



EKSAMEN I: TE 179 Reguleringssteknikk 1

VARIGHET: 4 timer

TILLATTE HJELPEMIDLER: Kalkulator

OPPGAVESETTET BESTÅR AV 3 OPPGAVER PÅ 5 SIDER

MERKNADER: Formelvedlegget er fra side 6 t.o.m side 8.

Side 9 skal leveres inn som en del av oppgaven.

Deloppgavene har lik vekt.

KONTAKTPERSON: Tormod Drengstig, E-423a, tlf. (518)32025/93885533.

---

## Oppgave 1

En prosess er beskrevet ved transferfunksjonen

$$\frac{y(s)}{u(s)} = h(s) = \frac{2(s+2)}{s^2 + 5s + 3} \quad (1)$$

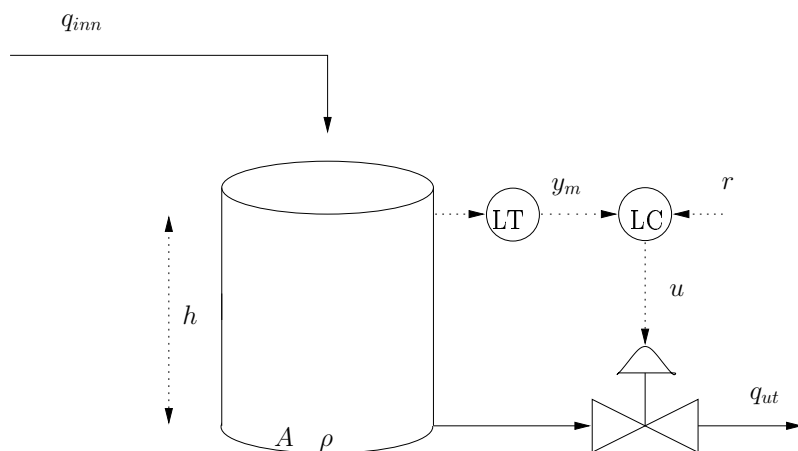
- a) Finn et uttrykk for prosessens frekvensrespons, dvs. amplitudeforsterkning  $|h(j\omega)|$  og faseforskyvning  $\angle h(j\omega)$ .
- b) Bestem polene til systemet og benytt dette til å bestemme stabilitetsegenskapene til systemet (marginalt stabilt, ustabilt, asymptotisk stabilt). Bestem også  $\omega_0$  og  $\zeta$ . Er dette et underdempet, overdempet eller kritisk dempet system? Husk at nevneren i transferfunksjonen  $h(s)$  generelt kan skrives som

$$h(s) = \frac{K}{(\frac{s}{\omega_0})^2 + 2s\frac{\zeta}{\omega_0} + 1} \quad (2)$$

- c) Skisser asymptotiske amplitude-fase-frekvens karakteristikker (asymptotisk Bode-diagram) for  $h(s)$ .
- d) La pådraget være en **sinusfunksjon**  $u(t) = 0.5 \sin(t)$ . Hvordan blir uttrykket for utgangssignalet? Grovskisser  $u(t)$  og  $y(t)$  i samme diagram.

## Oppgave 2

Figur 1 viser et nivåreguleringssystem for en åpen tank hvor  $y = h$ .



Figur 1: Skjematisk figur av tankprosess med regulator og måleelement

For enkelhets skyld antar vi at målesignalet  $y_m$  har enheten meter, selv om det i virkeligheten vil være et strøm- eller spenningssignal.

Transferfunksjonen til måleinstrumentet (LT) er

$$h_m(s) = \frac{1}{5s + 1} \quad (3)$$

Regulatoren er foreløpig en ren P-regulator

$$u = K_p(r - y) = K_p e \quad (4)$$

Volumstømmen av væske ut av tanken gjennom ventilen kan modelleres som

$$q_{ut} = K_u \cdot u = C_v \sqrt{\Delta p} \cdot u = C_v \sqrt{p_2 - p_1} \cdot u \quad (5)$$

hvor  $p_2$  er trykket i bunn av tanken (dvs. atmosfæretrykk + væsketrykk), og  $p_1$  er trykket nedstrøms ventilen. Anta at  $p_1$  er lik atmosfæretrykket.

En oppsummering av notasjoner som brukes her er gitt under:

$q_{inn}$	: volumestrøm inn [ $\text{m}^3/\text{s}$ ]
$q_{ut}$	: volumestrøm ut [ $\text{m}^3/\text{s}$ ]
LT	: Level Transmitter (måletransmitter)
LC	: Level Controller (regulator)
$y_m$	: målt høyde i tank [m]
$r$	: referanse høyde [m]
$h$	: høyde i tank [m]
$u$	: pådrag til ventil [ ]
$\rho$	: tetthet av væsken [ $\text{kg}/\text{m}^3$ ]
$p_2$	: trykk i bunn av tank [Pa]
$p_1$	: trykk nedstrøms ventil [Pa]
$C_v$	: ventilkapasitet [ $\text{m}^3/(\text{s}\sqrt{\text{Pa}})$ ]
$A$	: Areal i bunn av tank [ $\text{m}^2$ ]

- a) Skriv ned hvilke antagelser som må gjøres og vis at differensiallikningen som beskriver høyden i tanken er gitt ved:

$$A \frac{dh}{dt} = q_{inn} - C_v \sqrt{\rho g h} \cdot u \quad (6)$$

- b) Tegn et matematisk blokkdiagram av (6). Inkluder deretter regulatorblokken samt tilbakkopling med måle-element (tegn dette som  $h_m(s)$ ) slik at vi får et komplett blokkskjema av reguleringsystemet. La utgangen fra blokkskjemaet være  $y = h$ .
- c) Lineariser modellen i (6) omkring arbeidspunktet  $h_A = 4\text{m}$  og  $u_A = 0.2$  (tilsvarer 20% åpning) og sett inn følgende verdier:

- $\rho = 810\text{kg}/\text{m}^3$
- $A = 5\text{m}^2$
- $g = 10\text{m}/\text{s}^2$
- $C_v = 30 \text{ m}^3/(\text{s}\sqrt{\text{Pa}})$

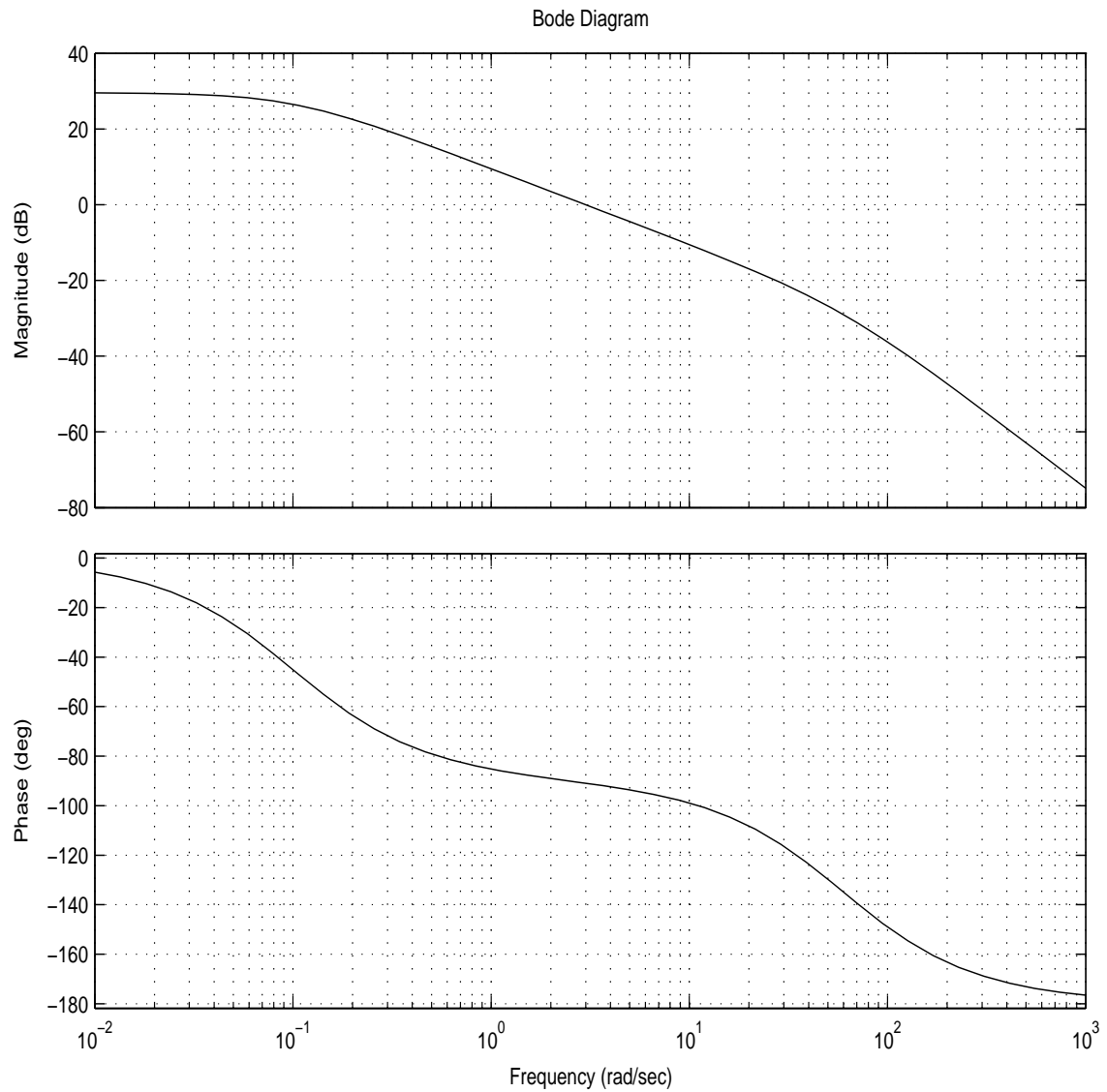
Sett deretter  $\Delta h = \Delta y$  og  $\Delta q_{inn} = \Delta v$  og vis at transferfunksjonen  $h_p(s)$  fra  $\Delta u$  til  $\Delta y$  er

$$h_p(s) = \frac{\Delta y}{\Delta u} = \frac{-1080}{s + 27} \quad (7)$$

- d) Finn transferfunksjonene  $h_0(s)$ ,  $M(s)$  og  $N(s)$ .
- e) I figur 2 er Bodeplottet for  $h_0(j\omega)$  med  $K_p = -1$  vist. Bestem hvor mye denne  $K_p$  må forsterkes for at vi skal få en fasemargin på  $50^\circ$ . Tegn inn på figur 3 og lever inn med besvarelsen.

Hva er forsterkningsmarginen til systemet?

For hvilke frekvensområder er regulering effektiv (gir god ytelse)?



Figur 2: Bodeplot av sløyfetransferfunksjonen  $h_0(j\omega)$ . Det finnes en kopi av figuren på side 9.

f) Erstatt P-regulatoren med en PI-regulator.

$$h_r(s) = \frac{K_p(1 + T_i s)}{T_i s} \quad (8)$$

Beregn ny  $h_0(s)$  og  $N(s)$  og vis at det stasjonære avviket er null ved et enhetssprang i referansen. Tips:  $N(s) = \frac{e(s)}{r(s)}$

g) Forklar hvorfor regulatoren må ha reversvirkning, dvs. negativ  $K_p$ .

## Oppgave 3

Disse deloppgavene inneholder 2 spørsmål hver.

- a) Hvilken innvirkning har en ren tidsforsinkelse på systemets amplitude- og fasekarakteristikk? Illustrer gjerne en prinsipiell skisse av AFF diagrammet.  
Forklar deretter med ord hva du forstår med et systems impulsrespons.
- b) Er det en sammenheng mellom sprangrespons og frekvensrespons? Begrunn svaret.  
Forklar deretter med ord hvorfor en ren P-regulator i mange tilfeller gir reguleringsavvik.  
Hvorfor vil det hjelpe å inkludere integralvirkning?

# Formelsamling

Et generelt 2-ordens system kan skrives som

$$h(s) = \frac{K}{(\frac{s}{\omega_0})^2 + 2s\frac{\zeta}{\omega_0} + 1} \quad (9)$$

Linearisering:

Gitt en ulinear sammenheng som

$$\dot{x} = f(x, u) \quad (10)$$

Den lineariserte modellen finnes som

$$\Delta \dot{x} = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_A \Delta x + \left. \frac{\partial f}{\partial u} \right|_A \Delta u \quad (11)$$

Et komplekst tall  $z$  kan skrives på kartesisk form slik:

$$z = \text{Re}(z) + j\text{Im}(z) \quad (12)$$

eller på polar form slik:

$$z = |z|e^{j\angle z} \quad (13)$$

Sammenheng mellom kartesisk og polar form:

$$|z| = \sqrt{\text{Re}(z)^2 + \text{Im}(z)^2} \quad (14)$$

$$\angle z = \arctan \frac{\text{Im}(z)}{\text{Re}(z)} \quad (15)$$

## Egenskaper ved Laplacetransformasjonen

**Tidsforsinkelse:**

$$f(s)e^{-\tau s} \Longleftrightarrow f(t - \tau) \quad (16)$$

**Derivasjon:**

$$s^n f(s) - s^{n-1} f(0) - s^{n-2} \dot{f}(0) - \dots - \overset{(n-1)}{f}(0) \Longleftrightarrow \overset{(n)}{f}(t) \quad (17)$$

Med initialbetingelser lik null fås

$$s^n f(s) \Longleftrightarrow \overset{(n)}{f}(t) \quad (18)$$

**Begynnelsesverditeorem:**

$$\lim_{t \rightarrow 0} f(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} s \cdot f(s) \quad (19)$$

**Sluttverditeorem:**

$$\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot f(s) \quad (20)$$

## Transformasjonspar

$$1 \iff \delta(t) \quad (21)$$

$$\frac{1}{s} \iff 1 \quad (22)$$

$$\frac{1}{s^2} \iff t \quad (23)$$

$$\frac{n!}{s^{n+1}} \iff t^n \quad (24)$$

$$\frac{1}{Ts+1} \iff \frac{e^{-\frac{t}{T}}}{T} \quad (25)$$

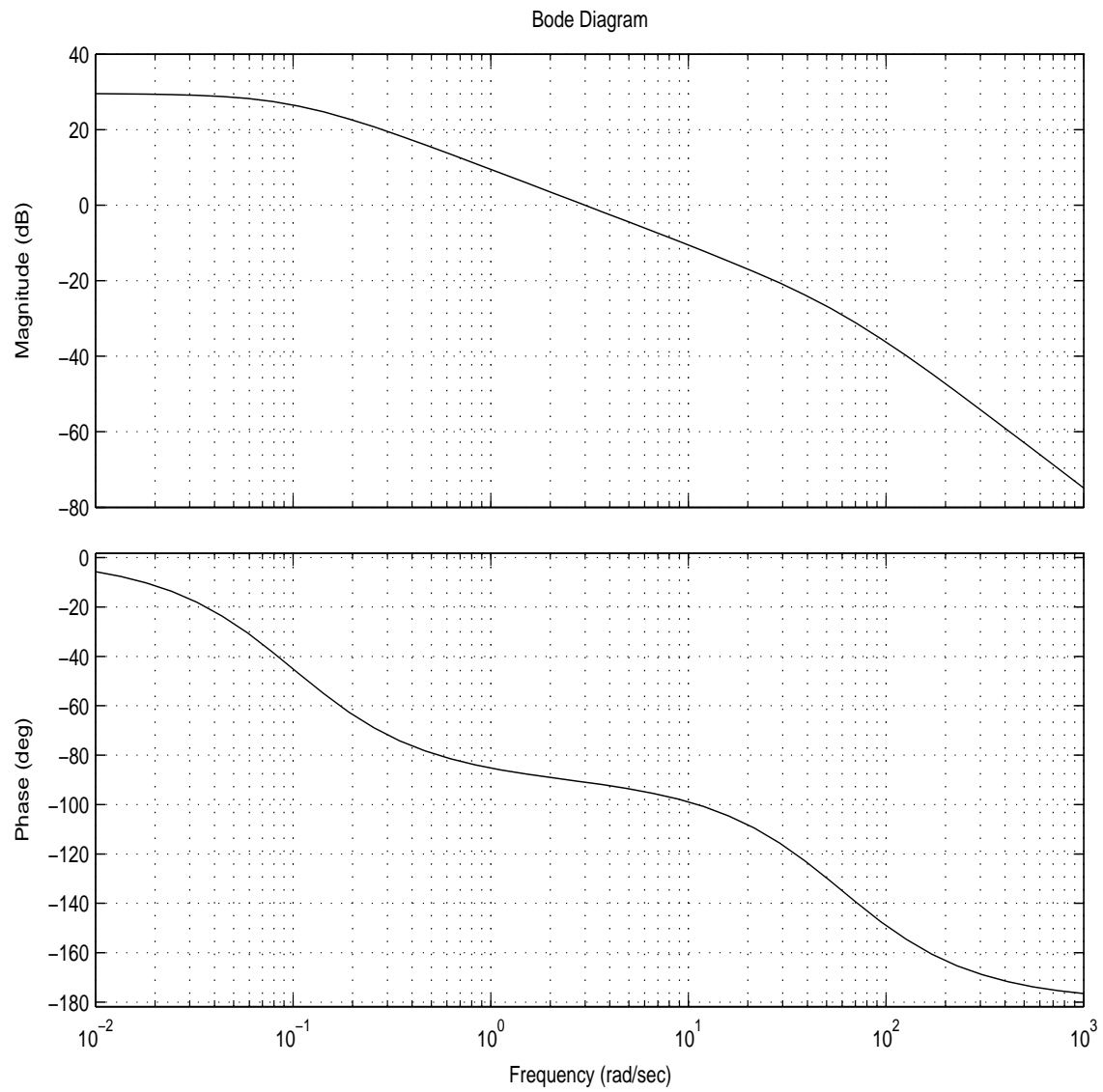
$$\frac{1}{(Ts+1)^n} \iff \frac{1}{T^n(n-1)!} t^{n-1} e^{-\frac{t}{T}} \quad (26)$$

$$\frac{1}{(Ts+1)s} \iff 1 - e^{-\frac{t}{T}} \quad (27)$$

$$\frac{1}{(T_1s+1)(T_2s+1)} \iff \frac{1}{T_1-T_2} (e^{-\frac{t}{T_1}} - e^{-\frac{t}{T_2}}) \quad (28)$$



Fag: TE179, Reguleringsteknikk 1  
Dato: 17. februar 2004  
Kandidatnr:  
Sidenr:



Figur 3: Bodeplot av sløyfetransferfunksjonen  $h_0(j\omega)$  i oppgave 2e).