

Oppgave 1

a) Normalspenningen finnes som

$$P_{n_i} = P \cdot n_i, \quad i = (1, 2, 3)$$

på hver av de tre sideflatene, med normalvektorer

$$n_1 = (\cos \varphi, \sin \varphi)$$

$$n_2 = \frac{1}{\sqrt{2}} (1, 1)$$

$$n_3 = \frac{1}{\sqrt{2}} (1, -1)$$

$$P_{n_1} = \begin{pmatrix} 0 & \tau \\ \tau & 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \cos \varphi \\ \sin \varphi \end{pmatrix} = \underline{\underline{i \tau \sin \varphi + j \tau \cos \varphi}}$$

$$P_{n_2} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 & \tau \\ \tau & 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} = \underline{\underline{-\frac{\tau}{\sqrt{2}} (i + j)}}$$

$$P_{n_3} = \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{pmatrix} 0 & \tau \\ \tau & 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix} = \underline{\underline{\frac{\tau}{\sqrt{2}} (-i + j)}}$$

Merk at i ikke er en vanlig index, og det er ingen summasjon på repetert i .

Oppgave 1

(2)

b) Normalspenningen er gitt som

$$P_{nn}^{(i)} = P_{m_{(i)}} \cdot m_{(i)}$$

for hver av de tre sideflatene.

$$\begin{aligned} P_{nn}^{(1)} &= (\tau \sin \varphi, \tau \cos \varphi) \cdot (\cos \varphi, \sin \varphi) \\ &= 2\tau \sin \varphi \cos \varphi \\ &= \underline{\underline{\tau \sin 2\varphi}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} P_{nn}^{(2)} &= -\frac{\tau}{\sqrt{2}} (1, 1) \cdot \left(-\frac{1}{\sqrt{2}}\right) (1, 1) \\ &= \underline{\underline{\tau}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} P_{nn}^{(3)} &= \frac{\tau}{\sqrt{2}} (-1, 1) \cdot \frac{1}{\sqrt{2}} (1, -1) \\ &= \underline{\underline{-\tau}} \end{aligned}$$

Alle normalspenninger er rettet samme vei som $m_{(i)}$.

Oppgave 1

b) Tangensialspenningen er gitt ved

$$P_{nt}^{(i)} = P_{m(i)} - P_{nn}^{(i)} n_{(i)} \quad , \quad i = (1, 2, 3)$$

$$\begin{aligned} P_{nt}^1 &= \tau \sin \varphi \mathbf{i} + \tau \cos \varphi \mathbf{j} - \tau \sin 2\varphi (\cos \varphi \mathbf{i} + \sin \varphi \mathbf{j}) \\ &= \underline{\underline{\tau \sin \varphi (1 - 2 \cos^2 \varphi) \mathbf{i} + \tau \cos \varphi (1 - 2 \sin^2 \varphi) \mathbf{j}}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} P_{nt}^2 &= -\frac{\tau}{\sqrt{2}} (\mathbf{i} + \mathbf{j}) + \tau \left(\frac{1}{\sqrt{2}}\right) (\mathbf{i} + \mathbf{j}) \\ &= \underline{\underline{0}} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} P_{nt}^3 &= \frac{\tau}{\sqrt{2}} (-\mathbf{i} + \mathbf{j}) - (-\tau) \frac{1}{\sqrt{2}} (\mathbf{i} - \mathbf{j}) \\ &= \underline{\underline{0}} \end{aligned}$$

Størrelsen til P_{nt}^1 finnes fra

$$\begin{aligned} |P_{nt}^1| &= |n' \times P_n| = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ \tau \sin \varphi & \tau \cos \varphi & 0 \end{vmatrix} \\ &= |(\tau \cos^2 \varphi - \tau \sin^2 \varphi) \mathbf{k}| \\ &= \underline{\underline{|\tau \cos 2\varphi|}} \end{aligned}$$

Oppgave 1

c) Kraften som virker på hver sideflate finnes som

$$|F^{(i)}| = \int_{\Gamma_i} |P_{m_i}| ds$$

Den totale kraften som virker på objektet er

$$|F| = \sum_{i=1,2,3} |F^{(i)}|$$

$$\begin{aligned}
|F^1| &= \int_{\Gamma_1} |P_{m_1}| ds = \int_0^\pi |P_{m_1}| r d\varphi \\
&= \int_0^\pi (\hat{i} \tau \sin\varphi + \hat{j} \tau \cos\varphi) r d\varphi \\
&= \hat{i} \tau r \int_0^\pi \sin\varphi d\varphi + \hat{j} \tau r \int_0^\pi \cos\varphi d\varphi \\
&= \underline{\underline{2\tau r \hat{i}}}
\end{aligned}$$

$$|F^2| = |P_{m_2}| \Gamma_2 = \underline{\underline{-\tau r (\hat{i} + \hat{j})}}$$

$$|F^3| = |P_{m_3}| \Gamma_3 = \underline{\underline{\tau r (-\hat{i} + \hat{j})}}$$

Totalkraft: $|F| = \sum_i |F^i| = \underline{\underline{0}}$

Oppgave 1

(5)

d) Prinsipalspenningretning bestemmes ved at $P_{nt}^{(i)} = 0$. Dette er allerede oppfylt for $i=2,3$, så for disse to sideflatene er normalspenningen også prinsipalspenningen.

For $i=1$ får vi

$$P_{nt}^1 = 0 = \tau \sin \varphi (1 - 2 \cos^2 \varphi) \mathbf{i} + \tau \cos \varphi (1 - 2 \sin^2 \varphi) \mathbf{j}$$

som er oppfylt når $\cos^2 \varphi = \sin^2 \varphi = \frac{1}{2}$

Dvs $\varphi = \frac{\pi}{4}$ og $\varphi = \frac{3\pi}{4}$, med tilhørende retninger.

Prinsipalspenningen er da gitt ved

$$P_{nn}^1 (\varphi = \frac{\pi}{4}) = \tau \sin \frac{\pi}{2} = \underline{\underline{\tau}}$$

$$P_{nn}^1 (\varphi = \frac{3\pi}{4}) = \tau \sin \frac{3\pi}{2} = \underline{\underline{-\tau}}$$

Kan også finne hovedspenningene uavhengig av flater. Har at

$$\mathbb{P} \cdot \mathbf{n} = \sigma \mathbf{n}, \text{ der } \sigma \text{ er hovedsp.}$$

$$(\mathbb{P} - \sigma \mathbb{I}) \cdot \mathbf{n} = 0$$

$$\det(\mathbb{P} - \sigma \mathbb{I}) = 0 \Rightarrow \sigma^2 - \tau^2 = 0$$

$$\underline{\underline{\sigma = \pm \tau}}$$

Oppgave 2

(6)

a) Det er oppgitt at strømningen er 2-dimensjonal, så hastighetsvektoren $u = (u(x, z), 0, w(x, z))$

Vi har at $u(x, y) = 0$ siden de eneste kreftene som virker er i z -retning, og kanalen er orientert normalt på x -retningen. Derfor

$$u = (0, 0, w(x, z))$$

Fra kontinuitetslikningen har vi

$$\frac{\partial w}{\partial z} = 0$$

hvilket betyr at w ikke kan være avhengig av z . Derfor har vi

$$u = (0, 0, w(x))$$

Naturlige grensebetingelser ved planene er full heft (no-slip)

$$\underline{\underline{w(\pm \frac{h}{2}) = 0}}$$

Oppgave 2

b) Bruker Navier-Stokes i z-retning

$$\frac{\partial w}{\partial t} + w \cdot \nabla w = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + \nu \nabla^2 w - g$$

Stasjonært og rettlinjet strøm gir

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} + \nu \nabla^2 w - g$$

$$0 = \frac{\beta}{\rho} + \nu \nabla^2 w - g$$

$$0 = \frac{\beta}{\rho} + \nu \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} - g$$

Integreres to ganger

$$w(x) = \frac{\beta g - \beta}{2\mu} x^2 + Ax + B$$

Bestemmer A og B med $w(\pm \frac{h}{2}) = 0$

$$\Rightarrow \underline{\underline{w(x) = \frac{\beta g - \beta}{2\mu} \left(x^2 - \frac{h^2}{4} \right)}}$$

Oppgave 2

c) I Navier-Stokes har vi benyttet Newton's friksjonslov

$$P_{ij} = -p \delta_{ij} + 2\mu \dot{\epsilon}_{ij}$$

Eneste ikke-null komponenter i $\dot{\epsilon}_{ij}$ er

$$\dot{\epsilon}_{13} = \dot{\epsilon}_{31} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) = \frac{1}{2} \left(\frac{\rho g - \beta}{\mu} \right) x$$

Skjærspenningens størrelse finnes fra

$$P_{nt} = |P_n \times n|$$

Har $P_n = P \cdot n$, der $n = \pm \hat{i}$ for $x = \pm \frac{h}{2}$

$$P_n = \pm \left(-p \hat{i} + (\rho g - \beta) x \hat{k} \right), \quad \text{--- " ---}$$

Hvilket gir

$$P_{nt} = (\rho g - \beta) x = \pm (\rho g - \beta) \frac{h}{2}$$

for de to sideflatene ved $x = \pm \frac{h}{2}$

Retningene ved flatene, \hat{t} , finnes ved

$$P_{nt} \hat{t} = P_n - P_{nn} n$$

Finnes at $\hat{t} = \pm \hat{k}$, for $x = \pm \frac{h}{2}$

Skjærspenningen er derfor gitt ved

$$-(\rho g - \beta) \frac{h}{2} \hat{k}$$

ved begge plater

Oppgave 2

(9)

d)

$$\Delta = 2\mu \dot{E}_{ij} \dot{E}_{ij}$$

Eneste komponenter i \dot{E}_{ij} som ikke er null er \dot{E}_{13} og \dot{E}_{31}

$$\begin{aligned} \Delta &= 2\mu (\dot{E}_{13}^2 + \dot{E}_{31}^2) \quad \text{og} \quad \dot{E}_{13} = \dot{E}_{31} \\ &= 4\mu \dot{E}_{13}^2 \end{aligned}$$

$$\dot{E}_{13} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) = \frac{1}{2} \frac{\partial w}{\partial x} = \frac{1}{2} \frac{\rho g - \beta}{\mu} x$$

$$\begin{aligned} \Delta &= \mu \left(\frac{\rho g - \beta}{\mu} x \right)^2 \\ &= \underline{\underline{\frac{1}{\mu} (\rho g - \beta)^2 x^2}} \end{aligned}$$

Oppgave 2

(10)

e) Varmetransportlikning

$$\frac{\partial T}{\partial t} + u \cdot \nabla T = \kappa \nabla^2 T + \frac{\Delta}{\rho c} + Q$$

Forutsetter stasjonært ($\frac{\partial T}{\partial t} = 0$), $T = T(x)$

$$\Rightarrow u \cdot \nabla T = 0$$

Og ingen varmetilførsel ($Q = 0$)

$$\Rightarrow 0 = \kappa \nabla^2 T + \frac{\Delta}{\rho c}$$

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} = -\frac{4}{3\rho c \mu x} (\rho g - \beta)^2 x^2$$

Integrerer to ganger

$$T(x) = -\frac{(\rho g - \beta)^2}{3\rho c \mu x} x^4 + Ax + B$$

Integrasjonskonstanter A og B bestemmes ved at

$$T\left(\pm \frac{h}{2}\right) = T_0 \pm \frac{\Delta T}{2}$$

Får

$$\underline{\underline{T(x) = -\frac{(\rho g - \beta)^2}{3\rho c \mu x} \left(x^4 - \left(\frac{h}{2}\right)^4\right) + \frac{\Delta T}{h} x + T_0}}$$

Oppgave 2

(11)

f) Varmestøpningen er gitt ved
Fourier's law

$$q_{T_x} = -k \frac{\partial T}{\partial x} \text{ (1)}$$

$$\frac{\partial T}{\partial x} = - \frac{4(\beta\beta - \beta)^2}{3\rho c m x} x^3 + \frac{\Delta T}{h}$$

Ved $x = -\frac{h}{2}$

$$q_{T_x} = -k \left(+ \frac{4(\beta\beta - \beta)^2}{3\rho c m x} \frac{h^3}{8} + \frac{\Delta T}{h} \right) \text{ (2)}$$

Ved $x = \frac{h}{2}$

$$q_{T_x} = -k \left(- \frac{4(\beta\beta - \beta)^2}{3\rho c m x} \frac{h^3}{8} + \frac{\Delta T}{h} \right) \text{ (3)}$$