# Løsningsforslag TTK4100 Kybernetikk introduksjon

Desember 2019

#### Oppgave 1. (3 %)

Blokkdiagram B.

#### Oppgave 2. (3 %)

Metning/saturation.

### Oppgave 3. (8 %)

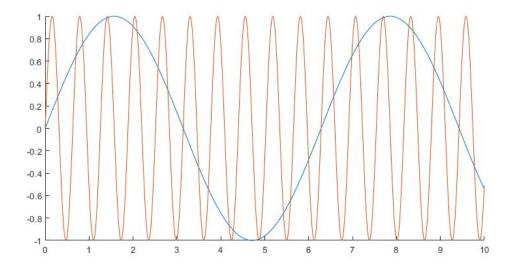
**a**)

$$f_s = \frac{1}{t_s} = \frac{1}{12} \text{m s}$$

$$Nyquist: \qquad f_s \geq 2 \cdot f_{max}$$

$$f_{max} \leq -\frac{1}{2} f_s = \frac{1}{24 \text{m s}} = \underline{41.67 \text{Hz}}$$

b) Nedfolding (Eng. aliasing) er et fenomen som oppstår når vi sampler med for lav samlingsfrekvens, slik at det gjenskapte signalet ikke stemmer med det opprinnelige signalet. Dette er vist i figur 1.



Figur 1: Nedfolding

## Oppgave 4. (22 %)

- a) (2 %) Massebalanse.
- **b)** (5 %)

$$\dot{h} = ah + bu, \qquad T = -\frac{1}{a}$$

$$A_2 = 3A_1, \qquad \rho_1 = 1.5\rho_2, \qquad k_1 = k_2$$

$$\rho_2 A_2 = \frac{\rho_1}{1.5} 3A_1 = 2\rho_1 A 1$$

$$a_1 = -\frac{k_1}{\rho_1 A_1} \qquad a_1 = -\frac{k_1}{2\rho_1 A_1}$$

$$T_1 = \frac{\rho_1 A_1}{k_1} \qquad T_1 = \frac{2\rho_1 A_1}{k_1} = 2T_1$$

**c)** (3 %)

$$\begin{array}{cccc} u_1 & = & w_{i,1} = K_{p,1}(h_{r,1} - h_1) \\ & \dot{h}_1 & = & -\frac{k_1}{\rho_1 A_1} h_1 + \frac{K_{p,1}}{\rho_1 A_1} (h_{r,1} - h_1) \\ & \dot{h}_1 & = & -\frac{1}{\rho_1 A_1} (k_1 + K_{p,1}) h_1 + \frac{K_{p,1}}{\rho_1 A_1} (h_{r,1}) \\ & a_1 = -\frac{1}{\rho_1 A_1} (k_1 + K_{p,1}) & \Longrightarrow & T = -\frac{1}{a_1} = \frac{\rho_1 A_1}{k_1 + K_{p,1}} \end{array}$$

**d)** (3 %)

$$0 = -\frac{1}{\rho_1 A_1} (k_1 + K_{p,1}) h_{1,s} + \frac{K_{p,1}}{\rho_1 A_1} (h_{r,1})$$

$$h_{1,s} = \frac{K_{p,1}}{\underline{k_1 + K_{p,1}}}$$

e) (5 %) Man bør velge en regulatortype med integralledd. Både PI og PID er mulige alternativer, men PI er altså tilstrekkelig for å bli kvitt stasjonæravviket:

$$u_{1} = K_{p,1}(h_{r,1} - h_{1}) + K_{i,1} \int (h_{r,1} - h_{1}) dt$$

$$\dot{h}_{1} = -\frac{k_{1}}{\rho_{1}A_{1}} h_{1} + \frac{K_{p,1}}{\rho_{1}A_{1}} (h_{r,1} - h_{1}) + \frac{K_{i,1}}{\rho_{1}A_{1}} \int (h_{r,1} - h_{1}) dt$$

$$= -\frac{k_{1}}{\rho_{1}A_{1}} h_{1} + \frac{K_{p,1}}{\rho_{1}A_{1}} e + \frac{K_{i,1}}{\rho_{1}A_{1}} \int e dt$$

$$\ddot{h}_{1} = -\frac{k_{1}}{\rho_{1}A_{1}} \dot{h}_{1} + \frac{K_{p,1}}{\rho_{1}A_{1}} \dot{e} + \frac{K_{i,1}}{\rho_{1}A_{1}} e$$

$$0 = 0 + 0 + \frac{K_{i,1}}{\rho_{1}A_{1}} e_{s}$$

$$e_{s} = h_{r,1} - h_{1,s} = 0 \implies h_{r,1} = h_{1,s}$$

f) (2 %)

$$w_{u,1,s} = \underbrace{\underline{k_1 h_{1,r}}}_{} \qquad w_{u,2,s} = \underbrace{\underline{k_2 h_{2,r}}}_{}$$

g) (2 %) Endre ventilene eller endre referansehøydene, siden ut-massestrømmen er avhengig av konstantene  $k_1$  og  $k_2$  og referansehøydene  $h_{1,r}$  og  $h_{2,r}$ .

#### Oppgave 5. (3 %)

Lasteskip:

$$118 \cdot 7.8\ddot{r} + (118 + 7.8)\dot{r} + r = K\delta$$

Sjekker koeffisientene:

$$118 \cdot 7.8 > 0,$$
  $(118 + 7.8) > 0,$   $1 > 0$ 

Siden alle koeffisientene har samme fortegn, er systemet stabilt.

Oljetanker:

$$-124 \cdot 16\ddot{r} + (-124 + 16)\dot{r} + r = K\delta$$

Sjekker koeffisientene:

$$-124 \cdot 16 < 0,$$
  $(-124 + 16) < 0,$   $1 > 0$ 

Siden koeffisientene har ulikt fortegn, er systemet <u>ustabilt</u>.

#### Oppgave 6. (10 %)

**a)** (5 %)

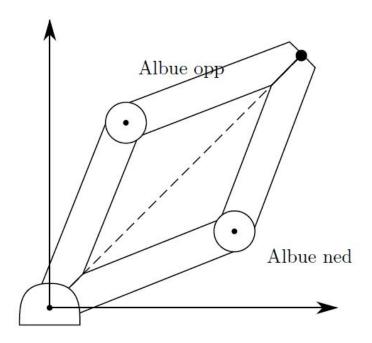
$$x = a_1 \cos \theta_1 + a_2 \cos (\theta_1 + \theta_2)$$

$$y = a_1 \sin \theta_1 + a_2 \sin (\theta_1 + \theta_2)$$

**b)** (5 %) To mulige løsninger, som vist i figur 2.

#### Oppgave 7. (6 %)

A: PID B: PD C: PI



Figur 2: To løsninger: Albue opp og albue ned.

## Oppgave 8. (9 %)

a) 
$$(2 \%)$$
 
$$T = -\frac{1}{a} = -\frac{1}{-2} = \frac{1}{\underline{2}} \qquad K = -\frac{b}{a} = -\frac{1}{-2} = \frac{1}{\underline{2}}$$

$$u = 1,$$
  $\dot{x} = -2x + 1$  
$$0 = -2x_s + 1 \implies x_s = \frac{1}{2}$$

c) (3 %) Sett inn i uttrykket, eller ventuelt løs den separable diff.likningen:

$$\frac{dx}{dt} = -2x + 1$$

$$\int \frac{1}{-2x+1} dx = \int 1 dt, \qquad u = -2x + 1$$

$$-\frac{1}{2} \int \frac{1}{u} du = \int 1 dt$$

$$\ln u = -2t + C'$$

$$u = e^{-2t+c'}$$

$$-2x+1 = C''e^{-2t}, \qquad C'' = 1$$

$$x = \frac{1}{2}(1-e^{-2t})$$

**d)** (3 %)

$$x(3T) = x(\frac{3}{2}) = \frac{1}{2}(1 - e^{-2\frac{3}{2}})$$
$$= \frac{1}{2}(1 - e^{-3})$$
$$= \frac{1}{2} \cdot 0.95 = x_s \cdot 0.95$$

#### Oppgave 9. (6 %)

- a) (2 %) For likevektspunktet x=0: Hvis tilstanden initielt er nær likevektspunktet ( $<\delta$ ), så forblir tilstanden nær likevektspunktet ( $<\epsilon$ ) i et stabilt system. For et asymptotisk stabilt system, vil tilstanden i tillegg gå helt tilbake til likevektspunktet når  $t\to\infty$ , altså  $x\to0$ .
- **b)** (2 %)

$$\dot{V} = x(ax + u) = ax^2 < 0$$

$$a < 0$$

**c)** (2 %)

$$\dot{V} = x(ax + u) = x(2x + K_p x) = (2 + K_p)x^2 < 0$$

$$2 + K_p < 0$$

$$K_p < -2$$

#### Oppgave 10. (10 %)

**a)** (2 %)

$$m\ddot{x} = -d\dot{x} - kx$$

$$1.5\ddot{x} + 1.5\dot{x} + 6x = 0$$

$$\ddot{x} + \dot{x} + 4x = 0$$

**b)** (2 %)

$$\omega_0^2 = 4 \Longrightarrow \underline{\omega_0 = 2}$$

$$2\zeta\omega_0 = 1$$

$$\zeta = \frac{1}{2\omega_0} = \frac{1}{\underline{4}}$$

Systemet er underdempet siden  $0 < \zeta < 1$ .

**c)** (4 %)

 $\omega_d$  er den faktiske frekvensen på svingningen til det dempede systemet, f.eks. systemet vist i figur 3. Kan finnes grafisk ved å måle hvor lang en periode P er, og så regne ut  $\omega_d$ :

$$\omega_d = \frac{1}{P} = \frac{1}{T_2 - T_1} \text{Hz}$$

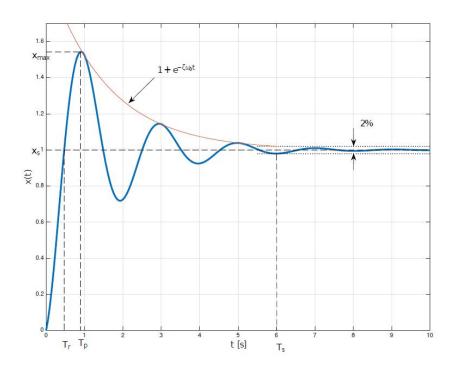
I figur 3 ser vi at det er tilnærmet 2s mellom bølgetoppene, altså er en periode 2s lang. Dermed vil den faktiske fekvensen være

$$\omega_d = \frac{1}{P} = \frac{1}{2s} = 0.5 \text{Hz}$$

**d)** (2 %)

$$\delta(\zeta) = e^{\frac{-\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}} = e^{\frac{-\frac{1}{4}\pi}{\sqrt{1-(\frac{1}{4})^2}}} = \underline{0.44}$$

Grafisk er  $x_{max}$  x-verdien på den største svigningen, og  $x_s$  stasjonærverdien, se figur 3.



Figur 3: Les av  $x_S$  og  $x_{max}$  og bruk formelen, eller mål hvor lang en periode er, og finn frekvens ut fra dette.