

Tutorenprogramm - Strömungsmechanik II

Kompressible Strömungen - Musterlösung

1. Aufgabe

1. Energiegleichung:

$$\begin{aligned}\tilde{c}_p T_0 &= \tilde{c}_p T + \frac{u^2}{2} \\ \Leftrightarrow \frac{T_0}{T} &= 1 + \frac{u^2}{2\tilde{c}_p T} \\ \Rightarrow \frac{T_0}{T} &= 1 + \frac{u^2(\gamma - 1)}{2\gamma RT}\end{aligned}$$

Schallgeschwindigkeit: $c = \sqrt{\gamma RT}$

$$\begin{aligned}\Rightarrow \frac{T_0}{T} &= 1 + \underbrace{\frac{u^2}{c^2}}_{M^2} \cdot \frac{\gamma - 1}{2} \\ \Rightarrow \frac{T_0}{T} &= 1 + M^2 \cdot \frac{\gamma - 1}{2}\end{aligned}$$

mit Isentropenbeziehung:

$$\Rightarrow \frac{p}{p_0} = \left(1 + M^2 \cdot \frac{\gamma - 1}{2}\right)^{-\frac{\gamma}{\gamma - 1}}$$

2.

$$c_p = \frac{p - p_\infty}{\frac{\rho_\infty}{2} u_\infty^2} = \frac{\left(\frac{p}{p_\infty} - 1\right) p_\infty}{\frac{\rho_\infty}{2} M_\infty^2 c_\infty^2}$$

mit Schallgeschwindigkeit: $c_\infty = \sqrt{\gamma RT_\infty}$

$$c_p = \frac{\left(\frac{p}{p_\infty} - 1\right) p_\infty}{\frac{\rho_\infty}{2} M_\infty^2 \gamma RT_\infty}$$

mit idealem Gasgesetz: $p_\infty = \rho_\infty RT_\infty$

$$c_p = \frac{2}{\gamma M_\infty^2} \left(\frac{p}{p_\infty} - 1\right)$$

3.

$$M = 1 \Rightarrow \frac{p}{p_\infty} = \frac{p^*}{p_\infty} = \frac{p^*}{p_0} \cdot \left(\frac{p_\infty}{p_0}\right)^{-1} = \left(\frac{1 + M_\infty^2 \cdot \frac{\gamma - 1}{2}}{1 + \frac{\gamma - 1}{2}}\right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}}$$

mit $\frac{p^*}{p_0} = \frac{p}{p_0} (M = 1)$ siehe a) und $\frac{p_\infty}{p_0} = \frac{p}{p_0} (M_\infty)$ siehe a)

$$\Rightarrow c_{p,A} = \frac{2}{\gamma M_\infty^2} \left(\left(\frac{1 + M_\infty^2 \cdot \frac{\gamma - 1}{2}}{1 + \frac{\gamma - 1}{2}} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}} - 1 \right)$$

Quelle: Herbst 2013

2. Aufgabe

1. Energiegleichung:

$$\begin{aligned}c_p T + \frac{u^2}{2} &= c_p T^* + \frac{u^{*2}}{2} \\c^2 + \frac{\gamma-1}{2} u^2 &= c^{*2} + \frac{\gamma-1}{2} c^{*2} = \frac{\gamma+1}{2} c^{*2}, \text{d.h.} \\ \frac{1}{M^2} + \frac{\gamma-1}{2} &= \frac{\gamma+1}{2} \frac{1}{M^{*2}} \\ M^{*2} &= \frac{(\gamma+1)M^2}{2+(\gamma-1)M^2}; \quad M^2 = \frac{2M^{*2}}{(\gamma+1)-(\gamma-1)M^{*2}}\end{aligned}$$

$$2. \lim_{M \rightarrow \infty} (M^{*2}) = \lim_{M \rightarrow \infty} \left(\frac{\gamma+1}{2/M^2 + (\gamma-1)} \right) \Rightarrow M_{M \rightarrow \infty}^* \rightarrow \sqrt{\frac{\gamma+1}{\gamma-1}}$$

$$3. M_1^* M_2^* = 1, \text{ d.h. } M_2^* = \frac{1}{M_1^*}$$

Aus 1. ist bekannt, dass $M^*(M)$ eine streng monotone Funktion der Machzahl M mit $M_{2,min} = M_2(M_{2,min}^*) = M_2(M_{1,max}^*) = M_2(M_{1,max})$ ist.

$M_{2,min} = M_2(M_1 \rightarrow \infty)$, d.h. die minimale Machzahl hinter dem Stoss, stellt sich ein, wenn die Machzahl vor dem Stoss gegen ∞ geht. Es gilt dabei mit dem Ergebnis aus 1.:

$$M_{2,min}^{*2} = \frac{1}{M_{1,max}^{*2}} = \frac{\gamma-1}{\gamma+1} \text{ aus 2.}$$

Einsetzen in Gleichung für $M(M^*)$:

$$M_{2,min}^2 = \frac{2 \left(\frac{\gamma-1}{\gamma+1} \right)}{(\gamma+1) - (\gamma-1) \frac{\gamma-1}{\gamma+1}} = \frac{2(\gamma-1)}{(\gamma+1)^2 - (\gamma-1)^2} = \frac{\gamma-1}{2\gamma}, \text{ d.h.}$$

$$M_{2,min} = \sqrt{\frac{\gamma-1}{2\gamma}} = 0.378$$

Quelle: Herbst 2012

3. Aufgabe

1. Temperaturverhältnis $\frac{T}{T_0}$

$$h_0 = h + \frac{1}{2}u^2 \Rightarrow c_p T_0 = c_p T + \frac{1}{2}\gamma R T M^2$$

mit $h = c_p T$, $c_p = \frac{\gamma R}{\gamma - 1}$, und $u = M\sqrt{\gamma R T}$

$$\Rightarrow \frac{T}{T_0} = \left(1 + \frac{(\gamma - 1)}{2} M^2\right)^{-1}$$

Temperatur am Austritt

mit $M = 1$ (engster Querschnitt und $\frac{p_a}{p_0} = \frac{1}{5} < 0,5280$)

$$T = T^* = \frac{2}{\gamma + 1} T_0$$

Geschwindigkeit u am Austritt

$$u = c^* = \sqrt{\gamma R T^*}$$

2. Massenstrom \dot{m}

$$\dot{m} = \varrho^* c^* A^*$$

Mit $A^* = A_{aus}$ folgt:

$$\begin{aligned} \dot{m} &= \frac{\varrho^*(t)}{\varrho_0(t)} \varrho_0(t) \sqrt{\gamma R \frac{T^*}{T_0} T_0} A_{aus} \\ &= \left(\frac{T^*}{T_0}\right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \frac{p_0(t)}{R T_0} \sqrt{\gamma R \frac{T^*}{T_0} T_0} A_{aus} \\ &= \left(\frac{2}{\gamma+1}\right)^{\frac{1}{\gamma-1}} p_0(t) \sqrt{\frac{\gamma}{R T_0}} \sqrt{\frac{2}{\gamma+1}} A_{aus} \\ &= \left(\frac{2}{\gamma+1}\right)^{\frac{\gamma+1}{2(\gamma-1)}} \sqrt{\frac{\gamma}{R T_0}} A_{aus} p_0(t) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \dot{m} = C_1 p_0(t) \text{ mit } C_1 = \left(\frac{2}{\gamma+1}\right)^{\frac{\gamma+1}{2(\gamma-1)}} \sqrt{\frac{\gamma}{R T_0}} A_{aus}$$

3. austretende Masse Δm

$$\Delta m = -V(\varrho_0(t_e) - \varrho_0(t_0))$$

mit $\varrho = \frac{p_0}{R T_0}$ und $T_0 = konst.$

$$\Delta m = \frac{V}{R T_0} (p_0(t_0) - p_0(t_e))$$

\Rightarrow kritisches Druckverhältnis

$$\begin{aligned} p_0(t_e) &= \frac{p_0(t_e)}{p_a} p_a = \left(\frac{\gamma+1}{2}\right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} p_a \\ \Rightarrow \Delta m &= \frac{V}{R T_0} \left(p_0(t_0) - \left(\frac{\gamma+1}{2}\right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} p_a \right) \end{aligned}$$

d) zeitlicher Verlauf des Druckes $p_0(t)$ in der Flasche

$$\dot{m}(t) = -V \frac{d\rho_0(t)}{dt} = -V \frac{d}{dt} \left(\frac{p_0(t)}{RT_0} \right)$$

aus 2. folgt

$$\begin{aligned} -\frac{V}{RT_0} \frac{dp_0(t)}{dt} &= C_1 p_0(t) \\ \Rightarrow -\frac{C_1 RT_0}{V} p_0(t) &= \frac{dp_0(t)}{dt} \Rightarrow -\frac{C_1 RT_0}{V} dt = \frac{1}{p_0(t)} dp_0(t) \\ \Rightarrow p_0(t) &= p_0(t_0) e^{\left(\frac{-C_1 RT_0 t}{V}\right)} \end{aligned}$$

Quelle: Herbst 2010

4. Aufgabe

1. Temperaturverhältnis:

$$c_p T_0 = c_p T + \frac{u^2}{2}$$

$$c_p T_0 = c_p T + \frac{M^2 \gamma R T}{2}$$

$$\text{mit } c_p = \frac{\gamma}{\gamma - 1} R$$

$$c_p T_0 = c_p T \left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M^2 \right)$$

$$\frac{T_0}{T} = 1 + \frac{\gamma - 1}{2} M^2$$

2. Kanal A:

Mit $A_A^*/A_e = 0.5$ folgt aus Diagramm: $M_{eA,1} = 2$

aus $\frac{T_0}{T} = 1 + \frac{\gamma - 1}{2} M^2$ folgt mit $\frac{T}{T_0} = \left(\frac{p}{p_0} \right)^{\frac{\gamma - 1}{\gamma}}$:

$$p_{eA,1} = p_{0A} \left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_{eA,1}^2 \right)^{-\frac{\gamma}{\gamma - 1}}$$

$$\text{mit } \frac{p_2}{p_1} = \frac{2\gamma M_1^2 - (\gamma - 1)}{\gamma + 1}$$

$$\Rightarrow p_{eA} = p_{eA,2} = p_{eA,1} \left[\frac{2\gamma M_{eA,1}^2 - (\gamma - 1)}{\gamma + 1} \right]$$

$$= p_{0A} \left[1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_{eA,1}^2 \right]^{-\frac{\gamma}{\gamma - 1}} \left[\frac{2\gamma M_{eA,1}^2 - (\gamma - 1)}{\gamma + 1} \right]$$

$$= p_{0A} [2\gamma - 1]^{-\frac{\gamma}{\gamma - 1}} \left[\frac{7\gamma + 1}{\gamma + 1} \right]$$

3. Der statische Druck im Querschnitt e von Kanal B entspricht dem statischen Druck in Querschnitt e in Kanal A , also $p_{eB} = p_{eA} = p_{0A} \left[1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_{eA,1}^2 \right]^{-\frac{\gamma}{\gamma - 1}} \left[1 + \frac{2\gamma}{\gamma + 1} (M_{eA,1}^2 - 1) \right]$.

4. Kanal B:

$$p_{0B,2} = p_{0B,e} = p_{eA} \left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_{eB}^2 \right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}}$$

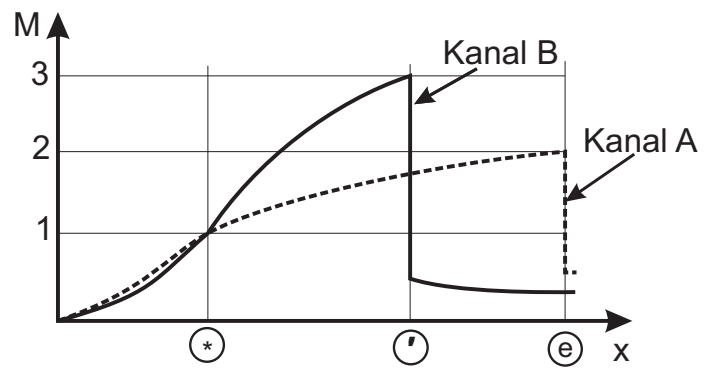
Mit $A_B^*/A'_B = 0.25$ folgt aus Diagramm: $M'_{B,1} = 3$

$$\text{Aus b): } p_{0B} = p_{0B,1} = p_{0B,2} \left(\frac{\frac{\gamma + 1}{2} M'_{B,1}{}^2}{1 + \frac{\gamma - 1}{2} M'_{B,1}{}^2} \right)^{\frac{-\gamma}{\gamma - 1}} \left(\frac{2\gamma M'_{B,1}{}^2 - (\gamma - 1)}{\gamma + 1} \right)^{\frac{1}{\gamma - 1}}$$

$$= p_{eA} \left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_{eB}^2 \right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}} \left(\frac{\frac{\gamma + 1}{2} M'_{B,1}{}^2}{1 + \frac{\gamma - 1}{2} M'_{B,1}{}^2} \right)^{\frac{-\gamma}{\gamma - 1}} \left(\frac{2\gamma M'_{B,1}{}^2 - (\gamma - 1)}{\gamma + 1} \right)^{\frac{1}{\gamma - 1}}$$

$$= p_{eA} \left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_{eB}^2 \right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}} \left(\frac{4.5(\gamma + 1)}{4.5\gamma - 3.5} \right)^{\frac{-\gamma}{\gamma - 1}} \left(\frac{17\gamma + 1}{\gamma + 1} \right)^{\frac{1}{\gamma - 1}}$$

5. Machzahlverläufe



Quelle: Herbst 2011