

CHALMERS TEKNISKA HÖGSKOLA
Institutionen för signaler och system
Avdelningen för reglerteknik

Tentamen i Reglerteknik för F2, ERE091, och för Kf2, SSY310, måndagen 2 juni 2014.

Tid: Kl 14.00 - 18.00

Lokal: M-salar

Examinator: Claes Breitholtz

Lärare under tentamen: Veronica Olesen (772 1728)

Tentamensresultaten meddelas senast den 18 juni genom personligt e-mail. Granskning av rättning är möjlig den 19 och 20 juni, 12.15 -13.00, på plan 5 i E-huset (mot Hörsalsvägen). Var vänlig iakttag granskningstiderna!

Tentamen omfattar totalt 20 poäng. Räknefel leder normalt till en halv poängs avdrag. Direkta följdfel leder inte till ytterligare avdrag såvida ingen orimlighet uppstår. Ofullständig lösning leder till större poängavdrag. Det gäller även fullständigt löst uppgift där grövre felaktigheter förekommer, eller om svaret är orimligt. Notera även att svaret på en ställd fråga alltid måste motiveras för poängbidrag. Följande betygskala gäller:

betyg TRE : minst 8 poäng
betyg FYRA: minst 12 poäng
betyg FEM : minst 16 poäng

Tillåtna hjälpmedel:

1. Matematiska och fysikaliska tabeller (t ex *BETA* och *Physics handbook*).
2. Skriv- och ritmaterial inklusive gradskiva. Diagram fås av vakten.
3. Typgodkänd kalkylator.

LYCKA TILL!

1. Ett linjärt system beskrivs av följande differentialekvation med insignal u och utsignal y:

$$\ddot{y}(t) + 5\dot{y}(t) + 4y(t) = \dot{u}(t) + 2u(t)$$

Formulera en tillståndsmodell på diagonalform (dvs med egenvärdena i diagonalen och övriga element i A-matrisen noll), som är både styrbar och observerbar. Kan detta problem lösas om något element i B-matrisen eller C-matrisen är noll?

2 poäng

2. En bil med totala massan M påverkas framför allt av två krafter $u(t)$ som är drivkraften från motorn, och $w(t)$ som är en bromsande kraft (t ex dynamisk friktion och luftmotstånd).

a) Ange överföringsfunktionen från drivkraften u till bilens hastighet v , då $w = 0$.

1 poäng

b) Ange överföringsfunktionen från drivkraften u till bilens acceleration a , då bromskraften w antas proportionell mot hastigheten v med proportionalitetskonstanten K .

1 poäng

c) Bromskraften w antas proportionell mot kvadraten på hastigheten v med proportionalitetskonstanten C . Betrakta. Ange överföringsfunktionen från små variationer i drivkraften, Δu , till små variationer i hastighet, Δv . Dessa kan anses vara nära den konstanta hastigheten v_0 .

1 poäng

3. Ett system beskrivs av överföringsfunktionen $G(s) = e^{-s}/s$. Bestäm en regulator, där valet av regulatortyp skall motiveras, sådan att systemets fasmarginal φ_m blir 35° då skärfrekvensen ω_c är 1.6 rad/sek. I uppgiften ingår att verifiera att regulatorn uppfyller givna specifikationer.

2 poäng

4. En sensor med insignalen z och utsignalen y har överföringsfunktionen

$$H(s) = \frac{1 + \tau s}{1 + 2\zeta(s/\omega_0) + (s/\omega_0)^2}$$

där τ, ζ, ω_0 är kända och > 0 . Bestäm matrisen K i en observatör, med båda egenvärdena $-v$. Sensorns/~~s~~ skall här beskrivas av en tillståndsmodell på observerbar kanonisk form.

2 poäng

7. Ett system med överföringsfunktionen $G(s)$ skall regleras med P-regulatorn $F(s) = \kappa$.

$$G(s) = \frac{1}{s-1} \cdot e^{-s/2}$$

Föreslå, genom att använda Nyquistskriteriet, lämplig förstärkning κ . För full poäng skall valet av κ tydligt motiveras utgående från Nyquistdiagrammet!

4 poäng

Laplace-transformen

$$\begin{aligned}
F(s) &= \mathcal{L}\{f(t)\} = \int_0^\infty f(t)e^{-st}dt \\
f(t)) &= \mathcal{L}^{-1}\{F(s)\} = \frac{1}{2\pi i} \int_{\gamma-i\infty}^{\gamma+i} F(s)e^{st}ds \\
\mathcal{L}\{c_1f_1(t) + c_2f_2(t)\} &= c_1F_1(s) + c_2F_2(s) \\
\mathcal{L}\left\{\frac{df(t)}{dt}\right\} &= sF(s) - f(0) \quad \mathcal{L}\left\{\int_0^t f(\tau)d\tau\right\} = \frac{1}{s}F(s) \\
\lim_{t \rightarrow 0} f(t) &= \lim_{s \rightarrow \infty} sF(s) \quad \lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s) \\
\mathcal{L}\{f(t-D)\} &= e^{-sD}F(s) \quad \mathcal{L}^{-1}\{G(s)F(s)\} = \int_0^t g(t-\tau)f(\tau)d\tau \\
\mathcal{L}\{e^{-at} \cdot f(t)\} &= F(s+a) \quad \mathcal{L}\{t \cdot f(t)\} = -\frac{d}{ds}F(s) \\
\mathcal{L}\{\sigma(t)\} &= 1/s \quad \mathcal{L}\{\rho(t)\} = 1/s^2 \quad \mathcal{L}\{\delta(t)\} = 1 \quad (\text{steg, ramp, impuls}) \\
\mathcal{L}\{\sin(bt)\} &= \frac{b}{s^2 + b^2} \quad \mathcal{L}\{\cos(bt)\} = \frac{s}{s^2 + b^2} \\
\mathcal{L}\{e^{-at}\} &= \frac{1}{s+a} \quad \mathcal{L}\{\sinh(at)\} = \frac{a}{s^2 - a^2} \quad \mathcal{L}\{\cosh(at)\} = \frac{s}{s^2 - a^2}
\end{aligned}$$

Z-transformen

$$\begin{aligned}
F(z) &= \mathcal{Z}\{f(k)\} = \sum_{k=0}^{\infty} f(k)z^{-k} \\
\mathcal{Z}\{f(k-1)\} &= z^{-1}F(z) - f(-1) \\
z^n + a_1z^{n-1} + \dots + a_{n-1}z + a_n &= 0 \text{ har samma antal rötter inom } |z| = 1 \text{ i z-planet som,} \\
\left(\frac{1+w}{1-w}\right)^n + a_1 \left(\frac{1+w}{1-w}\right)^{n-1} + \dots + a_{n-1} \left(\frac{1+w}{1-w}\right) + a_n
\end{aligned}$$

har inne i vänstra halvan av w-planet. (Möbiustransformen)

$$\begin{aligned}
\mathcal{Z}\{\sigma(k)\} &= \frac{z}{z-1} \quad \mathcal{Z}\{a^k\} = \frac{z}{z-a} \quad \mathcal{Z}\{\delta(k)\} = 1 \quad (\text{steg, exponent, impuls}) \\
\lim_{k \rightarrow 0} f(k) &= \lim_{z \rightarrow \infty} F(z) \quad \lim_{k \rightarrow \infty} f(k) = \lim_{z \rightarrow 1} (z-1)F(z)
\end{aligned}$$

LTI-modeller

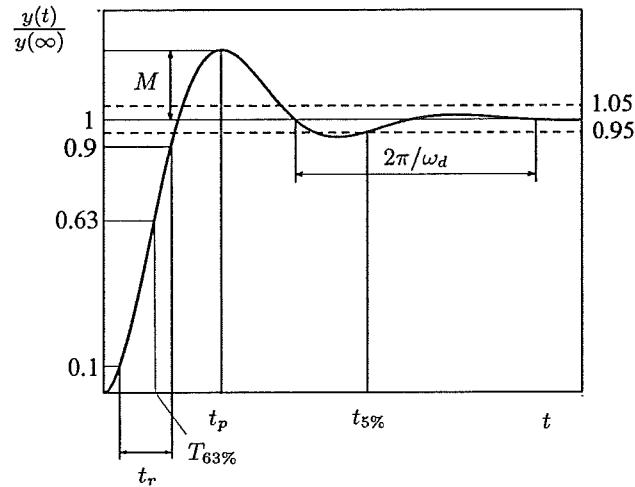
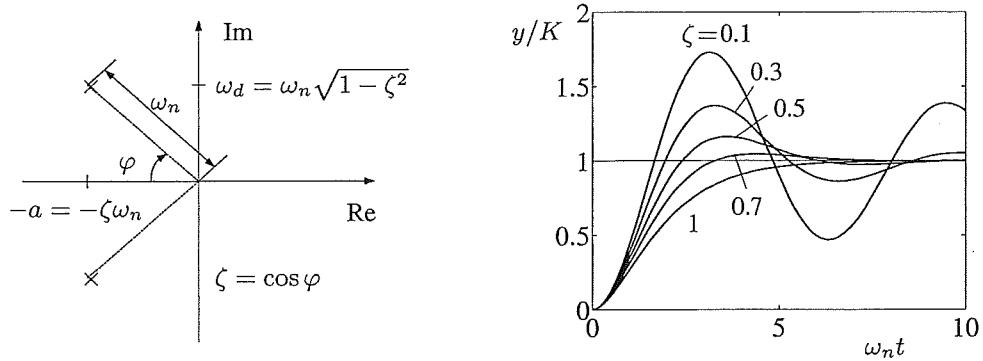
$$\begin{aligned}
y(t) &= \int_0^t g(t-\tau)u(\tau)d\tau \quad Y(s) = G(s)U(s) \\
y(k) &= \sum_{i=0}^k h(k-i)u(i) \quad Y(z) = H(z)U(z)
\end{aligned}$$

Tidssvar

$$G(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{K}{1 + 2\zeta s/\omega_n + (s/\omega_n)^2}$$

$$s = -a \pm j\omega_d \quad \text{där} \quad \begin{cases} a = \zeta\omega_n \\ \omega_d = \omega_n\sqrt{1 - \zeta^2} \end{cases}$$

$$y(t) = K(1 - e^{-at} \frac{1}{\sqrt{1 - \zeta^2}} \sin(\omega_d t + \varphi)) \quad \text{där} \quad \varphi = \arccos(\zeta)$$



$$t_r \approx \frac{1}{\omega_n} (1 + 0.3\zeta + 2\zeta^2) \quad t_s \approx \frac{3}{\zeta\omega_n} \quad M = e^{-\pi\zeta/\sqrt{1-\zeta^2}}$$

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_n\sqrt{1 - \zeta^2}}$$

Regulator design

Känslighetsfunktioner:

$$T = \frac{L}{1+L}, \quad S = \frac{1}{1+L}, \quad L = GF$$

$$G_0 = (1 + \Delta G)G, \quad \text{Robust stabilitet för } |\Delta G| < 1/T, \quad \forall \omega > 0$$

Tillståndsåterkoppling:

$$u(t) = L_r r(t) - Lx(t)$$

r stegformad ger att $y \rightarrow r$ då $t \rightarrow \infty$ för

$$L_r = [C(BL - A)^{-1}B]^{-1}$$

$$\dot{x}(t) = (A - BL)x(t) + BL_r r(t), \quad y(t) = Cx(t)$$

Observatör

$$\dot{\hat{x}}(t) = A\hat{x}(t) + Bu(t) + K[y(t) - C\hat{x}(t) - Du(t)]$$

skattningsfel (utan störningar)

$$\dot{\hat{x}}(t) = (A - KC)\hat{x}(t)$$

Lagfilter (fasretarderande):

$$F(s) = \frac{1 + Ts}{\alpha + Ts}, \quad 0 < \alpha < 1$$

Leadfilter (fasavancerande):

$$F(s) = \frac{1 + Ts}{1 + \beta Ts}, \quad 0 < \beta < 1, \quad \beta = \frac{1 - \sin \varphi_{max}}{1 + \sin \varphi_{max}}, \quad \varphi_{max} \text{ uppnås för } \frac{1}{T\sqrt{\beta}}$$

Regulatorer:

$$F_P(s) = K_p$$

$$F_I(s) = K_i/s$$

$$F_{PI}(s) = K_p + K_i/s = K_p(1 + \frac{1}{T_i s})$$

$$F_{PD}(s) = K_p + \frac{K_d s}{1 + T_f s} = K_p(1 + \frac{T_d s}{1 + T_f s})$$

$$F_{PID}(s) = K_p + \frac{K_i}{s} + \frac{K_d s}{1 + T_f s} = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s} + \frac{T_d s}{1 + T_f s} \right)$$

$$F_{PID}(z) = K_p + \frac{K_i h}{z - 1} + \frac{(K_d/T_f)(z - 1)}{z - e^{-h/T_f}}$$

Skriv $X_1 = y$

$$X_2 = \dot{y}$$

$$\dot{X} = \begin{bmatrix} X_1 \\ X_2 \end{bmatrix}$$

$$U = \begin{bmatrix} U_1 \\ U_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} u \\ \dot{u} \end{bmatrix}$$

X här skall ej vän derivata
finnas

$$\ddot{y} = -5\dot{y} - 4y + u + 2\dot{u} \Rightarrow \dot{X}_2 = -5X_2 - 4X_1 + U_2 + 2U_1$$

$\dot{X}_1 = X_2$ ger systemet

$$\dot{X} = AX + BU \text{ med } A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -5 \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 2 & 1 \end{bmatrix}$$

$$Y = CX$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$$

Vi vill hitta transformasjon T : $\tilde{X} = T\dot{X}$

$$\dot{\tilde{X}} = AT\dot{X} + BTU \Leftrightarrow T\dot{\tilde{X}} = AT\dot{X} + BTU \Rightarrow \dot{\tilde{X}} = T^{-1}AT\dot{X} + T^{-1}BTU$$

$$Y = CX = CT\dot{X} \text{ nytt system}$$

$$\dot{\tilde{X}} = \tilde{A}\tilde{X} + \tilde{B}U, \quad Y = \tilde{C}\tilde{X} \text{ med } \tilde{A} = T^{-1}AT, \quad \tilde{B} = T^{-1}BT, \quad \tilde{C} = CT.$$

om $T = [g_1, g_2]$, g_1, g_2 egenvektorer till A gäller

$$\tilde{A} = \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix}$$

$$\text{Beräkna } \det(\lambda I - A) = 0 \quad \begin{vmatrix} \lambda & -1 \\ 4 & 5+\lambda \end{vmatrix} = \lambda^2 + 5\lambda + 4 = 0$$

$$(\lambda + 2,5)^2 - 2,5^2 + 4 = 0 \quad \lambda = -2,5 \pm \sqrt{9/4} = \frac{-5 \pm 3}{2}$$

$$AG_1 = \lambda_1 G_1 \quad \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} g_{11} \\ g_{12} \end{bmatrix} = -8 \quad \begin{bmatrix} g_{11} \\ g_{12} \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} g_{12} = -4g_{11} \\ -4g_{11} - 5g_{12} = 4g_{12} \end{cases} \Rightarrow g_1 = \frac{1}{15} \begin{bmatrix} -1 \\ 4 \end{bmatrix}$$

0,5

$$AG_2 = \lambda_2 G_2 \text{ ger } \begin{cases} g_{22} = -g_{21} \\ -4g_{21} - 5g_{22} = -g_{22} \end{cases} \Rightarrow g_2 = \frac{1}{12} \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix}$$

$$\text{Vi har alltså } T = \frac{1}{15} \begin{bmatrix} -1 & 4 \\ 4 & -1 \end{bmatrix} \Rightarrow T^{-1} = \frac{1}{30} \begin{bmatrix} 15 & -15 \\ 4 & 12 \end{bmatrix}$$

Detta ger att $T^{-1}AT = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 5 \end{bmatrix} \neq \begin{bmatrix} \lambda_1 & 0 \\ 0 & \lambda_2 \end{bmatrix}$. Räknat...
Dock blir systemet ej styrbar/bekräftar att om elementen i \tilde{A} är

$$a) F = ma = m \frac{dv}{dt} \Rightarrow \frac{dv}{dt} = \frac{u}{M}$$

Laplace ger $sv = \frac{u}{M} \Rightarrow \frac{v}{u} = \frac{1}{sm}$ är den sökta överföringsfunktionen.

$$b) u - w = Ma \Leftrightarrow u - Kv = ma \quad u - K \int_0^t ade = ma$$

$$u - K \frac{A}{S} = Ma \quad u = A(M + \frac{K}{S})$$

$A = \frac{1}{m + K/S} = \frac{S}{ms + K}$ är den sökta överföringsfunktionen.

slarv!

$$c) u - w = Ma \Rightarrow u - Cv^2 = ma \Leftrightarrow v = \frac{u - Cv^2}{m} = f(v, u)$$

vid hastigheten v_0 är $\dot{v} = 0$ ger $\frac{u_0 - Cv_0^2}{m} = 0$

$$\Rightarrow u_0 = Cv_0^2$$

$$f(v_0 + \Delta v, u_0 + \Delta u) \approx f(v_0, u_0) + f'(v_0, u_0) \begin{bmatrix} \Delta v \\ \Delta u \end{bmatrix}$$

$$\frac{\partial f}{\partial v} = -\frac{2Cv}{m}, \quad \frac{\partial f}{\partial u} = \frac{1}{m} \quad \text{vi sätter } da$$

$$\underbrace{\frac{\partial}{\partial t}(v_0 + \Delta v)}_{= \Delta \dot{v}} = \left[-\frac{2Cv_0}{m} \quad \frac{1}{m} \right] \begin{bmatrix} \Delta v \\ \Delta u \end{bmatrix} = -\frac{2Cv_0}{m} \Delta v + \frac{1}{m} \Delta u$$

slarv.

Laplace ger

$$s \Delta v = -\frac{2Cv_0}{m} \Delta v + \frac{1}{m} \Delta u \Rightarrow \Delta v \left(s + \frac{2Cv_0}{m} \right) = \frac{1}{m} \Delta u$$

$$\Rightarrow \frac{\Delta v}{\Delta u} = \frac{1}{sm + 2Cv_0}, \quad \text{nyhet är den sökta överföringsfunktionen.}$$

Regulator FCS. $LCS = G(s)F(s)$, $G(s) = e^{-\zeta s}/s$

Vi har villkor $|L(j\omega_c)| = 1$

$$\angle \{L(j\omega_c)\} = \varphi_m - 180^\circ$$

φ_m, ω_c, G givna \Rightarrow Vi behöver F med två parametrar, alltså valvär vi en PI-regulator.

$$F(s) = K \left(1 + \frac{1}{T_i s} \right)$$

$$\angle \{L(j\omega_c)\} = \angle \left\{ K \left(1 + \frac{1}{T_i j\omega_c} \right) \frac{e^{-j\omega_c}}{j\omega_c} \right\} =$$

$$= \angle \{1 + \frac{1}{T_i j\omega_c}\} - \angle \{T_i j\omega_c\} + \angle \{e^{-j\omega_c}\} - \angle \{j\omega_c\} =$$

$$= \arctan \frac{T_i \omega_c}{1} - 90^\circ - \omega_c - 90^\circ = \varphi_m - 180^\circ$$

$$\text{ger } T_i = \frac{\tan(\varphi_m + \omega_c)}{\omega_c} \approx -0,839$$

Kommonear:
Ovanligt med neg-
ativa värde...
Precis

$$|L(j\omega_c)| = \frac{|K| |1 + T_i j\omega_c| / e^{-j\omega_c}|}{|T_i j\omega_c| / j\omega_c|} = K \frac{\sqrt{1 + T_i^2 \omega_c^2}}{T_i \omega_c^2} = 1$$

$$\text{ger } K = \frac{T_i \omega_c^2}{\sqrt{1 + T_i^2 \omega_c^2}} \approx -1,28$$

$$F(s) = K \left(1 + \frac{1}{T_i s} \right) = \frac{K}{T_i} \left(\frac{T_i s + 1}{s} \right) \approx 1,53 \left(\frac{1 - 0,845}{s} \right)$$

Dåkt uppiförer \Rightarrow Venna F att $\varphi_m = 35^\circ$.

Vi ska nu behöva en fasarancerande tank
eller PID-regulator.

Som du misstänkte
så krävs PDs

OP

Observerbar kanonisk form $\text{Or } H = \frac{1 + \zeta s}{1 + 2\zeta(s_{w_0}) + (s_{w_0})^2} =$

$$= \frac{w_0^2 s + w_0^2}{s^2 + 2\zeta w_0 s + w_0^2} \quad \text{ger att}$$

$$A = \begin{bmatrix} -2\zeta w_0 & 1 \\ -w_0^2 & 0 \end{bmatrix}, \quad B = \begin{bmatrix} w_0^2 \zeta \\ w_0^2 \end{bmatrix}, \quad C = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\text{observator } \hat{x} = Ax + Bu + k(y - \hat{y}), \quad \hat{y} = Cx$$

$$\Rightarrow \hat{x} = (A - KC)\hat{x} + Bu + Ky \quad \text{Roter/eggen värden:}$$

$$\det(\lambda I - A + KC) = 0 \quad \left| \begin{array}{cc} \lambda + 2\zeta w_0 + k_1 & -1 \\ w_0^2 + k_2 & \lambda \end{array} \right| =$$

$$= (\lambda + 2\zeta w_0 + k_1)\lambda + w_0^2 + k_2 = \lambda^2 + \lambda(2\zeta w_0 + k_1) + w_0^2 + k_2 =$$

$$= (\lambda + V)(\lambda + V) = \lambda^2 + 2\lambda V + V^2 \quad \text{matcha koefveronser:}$$

$$\begin{cases} 2\zeta w_0 + k_1 = 2V \\ w_0^2 + k_2 = V^2 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} k_1 = 2(V - \zeta w_0) \\ k_2 = V^2 - w_0^2 \end{cases}$$

Evar: vi kan mätriken $K = \begin{bmatrix} 2(V - \zeta w_0) \\ V^2 - w_0^2 \end{bmatrix}$, observatören

$$\hat{x} = (A - KC)\hat{x} + Bu + Ky, \quad A, B, C \text{ enl. ovan.}$$

2p

$$a) G(s) = \frac{1}{s+a}, F(s) = K \frac{s+a}{s}, L(s) = G(s)F(s)$$

Ärterka att placera s-talet mellan $T(s) = L(s)/(1+L(s))$

Det i $s = -2a$ ger $1 + L(-2a) = 0$

$$L(s) = K \frac{s+a}{s} + \frac{1}{s+a} = \frac{K}{s} \text{ ger } 1 + \frac{K}{2a} = 0 \Rightarrow K = 2a \quad 0,5$$

$$T = \frac{L(s)}{1+L(s)} = \frac{2as}{1+\frac{2a}{s}} = \frac{2as}{s+2a}$$

Sesongen sätts var att vid $s(s+2a)$,

transformeras till förspräng och vi ser

$$f(t_1) = -e^{-2at} + 1 \quad \text{on}$$

$$f(t_1) = 0,9 \Leftrightarrow 1 - e^{-2at_1} = 0,9$$

$$e^{-2at_1} = 0,1 \quad t_1 = \frac{\ln 0,1}{-2a}$$

$$f(t_2) = 0,9 \Leftrightarrow 1 - e^{-2at_2} = 0,9 \Rightarrow e^{-2at_2} = 0,1$$

$$\Rightarrow t_2 = \frac{\ln 0,1}{-2a}$$

$$t_2 - t_1 = \frac{\ln 0,9 - \ln 0,1}{-2a} \approx \frac{0,1}{a} \quad \text{vilket är sättet in}$$

$$b) G_o(s) = \frac{s+b+\Delta b}{(s+a)(s+b)} = (1 + \Delta G(s))G(s)$$

$$\text{Gen } \frac{s+b+\Delta b}{s+b} = 1 + \Delta G(s) \Rightarrow \Delta G(s) = \frac{\Delta b}{s+b} \quad 0,5$$

Laglersförloppssatsen säger $|\Delta G(jw)| / |T(jw)| \leq 1$

$$|T(jw)| = \left| \frac{2a}{zat+jw} \right| = \frac{2a}{\sqrt{4a^2+w^2}} \quad |\Delta G(jw)| = \left| \frac{\Delta b}{b+jw} \right| =$$

$$= \frac{|\Delta b|}{\sqrt{b^2+w^2}} \quad \text{börja maximera för } w=0$$

$$\text{vi får } \frac{2ab|\Delta b|}{2ab} < 1 \Rightarrow |\Delta b| < b.$$

$$\text{Svar: } \Delta G(s) = \frac{\Delta b}{s+b} \text{ och } |\Delta b|_{\max} = b. \quad 1,5$$

CHALMERS	Anonymous code	Points for question (to be filled in by teacher)	Consecutive page no. Löpande sid nr
	Anonym kod EREC91-51	Poäng på uppgiften (ifyller av lärare)	Question no. Uppgift nr
		2,5	6

$\rho C_p \frac{\partial}{\partial t} T(r,t) = \frac{1}{r} \frac{\partial^2}{\partial r^2} [r \frac{\partial}{\partial r} T(r,t)]$

$\rho C_p \frac{\partial}{\partial t} T(r,t) = \frac{1}{r} \frac{\partial^2}{\partial r^2} T(r,t) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} T(r,t)$

En Laplacetransform ger

$\frac{\partial^2}{\partial r^2} T(r,s) + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} T(r,s) - \frac{\rho C_p s}{\pi} T(r,s) = 0$

med lösning. α och β

$T = \alpha I_o(\beta r) + b K_o(\beta r), \quad \beta = \sqrt{\frac{\rho C_p s}{\pi}}$

$T(0,t) \neq 0 \Rightarrow b = 0 \quad \text{OK } 0,5p$

$T(0,s) = Y(s) \quad \text{ger } \alpha = Y(s) \quad \text{OK } \cancel{\text{KORR}} \cancel{\text{KORR}}$

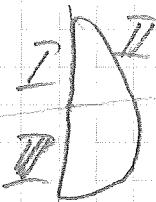
$T(R,s) = U(s) \Leftrightarrow Y(s) I_o(\beta C(s) R) = U(s) \quad \text{OK}$
 vi får nu den sökta överföringsfunktionen

$\frac{Y(s)}{U(s)} = I_o(\beta C(s) R) = I_o\left(R \sqrt{\frac{\rho C_p s}{\pi}}\right)^{-1}$

2,5+ p

$$(L(s) = F(s)G(s)) = \frac{K}{s-jw} e^{-j\theta_2} \text{ har en pol } s=1$$

i hälften, alltså behövs funständerna Nyquistkurvan



I: $s=jw$, w: $0 \rightarrow \infty$

II: $s=Re^{j\theta}$, $\theta: \frac{\pi}{2} \rightarrow -\frac{\pi}{2}$, $R \rightarrow \infty$

III: $s=-jw$, w: $\infty \rightarrow 0$

Ingående poler ener närbanken på kurvan!

$$I: L(jw) = \frac{K}{jw+1} e^{-j\theta/2} = \frac{K(1-jw)}{1+w^2} e^{-j\theta/2}$$

w=0 ger $L(j0) = -K$

w $\rightarrow \infty$ ger $|L(jw)| \rightarrow 0$

Därmed kan gäller $|L(jw)| = \frac{K}{\sqrt{1+w^2}}$ cph

$$\arg(L(jw)) = \arctan w + \pi - \frac{\theta}{2}, \text{ vilket jag inte}$$

kan viskalisera. Istället för att beräkna argum.
för vilka värden $L(jw)$ sitter kvarant samt dess
storlek, beräknas reell och imaginär delar numeriskt.

$$\text{Betrakta } L(jw) = \frac{1+jw}{1+w^2} e^{-j\theta/2}$$

$$= \frac{1+jw}{1+w^2} \left(\cos \frac{\theta}{2} - j \sin \frac{\theta}{2} \right) = \frac{\left(\cos \frac{\theta}{2} + w \sin \frac{\theta}{2} \right) + j \left(\sin \frac{\theta}{2} - w \cos \frac{\theta}{2} \right)}{1+w^2}$$

Tabell. På nästa sida, $\frac{Re^{j\theta}}{1-w^2}$

$$II: \frac{L(Re^{j\theta})}{K} = \frac{1}{Re^{j\theta}-1} e^{-j\theta/2} \xrightarrow{R \rightarrow \infty} 0 \text{ oberoende av } \theta$$

Hela kurvan avbildas på 0.

$$III: \frac{L(-jw)}{K} = \frac{\left(\cos \frac{\theta}{2} - w \sin \frac{\theta}{2} \right) + j \left(\sin \frac{\theta}{2} + w \cos \frac{\theta}{2} \right)}{1+w^2} = \\ = \frac{\left(\cos \frac{\theta}{2} + w \sin \frac{\theta}{2} \right) - j \left(\sin \frac{\theta}{2} - w \cos \frac{\theta}{2} \right)}{1+w^2} =$$

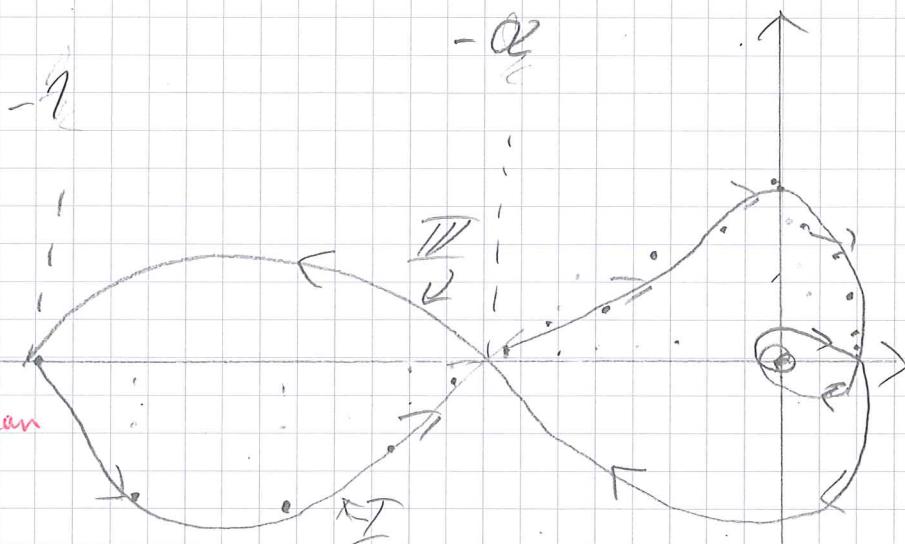
$$= Re \left\{ \frac{L(jw)}{K} \right\} - jIm \left\{ \frac{L(jw)}{K} \right\} \text{ spegling i linj-axeln.}$$

Tabell:

w	$Re\left\{\frac{CCW}{K}\right\}$	$Im\left\{\frac{CCW}{K}\right\}$
0	-1	0
0,5	-0,874	-0,189
1	-0,678	-0,199
1,5	-0,539	-0,122
2	-0,444	-0,047
2,5	-0,37	0,029
3	-0,306	0,0785
3,5	-0,246	0,123
4	-0,199	0,159
4,5	-0,135	0,169
5	-0,084	0,177
5,5	-0,037	0,1768
6	3,87E-3	0,1643
6,5	0,0392	0,1469
7	0,0678	0,124
7,5	0,089	0,0925
8	0,1032	0,0608
8,5	0,1099	0,0395
9	0,1098	0,0192
9,5	0,1036	-0,0194
10	0,0921	-0,037

Röda:

2



Slutn så att man kan
läsa!

$P=1$ ni vi $n=0$ alltså i varv medurs
loring -1, dvs i varv moturs.

? om $1/K \propto \frac{1}{\alpha}$ är systemet stabilt. 2 --

$\alpha \approx 1/0,4 = 2,5$ enl. lösning i boken.

Kan också beräknas som $\frac{1}{|K|}$ där vi antar lösningen
 $|L(CCW)| < n |Im\{CCW\}| = 0$.