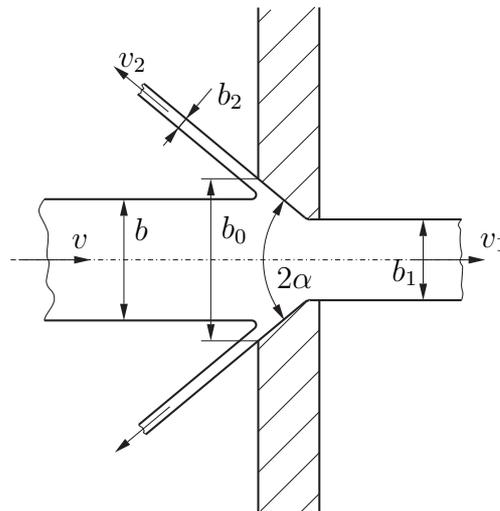


4.4 Düse.

Ein ebener Strahl der Breite b strömt mit der Geschwindigkeit v auf eine konvergente Düse Schlitzdüse (Eintrittsbreite $b_0 > b$, Austrittsbreite $b_1 < b$). Der Öffnungswinkel der Düse beim Eintrittsquerschnitt ist 2α . Der Umgebungsdruck vor und hinter der Düse ist mit p_0 gegeben, die Dichte sei ρ .

Man berechne aus den gegebenen Größen unter Annahme einer inkompressiblen, reibungsfreien Strömung

1. die Geschwindigkeiten v_1 und v_2 des durchtretenden und des reflektierten Strahls
2. den Breite b_2 eines reflektierten Strahls
3. sowie die Kraft \vec{F} des Flüssigkeitsstrahls (bezogen auf die Tiefeneinheit) auf die Düse.



4.4.1 die Geschwindigkeiten v_1 und v_2

Die Strömung ist reibungsfrei und inkompressibel, folglich gilt die Bernoulli-Gleichung. Da es sich des weiteren um einen Freistrahel handelt und die Schwerkraft keinen Rolle spielt, bleiben die Geschwindigkeiten erhalten!

$$v_1 = v_2 = v$$

4.4.2 die Breite b_2 eines reflektierten Strahls

... erhält man aus der Massenbilanz.

$$\dot{m} = \rho u A = \text{const}$$

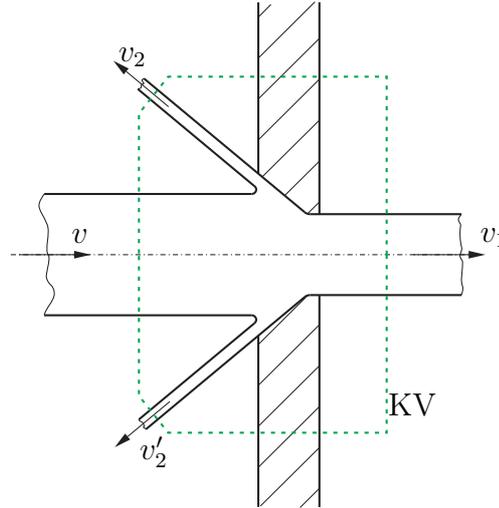
$$\begin{aligned} v \cdot b \cdot t &= v_1 \cdot b_1 \cdot t + 2v_2 \cdot b_2 \cdot t \\ vb &= vb_1 + 2vb_2 \\ b_2 &= \frac{b - b_1}{2} \end{aligned}$$

4.4.3 die Kraft \vec{F} auf die Düse

... aus der Impulsbilanz,

$$\oint_{\partial \text{KV}} \rho v_n \vec{v} dO + \oint_{\partial \text{KV}} p \vec{n} dO = \int_{\text{KV}} \rho \vec{g} dV + \Sigma \vec{F}_K.$$

Das Kontrollvolumen wählen wir zB so:



Die Normalvektoren sind dann

$$\vec{n} = \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \vec{n}_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \vec{n}_2 = \begin{pmatrix} -\cos \alpha \\ \sin \alpha \end{pmatrix} \quad \vec{n}'_2 = \begin{pmatrix} -\cos \alpha \\ -\sin \alpha \end{pmatrix}$$

die Geschwindigkeiten

$$\vec{v} = v \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \vec{v}_1 = v \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \quad \vec{v}_2 = v \begin{pmatrix} -\cos \alpha \\ \sin \alpha \end{pmatrix} \quad \vec{v}'_2 = v \begin{pmatrix} -\cos \alpha \\ -\sin \alpha \end{pmatrix}$$

und die Normalkomponenten der Geschwindigkeiten $v_n = \vec{v} \cdot \vec{n}$:

$$v_n = -v \quad v_{1n} = v \quad v_{2n} = v \quad v'_{2n} = v$$

Somit erhalten wir für die Impulsbilanz:

$$\begin{aligned} \oint_{\partial \text{KV}} \rho v_n \vec{v} dO &= \rho (v_n \vec{v} b t + v_{1n} \vec{v}_1 b_1 t + v_{2n} \vec{v}_2 b_2 t + v'_{2n} \vec{v}'_2 b_2 t) \\ &= \rho v^2 \left(\begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} t (b_1 - b) + \begin{pmatrix} -\cos \alpha \\ \sin \alpha \end{pmatrix} b_2 t - \begin{pmatrix} \cos \alpha \\ \sin \alpha \end{pmatrix} b_2 t \right) \\ &= \rho v^2 t (b_1 - b + (b_1 - b) \cos \alpha) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \\ &= \rho v^2 t (b_1 - b) (1 + \cos \alpha) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

$$\oint_{\partial \text{KV}} p \vec{n} dO = \vec{0}$$

$$\int_{\text{KV}} \rho \vec{g} \, dV = \vec{0}$$
$$\Sigma \vec{F}_K = -\vec{F}$$

somit folgt für die Kraft \vec{F} pro Tiefeneinheit

$$\Rightarrow \frac{\vec{F}}{t} = -\rho v^2 (b_1 - b) (1 + \cos \alpha) \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}$$