der Flüffigkeit. Die Abhängigkeit von der Stromgeschwindigkeit v wird von verschiedenen Autoren verschieden angegeben. Ich bin der Ansicht, dass die Prony-Redtenbacher'sche Beziehung nicht allein genügend zutreffende Werthe liefert, sondern auch noch einigermaßen bequem zu benutzen ist, drücke dieselbe aber so aus, daß der zur Ueberwindung des Widerstandes erforderliche Druck p im geraden Verhältnifs zu $\left\{\frac{1}{v} + 20\right\} \frac{v^2}{2\varrho}$ wächst.

Bezeichnet man einen durch Erfahrung festzustellenden Coefficienten mit x, mit γ_0 die Dichte der Flüffigkeit bei 0 Grad, mit α die Ausdehnung derfelben für 1 Grad Temperaturänderung und mit t die Temperatur der Flüffigkeit, fo entsteht, unter dem Vorbehalt, dass die Spannung der Flüssigkeit sich nur sehr wenig ändert, bezw. durch die Spannungsänderung eine nennenswerthe Aenderung der Dichtigkeit nicht hervorgerufen wird, die Gleichung für den Reibungswiderstand:

oder:

$$p = x \frac{\gamma_0}{1 + \alpha t} l \frac{u}{q} \left\{ \frac{1}{v} + 20 \right\} \frac{v^2}{2g} \dots \dots \dots 57.$$

Die Erfahrungszahl z schwankt zwischen 0,0003 und 0,001. Für Leuchtgas, Waffer etc., die in guten glattwandigen Rohren fich bewegen, darf man x = 0.0003bis 0,0004, für Luft, welche in gemauerten Canälen fliesst, je nach dem Zustande der Canalwände, x = 0,0004 bis 0,0007, für Rauch x = 0,0006 bis 0,001 fetzen. Hierbei muss noch bemerkt werden, dass außer der Glätte der Wandflächen auch die Luftdurchläffigkeit gemauerter Canalwände die Bewegung der Luft und des Rauches beeinträchtigt. Richtiger würde man diesen Einflus besonders berechnen; in Ermangelung genügenden Anhaltes für diese Berechnung schließe ich, dem Gebrauch gemäß, den Einfluß der Luftdurchläffigkeit in die Größe x für Rauch und Luft ein und bemerke hierzu, dass derselbe sich besonders fühlbar macht bei freistehenden Schornsteinen, aber auch bei mit dünnen Wänden ausgestatteten Luftleitungscanälen.

Für große Werthe von v verschwindet der Quotient $\frac{1}{v}$ gegen 20, für sehr kleine Geschwindigkeiten dagegen 20 gegen $\frac{1}{6}$, so dass für diese Sonderfälle die Gleichung, welche den Reibungswiderstand ausdrückt, in die einfacheren übergeführt werden kann:

$$p = 20 \times \frac{\gamma_0}{1 + \alpha t} l \frac{u}{q} \frac{v^2}{2g}, \dots \dots 57_a.$$

Der Widerstand, welcher eine rechtwinkliche Ablenkung der Bewegungsrichu. Querschnitts- tung verursacht, kann ausgedrückt werden durch

Richtungsänderungen, welche bewegte Flüffigkeiten in gut gerundeten rechtwinklichen Canal- oder Rohrknieen erfahren, verurfachen einen geringeren Widerstand, nämlich etwa

Richtungsänderungen.

Querschnittsveränderungen verursachen, abgesehen von dem entstehenden, bezw. hervorzubringenden anderen v, ebenfalls Bewegungshinderniffe. Man wird diefelben möglichst zu vermeiden und in unvermeidlichen Fällen möglichst sanste Uebergänge zu schaffen suchen. Alsdann können die entstehenden Widerstände vernachlässigt werden. In einigen unvermeidlichen Fällen muß man jedoch auf einen entsprechenden Widerstand Rücksicht nehmen. So bei geöffneten Ventilen, bei welchen der Widerstand:

$$p = \frac{\gamma_0}{1 + \alpha t} (0.5 \text{ bis } 1) \frac{v^2}{2g}; \dots 60.$$

bei geöffneten Hähnen, bei welchen derselbe:

ist, und bei Vergitterungen, die einen Widerstand erzeugen:

$$p = \frac{\gamma_0}{1 + \alpha t}$$
 (0,8 bis 1,3) $\frac{v^2}{2g}$, 62.

fo fern die Querschnitte keine größere, als die Geschwindigkeit v verlangen.

Bedeutende Querschnittserweiterungen, wie dieselben z. B. bei Eintritt des Wassers in Heizkörper, bei Eintritt der Luft in die Zimmer etc. eintreten, finden dadurch gebührende Berücksichtigung, dass man die der Flüssigkeit bisher eigene Geschwindigkeit als verloren gehend betrachtet.

Endlich ist der Druck zu berücksichtigen, welcher die Geschwindigkeit v über-Erzeugung haupt hervorruft; derselbe ist oft in ein und derselben Leitung wegen bedeutenderen Querschnittserweiterungen mehrere Male in Ansatz zu bringen. Der betreffende Geschwindigkeit. Druck hat die Größe

$$p = \frac{\gamma_0}{1 + at} \cdot 1 \cdot \frac{v^2}{2g} \cdot \dots \cdot \dots \cdot \dots \cdot 63.$$

Bezeichnet man mit & die Factoren der Gleichungen 58. bis 63., welche mit $\frac{\gamma_0}{1+\alpha t} \frac{v^2}{2g}$ multiplicirt die einzelnen Widerstände p geben, so ist der Gesammtwiderstand zwischen zwei Punkten der Leitung auszudrücken durch:

Gefammtwiderstand.

$$p_1 - p_2 = \sum p = \left[\times l \frac{u}{q} \left\{ \frac{1}{v} + 20 \right\} + \sum \xi \right] \frac{\gamma_0}{1 + \alpha t} \frac{v^2}{2g} \quad . \quad . \quad 64.$$

Man misst die Pressung der eingeschlossenen Flüssigkeit, indem man durch die Wand des Rohres oder des Canales A (Fig. 64) ein U-förmig gebogenes, an beiden Enden offenes Rohr B steckt, welches eine genügend schwere Flüffigkeit enthält. Der lothrechte Abstand der beiden Flüssigkeitsspiegel in B stellt den Druckunterschied dar, welcher zwischen dem Inneren des Rohres A und seiner Umgebung herrscht. Verwendet man für die Flüffigkeit des U-förmigen Rohres B Waffer, so entspricht 1 mm des Flüssigkeitsspiegel-Abstandes z genau genug 1 kg Druckunterschied für 14m Fläche, da eine Wasserplatte von 1 qm Größe und 1 mm Dicke 11 misst und im Zustande größter Dichte 1 kg wiegt. Verwendet man in dem Rohr B Queckfilber, fo entspricht jedes Millimeter des Flüssigkeitsspiegel-Abstandes 13,6 kg Druckunterschied pro 1 qm.

b) Einfluss der Verschiedenheit der Gewichte geleiteter Flüssigkeiten.

Der vorhin genannte Druckunterschied ist in verschiedenen Höhenlagen (ab-Einfluss v. Gegesehen von den eigentlichen Bewegungshindernissen) verschieden, sobald die Flüssig- wichtsverschieden der bei den beiten.