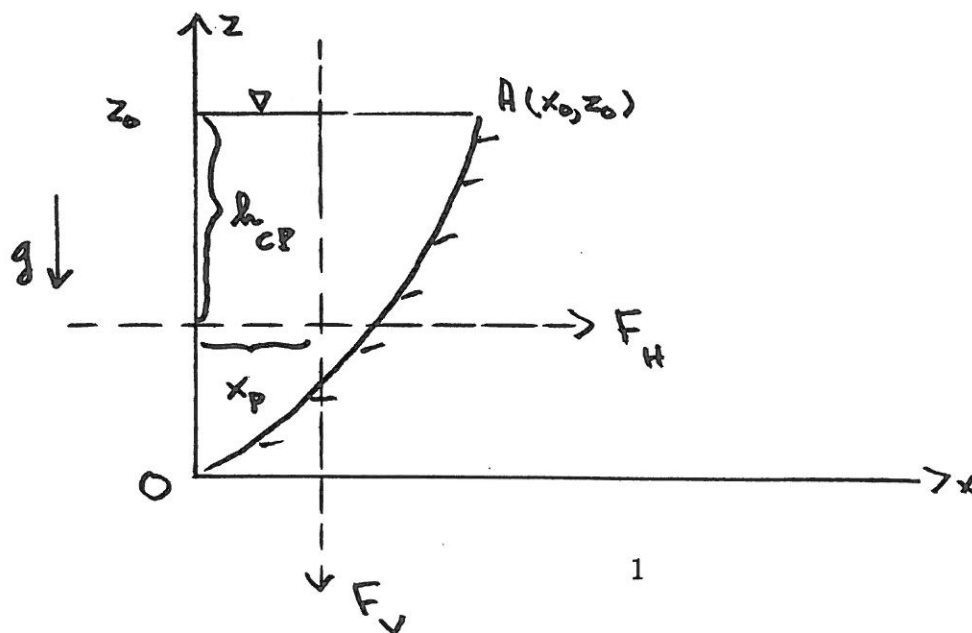


Hver oppgave teller likt under sensuren.



Figuren viser utsnitt av en betong-dam som holder vann i et basseng. Bassenget er helt fullt, opp til høyden z_0 . Den krumme flaten AO har en eksponensiell form,

$$z = K(e^{x/x_0} - 1),$$

hvor K er en kjent konstant,

$$K = \frac{z_0}{e - 1}, \quad e = 2,718\dots$$

Toppunktet A har koordinatene (x_0, z_0) . Bredden av dammen (inn i papirplanet) er b . Se bort fra atmosfæretrykket, og sett $g = 10 \text{ m/s}^2$.

a) Finn den horisontale kraft F_H som virker fra vannet på dammen, og finn dybden h_{CP} av trykksentret.

b) Finn den vertikale kraft F_V på dammen.

c) Finn avstanden x_p ut til angrepslinjen for F_V (se figuren).

Oppgitt: Treghetsmomentet for en rektangulær flate med bredde b og høyde z_0 omkring y -aksen (inn i planet) gjennom centroiden er

$$I_{yy} = \frac{1}{12}bz_0^3.$$

Ubestemt integral

$$\int x e^{x/x_0} dx = x_0^2 \left(\frac{x}{x_0} - 1 \right) e^{x/x_0}$$

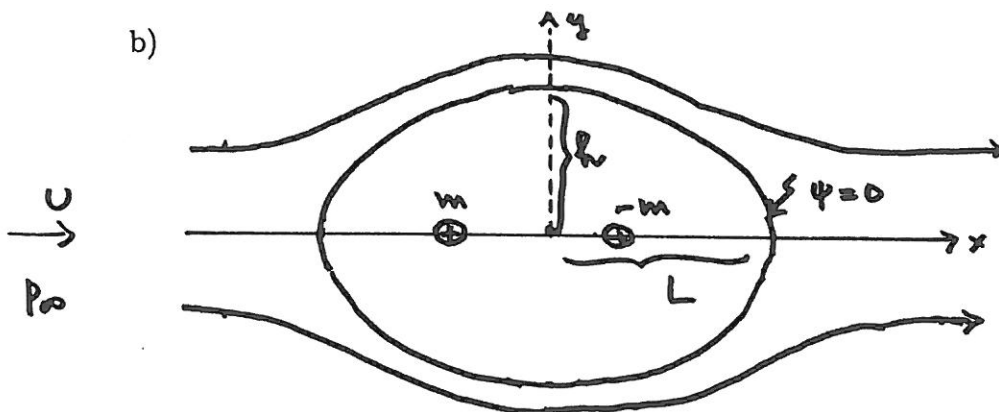
Oppgave 2

Gitt en potensialstrømning sammensatt av følgende tre komponenter:
 en uniform strømning U i x -retning;
 en kilde av styrke m i punktet $(-a, 0)$;
 et sluk av styrke $-m$ i punktet $(a, 0)$.

- a) Vis at strømfunksjonen ψ kan i kartesiske koordinater skrives slik:

$$\psi(x, y) = Uy + m \arctan \frac{y}{x+a} - m \arctan \frac{y}{x-a}$$

- b)



Figuren viser den lukkede oval (Rankines oval) som adskiller den ytre strømning fra den indre. Ovalen kan tenkes erstattet av en fast flate. På denne flaten er strømfunksjonen $\psi = 0$. Ovalens halvaksler er L og h . Se i det følgende bare på den ytre strømning. Se bort fra tyngden.

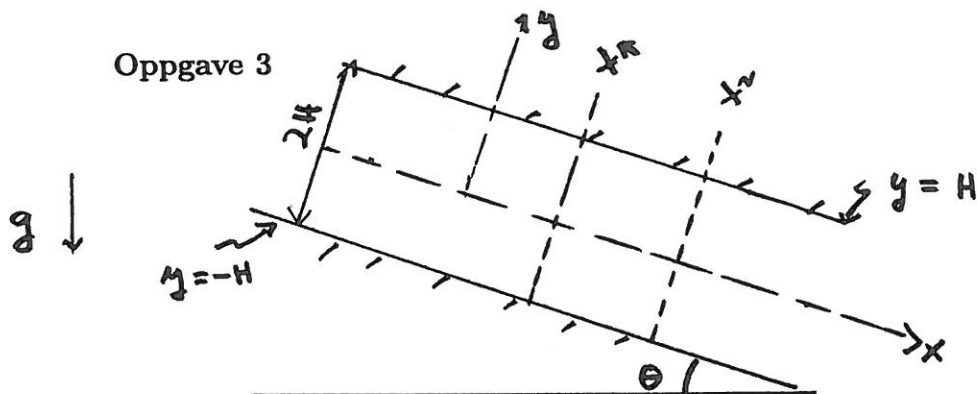
Finn den horisontale hastighetskomponent $u(x, y)$ i et vilkårlig punkt, og finn herav verdien av L uttrykt ved a, m og U .

- c) Anta i det følgende at halvaksen h er en kjent størrelse (den skal ikke regnes ut). Finn trykket p i punktet $(0, h)$ uttrykt ved h , trykket p_∞ i den uniforme strømning, tettheten ρ , samt de gitte størrelsene ovenfor.

- d) Hvor stor er den totale horisontale kraft F_x som strømmingen utøver mot ovalen? Begrunn svaret.

Oppgitt:

$$\frac{d}{dx} \arctan x = \frac{1}{1+x^2}.$$



Gitt en stasjonær, fullt utviklet, viskøs og inkompressibel strømning mellom to parallelle plan. Planenes helningsvinkel er θ . Avstanden mellom planene er $2H$. Væskens dynamiske viskositet er μ , tyngdens akselerasjon er g . Regn med én lengdeenhet inn i planet. Legg koordinatsystemet som på figuren. Væsken er utsatt for en trykkgradient $\partial p / \partial x$ i x -retningen.

a) Hastigheten u i x -retningen avhenger bare av y , $u = u(y)$. Sett opp Navier-Stokes' ligning i x - og y -retning, og vis herav at hastighetsprofilen kan skrives på formen

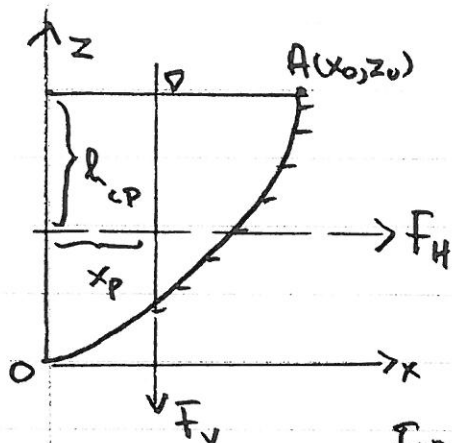
$$u(y) = u_{max} \left(1 - \frac{y^2}{H^2} \right), \quad (1)$$

hvor u_{max} er maksimal hastighet midt i kanalen ($y = 0$).

b) Finn volumstrømmen Q , ut ifra ligning (1). Hvor stor må trykkgradienten $\partial p / \partial x$ være for å drive en gitt strøm Q gjennom kanalen? Uttrykk svaret ved $\gamma = \rho g$, μ og Q , samt de kjente størrelser θ og H .

c) Betrakt en lengde $\Delta L = x_2 - x_1$ av kanalen, beliggende mellom to snitt x_1 og x_2 . La h_f betegne friksjonshøyden for denne lengden. La $\Delta z = z_1 - z_2$ bety den positive høydeforskjell, og la tilsvarende $\Delta p = p_1 - p_2$. Finn h_f uttrykt ved skjærspenningen τ_w ved veggene, samt de andre kjente størrelser.

Løsning Oppgave 1



a) $F_H = \gamma h_{cg} \cdot A_x$ ifølge formel.

Her er $h_{cg} = \frac{1}{2} z_0$, mens horisontalt projisert areal er $A_x = b z_0$. Det gir

$$F_H = \frac{1}{2} \gamma b z_0^2$$

Formel $\bar{x}_{cp} - \bar{x}_{cg} = \frac{I_{yy}}{\bar{x}_{cg} \cdot A}$ gir her, for det

horisontalt projiserte areal, $h_{cp} - h_{cg} = \frac{I_{yy}}{h_{cg} \cdot A_x}$

Da $h_{cg} = \frac{1}{2} z_0$, $I_{yy} = \frac{1}{12} b z_0^3$, $A_x = b z_0$, får

$$\underline{h_{cp} = \frac{1}{2} z_0 + \frac{1}{6} z_0 = \frac{2}{3} z_0}$$

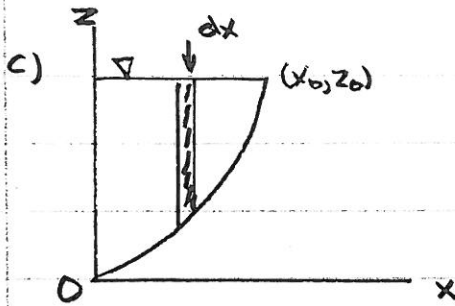
b) $F_V = \gamma V$, hvor volumet finnes ved integrasjon:

$V = b \int x \cdot dz$. Her er $dz = \frac{k}{x_0} e^{x/x_0} \cdot dx$, altså

$$V = \frac{kb}{x_0} \int_0^{x_0} x e^{x/x_0} dx = \frac{kb}{x_0} \cdot x_0^2 \cdot \left[\left(\frac{x}{x_0} - 1 \right) e^{x/x_0} \right]_0^{x_0} = kb x_0$$

Derfor

$$\underline{F_V = \gamma K b x_0 = \frac{\gamma b x_0 z_0}{e - 1}}$$



Deler opp arealet i striper, hver stripe av bredde dx .

Finne dreftmomentet om origo:

$$\begin{aligned}
 M &= \gamma b \int_0^{x_0} x(z_0 - z) dx = \gamma b \int_0^{x_0} x[z_0 - k(e^{x/x_0} - 1)] dx \\
 &= \gamma b \left\{ (z_0 + k) \cdot \frac{1}{2} x_0^2 - k \int_0^{x_0} x e^{x/x_0} dx \right\} \\
 &= \gamma b \left\{ (z_0 + k) \cdot \frac{1}{2} x_0^2 - k \cdot x_0^2 \cdot \underbrace{\left| \left(\frac{x}{x_0} - 1 \right) e^{x/x_0} \right|_0^{x_0}}_1 \right\} \\
 &= \gamma b \cdot \frac{1}{2} x_0^2 \{ z_0 + k - 2k \} = \frac{1}{2} \gamma b x_0^2 (z_0 - k).
 \end{aligned}$$

Alternativt kan M skrives som $M = F_V \cdot x_p$.

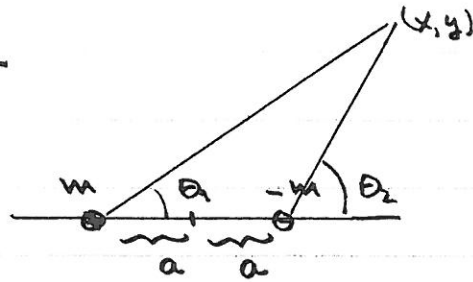
Derfor

$$x_p = \frac{1}{F_V} \cdot \frac{1}{2} \gamma b x_0^2 (z_0 - k) = \frac{\frac{1}{2} \gamma b x_0^2 (z_0 - k)}{\gamma k b x_0}$$

$$\underline{x_p = \frac{1}{2} x_0 \left(\frac{z_0}{k} - 1 \right) = \frac{1}{2} x_0 (e - 2)}$$

Løsning Oppgave 2

a)



$\psi = U \cdot y + m \theta_1 - m \theta_2$ ifølge formelark. Det gir her

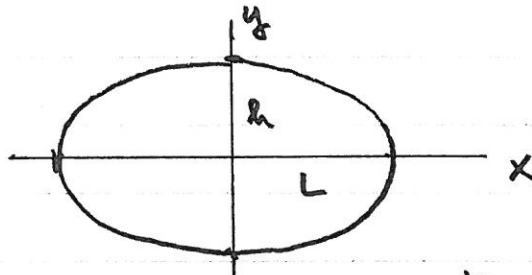
$$\psi = U y + m \cdot \arctan \frac{y}{x+a} - m \cdot \arctan \frac{y}{x-a}$$

b)

$u = \frac{\partial \psi}{\partial y}$. Da $\frac{d}{dx} \arctan x = \frac{1}{1+x^2}$ blir

$$u = U + \frac{m}{1 + \frac{y^2}{(x+a)^2}} \cdot \frac{1}{x+a} - \frac{m}{1 + \frac{y^2}{(x-a)^2}} \cdot \frac{1}{x-a}$$

$$u = U + m \frac{x+a}{(x+a)^2 + y^2} - m \frac{x-a}{(x-a)^2 + y^2}$$



Ved $x = \pm L$ er $u = 0$
(stagnasjonspunkter).

Altså $0 = U + \frac{m}{L+a} - \frac{m}{L-a}$

$$U(L^2 - a^2) = m(L+a) - m(L-a) = 2ma$$

$$L^2 = a^2 + \frac{2ma}{U} = a^2 \left(1 + \frac{2m}{Ua} \right)$$

$$L = a \sqrt{1 + \frac{2m}{Ua}}$$

c) Trykhet p i $(0, h)$ finnes av Bernoulli:

$$p_{\infty} + \frac{1}{2}\rho U^2 = p + \frac{1}{2}\rho u^2(0, h), \text{ hvor}$$

$$u(0, h) = U + \frac{2ma}{a^2 + h^2}.$$

$$\text{Derfor } p = p_{\infty} + \frac{1}{2}\rho U^2 - \frac{1}{2}\rho \left[U + \frac{2ma}{a^2 + h^2} \right]^2$$

$$p = p_{\infty} + \frac{1}{2}\rho U^2 - \frac{1}{2}\rho U^2 \left[1 + \frac{2ma}{U(a^2 + h^2)} \right]^2$$

$$= p_{\infty} + \frac{1}{2}\rho U^2 \left[1 - 1 - \frac{4ma}{U(a^2 + h^2)} - \frac{4m^2 a^2}{U^2(a^2 + h^2)^2} \right]$$

$$p = p_{\infty} - \frac{2\rho U m a}{a^2 + h^2} \left[1 + \frac{ma}{U(a^2 + h^2)} \right]$$

d) $F_x = 0$. Det følger av symmetrien:

Kan f.eks. legge inn to snitt, ett snitt foran ovalen (INN) og ett snitt etter (UT). Da impulsfluksumen er like, $\dot{M}_{UT} - \dot{M}_{INN} = 0$, er kraften på vannet i CV (mellom sylindrene) lik null. Da er også kraften på ovalen lik null.

Løsning Oppgave 3

a) Navier-Stokes: $(\vec{\nabla} \cdot \vec{\nabla}) \vec{V} = -\frac{1}{\rho} \vec{\nabla} p + \vec{g} + \nu \vec{\nabla}^2 \vec{V}$

x-ledning: $0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x} + g \sin \theta + \nu \frac{d^2 u}{dy^2}$ ①

y-ledning: $0 = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial y} - g \cos \theta$ ②

Av ②: $\frac{\partial p}{\partial y} = -\gamma \cos \theta$, $p = -\gamma y \cos \theta + f(x) \Rightarrow$

$\frac{\partial p}{\partial x} = f'(x)$, uavhengig av y

Da blir ①:

$$\underbrace{\frac{\partial p}{\partial x} - \gamma \sin \theta}_{\text{Avhengig av } x} = \underbrace{\mu \frac{d^2 u}{dy^2}}_{\text{Avhengig av } y}$$

Her kan

$K \equiv \frac{\partial p}{\partial x} - \gamma \sin \theta$ konstant, uavhengig av x og y .

Løsning av $\frac{d^2 u}{dy^2} = \frac{K}{\mu}$ på formen

$$u = \frac{K}{2\mu} y^2 + C_1 y + C_2$$

Glengrensingene ved $y = \pm H$:

$$\left. \begin{aligned} 0 &= \frac{K}{2\mu} H^2 + C_1 H + C_2 \\ 0 &= \frac{K}{2\mu} H^2 - C_1 H + C_2 \end{aligned} \right\} C_1 = 0, C_2 = -\frac{K}{2\mu} H^2$$

\Rightarrow

$$\underline{u(y) = u_{\max} \left(1 - \frac{y^2}{H^2}\right)}, \text{ hvor } \underline{u_{\max} = -\frac{K}{2\mu} H^2}$$

b) Volumfluks per lengdeenhet inn i planet er

$$Q = \int_{-H}^H u dy = 2u_{\max} \int_0^H \left(1 - \frac{y^2}{H^2}\right) dy = \frac{4}{3} H u_{\max}$$

Setter inn $u_{\max} = -\frac{\kappa}{2\mu} H^2$, og får $Q = -\frac{2\kappa H^3}{3\mu}$, eller

$$\kappa = -\frac{3\mu}{2H^3} \cdot Q. \quad \text{Og da } \kappa = \frac{\partial p}{\partial x} - \gamma \sin \theta \text{ får}$$

$$-\frac{3\mu}{2H^3} Q = \frac{\partial p}{\partial x} - \gamma \sin \theta, \quad \frac{\partial p}{\partial x} = \gamma \sin \theta - \frac{3\mu}{2H^3} \cdot Q$$

c) Energiligning

$$\frac{p_1}{\rho} + \frac{1}{2} V_1^2 + g z_1 = \left(\frac{p_2}{\rho} + \frac{1}{2} V_2^2 + g z_2 \right) + w_s + g \cdot h_f$$

$V_1 = V_2$, slik at

$$h_f = \left(z_1 + \frac{p_1}{\gamma} \right) - \left(z_2 + \frac{p_2}{\gamma} \right) = \Delta z + \frac{\Delta p}{\gamma} \quad (1)$$

Impulslikning $\sum F_x = \dot{M}_{\text{UT}} - \dot{M}_{\text{INN}} = 0$.

Summerer kreftene:

$$\sum F_x = \underbrace{\Delta p \cdot 2H}_{\text{TRYKK}} + \underbrace{\gamma \cdot (2H \Delta L) \sin \theta}_{\text{TYNAD}} - \underbrace{\tau_w \cdot 2 \cdot \Delta L}_{\text{FRIKSJON}} = 0$$

$$\therefore 2H \cdot \Delta p + 2\gamma H \cdot \Delta z - 2\tau_w \Delta L = 0$$

Setter inn $\Delta z = h_f - \Delta p / \gamma$ fra (1), og får

$$2H \cdot \Delta p + 2\gamma H \left(h_f - \frac{\Delta p}{\gamma} \right) - 2\tau_w \cdot \Delta L = 0$$

$$\underline{h_f = \frac{\tau_w \cdot \Delta L}{\gamma \cdot H}}$$