

NORGES TEKNISK-NATURVITENSKAPELIGE UNIVERSITET
INSTITUTT FOR ENERGI- OG PROSESSTEKNIKK

Faglig kontakt under eksamen:

Iver Brevik, tlf. 735 93555

Antall sider: 4, pluss 4 sider formelliste.

Hver oppgave teller likt under sensuren, hvis ikke annerledes oppgitt.

**EKSAMEN I FAG TEP4105 FLUIDMEKANIKK FOR FAK. NT
(FYSIKK OG MATEMATIKK) OG FAK. IME (TEKNISK KYBERNETIKK)**

Onsdag 7. desember 2011

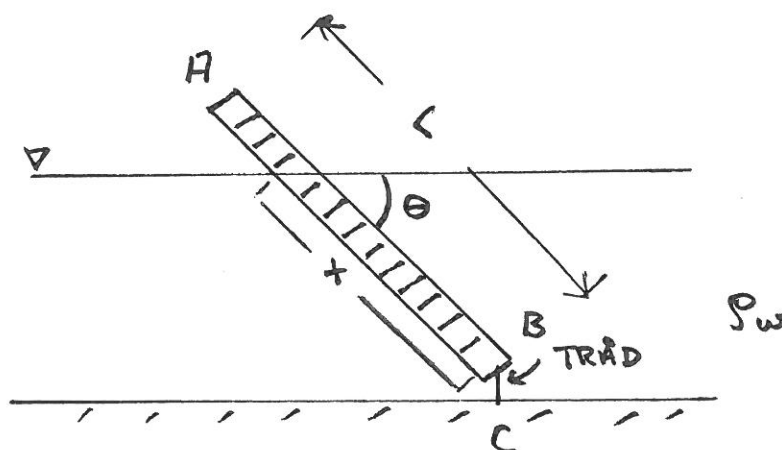
Tid: 1500 - 1900

Studiepoeng: 7,5

Sensuren faller innen 9. januar 2012

Hjelpemidler C: Typegodkjent kalkulator, i samsvar med NTNU's regler.
Trykte hjelpemidler: Formelsamling i matematikk. Formelliste, vedheftet oppgavesettet.

Oppgave 1

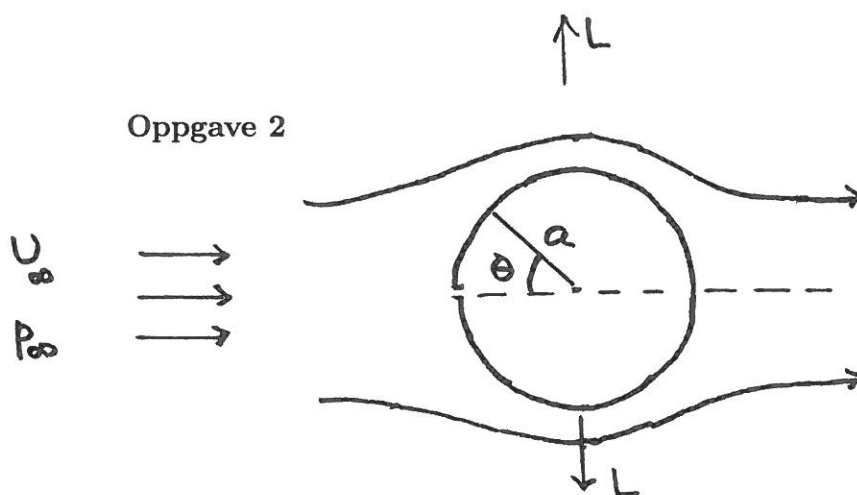


En stav AB av lengde L , tverrsnittsareal A , og tetthet ρ_{stav} mindre enn vannets tetthet ρ_w , er festet til bunnen med en vertikal tråd BC. Staven blir ved likevekt stående i delvis neddykket tilstand, som vist på figuren. Tyngdens akselerasjon er g .

a) Lengden x av den del av staven som ligger under vann, måles. Vis hvordan ρ_{stav} kan uttrykkes som funksjon av ρ_w , x og L . [Hint: Betrakt momentbalansen for staven.]

b) Alternativt kan strekk-kraften S i tråden måles. Vis hvordan en kan da uttrykke forholdet $\rho_{\text{stav}}/\rho_w$ som funksjon av parameteren

$$K \equiv \frac{S}{ALg\rho_w}.$$



Utkikkstønnen i et skip har form av en sylinder med radius a og høyde H , og er festet til en vertikal mast slik at tønnens og mastens akser er sammenfallende med hverandre og med z -aksen. Tønnens vegger er av glass, men har en smal vertikal spalt i hele tønnens lengde slik at atmosfæren slipper inn. Anta at $H \gg a$, slik at strømmingen kan antas todimensjonal. Det blåser en horisontal vind med konstant hastighet U_∞ rett inn mot spalten ($\theta = 0$). Se bort fra luftas tyngde og viskositet. Luftas tetthet er ρ . Atmosfæretrykket er p_∞ .

a) Strømfunksjonen for en uniform strøm, og for en dipol, er som kjent i polarkoordinater

$$\psi_{\text{uniform}} = U_{\infty} r \sin \theta, \quad \psi_{\text{dipol}} = -\frac{\lambda}{r} \sin \theta.$$

Vis hvordan summen av disse uttrykkene gir strømfunksjonen ψ for situasjonen skissert i figuren ovenfor. Skriv ned sammenhengen mellom radius a , hastigheten U_{∞} og dipolens styrke λ . Finn overflatetrykket $p_s(\theta)$ på tønnens utside. Hvor stort er lufttrykket p_i inne i tønne?

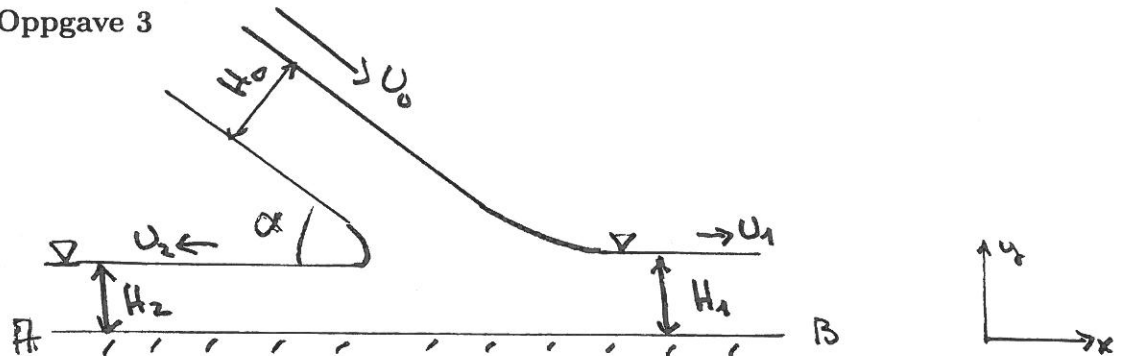
b) På grunn av lufttrykket virker det en kraft (løft) L , ~~per lengdeenhet~~ på tønnens øvre halvpart (se figuren). Tilsvarende virker det en like stor kraft nedover, på nedre halvpart. Finn L , uttrykt ved ρ, U_{∞}, a og H .

c) Betrakt nå generelt en stasjonær luftstrømning omkring en kompakt sylinder på tvers. Definer trykkmotstandskoeffisienten $C_p(\theta)$ som

$$C_p(\theta) = \frac{p_s(\theta) - p_{\infty}}{\frac{1}{2}\rho U_{\infty}^2}.$$

Bruk først resultatene fra punkt a) til å tegne opp $C_p(\theta)$ for $0 < \theta < 180^\circ$ dersom strømmingen er ideell (ingen viskositet). Skissér dernest i samme diagram hvordan $C_p(\theta)$ varierer i tilfelle av realistiske forhold, med (i) laminært grensesjikt, og (ii) med turbulent grensesjikt. Gi en kort forklaring.

Oppgave 3



En plan vannstråle med bredde H_0 faller inn på skrå mot en plan plate AB. Helningsvinkelen er α . Neglisjér vannets viskositet, og neglisjér tyngekraften. Vannstrålen deler seg ved platen i to horisontale grener, med bredder H_1 og H_2 som vist på figuren. Foruten vinkelen α antas H_0 samt innfallende hastighet U_0 å være kjent. Anta uniformt hastighetsprofil i alle de tre grenene. Regn med én lengdeenhet inn i papirplanet. Vannets tetthet er ρ .

- Hvor stor er den kraft $\mathbf{F}_{\text{plate}}$ som strålen utøver mot platen?
- Hvor store er grenstrømmenes hastigheter U_1 og U_2 ? Regn ut breddene H_1 og H_2 uttrykt ved H_0 og α . [Hint: Utnytt at kraften tangensielt til platen er lik null.]

Oppgave 4 (halv vekt)

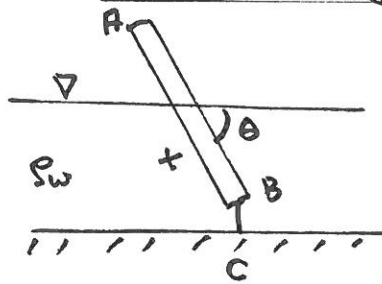
Gitt en monokromatisk bølge på dypt vann. Hastighetspotensialet er

$$\phi = \frac{ag}{\omega} e^{kz} \cos(\omega t - kx),$$

hvor a er amplituden. Vis at midlere energifluks $\overline{P(t)}$ over en periode gjennom et vertikalt tverrsnitt per enhetsbredde er

$$\overline{P(t)} = Ec_g,$$

hvor $E = \frac{1}{2} \rho g a^2$ er den midlere energi per enhet grunnflate. Angi verdien av c_g . Se bort fra atmosfæretrykket.

Løsning Oppgave 1

a) Tyngde av staven $W = \rho_{stav} g A \cdot L$

Oppdrift $F_B = \rho_w g A \cdot x$

Momentbalanse om punkt B:

$$F_B \cdot \frac{1}{2} x \cos \theta = W \cdot \frac{1}{2} L \sin \theta$$

$$\rho_w g A x^2 = \rho_{stav} g A L^2, \quad \rho_{stav} = \rho_w \left(\frac{x}{L}\right)^2 \quad \textcircled{1}$$

b) Vertikal kraftbalanse: $W + S = F_B$

\uparrow
 STREKK

$$\rho_{stav} g A L + S = \rho_w g A x$$

Introduer $K = \frac{S}{A L g \rho_w}$ og får

$$\frac{\rho_{stav}}{\rho_w} + K = \frac{x}{L} \quad \text{Kvadrerer, og benytter } \textcircled{1}:$$

$$\left(\frac{\rho_{stav}}{\rho_w} + K \right)^2 = \frac{\rho_{stav}}{\rho_w}$$

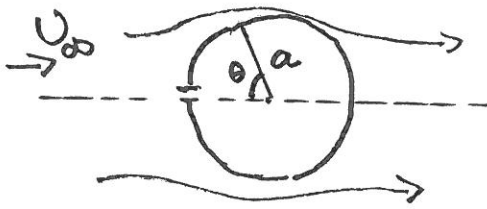
$$\left(\frac{\rho_{stav}}{\rho_w} \right)^2 - (1 - 2K) \frac{\rho_{stav}}{\rho_w} + K^2 = 0$$

Løsning

$$\frac{\rho_{stav}}{\rho_w} = \frac{1}{2} - K \pm \sqrt{\left(\frac{1}{2} - K\right)^2 - K^2} = \frac{1}{2} - K \pm \frac{1}{2} \sqrt{1 - 4K}$$

I grenen $\rho_{stav} = \rho_w$ må $S = 0$, dvs. $K = 0$. Det betyr at dette fortegn må brukes. Altså

$$\underline{\underline{\frac{\rho_{stav}}{\rho_w} = \frac{1}{2} - K + \frac{1}{2} \sqrt{1 - 4K}}}$$

Oppgave 2

a) Adder ψ for uniform strøm og dipol:

$$\psi = U_{\infty} r \sin \theta - \frac{\lambda}{r} \sin \theta, \text{ altså}$$

$$\psi = U_{\infty} \left(r - \frac{a^2}{r} \right) \sin \theta, \text{ hvor } a^2 = \frac{\lambda}{U_{\infty}}$$

Bernoulli: $p_{\infty} + \frac{1}{2} \rho U_{\infty}^2 = p_s(\theta) + \frac{1}{2} \rho (V_r^2 + V_{\theta}^2) \Big|_{r=a}$

$$V_r = \frac{1}{r} \frac{\partial \psi}{\partial \theta} = U_{\infty} \left(1 - \frac{a^2}{r^2} \right) \cos \theta = 0 \text{ når } r=a,$$

$$V_{\theta} = -\frac{\partial \psi}{\partial r} = -U_{\infty} \left(1 + \frac{a^2}{r^2} \right) \sin \theta = -2U_{\infty} \sin \theta \text{ når } r=a.$$

Dermed gir Bernoulli $p_s(\theta) = p_{\infty} + \frac{1}{2} \rho U_{\infty}^2 - 2 \rho U_{\infty}^2 \sin^2 \theta$ ①

Trykk p_i inne i formen er lik stagnasjonstrykket ved $\theta=0$:

$$p_i = p_{\infty} + \frac{1}{2} \rho U_{\infty}^2$$

b) For vilkårlig θ er trykkforskjell mellom indre og ytre trykk

$$p_i - p_s(\theta) = 2 \rho U_{\infty}^2 \sin^2 \theta.$$

Overflateelement er $a d\theta \cdot H$. Løftet L finnes ved a° integre over hele halv sirkel:

$$L = \int_0^\pi (2 \rho U_{\infty}^2 \sin^2 \theta) \cdot \sin \theta \cdot a d\theta \cdot H = 2 \rho U_{\infty}^2 a H \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta$$

$$\text{Integralet } \int_0^\pi \sin^3 \theta d\theta = \int_{-1}^1 (1-u^2) du = \frac{4}{3} \quad (u = \cos \theta).$$

Altså

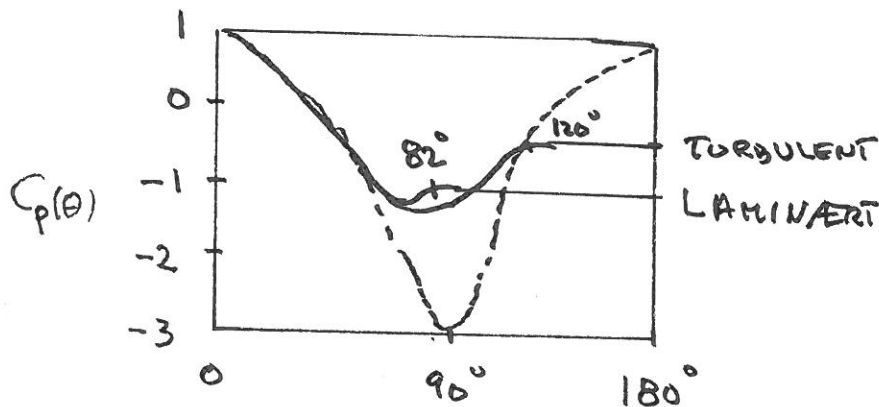
$$L = \frac{8}{3} \rho U_{\infty}^2 a H$$

Oppgave 2c)

Definisjon $C_p(\theta) = \frac{p_s(\theta) - p_\infty}{\frac{1}{2} \rho U_\infty^2}$

For ideell strømning er ifølge ① $p_s(\theta) - p_\infty = \frac{1}{2} \rho U_\infty^2 - 2 \rho U_\infty^2 \sin^2 \theta$

Altså $C_p(\theta) = 1 - 4 \sin^2 \theta$, ideell strømning.

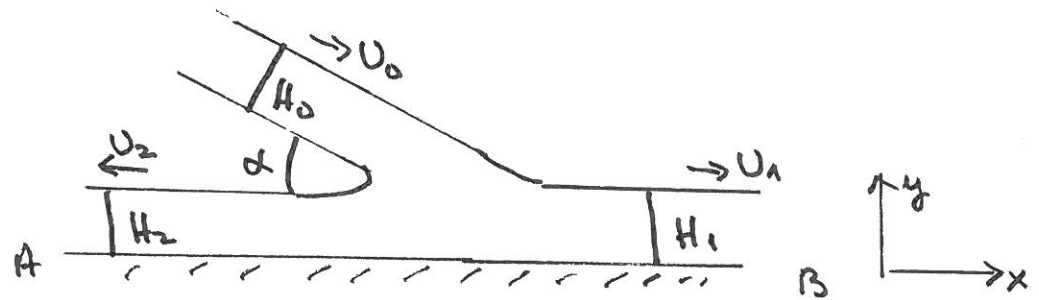


Laminart grensesjikt : Avløsningspunkt ved $\theta \approx 82^\circ$

Turbulent — u — : — u — $\theta \approx 120^\circ$

Etter avløsningen er trykket konstant.

Kinetisk energi i turbulent grensesjikt er større enn i et laminart grensesjikt. Avløsningen skjer derfor senere.

Oppgave 3

- a) Impulsfluksum er $\rho U_0^2 H_0$ i innfallende stråle. Den gir følgende kraftkomponent normalt på platen:

$$\vec{F}_{\text{plate}} = -\rho U_0^2 H_0 \sin \alpha \vec{e}_y. \quad \text{Rettet nedover.}$$

b)

Bernoulli gir $U_1 = U_0, U_2 = U_0$

Kontinuitet gir at volumfluks $Q = U_0 H_0$ for innfallende stråle er lik $Q = U_1 H_1 + U_2 H_2 = U_0 (H_1 + H_2)$ for utfallende stråler. Altså

$$\underline{H_0 = H_1 + H_2} \quad (1)$$

Ingen kraft tangensielt til platen: $\dot{M}_{OT} = \dot{M}_{INN}$ langs platen. Det betyr

$$\rho U_0^2 H_0 \cos \alpha = \rho U_0^2 H_1 - \rho U_0^2 H_2, \text{ eller}$$

$$\underline{H_0 \cos \alpha = H_1 - H_2} \quad (2)$$

Av ① og ② følger

$$\underline{H_1 = \frac{1}{2} H_0 (1 + \cos \alpha), \quad H_2 = \frac{1}{2} H_0 (1 - \cos \alpha)}$$

Spesielt: $\alpha = 90^\circ$ gir $H_1 = H_2 = \frac{1}{2} H_0$.

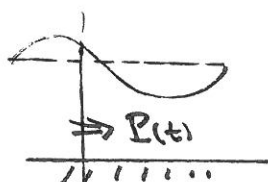
Grenshemmene 1 og 2 er like.

Oppgave 4

Gitt $\phi = \frac{ag}{\omega} e^{kz} \cos(\omega t - kx)$.

Hastighetskomponenter

$$\begin{aligned} u &= \frac{\partial \phi}{\partial x} = \frac{agk}{\omega} e^{kz} \sin(\omega t - kx) \\ w &= \frac{\partial \phi}{\partial z} = \frac{agk}{\omega} e^{kz} \cos(\omega t - kx) \end{aligned} \quad \left| \quad V^2 = u^2 + w^2 = \left(\frac{agk}{\omega}\right)^2 e^{2kz}$$



Energiflukt

↑ KINETISK ENERGI

$$P(t) = \int_{-\infty}^{\eta} \left[\underset{\substack{\uparrow \\ \text{TRYKK}}}{p} + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{POTENSIEL ENERGI}}}{\rho g z} + \frac{1}{2} \rho V^2 \right] \cdot u \, dz$$

Siste ledd av orden a^3 , som neglisjeres.

Dynamisk trykk $p_d = p + \rho g z$

Generelt er $p_d = -\rho \partial \phi / \partial t = \rho g a e^{kz} \sin(\omega t - kx)$

Gjøre integrasjonsgrense η erstattes med 0 i lineær teori.

⇒

$$P(t) = \int_{-\infty}^0 p_d u \, dz = \int_{-\infty}^0 \rho g a e^{kz} \sin(\omega t - kx) \cdot \frac{agk}{\omega} \, dz$$

$$= \frac{\rho(ga)^2 k}{\omega} \sin^2(\omega t - kx) \cdot \underbrace{\int_{-\infty}^0 e^{kz} \, dz}_{\frac{1}{2k}}$$

Midler over en periode: $\sin^2(\omega t - kx) = \frac{1}{2}$. Det gir

$$\overline{P(t)} = \frac{\rho(ga)^2}{4\omega} = \underbrace{\left(\frac{1}{2} \rho g a^2\right)}_E \frac{g}{2\omega} \quad . \quad \text{Da } \omega^2 = gk \text{ blir}$$

$$\overline{P(t)} = E \cdot \frac{\omega}{2k} = E \cdot C_g, \quad C_g = \frac{d\omega}{dk} = \frac{1}{2} c \text{ er gruppehastigheten.}$$