

1 Bernoulli-Gleichung

$$\frac{v_1^2}{2} + \frac{p_1}{\rho_0} + gz_1 = \frac{v_2^2}{2} + \frac{p_2}{\rho_0} + gz_2 \quad (3.68)$$

$$\frac{v_1^2}{2} + gz_1 = \int_1^2 \frac{\partial \vec{v}}{\partial t} d\vec{s} + \int_1^2 \frac{dp}{\rho} + \frac{v_2^2}{2} + gz_2 \quad (3.72)$$

$\text{rot} \vec{v} \neq \vec{0}$: (1) und (2) auf einer Stromlinie und $\vec{v} \cdot \vec{s} = v s$

$\text{rot} \vec{v} = \vec{0}$: (1) und (2) beliebig

$$\alpha \frac{v_1^2}{2} + \frac{p_1}{\rho_0} + gz_1 = \alpha \frac{v_2^2}{2} + \frac{p_2}{\rho_0} + gz_2 + gH_{E_{12}} \quad (\text{aus 3.68})$$

$$H_{E_{12}} = \left(\sum_i \zeta_i + \lambda \frac{L}{D} \right) \frac{\bar{v}^2}{2g} - \frac{\eta_P P_P}{Q \rho g} + \frac{P_T}{\eta_T Q \rho g} \quad \bar{v} = \frac{Q}{A} \quad \begin{array}{l} \text{laminar: } \alpha = 2 \\ \text{turbulent: } \alpha = 1 \end{array} \quad Re_k = 2300$$

2 Kontinuitätsgleichung

$$\frac{\partial}{\partial t} \iiint_V \rho dV + \iint_S \rho (\vec{v} \cdot \vec{n}) dS = 0 \quad (2.6)$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div}(\rho \vec{v}) = 0 \quad (2.10)$$

3 Impulssatz

$$\iiint_V \frac{\partial}{\partial t} (\rho \vec{v}) dV + \iint_S \vec{v} \rho (\vec{v} \cdot \vec{n}) dS = \vec{F} \quad (3.47)$$

$$\vec{F} = \vec{F}_p + \vec{F}_f + \vec{F}_K + \vec{F}_R \quad (3.52)$$

$$\vec{F}_p = - \iint_S p \vec{n} dS = - \iint_S (p - p_\infty) \vec{n} dS \quad (3.49a)$$

$$\vec{F}_f = \iiint_V \rho \vec{f} dV \quad \vec{f} = \text{grad} U \quad (3.50a)$$

4 Thermodynamik

$$c_p - c_v = R \quad \kappa = \frac{c_p}{c_v}$$

$$c_p = \frac{\kappa}{\kappa - 1} R \quad c_v = \frac{1}{\kappa - 1} R$$

5 Isentropenbeziehungen

$$T_{01} = T_{02} \quad p_{01} = p_{02}$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{T_2/T_0}{T_1/T_0} = \frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_1^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_2^2} \quad \text{Beachte 1 - 2!}$$

$$\frac{p_2}{p_1} = \left(\frac{T_2}{T_1} \right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} = \left(\frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_1^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_2^2} \right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} \quad (8.28b)$$

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \left(\frac{T_2}{T_1} \right)^{\frac{1}{\kappa-1}} = \left(\frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_1^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_2^2} \right)^{\frac{1}{\kappa-1}} \quad (8.28a)$$

$$\frac{c_2}{c_1} = \sqrt{\frac{T_2}{T_1}} = \sqrt{\frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_1^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_2^2}} \quad (8.31)$$

6 Gasdynamik

$$T_0 = T + \frac{v^2}{2c_p} = T \left(1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma^2 \right) \quad \text{isentrop} \quad (8.74)$$

$$Ma = \frac{v}{c} \neq v \quad c = \sqrt{\kappa RT} = \sqrt{\kappa R \left(T_0 - \frac{v^2}{2c_p} \right)} = f(v) \quad (9.21c)$$

$$La = \frac{v}{c^*} \sim v \quad c^* = \sqrt{\frac{2\kappa RT_0}{\kappa+1}} = \text{const.} \quad (9.22a)$$

$$c(Ma=1) \equiv c^* \quad La(v=c) \equiv Ma(v=c) \equiv 1$$

$$La = \sqrt{\frac{(\kappa+1)Ma^2}{2 + (\kappa-1)Ma^2}} \quad Ma = \sqrt{\frac{2La}{\kappa+1 - (\kappa-1)La^2}} \quad [\text{B.1}] \quad (9.23a)$$

$$\dot{m} = \frac{Ma}{\left(1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma^2\right)^{\frac{\kappa+1}{2(\kappa-1)}}} \sqrt{\frac{\kappa}{RT_0}} p_0 A \quad (9.24)$$

7 Ruhezustand

$$v_0 = 0$$

$$\frac{T}{T_0} = \left(1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma^2 \right)^{-1} \quad [\text{B.1}] \quad (9.19)$$

$$\frac{p}{p_0} = \left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} = \left(1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma^2 \right)^{-\frac{\kappa}{\kappa-1}} \quad [\text{B.1}] \quad (9.20a)$$

$$\frac{\rho}{\rho_0} = \left(\frac{T}{T_0} \right)^{\frac{1}{\kappa-1}} = \left(1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma^2 \right)^{-\frac{1}{\kappa-1}} \quad [\text{B.1}] \quad (9.20b)$$

$$\frac{c}{c_0} = \sqrt{\frac{T}{T_0}} = \sqrt{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma^2} \quad [\text{B.1}] \quad (9.21c)$$

8 Kritische Werte (Zahlenwerte für $\kappa := 1,4$)

$$Ma^* \equiv 1$$

$$\frac{T^*}{T_0} = \frac{2}{\kappa + 1} = 0,833$$

$$\frac{p^*}{p_0} = \left(\frac{T^*}{T_0}\right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} = \left(\frac{2}{\kappa + 1}\right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} = 0,528$$

$$\frac{\rho^*}{\rho_0} = \left(\frac{T^*}{T_0}\right)^{\frac{1}{\kappa-1}} = \left(\frac{2}{\kappa + 1}\right)^{\frac{1}{\kappa-1}} = 0,634$$

$$\frac{c^*}{c_0} = \sqrt{\frac{T^*}{T_0}} = \sqrt{\frac{2}{\kappa + 1}} = 0,913 \quad (\text{mit 9.22a})$$

$$\frac{A^*}{A_e} = Ma_e \left[\left(\frac{2}{\kappa + 1}\right) \left(1 + \frac{\kappa - 1}{2} Ma_e^2\right) \right]^{\frac{\kappa+1}{2(1-\kappa)}} \quad (9.26)$$

9 Senkrechter Verdichtungsstoß

$$La_2 = \frac{1}{La_1} \quad (9.61b)$$

$$Ma_2 = \sqrt{\frac{1 + \frac{\kappa-1}{\kappa+1} (Ma_1^2 - 1)}{1 + \frac{2\kappa}{\kappa+1} (Ma_1^2 - 1)}} \quad \text{symmetrisch in } Ma_{1,2} \quad [\text{B.2}] \quad (9.35)$$

$$\frac{T_{02}}{T_{01}} = 1 \quad \text{adiabat, aber...} \quad (9.30)$$

$$\frac{p_{02}}{p_{01}} = \frac{p_2}{p_1} \left(\frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_2^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_1^2}\right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} = D \quad \dots \text{nicht isentrop} \quad [\text{B.2}] \quad (9.39b)$$

$$\begin{aligned} \frac{T_2}{T_1} &= \left[1 + \frac{2\kappa}{\kappa + 1} (Ma_1^2 - 1)\right] \left[1 - \frac{2}{\kappa + 1} \left(1 - \frac{1}{Ma_1^2}\right)\right] \quad [\text{B.2}] \quad (9.38a) \\ &= \frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_1^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_2^2} \end{aligned}$$

$$\frac{p_2}{p_1} = 1 + \frac{2\kappa}{\kappa + 1} (Ma_1^2 - 1) \quad [\text{B.2}] \quad (9.38c)$$

$$\frac{\rho_2}{\rho_1} = \frac{1}{1 - \frac{2}{\kappa+1} \left(1 - \frac{1}{Ma_1^2}\right)} \quad [\text{B.2}] \quad (9.38b)$$

$$s_2 - s_1 = R \ln \frac{p_{01}}{p_{02}} \quad (9.40b)$$

10 Herzkurvendiagramm

- Ermittlung der Abströmung einer Profilhinterkante: Einen Ausgangszustand in den Ursprung setzen, den anderen relativ dazu mittels Verhältnis der Drücke und der relativen Strömungswinkel lokalisieren.
- Interferenz zweier Stöße / Fächer: Den Ausgangszustand (vor allen Stößen / Expansionen) in den Ursprung legen, von dort die zwei Zustandsänderungen auftragen und über Zustandsänderungen vorerst noch unbekannter Länge in die jeweilige Gegenrichtung wieder zusammenführen. Der Schnittpunkt gibt die neuen Zustände mit *gleichem* Druck und (schwach) *unterschiedlichen* Lavalzahlen an.

11 Schräger Verdichtungsstoß

$$\begin{aligned} v_t = v_1 = v_2 = V_1 \cos \sigma \neq 0 \quad v_{n1} = u_1 \quad v_{n2} = u_2 \\ u_1 = V_1 \sin \sigma = v_t \tan \sigma \quad u_2 = V_2 \sin(\sigma - \vartheta) = v_t \tan(\sigma - \vartheta) \end{aligned} \quad (9.42)$$

$$\tan \vartheta = \frac{1}{\tan \sigma} \frac{Ma_1^2 \sin^2 \sigma - 1}{1 + \left(\frac{\kappa+1}{2} - \sin^2 \sigma\right) Ma_1^2} \quad [\text{S.1}], [\text{S.2}] \quad (9.49)$$

$$La_{2n} = \frac{1}{La_{1n}} \quad (\text{nach 9.61b})$$

$$Ma_{1n} = \frac{u_1}{c_1} = Ma_1 \sin \sigma \quad (9.43)$$

$$Ma_{2n} = \sqrt{\frac{1 + \frac{\kappa-1}{\kappa+1} (Ma_{1n}^2 - 1)}{1 + \frac{2\kappa}{\kappa+1} (Ma_{1n}^2 - 1)}} \quad [\text{B.2}] \quad (9.35)$$

$$Ma_2 = \frac{Ma_{2n}}{\sin(\sigma - \vartheta)} \quad [\text{S.4}] \quad (9.46)$$

$$\frac{T_{02}}{T_{01}} = 1 \quad \text{adiabat, aber...} \quad (9.30)$$

$$\frac{p_{02}}{p_{01}} = \frac{p_2}{p_1} \left(\frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_{2n}^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_{1n}^2} \right)^{\frac{\kappa}{\kappa-1}} = D \quad \dots \text{nicht isentrop} \quad [\text{S.3}], [\text{B.2}] \quad (\text{S. 344})$$

$$\frac{T_2}{T_1} = \frac{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_{1n}^2}{1 + \frac{\kappa-1}{2} Ma_{2n}^2} \quad [\text{B.2}] \quad (\text{S. 344})$$

$$\frac{p_2}{p_1} = 1 + \frac{2\kappa}{\kappa+1} (Ma_{1n}^2 - 1) \quad [\text{S.5}] \quad (\text{S. 344})$$

12 Prandtl-Meyer-Expansionsfächer

$s = \text{const.}$

$$\mu_1 = \arcsin \frac{1}{Ma_1} \quad \text{Vorderkantenwinkel} \quad [\text{B.1}] \quad (9.67)$$

$$\nu_1 = \sqrt{\frac{\kappa+1}{\kappa-1}} \arctan \sqrt{\frac{\kappa+1}{\kappa-1} (Ma_1^2 - 1)} - \arctan \sqrt{Ma_1^2 - 1} \quad \text{PR.-M.-Winkel} \quad [\text{B.1}] \quad (9.74)$$

$$\nu_2 = \nu_1 + \vartheta \quad \Rightarrow Ma_2 \quad \Rightarrow \mu_2 \quad \text{Hinterkantenwinkel} \quad [\text{B.1}] \quad (9.76)$$

$$\phi = \vartheta + \mu_1 - \mu_2 \quad \text{Expansionsfächeröffnungswinkel} \quad (9.4-6)$$

$$\sigma = \frac{\mu_1 + \mu_2 - \vartheta}{2} \quad \text{Mittlerer Fächerwinkel}$$

$$\frac{T_2}{T_1}, \frac{p_2}{p_1} \quad \text{über Isentropenbeziehungen} \quad (9.77a,b)$$

13 Potentialtheorie

$$\vec{v} = \text{grad}\Phi$$

Voraussetzungen:

- Reibungsfreiheit, weil an der Wand $v_t \neq 0$
- $\text{rot}\vec{v} = \vec{0}$, weil $\text{rot}(\text{grad}\Phi) \equiv \vec{0}$
- Für dichtebeständiges Fluid ($\rho = \text{const.}$): $\text{div}(\rho\vec{v}) = 0 \Rightarrow \Delta\Phi = 0$
- Einfach zusammenhängendes Gebiet oder für Aussparungen Zirkulation angeben

$$u = \frac{\partial\Phi}{\partial x} = \frac{\partial\Psi}{\partial y} \quad v = \frac{\partial\Phi}{\partial y} = -\frac{\partial\Psi}{\partial x} \quad \text{CAUCHY-RIEMANN-DGL} \quad (7.54)$$

$$v^*(z) = \frac{dF(z)}{dz} = u(x, y) - i v(x, y) \quad |\vec{v}(x, y)| = v^*(z) v(z) = \sqrt{\text{Re}(v^*)^2 + \text{Im}(v^*)^2}$$

Konturbedingung: Die Summe aller Quellen im geschlossen Körper ist gleich 0.

$$\dot{m}_{\perp 1-2} = \rho(\Psi_2 - \Psi_1) \quad d\dot{m}_{\perp} = \rho d\Psi \quad (\text{S. 26})$$

$$\Gamma \equiv \oint_s \vec{v} d\vec{s} = \int_A \text{rot}\vec{v} \cdot \vec{n} dA = \int_A \vec{\Omega} \cdot \vec{n} dA \quad (7.20)$$

$$\Gamma_{1-2} = \int_1^2 \vec{v} d\vec{s} = \Phi_2 - \Phi_1 \quad (7.39)$$

Ein Feld konstanter Zirkulation ($\Gamma = \text{const.}$) ist (außer in den Singularitäten) wirbelfrei ($\text{rot}\vec{v} = \vec{0}$).
 \Rightarrow Ein Potentialfeld hat konstante Zirkulation.

Ein Feld konstanter Drehung ($\vec{\Omega} = 2\vec{\omega} = \text{rot}\vec{v} = \text{const.}$) hat veränderliche Zirkulation und ist folglich kein Potentialfeld.

$$F_A = + b \rho u_{\infty} \Gamma \quad \text{KUTTA-JOUKOWSKI} \quad (7.98)$$

$$c_p(x, y) = \frac{p(x, y) - p_{\infty}}{q_{\infty}} = \underbrace{1 - \left(\frac{u(x, y)}{u_{\infty}}\right)^2}_{\text{nur inkompressibel}}$$

14 Mathematik

$$\begin{aligned}\Delta\Phi &= \operatorname{div}(\operatorname{grad}\Phi) = \vec{\nabla}^2\Phi = \frac{\partial^2\Phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2\Phi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2\Phi}{\partial z^2} \\ \operatorname{div}\vec{v} &= \vec{\nabla} \cdot \vec{v} = \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} \\ \operatorname{grad}\Phi &= \vec{\nabla}\Phi = \begin{pmatrix} \frac{\partial\Phi}{\partial x} \\ \frac{\partial\Phi}{\partial y} \\ \frac{\partial\Phi}{\partial z} \end{pmatrix} \\ \operatorname{rot}\vec{v} &= \vec{\nabla} \times \vec{v} = \begin{pmatrix} \frac{\partial w}{\partial y} - \frac{\partial v}{\partial z} \\ \frac{\partial u}{\partial z} - \frac{\partial w}{\partial x} \\ \frac{\partial v}{\partial x} - \frac{\partial u}{\partial y} \end{pmatrix} \\ \vec{\nabla} &= \begin{pmatrix} \frac{\partial}{\partial x} \\ \frac{\partial}{\partial y} \\ \frac{\partial}{\partial z} \end{pmatrix}\end{aligned}$$

$$\operatorname{rot}(\operatorname{grad}\Phi) \equiv \vec{0} \quad \text{Das Gradientenfeld ist wirbelfrei.}$$

$$\operatorname{div}(\operatorname{rot}\vec{v}) \equiv 0 \quad \text{Das Rotationsfeld ist quellfrei.}$$

Integration über ein Geschwindigkeitsfeld $\vec{v}(x, y) = \begin{pmatrix} u(x, y) \\ v(x, y) \end{pmatrix}$ entlang einer gegebenen Kurve

$\vec{w}(t) = \begin{pmatrix} x(t) \\ y(t) \end{pmatrix}$:

1. Kurve nach $\vec{w}(x) = \begin{pmatrix} x \\ y(x) \end{pmatrix}$ umparametrisieren.
2. Einsetzen der Wegbedingung $y = y(x)$ in $\vec{v}(x, y) = \begin{pmatrix} u(x, y) \\ v(x, y) \end{pmatrix}$ liefert $\vec{v}_w(x) = \begin{pmatrix} u(x) \\ v(x) \end{pmatrix}$.
3. Damit die Integration über $\vec{v}_w(x)$ entlang x ausführen.