

LØSNINGSFORSLAG EKSAMEN MEK 4220/3220

DESEMBER 2008 av Bjørn Gjevik

Oppgave 1

- a) Spenningen på en flate med normalvektor
 $\mathbf{n} = \{1, 0, 1\}/\sqrt{2}$ er gitt ved Cauchy's
 sats:

$$P_n = P \cdot \mathbf{n} = \begin{Bmatrix} 0 & I_1 & I_2 \\ I_1 & 0 & 0 \\ I_2 & 0 & 0 \end{Bmatrix} \begin{Bmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} \\ 0 \\ \frac{1}{\sqrt{2}} \end{Bmatrix} = \underline{\underline{\left\{ \frac{I_2}{\sqrt{2}}, \frac{I_1}{\sqrt{2}}, \frac{I_2}{\sqrt{2}} \right\}}}$$

- b) Normalspenningen er:

$$P_{nn} = P_n \cdot \mathbf{n} = \frac{I_2}{\sqrt{2}} \frac{1}{\sqrt{2}} + \frac{I_1}{\sqrt{2}} \cdot 0 + \frac{I_2}{\sqrt{2}} \frac{1}{\sqrt{2}} = \underline{\underline{I_2}}$$

Skjørspenningen gitt ved

$$\begin{aligned} P_{nt} &= P_n - P_{nn}\mathbf{n} = \left\{ \frac{I_2}{\sqrt{2}}, \frac{I_1}{\sqrt{2}}, \frac{I_2}{\sqrt{2}} \right\} - \left\{ \frac{I_2}{\sqrt{2}}, 0, \frac{I_2}{\sqrt{2}} \right\} \\ &= \underline{\underline{\left\{ 0, \frac{I_1}{\sqrt{2}}, 0 \right\}}} \end{aligned}$$

Skjørspenningen er rettet i y-retning og
 størrelsen er $|P_{nt}| = \frac{I_1}{\sqrt{2}}$

- c) Hookes lov for isotropt elastisk medium

$$P_{ij} = \lambda \delta_{ij} + 2\mu \epsilon_{ij}$$

hvor $\nabla \cdot \mathbf{u}$ er divergensen til forskyvningsvektoren og λ, μ er Lamé's elastisitetskoeffisienter.

$$\epsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right)$$

er tøyningstensoren. Nå må:

$$P_{xx} = \lambda \nabla \cdot \mathbf{u} + 2\mu \epsilon_{xx} = 0 \quad (1)$$

$$P_{yy} = \lambda \nabla \cdot \mathbf{u} + 2\mu \epsilon_{yy} = 0 \quad (2)$$

$$P_{zz} = \lambda \nabla \cdot \mathbf{u} + 2\mu \epsilon_{zz} = 0 \quad (3)$$

Summerer de tre likningene og får

$$3\lambda \nabla \cdot \mathbf{u} + 2\mu (\epsilon_{xx} + \epsilon_{yy} + \epsilon_{zz}) = 0$$

Siden $\epsilon_{xx} + \epsilon_{yy} + \epsilon_{zz} = \nabla \cdot \mathbf{u}$ får vi:

$$(3\lambda + 2\mu) \nabla \cdot \mathbf{u} = 0$$

Det vil si at $\nabla \cdot \mathbf{u} = 0$ og fra likning ①-③ følger h.h.v $\epsilon_{xx} = \epsilon_{yy} = \epsilon_{zz} = 0$.

Fra Hookes lov får vi også

$$P_{xy} = 2\mu \epsilon_{xy} = T_1$$

$$P_{xz} = 2\mu \epsilon_{xz} = T_2$$

$$P_{yz} = 2\mu \epsilon_{yz} = 0$$

Følgelig får vi tøyningstensoren

$$\epsilon_{ij} = \begin{Bmatrix} 0 & \frac{\lambda_1}{2\mu} & \frac{\lambda_2}{2\mu} \\ \frac{\lambda_1}{2\mu} & 0 & 0 \\ \frac{\lambda_2}{2\mu} & 0 & 0 \end{Bmatrix}$$

Oppgave 2

a) Bevegelseslikningen for elastisk stoff.

$$\frac{\partial^2 u_i}{\partial t^2} = \frac{\lambda + \mu}{\rho} \frac{\partial}{\partial x_i} (\nabla \cdot u) + \frac{\mu}{\rho} \frac{\partial^2 u_i}{\partial x_j \partial x_j} \quad (4)$$

hvor $\lambda = \begin{cases} \lambda_1 & \text{lag 1} \\ \lambda_2 & \text{lag 2} \end{cases}$, $\mu = \begin{cases} \mu_1 & \text{lag 1} \\ \mu_2 & \text{lag 2} \end{cases}$ og $\rho = \begin{cases} \rho_1 & \text{lag 1} \\ \rho_2 & \text{lag 2} \end{cases}$

avhengig av om en betrakter lag 1 eller lag 2.

Regner to-dimensjonal forskyvning i x, z planet

$$u = \{u_i\} = \{0, u_z(x, t)\}$$

Då dette tilfellet er:

$$\nabla \cdot u = \frac{\partial u_x}{\partial x} + \frac{\partial u_z}{\partial z} = 0$$

Følgelig får vi fra z-komponenten av likning (4)

$$\frac{\partial^2 u_z}{\partial t^2} = \frac{\mu}{\rho} \frac{\partial^2 u_z}{\partial x^2} \quad (5)$$

Dette er bølgelikningen med forplantnings-hastighet

$$c = \sqrt{\frac{\mu}{\beta}} \quad \mu = \begin{cases} \mu_1 \\ \mu_2 \end{cases}, \quad \beta = \begin{cases} \beta_1 \\ \beta_2 \end{cases}$$

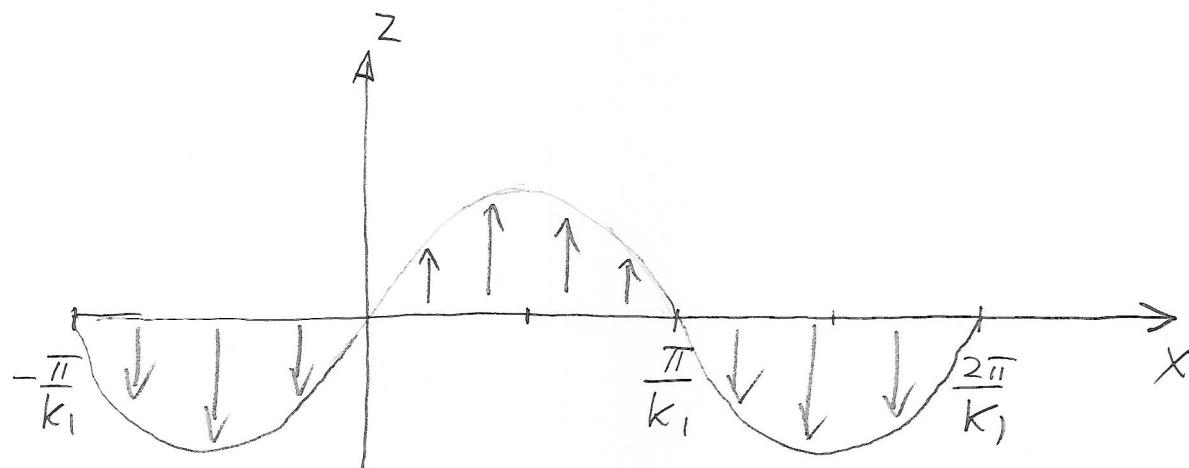
b) Setter $u_2(x, t) = I \sin(k_1 x - \omega t)$. Innsatt i (5) (for lag 1).

$$-(-\omega)^2 I \sin() = c_1^2 (-k_1)^2 - I \cancel{\sin()}$$

Derav:

$$k_1 = \frac{\omega}{c_1} \quad \text{hvor } c_1 = \sqrt{\frac{\mu_1}{\beta_1}}$$

Skisser for $t=0$ $u_2(x, t=0) = I \sin k_1 x$



c) Reflektert bølge

$$u_2^R = R \sin(k_1 x + \omega t) \quad + \text{fordi bøgen går i neg. } x\text{-retning}$$

$k_1 = \frac{\omega}{c_1}$ samme som for innkommende bølge

Transmittert bølge (i lag 2)

$$U_2^T = T \sin(k_2 x - \omega t)$$

÷ fordi bølgen
går i pos. x-retn.

med $k_2 = \frac{\omega}{c_2}$ hvor $c_2 = \sqrt{\frac{\mu_2}{\sigma_2}}$

d) Randbetingelse ved $x=0$

Kontinuerlig forskyning.

$$U_2(x=0-) = U_2(x=0+) \quad (6)$$

Kontinuerlig skjærspenning P_{xz}

$$\mu_1 \left. \frac{\partial U_2}{\partial x} \right|_{x=0-} = \mu_2 \left. \frac{\partial U_2}{\partial x} \right|_{x=0+} \quad (7)$$

) lag 1:

$$U_2 = I \sin(k_1 x - \omega t) + R \sin(k_1 x + \omega t)$$

) lag 2:

$$U_2 = T \sin(k_2 x - \omega t)$$

Innsatt i randbet. (6) og (7)

$$I \sin(-\omega t) + R \sin(\omega t) = T \sin(-\omega t)$$

$$\mu_1 k_1 I \cos(-\omega t) + \mu_1 k_1 R \cos(\omega t) = \mu_2 k_2 T \cos(-\omega t)$$

Dette gir:

$$I - R = T \quad (8)$$

$$\beta_1 c_1^2 k_1 (I + R) = \beta_2 c_2^2 k_2 T \quad (9)$$

Siden $\mu_1 = \beta_1 c_1^2$ og $\mu_2 = \beta_2 c_2^2$. Nå er $c_1 k_1 = c_2 k_2 = \omega$ slik at (9) kan skrives

$$\beta_1 c_1 (I + R) = \beta_2 c_2 T \quad (10)$$

Multipiserer (8) med $\beta_2 c_2$ og får

$$\beta_2 c_2 (I - R) = \beta_2 c_2 T \quad (11)$$

Trekker (11) fra (10) og får

$$(\beta_1 c_1 - \beta_2 c_2) I + (\beta_1 c_1 + \beta_2 c_2) R = 0$$

og

$$R = \frac{\beta_2 c_2 - \beta_1 c_1}{\beta_2 c_2 + \beta_1 c_1} I$$

Bruker enten (10) eller (11) til å bestemme

$$T = \frac{2\beta_1 c_1}{\beta_2 c_2 + \beta_1 c_1} I$$

Refleksjonskoeffisienten er definert:

$$r = \frac{R}{I} = \frac{\beta_2 c_2 - \beta_1 c_1}{\beta_2 c_2 + \beta_1 c_1}$$

Oppgave 2 d forsatt.

Ingen refleksjon ($r=0$) dersom $S_1C_1 = S_2C_2$
dvs. lik akustisk impedanse i de to
lagene.

Oppgave 3

Navier Stokes likning (inkompressibel strøm
 $\nabla \cdot \mathbf{V} = 0$)

$$\frac{\partial V_i}{\partial t} + V_j \frac{\partial V_i}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial x_i} + \nu \frac{\partial^2 V_i}{\partial x_j \partial x_j} + f_i \quad (12)$$

Stasjonær og rettlinjet strøm $V_i = \{U(z), 0\}$
gir $\frac{\partial V_i}{\partial t} + V_j \frac{\partial V_i}{\partial x_j} = \frac{\partial U}{\partial t} + U \frac{\partial U}{\partial x} = 0$

Komponentene i x og z retning av lik. (12)
blir h, h, v

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial x} + \frac{\mu}{\rho} \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} - g \sin \theta$$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial P}{\partial z} \quad -g \cos \theta$$

Dette kan skrives

$$(13) \quad \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} = \frac{\rho g \sin \theta - \beta}{\mu} = \alpha \quad (\text{konst})$$

$$(14) \quad \frac{\partial P}{\partial z} = -\rho g \cos \theta$$

hvor trykkgradienten i x -retning $\frac{\partial P}{\partial x} = -\beta$

Integrer ⑬ og ⑭ og finner h.h.v

$$U(z) = \frac{\alpha}{2} z^2 + Az + B \quad (15)$$

$$P(x,z) = -\rho g \cos \theta z + f(x) \quad (16)$$

hvor A og B er konstanter og $f(x)$ er en funksjon av x som må bestemmes.

Grenseflatebetingelsene på strømmen er

$$U(z = \pm \frac{h}{2}) = 0$$

Det gir: $A = 0$ og $B = -\frac{\alpha h^2}{8}$ slik at strømprofilen blir

$$\underline{U(z) = \frac{\alpha}{2} \left[z^2 - \frac{h^2}{4} \right]} \quad (17)$$

Nå er det oppgitt at $P(x=0, z=0) = P_0$. Vi har også at $\frac{\partial P}{\partial x} = -\beta$. Fra (16) får vi

$$\frac{\partial P}{\partial x} = f'(x) = -\beta$$

Dvs

$$f(x) = -\beta x + C$$

Slik at trykket er:

$$P(x, z) = -\rho g \cos \theta z - \beta x + C$$

Betingelsen ved $x=0, z=0$ gir $C = P_0$ og

$$\underline{P(x, z) = P_0 - \beta x - \rho g \cos \theta z}$$

Oppgave 3 b.

Dissipasjonen per volum enhet og tidsenhet er:

$$\Delta = 2\mu \dot{\varepsilon}_{ij}^2 = 2\mu \left[\dot{\varepsilon}_{xx}^2 + 2\dot{\varepsilon}_{xz}^2 + \dot{\varepsilon}_{zz}^2 \right]$$

$$= 4\mu \dot{\varepsilon}_{xz}^2 = 4\mu \frac{1}{4} \left(\frac{\partial u}{\partial z} \right)^2 = \underline{\underline{\mu (\alpha z)^2}}$$

c) Varmetransportlikningen er:

$$\frac{\partial T}{\partial t} + V_j \frac{\partial T}{\partial x_j} = \alpha \frac{\partial^2 T}{\partial x_j \partial x_j} + \frac{\Delta}{\rho c}$$

For enkelt seg p.g.a betingelsene om stasjonær forhold ($\frac{\partial T}{\partial t} = 0$), rettlinjet strøm og antagelsen $T = T(z)$ ($V_j \frac{\partial T}{\partial x_j} = 0$) til

$$\frac{\partial^2 T}{\partial z^2} = -\frac{\Delta}{\rho c \alpha} = -\frac{\mu \alpha^2}{\rho c \alpha} z^2$$

$$\text{Integrerer og får } T(z) = -\frac{1}{12} \frac{\mu \alpha^2}{\rho c \alpha} z^4 + Az + B$$

Bestemmer konstantene A og B ved grenseflatebet. $T(z = \pm \frac{h}{2}) = T_0$ og får $A = 0$, $B = T_0 + \frac{1}{12} \frac{\mu \alpha^2 (h)}{\rho c \alpha} (\frac{h}{2})^4$

Temperaturprofilen i vasken blir dermed

$$\underline{T(z) = T_0 + \frac{1}{12} \frac{\mu \alpha^2}{\rho c \alpha} \left[\left(\frac{h}{2}\right)^4 - z^4 \right]}$$

$$\text{hvor } \alpha = \frac{gg \sin \theta - \beta}{\mu}, \text{ altså } \frac{\mu \alpha^2}{\rho c \alpha} = \frac{(gg \sin \theta - \beta)^2}{\rho \mu c}$$