

## Musterlösung zur Klausur Strömungslehre

Die aufgeführten *Bemerkungen* dienen nur der zusätzlichen Erklärung.

### 1. Aufgabe (11 Punkte)

a) Hydrostatisches Grundgesetz:

$$dp = g\rho(z)dz \Rightarrow p(z) = g\left(\rho_0 z + \frac{C}{2}z^2\right) + \text{const}$$

$$\text{mit RB: } p(0) = p_a \Rightarrow p(z) = p_a + g\left(\rho_0 z + \frac{C}{2}z^2\right)$$

b)

$$W = \int_{h+l/2}^{l/2} -F dz \quad \text{mit } l \ll h \quad \text{Grenzen: } \int_h^0 ; \quad F = F_G - F_A$$

$$\Rightarrow W = \int_h^0 \left(-F_G + (\rho_0 + Cz)l^3 g\right) dz$$

$$\Rightarrow W = \left(F_G - \rho_0 g l^3\right) h - \frac{C}{2} g l^3 h^2$$

c)

$$F_G = F_A \Rightarrow \rho_T V_T g = \rho(z_T)(V_T + V_W)g$$

$$\Rightarrow \rho(z_T) = \frac{\rho_T V_T}{V_T + V_W} \Rightarrow \rho_0 + C z_T = \frac{\rho_T V_T}{V_T + V_W}$$

$$\Rightarrow z_T = \frac{\rho_T V_T}{C(V_T + V_W)} - \frac{\rho_0}{C}$$

d) isotherm  $\rightarrow pV = \text{const}$

$$p(z_T)V_W = p(z_{\min})2V_W$$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} \left( \rho_0 g z_T + \frac{C}{2} g z_T^2 + p_a \right) = \rho_0 g z_{\min} + \frac{C}{2} g z_{\min}^2 + p_a$$

$$\Rightarrow z_{\min}^2 + \frac{2\rho_0}{C} z_{\min} + \left(\frac{\rho_0}{C}\right)^2 = \left(\frac{\rho_0}{C}\right)^2 + \underbrace{\frac{z_T^2}{2} + \frac{\rho_0 z_T}{C} - \frac{p_a}{gC}}_K$$

$$\Rightarrow z_{\min} = -\frac{\rho_0}{C} + \sqrt{\left(\frac{\rho_0}{C}\right)^2 + K}$$

$$\left[ z_{\min} = -\frac{\rho_0}{C} - \sqrt{\left(\frac{\rho_0}{C}\right)^2 + K} \quad \text{sinnlos, da } z \geq 0 \right]$$

## 2. Aufgabe (15 Punkte)

a) *Bemerkungen: Bei Einbauten ist  $\zeta$  mit der Eintrittsgeschwindigkeit definiert.*

Bernoulli von C nach D:

$$p_C + \frac{\rho}{2}v_C^2 + \rho g \frac{h}{4} = p_D + \frac{\rho}{2}v_D^2 + \frac{\rho}{2}v_C^2\zeta \quad \text{mit } v_D = 2v_C \text{ aus Konti}$$

$$\Rightarrow \underbrace{(p_C - p_D)}_{=\rho g h 7/4} + \rho g \frac{h}{4} = -\frac{\rho}{2}v_C^2 + \frac{\rho}{2}v_C^2 2^2 + \frac{\rho}{2}v_C^2\zeta$$

$$\Rightarrow 2\rho g h = \frac{\rho}{2}v_C^2(3 + \zeta) \Rightarrow v_C = \sqrt{\frac{4gh}{3 + \zeta}}$$

b) *Bedingung:  $p_F = p_i = p_a (= p_A)$  und  $\omega h = v_F$ !*

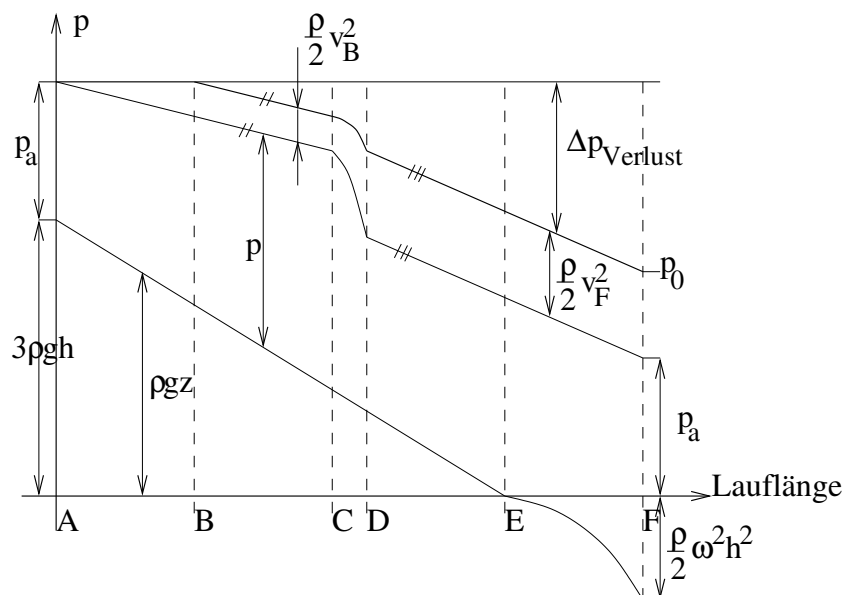
Bernoulli von A nach F:

$$p_A + 3\rho g h = p_F + \frac{\rho}{2}v_F^2 - \frac{\rho}{2}\omega^2 h^2 + \frac{\rho}{2}v_B^2 \left( \frac{\lambda_1 h}{d\sqrt{2}} + \zeta \right) + \frac{\rho}{2}v_F^2 \lambda_2 \frac{2h}{d}$$

$$\Rightarrow 3\rho g h = \frac{\rho}{2}v_F^2 \underbrace{\left( \frac{\lambda_1 h}{4d\sqrt{2}} + \frac{\zeta}{4} + \frac{\lambda_2 2h}{d} \right)}_K \quad \text{mit } v_B = v_F/2 \text{ aus Konti}$$

$$\Rightarrow v_F = \sqrt{\frac{6gh}{K}} \Rightarrow \omega = \sqrt{\frac{6g}{hK}}$$

c)



d) Bedingung:  $p_F = p_a + 3\rho gh$   
 „instationärer“ Bernoulli von A nach F:

$$p_A + 3\rho gh = p_F + \frac{\rho}{2}v_F^2 + \rho \int_A^F \frac{\partial v}{\partial t} ds \quad \text{mit } \partial v_B = \partial v_F/2 \text{ aus Konti}$$

$$\Rightarrow 0 = v_F^2 + \int_A^C \frac{\partial v_F}{\partial t} ds + \underbrace{2 \int_C^D \frac{\partial v(s)}{\partial t} ds}_{\text{zu vernachlässigen}} + 2 \int_D^F \frac{\partial v_F}{\partial t} ds$$

$$\Rightarrow 0 = v_F^2 + \underbrace{\left( \frac{d\sqrt{2}}{\sqrt{2}} + h \right)}_{\approx 0, \text{ da } d \ll h} \frac{dv_F}{dt} + 4h \frac{dv_F}{dt} \quad (1)$$

$$Q = A \int_{t=0}^{t_{0.01v_0}} v_F dt \quad \text{mit } A = \pi d^2/4$$

$$\Rightarrow Q = A \int_{v_0}^{0.01v_0} v_F \frac{dt}{dv_F} dv_F = -5hA \int_{v_0}^{0.01v_0} \frac{dv_F}{v_F} \quad \text{mit (1)}$$

$$\Rightarrow Q = -\frac{5\pi d^2 h}{4} \ln \left( \frac{0.01v_0}{v_0} \right) = \frac{5}{4} \pi d^2 h \ln 100$$

### 3. Aufgabe (13 Punkte)

*Bemerkungen: Die Betragsstriche wurden nur verwendet, um etwaige Irritationen mit den Vorzeichen/Richtungen der Geschwindigkeiten auszuschließen.*

a)

$$\begin{aligned}\dot{m}_W &= \rho_W B T |v_{1r}| \\ \dot{m}_E &= \rho_E H T u\end{aligned}$$

b) Impulsbilanz  
in  $x'$ -Richtung:

$$F_{x'} = -\dot{m}_W |v_{1r}| - \dot{m}_3 |v_{3r}| \cos \beta - \dot{m}_2 |v_{2r}| \cos \alpha + \dot{m}_E u \cos \alpha$$

in  $y'$ -Richtung:

$$F_{y'} = \dot{m}_3 |v_{3r}| \sin \beta - \dot{m}_2 |v_{2r}| \sin \alpha + \dot{m}_E u \sin \alpha$$

c) zusätzlich zu den beiden Impulsgleichungen aus b)

$$\begin{aligned}\dot{m}_W + \dot{m}_E &= \dot{m}_2 + \dot{m}_3 \\ \Rightarrow \quad & 3 \text{ Gleichungen für 3 Unbekannte } (\dot{m}_2, \dot{m}_3, \beta)\end{aligned}$$

d) *Bemerkungen: Das vorher „einströmende“ Erdreich bewegt sich in diesem System mit einer Geschwindigkeit von  $u_E = 0$ ; deshalb taucht  $\dot{m}_E$  nur noch implizit in  $\dot{m}_2$  und  $\dot{m}_3$  auf.*

mit  $\alpha = 0$  und  $\beta < 90^\circ$

$$\begin{aligned}v_{1absx} &= |v_{1r}| + u, & v_{1absy} &= 0 \\ v_{2absx} &= -|v_{2r}| + u, & v_{2absy} &= 0 \\ v_{3absx} &= -|v_{3r}| \cos \beta + u, & v_{3absy} &= |v_{3r}| \sin \beta\end{aligned}$$

Impulsbilanz  
in  $x$ -Richtung:

$$F_x = -v_{1absx} \dot{m}_W + v_{2absx} \dot{m}_2 + v_{3absx} \dot{m}_3$$

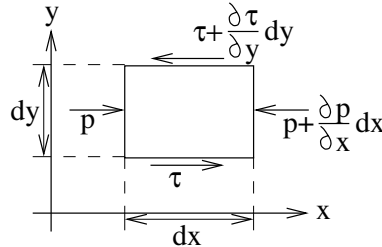
in  $y$ -Richtung:

$$F_y = v_{3absy} \dot{m}_3$$

*Bemerkungen: Für  $u < |v_{2r}|$  und  $u < |v_{3r}| \cos \beta$  sind alle Terme der Impulsbilanz in  $x$ -Richtung negativ.*

#### 4. Aufgabe (9 Punkte für a) und b))

a) Kräftegleichgewicht in  $x$ -Richtung:



$$p dy - \left( p + \frac{\partial p}{\partial x} dx \right) dy + \tau dx - \left( \tau + \frac{\partial \tau}{\partial y} dy \right) dx = 0 \Rightarrow -\frac{\partial p}{\partial x} - \frac{\partial \tau}{\partial y} = 0$$

mit  $\tau = -\eta \frac{du}{dy}$  und aus  $p(x, y)$ :  $\frac{\partial p}{\partial x} = -\frac{p_a}{L} \left( 1 + \frac{2ky}{H} \right)$

$$\Rightarrow d\tau = \left( \frac{2p_a}{L} \left( 1 + k \frac{y}{H} \right) - \frac{p_a}{L} \right) dy$$

$$\Rightarrow \tau = \frac{p_a H}{L} \left( C_1 + \frac{y}{H} + k \frac{y^2}{H^2} \right) \quad (1)$$

$$\Rightarrow du = -\frac{\tau}{\eta} dy = \left( -\frac{p_a H}{\eta L} \left( C_1 + \frac{y}{H} + k \frac{y^2}{H^2} \right) \right) dy$$

$$\Rightarrow u = -\frac{p_a H^2}{\eta L} \left( C_1 \frac{y}{H} + \frac{y^2}{2H^2} + k \frac{y^3}{3H^3} \right) + C_2$$

mit RB1:  $u(0) = 0 \Rightarrow C_2 = 0$

mit RB2:  $u(H) = 0 \Rightarrow 0 = -\frac{p_a H^2}{\eta L} \left( \frac{1}{2} + \frac{k}{3} + C_1 \right) \Rightarrow C_1 = -\frac{1}{2} - \frac{k}{3}$

$$\Rightarrow u(y) = \frac{p_a H^2}{\eta L} \left[ \left( \frac{1}{2} + \frac{k}{3} \right) \left( \frac{y}{H} \right) - \frac{1}{2} \left( \frac{y}{H} \right)^2 - \frac{k}{3} \left( \frac{y}{H} \right)^3 \right]$$

b) aus (1) mit  $\tau = 0$ :

$$0 = \frac{p_a H}{L} \left( -\frac{1}{2} - \frac{k}{3} + \left( \frac{y}{H} \right) + \left( k \frac{y}{H} \right)^2 \right)$$

$$\Rightarrow \left( \frac{y}{H} \right)^2 + \frac{1}{k} \left( \frac{y}{H} \right) + \frac{1}{4k^2} = \frac{1}{4k^2} + \frac{1}{2k} + \frac{1}{3}$$

$$\Rightarrow \left( \frac{y}{H} \right) = -\frac{1}{2k} + \sqrt{\frac{1}{4k^2} + \frac{1}{2k} + \frac{1}{3}}$$

$$\left[ \left( \frac{y}{H} \right) = -\frac{1}{2k} - \sqrt{\frac{1}{4k^2} + \frac{1}{2k} + \frac{1}{3}} \quad \text{sinnlos, da } (y/H) \geq 0 \right]$$

für  $k = 0.2 \Rightarrow \frac{y}{H} = 0.514$

c) **Teilaufgabe c) kam nur in der Kombi-Klausur Wärmeübertragung/Strömungslehre vor (3 Punkte)**

$u_{max}$  liegt an der Stelle, an der auch  $\tau = 0$  ist:

$$u_{max} = u\left(\frac{y}{H} = 0.514\right)$$

$$u_{max} = \frac{p_a H^2}{\eta L} \left( \left( \frac{1}{2} + \frac{0.2}{3} \right) 0.514 - \frac{1}{2} 0.514^2 - \frac{0.2}{3} 0.514^3 \right)$$

$$u_{max} = 0.15 \frac{p_a H^2}{\eta L}$$

## 5. Aufgabe (11 Punkte)

a) Die Reynoldszahl  $Re := \rho u l / \eta$  beschreibt das Verhältnis von Trägheits- zu Reibungskräften.

b) 5 Einflußgrößen ( $W, u_\infty, \eta, \rho, D$ ), 3 Grunddimensionen (kg, m, s)  $\Rightarrow$  2 Kennzahlen

$$K_1 = W u_\infty^{\beta_1} \rho^{\gamma_1} D^{\delta_1}$$

$$1 = \left( \frac{\text{kg m}}{\text{s}^2} \right) \left( \frac{\text{m}}{\text{s}} \right)^{\beta_1} \left( \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \right)^{\gamma_1} (\text{m})^{\delta_1}$$

$$\text{kg} : 0 = 1 + \gamma_1 \Rightarrow \gamma_1 = -1$$

$$\text{s} : 0 = -2 - \beta_1 \Rightarrow \beta_1 = -2$$

$$\text{m} : 0 = 1 + \beta_1 - 3\gamma_1 + \delta_1 \Rightarrow \delta_1 = -2$$

$$\Rightarrow K_1 = \frac{W}{\rho u_\infty^2 D^2} \quad [= c_w]$$

$$K_2 = \eta u_\infty^{\beta_2} \rho^{\gamma_2} D^{\delta_2}$$

$$1 = \left( \frac{\text{kg}}{\text{m s}} \right) \left( \frac{\text{m}}{\text{s}} \right)^{\beta_2} \left( \frac{\text{kg}}{\text{m}^3} \right)^{\gamma_2} (\text{m})^{\delta_2}$$

$$\text{kg} : 0 = 1 + \gamma_2 \Rightarrow \gamma_2 = -1$$

$$\text{s} : 0 = -1 - \beta_2 \Rightarrow \beta_2 = -1$$

$$\text{m} : 0 = -1 + \beta_2 - 3\gamma_2 + \delta_2 \Rightarrow \delta_2 = -1$$

$$\Rightarrow K_2 = \frac{\eta}{\rho u_\infty D} \quad \left[ = \frac{1}{Re} \right]$$

c) *Bemerkungen: Reibungsfrei bedeutet  $\eta = 0$  und generell auch  $\lambda = 0$  (es sei denn, es wird gesondert erwähnt), da Reibung und Wärmeleitung auf denselben molekularen Effekten beruhen.*

Masse (Konti):

$$\frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} = 0 \quad \text{mit } \rho = \text{const} \quad (\text{inkompressibel})$$

y-Impuls:

$$\frac{\partial(\rho v)}{\partial t} + \frac{\partial(\rho u v)}{\partial x} + \frac{\partial(\rho v^2)}{\partial y} + \frac{\partial p}{\partial y} = 0 \quad \text{mit } \lambda, \eta = 0$$

$$\Rightarrow \frac{\partial v}{\partial t} + \frac{\partial(uv)}{\partial x} + \frac{\partial(v^2)}{\partial y} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} = 0 \quad \text{mit } \rho = \text{const}$$

$$\Rightarrow \frac{\partial v}{\partial t} + u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + \underbrace{v \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right)}_{=0 \text{ (Konti)}} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} = 0$$

Energie:

$$\begin{aligned}
 & \frac{\partial(\rho E)}{\partial t} + \frac{\partial(\rho u E)}{\partial x} + \frac{\partial(u p)}{\partial x} + \frac{\partial(\rho v E)}{\partial y} + \frac{\partial(v p)}{\partial y} = 0 \quad \text{mit } \lambda, \eta = 0 \\
 \Rightarrow & \quad \frac{\partial E}{\partial t} + \frac{\partial(u E)}{\partial x} + \frac{\partial(v E)}{\partial y} + \frac{u}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \frac{v}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} + \underbrace{\frac{p}{\rho} \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right)}_{=0 \text{ (Konti)}} = 0 \quad \text{mit } \rho = \text{const} \\
 \Rightarrow & \quad \frac{\partial E}{\partial t} + u \frac{\partial E}{\partial x} + v \frac{\partial E}{\partial y} + \frac{u}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + \frac{v}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} + \underbrace{E \left( \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} \right)}_{=0 \text{ (Konti)}} = 0
 \end{aligned}$$



## 6. Aufgabe (14 Punkte)

- a) Die Stromlinie verläuft immer tangential zum Geschwindigkeitsvektor. (oder: Die Stromlinie zeigt immer in Richtung des Geschwindigkeitsvektors. o. ä.)
- b) Strom- und Äquipotentiallinien stehen senkrecht aufeinander.
- c) *Bemerkungen: Ein rotierender, angeströmter Kreiszylinder wird durch eine Parallelströmung, einen Dipol und einen Potentialwirbel dargestellt. Durch die ebene Wand, die in der Potentialtheorie eine Stromlinie darstellt, werden der Dipol und der Potentialwirbel gespiegelt, wobei dieser Potentialwirbel in entgegengesetzter Richtung zum ersteren drehen muß.*

$$F(z) = u_{\infty} z + \underbrace{\frac{M}{2\pi(z-ih)} - \frac{i\Gamma}{2\pi} \ln(z-ih)}_{\text{Anteil über der Wand}} + \underbrace{\frac{M}{2\pi(z+ih)} + \frac{i\Gamma}{2\pi} \ln(z+ih)}_{\text{gespiegelter Anteil}}$$

d)

$$z = (x + iy) = r e^{i\theta} \quad \text{mit} \quad r = \sqrt{x^2 + y^2} \quad \text{und} \quad \theta = \arctan \frac{y}{x}$$

$$y_+ = y + h, \quad r_+ = \sqrt{x^2 + y_+^2}, \quad \theta_+ = \arctan \frac{y_+}{x}$$

$$y_- = y - h, \quad r_- = \sqrt{x^2 + y_-^2}, \quad \theta_- = \arctan \frac{y_-}{x}$$

$$F(z) = \Phi + i\Psi$$

$$F(z) = u_{\infty} x + i u_{\infty} y + \frac{M(x - iy_+)}{2\pi(x + iy_+)(x - iy_+)} + \frac{M(x - iy_-)}{2\pi(x + iy_-)(x - iy_-)} - \frac{i\Gamma}{2\pi} (\ln r_- + i\theta_- - \ln r_+ - i\theta_+)$$

$$\Rightarrow F(z) = \underbrace{u_{\infty} x + \frac{Mx}{2\pi(x^2 + y_+^2)} + \frac{Mx}{2\pi(x^2 + y_-^2)} + \frac{\Gamma}{2\pi} \left( \arctan \frac{y_-}{x} - \arctan \frac{y_+}{x} \right)}_{\Phi} + i \underbrace{\left( u_{\infty} y - \frac{My_+}{2\pi(x^2 + y_+^2)} - \frac{My_-}{2\pi(x^2 + y_-^2)} - \frac{\Gamma}{2\pi} \ln \left( \sqrt{\frac{x^2 + y_-^2}{x^2 + y_+^2}} \right) \right)}_{\Psi}$$

e)  $h = 0!$

$$\begin{aligned}
 F(z) &= u_{\infty} z + \frac{2M}{2\pi} \frac{1}{z} \\
 \overline{w} = u - iv &= \frac{dF}{dz} \\
 \frac{dF}{dz} &= u_{\infty} - \frac{M}{\pi} \frac{1}{z^2} \\
 \Rightarrow \quad \overline{w} &= \underbrace{u_{\infty} - \frac{M}{\pi} \frac{(x^2 - y^2)}{((x^2 - y^2)^2 + 4x^2 y^2)}}_u + i \underbrace{\frac{M}{\pi} \frac{2xy}{((x^2 - y^2)^2 + 4x^2 y^2)}}_{-v}
 \end{aligned}$$

Staupunkt bedeutet  $u = 0$  und  $v = 0$

$$v = 0 \quad \Rightarrow \quad xy = 0 \quad \Rightarrow \quad x = 0 \vee y = 0 \quad (\text{bei } x = 0 \wedge y = 0 \text{ liegt Singularitat})$$

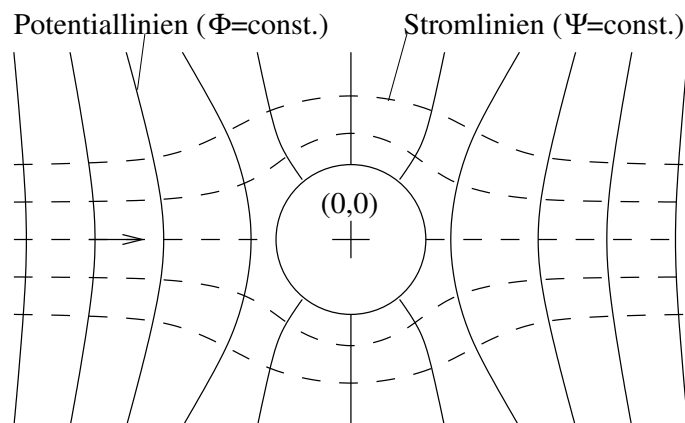
$$u = 0 \quad \Rightarrow \quad u_{\infty} \pi ((x^2 - y^2)^2 + \underbrace{4x^2 y^2}_{=0}) = M(x^2 - y^2)$$

$$\Rightarrow \quad x^2 - y^2 = \frac{M}{u_{\infty} \pi}$$

$$1.) \quad x = 0 \quad \Rightarrow \quad y = \pm i \sqrt{\frac{M}{u_{\infty} \pi}} \quad \text{geht nicht, da } y \in \Re !$$

$$2.) \quad y = 0 \quad \Rightarrow \quad x = \pm \sqrt{\frac{M}{u_{\infty} \pi}} \quad \Rightarrow \quad 2 \text{ Staupunkte!}$$

f) beachte b)



## 7. Aufgabe (13 Punkte)

a) Grenzschicht bedeutet  $Re \gg 1$  und Wandbindung bedeutet  $u = 0, v = 0$ :

$$\Rightarrow \frac{\partial p}{\partial x} = \frac{\partial^2 u}{\partial y^2} \quad \text{Wandbindungsgl. ist dimensionslos!}$$

b)

$$\text{RB: } \frac{y}{\delta} = 0 \Rightarrow \frac{u}{u_a} = 0 \quad \text{ist durch den Ansatz erfüllt}$$

$$\eta \frac{u_a}{\delta^2} \frac{\partial^2 (u/u_a)}{\partial (y/\delta)^2} \bigg|_{y/\delta=0} = \frac{\partial p}{\partial x} \quad (1) \quad \text{Wandbindungsgl. ist dimensionsbehaftet!}$$

$$\frac{dp}{dx} = -\rho u \frac{du_a}{dx} \quad (2) \quad \text{diff. Bernoulli} \quad \text{mit} \quad \frac{du_a}{dx} = \frac{u_\infty}{2L} \cos \frac{x}{L}$$

$$\text{aus (1) und (2)} \Rightarrow 2a_2 = -\frac{\delta^2}{\nu} \frac{du_a}{dx} \Rightarrow a_2 = -\frac{u_\infty \delta^2(x) \cos(x/L)}{4\nu L}$$

$$\text{RB'en: } \frac{y}{\delta} = 1 : \quad \frac{u}{u_a} = 1, \quad \frac{\partial(u/u_a)}{\partial(y/\delta)} = 0, \quad \frac{\partial^2(u/u_a)}{\partial(y/\delta)^2} = 0$$

$$\Rightarrow \begin{vmatrix} -\frac{u_\infty \delta^2(x) \cos(x/L)}{4\nu L} & = & a_2 \\ 1 & = & a_1 + a_2 + a_3 + a_4 \\ 0 & = & a_1 + 2a_2 + 3a_3 + 4a_4 \\ 0 & = & 2a_2 + 6a_3 + 12a_4 \end{vmatrix}$$

$$\dots \Rightarrow \begin{vmatrix} a_1 & = & 2 + \frac{u_\infty \delta^2(x) \cos(x/L)}{12\nu L} \\ a_2 & = & -\frac{u_\infty \delta^2(x) \cos(x/L)}{12\nu L} \\ a_3 & = & -2 + \frac{u_\infty \delta^2(x) \cos(x/L)}{4\nu L} \\ a_4 & = & 1 - \frac{u_\infty \delta^2(x) \cos(x/L)}{12\nu L} \end{vmatrix}$$

c)

$$\delta_2 := \delta \int_0^1 \frac{u}{u_\delta} \left(1 - \frac{u}{u_\delta}\right) d\left(\frac{y}{\delta}\right)$$

d)

$$\delta_1 = \delta \int_0^1 \left(1 - \frac{u}{u_\delta}\right) d\left(\frac{y}{\delta}\right) \quad \text{mit} \quad \cos(\pi/2) = 0$$

$$\Rightarrow \delta_1 = \delta \int_0^1 \left(1 - \left(2\left(\frac{y}{\delta}\right) - 2\left(\frac{y}{\delta}\right)^3 + \left(\frac{y}{\delta}\right)^4\right)\right) d\left(\frac{y}{\delta}\right)$$

$$\Rightarrow \delta_1 = \delta \left(\frac{\pi L}{2}\right) \left(1 - \left(1 - \frac{1}{2} + \frac{1}{5}\right)\right) = \frac{3}{10} \delta \left(\frac{\pi L}{2}\right)$$

8. Aufgabe (13 Punkte)

a)

$$u = 252 \frac{\text{km}}{\text{h}} = 70 \frac{\text{m}}{\text{s}} ; \quad a = \sqrt{\gamma R T_L} \approx 340 \frac{\text{m}}{\text{s}}$$
$$\Rightarrow \quad Ma = \frac{u}{a} = 0.206 \quad \Rightarrow \quad \text{bei } Ma < 0.3 \text{ kann noch inkompr. gerechnet werden!}$$

b) *Bemerkungen:  $\sigma$  wird durch senkrechten Verdichtungsstoß ( $90^\circ$ ) und Mach'sche Linie (die sich aus  $\alpha = \arcsin 1/Ma$ ) ergibt) begrenzt!*

$$90^\circ \geq \sigma \geq 30^\circ \quad \text{auch aus } \sigma - \beta - \text{Diagramm abzulesen}$$

c) *Bemerkungen: Die Ruhetemperatur bleibt auch über einen Stoß konstant!*

$$\left( \frac{p_{01}}{p_1} \right)^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} = 1 + \frac{\gamma-1}{2} Ma_1^2 \quad \Rightarrow \quad Ma_1 = 3.208$$

$$u_1 = Ma_1 a_1 = Ma_1 \sqrt{\gamma R T_1} \quad \Rightarrow \quad T_1 = 154.8 \text{K}$$

$$T_{01} = T_1 \left( 1 + \frac{\gamma-1}{2} Ma_1^2 \right) \quad \Rightarrow \quad T_{01} = 473.4 \text{K}$$

d)

$$T_1 = T_{01} \left( 1 + \frac{\gamma-1}{2} Ma_1^2 \right)^{-1} \quad \Rightarrow \quad T_1 = 178.6 \text{K}$$

$$Ma_2 = \sqrt{\left( \frac{T_{01}}{T_1} - 1 \right) \frac{2}{\gamma-1}} \quad \Rightarrow \quad Ma_2 = 2.236$$

$$\frac{T_2}{T_1} = 1.399 \quad \text{aus Diagramm} \quad \rightarrow \quad Ma_1 \sin \sigma = 1.6 \quad \Rightarrow \quad \sigma \approx 32^\circ$$

e)

$$Ma_1 = 3, \quad \sigma = 32^\circ \quad \text{aus Diagramm} \quad \rightarrow \quad \beta \approx 15^\circ$$

f)

$$\text{Konti: } \rho u = (\rho + \Delta\rho)(u - \Delta u) \quad (1)$$

$$\Rightarrow \rho \Delta u = \Delta \rho u \quad (2)$$

$$\text{Impuls: } -\rho u^2 + (\rho + \Delta\rho)(u - \Delta u)^2 = p - (p + \Delta p)$$

$$\Rightarrow -\rho u^2 + \rho u(u - \Delta u) = -\Delta p \quad \text{mit (1)}$$

$$\Rightarrow \Delta \rho u^2 = \Delta p \quad \text{mit (2)}$$

$$\Rightarrow u^2 = \frac{\Delta p}{\Delta \rho}$$

$$\Rightarrow u^2 = \frac{dp}{d\rho} \quad \text{mit } \Delta p, \Delta \rho \text{ infinitesimal klein}$$

$$\Rightarrow (a =) u = \sqrt{\gamma \frac{p}{\rho}} \quad \text{mit Hinweis zu f)}$$