

Tutorenprogramm - Strömungsmechanik II

Gemischte Aufgaben - Musterlösung

1. Aufgabe

1. 90° gedrehter Dipol: Multiplikation mit $i \Rightarrow F(z) = \frac{iM}{2\pi z}$

- oder -

Drehung mittels $\varphi^* = \varphi - \frac{\pi}{2} \Rightarrow F(z) = \frac{M}{2\pi r e^{i(\varphi - \pi/2)}}$

$$= \frac{M}{2\pi r e^{i\varphi}} e^{i\pi/2} = \frac{M}{2\pi z} \left(\cos \frac{\pi}{2} + i \sin \frac{\pi}{2} \right) = \frac{iM}{2\pi z}$$

Komplexe Potentialfunktion des gesamten Strömungsfeldes: $F(z) = \frac{iM}{2\pi z} + u_\infty z$

2. $\Psi = \frac{Mx}{2\pi(x^2 + y^2)} + u_\infty y$ oder $\Phi = \frac{My}{2\pi(x^2 + y^2)} + u_\infty x$

$$u = \frac{\partial \Phi}{\partial x} = -\frac{2Mxy}{2\pi(x^2 + y^2)^2} + u_\infty = -\frac{M \sin \varphi \cos \varphi}{\pi r^2} + 1$$

$$v = \frac{M(x^2 - y^2)}{2\pi(x^2 + y^2)^2} = \frac{M(\cos^2 \varphi - \sin^2 \varphi)}{2\pi r^2}$$

3. $v = 0 \Leftrightarrow \sin^2 \varphi = \cos^2 \varphi \Leftrightarrow \varphi = \frac{(2n-1)\pi}{4} \quad n = 1 \dots 4$

oder $r \rightarrow \pm\infty$

4. Staupunkte: $u = v = 0$

$v = 0$ aus Teilaufgabe c) \Rightarrow einsetzen in u :

$$u = 0 \Leftrightarrow 1 - \frac{M \sin \varphi \cos \varphi}{\pi r^2} = 0 \Leftrightarrow \frac{\pi r^2}{M} = \sin \varphi \cos \varphi$$

Mit $\varphi = \pi/4$ oder $\varphi = 5\pi/4$ folgt: $\sin \varphi \cos \varphi = 1/2$

Mit $\varphi = 3\pi/4$ oder $\varphi = 7\pi/4$ folgt: $\sin \varphi \cos \varphi = -1/2$

Da $r = R = 1$ und $M < 0$ gefordert, muss gelten: $\frac{\pi}{M} = -\frac{1}{2} \Leftrightarrow M = -2\pi$

und somit $\varphi_1 = 3\pi/4$ oder $\varphi_2 = 7\pi/4 \Rightarrow (r_{S1}, \varphi_{S1}) = (1, 3\pi/4), (r_{S2}, \varphi_{S2}) = (1, 7\pi/4)$.

5. Staupunktstromlinien: $\Psi = \frac{Mr \cos \varphi}{2\pi r^2} + u_\infty r \sin \varphi$

$$\Psi_1 = \Psi(\varphi_1 = 3\pi/4, R = 1) = \frac{2\pi \cdot 1/\sqrt{2}}{2\pi} + 1/\sqrt{2} = \sqrt{2}$$

$$\Psi_2 = \Psi(\varphi_1 = 7\pi/4, R = 1) = \frac{-2\pi \cdot 1/\sqrt{2}}{2\pi} - 1/\sqrt{2} = -\sqrt{2}$$

$$\text{Linie 1: } \sqrt{2} = \frac{-2\pi r \cos \varphi}{2\pi r^2} + r \sin \varphi = -\frac{\cos \varphi}{r} + r \sin \varphi$$

$$\Rightarrow r^2 \sin \varphi - \sqrt{2}r - \cos \varphi = 0 \quad \Leftrightarrow \quad r_{1,2} = \frac{1}{2 \sin \varphi} \left(\sqrt{2} \pm \sqrt{2 + 4 \sin \varphi \cos \varphi} \right)$$

$$\text{Linie 2: } -\sqrt{2} = -\frac{\cos \varphi}{r} + r \sin \varphi$$

$$\Rightarrow r^2 \sin \varphi + \sqrt{2}r - \cos \varphi = 0 \quad \Leftrightarrow \quad r_{3,4} = \frac{1}{2 \sin \varphi} \left(-\sqrt{2} \pm \sqrt{2 + 4 \sin \varphi \cos \varphi} \right)$$

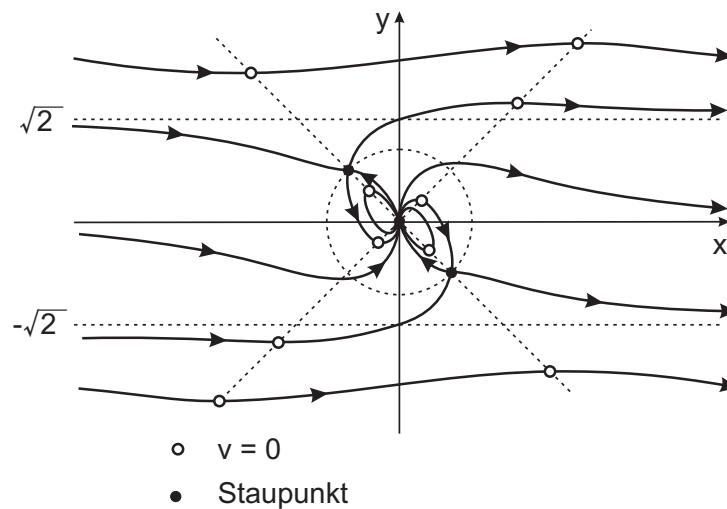
6. Obere Staupunktstromlinie ist Stromlinie gehörend zu $R = 1, \varphi = \varphi_1 = 3\pi/4$, also Linie 1.

$$\text{Asymptote: } y_1 = r \sin \varphi = \sqrt{2} + \frac{\cos \varphi}{r}$$

Mit $r \rightarrow \infty$ folgt $\varphi \rightarrow 0$ oder $\varphi \rightarrow \pi$. In beiden Fällen gilt:

$$\lim_{r \rightarrow \infty} y_1 = \sqrt{2}.$$

7. Stromlinienbild:



Quelle: Herbst 2011

2. Aufgabe

$$1. \frac{u}{U} = a_0 + a_1 \left(\frac{y}{\delta}\right) + a_2 \left(\frac{y}{\delta}\right)^2 + a_3 \left(\frac{y}{\delta}\right)^3 + a_4 \left(\frac{y}{\delta}\right)^4$$

Randbedingungen:

$$1.) \frac{u}{U} = 0 \text{ für } \frac{y}{\delta} = 0$$

$$2.) \frac{u}{U} = 1 \text{ für } \frac{y}{\delta} = 1$$

$$3.) \frac{\partial^2 \left(\frac{u}{U}\right)}{\partial \left(\frac{y}{\delta}\right)^2} = 0 \text{ für } \frac{y}{\delta} = 0$$

$$4.) \frac{\partial \left(\frac{u}{U}\right)}{\partial \left(\frac{y}{\delta}\right)} = 0 \text{ für } \frac{y}{\delta} = 1$$

$$5.) \frac{\partial^2 \left(\frac{u}{U}\right)}{\partial \left(\frac{y}{\delta}\right)^2} = 0 \text{ für } \frac{y}{\delta} = 1$$

$$\text{mit 1.)} \Rightarrow a_0 = 0$$

$$\text{mit 2.)} \Rightarrow a_1 + a_2 + a_3 + a_4 = 1$$

$$\text{mit 3.)} \Rightarrow a_2 = 0$$

$$\text{mit 4.)} \Rightarrow a_1 + 3a_3 + 4a_4 = 0$$

$$\text{mit 5.)} \Rightarrow 6a_3 + 12a_4 = 0$$

$$\text{Damit folgt: } a_1 = 2, \quad a_3 = -2, \quad a_4 = 1 \text{ und } \frac{u}{U} = 2 \left(\frac{y}{\delta}\right) - 2 \left(\frac{y}{\delta}\right)^3 + \left(\frac{y}{\delta}\right)^4$$

2. 1.) Verdrängungsdicke: Abstand, um den der Körper in einer reibungsfreien Strömung aufgedickt werden muß, so dass sich der gleiche Massenstrom wie in der tatsächlichen Strömung ergibt (Skizze siehe Skript S.257).

- 2.) Impulsverlustdicke: $\rho U^2 \delta_2$ muß den Impulsverlust aufgrund der Grenzschicht darstellen.

$$3. \frac{\delta_2}{\delta} = \int_0^1 \frac{u}{U} \left(1 - \frac{u}{U}\right) d\left(\frac{y}{\delta}\right) = \frac{37}{315}$$

die von Kármánsche Integralbeziehung ergibt für das ebene Problem:

$$\frac{d\delta_2}{dx} + \frac{\tau(y=0)}{\rho U^2} = 0$$

$$\tau(y=0) = -\frac{\eta U}{\delta} \frac{\partial \left(\frac{u}{U}\right)}{\partial \left(\frac{y}{\delta}\right)} \Big|_{\frac{y}{\delta}=0} = -2 \frac{\eta U}{\delta}$$

$$\frac{d\delta_2}{dx} = \frac{2\eta U}{\delta \rho U^2} = \frac{2\eta}{\rho \delta U}$$

$$\frac{37}{315} \frac{d\delta}{dx} = \frac{2\eta}{\rho \delta U}$$

$$\delta d\delta = \frac{315}{37} 2 \frac{\eta}{\rho U} dx$$

$$\frac{\delta^2}{2} = \frac{315}{37} 2 \frac{\eta}{\rho U} x$$

$$\delta^2 = \frac{1260}{37} \frac{\eta}{\rho U} x$$

$$\frac{\delta}{x} = \frac{5.84}{\sqrt{Re_x}}$$

$$4. h_E = \delta(L) = \frac{5.84}{\sqrt{\frac{\rho U}{\eta L}}}$$

Quelle: Herbst 2006

3. Aufgabe

$$1. \quad c_p T_0 = c_p T + \frac{1}{2} u^2 \Leftrightarrow \frac{T_0}{T} = 1 + \frac{u^2}{2c_p T}$$

$$\text{mit } c_p = \frac{\gamma R}{\gamma - 1} \Rightarrow \frac{T_0}{T} = 1 + \frac{u^2(\gamma - 1)}{2\gamma R T}$$

$$\text{mit Schallgeschwindigkeit } a = \sqrt{\gamma R T} \Rightarrow \frac{T_0}{T} = 1 + \frac{u^2(\gamma - 1)}{2a^2}$$

$$\text{mit Machzahl } M = \frac{u}{a} \Rightarrow \frac{T_0}{T} = 1 + \frac{\gamma - 1}{2} M^2 \Leftrightarrow \frac{T}{T_0} = \left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M^2\right)^{-1}$$

2. Massenstrom in der Düse im engsten Querschnitt:

$$\dot{m} = \rho^* u^* A^* = \rho^* c^* A^* = \frac{\rho^*}{\rho_a} \rho_a \sqrt{\gamma R T_a \frac{T^*}{T_a}} A^*$$

Energiesatz siehe a):

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

Im engsten Querschnitt ist $M = M^* = 1$

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

mit Isentropenbeziehung:

$$\Rightarrow \frac{\rho_a}{\rho^*} = \left(\frac{\gamma + 1}{2}\right)^{\frac{1}{\gamma - 1}}$$

$$\Rightarrow \dot{m} = \left(\frac{2}{\gamma + 1}\right)^{\frac{1}{\gamma - 1}} \rho_a A^* \sqrt{\gamma R T_a} \cdot \left(\frac{2}{\gamma + 1}\right)^{\frac{1}{2}}$$

mit idealem Gasgesetz: $\rho_a = \frac{p_a}{R T_a}$

$$\Rightarrow \dot{m} = \frac{p_a}{R T_a} A^* \sqrt{\gamma R T_a} \left(\frac{2}{\gamma + 1}\right)^{\frac{1 + \gamma}{2(\gamma - 1)}}$$

3.

$$\Delta m = \dot{m} \Delta t = V_K (\rho(t) - \rho(t = 0))$$

$$\text{vor dem Stoß: } p_1(t) = p_a \left(\frac{T_1}{T_a}\right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}} = \frac{p_a}{\left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_1^2\right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}}}$$

$$\text{hinter dem Stoß: } p_2(t) = p_1(t) \frac{p_2}{p_1} = \frac{p_a}{\left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_1^2\right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}}} \cdot \left(1 + \frac{2\gamma}{\gamma + 1} (M_1^2 - 1)\right)$$

$$\Rightarrow \Delta t = \frac{V_K}{\dot{m} R T_K} (p(t) - p_K(t = 0))$$

$$\Leftrightarrow \Delta t = \frac{V_K T_a}{T_K p_a A^* \sqrt{\gamma R T_a} \left(\frac{2}{\gamma + 1}\right)^{\frac{\gamma + 1}{2(\gamma - 1)}}} \cdot \left(p_a \frac{1 + \frac{2\gamma}{\gamma + 1} (M_1^2 - 1)}{\left(1 + \frac{\gamma - 1}{2} M_1^2\right)^{\frac{\gamma}{\gamma - 1}}} - p_K(t = 0) \right)$$

Quelle: Frühjahr 2014