

## Fasit for eksamen i MEK1100 gitt 10 juni 2011

### Oppgave 1

1a Hastighetsfeltet har komponenter

$$v_r = \frac{\partial\phi}{\partial r} = -\frac{1}{r} \frac{\partial\psi}{\partial\theta}$$

$$v_\theta = \frac{1}{r} \frac{\partial\phi}{\partial\theta} = \frac{\partial\psi}{\partial r}$$

1b Vi må vise at de to gradientene står normalt på hverandre

$$\nabla\phi \cdot \nabla\psi = 0$$

### Oppgave 2

2a Regn først ut gradienten

$$\mathbf{v}_0 = \nabla\phi_0 = \mathbf{i}_r \frac{\partial}{\partial r} \left( -\frac{A}{r} \right) = \frac{A}{r^2} \mathbf{i}_r$$

Regn deretter ut divergensen

$$\nabla \cdot \mathbf{v}_0 = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left( r^2 \frac{A}{r^2} \right) = 0$$

Feltet er divergensfritt og er endimensjonalt (som er et spesialtilfelle av å være todimensjonalt) representert i kulekoordinatene, da finnes det en strømfunksjon i denne representasjonen. Feltet er imidlertid fullt tredimensjonalt i  $xyz$ -koordinatene og har følgelig ikke en strømfunksjon som kan uttrykkes ved to av disse koordinatene på den vanlige måten i kurset.

2b Feltet  $\mathbf{v}_0$  er en tredimensjonal kilde. La kontrollflaten være hvilken som helst lukket flate som omslutter origo, f.eks. kuleskallet  $r = R$ , og “styrken” blir

$$\int_{r=R} \mathbf{v}_0 \cdot \mathbf{n} \, d\sigma = 4\pi A$$

“Styrken” er ikke avhengig av formen til kontrollflaten, så lenge den omslutter origo, fordi feltet er divergensfritt utenom origo.

2c

$$\mathbf{v} = \nabla\phi = A \frac{x\mathbf{i} + y\mathbf{j} + (z-a)\mathbf{k}}{(x^2 + y^2 + (z-a)^2)^{3/2}} + A \frac{x\mathbf{i} + y\mathbf{j} + (z+a)\mathbf{k}}{(x^2 + y^2 + (z+a)^2)^{3/2}}$$

Et stagnasjonspunkt er karakterisert av at  $\mathbf{v} = 0$ . Sett inn  $x = y = z = 0$  og finn at dette er et stagnasjonspunkt.

En strømlinje er løsning av differensiallikninga  $\mathbf{v} \times d\mathbf{r} = 0$ . Dersom vi setter inn  $x = y = 0$  for å være på  $z$ -aksen har vi at

$$\mathbf{v} = A \frac{(z-a)\mathbf{k}}{(z-a)^3} + A \frac{(z+a)\mathbf{k}}{(z+a)^3}$$

og  $d\mathbf{r} = \mathbf{k}dz$ . Og ettersom  $\mathbf{k} \times \mathbf{k} = 0$  ser vi at  $z$ -aksen er en strømlinje.

**2d**

$$\int_{r=2a} \mathbf{v}(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{n} d\sigma = \int_{r=2a} \mathbf{v}_0(\mathbf{r}-a\mathbf{k}) \cdot \mathbf{n} d\sigma + \int_{r=2a} \mathbf{v}_0(\mathbf{r}+a\mathbf{k}) \cdot \mathbf{n} d\sigma = 4\pi A + 4\pi A = 8\pi A$$

Vi har benyttet oss av at fluksintegralet for hver av de forskjøvede feltene  $\mathbf{v}_0$  er identisk med "styrke"-integralet i punkt 2b.

### Oppgave 3

**3a** Bevaring av fluks ved øvre og nedre kant

$$u\pi \left(\frac{\delta}{2}\right)^2 = U\pi \left(\frac{\Delta}{2}\right)^2$$

**3b**

$$\frac{p}{\rho} + \frac{v^2}{2} + gz = \text{konstant langs en strømlinje}$$

Dette gjelder for

- friksjonsfri strømning
- stasjonær strømning
- konstant tetthet eller inkompressibelt fluid

**3c** Benytt Bernoullis likning for øvre og nedre kant

$$\frac{p_0}{\rho} + \frac{U^2}{2} + gH = \frac{p}{\rho} + \frac{u^2}{2}$$

Sett inn sammenhengen mellom  $u$  og  $U$ , og få volumfluks

$$\frac{\pi}{4} \sqrt{\frac{2gH}{\frac{1}{\delta^4} - \frac{1}{\Delta^4}}}$$

Dersom  $H$  økes vil fluksen også øke.

**3d** Benytt Bernoullis likning for nedre kant og et vilkårlig sted i høyde  $h$  over nedre kant

$$\frac{p_0}{\rho} + \frac{u^2}{2} = \frac{p}{\rho} + \frac{u^2}{2} + gh$$

Vi får at  $p = p_0 - \rho gh$ . Deretter får vi

$$d\mathbf{F} = p\mathbf{i}_r d\sigma - p_0\mathbf{i}_r d\sigma = -\rho gh\mathbf{i}_r d\sigma$$

Man kan eventuelt skrive  $d\sigma = \frac{\delta}{2}d\theta dz$ .

Traktveggen presses inn mellom A og B.