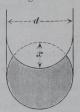
## d) Widerstand beim Durchgange durch Schieber, Hähne, Drosselklappen und Ventile.

Diese Widerstände beruhen sämmtlich auf innerer Einschnürung. Weisbach's Versuche vom Jahre 1842 haben zu folgenden Ergebnissen geführt.

Schieber in kreisförmigem Rohre:

Ist F der Querschnitt des unverengten Rohres, w die Geschwindigkeit in demselben,  $F_1$  der durch den Schieber verengte Querschnitt,  $\zeta_3 \frac{w^2}{2\,g}$  die Widerstandshöhe, so ist nach Fig. 304 bei



$$\frac{x}{d} = \frac{1}{8}$$
  $\frac{2}{8}$   $\frac{3}{8}$   $\frac{4}{8}$   $\frac{5}{8}$   $\frac{6}{8}$   $\frac{7}{8}$   $\frac{F_1}{F} = 0.948$   $0.856$   $0.740$   $0.609$   $0.466$   $0.315$   $0.159$   $\zeta_3 = 0.07$   $0.26$   $0.81$   $2.06$   $5.52$   $17.0$   $97.8$ .

Schieber im Rohre von rechteckigem Querschnitte (Fig. 305):

 $rac{F_1}{F} = 0.9$  0,8 0,7 0,6 0,5 0,4 0,3 0,2 0,1  $\zeta_3 = 0.09$  0,39 0,95 2,08 4,02 8,12 17,8 44,5 193.



Hahn mit kreisförmiger Durchgangsöffnung; Stellwinkel  $\delta$  (Fig. 306):

Stellwinkel 
$$\delta = 10^{\circ}$$
 20° 30° 40° 50° 60° 65° 82°  $\frac{F_1}{F} = 0.850$  0.692 0.535 0.385 0.250 0.137 0.091 0  $\zeta_3 = 0.29$  1.56 5.47 17.3 52.6 206 486  $\infty$ .

Hahn mit rechteckiger Durchgangsöffnung: Stellwinkel  $\delta=10^{\circ}$  20  $^{\circ}$  30  $^{\circ}$  40  $^{\circ}$  50  $^{\circ}$  67  $^{\circ}$ 

$$\frac{F_1}{F} = 0.849$$
 0.687 0.520 0.352 0.188 0  $\zeta_3 = 0.31$  1.84 6.15 20.7 95.3  $\infty$ .

Drosselklappe (Fig. 307) in kreisförmigem Rohre:

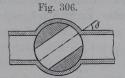


Fig. 307.

Stellwinkel 
$$\delta = 10^{\,0}$$
  $20^{\,0}$   $30^{\,0}$   $40^{\,0}$   $50^{\,0}$   $60^{\,0}$   $70^{\,0}$   $90^{\,0}$   $\zeta_3 = 0.52$   $1.54$   $3.91$   $10.8$   $32.6$   $118$   $751$   $\infty$ .

Drosselklappe in rechteckigem Rohre:

Stellwinkel 
$$\delta = 10^{\circ} 20^{\circ} 30^{\circ} 40^{\circ} 50^{\circ} 60^{\circ} 70^{\circ} 90^{\circ}$$
  
 $\zeta_3 = 0.45 1.34 3.54 9.27 24.9 77.4 368 \infty.$ 

Für Kegelventile (Fig. 308) ist

$$\zeta_3 = \left(1,537 \, rac{F}{F_1} - 1 
ight)^2,$$

wenn  $F_1$  der kleinste Durchflussquerschnitt.

Für Klappenventile (Fig. 309) ist, wenn die Öffnung im Ventilsitz



Fig. 308.



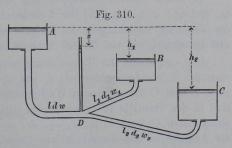
$$F_2 = 0,535 F,$$

für 
$$\delta = 70^{\circ}$$
 60° 50° 45° 40° 35° 30° 25° 20° 15°  $\zeta_3 = 1.7$  3,2 6,6 9,5 14 20 30 42 62 90.

## e) Wasserleitung mit Verzweigung.

Von einem Hauptbehälter A (Fig. 310) werde nach zwei

Stellen B und C die sekundl. Wassermenge  $Q_1$  bezw.  $Q_2$  geliefert. Von A nach D führe ein Hauptrohr von der Weite d, der Länge l. Hier theile sich das Rohr in die Zweige von den Abmessungen  $d_1$ ,  $l_1$  bezw.  $d_2$ ,  $l_2$ . Zur Berechnung



von  $Q_1$  und  $Q_2$  denke man sich an der Verzweigungsstelle D einen