

## TENTAMEN I TSRT12 REGLERTEKNIK

SAL: TER1 och FE249

TID: 2023-08-18 kl. 08:00-13:00

KURS: TSRT12 Reglerteknik

PROVKOD: TEN1

INSTITUTION: ISY

ANTAL UPPGIFTER: 5

ANSVARIG LÄRARE: Daniel Axehill, tel. 013-284042

BESÖKER SALEN: cirka kl. ca kl. 9:00 och 11:00

KURSADMINISTRATÖR: Ninna Stensgård, 013-284725,  
ninna.stensgard@liu.se

TILLÅTNA HJÄLPMEDEL: Läroboken Glad-Ljung: "Reglerteknik, grundläggande teori" med normala inläsningsanteckningar, Kompletterande kompendium: Martin Enqvist: "En introduktion till lärande reglering - Förstärkningsinlärning eller hur man tar fram en optimal tillståndåterkoppling utan en modell av systemet", tabeller, formelsamling, räknedosa (ej dator, telefon, surfplatta, osv.) utan färdiga program.

LÖSNINGSFÖRSLAG: Finns på kursens websida efter skrivningens slut.

VISNING av tentan äger rum 2023-09-08, kl. 12.30–13.00 i Ljungeln, B-huset, mellan ingång 25 och 27, A-korridoren.

PRELIMINÄRA BETYGSGRÄNSER:

betyg 3	23 poäng
betyg 4	33 poäng
betyg 5	43 poäng

OBS! Lösningar till samtliga uppgifter ska presenteras så att alla steg (utom triviala beräkningar) kan följas. Bristande motivering ger poängavdrag.

Lycka till!

1. (a) En enkel modell av en robotarm ges av

$$J\ddot{y}(t) = u(t)$$

där  $y(t)$  anger armens vinkel och  $u(t)$  är applicerat moment.  $J$  är armens tröghetsmoment, och vi antar att  $J = 1$ . Robotarmen styrs med en PD-regulator på formen

$$u(t) = K_P e(t) + K_D \dot{e}(t)$$

där  $e(t) = r(t) - y(t)$ . Ange det återkopplade systemets poler. För vilka värden på  $K_P$  och  $K_D$  är det återkopplade systemets poler reella? (4p)

- (b) För vilka värden på parametern  $\beta$  är systemet

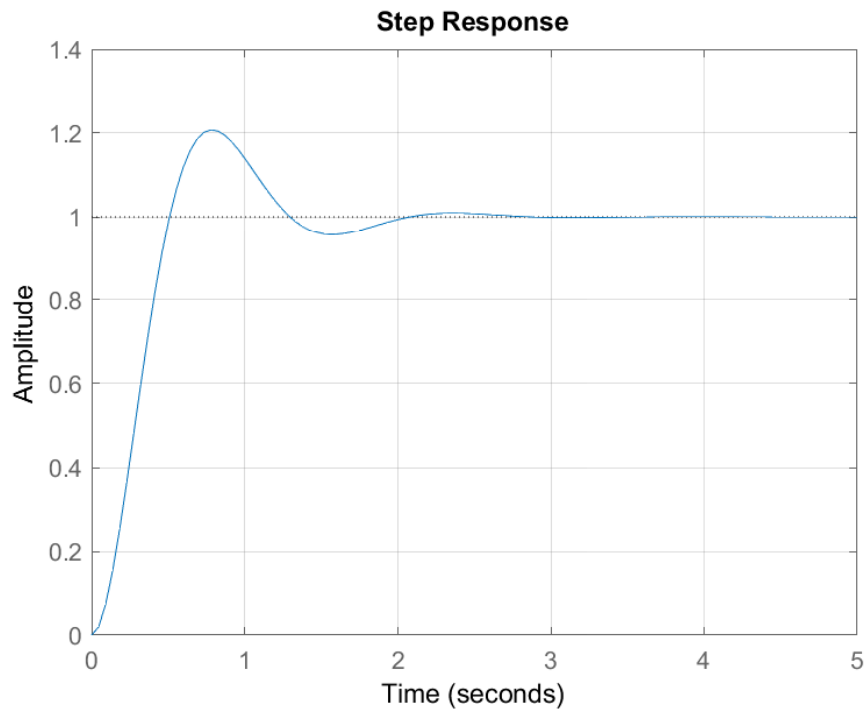
$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 1 & \beta \\ -1 & 2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} u$$

styrbart?

(2p)

(c) Figur 1 visar stegsvaret för ett system på formen

$$Y(s) = \frac{\omega_0^2}{s^2 + 2\zeta\omega_0s + \omega_0^2}U(s)$$



Figur 1: Stggsvar till uppgift 1 c.

Vilket av följande alternativ för systemets poler är korrekt?

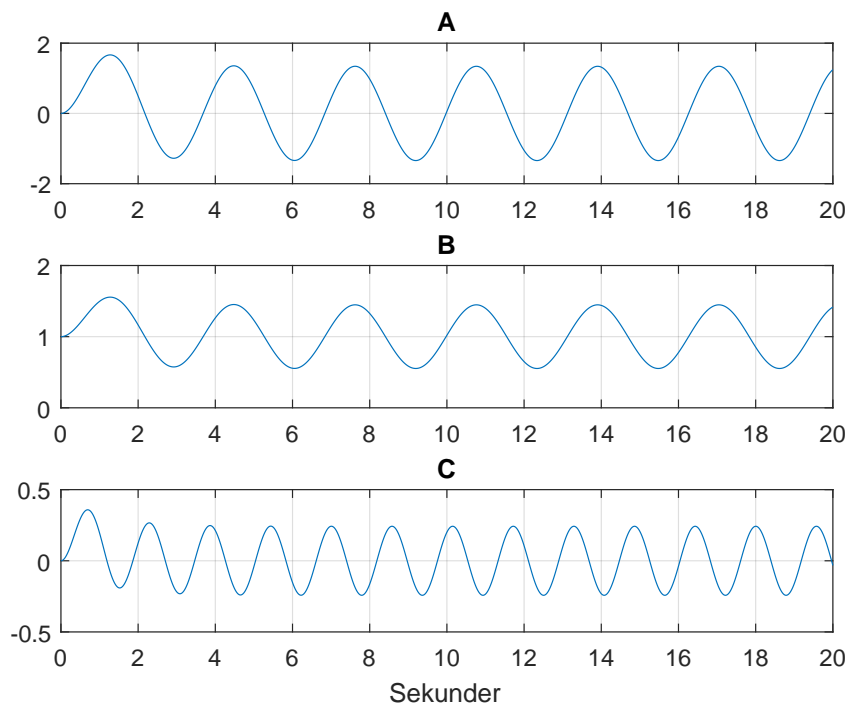
- A* :  $s = -2 \pm 2i$     *B* :  $s = -1 \pm 2i$   
*C* :  $s = -4 \pm 4i$     *D* :  $s = -2 \pm 4i$   
*E* :  $s = -4 \pm 2i$     *F* :  $s = -2 \pm i$   
*G* :  $s = -4 \pm 8i$     *H* :  $s = 4 \pm 4i$

(4p)

2. (a) Ivar och Elsa har gjort några experiment med ett system som beskrivs med modellen

$$Y(s) = \frac{a}{s+a}U(s)$$

På grund av datorproblem har det blivit lite rörigt bland filer och figurer, och de behöver hjälp med att reda ut detta. Antag att man låtit insignalen till systemet vara  $u(t) = \sin 2t$ . Ange för var och en av kurvorna i figur 2 varför de **inte** kan vara utsignal från systemet under denna förutsättning. (3p)

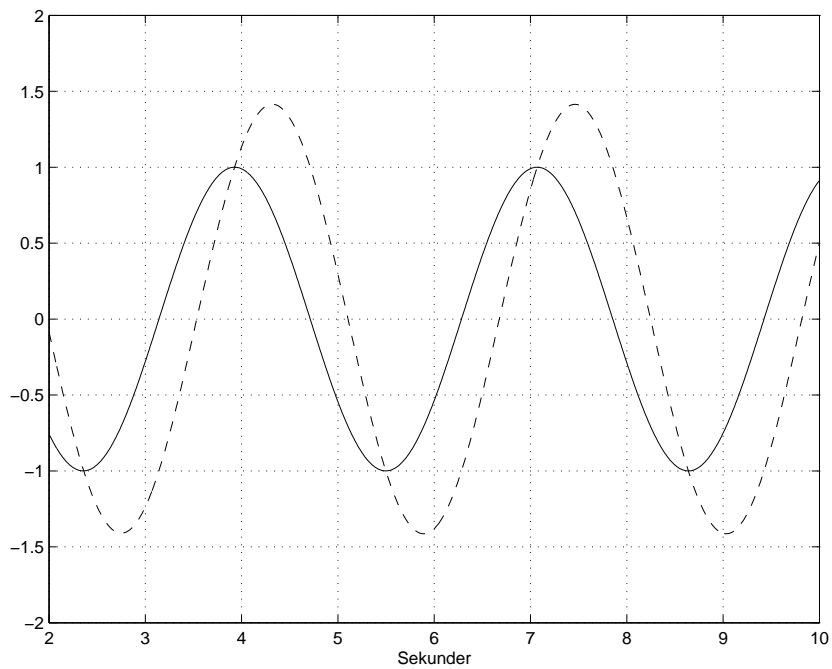


Figur 2: Utsignaler till uppgift 2 a.

(b) Ett system beskrivs av differentialekvationen

$$\tau \dot{y}(t) + y(t) = ku(t)$$

I figur 3 visas signalerna  $u(t)$  och  $y(t)$  då man låter insignalen vara en sinussignal. Bestäm koefficienterna  $k$  och  $\tau$ . (3p)

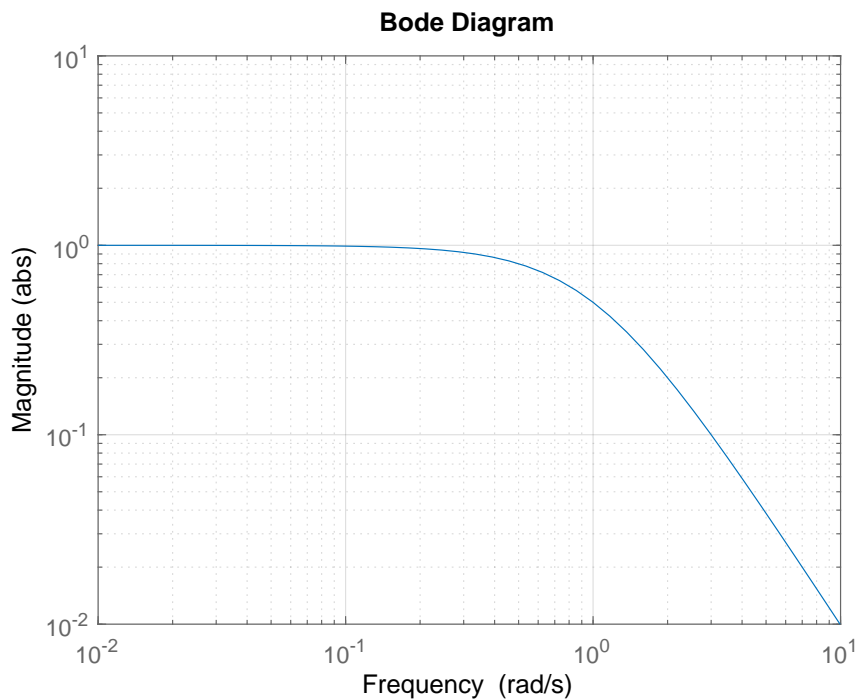


Figur 3: Signaler till uppgift 2 b. Heldragen - insignal. Streckad - utsignal.

- (c) Figur 4 visar amplitudkurvan för ett system. Vilket av systemen nedan hör till kurvan? (2p)

$$G_1(s) = \frac{4}{(s+2)^2} \quad G_2(s) = \frac{4}{(s+1)^2}$$

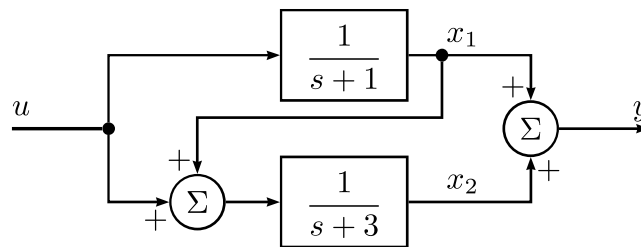
$$G_3(s) = \frac{2}{(s+2)^2} \quad G_4(s) = \frac{1}{(s+1)^2}$$



Figur 4: Amplitudkurva till uppgift 2 c.

- (d) Vid användandet av förstärkningsinlärning behöver ekvationssystem lösas under drift. Varför löser man dessa? Är dessa ekvationssystem under- eller överbestämda? (2p)

3. (a) Ett system beskrivs på blockschemaform enligt figur 5. Ta fram tillståndsmodellen för systemet med de tillståndsvariabler som anges i figuren. (4p)



Figur 5: System i uppgift 3 a.

- (b) Ett föremåls position,  $y(t)$ , vid horisontell rörelse, kan beskrivas med modellen

$$m\ddot{y}(t) = u(t)$$

där  $m$  är föremålets massa och  $u(t)$  är kraften som påverkar föremålet. Antag att vi inför tillståndsvariablerna  $x_1(t) = y(t)$  och  $x_2(t) = \dot{y}(t)$ . Verifiera att modellen kan skrivas på tillståndsform enligt nedan. (1p)

$$\dot{x}(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} x(t) + \begin{pmatrix} 0 \\ 1/m \end{pmatrix} u(t) \quad y(t) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} x(t)$$

- (c) Antag att  $m = 1$ . Bestäm en tillståndsåterkoppling på formen

$$u(t) = -Lx(t) + l_0r(t)$$

sådan att det återkopplade systemets poler får absolutbelopp  $\omega_0$  och dämpning  $\zeta$  samt att det återkopplade systemet får statisk förstärkning ett. (5p)

4. (a) Ett system består av två seriekopplade tankar enligt figur 6, där  $u$  och  $y$  betecknar inflöde respektive nivå i den undre tanken. Systemet har överföringsfunktionen

$$G(s) = \frac{1}{(s+1)^2}$$

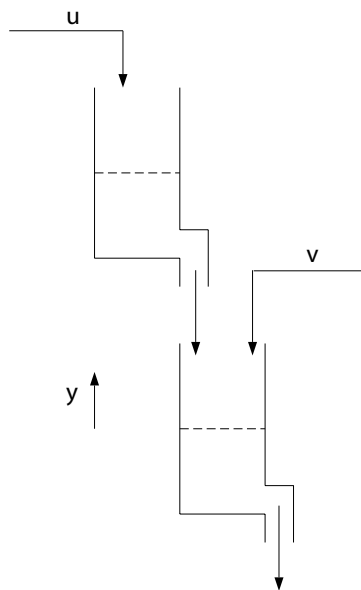
Nivån styrs med proportionell återkoppling

$$U(s) = K(R(s) - Y(s))$$

Målet med återkopplingen är att minimera inverkan av störningen  $v$  och kravet på reglersystemet formulerat som

$$|S(i\omega)| \leq 0.1$$

vid vinkelfrekvensen  $\omega = 1$ , där  $S(s)$  betecknar känslighetsfunktionen. Hur skall  $K$  väljas för att kravet skall uppfyllas? (3p)



Figur 6: Tanksystem

- (b) Betrakta åter tanksystemet i uppgift 4 a och att det fortfarande styrs med proportionell återkoppling. Antag nu att  $v(t) = 0$  men att  $r(t)$  är ett enhetssteg. Vad blir det stationära reglerfelet? (3p)



(c) Tanksystemet i uppgift 4 a kan beskrivas med tillståndsmodellen

$$\dot{x} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 1 & -1 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} u \quad y(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 \end{pmatrix} x(t)$$

där  $x_1$  och  $x_2$  betecknar nivån i den övre respektive undre tanken. Nivåerna i de båda tankarna kan mätas och systemet styrs med återkopplingen

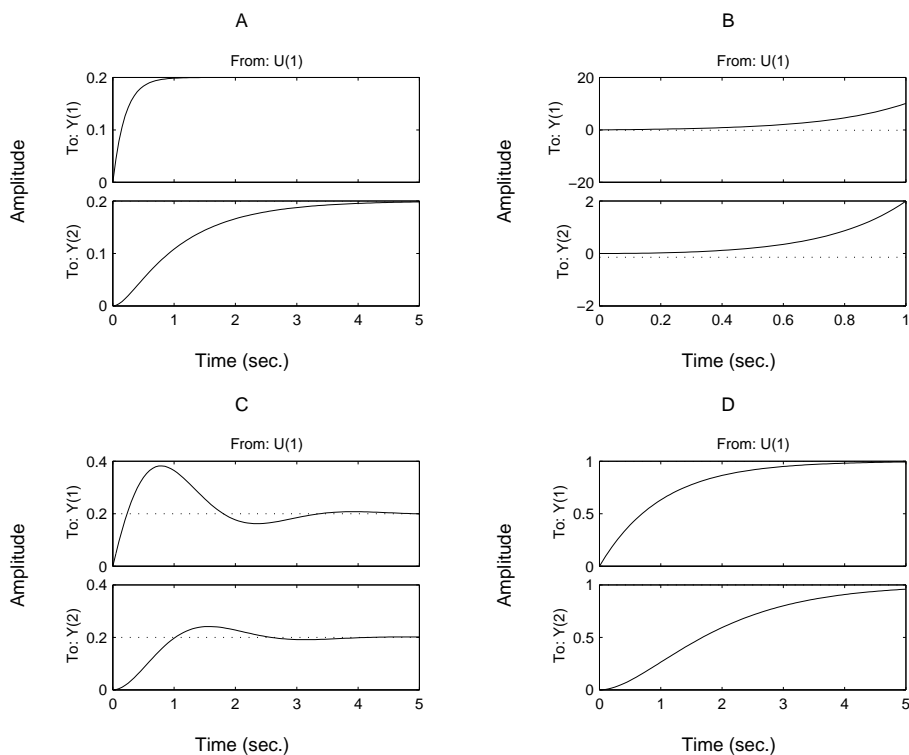
$$u = -Lx + r = -l_1x_1 - l_2x_2 + r$$

Reglersystemet testas genom att lägga på ett steg i referenssignalen  $r$  med följande fyra förstärkningar.

$$(i) \quad L = \begin{pmatrix} 0 & 0 \end{pmatrix} \quad (ii) \quad L = \begin{pmatrix} 0 & 4 \end{pmatrix}$$

$$(iii) \quad L = \begin{pmatrix} -4 & -4 \end{pmatrix} \quad (iv) \quad L = \begin{pmatrix} 4 & 0 \end{pmatrix}$$

Resultaten visas i figur 4. Kombinera rätt  $L$ -vektor med rätt figur. (4p)



Figur 7: Stegsvär för de fyra fallen. Övre kurva:  $x_1$ . Undre kurva:  $x_2$ .

5. En elektrisk motor antas kunna beskrivas av modellen

$$G(s) = \frac{k_0}{s(\tau s + 1)}$$

där man experimentellt bestämt koefficientvärdena till  $k_0 = 50$  och  $\tau = 0.25$ .

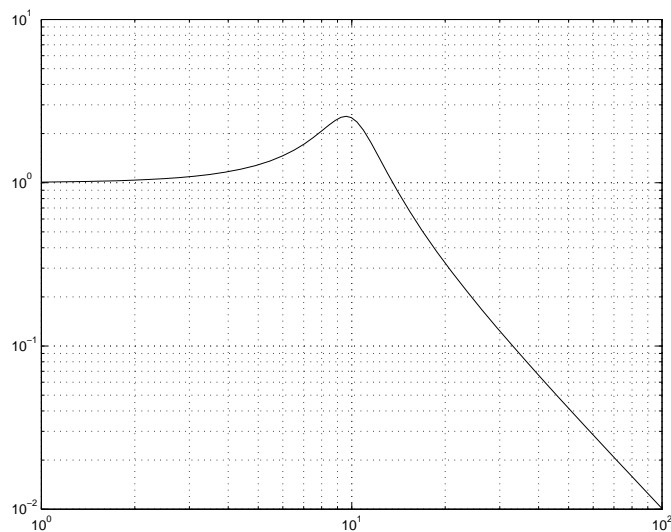
(a) Antag att motorn styrs med proportionell återkoppling

$$U(s) = K(R(s) - Y(s))$$

För vilket värde på  $K$  har det återkopplade systemets poler relativ dämpning  $1/\sqrt{2}$ ? (3p)

(b) Antag att motorn styrs med proportionell återkoppling enligt uppgift a). Kan det återkopplade systemet bli instabilt för något  $K > 0$ ? Ange i så fall för vilka värden. (3p)

(c) Antag att man väljer  $K = 0.5$  i den proportionella återkopplingen ovan. Då ges det återkopplade systemets amplitudkurva av figur 5.



Figur 8: Amplitudkurva för det återkopplade systemet.

Det är viss osäkerhet i uppskattningen av koefficienten  $k_0$  och systemet ges istället av

$$G^0(s) = \frac{50(1 + \alpha)}{s(0.25s + 1)}$$

där man dock med säkerhet vet att  $|\alpha| \leq 0.5$ . Ger den proportionella återkopplingen ett garanterat stabilt återkopplat system, enligt robusthetskriteriet, i detta fall? Om ej, för vilka värden på  $\alpha$  kan stabilitet garanteras? (4p)