

Faglig kontakt under eksamen:  
Navn: Iver Brevik, tlf.: 735 93555

**KONTINUASJONSEKSAMEN I EMNE TEP4105 FLUIDMEKANIKK  
FOR FAK. F1**

(Linje for Fysikk og matematikk)

15. august 2005

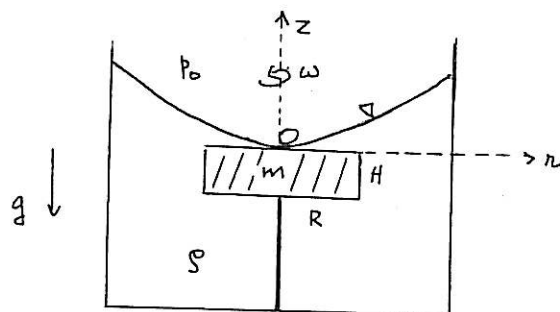
Tid: 0900 – 1300

Studiepoeng: 7,5

Sensuren faller i uke 34...

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

**Oppgave 1**

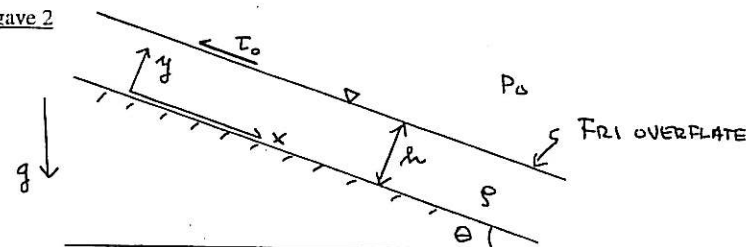


En lukket sylindrisk beholder er festet til en stav og holdt på plass i et kar fylt med væske med konstant tetthet  $\rho$ . Beholderen med innhold har masse  $m$ . Dens ytre radius er  $R$ ; høyden er  $H$ . Atmosfæretrykket er  $p_0$ .

Karet med innhold dreies om sin symmetriakse ( $z$ -akse) med konstant vinkelhastighet  $\omega$  slik at sentrum  $O$  av beholderens toppflate blir fri mot atmosfæren.

- Finn trykkfordelingen  $p(r)$  over beholderens toppflate og bunnflate.
- Finn stangkraften.

**Oppgave 2**



En væske med tetthet  $\rho$  og kinematisk viskositet  $\nu$  renner laminært og stasjonært nedover et skråplan som har helningsvinkel  $\theta$ . Væskesjiktet har fri overflate mot atmosfæren. Atmosfæretrykket er  $p_0$ . Strømningen er todimensjonal, med strømlinjer som overalt er parallelle med  $x$ -aksen. Tyngdens akselerasjon er  $g$ . Anta at det blåser en vind imot den fric overflaten, slik at det oppstår en konstant skjærspenning (tangensialspenning)  $\tau_0$  oppover, imot den viste  $x$ -retningen. Anta at  $\tau_0$  ( $> 0$ ) er en kjent størrelse.

- De eneste ukjente størrelsene er trykket  $p$  samt hastigheten  $u = u(y)$  i  $x$ -retningen. Skriv opp  $x$ - og  $y$ -komponentene av Navier-Stokes' ligning, og vis at størrelsen  $K$ , definert ved

$$K = \frac{\partial p}{\partial x} - \gamma \sin \theta,$$

hvor  $\gamma = \rho g$ , er en konstant som er uavhengig av  $x$  og  $y$ .

- Spesifiser grensebetingelsene på hastighetsfeltet ved  $y = 0$  og  $y = h$ . Hvorfor er  $\partial p / \partial x = 0$  overalt i væsken?
- Vis ved integrasjon at hastighetsprofilen blir

$$u(y) = \frac{gh \sin \theta}{\nu} y \left( 1 - \frac{y}{2h} \right) - \frac{\tau_0}{\rho \nu} y.$$

- Bestem skjærspenningen  $\tau_0$  på sjiktets ytterkant slik at netto massestrøm i sjiktet blir lik null. Lag en kvalitativ skisse av hastighetsprofilen gjennom sjiktet for dette tilfellet.

## Oppgave 3

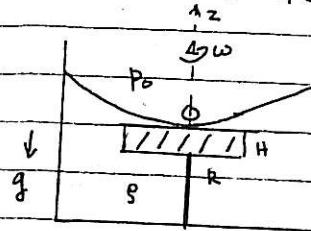
En tornado modelleres som en potensialstrømning, hvor et sluk av styrke  $m$  ( $< 0$ ) er superponert med en virvel av styrke  $K$ . Hastighetspotensialet oppgis å være

$$\phi = m \ln r + K\theta$$

hvor  $r$  og  $\theta$  er plane polarkoordinater.

- a) Skriv opp uttrykket for strømfunksjonen  $\psi$ , og bestem strømlinjenes form. Skissér en typisk strømlinje for tilfellet  $m/K = -1/\pi$ .
- b) Anta at volumstrømningen  $Q$  inn i sluket (per lengdeenhet i vertikal  $z$ -retning), samt sirkulasjonen  $\Gamma$  omkring  $z$ -aksen, er kjent. (Sett  $Q > 0$ .) Finn sammenhengen mellom konstantene  $m$ ,  $K$  og  $Q, \Gamma$ .
- c) Fluidet har en fri overflate som langt unna  $z$ -aksen er horisontal og gitt ved  $z = 0$ . Finn ligningen for overflaten i  $rz$ -planet, og skissér resultatet for tilfellet gitt under pkt. a) og med  $Q = 0,84 \text{ m}^2/\text{s}$ . Sett  $g = 9,81 \text{ m/s}^2$ .

## Løsning Oppgave 1



a) Bevegelsesligning i roterende system:

$$0 = -\frac{1}{\rho} \nabla p + \omega^2 \vec{e}_r + \vec{g}$$

Inkompressibel væske:

$$\nabla \left( \frac{p}{\rho} - \frac{1}{2} \omega^2 r^2 + gz \right) = 0 \Rightarrow$$

$$p = -\gamma z + \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 + C, \quad \gamma = \rho g$$

Da  $p = p_0$  i  $r = 0, z = 0$  er  $p_0 = C$ , og  $p = -\gamma z + \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 + p_0$

Toppflate  $z = 0$  gir  $p(r) = \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 + p_0$  ①

Bunnflate  $z = -H$  gir  $p(r) = \gamma H + \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 + p_0$  ②

b) Trykkraft på toppflate:

$$P_{\text{top}} = 2\pi \int_0^R \left( \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 + p_0 \right) r dr = \pi R^2 \left( \frac{1}{2} \rho \omega^2 R^2 + p_0 \right)$$

$$\text{Bunnflate: } P_{\text{bunn}} = 2\pi \int_0^R \left( \gamma H + \frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2 + p_0 \right) r dr = \pi \gamma H R^2 + \pi R^2 \left( \frac{1}{2} \rho \omega^2 R^2 + p_0 \right)$$

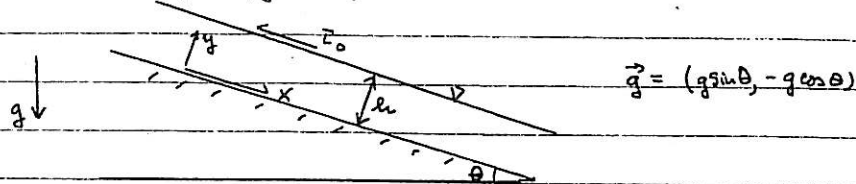
$$\text{Netto trykkraft } P = P_{\text{bunn}} - P_{\text{top}} = \gamma \cdot \pi R^2 H$$

Dette kunne en se direkte ut fra ① og ②: Vekten <sup>(f)</sup>benyttes til trykkraft  $\frac{1}{2} \rho \omega^2 r^2$  eller atmosfæretrykket har betydning for netto trykkraft.

Stangkraft  $S$ : I trykkløsningen  $S + mg = P$  for

$$S = \gamma \cdot \pi R^2 H - mg$$

## Løsning Oppgave 2



$$\vec{g} = (g \sin \theta, -g \cos \theta)$$

a) Navier-Stokes:  $x \quad 0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + g \sin \theta + \nu \frac{d^2 u}{dy^2} \quad (1)$

$$y \quad 0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} - g \cos \theta \quad (2)$$

② skrivs som  $\frac{\partial p}{\partial y} = -\rho g \cos \theta$ ,  $p = -\rho g y \cos \theta + f(x)$ ,  $f(x)$  vilkårlig  
 $\Rightarrow \partial p / \partial x = f'(x)$ , uavhengig av  $y$ .

Skriver (1) som  $\frac{\partial p}{\partial x} - \rho g \sin \theta = \mu \frac{d^2 u}{dy^2}$ ,  $\mu = \rho \nu$ .

Da venstre side avhenger bare av  $x$ , høyre side bare av  $y$ , må

$$K = \frac{\partial p}{\partial x} - \rho g \sin \theta \text{ være en konstant, uavhengig av } x \text{ og } y.$$

b) Grensebetingelser:

1) Heftebetingelse  $u = 0$  ved  $y = 0$ .

2) Da generelt  $\tau = \mu \frac{du}{dy}$  og  $\tau = -\tau_0$  ved  $y = h$ , vil

$$\left. \frac{du}{dy} \right|_h = -\frac{\tau_0}{\mu} \text{ . Negativ størrelse.}$$

Da  $K$  er konstant, må  $\partial p / \partial x$  være konstant. Kan evalueres i fri overflate, hvor  $p = p_0 = \text{konstant}$ . Altså  $\partial p / \partial x = 0$  overalt.

c) Integrerer ligningen  $\frac{d^2 u}{dy^2} = \frac{K}{\mu}$ , og får

$$\frac{du}{dy} = \frac{K}{\mu} y + C_1, \quad u(y) = \frac{K}{2\mu} y^2 + C_1 y + C_2$$

Grensebet.  $u(0) = 0$  gir  $C_2 = 0$ , mens  $\left. \frac{du}{dy} \right|_h = -\frac{\tau_0}{\mu}$  gir

$$\frac{K}{\mu} \cdot h + C_1 = -\frac{\tau_0}{\mu} \Rightarrow u(y) = -\frac{K h}{\mu} y \left(1 - \frac{y}{2h}\right) - \frac{\tau_0}{\mu} y$$

Da  $K = -\rho g \sin \theta$ :  $u(y) = \frac{\rho g h \sin \theta}{\mu} y \left(1 - \frac{y}{2h}\right) - \frac{\tau_0}{\mu} y$

## Oppgave 2, forts

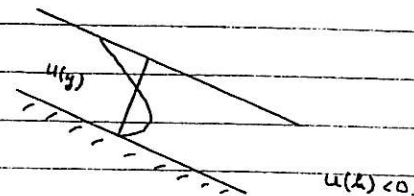
d) Finnes en hydrostatisk tryk i planet.

Masseløst  $\dot{m} = \rho \int_0^h u dy = 0 \Rightarrow$

$$\frac{\rho h \sin \theta}{\mu} \int_0^h \left(y - \frac{y^2}{2h}\right) dy - \frac{\tau_0}{\rho \mu} \int_0^h y dy = 0$$

$$\frac{1}{3} h^2 \quad \frac{1}{2} h^2$$

$$\therefore \tau_0 = \frac{2}{3} \rho g h \sin \theta$$



$$u(h) < 0.$$

Løsning Oppgave 3

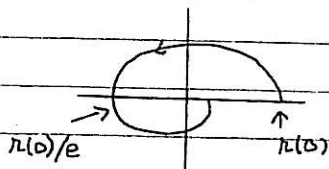
a) Gitt  $\phi = m \ln r + K\theta$ . Tilsvarende strømfunksjon er  
 $\psi = -K \ln r + m\theta$  (formelark)

Strømlinjer  $\psi = \text{konstant}$  består av

$$K \ln r = -\psi + m\theta, \Rightarrow$$

$$r = e^{-\psi/K} \cdot e^{m\theta/K} = e^{-\psi/K} \cdot e^{-1/m\theta/K}$$

For  $|m|/K = 1/\pi$  for  $r = e^{-\psi/K} \cdot e^{-\theta/\pi} = r(0)e^{-\theta/\pi}$



b) Volumensstrømning inn per lengdeenhets:  $Q = 2\pi r \cdot |V_r| = 2\pi r \cdot \frac{|m|}{r} = 2\pi |m|$

Sirkulasjon  $\Gamma = \oint \vec{V} \cdot d\vec{s} = V_\theta \cdot 2\pi r = \frac{K}{r} \cdot 2\pi r = 2\pi K$

c) For potensialstrømning er  $\nabla \times \vec{V} = 0$  og Bernoulli kan brukes.

$$\frac{1}{2} V^2 + \frac{p_0}{\rho} + gz = \left[ \frac{1}{2} V^2 + \frac{p_0}{\rho} \right]_\infty$$

Da  $V \rightarrow 0$  når  $r \rightarrow \infty$  for  $-z(r) = \frac{V^2}{2g} = \frac{V_r^2 + V_\theta^2}{2g} = \frac{r^2}{2g} \cdot \frac{m^2 + K^2}{r^2}$

For pkt. a) er  $K^2 = m^2 \pi^2$ ,  $\Rightarrow$

$$-z(r) = \frac{m^2(1+\pi^2)}{2g} \frac{1}{r^2} = \frac{Q^2(1+\pi^2)}{8\pi^2 g} \frac{1}{r^2}$$

Numerisk  $-z(r) = \frac{9,84^2(1+\pi^2)}{8\pi^2 \cdot 9,81} \frac{1}{r^2} = \frac{0,010}{r^2}$

