

Løsningsforslag TTK4100

Kybernetikk Introduksjon

Fredag 18. mai 2007

Kontaktperson: Professor Tommy Gravdahl
Pål Johan From

Oppgave 1. (23%)

a) (2%) Det er antatt at tversnittsarealet av tanken er konstant, dvs at A ikke varierer med h .

b) (6%) Vi finner a og b :

$$a = \left. \frac{\partial f}{\partial h} \right|_A = - \left. \frac{k}{2\rho A \sqrt{h}} \right|_A = - \frac{k}{2\rho A \sqrt{h_A}} \quad (1)$$

$$b = \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_A = \left. \frac{1}{\rho A} \right|_A = \frac{1}{\rho A} \quad (2)$$

c) (2%) Vi finner stasjonærverdien ved å sette $\dot{h} = 0$ og $u = 1$.

$$h_s = -\frac{b}{a} = \frac{2\sqrt{h_A}}{k}. \quad (3)$$

Løsningen kan også finnes ved å løse differensialligningen. Da får vi

$$\frac{dh}{dt} = ah + b \quad (4)$$

$$\frac{1}{ah + b} dh = dt \quad (5)$$

$$\int_0^\tau \frac{1}{ah + b} dh = \int_0^\tau dt \quad (6)$$

$$\frac{1}{a} \ln(ah + b) = t + C'' \quad (7)$$

$$\ln(ah + b) = at + aC'' \quad (8)$$

$$ah + b = C' e^{at} \quad (9)$$

$$h = C e^{at} - \frac{b}{a} \quad (10)$$

Vi observerer at $a < 0$ slik at hvis vi lar $t \rightarrow \infty$ får vi

$$h_s = -\frac{b}{a} u = -\frac{b}{a}. \quad (11)$$

d) (5%) Uttrykket for lukket sløyfe blir

$$\dot{h} = ah + bu \quad (12)$$

$$\dot{h} = ah + b(k_p(h_r - h)) \quad (13)$$

$$\dot{h} = ah + bk_p h_r - bk_p h \quad (14)$$

$$\dot{h} = (a - bk_p)h + bk_p h_r \quad (15)$$

$$(16)$$

slik at tidskonstanten i lukket sløyfe er gitt ved

$$T_L = -\frac{1}{a - bk_p}. \quad (17)$$

Videre har vi at $T_L = \frac{1}{2}T_A$ og at $T_A = -\frac{1}{a}$ slik at vi får

$$T_L = \frac{1}{2}T_A \quad (18)$$

$$-\frac{1}{a - bk_p} = -\frac{1}{2a} \quad (19)$$

$$2a = a - bk_p \quad (20)$$

$$k_p = -\frac{a}{b} \quad (21)$$

e) (5%) Vi har igjen at

$$\dot{h} = ah + bu \quad (22)$$

$$\dot{h} = (a - bk_p)h + bk_ph_r \quad (23)$$

$$(24)$$

Vi setter $\dot{h} = 0$ og får finner h_s

$$0 = (a - bk_p)h_s + bk_ph_r \quad (25)$$

$$(a - bk_p)h_s = -bk_ph_r \quad (26)$$

$$h_s = -\frac{bk_p}{a - bk_p}h_r \quad (27)$$

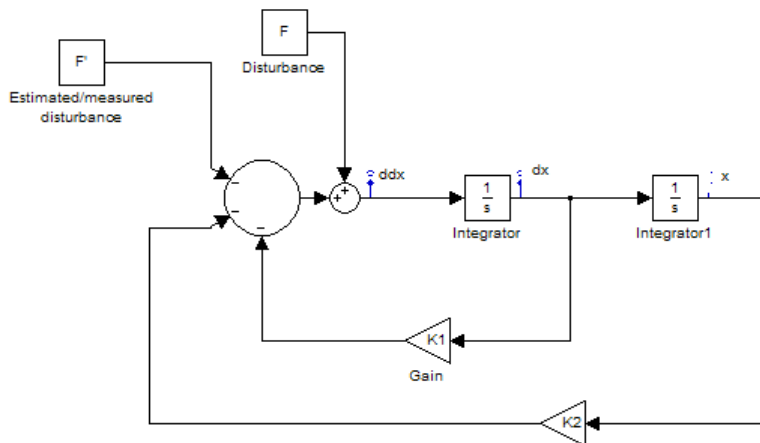
Stasjonært avvik kan fjernes ved å legge på et integralledd.

f) (3%) (se Johnson side 230-232)

- Mekanisk: Flottør som flyter i overflaten av væsken. Nivået er gitt av vinkelen som kan måles med en vinkelmåler.
- Elektrisk: Vi kan måle kapasitansen. Denne varierer med væskehøyden.
- Ekkolodd/ultral lyd: tiden det tar fra sender til sensor gir oss høyden direkte.
- Trykket på bunnen av væsken gir oss høyden dersom tettheten er kjent.

Oppgave 2. (8%)

- a) (2%) Tråder blir ikke avbrutt, så en lavprioritetstråd kan hindre en høyprioritetstråd å kjøre. Alternativt; kompleksitet innført ved at tidkrevende tråder må returnere før de er ferdige.
- b) (2%) Enkelhet, oversikt, predikterbarhet.
- c) (4%) Problemet er at tråd1 kan være midt i beregningen av den nye verdien til i når den blir avbrutt. Den har lest verdien som i har (la oss si 0), men har ikke tilordnet resultatet (1) til i igjen. Så får tråd2 kjøre, leser i (0), beregner ny verdi (-1) og skriver den til i. Så kommer tråd1 til igjen og fortsetter der den slapp - og overskriver glatt i med 1. Vi har dermed "mistet resultatet" av en kjøring av f2.



Figur 1: Blokkdiagram med foroverkobling fra F. $K1 = (2\zeta\omega_0 - K_d)$ og $K2 = (\omega_0^2 - K_p)$.

Oppgave 3. (28%)

a) (4%) i) Vi setter

$$u = K_p x + K_d \dot{x} - F' \quad (28)$$

det F' er den målte/estimerte av F .

ii) Vi kan innføre integralvirkning:

$$u = K_p x + K_d \dot{x} + K_i \int x dt. \quad (29)$$

med $K_i < 0$.

b) (6%) Se figurer.

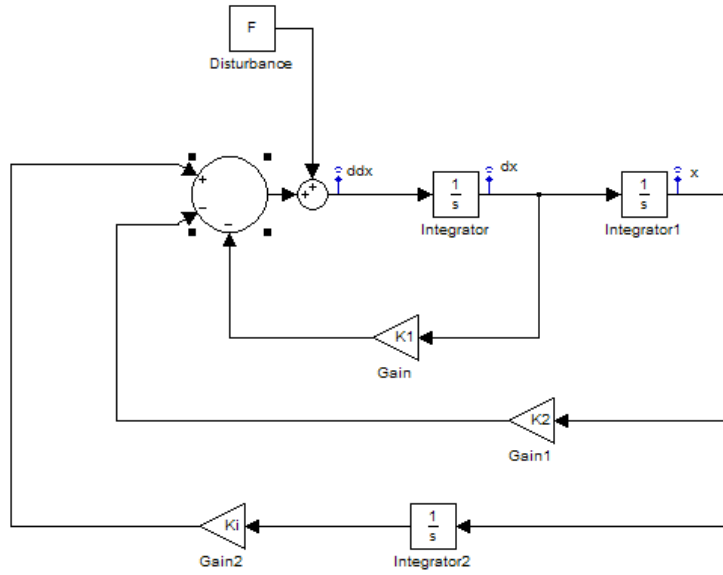
c) (6%) Vi bruker regulatoren som er oppgitt og får følgende lukkede sløyfe:

$$\ddot{x} + (2\zeta\omega_0 - K_d)\dot{x} + (\omega_0^2 - K_p)x = F \quad (30)$$

Vi ønsker å flytte den udempede resonansfrekvensen til 10 rad/s :

$$\omega_0^2 - K_p = 10^2 \quad (31)$$

$$K_p = 25 - 100 = -75. \quad (32)$$



Figur 2: Blokkdiagram med integralvirkning. $K1 = (2\zeta\omega_0 - K_d)$, $K2 = (\omega_0^2 - K_p)$ og $Ki < 0$.

Kritisk damping får vi ved å sette $(2\zeta\omega_0 - K_d) = 2\hat{\zeta}\hat{\omega}_0$ der $\hat{\zeta}$ er ønsket damping og $\hat{\omega}_0$ er ønsket udempet resonansfrekvens.

$$2\zeta\omega_0 - K_d = 2\hat{\zeta}\hat{\omega}_0 \quad (33)$$

$$2 \cdot 0.9 \cdot 5 - K_d = 2 \cdot 1 \cdot 10 \quad (34)$$

$$- K_d = 20 - 9 \quad (35)$$

$$K_d = -11 \quad (36)$$

$$(37)$$

- d) (2%) Å derivere et signal med målestøy vil forsterke opp målestøyen. Å derivere signalet er også ugunstig dersom vi har sprang i signalet.
- e) (3%) I stedet for å derivere posisjonen for å finne hastigheten kan vi finne aksellerasjonen ved et aksellerometer og integrere denne.
- f) (4%) Samplingsfrekvensen må være minst to ganger høyeste frekvenskomponent.

$$f_s = 2 \frac{6}{2\pi} = \frac{6}{\pi} \text{Hz} \quad (38)$$

- g)** (3%) Vi velger å bruke et strømsignal fordi dette er uavhengig av motstanden i for eksempel ledninger (strømmen er den samme i hele kretsen, mens spenningen forandrer seg når motstanden forandrer seg).

Oppgave 4. (11%)

- a)** (2%) Vi skriver om systemet som

$$\dot{x} = -\frac{1}{2}x + u \quad (39)$$

slik at vi har $a = -\frac{1}{2}$ og $b = 1$. Tidskonstanten er gitt ved

$$T = -\frac{1}{a} = 2 \quad (40)$$

og forsterkningen er gitt ved

$$K = -\frac{b}{a} = 2 \quad (41)$$

- b)** (4%) Vi har at

$$x(t) = x_s(1 - e^{-\frac{t}{T}}). \quad (42)$$

Hvis vi setter inn $t = 2T$ får vi

$$x(t) = x_s(1 - e^{-\frac{2T}{T}}) \quad (43)$$

$$= x_s(1 - e^{-2}). \quad (44)$$

Vi får at $(1 - e^{-2}) = 0.8647$ og at vi etter $2T$ har nådd 86.5% av stasjonærverdien.

- c)** (2%) Den må være like stor som de andre motstandene: 500Ω .

- d)** (3%)

$$D = \bar{A} + B \cdot C \quad (45)$$

$$D = A \cdot \overline{(B \cdot C)} \quad (46)$$