

Løsningsforslag Eksamen TTK4100
Kybernetikk introduksjon

Desember 2018

Oppgave 1. (28 %)

a) (2 %) Newtons 2. (kraftbalanse) og momentbalanse.

b) (5 %)

$$\begin{aligned} F_1 &= mg + u - m\ddot{y} \\ &= mg + u - mr_1\ddot{\phi} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} F_2 &= kx + d\dot{x} \\ &= kr_2\phi + dr_2\dot{\phi} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} J\ddot{\phi} &= F_1r_1 - F_2r_2 \\ &= mgr_1 + r_1u - mr_1^2\ddot{\phi} - kr_2^2\phi - dr_2^2\dot{\phi} \end{aligned}$$

$$\implies (mr_1^2 + J)\ddot{\phi} + dr_2^2\dot{\phi} + kr_2^2\phi = mgr_1 + r_1u$$

c) (4 %)

$$\ddot{\phi} + \frac{dr_2^2}{(mr_1^2 + J)}\dot{\phi} + \frac{kr_2^2}{(mr_1^2 + J)}\phi = \frac{mgr_1}{(mr_1^2 + J)} + \frac{r_1}{(mr_1^2 + J)}u$$

$$\omega_0^2 = \frac{kr_2^2}{(mr_1^2 + J)} \implies \omega_0 = \underline{\underline{\sqrt{\frac{kr_2^2}{(mr_1^2 + J)}}}}$$

$$\begin{aligned} 2\zeta\omega_0 &= \frac{dr_2^2}{(mr_1^2 + J)} \\ \implies \zeta &= \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{\omega_0} \cdot \frac{dr_2^2}{mr_1^2 + J} \\ &= \frac{1}{2} \cdot \sqrt{\frac{mr_1^2 + J}{kr_2^2}} \cdot \frac{dr_2^2}{mr_1^2 + J} \\ &= \frac{1}{2} \cdot \sqrt{\frac{(mr_1^2 + J) \cdot d^2r_2^4}{kr_2^2 \cdot (mr_1^2 + J)^2}} \\ &= \frac{1}{2} \cdot \frac{dr_2}{\sqrt{k \cdot (mr_1^2 + J)}} \end{aligned}$$

d) (4 %) Merk at $\dot{\phi}_r = 0$.

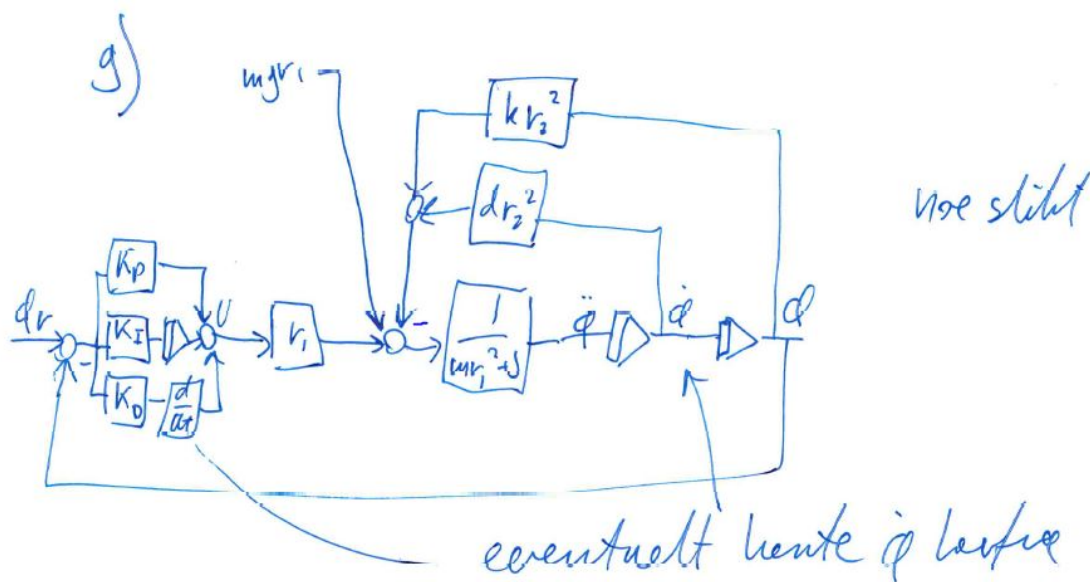
$$\begin{aligned}\ddot{\phi} + 2\zeta\omega_0\dot{\phi} + \omega_0^2\phi &= \frac{mgr_1}{(mr_1^2 + J)} + \frac{r_1}{(mr_1^2 + J)}u \\ &= \frac{mgr_1}{(mr_1^2 + J)} + \frac{r_1}{(mr_1^2 + J)}(k_p(\phi_r - \phi) + k_d(\dot{\phi}_r - \dot{\phi})) \\ \ddot{\phi} + \left(2\zeta\omega_0 + \frac{k_dr_1}{mr_1^2 + J}\right)\dot{\phi} + \left(\omega_0^2 + \frac{k_pr_1}{mr_1^2 + J}\right)\phi &= \frac{mgr_1}{(mr_1^2 + J)} + \frac{k_pr_1\phi_r}{(mr_1^2 + J)}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\tilde{\omega}_0^2 &= \omega_0^2 + \frac{k_pr_1}{mr_1^2 + J} \\ \implies k_p &= \frac{(\tilde{\omega}_0^2 - \omega_0^2)(mr_1^2 + J)}{r_1} \\ 2\tilde{\zeta}\tilde{\omega}_0 &= 2\zeta\omega_0 + \frac{k_dr_1}{mr_1^2 + J} \\ \implies k_d &= \frac{(2\tilde{\zeta}\tilde{\omega}_0 - 2\zeta\omega_0)(mr_1^2 + J)}{r_1}\end{aligned}$$

Alternative løsninger for innsetting av verdier for ω_0 og ζ :

$$k_p = \frac{\tilde{\omega}_0^2(mr_1^2 + J) - \omega_0^2(mr_1^2 + J)}{r_1} \quad k_d = \frac{2\tilde{\zeta}\tilde{\omega}_0(mr_1^2 + J) - 2\zeta\omega_0(mr_1^2 + J)}{r_1}$$

- e) (2 %) Ønsker ikke oversving som kan gjøre at lasten krasjer inn i båtdekket. Derfor er kritisk dempning en god idé, dvs. $\tilde{\zeta} = 1$.
- f) (3 %) I (6) har vi konstantledd pga g , og dette vil man kompensere for ved bruk av integralvirkning.
- g) (5 %) Se figur 1.
- h) (3 %) At pådragety går i metning kan føre til wind-up, der metning i pådraget fører til at integralleddet i regulatoren hopper seg opp og det blir stor over-shoot. Kan løses med anti-wind-up.



Figur 1: Blokkdiagram for systemet (6) i lukka sløyfe med PID-regulatoren (8)

Oppgave 2. (10 %)

a) (5 %)

$$x = l \cos q_1 + l \cos (q_1 + q_2) + \dots + l \cos (q_1 + \dots + q_n) = l \sum_{i=1}^n \cos \left(\sum_{j=1}^i q_j \right)$$

$$y = l \sin q_1 + l \sin (q_1 + q_2) + \dots + l \sin (q_1 + \dots + q_n) = l \sum_{i=1}^n \sin \left(\sum_{j=1}^i q_j \right)$$

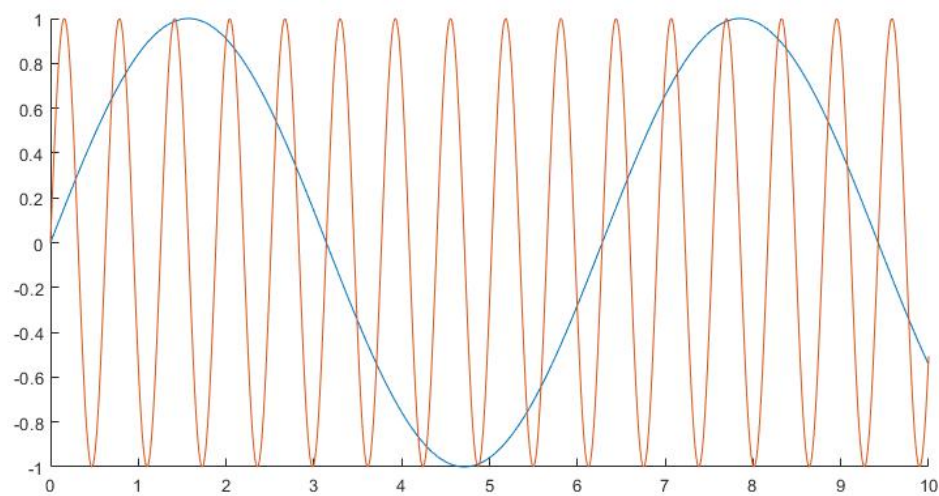
b) (5 %) Inverskinematikk. Blir *veldig* komplisert, og har mange løsninger.

Oppgave 3. (6 %)

a) (3 %) Et analog signal kan representeres med et digital signal, og rekonstrueres fra dette, hvis samplingsfrekvensen f_s er minst dobbelt så stor som den høyeste frekvensen f_{max} i signalet,

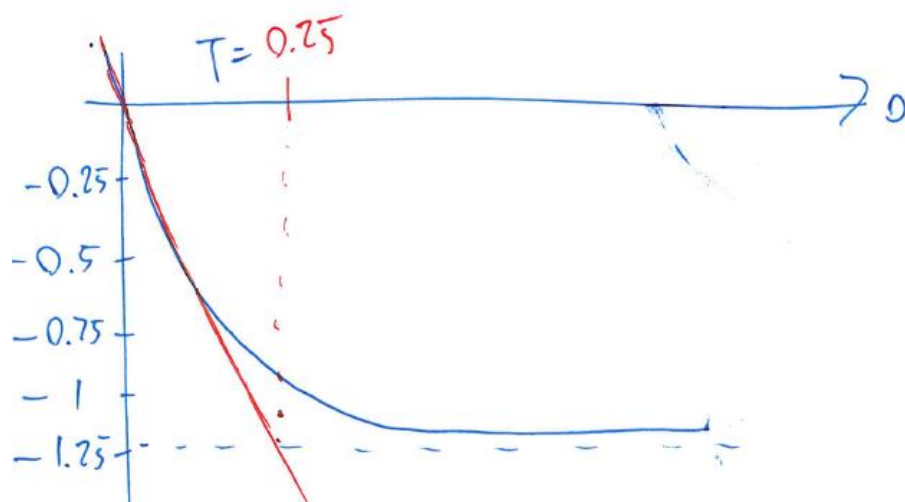
$$f_s > 2f_{max}$$

I praksis brukes gjerne en enda større samplingsfrekvens $f_s = 10f_{max}$.



Figur 2: Nedfolding

- b) (3 %) 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 2.



Figur 3: Tidskonstant

Oppgave 4. (12 %)

a) (2 %)

$$\dot{x} = ax + bu = -4x - u$$

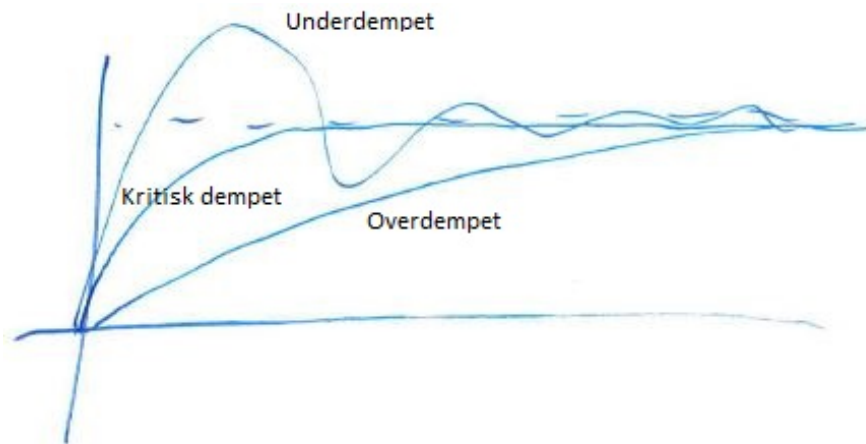
$$T = -\frac{1}{a} = -\frac{1}{(-4)} = \underline{\underline{\frac{1}{4}}} \quad K = -\frac{b}{a} = -\frac{-1}{-4} = \underline{\underline{-\frac{1}{4}}}$$

b) (3 %) Punktet der tangenten fra initialverdien skjærer linja langs stasjonærverdien, se figur 3.

c) (2 %) Gitt systemet

$$\begin{aligned} \ddot{x} + 0.6\dot{x} + 0.09x &= 0 \\ \omega_0^2 = 0.09 &\implies \omega_0 = \sqrt[+]{0.09} = \underline{\underline{0.3}} \\ 2\zeta\omega_0 = 0.6 &\implies \zeta = \frac{0.6}{2\omega_0} = \frac{0.6}{2 \cdot 0.3} = \underline{\underline{1}} \end{aligned}$$

d) (2 %) Kritisk dempet



Figur 4: Underdamping, kritisk damping og overdamping

- e) (3 %) Et underdempet signal vil få svingninger før det retter seg inn mot stasjonærverdien, mens et overdempet system vil vlitt langsomt, og bruke lenger tid på å nå stasjonærverdien, men uten svingninger. Et kritisk dempet system når stasjonærverdien raskest mulig, uten svingninger. Se figur 4.

Oppgave 5. (8 %)

- a) (6 %) Tidskonstanten T er tida fra signalet begynner å endre verdi og til det når 63 % av stasjonærverdien, her ca. 0.45 sek.
Forsterkningen K er forholdet mellom inngangssignalet u og stasjonærverdien, her $K = 1$.
Tidsforsinkelsen τ er tida fra inngangssignalet u blir gitt og fram til signalet begynner å endre verdi, her $\tau = 0.25$ sek.
- b) (2 %) Bruker likninga for τ selv om likninga for T egentlig kunne vært brukt på samme måte fordi det står nevnt i oppgaven at V_0 er ukjent/vanskelig å bestemme nøyaktig.

$$\tau = \frac{Ad}{q} \implies q = \frac{Ad}{\tau}$$

Oppgave 6. (6 %)

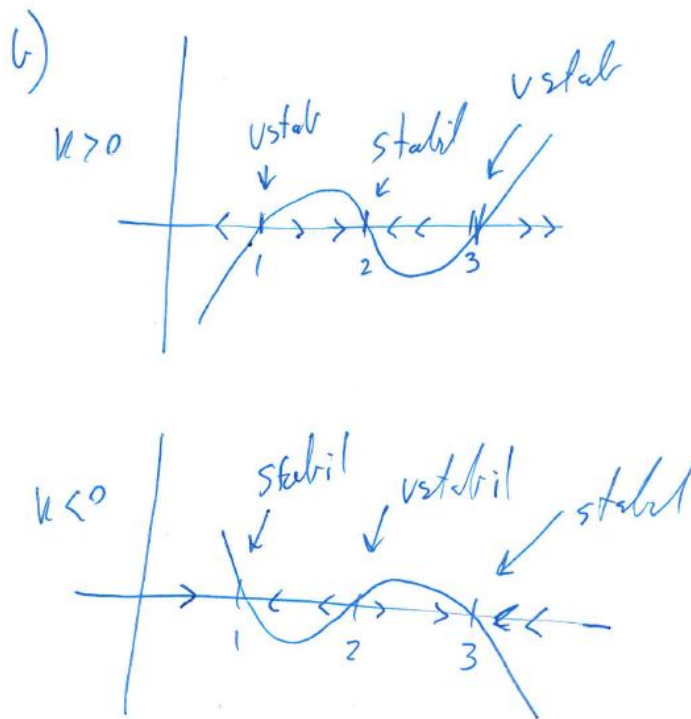
- a) (2 %)

$$\dot{x} = 0 = k(x-1)(x-2)(x-3) \implies x_1 = 1, x_2 = 2, x_3 = 3$$

- b) (4 %) $k > 0$:

$$\begin{aligned}\dot{x} &= k(x-1)(x-2)(x-3) \\ &\sim (x-1)(x^2 - 5x + 6) \\ &= x^3 - 6x^2 + 11x + 6 = f(x)\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}f'(x) &= 3x^2 - 12x + 11 \\ f'(x_1) = f'(1) &= 3 - 12 + 11 = 2 \implies x_1 = 1 \text{ ustabilt} \\ f'(x_2) = f'(2) &= 12 - 24 + 11 = -1 \implies x_2 = 2 \text{ stabilt} \\ f'(x_3) = f'(3) &= 27 - 36 + 11 = 2 \implies x_3 = 3 \text{ ustabilt}\end{aligned}$$



Figur 5: Grafisk løsning av stabilitet for likevektspunkt

Akkurat motsatt når $k < 0$:

$$\begin{aligned}
 \dot{x} &= k(x-1)(x-2)(x-3) \\
 &\sim (1-x)(x^2-5x+6) \\
 &= -x^3 + 6x^2 - 11x + 6 = f(x)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 f'(x) &= -3x^2 + 12x - 11 \\
 f'(x_1) = f'(1) &= -3 + 12 - 11 = -2 \implies x_1 = 1 \text{ stabilt} \\
 f'(x_2) = f'(2) &= -12 + 24 - 11 = 1 \implies x_2 = 2 \text{ ustabilt} \\
 f'(x_3) = f'(3) &= -27 + 36 - 11 = -2 \implies x_3 = 3 \text{ stabilt}
 \end{aligned}$$

Oppgave 7. (10 %)

a) (2 %) Energibalanse

b) (4 %)

$$u = P = -k_p(T - T_r)$$

$$\dot{T} = -k_1T - k_2k_p(T - T_r)$$

$$0 = -k_1T_s - k_2k_p(T_s - T_r)$$

$$(k_1 + k_2k_p)T_s = k_2k_pT_r$$

$$T_s = \frac{k_2k_p}{k_1 + k_2k_p}T_r$$

$$\begin{aligned} e_s &= T_r - T_s \\ &= \frac{k_1 + k_2k_p}{k_1 + k_2k_p}T_r - \frac{k_2k_p}{k_1 + k_2k_p}T_r \\ &= \frac{k_1}{k_1 + k_2k_p}T_r \end{aligned}$$

alternativt:

$$T_r = \frac{k_1 + k_2k_p}{k_2k_p}T_s$$

$$\begin{aligned} e_s &= T_r - T_s \\ &= \frac{k_1 + k_2k_p}{k_2k_p}T_s - \frac{k_2k_p}{k_2k_p}T_s \\ &= \frac{k_1}{k_2k_p}T_s \end{aligned}$$

c) (4 %)

$$u = P = k_p(T_r - T) + k_i \int_0^t (T_r - T(\tau)) d\tau$$

$$\dot{T} = -k_1 T + k_2 \left(k_p(T_r - T) + k_i \int_0^t (T_r - T(\tau)) d\tau \right)$$

$$\ddot{T} = -k_1 \dot{T} - k_2 k_p \dot{T} + k_2 k_i (T_r - T)$$

setter derivert signal til 0:

$$\begin{aligned} 0 &= 0 - 0 + k_2 k_i (T_r - T_s) \\ \implies T_s &= T_r \end{aligned}$$