

.....  
(Name, Matr.-Nr, Unterschrift)

## Klausur Strömungslehre

15. 03. 2008

### 1. Aufgabe

a) Die Auftriebskraft eines Körpers entspricht dem Gewicht des von ihm verdrängten Fluids.  $F_A = \varrho_f g V_k$ , wobei  $F_A$  die Auftriebskraft,  $\varrho_f$  die Dichte des den Körper umgebenden Fluids,  $g$  die Erdbeschleunigung, und  $V_k$  das Volumen des Körpers bezeichnen.

b) Annahme konstanter Dichte.

c) Druckintegral:  $\vec{F} = \int_{A_K} p(z) \vec{n}_A dA$  oder  $F_A = - \int_{A_K} p(z) n_{z,A} dA$

Anteile der Flächen normal zur  $x$ - und  $y$ -Richtung heben sich gegenseitig auf. Es verbleibt

$$F_A = -F_z = bt p(z_0 + h/2) - bt p(z_0 - h/2)$$

$$\text{Allgemein: } p(z) = p_a + \int_0^z \varrho(\tilde{z}) g d\tilde{z}.$$

$$\text{Damit: } F_A = bt g \left( \varrho_0 h + \frac{k}{2} \left( (z_0 + \frac{h}{2})^2 - (z_0 - \frac{h}{2})^2 \right) \right).$$

$$F_A = bth g(\varrho_0 + z_0 k).$$

d) Mit Teil c):

$$\bar{\varrho} g V_k = V_k g(\varrho_0 + z_0 k)$$

$$\rightarrow \bar{\varrho} = \varrho_0 + z_0 k$$

## 2. Aufgabe

a) Konti:  $\dot{V}_1 = \dot{V}_2 + \dot{V}_3, \quad \rightarrow \frac{\dot{V}_2}{\dot{V}_3} = \frac{\dot{V}_1}{\dot{V}_3} - 1$

$$\rightarrow \frac{\dot{V}_2}{\dot{V}_3} = \frac{v_1 h_1 B}{\frac{d^2 \pi}{4} v_3} - 1$$

Bernoulli 1-3:  $p_a + \rho g(H + h_1) + \frac{\rho}{2} v_1^2 = p_a + \frac{\rho}{2} v_3^2 \left(1 + \lambda \frac{H}{d}\right)$

$$\rightarrow v_3 = \sqrt{\frac{2g(h_1 + H) + v_1^2}{1 + \lambda \frac{H}{d}}}$$

$$\rightarrow \frac{\dot{V}_2}{\dot{V}_3} = \frac{v_1 h_1 B}{\frac{d^2 \pi}{4}} \sqrt{\frac{1 + \lambda \frac{H}{d}}{2g(h_1 + H) + v_1^2}} - 1$$

b) Bernoulli 1-2:  $p_a + \rho g h_1 + \frac{\rho}{2} v_1^2 = p_a + \rho g h_2 + \frac{\rho}{2} v_2^2$

$$\rightarrow v_2 = \sqrt{2g(h_1 - h_2) + v_1^2} \approx v_1$$

aus a):  $\dot{V}_2 = \dot{V}_1 - \dot{V}_3$

$$\rightarrow h_2 = \frac{h_1 v_1}{v_2} - \frac{d^2 \pi}{4B} \frac{v_3}{v_2} \quad \rightarrow h_2 = h_1 - \frac{d^2 \pi}{4B} \frac{v_3}{v_1}$$

$$\rightarrow h_2 = h_1 - \frac{d^2 \pi}{4B v_1} \sqrt{\frac{2g(h_1 + H) + v_1^2}{1 + \lambda \frac{H}{d}}}$$

c) Kein Volumenstrom in 2:

$$\dot{V}_2 = 0 \rightarrow h_2 = 0, \quad k_1 \equiv \frac{d^2 \pi}{4B v_1}, \quad k_2 \equiv 1 + \lambda \frac{H}{d}$$

$$h_1^2 = \frac{k_1^2}{k_2} (2g(h_1 + H) + v_1^2) \quad \rightarrow h_1^2 = \frac{2g k_1^2}{k_2} h_1 + \frac{k_1^2}{k_2} (2gH + v_1^2)$$

$$h_{1,2} = \frac{g k_1^2}{k_2} \pm \frac{k_1^2}{k_2} \sqrt{g^2 + \frac{k_2}{k_1^2} (2gH + v_1^2)}$$

Einzigste physikalisch sinnvolle Lösung:

$$h_1 = \frac{k_1^2}{k_2} \left( g + \sqrt{g^2 + \frac{k_2}{k_1^2} (2gH + v_1^2)} \right) > 0$$

### 3. Aufgabe

a) Massenstrom:

$$\varrho u_{\infty} \pi R^2 = \Delta \dot{m} + \varrho \int_0^{2\pi} \int_0^R u_e(r, \phi) r dr d\phi$$

$$\rightarrow \Delta \dot{m} = \varrho u_{\infty} \pi R^2 - 2\pi \varrho u_{\infty} \int_0^R [(1-c)r - cr \cos(\pi r/R)] dr$$

$$\rightarrow \Delta \dot{m} = \varrho u_{\infty} \pi R^2 - 2\pi \varrho u_{\infty} \left[ (1-c) \frac{r^2}{2} - c \frac{\cos(\pi r/R)}{(\frac{\pi}{R})^2} - c \frac{r \sin(\pi r/R)}{(\frac{\pi}{R})} \right]_0^R$$

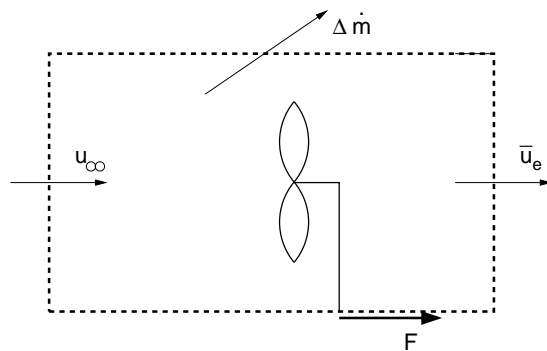
$$\rightarrow \Delta \dot{m} = \varrho u_{\infty} \pi R^2 c \left( 1 - \frac{4}{\pi^2} \right)$$

b)  $\bar{u}_e$ :

$$\Delta \dot{m} = \varrho u_{\infty} \pi R^2 - \varrho \bar{u}_e \pi R^2$$

$$\rightarrow \bar{u}_e = u_{\infty} \left( 1 - c \left( 1 - \frac{4}{\pi^2} \right) \right)$$

c) Bestimmung der Kraft:

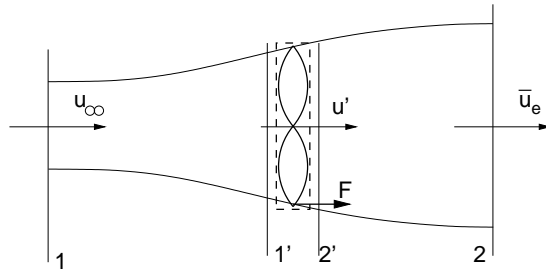


$$\Delta \dot{m} = \varrho(u_{\infty} - \bar{u}_e) \pi R^2$$

$$\text{Impulssatz: } -\varrho u_{\infty}^2 \pi R^2 + \Delta \dot{m} u_{\infty} + \varrho \bar{u}_e^2 \pi R^2 = F$$

$$F = (\bar{u}_e - u_{\infty}) \bar{u}_e \varrho \pi R^2$$

d) Bestimmung des Windraddurchmessers  $d$ :



Bernoulli 1 - 1':  $p_a + \frac{\rho}{2} u_\infty^2 = p'_1 + \frac{\rho}{2} u'^2$

Bernoulli 2 - 2':  $p'_2 + \frac{\rho}{2} u'^2 = p_a + \frac{\rho}{2} \bar{u}_e^2$

Impulssatz, KF um das Windrad herum:  $F = \pi \left( \frac{d}{2} \right)^2 (p'_2 - p'_1)$

$\rightarrow p'_2 - p'_1 = \frac{\rho}{2} (\bar{u}_e^2 - u_\infty^2)$

$\rightarrow d^2 = \frac{8(\bar{u}_e - u_\infty)\bar{u}_e R^2}{(\bar{u}_e - u_\infty)(\bar{u}_e + u_\infty)}$

$\rightarrow d = 2R \sqrt{\frac{2\bar{u}_e}{\bar{u}_e + u_\infty}}$

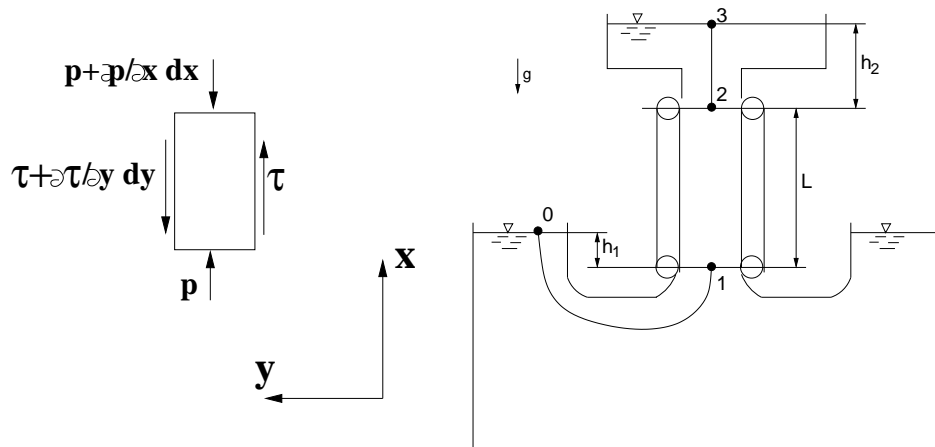
e) Mittlere Geschwindigkeit:

Konti:  $\bar{u}_e \pi R^2 = u' \pi \frac{d^2}{4}$

Mit  $d$  aus d):  $u' = \frac{\bar{u}_e + u_\infty}{2}$

#### 4. Aufgabe

a) Kräftebilanz am Volumenelement in x-Richtung:



$$\left( p - \left( p + \frac{dp}{dx} dx \right) \right) dy + \left( \tau - \left( \tau + \frac{d\tau}{dy} dy \right) \right) dx - \rho g dx dy = 0$$

$$\frac{d\tau}{dy} = -\rho g - \frac{dp}{dx}$$

$$\rightarrow \tau = - \left( \rho g + \frac{dp}{dx} \right) y + c_1$$

Bernoulli 0-1:

$$p_a + \rho g h_1 = p_1 + \frac{\rho}{2} v_1'^2 \rightarrow p_1 = p_a + \rho g h_1 - \frac{\rho}{2} v_1'^2$$

Bernoulli 2-3:

$$p_a + \rho g h_2 = p_2 + \frac{\rho}{2} v_2'^2 \rightarrow p_2 \approx p_a + \rho g h_2 - \frac{\rho}{2} v_2'^2$$

Ausgebildete Strömung:  $v_1' = v_2'$

$$\rightarrow \frac{dp}{dx} = \frac{p_2 - p_1}{L} = \frac{\rho g (h_2 - h_1)}{L}$$

$$\tau = - \left[ \rho g \left( 1 + \frac{h_2 - h_1}{L} \right) \right] y + c_1 = -\eta \frac{du}{dy}$$

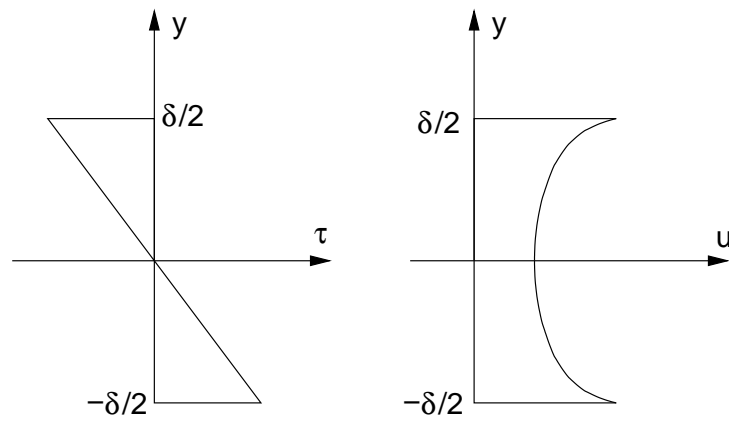
$$\rightarrow u = \frac{1}{\eta} \left[ \rho g \left( 1 + \frac{h_2 - h_1}{L} \right) \frac{y^2}{2} - c_1 y \right] + c_2$$

Randbedingungen:

$$\tau(y = 0) = 0 \quad (\text{Symmetrie}) \rightarrow c_1 = 0$$

$$u \left( y = \pm \frac{\delta}{2} \right) = v_B \rightarrow c_2 = -\frac{1}{\eta} \left[ \rho g \left( 1 + \frac{h_2 - h_1}{L} \right) \frac{\delta^2}{8} \right] + v_B$$

$$u(y) = \frac{\rho g \delta^2}{2\eta} \left( 1 + \frac{h_2 - h_1}{L} \right) \left( \frac{y^2}{\delta^2} - \frac{1}{4} \right) + v_B \quad \text{für } |y| \leq \frac{\delta}{2}$$



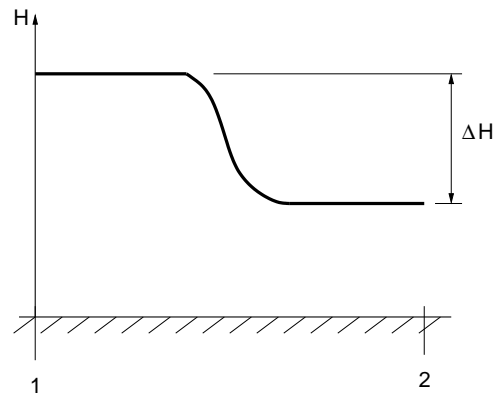
b) Antriebsleistung

$$P = F_W v_B = v_B B L \left( -\tau \left( y = \frac{\delta}{2} \right) + \tau \left( y = -\frac{\delta}{2} \right) \right) = v_B \rho g \left( 1 + \frac{h_2 - h_1}{L} \right) \delta B L$$

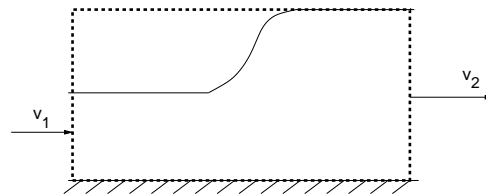
c) Qualitativ keine Änderung. Das Minimum der Parabel relativ zu  $v_B$  wird kleiner, da der Druckgradient wie die Volumenkraft entgegen der Strömung wirkt.

## 5. Aufgabe

a) Skizze des Verlustes an Energiehöhe:



b) x-Impulssatz:  $\frac{dI_x}{dt} = \sum F_x$



$$-\rho v_1^2 z_1 b + \rho v_2^2 z_2 b = b p_a (z_2 - z_1) + b \left( \int_0^{z_1} p_a + \rho g z dz - \int_0^{z_2} p_a + \rho g z dz \right)$$

$$\rightarrow \frac{1}{g} (v_2^2 z_2 - v_1^2 z_1) = \left( \frac{z_1^2}{2} - \frac{z_2^2}{2} \right)$$

Konti:  $v_1 z_1 = v_2 z_2$

$$\rightarrow \frac{1}{g} \left( \frac{v_1^2 z_1^2}{z_2} - v_1^2 z_1 \right) = \frac{1}{2} (z_1^2 - z_2^2)$$

$$\rightarrow \frac{v_1^2 z_1}{g z_2} (z_1 - z_2) = \frac{1}{2} (z_1 - z_2) (z_1 + z_2)$$

$$\rightarrow \frac{v_1^2 z_1}{g z_2} = \frac{1}{2} (z_1 + z_2)$$

$$\rightarrow z_2^2 + z_1 z_2 - 2 \frac{v_1^2 z_1}{g} = 0, \quad \text{mit } Fr = \frac{v}{\sqrt{gz}}$$

$$\rightarrow z_2^2 + z_1 z_2 - 2 Fr_1^2 z_1^2 = 0$$

$$\rightarrow z_{2,1,2} = -\frac{z_1}{2} \pm \sqrt{\frac{z_1^2}{4} + 2 Fr_1^2 z_1^2}$$

$$\text{Einzigste physikalisch sinnvolle Lösung: } z_2 = \frac{z_1}{2} \left( -1 + \sqrt{1 + 8 Fr_1^2} \right)$$

c) Energiesatz:  $z_1 + \frac{v_1^2}{2g} = z_2 + \frac{v_2^2}{2g} + \Delta H_{12}$

$$\rightarrow z_1 + \frac{v_1^2}{2g} = z_2 + \frac{v_1^2 z_1^2}{2g z_2^2} + \Delta H_{12}$$

$$\rightarrow \Delta H_{12} = z_1 \left( 1 - \frac{z_2}{z_1} + \frac{Fr_1^2}{2} \left( 1 - \left( \frac{z_1}{z_2} \right)^2 \right) \right)$$



## 6. Aufgabe

- a) Parallelströmung + Quelle in  $(x = -a, y = 0)$  + Senke in  $(x = a, y = 0)$ .

$$\phi(x, y) = u_{\infty}x + \frac{E}{2\pi} \left[ \ln [(x+a)^2 + y^2]^{\frac{1}{2}} - \ln [(x-a)^2 + y^2]^{\frac{1}{2}} \right]$$

b)  $v = 0 \rightarrow y [(x-a)^2 + y^2 - ((x+a)^2 + y^2)] = 0$

$\rightarrow$  1. Fall:  $y = 0$ , 2. Fall:  $(x-a)^2 = (x+a)^2 \rightarrow x = 0$

$u = 0 : u_{\infty} + \frac{3}{2}au_{\infty} \left[ \frac{x+a}{(x+a)^2 + y^2} - \frac{x-a}{(x-a)^2 + y^2} \right] = 0$

$x = 0 : \text{keine Lösung}$

$y = 0 : u_{\infty} + \frac{3}{2}au_{\infty} \left[ \frac{1}{x+a} - \frac{1}{x-a} \right] = 0$

$\rightarrow u_{\infty}(x^2 - a^2) - 3a^2u_{\infty} = 0$

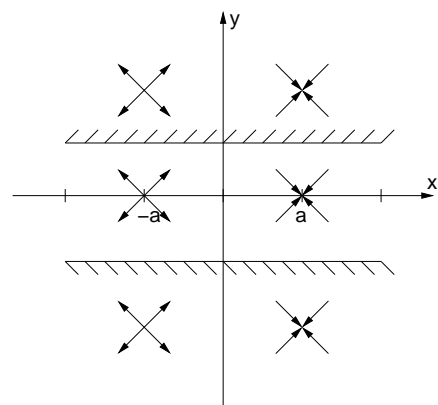
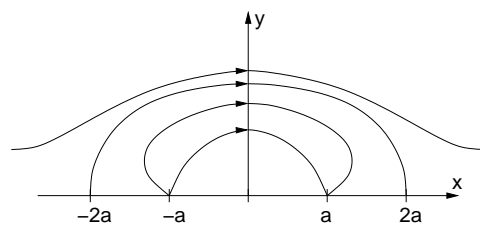
$\rightarrow x^2 = 4a^2 \rightarrow x_{1,2} = \pm 2a$

Staupunkt 1:  $(x_{St,1}, y_{St,1}) = (-2a, 0)$

Staupunkt 2:  $(x_{St,2}, y_{St,2}) = (2a, 0)$

- c) Links: Stromlinienbild der Strömung aus a).

Rechts: Kanalströmung mit 2-facher Spiegelung der Quellen und Senken an den Kanalwänden.



- d) Taylorreihenentwicklung:

$$u = \underbrace{u_{St}}_{=0} + \frac{\partial u}{\partial x}(x - x_{St}) + \frac{\partial u}{\partial y}(y - y_{St})$$

$$v = \underbrace{v_{St}}_{=0} + \frac{\partial v}{\partial x}(x - x_{St}) + \frac{\partial v}{\partial y}(y - y_{St})$$

- e) Staupunktströmung:

$$\left. \frac{\partial u}{\partial x} \right|_{St,2} = \frac{3}{2} a u_{\infty} \left[ \frac{y^2 - (x+a)^2}{((x+a)^2 + y^2)^2} - \frac{y^2 - (x-a)^2}{((x-a)^2 + y^2)^2} \right]_{St,2} = \frac{4}{3} \frac{u_{\infty}}{a}$$

$$\left. \frac{\partial u}{\partial y} \right|_{St,2} = \frac{3}{2} a u_{\infty} \left[ \frac{-2y(x+a)}{((x+a)^2 + y^2)^2} - \frac{-2y(x-a)}{((x-a)^2 + y^2)^2} \right]_{St,2} = 0$$

$$\left. \frac{\partial v}{\partial x} \right|_{St,2} = \frac{3}{2} a u_{\infty} \left[ \frac{-2y(x+a)}{((x+a)^2 + y^2)^2} - \frac{-2y(x-a)}{((x-a)^2 + y^2)^2} \right]_{St,2} = 0$$

$$\left. \frac{\partial v}{\partial y} \right|_{St,2} = \frac{3}{2} a u_{\infty} \left[ \frac{(x+a)^2 - y^2}{((x+a)^2 + y^2)^2} - \frac{(x-a)^2 - y^2}{((x-a)^2 + y^2)^2} \right]_{St,2} = -\frac{4}{3} \frac{u_{\infty}}{a}$$

Einsetzen:  $u = \frac{4}{3} \frac{u_{\infty}}{a} (x - 2a), \quad v = -\frac{4}{3} \frac{u_{\infty}}{a} y$

→ Ebene Staupunktströmung

## 7. Aufgabe

a) Konti:  $u_0 H_0 = u_a(x) H(x)$

$$\rightarrow u_a(x) = \frac{u_0 H_0}{H(x)} = \frac{u_0 H_0}{H_0 - \frac{Cx}{L}}$$

$$\frac{du_a}{dx} = \frac{u_0 H_0 C}{(H_0 - \frac{Cx}{L})^2 L}$$

Euler:  $\frac{dp}{dx} = -\rho u_a \frac{du_a}{dx}$

$$\rightarrow \frac{dp}{dx} = -\frac{\rho u_0^2 H_0^2 C}{L(H_0 - \frac{Cx}{L})^3}$$

b) Koeffizienten:

1. R.B.:  $y_1 = 0 : u(x, y_1) = 0 \rightarrow a_0(x) = 0$

2. R.B.:  $y_2 = \delta : u(x, y_2) = u_a(x) \rightarrow a_1(x) + a_2(x) = 1$

3. R.B.:  $y_3 = 0 : \eta \frac{u_a}{\delta^2} \frac{\partial^2(u/u_a)}{\partial(y/\delta)^2} \Big|_{y=0} = \frac{dp}{dx}$

$$\rightarrow \eta \frac{u_a}{\delta^2} 2a_2(x) = -\frac{\rho u_0^2 H_0^2 C}{L(H_0 - \frac{Cx}{L})^3}$$

$$\rightarrow a_2(x) = -\frac{\rho u_0 H_0 C \delta^2}{2\eta L(H_0 - \frac{Cx}{L})^2}$$

$$\rightarrow a_1(x) = 1 + \frac{\rho u_0 H_0 C \delta^2}{2\eta L(H_0 - \frac{Cx}{L})^2}$$

c) Verdrängungsdicke:

$$\frac{\delta_1(x)}{\delta(x)} = \int_0^1 \left( 1 - \frac{u(x, y)}{u_a(x)} \right) d\frac{y}{\delta} = \int_0^1 \left( 1 - a_1(x) \frac{y}{\delta} - a_2(x) \left( \frac{y}{\delta} \right)^2 \right) d\frac{y}{\delta}$$

$$\rightarrow \left[ \frac{y}{\delta} - \frac{a_1(x)}{2} \left( \frac{y}{\delta} \right)^2 - \frac{a_2(x)}{3} \left( \frac{y}{\delta} \right)^3 \right]_0^1 = 1 - \frac{a_1(x)}{2} - \frac{a_2(x)}{3}$$

d) Die Strömung kann nicht ablösen, da der Druckgradient über der gesamten Lauflänge negativ ist.

e) Der Reibungswiderstand wird vergrößert, da  $\frac{\partial \bar{u}}{\partial y}$  an der Wand in turbulenter Strömung größer ist als in laminarer.

## 8. Aufgabe

a)  $u_1 = Ma_1 c_1 = Ma_1 \sqrt{\gamma R T_1} = 583,7 \text{ m/s}$

Energiegleichung:  $c_p T_0 = c_p T_1 + \frac{u_1^2}{2}$

$$\rightarrow T_{01} = T_1 + \frac{u_1^2}{2c_p} = T_1 + \frac{u_1^2}{2\gamma R}(\gamma - 1) = 381,6 \text{ K}$$

b) Mit Hinweis:  $(Ma_1^*)^2 = \frac{\gamma + 1}{\gamma - 1 + 2/Ma_1^2} \rightarrow Ma_1^* = 1.63$

Über den senkrechten Verdichtungsstoß gilt:  $Ma_2^* = \frac{1}{Ma_1^*} = 0.61$

$$\rightarrow u_2 = Ma_2^* c^* = Ma_2^* \frac{u_1}{Ma_1^*} = 218,4 \text{ m/s}$$

$$T_2 = T_{01} - \frac{u_2^2}{2\gamma R}(\gamma - 1) = 357,9 \text{ K}$$

c) Konti:  $\rho_2 u_2 A_2 = \rho_3 u_3 A_3 \rightarrow A_3 = A_2 \frac{u_2}{u_3} \frac{\rho_2}{\rho_3}$

Energiegleichung:  $\frac{u_3^2}{2} + c_p T_3 = \frac{u_2^2}{2} + c_p T_2$

Mit  $A_2 = A_1$  und  $\frac{u_3}{u_2} = 0,9$ :  $\frac{T_3}{T_2} = 1 + (1 - 0,9^2) \frac{u_2^2}{2\gamma R T_2}(\gamma - 1)$

Mit  $\frac{\rho_3}{\rho_2} = \left(\frac{T_3}{T_2}\right)^{\frac{1}{\gamma-1}}$ :  $A_3 = A_2 \left[1 + 0,19 \frac{\gamma-1}{\gamma} \frac{u_2^2}{2RT_2}\right]^{-\frac{1}{\gamma-1}} \frac{1}{0,9} = 0,1077 m^2$

$$T_3 = T_{01} - \frac{0,9^2 u_2^2}{2\gamma R}(\gamma - 1) = 362,4 \text{ K}$$