

## Musterlösung zur Klausur Strömungslehre

### 1. Aufgabe (10 Punkte)

a) Kräftegleichgewicht:

$$\begin{aligned}F_A &= F_G \Rightarrow V_K \rho_W g = (m_B + m_S)g \\ \Rightarrow m_B &= V_K \rho_W - m_S \Rightarrow m_B = \frac{\pi D^2 H}{12} \rho_W - m_S \\ \Rightarrow m_B &= 162 \text{ kg}\end{aligned}$$

b) Kräftegleichgewicht:

$$\begin{aligned}F_{A_b} &= F_G \Rightarrow (2V_K + V_{Zyl}) \rho_W g = (m_B + m_S + m_Z)g \\ \Rightarrow \left(2 \frac{\pi D^2 H}{12} + \frac{\pi d^2 h}{4}\right) \rho_W &= m_B + m_S + m_Z \\ \Rightarrow m_Z &= \frac{\pi}{4} \left(\frac{2D^2 H}{3} + d^2 h\right) \rho_W - \frac{\pi D^2 H}{12} \rho_W + m_S - m_B \\ \Rightarrow m_Z &= \frac{\pi}{4} \left(\frac{D^2 H}{3} + d^2 h\right) \rho_W \Rightarrow m_Z = 360 \text{ kg}\end{aligned}$$

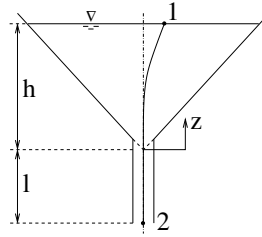
c) Kräftegleichgewicht:

$$\begin{aligned}F_A &= F_G + F_p \quad \text{mit} \quad F_p = \frac{\pi d^2}{4} (p_a + \rho_W g (L + 2H)) \\ \Rightarrow 2V_K \rho_W g &= (m_B + m_S + m_Z)g + \frac{\pi d^2}{4} (p_a + \rho_W g (L + 2H)) \\ \Rightarrow m_Z &= \frac{2\pi D^2 H}{12} \rho_W - \frac{\pi d^2}{4} \left(\frac{p_a}{g} + \rho_W (L + 2H)\right) - m_B - m_S \\ \Rightarrow m_Z &= \frac{\pi D^2 H}{12} \rho_W - \frac{\pi d^2}{4} \left(\frac{p_a}{g} + \rho_W (L + 2H)\right) \\ \Rightarrow m_Z &= -4058 \text{ kg}\end{aligned}$$

keine Masse nötig; allein der Wasserdruck reicht aus

d) Ja, es ist möglich, dass die Boje sinkt, da das von der Boje verdrängte Wasservolumen immer kleiner wird, was bedeutet, dass die Auftriebskraft  $F_A$  abnimmt.

## 2. Aufgabe (11 Punkte)



a) Bernoulli von 1 nach 2:

$$p_a + \rho g h + \frac{\rho}{2} v_1^2 = p_a - \rho g l + \frac{\rho}{2} v_2^2 + \rho \int_1^2 \frac{\partial v}{\partial t} ds$$

$$\text{mit } \frac{A_1}{A_2} = \left(\frac{R}{r}\right)^2 = 100 \Rightarrow A_1 \gg A_2 \Rightarrow v_1^2 \ll v_2^2$$

$$\Rightarrow \rho g(h+l) = \frac{\rho}{2} v_2^2 + \rho \int_1^2 \frac{\partial v}{\partial t} ds \quad (1)$$

Konti:

$$vA = v_2 A_2 \Rightarrow v(z) = v_2 \frac{A_2}{A(z)} \quad (2)$$

aus (1) und (2):

$$\Rightarrow \rho \int_1^2 \frac{\partial}{\partial t} \left( v_2 \frac{A_2}{A(z)} \right) ds + \frac{\rho}{2} v_2^2 = \rho g(h+l) \quad \text{mit } ds = -dz$$

$$\Rightarrow \rho \frac{dv_2}{dt} \int_{h/10}^h \frac{A_2}{A(z)} dz + \rho \frac{dv_2}{dt} \left( l + \frac{h}{10} \right) + \frac{\rho}{2} v_2^2 = \rho g(h+l)$$

$$\text{Nebenrechnung: } \int_{h/10}^h \frac{A_2}{A(z)} dz = \int_{h/10}^h \left( \frac{rh}{Rz} \right)^2 dz = - \left[ \left( \frac{rh}{R} \right)^2 \frac{1}{z} \right]_{h/10}^h = 0,09h$$

$$\Rightarrow \rho g(h+l) = \frac{\rho}{2} v_2^2(t) + \rho \frac{dv_2}{dt} (l + 0,19h)$$

$$\text{für } t=0 : v_2 = 0 \Rightarrow \frac{dv_2}{dt} \Big|_{t=0} = \frac{g(h+l)}{l + 0,19h}$$

b) aus a):

$$\Rightarrow g(h+l) - \frac{v_2^2}{2} = \frac{dv_2}{dt} (l + 0,19h)$$

$$\Rightarrow dt = (l + 0,19h) \frac{2dv_2}{2g(h+l) - v_2^2}$$

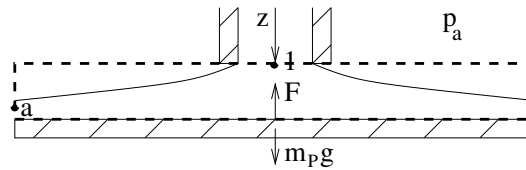
$$\text{stationäre Endgeschwindigkeit: } v_{2,\text{stat.}} = \sqrt{2g(h+l)}$$

$$\text{da } v_2(t) < v_{2,\text{stat.}} \Rightarrow \text{Integral für } |x| < a$$

$$\Rightarrow \Delta T = \left[ \frac{l + 0,19h}{\sqrt{2g(h+l)}} \ln \frac{\sqrt{2g(h+l)} + v_2}{\sqrt{2g(h+l)} - v_2} \right]_{0,9\sqrt{2g(h+l)}}^{0,9\sqrt{2g(h+l)}}$$

$$\Rightarrow \Delta T = \frac{l + 0,19h}{\sqrt{2g(h+l)}} \ln 19$$

### 3. Aufgabe (10 Punkte)



a) Impulsbilanz in  $z$ -Richtung:

$$-\rho v_1^2 \pi R_S^2 = m_P g - F \quad \left( \text{Druck } p_a \text{ herrscht überall} \Rightarrow \sum F_P = 0 \right)$$

Bernoulli von 1 nach a:

$$p_1 + \frac{\rho}{2} v_1^2 + \rho g h_1 = p_a + \frac{\rho}{2} v_a^2 \quad \text{mit } p_1 = p_a \quad \text{und} \quad \rho g h_1 \ll \frac{\rho}{2} v_1^2 \Rightarrow v_1 = v_a$$

Konti:

$$v_1 \pi R_S^2 = \frac{\dot{m}}{\rho} \Rightarrow v_1 = \frac{\dot{m}}{\rho \pi R_S^2} \Rightarrow F = m_P g + \frac{\dot{m}^2}{\rho \pi R_S^2} \quad (\text{mit Impuls})$$

$$v_1 \pi R_S^2 = v_a 2\pi R_P h \Rightarrow h = \frac{R_S^2}{2R_P} \quad (\text{mit Bernoulli})$$

b) Konti:

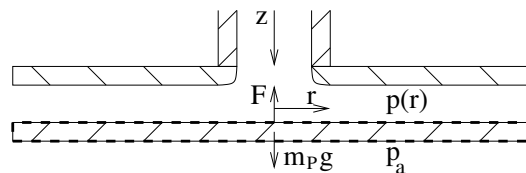
$$\dot{m} = \rho 2\pi R_P H v(R_P) = \rho 2\pi r H v(r) \quad \text{für } R_S \leq r \leq R_P$$

$$\Rightarrow v(r) = \frac{\dot{m}}{\rho 2\pi H r} \quad ; \quad v(R_P) = \frac{\dot{m}}{\rho 2\pi H R_P}$$

Bernoulli:

$$p(r) + \frac{\rho}{2} v^2(r) = p_a + \frac{\rho}{2} v^2(R_P) \quad \text{für } R_S \leq r \leq R_P$$

$$\Rightarrow p(r) = p_a + \frac{\rho}{2} (v^2(R_P) - v^2(r)) \Rightarrow p(r) = p_a + \frac{\dot{m}^2}{\rho 8\pi^2 H^2} \left( \frac{1}{R_P^2} - \frac{1}{r^2} \right)$$



c) Impulsbilanz in  $z$ -Richtung um die Platte:


$$0 = -F + m_P g + \int_0^{R_P} (p(r) - p_a) 2\pi r dr$$

$$\Rightarrow F = m_P g + \int_0^{R_S} (c_1 - 1) p_a 2\pi r dr + \int_{R_S}^{R_P} \left( c_3 - 1 - c_2 \frac{R_P^4}{H^2 r^2} \right) p_a 2\pi r dr$$

$$\Rightarrow F = \underbrace{m_P g + (c_1 - 1) p_a \pi R_S^2 + (c_3 - 1) p_a \pi (R_P^2 - R_S^2)}_{K_1} - \underbrace{\frac{1}{H^2} c_2 p_a^2 \pi R_P^4 \ln \frac{R_P}{R_S}}_{K_2}$$

$$\Rightarrow F = 0 = K_1 - K_2 \frac{1}{H^2} \Rightarrow H = \sqrt{\frac{K_2}{K_1}}$$

$\frac{dy}{dx} = \frac{y}{x}$



$$\begin{aligned} & \frac{\partial T}{\partial x} dy - (T + \frac{\partial T}{\partial x} dy) + p dy - (p + \frac{\partial p}{\partial x} dy) + q dy = 0 \\ & \Rightarrow -\frac{\partial T}{\partial x} - \frac{\partial p}{\partial x} + q = 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{\partial T}{\partial x} = -\frac{\partial p}{\partial x} + q \quad (1) \\ & \Rightarrow T(y) = \left( -\frac{\partial p}{\partial x} + q \right) y + C_1 \end{aligned}$$

z.B.:  $T(y=3) = 0 \Rightarrow C_1 = -250 \cdot 3 \quad (\text{mit } \frac{\partial p}{\partial x} = -30)$   
 $\Rightarrow T(y) = 250(y-3) \quad (1)$

Equilibrium Condition:  $-q \frac{dx}{dy} - T_0 = T(y)$

$\Rightarrow \frac{dx}{dy} = -\frac{1}{q} [250(y-3) + T_0]$

$u(y) = -\frac{1}{q} [250 y (\frac{y}{2} - 3) + T_0 y + C_2]$

z.B.:  $u(y=0) = 0 \Rightarrow C_2 = 0$

$\Rightarrow u(y) = -\frac{1}{q} [250 (\frac{y^2}{2} - 3y) + T_0 y]$

Gleichgewichtsbedingung:

$T(y=0) = -T_0 = 250(y-3) \Rightarrow y = \frac{-T_0}{250} + 3$

$u(y=0) = -\frac{1}{q} \left[ -\frac{T_0^2}{450} - 8^2 \cdot 50 + T_0 \cdot 3 \right]$

$\Rightarrow u(y) = \begin{cases} -\frac{1}{q} [250 (\frac{y^2}{2} - 3y) + T_0 y] & \text{für } 0 \leq y \leq 3 \\ \frac{1}{q} \left[ \frac{T_0^2}{450} + 8^2 \cdot 50 - T_0 \cdot 3 \right] & \text{für } y > 3 \end{cases} \quad (1)$

$u_2 = u_0 = \frac{1}{q} \left( \frac{T_0^2}{450} + 8^2 \cdot 50 - T_0 \cdot 3 \right) \quad \text{etc.}$



$$c) \quad \frac{\partial}{\partial t} = \int_0^{20} -\frac{1}{9} \left[ 2 \sin \left( \frac{y^2}{2} - 6y \right) + 12y \right] \frac{1}{y} + \int_{20}^3 u_6 \quad (1)$$

$$\text{mit } 20 = 834$$

$$\Rightarrow u(y) = \left\{ \begin{array}{ll} -\frac{1}{9} (30y^2 - 834y) & 0 \leq y \leq 20 \\ \frac{1}{9} \cdot \frac{y^2}{2} \cdot 30 & y = 20 \leq y \leq 3 \end{array} \right\} (1)$$

$$y = \frac{3}{2}$$

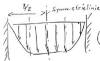
$$\Rightarrow \frac{\partial}{\partial t} = -\frac{1}{9} \left[ 30 \frac{y^2}{2} - 834 \frac{y^2}{2} \right]_{0}^{20} + \frac{1}{9} \left[ \frac{y^2}{2} 30 \right]_{20}^3 \quad (1)$$

$$= \frac{5}{24} \cdot \frac{1}{9} 30 \cdot 3^3$$

$$d) \quad \left| \frac{\partial p}{\partial x} \right|_{x_1} \geq \left| \frac{\partial p}{\partial x} \right|_{x_2}$$

oder

$$(1)$$



$$(1)$$

Der Betrag des Druckgradienten muß steigen, da an der Z-Wand zusätzlich Reibung entsteht, die überwunden werden muß.

## 5. Aufgabe (10 Punkte)

a) Auf Referenzgrößen bezogene dimensionslose Größen:

$$\bar{x} = \frac{x}{L}, \quad \bar{y} = \frac{y}{\delta} = \frac{y}{L/\sqrt{Re}}, \quad \bar{u} = \frac{u}{u_\infty}, \quad \bar{v} = \frac{v}{u_\infty/\sqrt{Re}},$$

$$\bar{\rho} = \frac{\rho}{\rho_\infty}, \quad \bar{T} = \frac{T}{T_\infty}, \quad \bar{p} = \frac{p}{p_{ref}}$$

Energiegleichung in dimensionsloser Form:

$$\rho_\infty c_p \frac{u_\infty T_\infty}{L} \bar{\rho} \left( \bar{u} \frac{\partial \bar{T}}{\partial \bar{x}} + \bar{v} \frac{\partial \bar{T}}{\partial \bar{y}} \right) = \frac{u_\infty p_{ref}}{L} \left( \bar{u} \frac{\partial \bar{p}}{\partial \bar{x}} + \bar{v} \frac{\partial \bar{p}}{\partial \bar{y}} \right) + \lambda \frac{T_\infty}{L^2} \left( \frac{\partial^2 \bar{T}}{\partial \bar{x}^2} + Re \frac{\partial^2 \bar{T}}{\partial \bar{y}^2} \right)$$

$$+ \eta \frac{u_\infty^2}{L^2} \left[ 2 \left( \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{x}} \right)^2 + 2 \left( \frac{\partial \bar{v}}{\partial \bar{y}} \right)^2 + \left( \frac{1}{\sqrt{Re}} \frac{\partial \bar{v}}{\partial \bar{x}} + \sqrt{Re} \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{y}} \right)^2 - \frac{2}{3} \left( \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{x}} + \frac{\partial \bar{v}}{\partial \bar{y}} \right) \right]$$

Grenzschichtannahmen: Größenordnungsabschätzung mit  $Re \gg 1$  und  $\partial \bar{p} / \partial \bar{y} = 0$

$$\rho_\infty c_p \frac{u_\infty T_\infty}{L} \bar{\rho} \left( \bar{u} \frac{\partial \bar{T}}{\partial \bar{x}} + \bar{v} \frac{\partial \bar{T}}{\partial \bar{y}} \right) = \frac{u_\infty p_{ref}}{L} \bar{u} \frac{\partial \bar{p}}{\partial \bar{x}} + \lambda \frac{T_\infty}{L^2} Re \frac{\partial^2 \bar{T}}{\partial \bar{y}^2} + \eta \frac{u_\infty^2}{L^2} \left( \sqrt{Re} \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{y}} \right)^2$$

Multiplikation mit  $L / (u_\infty p_{ref})$

$$\frac{\rho_\infty c_p T_\infty}{p_{ref}} \bar{\rho} \left( \bar{u} \frac{\partial \bar{T}}{\partial \bar{x}} + \bar{v} \frac{\partial \bar{T}}{\partial \bar{y}} \right) = \bar{u} \frac{\partial \bar{p}}{\partial \bar{x}} + \frac{\lambda T_\infty}{p_{ref} u_\infty L} Re \frac{\partial^2 \bar{T}}{\partial \bar{y}^2} + \frac{\eta u_\infty}{p_{ref} L} Re \left( \frac{\partial \bar{u}}{\partial \bar{y}} \right)^2$$

b) Aus a) ergeben sich neben der Reynolds Zahl folgende Kennzahlen:

$$K_1 = \frac{\rho_\infty c_p T_\infty}{p_{ref}}$$

$$K_2 = \frac{\lambda T_\infty}{p_{ref} u_\infty L} Re$$

$$K_3 = \frac{\eta u_\infty}{p_{ref} L} Re \quad (\text{mit z.B. } p_{ref} = \rho_\infty u_\infty^2 \Rightarrow K_3 = 1)$$

c) Mit z. B.  $p_{ref} = \rho_\infty u_\infty^2$

$$K_1 = \frac{c_p T_\infty}{u_\infty^2} = \frac{\gamma R T_\infty}{(\gamma - 1) u_\infty^2} = \frac{1}{(\gamma - 1) M_\infty^2}$$

$$K_2 = \frac{\lambda T_\infty}{\rho_\infty u_\infty^3 L} Re = \frac{\lambda}{c_p \eta} \frac{c_p T_\infty}{u_\infty^2} \frac{\eta}{\rho_\infty u_\infty L} Re = \frac{1}{Pr} K_1$$

$$K_3 = 1$$

[Mit z.B.  $p_{ref} = p_\infty$  käme noch die Euler Zahl hinzu!]

## 6. Aufgabe (14 Punkte)

- a) Die komplexe Potentialfunktion  $F(z)$  setzt sich zusammen aus einer Parallelströmung (für den Wasserstrom), einem Dipol (für die Laterne) und einer Senke (für den Abfluss).

$$F(z) = u_\infty z + \frac{M}{2\pi(z+a)} - \frac{E}{2\pi} \ln(z)$$

$$\Rightarrow F(z) = u_\infty(x+iy) + \frac{M((x+a)-iy)}{2\pi((x+a)^2+y^2)} - \frac{E}{2\pi} \ln re^{i\varphi}$$

$$F(z) = \Phi + i\Psi \quad \text{mit} \quad z = re^{i\varphi} \quad \text{und} \quad r = \sqrt{x^2+y^2} \quad \text{und} \quad \varphi = \arctan(y/x)$$

$$\Rightarrow \Phi = u_\infty x + \frac{M(x+a)}{2\pi((x+a)^2+y^2)} - \frac{E}{2\pi} \ln \sqrt{x^2+y^2}$$

$$\Rightarrow \Psi = u_\infty y - \frac{My}{2\pi((x+a)^2+y^2)} - \frac{E}{2\pi} \arctan(y/x)$$

- b) Mit  $u = \partial\Phi/\partial x$  (bzw.  $= \partial\Psi/\partial y$ ) und  $v = \partial\Phi/\partial y$  (bzw.  $= -\partial\Psi/\partial x$ ) oder mit  $dF/dz = \bar{w} = u - iv$

$$u(x, y) = \frac{\partial\Phi}{\partial x} = \dots = u_\infty + \frac{M}{2\pi} \frac{y^2 - (x+a)^2}{((x+a)^2+y^2)^2} - \frac{E}{2\pi} \frac{x}{x^2+y^2}$$

$$v(x, y) = \frac{\partial\Phi}{\partial y} = \dots = -\frac{M}{2\pi} \frac{2(x+a)y}{((x+a)^2+y^2)^2} - \frac{E}{2\pi} \frac{y}{x^2+y^2}$$

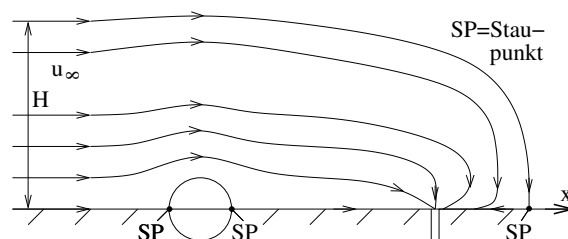
- c) Nur Kreiszyklinderumströmung: Parallelströmung und Dipol;  
Radius  $R$  bedeutet Staupunkt bei  $(x', y') = (R, 0)$

$$u(x', y') = u_\infty + \frac{M}{2\pi} \frac{y'^2 - x'^2}{(x'^2 + y'^2)^2} \Rightarrow u(R, 0) = u_\infty - \frac{M}{2\pi} \frac{R^2}{R^4}$$

$$\Rightarrow 0 = u_\infty - \frac{M}{2\pi} \frac{1}{R^2} \Rightarrow M = 2\pi R^2 u_\infty$$

$$\text{Konti: } E = 2Hu_\infty$$

- d) Stromlinienbild



- e) Staupunkt(e)  $(x_S, y_S)$  bei  $u = 0$  und  $v = 0$

$$E = 2Hu_\infty \quad \text{und} \quad M = 0$$

mit b)  $\Rightarrow v = 0 \Rightarrow y_S = 0$

mit b)  $\Rightarrow u = 0 \Rightarrow u_\infty - \frac{E}{2\pi} \frac{x_S}{x_S^2} = 0 \Rightarrow x_S = \frac{H}{\pi}$

## 7. Aufgabe (11 Punkte)

a) Randbedingungen:

$$1. \text{ R.B.: } y/\delta = 0 : u/u_\infty = 0,2 \quad (1)$$

$$2. \text{ R.B.: } y/\delta = 1 : u/u_\infty = 1 \quad (2)$$

$$3. \text{ R.B.: } y/\delta = 0 : \partial^2 u / \partial y^2 = 0 \quad (3)$$

$$4. \text{ R.B.: } y/\delta = 1 : \partial u / \partial y = 0 \quad (4)$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} 0,2 & = & a_0 \\ 1 & = & a_0 + a_1 + a_2 + a_3 \\ 0 & = & 2a_2 \\ 0 & = & a_1 + 2a_2 + 3a_3 \end{vmatrix}$$

$$\dots \Rightarrow \begin{vmatrix} a_0 & = & 0,2 \\ a_1 & = & 1,2 \\ a_2 & = & 0 \\ a_3 & = & -0,4 \end{vmatrix}$$

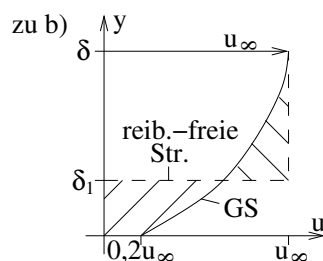
$$\Rightarrow \frac{u}{u_\infty} = 0,2 + 1,2 \frac{y}{\delta} - 0,4 \left( \frac{y}{\delta} \right)^3$$

b)

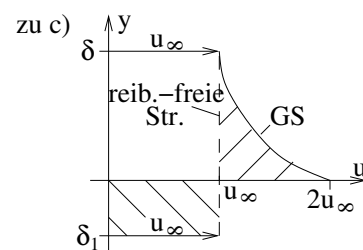
$$\delta_1 := \delta \int_0^1 \left( 1 - \frac{u}{u_\delta} \right) d\left( \frac{y}{\delta} \right)$$

$$\Rightarrow \frac{\delta_1}{\delta} = \left[ 0,8 \frac{y}{\delta} - \frac{1,2}{2} \left( \frac{y}{\delta} \right)^2 + \frac{0,4}{4} \left( \frac{y}{\delta} \right)^4 \right]_0^1$$

$$\Rightarrow \frac{\delta_1}{\delta} = 0,3$$



schrattierte  
Bereiche  
sind jeweils  
gleich gross



c)  $\delta_1/\delta$  wird kleiner, hier sogar negativ

d) Mit dieser Impulsgleichung kann der Fall A nicht analysiert werden, da im Fall A der Mittelwert  $\bar{u}$  zeitabhängig ist, aber der Term  $\partial \bar{u} / \partial t$  nicht in der Gleichung berücksichtigt wird.



## 8. Aufgabe (12 Punkte)

a)

$$\begin{aligned}
 A_1 \rho_1 u_1 &= A_2 \rho_2 u_2 \quad (\text{Konti}) \Rightarrow \frac{A_2}{A_1} = \frac{\rho_1 u_1}{\rho_2 u_2} \\
 \text{mit } \frac{u_1}{u_2} &= \frac{u_1}{\sqrt{\gamma R T_1}} \frac{\sqrt{\gamma R T_2}}{u_2} \sqrt{\frac{T_1}{T_2}} = \frac{M_1}{M_2} \left( \frac{T_1}{T_2} \right)^{\frac{1}{2}} \quad \text{und} \quad \frac{\rho_1}{\rho_2} = \left( \frac{T_1}{T_2} \right)^{\frac{1}{\gamma-1}} \quad (\text{Hinweis}) \\
 \Rightarrow \frac{A_2}{A_1} &= \frac{M_1}{M_2} \left( \frac{T_1}{T_2} \right)^{\frac{1}{2} + \frac{1}{\gamma-1}} \quad \text{mit } \frac{T_1}{T_0} \frac{T_0}{T_2} \quad \text{aus Hinweis} \\
 \Rightarrow \frac{A_2}{A_1} &= \frac{M_1}{M_2} \left( \frac{1 + \frac{\gamma-1}{2} M_2^2}{1 + \frac{\gamma-1}{2} M_1^2} \right)^{\frac{\gamma+1}{2(\gamma-1)}} \Rightarrow \frac{A_2}{A_1} = 0,1694
 \end{aligned}$$

b) Ruhedruck  $p_0$

$$\begin{aligned}
 \frac{p_0}{p_1} &= \left( \frac{T_0}{T_1} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} \Rightarrow p_0 = \rho_1 R T_1 \left( \frac{T_0}{T_1} \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} \quad \text{mit Annahme id. Gas: } p_1 = \rho_1 R T_1 \\
 \Rightarrow p_0 &= \rho_1 R T_1 \left( 1 + \frac{\gamma-1}{2} M_1^2 \right)^{\frac{\gamma}{\gamma-1}} \Rightarrow p_0 = 2,733 \cdot 10^5 \frac{\text{N}}{\text{m}^2}
 \end{aligned}$$

Massenstrom  $\dot{m}$

$$\dot{m} = A_1 \rho_1 u_1 \Rightarrow \dot{m} = A_1 \rho_1 M_1 \sqrt{\gamma R T_1} \Rightarrow \dot{m} = 23,29 \frac{\text{kg}}{\text{s}}$$

c)

$$\begin{aligned}
 \frac{\rho_4}{\rho_3} &= \frac{(\gamma+1)M_3^2}{(\gamma-1)M_3^2+2} \quad (\text{Hinweis}) \Rightarrow \frac{\rho_4}{\rho_3} \frac{(\gamma-1)}{(\gamma+1)} M_3^2 + \frac{\rho_4}{\rho_3} \frac{2}{(\gamma+1)} = M_3^2 \\
 \Rightarrow M_3^2 &= \frac{\rho_4}{\rho_3} \frac{2}{(\gamma+1)} \frac{1}{1 - \frac{(\gamma-1)}{(\gamma+1)} \frac{\rho_4}{\rho_3}} \Rightarrow M_3 = 4,05
 \end{aligned}$$

Konti über den Stoß

$$\begin{aligned}
 \rho_3 u_3 &= \rho_4 u_4 \Rightarrow \frac{\rho_4}{\rho_3} = \frac{u_3}{u_4} \Rightarrow \frac{\rho_4}{\rho_3} = \frac{u_3^2}{u_3 u_4} \Rightarrow \frac{\rho_4}{\rho_3} = \frac{u_3^2}{c^{*2}} \quad (\text{Hinweis}) \\
 \Rightarrow \frac{\rho_4}{\rho_3} &= M_3^{*2} \Rightarrow M_3^* = 2,145 \quad \text{analog} \quad \frac{\rho_3}{\rho_4} = M_4^{*2} \Rightarrow M_4^* = 0,466 \\
 M_4^2 &= \frac{c_4^{*2}}{c_4^2} M_4^{*2} \Rightarrow M_4^2 = \frac{T_4^* T_0}{T_0 T_4} M_4^{*2} \Rightarrow M_4^2 = \frac{2}{\gamma+1} \left( 1 + \frac{\gamma-1}{2} M_4^{*2} \right) M_4^{*2} \\
 \Rightarrow M_4^2 &\left( 1 - \frac{\gamma-1}{\gamma+1} M_4^{*2} \right) = \frac{2 M_4^{*2}}{\gamma+1} \Rightarrow M_4 = M_4^* \sqrt{\frac{2}{(\gamma+1) - (\gamma-1) M_4^{*2}}} \\
 \Rightarrow M_4 &= 0,433
 \end{aligned}$$