

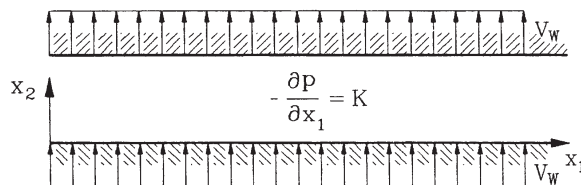
Strömungsmechanik II

Hausaufgabe zu Übung 4

”Navier-Stokes-Gleichungen”

SS 2008

Aufgaben



Obenstehendes Bild zeigt einen in x_1 - und x_3 -Richtung unendlich ausgedehnten Kanal der Höhe h , der von einer Newtonschen Flüssigkeit durchströmt wird. Die ebene Strömung ist stationär, die Dichte ρ und die Viskosität η sind konstant, Volumenkräfte sind zu vernachlässigen. Die Begrenzungswände des Kanals sind porös, so dass unten durch Einblasen und oben durch Absaugen eine konstante Wandnormalenkomponente V_W der Geschwindigkeit erzeugt wird. Der Druckgradient in x_1 -Richtung ist konstant ($\partial p / \partial x_1 = -K$). Wegen der unendlichen Ausdehnung des Kanals hängt die Geschwindigkeitsverteilung nicht von x_1 ab.

1. Berechnen sie aus der Kontinuitätsgleichung die Verteilung der Geschwindigkeitskomponente in x_2 -Richtung $u_2(x_2)$!

2. Vereinfachen sie die x_1 -Komponente der Navier-Stokesschen Gleichungen für dieses Problem!
3. Wie lauten die Randbedingungen für die Geschwindigkeitskomponente u_1 ?
4. Berechnen sie die Geschwindigkeitsverteilung $u_1(x_2)$!
(Hinweis: Nach Lösung der homogenen Gleichung kann die Partikulärlösung der inhomogenen Gleichung durch den Ansatz $u_{1p} = \text{const} * x_2$ gelöst werden).

Lösungen

Aufgabenteil 1.1

Da ρ eine absolute Konstante ist, ist auch $D\rho/Dt \equiv 0$ und aus der Kontinuitätsgleichung folgt

$$\frac{D\rho}{Dt} + \rho \nabla \cdot \vec{u} = 0 \quad (1)$$

$$\nabla \cdot \vec{u} = \frac{\partial u_i}{\partial x_i} = 0 \quad (2)$$

Der Term $\partial u_1/\partial x_1$ verschwindet genauso, wie alle Ableitungen in x_3 -Richtung (ebenes Problem), und wegen

$$\frac{\partial u_2}{\partial x_2} = 0 \quad (3)$$

schließen wir auf

$$u_2 = \text{const.} \quad (4)$$

Mit den Randbedingungen

$$u_2(x_2 = 0) = u_2(x_2 = h) = V_W \quad (5)$$

lässt sich die Geschwindigkeit bestimmen:

$$u_2 = V_W \quad (6)$$

Aufgabenteil 1.2

Die Navier-Stokesschen Gleichungen für inkompressible Strömung lauten

$$\rho \frac{D\vec{u}}{Dt} = \rho \vec{k} - \nabla p + \eta \nabla^2 \vec{u} \quad (7)$$

bzw. in Indeschreibweise

$$\rho \left(\frac{\partial u_i}{\partial t} + u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right) = \rho k_i - \frac{\partial p}{\partial x_i} + \eta \frac{\partial u_i}{\partial x_j \partial x_j} \quad (8)$$

Mit den Annahmen der Stationarität ($\partial u_i/\partial t = 0$, der Vernachlässigung der Volumenkräfte $k_i = 0$) vereinfacht sich die Gleichung zu

$$\rho u_j \frac{\partial u_i}{\partial x_j} = -\frac{\partial p}{\partial x_i} + \eta \frac{\partial u_i}{\partial x_j \partial x_j}. \quad (9)$$

Die Gleichung für die x_1 -Komponente lautet dann ($i=1$):

$$\rho \left(u_1 \frac{\partial u_1}{\partial x_1} + u_2 \frac{\partial u_1}{\partial x_2} + u_3 \frac{\partial u_1}{\partial x_3} \right) = -\frac{\partial p}{\partial x_1} + \eta \left(\frac{\partial^2 x_1}{\partial u_1^2} + \frac{\partial^2 u_1}{\partial x_2^2} + \frac{\partial^2 u_1}{\partial x_3^2} \right). \quad (10)$$

Mit den Ergebnissen aus dem Aufgabenteil 1.1

$\partial u_1 / \partial x_3 = 0$, $\partial u_1 / \partial x_1 = 0$, $u_2 = V_W$ und $u_3 = 0$ vereinfacht sich Gleichung (10) zu

$$\rho V_W \frac{\partial u_1}{\partial x_2} = -\frac{\partial p}{\partial x_1} + \eta \frac{\partial^2 u_1}{\partial x_2^2} = K + \eta \frac{\partial^2 u_1}{\partial x_2^2} \quad (11)$$

Mit $\nu = \eta / \rho$ und $\partial u_1 / \partial x_2 = d u_1 / d x_2$ lässt sich auch schreiben

$$V_W \frac{d u_1}{d x_2} = \frac{1}{\rho} K + \nu \frac{d^2 u_1}{d x_2^2} \quad (12)$$

Aufgabenteil 1.3

Die Randbedingungen ergeben sich aus den Haftbedingungen an der Wand zu

$$u_1(x_2 = 0) = 0, \quad u_1(x_2 = h) = 0 \quad (13)$$

Aufgabenteil 1.4

Als Ergebnis des Aufgabenteils 1.2 erhält man eine gewöhnliche, lineare inhomogene Differentialgleichung mit konstanten Koeffizienten:

$$\nu \frac{d^2 u_1}{d x_2^2} - V_W \frac{d u_1}{d x_2} = -\frac{K}{\rho} \quad (14)$$

1. Die homogene Lösung folgt aus

$$\nu \frac{d^2 u_1}{d x_2^2} - V_W \frac{d u_1}{d x_2} = 0. \quad (15)$$

Mit dem Ansatz $u_1 = C e^{\lambda x_2}$ erhält man das charakteristische Polynom

$$\nu \lambda^2 - V_W \lambda = 0, \quad (16)$$

die Eigenwerte

$$\lambda_1 = 0, \quad \lambda_2 = \frac{V_W}{\nu} \quad (17)$$

und somit

$$u_{1h} = C_1 e^{\lambda_1 x_2} + C_2 e^{\lambda_2 x_2} = C_1 e^{0 x_2} + C_2 e^{\frac{V_W}{\nu} x_2} \quad (18)$$

$$= C_1 + C_2 e^{\frac{V_W}{\nu} x_2} \quad (19)$$

2. Für die Störfunktion einer Differentialgleichung $r(x)$ gilt

$$r(x) = p(x)e^{ax} \cos(bx)$$

und für $p(x)$ kann bei $a + ib = 0$ ein Polynomansatz $q(x)$ gewählt werden. Da der Ansatz vom gleichen Grad sein muss wie $p(x)$ gilt hier

$$q(x) = C_3 \quad (20)$$

Wenn aber $a + ib = 0$ eine k -fache Lösung der charakteristischen Gleichung ist (Resonanzfall), muss $q(x)$ mit x^k multipliziert werden, hier also mit x , so dass sich die Partikularlösung ergibt

$$u_{1p} = C_3 x_2 \quad (21)$$

Durch Einsetzen der Partikularlösung in die DGL (14) erhält man

$$\nu \frac{d^2 u_{1p}}{d x_2^2} - V_W \frac{d u_{1p}}{d x_2} = -\frac{K}{\rho} \quad (22)$$

$$-V_W C_3 = -\frac{K}{\rho} \quad (23)$$

$$C_3 = \frac{K}{\rho V_W} \quad (24)$$

Die spezielle Lösung ist somit

$$u_{1p} = \frac{K}{\rho V_W} x_2. \quad (25)$$

Die allgemeine Lösung

$$u_1(x_2) = u_{1h} + u_{1p} = C_1 + C_2 e^{\frac{V_W}{\nu} x_2} + \frac{K}{\rho V_W} x_2 \quad (26)$$

ist mit den Randbedingungen aus Aufgabenteil 1.3

$$u_1(x_2 = 0) = C_1 + C_2 = 0 \quad (27)$$

$$u_1(x_2 = h) = C_1 + C_2 e^{\frac{V_W h}{\nu}} + \frac{K h}{\rho V_W} = 0 \quad (28)$$

$$\Rightarrow -C_1 = C_2 = \frac{K h}{\rho V_W} \frac{1}{1 - e^{\frac{V_W h}{\nu}}} \quad (29)$$

anzupassen, so dass die gesuchte Geschwindigkeitsverteilung lautet

$$u_1(x_2) = \frac{K h}{\rho V_W} \left(\frac{x_2}{h} - \frac{1 - e^{\frac{V_W x_2}{\nu}}}{1 - e^{\frac{V_W h}{\nu}}} \right). \quad (30)$$