

**Løsning C.1**

$$\begin{aligned}
 Q &= \frac{\pi}{4} D^2 V \\
 &= \frac{\pi}{4} (0.1)^2 0.5 \text{ m}^3/\text{s} = && 0.00393 \text{ m}^3/\text{s} \\
 &= && 3.93 \text{ l/s}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 G &= g s \rho_{\text{vann}} Q \\
 &= 9.81 \cdot 1.26 \cdot 998 \cdot 0.00393 \text{ N/s} = && 0.0484 \text{ kN/s}
 \end{aligned}$$

$$\dot{m} = G/g = 48.4/9.81 \text{ kg/s} = 4.94 \text{ kg/s}$$

**Løsning C.2**

Omregning til absolutt trykk:

$$\begin{aligned}
 p_{\text{abs}} &= p_g + p_{\text{atm}} \\
 &= p_g + (p_{\text{atm}})_0 \\
 &= (2987 + 1013.25) \text{ mbar} \\
 &\approx 4000 \text{ mbar} = && 4 \cdot 10^5 \text{ Pa}
 \end{aligned}$$

Massestrømraten:

$$\begin{aligned}
 \dot{m} &= \rho Q \\
 &= \frac{\pi}{4} \rho D^2 V \\
 &= \frac{\pi}{4} \frac{pM}{ZR_0T} D^2 V \\
 &= \frac{\pi}{4} \frac{4 \cdot 10^5 \cdot 28.964}{0.99 \cdot 8314.5 \cdot (20 + 273.15)} (0.25)^2 10 \text{ kg/s} = && 2.36 \text{ kg/s}
 \end{aligned}$$

*Kommentar:*

Nøyaktigheten til den oppgitte  $Z$ -verdien er såpass tvilsom at det kunne egentlig holdt med to gjeldende siffer her.

**Løsning C.3**

a)

Massestrømratene er like hvis strømmen er stasjonær, så siden  $G = g\dot{m}$  har vi

$$G_A = G_B$$

b)

Med konstant rørtverrsnitt  $A$  og antatt ideell gass vil kontinuitetsligningen

$$\rho_A A_A V_A = \rho_B A_B V_B$$

medføre:

$$\begin{aligned}
 V_B &= \frac{\rho_A}{\rho_B} V_A \\
 &= \frac{p_A T_B}{p_B T_A} V_A \\
 &= \frac{(2 + 1.013) \cdot 10^5 (273.15 + 32)}{(1.4 + 1.013) \cdot 10^5 (273.15 + 21)} 4.5 \text{ m/s} = && 5.83 \text{ m/s}
 \end{aligned}$$

c)

Volumstrømratene:

$$Q_A = \frac{\pi}{4} d^2 V_A = \frac{\pi}{4} (0.08)^2 4.50 \text{ m}^3/\text{s} = 22.6 \text{ l/s}$$

$$Q_B = \frac{\pi}{4} d^2 V_B = \frac{\pi}{4} (0.08)^2 5.83 \text{ m}^3/\text{s} = 29.3 \text{ l/s}$$

**Løsning C.4**

Massestrømraten:

$$\dot{m} = \frac{\pi}{4} \rho D^2 V$$

Strømhastighetene:

$$\text{a) } V_1 = \frac{4}{\pi} \frac{\dot{m}}{\rho_{\text{vann}} D_1^2} = \frac{4}{\pi} \frac{40}{998 \cdot (0.18)^2} \text{ m/s} = 1.57 \text{ m/s}$$

$$\text{b) } V_2 = \left( \frac{D_1}{D_2} \right)^2 V_1 = \left( \frac{0.18}{0.05} \right)^2 1.57 \text{ m/s} = 20.4 \text{ m/s}$$

**Løsning C.5**

Kontinuitetsbetingelse:

$$A_1 V_1 = A_2 V_2, \quad A = \frac{\pi}{4} d^2$$

Det gir:

$$V_1 = \left( \frac{d_2}{d_1} \right)^2 V_2 = \left( \frac{0.15}{0.075} \right)^2 2.5 \text{ m/s} = 10 \text{ m/s}$$

**Løsning C.6**

Kontinuitetsbetingelsen gir:

$$Q_1 = Q_2 + Q_3$$

$$\begin{aligned} Q_3 &= Q_1 - \frac{\pi}{4} D_2^2 V_2 \\ &= \left( 0.283 - \frac{\pi}{4} (0.2)^2 \cdot 2.44 \right) \text{ m}^3/\text{s} \\ &= (0.283 - 0.0767) \text{ m}^3/\text{s} = 206 \text{ l/s} \end{aligned}$$

**Løsning C.7**

Antagelsen om radielt rettet strøm, med ren halvkulesymmetri, i avstander 4-6 ganger huldiameteren, kan være diskutabel. Men hvis vi følger den er angulære komponenter lik 0, og det er ingen vinkelavhengighet:

$$\mathbf{u} = v_r(r) \hat{\mathbf{e}}_r, \quad \mathbf{a} = a_r(r) \hat{\mathbf{e}}_r$$

Vi definerer radien positiv innover i tanken, slik at  $v_r$  blir eksplisitt negativ mens pr. definisjon  $Q > 0$ :

$$Q = -2\pi r^2 v_r \quad \Rightarrow \quad v_r = -\frac{Q}{2\pi r^2}$$

Den lokalt tidsderiverte bidrar ikke i akselerasjonen, som blir rent konvektiv:

$$\begin{aligned} a_r &= \frac{\partial v_r}{\partial t} + v_r \frac{\partial v_r}{\partial r} \\ &= -\frac{Q}{2\pi r^2} \frac{\partial(-Q/2\pi r^2)}{\partial r} \\ &= \frac{Q}{2\pi r^2} (-2) \frac{Q}{2\pi r^3} \\ &= -2 \frac{v_r^2}{r} \end{aligned}$$

Med tallverdier innsatt:

$$r = 60 \text{ cm} \quad \Rightarrow \quad v_r = -0.133 \text{ m/s}, \quad a_r = -0.059 \text{ m/s}^2$$

$$r = 90 \text{ cm} \quad \Rightarrow \quad v_r = -0.059 \text{ m/s}, \quad a_r = -0.0077 \text{ m/s}^2$$

### Løsning C.8

a)

Rent konvektiv akselerasjon siden ingen eksplisitt tidsavhengighet:

$$\mathbf{a} = (\mathbf{u} \cdot \nabla) \mathbf{u} = \left( u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y} \right) \mathbf{u}$$

Øyeblikkelig resultat, siden  $v$  og  $w$  er konstanter:

$$a_y = a_z = 0$$

Den ikke-forsvinnende komponenten:

$$a_x = \left( u \frac{\partial}{\partial x} + v \frac{\partial}{\partial y} \right) u = 2a \cdot \frac{\partial}{\partial y} \left( 3 \frac{a}{b} y \right) = 6 \frac{a^2}{b}$$

b)

Hastighet i punktet  $(3b, 4b, 0)$ :

$$|\mathbf{u}| = \sqrt{\left( 3 \frac{a}{b} 4b \right)^2 + (2a)^2} = \sqrt{148} a \approx 12.2a$$

Akselerasjonen er konstant og den samme i alle punkter:

$$\mathbf{a} = \left( 6 \frac{a^2}{b}, 0, 0 \right) \quad \Rightarrow \quad |\mathbf{a}| = 6 \frac{a^2}{b}$$

c)

Strømlinjebildet blir det samme i alle plan parallelle med  $xy$ -planet. Strømlinjene er gitt ved

$$\frac{dx}{3 \frac{a}{b} y} = \frac{dy}{2a}$$

som integrert gir:

$$x = \frac{3}{4b} y^2 + C$$

Dette er parabler omkring  $x$ -aksen i  $xy$ -planet med åpning mot positive  $x$ , med  $C$  en gitt konstant for hver strømlinje, og tilsvarende i alle plan parallelle med  $xy$ -planet. Fortegnene for  $u$  og  $v$  gir at strømrretningen langs linjene er mot lavere  $x$ -verdier for negative  $y$ , og mot høyere  $x$ -verdier for positive  $y$ .

d)

For et stasjonært hastighetsfelt i en inkompressibel fluid er

$$\nabla \cdot \mathbf{u} = \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial w}{\partial z} = 0$$

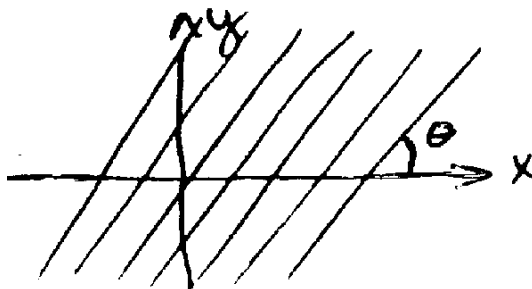
Det oppgitte hastighetsfeltet oppfyller denne relasjonen, så det kan altså i prinsippet beskrive en inkompressibel fluid.

### Løsning C.9

Det er ingen  $z$ -avhengighet, så strømlinjebildet blir det samme i alle plan parallelle med  $xy$ -planet. Integrer strømlinjeligningen:

$$\begin{aligned} \frac{dx}{V \cos \theta} &= \frac{dy}{V \sin \theta} \\ \frac{dy}{dx} &= \tan \theta \\ y &= \tan \theta \cdot x + C \end{aligned}$$

I  $xy$ -planet er dette en skare parallelle linjer med stigningsvinkel  $\theta$ , en linje for hver  $C$ -verdi:



### Løsning C.10

a)

Hastighetsfeltet er ikke-stasjonært, så de lokale tidsderiverte bidrar til akselerasjonen:

$$\begin{aligned} \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} &= Kx\hat{i} - Ky\hat{j} \\ \mathbf{u} \cdot \nabla &= Kxt \frac{\partial}{\partial x} - Kyt \frac{\partial}{\partial y} \\ (\mathbf{u} \cdot \nabla)u &= K^2xt^2 \\ (\mathbf{u} \cdot \nabla)v &= K^2yt^2 \end{aligned}$$

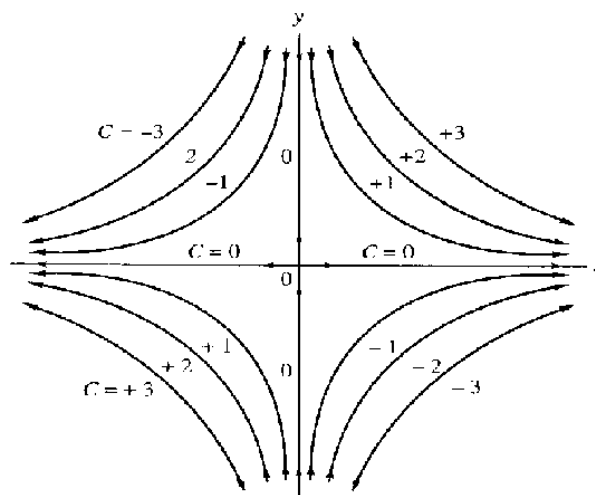
$$\mathbf{a} = \frac{\partial \mathbf{u}}{\partial t} + (\mathbf{u} \cdot \nabla)\mathbf{u} = (1 + Kt^2)Kx\hat{i} + (-1 + Kt^2)Ky\hat{j}$$

b)

Også her får vi samme strømlinjebilde i alle planer parallelle med  $xy$ -planet. Strømlinjene er gitt ved:

$$\begin{aligned}\frac{dx}{Kxt} &= \frac{dy}{-Kyt} \\ -\ln y &= \ln x + \ln C \quad (C \text{ konstant}) \\ xy &= C\end{aligned}$$

Strømlinjene er hyperbler. Strømlinjebildet er konstant i tiden og altså det samme for alle verdier av  $t$ . Hastigheten i hvert punkt øker imidlertid lineært med tiden:



### Løsning C.11

Fra den generelle strømlinjeligningen:

$$\begin{aligned}\frac{dx}{x^2 - y^2} &= \frac{dy}{-2xy} \\ \frac{dy}{dx} &= \frac{-2\frac{y}{x}}{1 - \left(\frac{y}{x}\right)^2}\end{aligned}$$

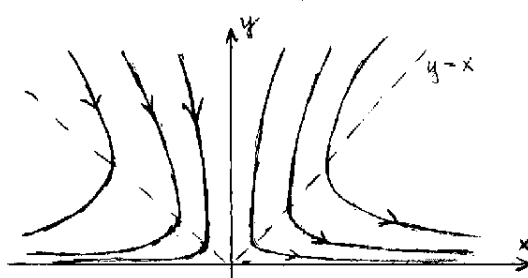
Alle strømlinjene har samme verdi av den deriverte i krysningsspunktene med linjen  $y = cx$ , med  $c$  en gitt konstant (som *ikke* er integrasjonskonstanten i strømlinjeligningen). Spesielt er kurvetangenten vertikal for  $c = 1$ :

$$\left(\frac{dy}{dx}\right)_{\text{krp}} = \frac{-2c}{1 - c^2}$$

$$\begin{aligned}c \rightarrow 0_+ &\Rightarrow \left(\frac{dy}{dx}\right)_{\text{krp}} \rightarrow 0_- \\ c \rightarrow 1_- &\Rightarrow \left(\frac{dy}{dx}\right)_{\text{krp}} \rightarrow -\infty \\ c \rightarrow 1_+ &\Rightarrow \left(\frac{dy}{dx}\right)_{\text{krp}} \rightarrow +\infty \\ c \rightarrow \infty &\Rightarrow \left(\frac{dy}{dx}\right)_{\text{krp}} \rightarrow 0_+\end{aligned}$$

Strømlinjemønsteret må være speilsymmetrisk om  $y$ -aksen, fordi slik speiling ( $y \rightarrow y, x \rightarrow -x$ ) medfører at  $dy/dx$  skifter fortegn, men ellers ingen forandringer.

Basert på ovenstående overlegninger kan vi tegne følgende skisse:



### Løsning C.12

a)

Innsatt i strømlinjeligningen, og integrert, med  $C$  en konstant:

$$\begin{aligned} \frac{1}{1+2t} \frac{dx}{x} &= \frac{dy}{y} \\ \frac{1}{1+2t} \ln x &= \ln y - \ln C \\ y &= Cx^{1/(1+2t)} \end{aligned}$$

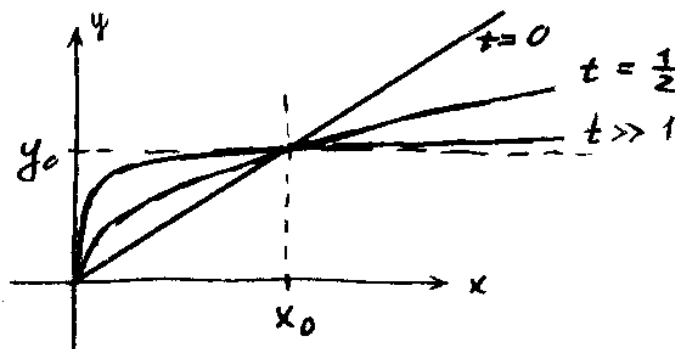
Bestemmelse av integrasjonskonstanten  $C$  ved å sette  $(x, y) = (x_0, y_0)$  viser at den er tidsavhengig:

$$C = \frac{y_0}{x_0^{1/(1+2t)}}$$

Ligningen for den tidsavhengige strømlinjen gjennom det vilkårlige punktet  $(x_0, y_0)$  blir da

$$\frac{y}{y_0} = \left( \frac{x}{x_0} \right)^{\frac{1}{1+2t}}$$

Strømlinjebildet er altså *skalainvariant*. Skissert:



b)

Banelinjer på  $t$ -parameterform finnes ved integrasjon av hastighetskomponentene samt bestemmelse av integrasjonskonstantene  $C_x$  og  $C_y$ :

$$\begin{aligned} u = \frac{dx}{dt} = x(1 + 2t) &\Rightarrow \frac{dx}{x} = (1 + 2t)dt \\ (t = 0, x = x_0) &\Rightarrow \ln x = t + t^2 + \ln C_x \\ &\Rightarrow x = x_0 e^{t+t^2} \\ v = \frac{dy}{dt} = y &\Rightarrow \frac{dy}{y} = dt \\ (t = 0, y = y_0) &\Rightarrow \ln y = t + \ln C_y \\ &\Rightarrow y = y_0 e^t \end{aligned}$$

Grenseverdier og ekstremalegenskaper:

$$\begin{aligned} t \rightarrow -\infty : & \frac{x}{x_0} \rightarrow +\infty \\ & \frac{y}{y_0} \rightarrow 0_+ \\ t = 0 : & \frac{x}{x_0} = 1 \\ & \frac{y}{y_0} = 1 \\ t \rightarrow \infty : & \frac{x}{x_0} \rightarrow +\infty \\ & \frac{y}{y_0} \rightarrow +\infty \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left( \frac{x}{x_0} \right) = (1 + 2t)e^{t+t^2} = 0 &\Rightarrow t = -\frac{1}{2} \\ t = -\frac{1}{2} &\Rightarrow \ln \left( \frac{x}{x_0} \right)_{\text{ekstr}} = -\frac{1}{4} \\ &\ln \left( \frac{y}{y_0} \right)_{\text{ekstr}} = -\frac{1}{2} \end{aligned}$$

Bli kvitt tidsparameteren ved å eliminere  $t$  mellom  $x = x(t)$  og  $y = y(t)$ . Resultatet er

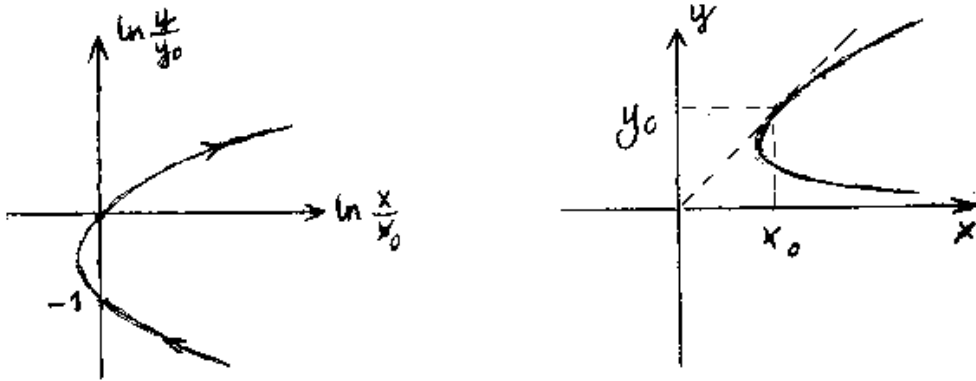
$$\ln \frac{x}{x_0} = \ln \frac{y}{y_0} + \left( \ln \frac{y}{y_0} \right)^2$$

eller

$$\frac{x}{x_0} = \frac{y}{y_0} e^{\left( \ln \frac{y}{y_0} \right)^2}$$

I log-log-plott er altså *banelinjen* som går gjennom  $(x_0, y_0)$  ved  $t = 0$  en parabel, og også i lineært plott en krum kurve. Se figuren på neste side.<sup>1</sup>

<sup>1</sup>Bemerk forskjellen fra tilsvarende *strømlinje* gjennom  $(x_0, y_0)$  ved  $t = 0$ , som i lineært plott er en rett linje!



Til Oppgave C.12b