώς της.

Ὡστε: Ἀκρίβεια ἐκτελέσεως ἑνὸς προϊόντος καὶ ἀνοχὴ εἶναι τὸ ἴδιον πρᾶγμα καὶ αἱ δύο λέξεις ἐκφράζουν τὸ ἀνεκτὸν σφάλμα κατασκευῆς τοῦ προϊόντος ἐν συγκρίσει πρὸς τὸ πρωτότυπον ἢ τὸ ἰδανικόν.

Ὅλα ὅσα ἐλέχθησαν ἕως ἐδῶ, ἔχουν σκοπὸν νὰ μᾶς ὀδηγήσουν εἰς τὸ πῶς πρέπει νὰ μετρῶμεν ἢ γενικὰ νὰ ἐλέγχωμε τὰς διαστάσεις τῶν κατασκευαζομένων τεμαχίων. Κάθε κατασκευή ἔχει τὴν ἰδικὴν της ἀκρίβειαν ἐκτελέσεως, πού ἐξαρτᾶται ἀπὸ τὸν προορισμὸν τῆς κατασκευῆς. Ἀνάλογα λοιπὸν μὲ τὴν ἀπαιτουμένην ἐκάστοτε ἀκρίβειαν ἐκτελέσεως, ἐκλέγονται καὶ αἱ κατάλληλοι μέθοδοι καὶ τὰ μέσα κατασκευῆς. Παρ' ὅλας ὁμως τὰς προκαθορισμένας διαστάσεις καὶ ἀνοχὰς κατασκευῆς τῶν διαφόρων τεμαχίων καὶ τὰς ἀντιστοιχῶς ἐπιβαλλομένας συνθήκας κατεργασίας, δὲν δύναται νὰ εἶναι κανεὶς βέβαιος ὅτι κατὰ τὴν ἐκτέλεσιν «ὅλα θὰ πᾶνε κατ' εὐχὴν». Ἀπορρυθμίσεις μηχανημάτων, ἐλαττωματικὰ ἢ ἐφθαρέντα ἐργαλεῖα, σφάλματα τοῦ ὑλικοῦ, ἀπροσεξία τοῦ τεχνίτου καὶ πολλοὶ ἄλλοι παράγοντες δυνατὸν νὰ ἔχουν δυσμενῆ ἐπίδρασιν ἐπὶ τῶν διαστάσεων ἢ ἄλλων γεωμετρικῶν χαρακτηριστικῶν τῶν κατασκευαζομένων προϊόντων.

Διὰ κάθε διάστασιν (μῆκος, πάχος, βάθος κ.λπ.) ἢ ἄλλο χαρακτηριστικὸν μορφῆς, ὅπως τὸ μέγεθος γωνιῶν, ἢ ἐπιπεδότης, ἢ καμπυλότης, ἢ τραχύτης ἐπιφανείας κ.λπ. πρέπει, ὅποτε καὶ ὅπου τοῦτο εἶναι ἀναγκαῖον, νὰ καθορίζονται ἀνοχαί, δηλαδὴ νὰ καθορίζεται ἡ ἐπιτρεπομένη μεγίστη ἀπόκλισις ἀπὸ τὴν θεωρητικὴν τιμὴν, τὸ μέγεθος δὲ αὐτὸ τῆς ἀνοχῆς θὰ καθορίζη καὶ τὴν ποιότητα τῆς μηχανουργικῆς κατεργασίας.

Δὲν ἀρκεῖ ὁμως νὰ ἔχουν καθορισθῆ εἰς τὸ σχέδιον αἱ ἀνο-

χαί, πρέπει να εξακριβώνεται δια καταλλήλων ελέγχων ότι αυτά πράγματι τηρούνται, δηλαδή ότι τα παραγόμενα προϊόντα έχουν πράγματι την καθορισθείσαν ποιότητα.

Πρός τούτο πρέπει, παραλλήλως με τὸ πρόγραμμα κατεργασιῶν, νὰ συντάσσεται ἀπὸ τὴν ὑπηρεσίαν ἐλέγχου πρόγραμμα ἐλέγχου διὰ τοῦ ὁποίου θὰ καθορίζεται :

α) Πότε, δηλαδή εἰς ποίας φάσεις μιᾶς παραγωγῆς, εἶναι ἀναγκαῖον νὰ γίνῃ ἔλεγχος διὰ κάθε χαρακτηριστικόν, τὸ ὁποῖον πρέπει νὰ ἐλεγχθῇ.

β) Ποῦ, δηλαδή εἰς ποῖον χώρον ἢ τόπον, θὰ γίνῃ ὁ ἔλεγχος.

γ) Πῶς, δηλαδή με ποία ὄργανα μετρήσεως ἢ ἐλεγκτῆρων καὶ ὑπὸ ποίας συνθήκας, θὰ γίνῃ κάθε ἔλεγχος.

δ) Ποῖον ποσοστὸν τῶν προϊόντων θὰ ὑφίσταται ἔλεγχον.

Παλαιότερα, ὅταν ἦτο τοῦτο δυνατόν, ἐφηρμόζετο ὁ ἔλεγχος 100%, δηλαδή ἠλέγχοντο ὅλα τὰ προϊόντα ὡς πρὸς κάθε ἐλεγκτέον χαρακτηριστικόν. Ὅταν δὲ τοῦτο ἦτο ἀδύνατον, εἴτε διότι ὁ ἔλεγχος θὰ ἐπέφερε τὴν καταστροφὴν τοῦ προϊόντος, εἴτε διότι θὰ ἦτο πολὺ δαπανηρὸς, ἐγένετο ὁ ἔλεγχος ἐπὶ ἐνὸς σταθεροῦ ποσοστοῦ τῶν προϊόντων.

Ὁ ἔλεγχος ὁμῶς 100% παρουσιάζει σοβαρὰ μειονεκτήματα καὶ δὴ :

— Ἡ ἐργασία ἐλέγχου ἀπαιτεῖ μεγάλην προσοχὴν, εὐσυνειδησίαν καὶ συχνὰ καὶ ἱκανότητα καὶ ὡς ἐκ τούτου εἶναι δύσκολον νὰ εὑρεθῇ προσωπικὸν κατάλληλον καὶ ἐπαρκὲς διὰ τὸν ἔλεγχον τοῦ συνόλου τῶν προϊόντων.

— Ἡ ἐργασία συνεχοῦς ἐλέγχου εἶναι μονότονος καὶ κουραστικὴ με ἀποτέλεσμα πολλὰ « σκάρτα » νὰ διαφεύγουν τὸν ἔλεγχον, ἐνῶ ἀντιθέτως παραδεκτὰ προϊόντα νὰ θεωροῦνται « σκάρτα ».

— Εἶναι πολὺ δαπανηρὸς καὶ ἄρα, πολλακίς, οἰκονομικῶς ἀσύμφορος.

— Ἡ ὑπαρξὶς ἐλέγχου 100% μειώνει τὴν προσοχὴν καὶ εὐσυνειδησίαν τῶν ἐργαζομένων, διότι γνωρίζουν ὅτι κάποιον ἐλαττωματικὸν προϊόν θὰ ἀνευρεθῇ κατὰ τὸν ἔλεγχον. Ἄμεσον συμπέρασμα εἶναι ἡ ἀδικαιολόγητος αὐξησις τοῦ ποσοστοῦ τῶν σκάρ-

των προϊόντων μὲ τὰς δυσμενεῖς οἰκονομικὰς συνεπείας τῆς.

— Ἡ ὑπαρξίς τέλος ἐλέγχου 100%ο τείνει νὰ ἐπιρρίπτῃ τὴν εὐθύνην μιᾶς κακῆς μερίδος εἰς τὸ τμῆμα ἐλέγχου καὶ ὄχι εἰς τὸ τμῆμα παραγωγῆς.

Λόγω τῶν μειονεκτημάτων αὐτῶν ὁ ἐλεγχος 100%ο ἐφαρμόζεται σήμερον μόνον εἰς ἐξαιρετικὰς περιπτώσεις. Ἐντ' αὐτοῦ δὲ γίνεται ἐλεγχος ἐπὶ ἑνὸς ἐπιστημονικῶς ὠρισμένου ποσοστοῦ τῶν προϊόντων, τὸ ὁποῖον ἐξαρτᾶται ἐκ τῆς ἐπιθυμητῆς ἀσφαλείας καὶ ἐλέγχου, πού ὀνομάζεται *δειγμα*.

Ἡ συναγωγή συμπερασμάτων ἀπὸ ἕνα δεῖγμα δι' ὀλόκληρον τὴν μερίδα, ἐκ τῆς ὁποίας ἐλήφθη τὸ δεῖγμα, στηρίζεται καὶ ὀφείλεται εἰς τὰς προόδους τῆς στατιστικῆς.

Διὰ νὰ εἶναι ὅμως βάσιμα τὰ συμπεράσματα αὐτά, πρέπει νὰ πληροῦνται οἱ ἑξῆς ὅροι :

α) Τὸ ποσὸν τῶν προϊόντων, πού ὀνομάζομε μερίδα, νὰ ἔχη παραχθῆ ὑπὸ τὰς αὐτὰς συνθήκας, δηλαδὴ μὲ τὰ ἴδια ὑλικά, μὲ τὰς ἰδίας μηχανὰς καὶ ἐν γένει μὲ τὰς ἰδίας συνθήκας παραγωγῆς.

β) Τὰ προϊόντα, πού θὰ περιληφθοῦν εἰς τὸ δεῖγμα, νὰ ληφθοῦν ἀπὸ τὴν μερίδα τυχαίως καὶ δι' αὐτὸ πρέπει νὰ μὴ προτιμηθῆ κανένα οὔτε νὰ ἀποκλεισθῆ κανένα δι' οἰουδήποτε λόγον καὶ ἡ δειγματοληψία νὰ γίνῃ ἀπὸ ὅλα τὰ μέρη τῆς μερίδος.

Εἰς εἰδικὰ συγγράμματα καὶ πίνακας καθορίζεται πῶς πρέπει νὰ γίνεταί ἡ δειγματοληψία, ποῖον πρέπει νὰ εἶναι τὸ μέγεθος τοῦ δείγματος ἢ τῶν δειγμάτων, πού θὰ ληφθοῦν ἀναλόγως τοῦ μεγέθους τῆς μερίδος καὶ τῆς ἀσφαλείας τῶν συμπερασμάτων, πού θέλομε νὰ προκύψουν καὶ ἐν γένει ἡ ὅλη τεχνικὴ τοῦ στατιστικοῦ ἐλέγχου ποιότητος.

### *Στατιστικὸς προληπτικὸς ἐλεγχος.*

Ἐκτὸς τοῦ ἐλέγχου παραδοχῆς, πού ἔχει ὡς σκοπὸν τὴν διαπίστωσιν ἂν μία μερὶς προϊόντων πληροῖ τοὺς ὅρους, πού ἐτέθησαν, διὰ νὰ θεωρηθῆ καλὴ καὶ ἐπομένως παραδεκτὴ, μὲ τὴν πρόοδον τῆς στατιστικῆς ἀνεπτύχθη καὶ μία ἄλλη τεχνικὴ ἐλέγχου, ὁ προληπτικὸς ἐλεγχος ποιότητος.

Σκοπός τούτου είναι να προλαμβάνεται κατά την παραγωγή ή εμφάνισης σκάρτων προϊόντων.

Διά να επιτευχθῆ ἡ παραγωγή καλῶν προϊόντων, δηλαδή προϊόντων που νὰ πληροῦν ὠρισμένας ιδιότητος ἢ συνθήκας, θὰ ἐκλεγῆ τὸ κατάλληλον ὑλικὸν καὶ θὰ ρυθμισθῆ ἡ ὅλη παραγωγή κατὰ κατάλληλον τρόπον. Ἐφ' ὅσον ἡ ρύθμισις αὐτῆ τῆς παραγωγῆς δὲν μεταβληθῆ, θὰ παράγονται κολὰ προϊόντα. Ὅταν ὁμως εἰς κάποιαν μηχανὴν ἢ γενικώτερα εἰς κάποιον σημεῖον τῆς παραγωγῆς σημειωθῆ ἀπορρύθμισις, εἶναι φανερὸν ὅτι θὰ παραχθοῦν σκάρτα προϊόντα.

Εἰς ὠρισμένα σημεῖα τῆς παραγωγικῆς διαδικασίας, καὶ δὴ εἰς ἐκεῖνα εἰς τὰ ὁποῖα ὑπάρχει κίνδυνος νὰ παρατηρηθῆ ἀπορρύθμισις, τὰ ὁποῖα καὶ ὀνομάζομε *σημεῖα ἐλέγχου*, γίνεται ὡς ἑξῆς ὁ ἔλεγχος:

Κατὰ ὠρισμένα χρονικὰ διαστήματα (π.χ. κάθε 30 λεπτά), τὰ ὁποῖα ἐξαρτῶνται ἀπὸ τὴν ταχύτητα τῆς παραγωγῆς, λαμβάνεται δείγμα μικροῦ ἀριθμοῦ προϊόντων καὶ ἐλέγχεται τὸ χαρακτηριστικὸν μέγεθος, τὸ ὁποῖον φοβούμεθα ὅτι δυνατὸν νὰ μετεβλήθῃ.

Ἄν αἱ τιμαὶ τοῦ μετρομένου χαρακτηριστικοῦ μεγέθους εἰς τὸ δείγμα εὐρίσκωνται ἐντὸς τῶν ὀρίων, πού εἶχαν προβλεφθῆ, τότε αὐτὸ σημαίνει ὅτι ἡ ρύθμισις δὲν ἔχει μεταβληθῆ. Ἐνῶ ἀντιθέτως, ἂν εὐρίσκωνται ἐκτὸς τῶν ὀρίων αὐτῶν, τότε προφανῶς ἔχει συμβῆ ἀπορρύθμισις τῆς παραγωγῆς, ὁπότε πρέπει ἀμέσως νὰ ἀναζητηθῆ ἡ αἰτία τῆς ἀπορρυθμίσεως καὶ νὰ διορθωθῆ. Κατὰ τὸν τρόπον αὐτὸν ἐγκαίρως ἐπισημαίνεται κάθε ἀπορρύθμισις εἰς τὴν παραγωγικὴν διαδικασίαν καὶ προλαμβάνεται ἡ ἐμφάνισις σκάρτων.

### 13·3 Πλεονεκτήματα ἐκ τῆς χρησιμοποίησεως τῶν μεθόδων ἐλέγχου ποιότητος.

Ὁ σκοπὸς τοῦ τμήματος τοῦ ποιοτικοῦ ἐλέγχου εἶναι νὰ δίδῃ εἰς τοὺς ἀρμοδίους πραγματικὰς πληροφορίας σχετικῶς μετὰ τὴν ποιότητα, διὰ νὰ δύνανται νὰ βασίσουν ἐπ' αὐτῶν τὰς ἀποφάσεις των. Ἡ εὐθύνη τῆς παραγωγῆς προϊόντων ποιότητος παραμένει πάντοτε εἰς τὸ τμήμα παραγωγῆς. Τὸ τμήμα τοῦ

ποιοτικοῦ ἐλέγχου βοηθεῖ τὸ τμήμα αὐτὸ νὰ ἐντοπίζη καὶ νὰ διορθῶνῃ σφάλματα διαδικασίας κατασκευῆς. Πρέπει νὰ τονισθῆ ὅτι εἶναι ἀνάγκη ὅπως ἡ ὑπηρεσία τοῦ ποιοτικοῦ ἐλέγχου θεωρῆται ἀπὸ τὴν ὑπηρεσίαν παραγωγῆς ὡς συνεργάτις καὶ ὄχι ὡς ἀντίζηλος. Ἡ σύμπτωση καὶ ἡ στενὴ συνεργασία αὐτῶν στηρίζει τὴν ἐπιχείρησιν.

Ἐν συνόψει τὰ πλεονεκτήματα ἐκ τῆς χρησιμοποίησεως τοῦ ποιοτικοῦ ἐλέγχου εἶναι τὰ ἀκόλουθα :

*Προληπτικὸς ἔλεγχος.*

Ἀπὸ τὰ οὐσιωδέστερα πλεονεκτήματά του εἶναι ὅτι ὁ ἔλεγχος αὐτὸς συντρέχει εἰς τὴν πρόληψιν καὶ πρῶιμον ἐπισήμανσιν κάποιας ἀνωμαλίας εἰς τὴν παραγωγικὴν διαδικασίαν. Ὁ ἔλεγχος αὐτὸς πρέπει νὰ γίνεται κατὰ σύντομα, ἀλλὰ τυχαῖα, διαστήματα ἀπὸ τῆς ἐνάρξεως τῆς κατασκευῆς. Οὕτω θὰ εἶναι δυνατὸν ὠρισμένα σφάλματα νὰ ἐπισημανθοῦν καὶ νὰ διορθωθοῦν, πρὶν ἢ κατασκευασθῆ μεγάλος ἀριθμὸς ἐλαττωματικῶν τεμαχίων καὶ αὐξηθῆ σχετικῶς ὁ ἀριθμὸς τῶν σκάρτων.

*Βελτίωσις τῶν μεθόδων ἐλέγχου.*

Διὰ τῆς ἐκτελέσεως τῶν διαφόρων ἐλέγχων ἐμφανίζονται νέαι ἀνάγκαι ἐνδεχομένως συμπληρωματικῶν ἐλέγχων, οἱ ὅποιοι τυχὸν εἶχον λησμονηθῆ ἀπ' ἀρχῆς.

*Βελτίωσις τῆς διακινήσεως τῶν κατασκευαζομένων τεμαχίων.*

Μὲ τὴν ἐφαρμογὴν τοῦ ἐλέγχου ἀπὸ τῆς ἀρχῆς λαμβάνονται μέτρα διορθώσεως τυχὸν ἐλαττωματικῆς κατασκευῆς καὶ οὕτω προλαμβάνονται συγκεντρώσεις ἐλαττωματικῶν τεμαχίων κυρίως εἰς τὰς θέσεις συναρμολογήσεως.

*Βελτίωσις τῆς ποιότητος παραγωγῆς.*

Ἐφ' ὅσον πᾶσα ἐνέργεια ἀκολουθοῦσα τὸν ἔλεγχον βελτιώνει τὴν κατασκευὴν τῶν διαφόρων τεμαχίων, βελτιοῦται ἀντιστοίχως καὶ ἡ ποιότης τῶν συναρμολογουμένων τελικῶν προϊόντων.

*Γνώσις ἐπὶ τῆς δυναμικότητος καὶ ἰκανότητος τῶν μηχανημάτων.*

Αἱ διάφοροι πληροφορίες, ποὺ συλλέγονται κατὰ τοὺς ἐ-

λέγχους, αναλυόμενοι και εξεταζόμενοι προσεκτικά δίδουν δεδομένα της ικανότητας και δυναμικότητας έκαστου μηχανήματος ή εγκαταστάσεως ούτως, ώστε αί αναλαμβανόμενοι παρά τῶν ὑπευθύνων ἐργασίαι νά εὐρίσκωνται μέσα εἰς τὰ γενικώτερα πλαίσια τῶν ἰκανοτήτων τῆς ἐπιχειρήσεως.

---

# ΠΑΡΑΡΤΗΜΑ ΠΙΝΑΚΩΝ



Π Ι Ν Α Κ 14

Τριγωνομετρικοί ἀριθμοί.

Μοίρα	Ἡμίτονον							
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
<b>0</b>	0,00000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01454	0,01745	89
<b>1</b>	0,01745	0,02036	0,02327	0,02618	0,02908	0,03199	0,03490	88
<b>2</b>	0,03490	0,03781	0,04071	0,04362	0,04653	0,04943	0,05234	87
<b>3</b>	0,05234	0,05524	0,05814	0,06105	0,06395	0,06685	0,06976	86
<b>4</b>	0,06976	0,07266	0,07556	0,07846	0,08136	0,08426	0,08716	85
<b>5</b>	0,08716	0,09005	0,09295	0,09585	0,09874	0,10164	0,10453	84
<b>6</b>	0,10453	0,10742	0,11031	0,11320	0,11609	0,11898	0,12187	<b>83</b>
<b>7</b>	0,12187	0,12476	0,12764	0,13053	0,13341	0,13629	0,13917	82
<b>8</b>	0,13917	0,14205	0,14493	0,14781	0,15069	0,15356	0,15643	81
<b>9</b>	0,15643	0,15931	0,16218	0,16505	0,16792	0,17078	0,17365	<b>80</b>
<b>10</b>	0,17365	0,17651	0,17937	0,18224	0,18509	0,18795	0,19081	79
<b>11</b>	0,19081	0,19366	0,19652	0,19937	0,20222	0,20507	0,20791	78
<b>12</b>	0,20791	0,21076	0,21360	0,21644	0,21928	0,22212	0,22495	77
<b>13</b>	0,22495	0,22778	0,23062	0,23345	0,23627	0,23910	0,24192	76
<b>14</b>	0,24192	0,24474	0,24756	0,25038	0,25320	0,25601	0,25882	75
<b>15</b>	0,25882	0,26163	0,26443	0,26724	0,27004	0,27284	0,27564	74
<b>16</b>	0,27564	0,27843	0,28123	0,28402	0,28680	0,28959	0,29237	73
<b>17</b>	0,29237	0,29515	0,29793	0,30071	0,30348	0,30625	0,30902	72
<b>18</b>	0,30902	0,31178	0,31454	0,31730	0,32006	0,32282	0,32557	71
<b>19</b>	0,32557	0,32832	0,33106	0,33381	0,33655	0,33929	0,34202	<b>70</b>
<b>20</b>	0,34202	0,34475	0,34748	0,35021	0,35293	0,35565	0,35837	69
<b>21</b>	0,35837	0,36108	0,36379	0,36650	0,36921	0,37191	0,37461	68
<b>22</b>	0,37461	0,37730	0,37999	0,38268	0,38537	0,38805	0,39073	67
<b>23</b>	0,39073	0,39341	0,39608	0,39875	0,40142	0,40408	0,40674	66
<b>24</b>	0,40674	0,40939	0,41204	0,41469	0,41734	0,41998	0,42262	65
<b>25</b>	0,42262	0,42525	0,42788	0,43051	0,43313	0,43575	0,43837	64
<b>26</b>	0,43837	0,44098	0,44359	0,44620	0,44880	0,45140	0,45399	63
<b>27</b>	0,45399	0,45658	0,45917	0,46175	0,46433	0,46690	0,46947	62
<b>28</b>	0,46947	0,47204	0,47460	0,47716	0,47971	0,48226	0,48481	61
<b>29</b>	0,48481	0,48735	0,48989	0,49242	0,49495	0,49748	0,50000	<b>60</b>
<b>30</b>	0,50000	0,50252	0,50503	0,50754	0,51004	0,51254	0,51504	59
<b>31</b>	0,51504	0,51753	0,52002	0,52250	0,52498	0,52745	0,52992	58
<b>32</b>	0,52992	0,53238	0,53484	0,53730	0,53975	0,54220	0,54464	57
<b>33</b>	0,54464	0,54708	0,54951	0,55194	0,55436	0,55678	0,55919	56
<b>34</b>	0,55919	0,56160	0,56401	0,56641	0,56880	0,57119	0,57358	55
<b>35</b>	0,57358	0,57596	0,57833	0,58070	0,58307	0,58543	0,58779	54
<b>36</b>	0,58779	0,59014	0,59248	0,59482	0,59716	0,59949	0,60182	53
<b>37</b>	0,60182	0,60414	0,60645	0,60876	0,61107	0,61337	0,61566	52
<b>38</b>	0,61566	0,61795	0,62024	0,62251	0,62479	0,62706	0,62932	51
<b>39</b>	0,62932	0,63158	0,63383	0,63608	0,63832	0,64056	0,64279	<b>50</b>
<b>40</b>	0,64279	0,64501	0,64723	0,64945	0,65166	0,65386	0,65606	49
<b>41</b>	0,65606	0,65825	0,66044	0,66262	0,66480	0,66697	0,66913	48
<b>42</b>	0,66913	0,67129	0,67344	0,67559	0,67773	0,67987	0,68200	47
<b>43</b>	0,68200	0,68412	0,68624	0,68835	0,69046	0,69256	0,69466	46
<b>44</b>	0,69466	0,69675	0,69883	0,70091	0,70298	0,70505	0,70711	45
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0'	Μοίρα
Συνημίτονον								



Τριγωνομετρικοί αριθμοί.

Μοίραι	Συνημίτονον							
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
<b>0</b>	1.00000	1.00000	0.99998	0.99996	0.99993	0.99989	0.99985	89
<b>1</b>	0.99985	0.99979	0.99973	0.99966	0.99958	0.99949	0.99939	88
<b>2</b>	0.99939	0.99929	0.99917	0.99905	0.99892	0.99878	0.99863	87
<b>3</b>	0.99863	0.99847	0.99831	0.99813	0.99795	0.99776	0.99756	86
<b>4</b>	0.99756	0.99736	0.99714	0.99692	0.99668	0.99644	0.99619	85
<b>5</b>	0.99619	0.99594	0.99567	0.99540	0.99511	0.99482	0.99452	84
<b>6</b>	0.99452	0.99421	0.99390	0.99357	0.99324	0.99290	0.99255	83
<b>7</b>	0.99255	0.99219	0.99182	0.99144	0.99106	0.99067	0.99027	82
<b>8</b>	0.99027	0.98986	0.98944	0.98902	0.98858	0.98814	0.98769	81
<b>9</b>	0.98769	0.98723	0.98676	0.98629	0.98580	0.98531	0.98481	<b>80</b>
<b>10</b>	0.98481	0.98430	0.98378	0.98325	0.98272	0.98218	0.98163	79
<b>11</b>	0.98163	0.98107	0.98050	0.97992	0.97934	0.97875	0.97815	78
<b>12</b>	0.97815	0.97754	0.97692	0.97630	0.97566	0.97502	0.97437	77
<b>13</b>	0.97437	0.97371	0.97304	0.97237	0.97169	0.97100	0.97030	76
<b>14</b>	0.97030	0.96959	0.96887	0.96815	0.96742	0.96667	0.96593	75
<b>15</b>	0.96593	0.96517	0.96440	0.96363	0.96285	0.96206	0.96126	74
<b>16</b>	0.96126	0.96046	0.95964	0.95882	0.95799	0.95715	0.95630	73
<b>17</b>	0.95630	0.95545	0.95459	0.95372	0.95284	0.95195	0.95106	72
<b>18</b>	0.95106	0.95015	0.94924	0.94832	0.94740	0.94646	0.94552	71
<b>19</b>	0.94552	0.94457	0.94361	0.94264	0.94167	0.94068	0.93969	<b>70</b>
<b>20</b>	0.93969	0.93869	0.93769	0.93667	0.93565	0.93462	0.93358	69
<b>21</b>	0.93358	0.93253	0.93148	0.93042	0.92935	0.92827	0.92718	68
<b>22</b>	0.92718	0.92609	0.92499	0.92388	0.92276	0.92164	0.92050	67
<b>23</b>	0.92050	0.91936	0.91822	0.91706	0.91590	0.91472	0.91355	66
<b>24</b>	0.91355	0.91236	0.91116	0.90996	0.90875	0.90753	0.90631	65
<b>25</b>	0.90631	0.90507	0.90383	0.90259	0.90133	0.90007	0.89879	64
<b>26</b>	0.89879	0.89752	0.89623	0.89493	0.89363	0.89232	0.89101	<b>63</b>
<b>27</b>	0.89101	0.88968	0.88835	0.88701	0.88566	0.88431	0.88295	62
<b>28</b>	0.88295	0.88158	0.88020	0.87882	0.87743	0.87603	0.87462	61
<b>29</b>	0.87462	0.87321	0.87178	0.87036	0.86892	0.86748	0.86603	<b>60</b>
<b>30</b>	0.86603	0.86457	0.86310	0.86163	0.86015	0.85866	0.85717	59
<b>31</b>	0.85717	0.85567	0.85416	0.85264	0.85112	0.84959	0.84805	58
<b>32</b>	0.84805	0.84650	0.84495	0.84339	0.84182	0.84025	0.83867	57
<b>33</b>	0.83867	0.83708	0.83549	0.83389	0.83228	0.83066	0.82904	56
<b>34</b>	0.82904	0.82741	0.82577	0.82413	0.82248	0.82082	0.81915	55
<b>35</b>	0.81915	0.81748	0.81580	0.81412	0.81242	0.81072	0.80902	54
<b>36</b>	0.80902	0.80730	0.80558	0.80386	0.80212	0.80038	0.79864	53
<b>37</b>	0.79864	0.79688	0.79512	0.79335	0.79158	0.78980	0.78801	52
<b>38</b>	0.78801	0.78622	0.78442	0.78261	0.78079	0.77897	0.77715	51
<b>39</b>	0.77715	0.77531	0.77347	0.77162	0.76977	0.76791	0.76604	<b>50</b>
<b>40</b>	0.76604	0.76417	0.76229	0.76041	0.75851	0.75661	0.75471	49
<b>41</b>	0.75471	0.75280	0.75088	0.74896	0.74703	0.74509	0.74314	48
<b>42</b>	0.74314	0.74120	0.73924	0.73728	0.73531	0.73333	0.73135	47
<b>43</b>	0.73135	0.72937	0.72737	0.72537	0.72337	0.72136	0.71934	46
<b>44</b>	0.71934	0.71732	0.71529	0.71325	0.71121	0.70916	0.70711	45
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0'	Μοίραι
Ἡμίτονον								



Τριγωνομετρικοί αριθμοί.

Μοίραι	Έφαρτομένη							
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
<b>0</b>	0,0000	0,00291	0,00582	0,00873	0,01164	0,01455	0,01746	<b>89</b>
<b>1</b>	0,01746	0,02036	0,02328	0,02619	0,02910	0,03201	0,03492	<b>88</b>
<b>2</b>	0,03492	0,03783	0,04075	0,04366	0,04658	0,04949	0,05241	<b>87</b>
<b>3</b>	0,05241	0,05533	0,05824	0,06116	0,06408	0,06700	0,06993	<b>86</b>
<b>4</b>	0,06993	0,07285	0,07578	0,07870	0,08163	0,08456	0,08749	<b>85</b>
<b>5</b>	0,08749	0,09042	0,09335	0,09629	0,09923	0,10216	0,10510	<b>84</b>
<b>6</b>	0,10510	0,10805	0,11099	0,11394	0,11688	0,11983	0,12278	<b>83</b>
<b>7</b>	0,12278	0,12574	0,12869	0,13165	0,13461	0,13758	0,14054	<b>82</b>
<b>8</b>	0,14054	0,14351	0,14648	0,14945	0,15243	0,15540	0,15838	<b>81</b>
<b>9</b>	0,15838	0,16137	0,16435	0,16734	0,17033	0,17333	0,17633	<b>80</b>
<b>10</b>	0,17633	0,17933	0,18233	0,18534	0,18835	0,19136	0,19438	<b>79</b>
<b>11</b>	0,19438	0,19740	0,20042	0,20345	0,20648	0,20952	0,21256	<b>78</b>
<b>12</b>	0,21256	0,21560	0,21864	0,22169	0,22475	0,22781	0,23087	<b>77</b>
<b>13</b>	0,23087	0,23393	0,23700	0,24008	0,24316	0,24624	0,24933	<b>76</b>
<b>14</b>	0,24933	0,25242	0,25552	0,25862	0,26172	0,26483	0,26795	<b>75</b>
<b>15</b>	0,26795	0,27107	0,27419	0,27732	0,28046	0,28360	0,28675	<b>74</b>
<b>16</b>	0,28675	0,28990	0,29305	0,29621	0,29938	0,30255	0,30573	<b>73</b>
<b>17</b>	0,30573	0,30891	0,31210	0,31530	0,31850	0,32171	0,32492	<b>72</b>
<b>18</b>	0,32492	0,32814	0,33136	0,33460	0,33783	0,34108	0,34433	<b>71</b>
<b>19</b>	0,34433	0,34758	0,35085	0,35412	0,35740	0,36068	0,36397	<b>70</b>
<b>20</b>	0,36397	0,36727	0,37057	0,37388	0,37720	0,38053	0,38386	<b>69</b>
<b>21</b>	0,38386	0,38721	0,39055	0,39391	0,39727	0,40065	0,40403	<b>68</b>
<b>22</b>	0,40403	0,40741	0,41081	0,41421	0,41763	0,42105	0,42447	<b>67</b>
<b>23</b>	0,42447	0,42791	0,43136	0,43481	0,43828	0,44175	0,44523	<b>66</b>
<b>24</b>	0,44523	0,44872	0,45222	0,45573	0,45924	0,46277	0,46631	<b>65</b>
<b>25</b>	0,46631	0,46985	0,47341	0,47698	0,48055	0,48414	0,48773	<b>64</b>
<b>26</b>	0,48773	0,49134	0,49495	0,49858	0,50222	0,50587	0,50953	<b>63</b>
<b>27</b>	0,50953	0,51320	0,51688	0,52057	0,52427	0,52798	0,53171	<b>62</b>
<b>28</b>	0,53171	0,53545	0,53920	0,54296	0,54673	0,55051	0,55431	<b>61</b>
<b>29</b>	0,55431	0,55812	0,56194	0,56577	0,56962	0,57348	0,57735	<b>60</b>
<b>30</b>	0,57735	0,58124	0,58513	0,58905	0,59297	0,59691	0,60086	<b>59</b>
<b>31</b>	0,60086	0,60483	0,60881	0,61280	0,61681	0,62083	0,62487	<b>58</b>
<b>32</b>	0,62487	0,62892	0,63299	0,63707	0,64117	0,64528	0,64941	<b>57</b>
<b>33</b>	0,64941	0,65355	0,65771	0,66189	0,66608	0,67028	0,67451	<b>56</b>
<b>34</b>	0,67451	0,67875	0,68301	0,68728	0,69157	0,69588	0,70021	<b>55</b>
<b>35</b>	0,70021	0,70455	0,70891	0,71329	0,71769	0,72211	0,72654	<b>54</b>
<b>36</b>	0,72654	0,73100	0,73547	0,73996	0,74447	0,74900	0,75355	<b>53</b>
<b>37</b>	0,75355	0,75812	0,76272	0,76733	0,77196	0,77661	0,78129	<b>52</b>
<b>38</b>	0,78129	0,78598	0,79070	0,79544	0,80020	0,80498	0,80978	<b>51</b>
<b>39</b>	0,80978	0,81461	0,81946	0,82434	0,82923	0,83415	0,83910	<b>50</b>
<b>40</b>	0,83910	0,84407	0,84906	0,85408	0,85912	0,86419	0,86929	<b>49</b>
<b>41</b>	0,86929	0,87441	0,87955	0,88473	0,88992	0,89515	0,90040	<b>48</b>
<b>42</b>	0,90040	0,90569	0,91099	0,91633	0,92170	0,92709	0,93252	<b>47</b>
<b>43</b>	0,93252	0,93797	0,94345	0,94896	0,95451	0,96008	0,96569	<b>46</b>
<b>44</b>	0,96569	0,97133	0,97700	0,98270	0,98843	0,99420	1,00000	<b>45</b>
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0'	Μοίραι
Συνεφαρτομένη								



Τριγωνομετρικοί ἀριθμοί.

Μοίραι	Συμφαπτομένη							
	0'	10'	20'	30'	40'	50'	60'	
<b>0</b>	∞	343,77371	171,88540	114,58865	85,93979	68,75009	57,28996	<b>89</b>
1	57,28996	49,10388	42,96408	38,18846	34,36777	31,24158	28,63625	88
2	28,63625	26,43160	24,54176	22,90377	21,47040	20,20555	19,08114	87
3	19,08114	18,07498	17,16934	16,34986	15,60478	14,92442	14,30067	86
4	14,30067	13,72674	13,19688	12,70621	12,25051	11,82617	11,43005	85
5	11,43005	11,05943	10,71191	10,38540	10,07803	9,78817	9,51436	84
6	9,51436	9,25530	9,00983	8,77689	8,55555	8,34496	8,14435	83
7	8,14435	7,95302	7,77035	7,59575	7,42871	7,26873	7,11537	82
8	7,11537	6,96823	6,82694	6,69116	6,56055	6,43484	6,31375	81
9	6,31375	6,19703	6,08444	5,97576	5,87080	5,76937	5,67128	<b>80</b>
<b>10</b>	5,67128	5,57638	5,48451	5,39552	5,30928	5,22566	5,14455	<b>79</b>
11	5,14455	5,06584	4,98940	4,91516	4,84300	4,77286	4,70463	78
12	4,70463	4,63825	4,57363	4,51071	4,44942	4,38969	4,33148	77
13	4,33148	4,27471	4,21933	4,16530	4,11256	4,06107	4,01078	76
14	4,01078	3,96165	3,91364	3,86671	3,82083	3,77595	3,73205	75
15	3,73205	3,68909	3,64705	3,60588	3,56557	3,52609	3,48741	74
16	3,48741	3,44951	3,41236	3,37594	3,34023	3,30521	3,27085	73
17	3,27085	3,23714	3,20406	3,17159	3,13972	3,10842	3,07768	72
18	3,07768	3,04749	3,01783	2,98869	2,96004	2,93189	2,90421	71
19	2,90421	2,87700	2,85023	2,82391	2,79802	2,77254	2,74748	<b>70</b>
<b>20</b>	2,74748	2,72281	2,69853	2,67462	2,65109	2,62791	2,60509	<b>69</b>
21	2,60509	2,58261	2,56046	2,53865	2,51715	2,49597	2,47509	68
22	2,47509	2,45451	2,43422	2,41421	2,39449	2,37504	2,35585	67
23	2,35585	2,33693	2,31826	2,29984	2,28167	2,26374	2,24604	66
24	2,24604	2,22857	2,21132	2,19430	2,17749	2,16090	2,14451	65
25	2,14451	2,12832	2,11233	2,09654	2,08094	2,06555	2,05030	64
26	2,05030	2,03526	2,02039	2,00569	1,99116	1,97680	1,96261	63
27	1,96261	1,94858	1,93470	1,92098	1,90741	1,89400	1,88073	62
28	1,88073	1,86760	1,85462	1,84177	1,82906	1,81649	1,80405	61
29	1,80405	1,79174	1,77955	1,76749	1,75556	1,74375	1,73205	<b>60</b>
<b>30</b>	1,73205	1,72047	1,70901	1,69766	1,68643	1,67530	1,66428	59
31	1,66428	1,65337	1,64256	1,63185	1,62125	1,61074	1,60033	58
32	1,60033	1,59002	1,57981	1,56969	1,55966	1,54972	1,53987	57
33	1,53987	1,53010	1,52043	1,51084	1,50133	1,49190	1,48256	56
34	1,48256	1,47330	1,46411	1,45501	1,44598	1,43703	1,42815	55
35	1,42815	1,41934	1,41061	1,40195	1,39336	1,38484	1,37638	54
36	1,37638	1,35800	1,35968	1,35142	1,34323	1,33511	1,32704	53
37	1,32704	1,31904	1,31110	1,30323	1,29541	1,28764	1,27994	52
38	1,27994	1,27230	1,26471	1,25717	1,24969	1,24227	1,23490	51
39	1,23490	1,22758	1,22031	1,21310	1,20593	1,19882	1,19175	<b>50</b>
<b>40</b>	1,19175	1,18474	1,17777	1,17085	1,16398	1,15715	1,15037	49
41	1,15037	1,14363	1,13694	1,13029	1,12369	1,11713	1,11061	48
42	1,11061	1,10414	1,09770	1,09131	1,08496	1,07864	1,07237	47
43	1,07237	1,06613	1,05994	1,05378	1,04766	1,04158	1,03553	46
44	1,03553	1,02952	1,02355	1,01761	1,01170	1,00583	1,00000	45
	60'	50'	40'	30'	20'	10'	0'	Μοίραι
Ἐφαπτομένη								

Π Ι Ν Α Κ Ε 1 8

Κοχλίοι ελεύθερας συναρμογής

ΣΠΕΙΡΩΜΑΤΑ B. S. WHITWORTH

Άνοχοι διαμέτρων

1	2	Μεγάλη διάμετρος d						Μέση διάμετρος d <sub>2</sub>						Μικρή διάμετρος d <sub>1</sub>					
		Μεγ.		Άνοχ <sup>η</sup>		Έλασ <sup>χ</sup>		Μεγ.		Άνοχ <sup>η</sup>		Έλασ <sup>χ</sup>		Μεγ.		Άνοχ <sup>η</sup>		Έλασ <sup>χ</sup>	
Όνομαστική διάμετρος	Λείψεις ανά ίντσα	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν	άνευ έπιμεταλλώσεως	μετά την έπιμε-τάλλωσιν			
in.	40	0.1238	0.0059	0.1179	0.1250	0.1078	0.0043	0.1035	0.1090	0.0918	0.0075	0.0843	0.0930	0.1608	0.1329	0.0093	0.1236	0.1341	
1/8	24	0.1863	0.0072	0.1791	0.1875	0.1596	0.0052	0.1544	0.1608	0.1329	0.0093	0.1236	0.1341	0.2180	0.1848	0.0103	0.1745	0.1860	
3/16	20	0.2488	0.0080	0.2408	0.2500	0.2168	0.0058	0.2110	0.2180	0.1848	0.0103	0.1745	0.1860	0.2769	0.2400	0.0110	0.2290	0.2413	
5/16	18	0.3112	0.0087	0.3025	0.3125	0.2756	0.0063	0.2693	0.2769	0.2400	0.0110	0.2290	0.2413	0.3350	0.2936	0.0118	0.2818	0.2950	
3/8	16	0.3736	0.0093	0.3643	0.3750	0.3336	0.0068	0.3268	0.3350	0.2936	0.0118	0.2818	0.2950	0.3918	0.3446	0.0126	0.3320	0.3461	
7/16	14	0.4360	0.0100	0.4260	0.4375	0.3903	0.0073	0.3830	0.3918	0.3446	0.0126	0.3320	0.3461	0.4466	0.3917	0.0135	0.3782	0.3932	
1/2	12	0.4985	0.0106	0.4879	0.5000	0.4451	0.0077	0.4374	0.4466	0.3917	0.0135	0.3782	0.3932	0.5091	0.4541	0.0138	0.4403	0.4557	
9/16	12	0.5609	0.0109	0.5500	0.5625	0.5075	0.0080	0.4995	0.5091	0.4541	0.0138	0.4403	0.4557	0.5668	0.5069	0.0144	0.4925	0.5086	
5/8	11	0.6233	0.0114	0.6119	0.6250	0.5651	0.0084	0.5567	0.5668	0.5069	0.0144	0.4925	0.5086	0.6293	0.5694	0.0146	0.5548	0.5711	
11/16	11	0.6858	0.0116	0.6742	0.6875	0.6276	0.0086	0.6190	0.6293	0.5694	0.0146	0.5548	0.5711	0.6860	0.6202	0.0153	0.6049	0.6220	
3/4	10	0.7482	0.0122	0.7360	0.7500	0.6842	0.0090	0.6752	0.6860	0.6202	0.0153	0.6049	0.6220						

(συνεχίζεται)



## Π Ι Ν Α Κ Ε 18 α

(συνέχεια)

1	2	Μεγάλη διάμετρος d			Μέση διάμετρος d <sub>2</sub>			Μικρή διάμετρος d <sub>1</sub>		
		3	4	5	6	7	8	9	10	11
Όργανοτική διάμετρος	Σπειρώσεως	Μεγ.	Άνοχη	Έλασ.	Μεγ.	Άνοχη	Έλασ.	Μεγ.	Άνοχη	Έλασ.
in.		in.	in.	in.	in.	in.	in.	in.	in.	in.
7/8	9	0.8750	0.0129	0.8621	0.8039	0.0096	0.7943	0.7328	0.0163	0.7165
1	8	1.0000	0.0137	0.9863	0.9200	0.0102	0.9098	0.8400	0.0173	0.8227
1 1/8	7	1.1250	0.0145	1.1105	1.0335	0.0107	1.0228	0.9420	0.0183	0.9237
1 1/4	7	1.2500	0.0149	1.2351	1.1585	0.0111	1.1474	1.0670	0.0187	1.0483
1 1/2	6	1.5000	0.0161	1.4839	1.3933	0.0120	1.3813	1.2866	0.0202	1.2664
1 3/4	5	1.7500	0.0174	1.7326	1.6219	0.0129	1.6090	1.4938	0.0218	1.4720
2	4.5	2.0000	0.0184	1.9816	1.8577	0.0137	1.8440	1.7154	0.0231	1.6923
2 1/4	4	2.2500	0.0194	2.2306	2.0899	0.0144	2.0755	1.9298	0.0244	1.9054
2 1/2	4	2.5000	0.0199	2.4801	2.3399	0.0149	2.3250	2.1798	0.0249	2.1549
2 3/4	3.5	2.7500	0.0210	2.7290	2.5670	0.0157	2.5513	2.3840	0.0264	2.3576
3	3.5	3.0000	0.0214	2.9786	2.8170	0.0161	2.8009	2.6340	0.0268	2.6072
3 1/4	3.25	3.2500	0.0223	3.2277	3.0530	0.0167	3.0363	2.8560	0.0278	2.8282
3 1/2	3.25	3.5000	0.0227	3.4773	3.3030	0.0171	3.2859	3.1060	0.0282	3.0778
3 3/4	3	3.7500	0.0235	3.7265	3.5366	0.0177	3.5189	3.3232	0.0293	3.2939
4	3	4.0000	0.0239	3.9761	3.7866	0.0181	3.7685	3.5732	0.0296	3.5486
4 1/2	2.875	4.5000	0.0248	4.4752	4.2773	0.0189	4.2584	4.0546	0.0307	4.0239
5	2.75	5.0000	0.0257	4.9743	4.7672	0.0197	4.7475	4.5344	0.0318	4.5026
5 1/2	2.625	5.5000	0.0267	5.4733	5.2561	0.0205	5.2356	5.0122	0.0328	4.9794
6	2.5	6.0000	0.0275	5.9725	5.7439	0.0212	5.7227	5.4878	0.0339	5.4539

Π Ι Ν Α Κ Ε 19

Περικόχλια κανονικής συναρμογής

ΣΠΕΙΡΩΜΑΤΑ B. S. WHITWORTH

Άνοχαι διαμέτρων

1	2	3	4	5	6	7	8	9
Όνομαστική διάμετρος	Σπειρες ανά ίντσαν	Μεγάλη διάμε- τρος D	Μέση διάμετρος D <sub>2</sub>			Μικρή διάμετρος D <sub>1</sub>		
		Έλαχ. in.	Μεγ. in.	Άνοχη in.	Έλαχ. in.	Μεγ. in.	Άνοχη in.	Έλαχ. in.
1/8	40	0.1250	0.1133	0.0043	0.1090	0.1020	0.0090	0.0930
3/16	24	0.1875	0.1660	0.0052	0.1608	0.1474	0.0133	0.1341
1/4	20	0.2500	0.2238	0.0058	0.2180	0.2030	0.0170	0.1860
5/16	18	0.3125	0.2832	0.0063	0.2769	0.2594	0.0181	0.2413
3/8	16	0.3750	0.3418	0.0068	0.3350	0.3145	0.0195	0.2950
7/16	14	0.4375	0.3991	0.0073	0.3918	0.3674	0.0213	0.3461
1/2	12	0.5000	0.4543	0.0077	0.4466	0.4169	0.0237	0.3932
9/16	12	0.5625	0.5171	0.0080	0.5091	0.4794	0.0237	0.4557
5/8	11	0.6250	0.5752	0.0084	0.5668	0.5338	0.0252	0.5086
11/16	11	0.6875	0.6379	0.0086	0.6293	0.5963	0.0252	0.5711
3/4	10	0.7500	0.6950	0.0090	0.6860	0.6490	0.0270	0.6220
7/8	9	0.8750	0.8135	0.0096	0.8039	0.7620	0.0292	0.7328
1	8	1.0000	0.9302	0.0102	0.9200	0.8720	0.0320	0.8400
1 1/8	7	1.1250	1.0442	0.0107	1.0335	0.9776	0.0356	0.9420
1 1/4	7	1.2500	1.1696	0.0111	1.1585	1.1026	0.0356	1.0670
1 1/2	6	1.5000	1.4053	0.0120	1.3933	1.3299	0.0403	1.2866
1 3/4	5	1.7500	1.6348	0.0129	1.6219	1.5408	0.0470	1.4938
2	4.5	2.0000	1.8714	0.0137	1.8577	1.7668	0.0514	1.7154
2 1/4	4	2.2500	2.1043	0.0144	2.0899	1.9868	0.0570	1.9298
2 1/2	4	2.5000	2.3548	0.0149	2.3399	2.2368	0.0570	2.1798
2 3/4	3.5	2.7500	2.5827	0.0157	2.5670	2.4481	0.0641	2.3840
3	3.5	3.0000	2.8331	0.0161	2.8170	2.6981	0.0641	2.6340
3 1/4	3.25	3.2500	3.0697	0.0167	3.0530	2.9245	0.0685	2.8560
3 1/2	3.25	3.5000	3.3201	0.0171	3.3030	3.1745	0.0685	3.1060
3 3/4	3	3.7500	3.5543	0.0177	3.5366	3.3969	0.0737	3.3232
4	3	4.0000	3.8047	0.0181	3.7866	3.6469	0.0737	3.5732
4 1/2	2.875	4.5000	4.2962	0.0189	4.2773	4.1312	0.0766	4.0546
5	2.75	5.0000	4.7869	0.0197	4.7672	4.6141	0.0797	4.5344
5 1/2	2.625	5.5000	5.2766	0.0205	5.2561	5.0954	0.0832	5.0122
6	2.5	6.0000	5.7651	0.0212	5.7439	5.5748	0.0870	5.4878

## Π Ι Ν Α Κ Ε 20

Κοχλίοι — Έλευθεράς συναρμογής

ΜΕΤΡΙΚΟΝ ΣΥΣΤΗΜΑ

ΑΝΟΧΑΙ ΔΙΑΜΕΤΡΩΝ

1	2	3	4	5	6	7	8	9
Όνομαστική διάμετρος mm.	Βήμα mm.	Μεγάλη διάμετρος $d$			Μέση διάμετρος $d_2$			Μικρή διάμε- τρος $d_1$
		Μεγ. mm.	Άνοχη mm.	Έλαχ. mm.	Μεγ. mm.	Άνοχη mm.	Έλαχ. mm.	Μεγ. mm.
6	1	6.000	0.158	5.842	5.350	0.144	5.206	4.863
7	1	7.000	0.158	6.842	6.350	0.151	6.199	5.863
8	1.25	8.000	0.185	7.815	7.188	0.162	7.026	6.579
9	1.25	9.000	0.185	8.815	8.188	0.168	8.020	7.579
10	1.5	10.000	0.212	9.788	9.026	0.178	8.848	8.295
11	1.5	11.000	0.212	10.788	10.026	0.183	9.843	9.295
12	1.75	12.000	0.239	11.761	10.863	0.192	10.671	10.011
14	2	14.000	0.266	13.734	12.701	0.206	12.495	11.727
16	2	16.000	0.266	15.734	14.701	0.213	14.488	13.727
18	2.5	18.000	0.320	11.680	16.376	0.229	16.147	15.158
20	2.5	20.000	0.320	19.680	18.376	0.236	18.140	17.158
22	2.5	22.000	0.320	21.680	20.376	0.243	20.133	19.158
24	3	24.000	0.374	23.626	22.051	0.256	21.795	20.590
27	3	27.000	0.374	26.626	25.051	0.266	24.785	23.590
30	3.5	30.000	0.428	29.572	27.727	0.280	27.447	26.022
33	3.5	33.000	0.428	32.575	30.727	0.288	30.439	29.022
36	4	36.090	0.482	35.518	33.402	0.302	33.100	31.453
39	4	39.000	0.482	38.518	36.402	0.310	36.092	34.453
42	4.5	42.000	0.536	41.464	39.077	0.322	38.755	36.885
45	4.5	45.000	0.536	44.464	42.077	0.329	41.748	39.885
48	5	48.000	0.590	47.410	44.752	0.341	44.411	42.316
52	5	52.000	0.590	51.410	48.752	0.349	48.403	46.316
56	5.5	56.000	0.644	55.356	52.428	0.362	52.066	49.748
60	5.5	60.000	0.644	59.356	56.428	0.370	56.058	53.748

Π Ι Ν Α Κ Ε 2 1

Περικόχλια — Έλευθεράς συναρμογής

ΜΕΤΡΙΚΟΝ ΣΥΣΤΗΜΑ

ΑΝΟΧΑΙ ΔΙΑΜΕΤΡΩΝ

1	2	3	4	5	6	7	8	9
Όνομαστική διάμετρος	Βήμα	Μεγάλη διάμε- τρος D	Μέση διάμετρος D <sub>2</sub>			Μικρή διάμετρος D <sub>1</sub>		
		Έλαχ.	Μεγ.	Άνοχη	Έλαχ.	Μεγ.	Άνοχη	Έλαχ.
mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.
6	1	6.000	5.494	0.144	5.350	5.026	0.163	4.863
7	1	7.000	6.501	0.151	6.350	6.026	0.163	5.863
8	1.25	8.000	7.350	0.162	7.188	6.782	0.203	6.579
9	1.25	9.000	8.356	0.168	8.188	7.782	0.203	7.579
10	1.5	10.000	9.204	0.178	9.026	8.539	0.244	8.295
11	1.5	11.000	10.209	0.183	10.026	9.539	0.244	9.295
12	1.75	12.000	11.055	0.192	10.863	10.295	0.284	10.011
14	2	14.000	12.907	0.206	12.701	12.051	0.324	11.727
16	2	16.000	14.914	0.213	14.701	14.051	0.324	13.727
18	2.5	18.000	16.605	0.229	16.376	15.564	0.406	15.158
20	2.5	20.000	18.612	0.236	18.376	17.564	0.406	17.158
22	2.5	22.000	20.619	0.243	20.376	19.564	0.406	19.158
24	3	24.000	22.307	0.256	22.051	21.077	0.487	20.590
27	3	27.000	25.317	0.266	25.051	24.077	0.487	23.590
30	3.5	30.000	28.007	0.280	27.727	26.590	0.568	26.022
33	3.5	33.000	31.015	0.288	30.727	29.590	0.568	29.022
36	4	36.000	33.704	0.302	33.402	32.103	0.650	31.453
39	4	39.000	36.712	0.310	36.402	35.103	0.650	34.453
42	4.5	42.000	39.399	0.322	39.077	37.616	0.731	36.885
45	4.5	45.000	42.406	0.329	42.077	40.616	0.731	39.885
48	5	48.000	45.093	0.341	44.752	43.128	0.812	42.316
52	5	52.000	49.101	0.349	48.752	47.128	0.812	46.316
56	5.5	56.000	52.790	0.362	52.428	50.641	0.893	49.748
60	5.5	60.000	56.798	0.370	56.428	54.641	0.893	53.748



Π Ι Ν Α Κ 2 3  
 Σπειρώματα ένοπιημένα χονδρότασα UNC  
 ΠΕΡΙΚΟΧΛΙΑ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ 1B 'Ανοχή Διαμέτρων

1	1α	1β	Μέση διάμετρος d <sub>2</sub>			Μικρή διάμετρος d <sub>1</sub>		
			Μεγάλη διάμετρος d		Μεγ.	Έλαχ.	Μεγ.	Έλαχ.
			Έλαχ.	Ανοχή				
	'Όνομα-στική διάμετρος	Βήμα	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.
1/4 - 20.	6.350	1.270	6.350	0.186	5.524	7.250	0.274	4.976
5/16 - 18.	7.938	1.411	7.938	0.200	7.021	6.680	0.269	6.411
3/8 - 16.	9.525	1.588	9.525	0.216	8.494	8.082	0.277	7.805
7/16 - 14.	11.112	1.814	11.112	0.234	9.934	9.441	0.292	9.149
1/2 - 13.	12.700	1.954	12.700	0.246	11.430	10.881	0.297	10.584
9/16 - 12.	14.288	2.117	14.288	0.259	12.913	12.301	0.305	11.996
5/8 - 11.	15.875	2.309	15.875	0.272	14.376	13.693	0.317	13.376
3/4 - 10.	19.050	2.540	19.050	0.292	17.399	16.624	0.325	16.299
7/8 - 9.	22.225	2.822	22.225	0.313	20.391	19.510	0.341	19.169
1 - 8.	25.400	3.175	25.400	0.335	23.338	22.344	0.381	21.963
1 1/8 - 7.	28.575	3.629	28.575	0.358	26.218	25.082	0.434	24.648
1 1/4 - 7.	31.750	3.629	31.750	0.366	29.393	28.258	0.435	27.823
1 3/8 - 6.	34.925	4.233	34.925	0.394	32.174	30.851	0.508	30.343
1 1/2 - 6.	38.100	4.233	38.100	0.401	35.349	34.026	0.508	33.518
1 3/4 - 5.	41.450	5.080	41.450	0.441	41.151	39.560	0.609	38.951
2 - 4 1/2.	50.800	5.644	50.800	0.472	47.135	45.367	0.678	44.686
2 1/4 - 4 1/2.	57.150	5.644	57.150	0.482	53.485	51.717	0.678	51.039
2 1/2 - 4.	63.500	6.350	63.500	0.513	59.375	57.389	0.762	56.627
2 3/4 - 4.	69.850	6.350	69.850	0.523	65.725	63.739	0.762	62.977
3 - 4.	79.200	6.350	76.200	0.531	72.075	70.089	0.762	69.327
3 1/4 - 4.	82.550	6.350	82.550	0.539	78.425	76.439	0.762	75.677
3 1/2 - 4.	88.900	6.350	88.900	0.546	84.775	82.789	0.762	82.027
3 3/4 - 4.	95.250	6.350	95.250	0.554	91.125	89.139	0.762	88.377
4 - 4.	101.600	6.350	101.600	0.561	97.475	95.489	0.762	94.727



Π Ι Ν Α Κ 2 4  
Σπειρώματα ένοπονημένα ψιλόπασα UNF

**ΚΟΧΛΙΑΙ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑΣ 1Α**

**Άνοχη διαμέτρων**

Ένδειξις	Όνομαστικός διάμετρος	Βήμα	Μεγάλη διάμετρος d						Μέση διάμετρος d <sub>2</sub>						Μικρή διάμετρος d <sub>1</sub>					
			άνευ έπιμεταλλώσεως			μετά την έπιμε- τάλλωσ.			άνευ έπιμεταλλώσεως			μετά την έπιμε- τάλλωσ.			άνευ έπιμεταλλώσεως			μετά την έπιμε- τάλλωσ.		
			Μεγ.	Έλαχ.	Άνοχη	Μεγ.	Έλαχ.	Άνοχη	Μεγ.	Έλαχ.	Άνοχη	Μεγ.	Έλαχ.	Άνοχη	Μεγ.	Έλαχ.	Άνοχη	Μεγ.	Έλαχ.	Άνοχη
			mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.
1/4 -28. UNF-1A	6.350	0.907	mm.	6.325	0.249	6.076	6.350	7.938	0.127	5.608	5.761	5.212	0.193	5.019	5.237	mm.	mm.	mm.	mm.	
5/16-24. UNF-1A	7.938	1.058	mm.	7.910	0.275	7.635	7.938	7.221	0.139	7.082	7.249	6.612	0.216	6.396	6.640	mm.	mm.	mm.	mm.	
3/8 -24. UNF-1A	9.525	1.058	mm.	9.497	0.274	9.223	9.525	8.809	0.145	8.664	8.837	8.199	0.221	7.978	8.227	mm.	mm.	mm.	mm.	
7/16-20. UNF-1A	11.112	1.270	mm.	11.079	0.309	10.770	11.112	10.254	0.158	10.096	10.287	9.522	0.248	9.274	9.555	mm.	mm.	mm.	mm.	
1/2 -20. UNF-1A	12.700	1.270	mm.	12.667	0.310	12.357	12.700	11.841	0.162	11.679	11.874	11.110	0.254	10.856	11.143	mm.	mm.	mm.	mm.	
9/16-18. UNF-1A	14.288	1.411	mm.	14.252	0.333	13.919	14.288	13.335	0.173	13.162	13.371	12.520	0.275	12.245	12.555	mm.	mm.	mm.	mm.	
5/8 -18. UNF-1A	15.875	1.411	mm.	15.839	0.332	15.507	15.875	14.922	0.177	14.745	14.958	14.107	0.279	13.828	14.143	mm.	mm.	mm.	mm.	
3/4 -16. UNF-1A	19.050	1.588	mm.	19.012	0.361	18.651	19.050	17.981	0.191	17.790	18.019	17.064	0.305	16.759	17.102	mm.	mm.	mm.	mm.	
7/8 -14. UNF-1A	22.225	1.814	mm.	22.184	0.393	21.791	22.225	21.006	0.206	20.800	21.046	19.959	0.335	19.624	20.000	mm.	mm.	mm.	mm.	
1 -12. UNF-1A	25.400	2.117	mm.	25.354	0.437	24.917	25.400	23.980	0.223	23.757	24.026	22.758	0.376	22.382	22.804	mm.	mm.	mm.	mm.	
1 1/8 -12. UNF-1A	28.575	2.117	mm.	28.529	0.437	28.092	28.575	27.155	0.228	26.927	27.201	25.953	0.381	25.552	25.979	mm.	mm.	mm.	mm.	
1 1/4 -12. UNF-1A	31.750	2.117	mm.	31.704	0.437	31.267	31.750	30.330	0.234	30.096	30.376	29.108	0.386	28.722	29.154	mm.	mm.	mm.	mm.	
1 3/8 -12. UNF-1A	34.925	2.117	mm.	34.877	0.437	34.440	34.925	33.503	0.239	33.264	33.551	32.281	0.391	31.890	32.329	mm.	mm.	mm.	mm.	
1 1/2 -12. UNF-1A	38.100	2.117	mm.	38.052	0.437	37.615	38.100	36.678	0.244	36.434	36.726	35.456	0.396	35.060	35.504	mm.	mm.	mm.	mm.	

Π Ι Ν Α Κ Σ 2 5

Σπειρώματα ένοποιημένα ψιλόπασα UNF

ΠΕΡΙΚΟΧΑΙΟΝ ΚΑΤΗΓΟΡΙΑ 1B

Άνοχη Διαμέτρου

1	1α	1β	2		3	4		5	6		7	8
			Μεγ. διαμέτρο D	Έλασχ.		Μέση διάμετρος D <sub>2</sub>	Άνοχη		Έλασχ.	Μεγ.		
Ένδειξις	Όνομαστική διάμετρος	Βήμα	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.	mm.
1/4 -28. UNF-1B	6.350	0.907	6.350	5.926	0.165	5.761	5.563	0.196	5.367	0.196	5.367	5.367
5/16-24. UNF-1B	7.938	1.058	7.938	7.430	0.181	7.249	6.995	0.203	6.792	0.203	6.792	6.792
3/8 -24. UNF-1B	9.525	1.058	9.525	9.025	0.188	8.837	8.565	0.186	8.379	0.186	8.379	8.379
7/16-20. UNF-1B	11.112	1.270	11.112	10.493	0.206	10.287	9.947	0.209	9.738	0.209	9.738	9.738
1/2 -20. UNF-1B	12.700	1.270	12.700	12.088	0.214	11.874	11.524	0.198	11.326	0.198	11.326	11.326
9/16-18. UNF-1B	14.288	1.411	14.288	13.597	0.226	13.371	12.969	0.208	12.761	0.208	12.761	12.761
5/8 -18. UNF-1B	15.875	1.411	15.875	15.189	0.231	14.958	14.549	0.201	14.348	0.201	14.348	14.348
3/4 -16. UNF-1B	19.050	1.588	19.050	18.268	0.249	18.019	17.544	0.214	17.330	0.214	17.330	17.330
7/8 -14. UNF-1B	22.225	1.814	22.225	21.316	0.270	21.046	20.493	0.231	20.262	0.231	20.262	20.262
1 -12. UNF-1B	25.400	2.117	25.400	24.315	0.289	24.026	23.363	0.254	23.109	0.254	23.109	23.109
1 1/8 -12. UNF-1B	28.575	2.117	28.575	27.498	0.297	27.201	26.538	0.254	26.284	0.254	26.284	26.284
1 1/4 -12. UNF-1B	31.750	2.117	31.750	30.631	0.305	30.376	29.713	0.254	29.459	0.254	29.459	29.459
1 3/8 -12. UNF-1B	34.925	2.117	34.925	33.863	0.312	33.551	32.888	0.254	32.634	0.254	32.634	32.634
1 1/2 -12. UNF-1B	38.100	2.117	38.100	37.043	0.317	36.726	36.063	0.254	35.809	0.254	35.809	35.809



## ΕΥΡΕΤΗΡΙΟΝ

(Οί αριθμοί αναφέρονται εις σελίδας του βιβλίου)

- Ἄγγλοσαξωνικὸν σύστημα μετρήσεων 5
- ἀεροστάθμη 103
- αἷτια σφαλμάτων μετρήσεων 107
- ἄλφάδι 103
- ἀμφιβόλου συσφίξεως συναρμογὰι 120
- ἀνοχαὶ σπειρωμάτων 152
- ἀνοχαὶ σπειρωμάτων ἐνοποιημένου συστήματος 155
- ἀνοχαὶ σπειρωμάτων μετρικοῦ συστήματος 155
- ἀνοχαὶ σπειρωμάτων σειραὶ S' 156
- ἀνοχαὶ σπειρωμάτων συστήματος Whitworth 155
- ἀνοχαὶ συναρμογῶν 113
- ἀνοχή 113, 117
- ἀρχικῆς περιφερείας ὀδοντοτροχῶν ἔλεγχος 85
- ἀντελεγκτῆρες 147
- ἀσυμμετρικὸν σύστημα ἀνοχῶν 117
- Βαθύμετρα 38
- βασικὸν τρύμα 121
- βασικὸς ἄξων 121
- βελόνας μετρητικὰι 48
- βερνιέρος 23, 76
- βῆμα σπειρωμάτων 151
- Γαλλικὸν σύστημα μετρήσεως 4
- γωνία ἕλικος σπειρωμάτων 151
- γωνία πλευρῶν σπειρωμάτων 151
- γωνίαὶ ἐλεγκτικαὶ μὴ ὀρθαὶ 69
- γωνίαὶ ἐλεγκτικαὶ ὀρθαὶ 67
- γωνιακὰ πλακίδια 70
- γωνιῶν ἔλεγχος καὶ μέτρησις 67
- γωνιῶν ἔλεγχος τριγωνομετρικὸς 78
- γωνιῶν ὄργανα μετρήσεως 73
- Δακτύλιοι πρότυποι 10
- δεκαδικὸν σύστημα μετρήσεως 4
- διαβῆται 49
- διεθνή πρότυπα μὴ Κη 1
- DIN ἀνοχαὶ συναρμογῶν 133
- δίσκοι πρότυποι 10
- Ἐλεγκτῆρες ἀκτίνοις καμπυλότητος 45
- ἐλεγκτῆρες ἄξωνων 143
- ἐλεγκτῆρες ἐλεγκτῆρων 147
- ἐλεγκτῆρες κῶνων 148
- ἐλεγκτῆρες μεγίστου ἐλαχίστου 140
- ἐλεγκτῆρες μορφῆς 173
- ἐλεγκτῆρες ὀριακῶν διαστάσεων 140
- ἐλεγκτῆρες ὀρίου 140
- ἐλεγκτῆρες παραλαβῆς 147
- ἐλεγκτῆρες περνᾶ - δὲν περνᾶ 140
- ἐλεγκτῆρες σπειρωμάτων 178
- ἐλεγκτῆρες σπειρωμάτων ἐξωτερικῶν 172
- ἐλεγκτῆρες σπειρωμάτων ἐσωτερικῶν 182
- ἐλεγκτῆρες Tebo 143
- ἐλεγκτῆρες τρυμάτων 142
- ἐλεγκτῆρων κατασκευὴ 144
- ἐλεγκτῆρων κατάταξις 141
- ἐλεγκτῆρων μορφαὶ 142
- ἐλεγκτῆρων συντήρησις 147
- ἐλεγκτῆρων χρῆσις 145
- ἐλεγκτικαὶ μὴ ὀρθαὶ γωνίαὶ 69
- ἐλεγκτικαὶ ὀρθαὶ γωνίαὶ 67
- ἐλεγχος γωνιῶν 67
- ἐλεγχος γωνιῶν τριγωνομετρικὸς 78
- ἐλεγχος κῶνων 96
- ἐλεγχος ὀδοντοτροχῶν 85
- ἐλεγχος ποιότητος 196
- ἐλεγχος ποιότητος ἐπιφανείας 184
- ἐλεγχος προληπτικὸς παραγωγῆς 199
- ἐλεγχος σπειρωμάτων 150, 178
- ἐλεγχος στατιστικὸς παραγωγῆς 199
- ἐλεγχος τραχύτητος ἐπιφανείας 186
- ἐλευθεραὶ συναρμογαὶ 119
- ἐνδεικτικὰ μικρόμετρα 39
- ἐνοποιημένου συστήματος ἀνοχαὶ σπειρωμάτων 155
- ἐξωτερικὰ μικρόμετρα 30
- ἐσωτερικὰ μικρότερα 38
- Θεωρητικὴ κατατομὴ σπειρώματος 153

- ISO συναρμογαί 121
- Κατηγορίες συναρμογών 119
- κατηγορίες άμφιβόλου συσφίγξεως 120
- κατηγορία ελεύθερα 119
- κατηγορία όλισθήσεως 119
- κατηγορία συσφίγξεως 120
- κανόνες κυλινδρικών άκρων 9
- κανόνες μεταλλικοί 22
- κανόνες σφαιρικών άκρων 9
- κανών έφαπτομένων 78
- κανών ήμιτόνων 80
- κώνων έλεγχος 96
- κώνων έλεγχος διά κανόνος έφαπτομένων 98
- κώνων έλεγχος διά κανόνος ήμιτόνου 98
- κώνων έλεγχος διά μετρητικού ώρολογίου είς τόρνον 97
- κώνων έλεγχος διά προτύπων δακτυλίων 98
- κώνων έλεγχος διά προτύπων δίσκων 99
- κώνων έλεγχος διά προτύπων κυλίνδρων 101
- κώνων έλεγχος διά προτύπων σφαιρών 100
- Λεπίδες μετρητικά (φίλλερ) 46
- Μεταλλικοί κανόνες 22
- μετρήσεις σπειρωμάτων 150, 167, 177
- μέτρησις γωνιών 67
- μετρητικά ώρολόγια 52
- μετρητικά βελόνα 48
- μετρητικά λεπίδες (φίλλερ) 46
- μετρητικά ταινία 21
- μετρικόν σύστημα άνοχών σπειρωμάτων 155
- μετρικόν σύστημα μετρήσεως 4
- μηχανικοί πολλαπλασιασταί 109
- μικρολούς 66
- μικρόμετρα 30
- μικρόμετρα άγγλοσαξωνικού συστήματος 34
- μικρόμετρα βάθος 38
- μικρόμετρα ένδεικτικά 39
- μικρόμετρα έσωτερικών διαστάσεων 38
- μικρόμετρα με άριθμητήρα 37
- μικρόμετρα μεγέθη 36
- μικρόμετρα μετρήσεως κοχλιών 167, 177
- μικρόμετρα μετρήσεως συστήματος 32
- μοιρογνωμόνια 74
- μονόπλευρον σύστημα άνοχών 117
- μορφή πρωτοτύπου μέτρου 2
- μορφή πρωτοτύπου ύάρδας 3
- Όδοντοτροχού έξειλιγμένη 89
- όδοντοτροχών έλεγχος άρχικης περιφερείας 85
- όδοντοτροχών έλεγχος βήματος 86
- όδοντοτροχών έλεγχος έκκεντρότητος 87
- όδοντοτροχών έλεγχος όρθης διαιρέσεως 85
- όδοντοτροχών έλεγχος πάχους όδόντος 92
- όνομαστική διάστασις 116
- όπόμετρον 43
- όπτικοί πολλαπλασιασταί 111
- όπτικόν μοιρογνωμόνιον 77
- όπτομηχανικός πολλαπλασιαστής 66
- όργανα έλέγχου γωνιών 67
- όργανα μετρήσεως γωνιών 73
- όργανα μετρήσεως μηκών 21
- όρθών γωνιών έλεγχος 67
- όριακαί τιμαί διαστάσεων 116
- όρισμός τής μετρήσεως 1
- Παχύμετρα 23
- παχύμετρα άγγλοσαξωνικού συστήματος 27
- παχύμετρα μετρικού συστήματος 23
- παχυμετρική γωνία 45
- πεδίον άνοχής 117
- πλακίδια πρότυπα 11
- πλακίδια πρότυπα σκληρομετάλλου 12
- ποιότης συναρμογών 122
- πραγματική διάστασις 116
- πρότυπα μετρήσεως μηκών 1
- πρότυπα βιομηχανικά μήκη 7
- πρότυποι δακτύλιοι 10
- πρότυποι δίσκοι 10
- πρότυποι κύλινδροι 168, 172
- Ρίγες 22
- Σπειρόμετρον 174

- σπειρωμάτων άνοχαι 152  
 σπειρωμάτων βήμα 151, 176  
 σπειρωμάτων γωνία έλικος 151  
 σπειρωμάτων γωνία πλευρών 151  
 σπειρωμάτων διάμετρος πλευρών  
 150, 167, 172  
 σπειρωμάτων έλεγχος 150  
 σπειρωμάτων θεωρητική κατατομή  
 153  
 σπειρωμάτων έξωτερική διάμετρος  
 150, 176  
 σπειρωμάτων έσωτερική διάμετρος  
 150, 176  
 σπειρωμάτων μεγάλη διάμετρος  
 150, 176  
 σπειρωμάτων μέση διάμετρος 150,  
 167, 172  
 σπειρωμάτων μετρήσεις 150, 167,  
 168  
 σπειρωμάτων μετρήσεις δια μικρο-  
 σκοπίου 175  
 σπειρωμάτων μετρήσεις δια προ-  
 βολής 174  
 σπειρωμάτων μικρά διάμετρος 150,  
 176  
 σπειρωμάτων ύψος γεννήτορος τρι-  
 γώνου 151  
 συγκριτάι μηκών 59  
 συμμετρικόν σύστημα άνοχών 117  
 συναρμογαι DIN 133  
 συναρμογαι δι' έπιλογής 137  
 συναρμογαι I.S.O. 121  
 σύσφιγξις 114, 118  
 σφάλματα έξ άναγνώσεως 110  
 σφάλματα έξ διαφορās θερμοκρασίας  
 107  
 σφάλματα έξ κάμψεως βάθρου όρ-  
 γάνου 110  
 σφάλματα έξ κάμψεως μετρουμένου  
 άντικειμένου 111  
 σφάλματα έξ μηχανικών πολλαπλα-  
 σιαστών 109  
 σφάλματα έξ όπτικών πολλαπλα-  
 σιαστών 111  
 σφάλματα έξ συνθλίψεως 108  
  
 Ταινίαι μετρήσεως 21  
 τραχύτης έπιφανειών 186  
 τριγωνομετρικός έλεγχος γωνιών  
 78  
  
 Χάρη 114, 118  
 χελιδονουράς μετρήσεις 83  
  
 Φαλτσογωνία 69  
 φίλλερ 46  
  
 Ώρολόγια μετρητικά 52

COPYRIGHT ΙΔΡΥΜΑΤΟΣ ΕΥΓΕΝΙΔΟΥ

---

ΕΚΤΥΠΩΣΙΣ - ΒΙΒΛΙΟΔΕΞΙΑ: ΓΡΑΦΙΚΑΙ ΤΕΧΝΑΙ "ΑΣΠΙΩΤΗ - ΕΛΚΑ" Α. Ε.

