

Faglig kontakt under eksamen:

Navn: Iver Brevik, tlf.: 73 59 35 55

**KONTINUASJONSEKSAMEN I FAG SIO 1009 FLUIDMEKANIKK
FOR FAK. F (Linje Fysikk og matematikk)**

6. august 2009

Tid: 0900 – 1400

Sensuren faller i uke 35.

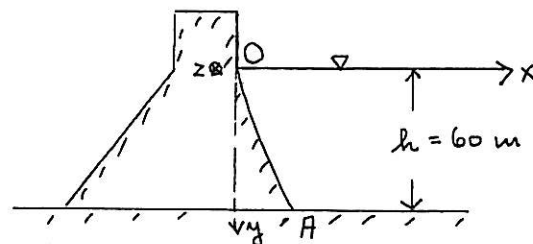
Hjelpemidler: B2: Typegodkjent kalkulator, med tomt minne, i henhold til liste utarbeidet av NTNU.

Trykte hjelpemidler:

Formelsamling i matematikk

Formelliste, vedheftet oppgavesettet.

Oppgave 1



Figuren viser en betong-dam som skal innelukke vann i et basseng. Vannhøyden er $h = 60$ m. Betrakt i det følgende bare én lengdeenhet av dammen inn i planet (i z-retning). Legg koordinatsystemet som på figuren. Den delen av dammen som har betydning for oppgaven er stykket OA mellom origo O og bunnpunktet A, hvor den analytiske formen

$$x = \frac{1}{4}y^{3/4}$$

av betongens overflate er kjent. Sett $g = 10 \text{ m/s}^2$.

- a) Finn den horisontale hydrostatiske kraft F_x på dammen, samt avstanden $y_p (= h_p)$ fra origo til denne kraftens angrepslinje.

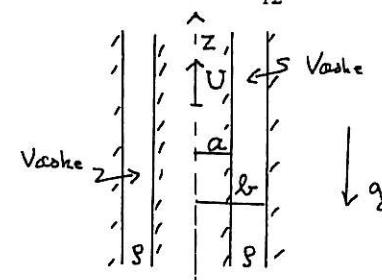
- b) Finn ved integrasjon den tilsvarende vertikale kraft F_y , samt avstanden x_p til angrepslinjen.

Oppgitt: For et rektangel med bredde b og høyde h er arealets treghetsmoment omkring en horisontal akse (her z-aksen) gjennom grunnlinjen lik

$$I_z = \frac{bh^3}{3}.$$

(Hvis aksen går gjennom centroiden, er $I_{xx} = \frac{bh^3}{12}$.)

Oppgave 2



Området $a \leq r \leq b$ mellom en kompakt indre sylinder $r = a$ og en ytre sylinderflate $r = b$ er fylt av en inkompressibel væske med tetthet ρ og kinematisk viskositet ν . Figuren viser et vertikalsnitt gjennom z-aksen. Den indre sylindren trekkes vertikalt oppover med konstant fart U , mens den ytre sylinderflaten er i ro. Sylindrene er uendelig lange. Tyngdens akselerasjon er g . Anta stasjonære forhold. På grunn av symmetrien kan væskens hastighetsvektor skrives slik: $\vec{V} = (V_r, V_\theta, V_z) = (0, 0, V_z)$, hvor $V_z = V_z(r)$.

- a) Med den gitte symmetrien vil Navier-Stokes' ligninger bli forenklet. De lyder i r- og z-retning:

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r},$$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} - g + \nu \left(\frac{d^2 V_z}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dV_z}{dr} \right).$$

Vis ut ifra disse ligningene at størrelsen \tilde{p} , definert ved

$$\tilde{p} = \frac{\partial p}{\partial z} + \rho g,$$

er en konstant, uavhengig av r og z .

- b) Hva blir grensebetingelsene ved $r = a$ og $r = b$? Vis ved integrasjon at hastighetsprofilen $V_z(r)$ blir

$$V_z(r) = -\frac{\tilde{P}}{4\mu}(b^2 - r^2) + \left[U + \frac{\tilde{P}}{4\mu}(b^2 - a^2) \right] \frac{\ln b/r}{\ln b/a} \quad (1)$$

($\mu = \rho\nu$), idet du gjør bruk av at $rV_z'' + V_z' = (rV_z')'$.

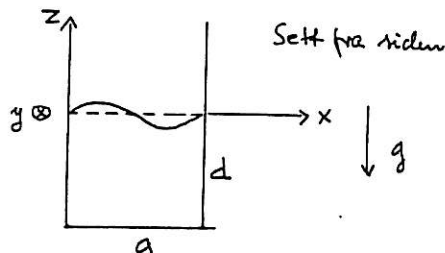
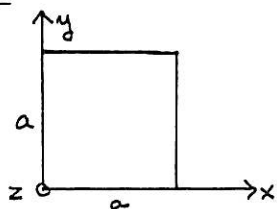
- c) Anta i det følgende at mellomrommet ($b-a$) mellom sylinderflatene er lite i forhold til radiene: $\Delta \equiv 1 - a/b \ll 1$. Da vil ligning (1) tilnærmet kunne skrives

$$V_z(r) = \frac{U}{\Delta} \left(1 - \frac{r}{b} \right)$$

(dette skal ikke utledes). Finn herav volumgjennomstrømningen Q gjennom et tverrsnitt $z = \text{konstant}$.

Oppgave 3.

Sett
ovenfra



En tank med kvadratisk grunnflate (sidekant a) er fylt med vann opp til høyden d . Horizontale akser er x og y . Vertikal z -akse peker oppover, slik at planet $z = 0$ faller sammen med vannspeilet når vannet er i ro.

Oppgaven er i det følgende å analysere de stasjonære svingemodene til den frie overflaten. Den frie overflatebetingelse i lineær teori oppgis å være

$$\frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} + g \frac{\partial \Phi}{\partial z} = 0, \quad z = 0.$$

- a) Hastighetspotensialet oppgis å ha formen

$$\Phi = f(x, y) \cosh k(z + d) \cos \omega t.$$

Finn dispersjonsrelasjonen $\omega = \omega(k)$.

- b) Bruk inkompressibilitetsbetingelsen til å finne hvilken differensialligning funksjonen $f(x, y)$ må oppfylle. Anta at $f(x, y)$ er av formen

$$f(x, y) = \cos px \cos qy,$$

hvor p og q er konstanter. Bruk de kinematiske grensebetingelsene ved tankens sidevegger ($x = 0, a$ og $y = 0, a$) til å vise at p og q er proporsjonale med hele tall. Kall disse tallene for m og n .

- c) Finn de tillatte bølgetall k , uttrykt ved a, m og n .

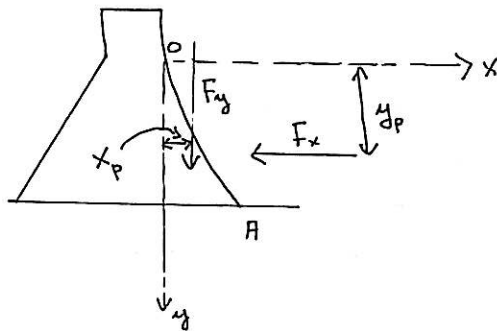
- d) Anta at hele tanken gis en konstant akselerasjon α oppover, i positiv z -retning. Hva vil dispersjonsrelasjonen være da?

Oppgave 4 (halv vekt)

- a) En kompakt sylinder står på tvers i en uniform luftstrøm. Tegn en figur som viser hvordan motstandskoeffisienten C_D varierer med Reynolds tall.
- b) Hva er den fysiske betydning av motstandskrisen (drag crisis)?
- c) Forklar, ved hjelp av en figur, hvordan gage-trykket varierer som funksjon av vinkelen θ på sylinderoverflaten når luftstrømmen er ideell, laminær, eller turbulent.

Løsning Oppgave 1

6. august 2001



- a) Horisontal kraft $F_x = \gamma h_{cx} A_x$ ifølge formelark (betraktet platen horisontale projeksjon). $\gamma = 10^4 \text{ Pa/m}$.

Dybden h_{cx} til centroiden er $h_{cx} = \frac{1}{2}h = 30 \text{ m}$.

Arealet av den horisontale projeksjonen: $A_x = 1 \cdot h = 60 \text{ m}^2$

$$\therefore F_x = 10^4 \cdot 30 \cdot 60 = 1,8 \cdot 10^7 \text{ N}$$

$$\boxed{A} \quad h=60\text{m} \quad \text{Avstand } y_p = \frac{I_z}{y_c \cdot A}$$

$b=1\text{m}$ Omkrets er abse som går enten gjennom topplinje eller grunnlinje er $I_z = \frac{1}{3}bh^3 = \frac{1}{3} \cdot h^3$.

Da $y_c = \frac{1}{2}h$ og $A = h$ altså

$$\underline{y_p} = \frac{\frac{1}{3}h^3}{\frac{1}{2}h \cdot h} = \frac{2h}{3} = 40 \text{ m}$$

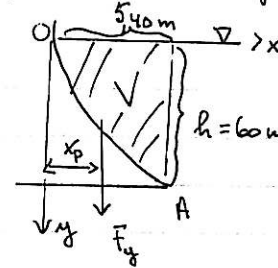
[Alternativt kan en finne y_p som

$$\underline{y_p} = y_c + \frac{I_{zx}}{y_c \cdot A} = \frac{h}{2} + \frac{\frac{1}{12}h^3}{\frac{1}{2}h \cdot h^2} = \frac{2h}{3} \quad]$$

Oppg. 1, forts.

②

- (b) Vertikal kraft $F_y = \gamma V$, hvor V er det



strømte areal (volum).

Π^0 integrere:

$$V = \int y dx$$

Differensiere $x = \frac{1}{4}y^{3/4}$:

$$dx = \frac{3}{16}y^{-1/4} dy \Rightarrow$$

$$\underline{V} = \frac{3}{16} \int_0^h y^{3/4} dy = \frac{3}{16} \cdot \frac{4}{7} \Big|_0^h y^{7/4} = \frac{3}{28} h^{7/4} = 138,6 \text{ m}^2$$

$$\therefore \underline{F_y} = 10^4 \cdot 138,6 \text{ N} = 1,39 \cdot 10^6 \text{ N}$$

Avstand til kraftlinjen $x_p = x_c =$ avstand til flatesentret for V .

Momentbalanse omkring O:

$$F_y \cdot x_p = \gamma \int x y dx$$

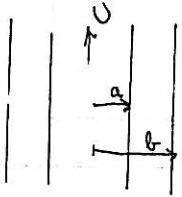
$$\text{Da } F_y = \gamma V \text{ altså } x_p = \frac{\int x y dx}{V}$$

$$\text{Her er } \int x y dx = \int_0^h \frac{1}{4} y^{3/4} \cdot y \cdot \frac{3}{16} y^{-1/4} dy = \frac{3}{64} \int_0^h y^{3/2} dy = \frac{3}{160} h^{5/2}$$

\Rightarrow

$$\underline{x_p} = \frac{\frac{3}{160} h^{5/2}}{\frac{3}{28} h^{7/4}} = \frac{7}{40} h^{3/4} = 3,77 \text{ m}$$

Lösung Aufgabe 2



$$p = p(r, z), \quad V_z = V_z(r)$$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial r} \quad (1)$$

$$0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial z} - g + \nu \left(V_z''(r) + \frac{1}{r} V_z'(r) \right) \quad (2)$$

a) Derivieren ① wlp. z : $\frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{\partial p}{\partial z} \right) = 0$
 Derivieren ② wlp. z : $\frac{\partial}{\partial z} \left(\frac{\partial p}{\partial z} \right) = 0$ $\Rightarrow \frac{\partial p}{\partial z} = \text{konstant, unabhängig von } r \text{ und } z.$

Also ist $\tilde{p} \equiv \frac{\partial p}{\partial z} + \rho g$ konstant

b) Grenzbedingungen: $V_z(a) = U, \quad V_z(b) = 0$
 Aus ② folgt

$$\frac{\tilde{p}}{\mu} = V_z'' + \frac{1}{r} V_z' = \frac{1}{r} (r V_z')'$$

Integrieren: $r V_z' = \frac{\tilde{p}}{2\mu} r^2 + C_1, \quad V_z = \frac{\tilde{p}}{4\mu} r^2 + C_1 \ln r + C_2$

Grenzbedingungen für:

$$U = \frac{\tilde{p}}{4\mu} a^2 + C_1 \ln a + C_2$$

$$0 = \frac{\tilde{p}}{4\mu} b^2 + C_1 \ln b + C_2 \quad \Rightarrow$$

$$C_1 = - \left[U + \frac{\tilde{p}}{4\mu} (b^2 - a^2) \right] \frac{1}{\ln b/a}$$

$$C_2 = \frac{U \ln b}{\ln b/a} + \frac{\tilde{p}}{4\mu} \left[\frac{\ln b}{\ln b/a} (b^2 - a^2) - b^2 \right]$$

Einsetzen für

$$V_z(r) = - \frac{\tilde{p}}{4\mu} (b^2 - r^2) + \left[U + \frac{\tilde{p}}{4\mu} (b^2 - a^2) \right] \frac{\ln b/r}{\ln b/a}$$

Lösung Aufgabe 2c

Linear spalt: $V_z(r) = \frac{U}{\Delta} \left(1 - \frac{r}{b} \right), \quad \Delta = 1 - \frac{a}{b}$

$$Q = \int V_z \cdot dA = \int_a^b V_z \cdot 2\pi r dr$$

$$= \frac{2\pi U}{\Delta} \int_a^b \left(1 - \frac{r}{b} \right) r dr = \frac{2\pi U}{\Delta} \left[\frac{1}{2} r^2 - \frac{r^3}{3b} \right]_a^b$$

$$= \frac{\pi U}{\Delta} \left[b^2 - a^2 - \frac{2}{3b} (b^3 - a^3) \right]$$

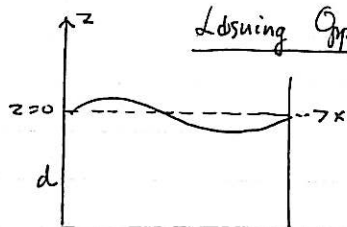
$$= \frac{\pi U}{\Delta} (b-a) \left[b+a - \frac{2}{3b} (b^2 + ab + a^2) \right]$$

$$= \frac{\pi U}{3} \left[3b(b+a) - 2(b^2 + ab + a^2) \right]$$

$$= \frac{1}{3} \pi U (b^2 + ab - 2a^2), \quad \text{oder}$$

$$Q = \frac{1}{3} \pi U (2a+b)(b-a)$$

Løsning Oppgave 3



Oppgitt

$$\frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} + g \frac{\partial \Phi}{\partial z} = 0, \quad z = 0. \quad (1)$$

a

a) $\Phi = f(x, y) \cosh k(z+d) \cos \omega t$ innsett i (1) gir, etter som

$$\frac{\partial^2 \Phi}{\partial t^2} = -\omega^2 \Phi \quad \text{og} \quad \frac{\partial \Phi}{\partial z} = k f(x, y) \sinh k(z+d) \cos \omega t, \quad \text{at}$$

$$-\omega^2 f(x, y) \cosh kd \cos \omega t + g k f(x, y) \sinh kd \cos \omega t = 0, \quad \text{altså}$$

② $\omega^2 = gk \tanh kd$. Samme dispersjonsrelasjon som for propagerende bølger.

b) Inkompressibilitetsbetingelsen $\nabla^2 \Phi = 0 \Rightarrow$

$$\frac{\partial^2 f(x, y)}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 f(x, y)}{\partial y^2} + k^2 f(x, y) = 0 \quad (3)$$

Innsettning av $f = \cos p x \cos q y$ gir

$$\Phi = \cos p x \cos q y \cosh k(z+d) \cos \omega t.$$

Karakteristiske grensebetingelser ved veggflaten:

$$\text{Med} \quad u = \frac{\partial \Phi}{\partial x} = 0 \quad \text{ved} \quad x = 0, a$$

$$\text{og} \quad v = \frac{\partial \Phi}{\partial y} = 0 \quad \text{ved} \quad y = 0, a.$$

$$\text{Da} \quad u = -p \sin p x \cos q y \cosh k(z+d) \cos \omega t$$

$$\text{og} \quad v = -q \cos p x \sin q y \cosh k(z+d) \cos \omega t,$$

$$\text{altså} \quad \sin p a = 0, \quad \sin q a = 0, \quad \text{som gir}$$

$$p = m\pi/a, \quad q = n\pi/a,$$

m og n hele tall.

c) Av ③ følger $k^2 = p^2 + q^2$. Innsettning for p og q gir

$$k^2 = \frac{\pi^2}{a^2} (m^2 + n^2), \quad k = \frac{\pi}{a} \sqrt{m^2 + n^2}$$

d) Hvis hele tanken absorberes oppover med konstant absorpsjon α , vil den effektive trykkaabsorpsjonen være $(g+d)$.

Dispersjonsrelasjon altså

$$\omega^2 = (g+d)k \tanh kd$$