rücksichtigen. DIN 2413 empfiehlt in solchen Fällen die Rohre nach dem nächsthöheren Nenndruck zu wählen.

An dickwandigen Rohren führt die Annahme gleichmäßiger Verteilung der Spannungen in den Wandungen zu einer beträchtlichen Unterschätzung der Höhe der Beanspruchung. Die größte, am inneren Umfang in tangentialer Richtung auftretende Anstrengung muß vielmehr nach der genauen Formel (55a) berechnet werden. Sind p_i , k_z und r_i gegeben, so erhält man den äußeren Halbmesser aus:

$$r_a = r_i \cdot \sqrt{\frac{k_z + 0.4 \ p_i}{k_z - 1.3 \ p_i}} + C$$
 (155a)

oder die Wandstärke s aus:

$$s = r_i \cdot \left(\sqrt{\frac{k_z + 0.4 \ p_i}{k_z - 1.3 \ p_i}} - 1 \right) + C. \tag{155b}$$

Betrachtet man die größte Schubspannung als maßgebend für die Inanspruchnahme, so wird nach Formel (55b):

$$r_a = r_i \sqrt{\frac{\tau_s}{\tau_s - p_i}} + C$$
 (156a)

und

$$s = r_i \left(\sqrt{\frac{\tau_s}{\tau_s - p_i}} - 1 \right) + C$$
. (156b)

Der Zuschlag C ist wiederum, je nach den Umständen, wie oben erläutert, zu wählen.

Die erwähnten Formeln pflegen auch auf die Berechnung von Formstücken, Pumpenkörpern und anderen, aus zylindrischen Teilen zusammengesetzten Stücken, die innerem Druck widerstehen müssen, angewendet zu werden. Dabei sei jedoch auf die oft beträchtliche Erhöhung der Beanspruchungen aufmerksam gemacht, die an den Durchdringungsstellen und in den Kehlen der Abzweigungen bei scharfen Übergängen oder Krümmungen entsteht. Sie macht sich nicht selten bei Druckwechseln durch deutlich sichtbare Formänderungen, durch das "Atmen" der Stücke bemerkbar und ist die Ursache der so häufig von diesen Stellen ausgehenden Risse und Brüche. Lehrreich sind in der Beziehung die Versuche von Bach [VIII, 2] an zwei gußeisernen Körpern, von denen einer mit einem seitlichen

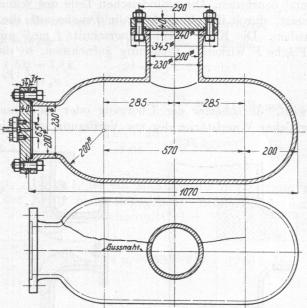


Abb. 621. Versuchskörper für Inanspruchnahme auf inneren Druck (Bach). M. 1:15.

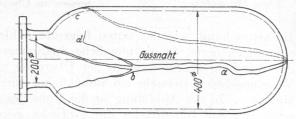


Abb. 622. Vergleichskörper zum vorstehenden. M. 1:15.

Stutzen nach Abb. 621 versehen, der andere glatt, also ohne Stutzen, Abb. 622, ausgeführt war. Innerem Wasserdruck ausgesetzt, riß der erste bei $p_1=34,5$, der zweite erst bei $p_2=83~{\rm kg/cm^2}$ Druck. Der Bruch hatte bei dem letzteren offenbar als Längsriß am zylinrischen Teil an einer Stelle begonnen, wo die Wandstärke 12,6 bis 15,2, im Mittel $s_2=13,2\,{\rm mm}$ betrug. Bezogen auf diese Stärke, berechnet sich die Spannung der Hauptzylinder zu:

$$\sigma_z = \frac{d \cdot p_2}{2 \cdot s_2} = \frac{40 \cdot 83}{2 \cdot 1{,}32} = 1258 \text{ kg/cm}^2 \,.$$