

CHALMERS TEKNISKA HÖGSKOLA
Institutionen för signaler och system
Avdelningen för reglerteknik

Tentamen i Reglerteknik för F2, ERE091, och för Kf2, SSY310, ~~torsdagen~~ ^{onsdag} 15 april 2015.

Tid: Kl 14.00 - 18.00

Lokal: V-salar

Examinator: Claes Breitholtz

Tentamensresultaten meddelas senast den 6 maj genom personligt e-mail. Granskning av rättning är möjlig den 7 och 8 maj, 12.30 -13.00, på plan 5 i E-huset (mot Hörsals-vägen).
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. Betrakta det linjära systemet G med insignalen u , utsignalen y och överföringsfunktionen

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

a) Ange en tillståndsmodell på observerbar kanonisk form för systemet G .

1 poäng

b) Bestäm matrisen K i en observatör, så att observatörens egenvärden blir $-2+i$, $-2-i$.

1 poäng

2. Betrakta det linjära tidsinvarianta systemet med följande överföringsfunktion

$$G(s) = \frac{\theta \cdot e^{-\tau s}}{1-\theta \cdot e^{-2\tau s}} \text{ där } 0 < \theta < 1, \tau > 0$$

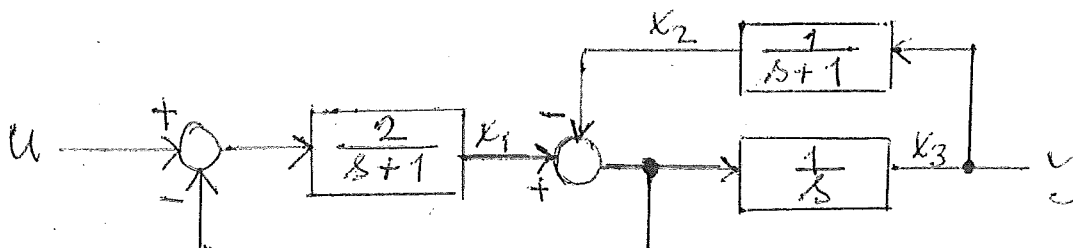
a) Visa med ett enkelt blockdiagram att G i sig kan uppfattas som ett återkopplat system. Låg-förstärkningsatsen säger: Om produkten av överföringsfunktionerna i en sluten krets, som alla var för sig är stabila, är till beloppet mindre än ett för alla frekvenser $\omega \geq 0$, så är det återkopplade systemet stabilt. Använd satsen till att bedöma stabiliteten av G .

2 poäng

b) Beräkna och upprita svaret på ett enhetssteg (från tiden noll) för systemet G för tidsintervallet $0 < t < 8$ sekunder, då vi antar att $\theta = 0,6$ och $\tau = 1$. Bestäm även stegsvarets exakta slutvärde (om detta existerar).

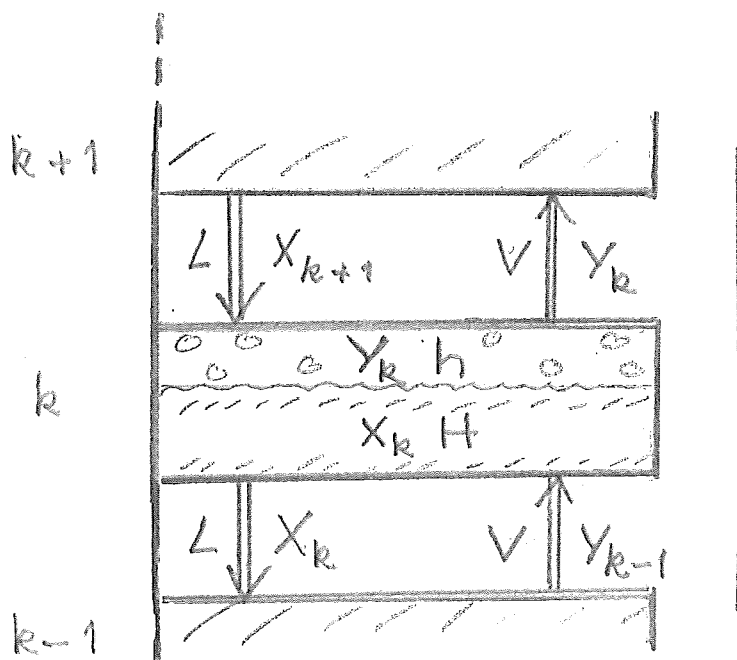
2 poäng

3. Ett system beskrivs av nedanstående blockdiagram, där tre tillståndsstorheter definierats. Avgör, efter formulering av tillståndsmodellen, om detta system är styrbart och observerbart.



3 poäng

4. Figuren nedan visar en botten i en binär destillationskolonn. Ingen "feed" eller "withdraw" i vare sig vätskefas eller gasfas finns på denna botten, som kan antas placerad mitt i den övre delen av tornet (rectifier section).



Vi antar konstanta "molar holdups" H och h , i vätskefas och i gasfas, respektive. Det nedåtströmmande vätskeflödet, L , och det uppåtströmmande gasflödet, V , antas också konstanta. Under (förenklade) antaganden kan materialbalanser för molbräken avseende den flyktigare komponenten i vätskefas, X_k , respektive i gasfas, Y_k , för denna botten uppställas:

$$\frac{d}{dt}(HX_k) = V(Y_{k-1} - Y_k) + L(X_{k+1} - X_k)$$

$$\frac{d}{dt}(hY_k) = V(f(X_k) - Y_k)$$

där $f(\dots)$ är jämviktskurvan ("equilibrium function") för blandningen i fråga. Om vi exempelvis antar en blandning av bensen och toluene, kan denna funktion approximativt skrivas:

$$f(X_k) \approx 2X_k / (1 + X_k)$$

Parametervärden: $H = 20$ kmol, $h = 5$ kmol, $L = 4$ kmol/min, $V = 8$ kmol/min

Stationärvärdena för instorheterna är $Y_{k-1} = 0,70$ och $X_{k+1} = 0,60$.

Stationärvärdena för tillståndsstorheterna är $X_k = 0,56$ och $Y_k = 0,72$.

Inför beteckningarna: $\Delta X_k = x_1$, $\Delta Y_k = x_2$, $\Delta Y_{k-1} = u_1$ och $\Delta X_{k+1} = u_2$ och bestäm A och B i en linjär tillståndsmodell, som gäller nära arbetspunkten. Är det linjäriserade systemet stabilt?

4 poäng

5. Ett system som beskrivs av överföringsfunktionen

$$G(s) = \frac{e^{-s/2}}{10s}$$

skall regleras med en P-, PI-, PD-, eller PID-regulator så att följande specifikationer uppfylls:

(1) Systemets utsignal skall följa en *rampformad* referens utan kvarstående fel mellan utsignal $y(t)$ och referens $r(t) = r_0 \cdot t \cdot \sigma(t)$ där r_0 är konstant och $\sigma(t)$ betecknar ett enhetssteg.

(2) Den frekvens där kretsöverföringens argument är -180° skall vara minst 2,5 rad/minut.

(3) Systemets amplitudmarginal, A_m , skall vara minst 6 dB.

Välj och motivera lämplig regulatortyp, och beräkna dess parametervärden så att ovanstående specifikationer uppfylls.

4 poäng

6. En exoterm reaktor har (mycket approximativt) följande överföringsfunktion från kyleffekt till reaktortemperatur:

$$G(s) = \frac{\mu}{s - \nu} \text{ där } \mu > 0, \nu > 0$$

Systemet skall styras med en P-regulator $K(s) \equiv \kappa$ på så sätt att största värdet av beloppfunktionen $|K(j\omega)S(j\omega)|$ (där S betecknar känslighetsfunktionen) blir så litet som möjligt. Vad blir detta minimala värde, och vilken regulatorparameter κ bör då väljas?

3 poäng

Laplace-transformen

$$F(s) = \mathcal{L}\{f(t)\} = \int_0^{\infty} f(t)e^{-st} dt$$

$$f(t) = \mathcal{L}^{-1}\{F(s)\} = \frac{1}{2\pi i} \int_{\gamma-i\infty}^{\gamma+i\infty} F(s)e^{st} ds$$

$$\mathcal{L}\{c_1 f_1(t) + c_2 f_2(t)\} = c_1 F_1(s) + c_2 F_2(s)$$

$$\mathcal{L}\left\{\frac{df(t)}{dt}\right\} = sF(s) - f(0) \quad \mathcal{L}\left\{\int_0^t f(\tau) d\tau\right\} = \frac{1}{s}F(s)$$

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

$$\mathcal{L}\{f(t-D)\} = e^{-sD}F(s) \quad \mathcal{L}^{-1}\{G(s)F(s)\} = \int_0^t g(t-\tau)f(\tau) d\tau$$

$$\mathcal{L}\{e^{-at} \cdot f(t)\} = F(s+a) \quad \mathcal{L}\{t \cdot f(t)\} = -\frac{d}{ds}F(s)$$

$$\mathcal{L}\{\sigma(t)\} = 1/s \quad \mathcal{L}\{\rho(t)\} = 1/s^2 \quad \mathcal{L}\{\delta(t)\} = 1 \quad (\text{steg, ramp, impuls})$$

$$\mathcal{L}\{\sin(bt)\} = \frac{b}{s^2 + b^2} \quad \mathcal{L}\{\cos(bt)\} = \frac{s}{s^2 + b^2}$$

$$\mathcal{L}\{e^{-at}\} = \frac{1}{s+a} \quad \mathcal{L}\{\sinh(at)\} = \frac{a}{s^2 - a^2} \quad \mathcal{L}\{\cosh(at)\} = \frac{s}{s^2 - a^2}$$

Z-transformen

$$F(z) = \mathcal{Z}\{f(k)\} = \sum_{k=0}^{\infty} f(k)z^{-k}$$

$$\mathcal{Z}\{f(k-1)\} = z^{-1}F(z) - f(-1)$$

$z^n + a_1 z^{n-1} + \dots + a_{n-1} z + a_n = 0$ har samma antal rötter inom $|z| = 1$ z-planet som,

$$\left(\frac{1+w}{1-w}\right)^n + a_1 \left(\frac{1+w}{1-w}\right)^{n-1} + \dots + a_{n-1} \left(\frac{1+w}{1-w}\right) + a_n$$

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

$$\mathcal{Z}\{\sigma(k)\} = \frac{z}{z-1} \quad \mathcal{Z}\{a^k\} = \frac{z}{z-a} \quad \mathcal{Z}\{\delta(k)\} = 1 \quad (\text{steg, exponent, impuls})$$

$$\lim_{k \rightarrow 0} f(k) = \lim_{z \rightarrow \infty} F(z) \quad \lim_{k \rightarrow \infty} f(k) = \lim_{z \rightarrow 1} (z-1)F(z)$$

LTI-modeller

$$y(t) = \int_0^t g(t-\tau)u(\tau) d\tau \quad Y(s) = G(s)U(s)$$

$$y(k) = \sum_{i=0}^k h(k-i)u(i) \quad Y(z) = H(z)U(z)$$

$$\begin{aligned} \dot{x}(t) &= Ax(t) + Bu(t) & G(s) &= C(sI - A)^{-1}B + D \\ y(t) &= Cx(t) + Du(t) & g(t) &= C\Phi(t)B + D\delta(t) \\ \Phi(t) &= e^{At} = I + At + A^2t^2/2! + A^3t^3/3! + \dots = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\} \\ \frac{d}{dt}\Phi(t) &= A\Phi(t), & \Phi(0) &= I, & \Phi^{-1}(t) &= \Phi(-t), & \Phi(t)\Phi(r) &= \Phi(t+r) \\ x(t) &= \Phi(t - t_0)x(t_0) + \int_{t_0}^t \Phi(t - \tau)Bu(\tau) d\tau \\ G(s) &= \frac{b_1s^{n-1} + \dots + b_{n-1}s + b_n}{s^n + a_1s^{n-1} + \dots + a_{n-1}s + a_n} + d \end{aligned}$$

Styrbar kanonisk form:

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} -a_1 & -a_2 & \dots & -a_{n-1} & -a_n \\ 1 & 0 & \dots & 0 & 0 \\ 0 & 1 & \ddots & \vdots & \vdots \\ \vdots & \ddots & \ddots & 0 & 0 \\ 0 & \dots & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u(t),$$

$$y(t) = [b_1 \ b_2 \ \dots \ b_{n-1} \ b_n]x(t) + d \cdot u(t)$$

Observerbar kanonisk form:

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} -a_1 & 1 & 0 & \dots & 0 \\ -a_2 & 0 & 1 & \ddots & \vdots \\ \vdots & \vdots & \ddots & \ddots & 0 \\ -a_{n-1} & 0 & \dots & 0 & 1 \\ -a_n & 0 & \dots & 0 & 0 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_{n-1} \\ b_n \end{bmatrix} u(t),$$

$$y(t) = [1 \ 0 \ \dots \ 0 \ 0]x(t) + d \cdot u(t)$$

Styr- och observerbarhet beror av rang(S) respektive av rang(O):

$$S = [B \ AB \ A^2B \ \dots \ A^{n-1}B], \quad O = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix}$$

Routh-Hurwitz' stabilitetskriterium

| | | | | | |
|-----------|----------|----------|----------|----------|---------------------------------------|
| s^n | 1 | a_2 | a_4 | \dots | |
| s^{n-1} | a_1 | a_3 | a_5 | \dots | |
| s^{n-2} | c_1 | c_2 | c_3 | \dots | $c_1 = \frac{a_1 a_2 - a_3}{a_1}$ |
| s^{n-3} | d_1 | d_2 | d_3 | \dots | $c_2 = \frac{a_1 a_4 - a_5}{a_1}$ |
| \vdots | \vdots | \vdots | \vdots | \vdots | $c_3 = \dots$ |
| s^1 | \vdots | \vdots | \vdots | \vdots | $d_1 = \frac{c_1 a_3 - c_2 a_1}{c_1}$ |
| s^0 | \vdots | \vdots | \vdots | \vdots | $c_2 = \dots$ |

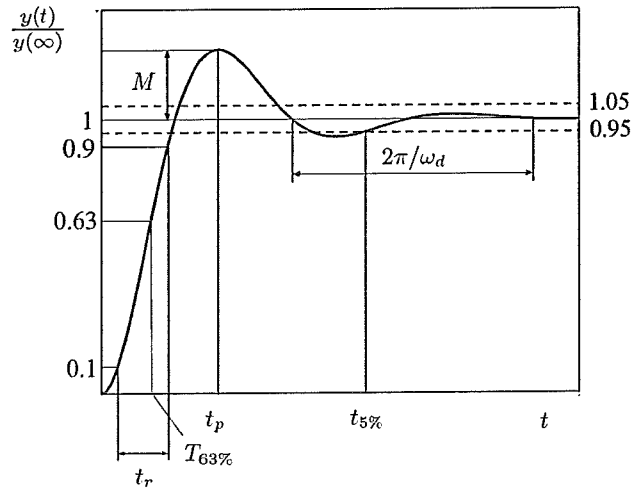
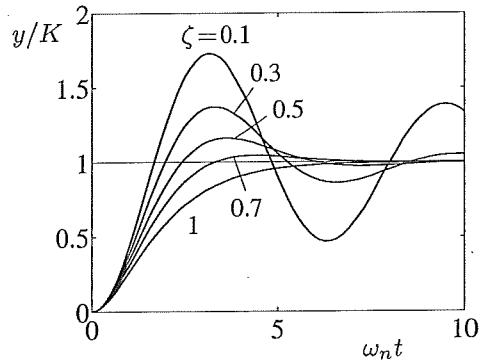
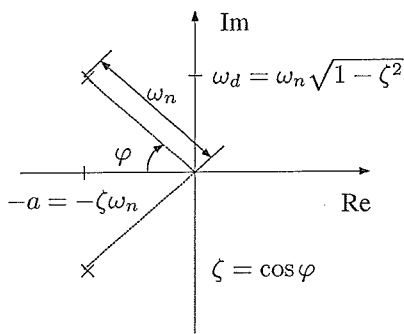
Antal teckenbyten i vänstra kolumnen ger antalet positiva poler

Tidssvar

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

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

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



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

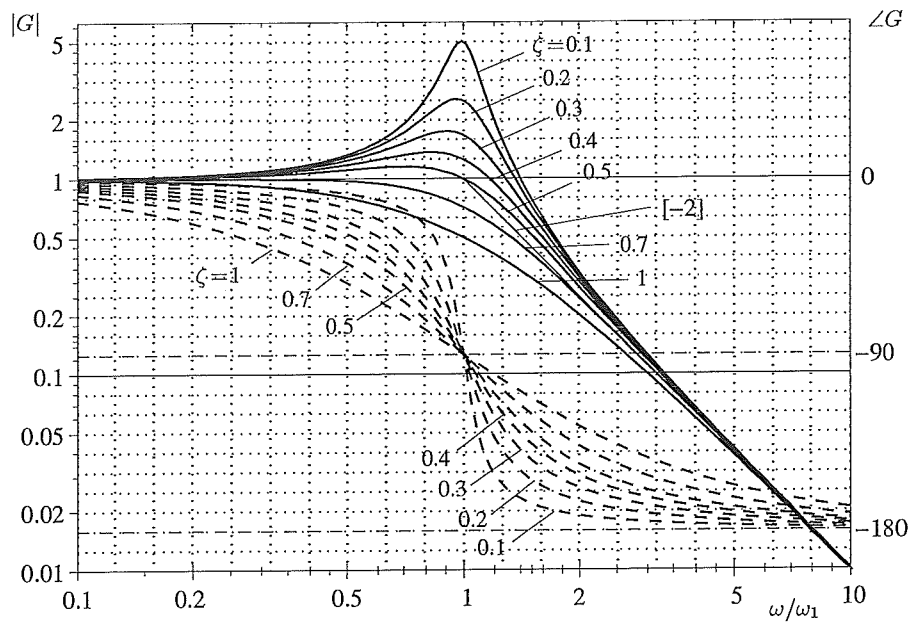
$$t_p = \frac{\pi}{\omega_n\sqrt{1-\zeta^2}}$$

Bode-diagram

$$G(s) = \frac{1}{1 + s/\omega_1}$$

| ω | $\omega_1/4$ | $\omega_1/2$ | ω_1 | $2\omega_1$ | $4\omega_1$ |
|--------------------------|---------------------------|-------------------------|----------------------|-------------------------|---------------------------|
| Korrektion | $\frac{1}{\sqrt{1.0625}}$ | $\frac{1}{\sqrt{1.25}}$ | $\frac{1}{\sqrt{2}}$ | $\frac{1}{\sqrt{1.25}}$ | $\frac{1}{\sqrt{1.0625}}$ |
| Korrektion _{dB} | -0.2 dB | -1.0 dB | -3 dB | -1.0 dB | -0.2 dB |

$$G(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{1}{1 + 2\zeta s/\omega_1 + (s/\omega_1)^2}$$



Nyquist

Z = antal instabila poler för slutna systemet

P = antal instabila poler för öppna systemet

$$Z = P + N$$

N = antal varv i bildplanet runt kritiska punkten

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:

$$F_P(s) = K_p$$

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

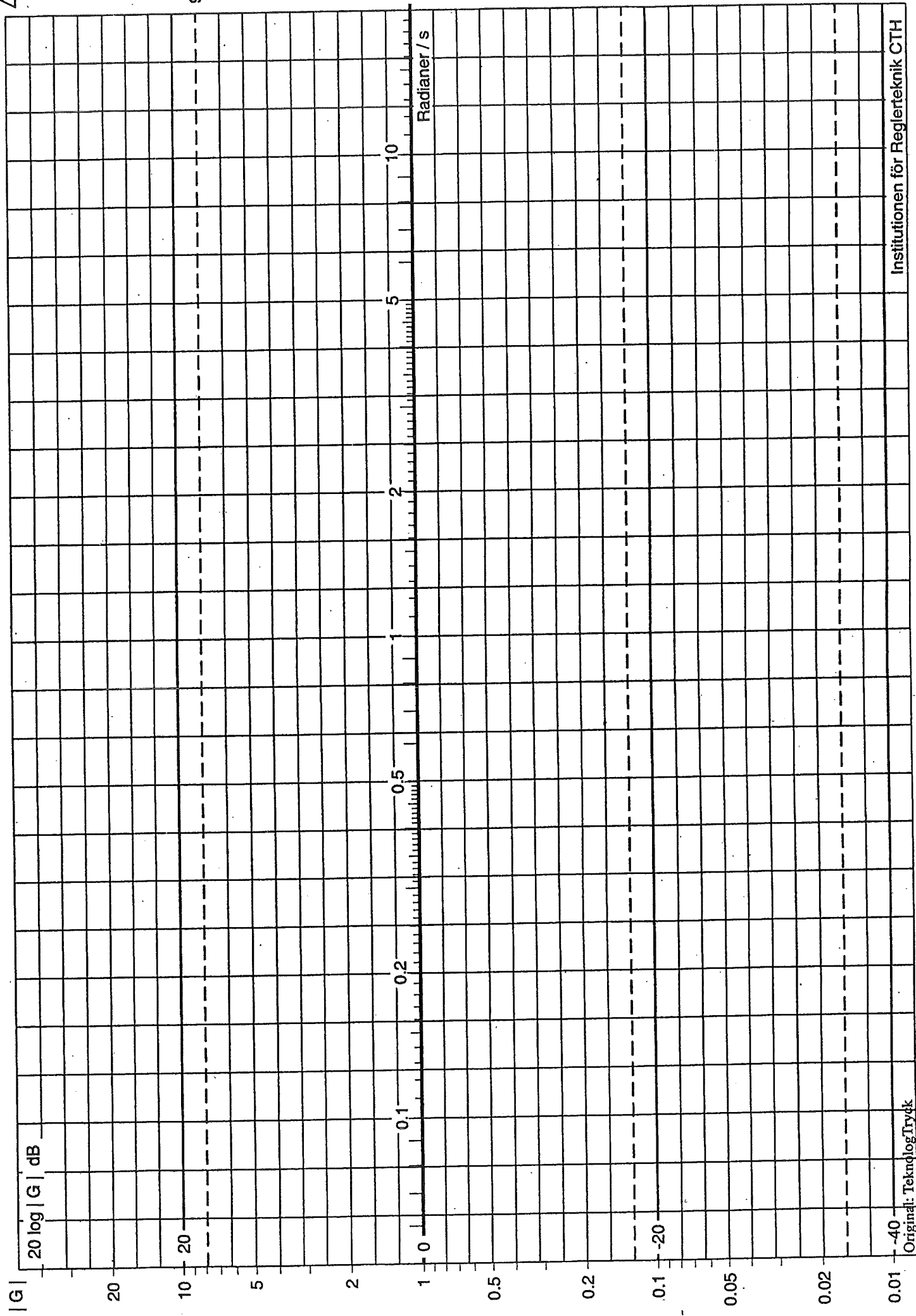
$$F_{PI}(s) = K_p + K_i/s = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s}\right)$$

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

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

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

/G



Institutionen för Reglerteknik CTH

Original: TeknologTryck

-40

ERE 09) - 5

1 + 0,5

$$1. \text{ c) } G(s) = \frac{1-s}{(1+s)(2+s)}$$

Förkortning

$$(1+s)(2+s) = s^2 + 3s + 2$$

ej möjlig \Rightarrow

$$\Rightarrow \dot{x}(t) = \begin{pmatrix} -3 & 1 \\ -2 & 0 \end{pmatrix} \cdot x(t) + \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \end{pmatrix} \cdot u(t)$$

OK

$$y(t) = [1 \ 0] \cdot x(t)$$

b) observerar egenvärden i $-2 \pm i$

$$\Rightarrow \det(\lambda \cdot I - (A - K \cdot C)) = 0 \quad \text{har lösning } \lambda_{1,2} = -2 \pm i$$

$$K = \begin{pmatrix} k_1 \\ k_2 \end{pmatrix}$$

$$C = \begin{pmatrix} k_1 & 0 \\ k_2 & 0 \end{pmatrix}$$

$$A - KC =$$

$$= \begin{pmatrix} -3 + k_1 & 1 \\ +2 - k_2 & 0 \end{pmatrix} \quad (\text{OK})$$

$$\lambda I - (A - KC) = \begin{pmatrix} \lambda + 3 + k_1 & -1 \\ 2 + k_2 & \lambda \end{pmatrix}$$

$$\det = 0 \Rightarrow \lambda(\lambda + 3 + k_1) + (2 + k_2) = 0 \Rightarrow \lambda^2 + (3 + k_1)\lambda - (2 + k_2) = 0$$

$$\Rightarrow \lambda_{1,2} = \frac{-3 + k_1}{2} \pm \sqrt{\frac{(3 + k_1)^2}{4} + 2 + k_2}$$

$$\frac{-3 + k_1}{2} = -2 \Rightarrow k_1 + 3 = 4 \Rightarrow k_1 = 1$$

$$\frac{4^2}{4} + 2 + k_2 = -1 \Rightarrow k_2 = -7$$

$$\Rightarrow K = \begin{pmatrix} 1 \\ -7 \end{pmatrix}$$

$$K = \begin{bmatrix} 1 \\ 3 \end{bmatrix}$$

ERE 091-5

$$\Rightarrow \lambda_{1,2} = \frac{3-k_1+k_2}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{3-k_1+k_2}{2}\right)^2 - 2-k_1-5k_2}$$

$$\Rightarrow \frac{3-k_1+k_2}{2} = 2 \Rightarrow k_1 = -1+k_2$$

$$2^2 - 2 - k_1 - 5k_2 = -1 \Rightarrow 5k_2 = 2 + 1 - k_1$$

$$\Rightarrow k_2 = \frac{3-k_1}{5} \Rightarrow k_1 = -1 + \frac{3-k_1}{5}$$

$$\frac{6}{5}k_1 = -1 + \frac{3}{5}, k_1 = -\frac{1}{3}$$

$$\Rightarrow k_2 = \frac{10}{3} = \frac{10}{15} = \frac{2}{3}$$

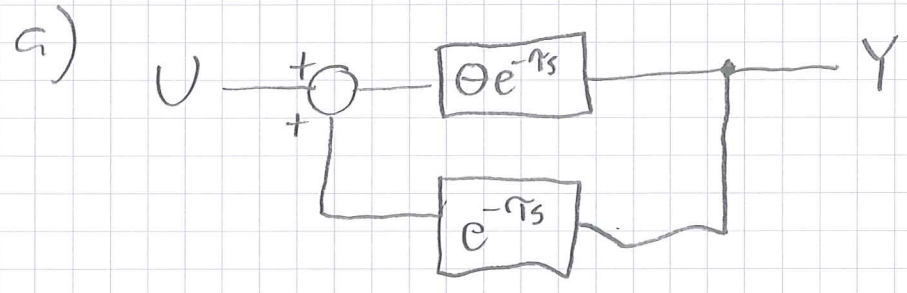
$$\Rightarrow K = \begin{pmatrix} -1/3 \\ 2/3 \end{pmatrix}$$



ERE 091-5

2 + 1

2. $G(s) = \frac{\theta \cdot e^{-\tau s}}{1 - \theta \cdot e^{-2\tau s}}$ $0 < \theta < 1$ $\tau > 0$



$$Y = (U + e^{-\tau s} Y) \cdot \theta e^{-\tau s}$$

$$\Rightarrow \frac{Y}{U} = \frac{\theta e^{-\tau s}}{1 - \theta e^{-2\tau s}}$$

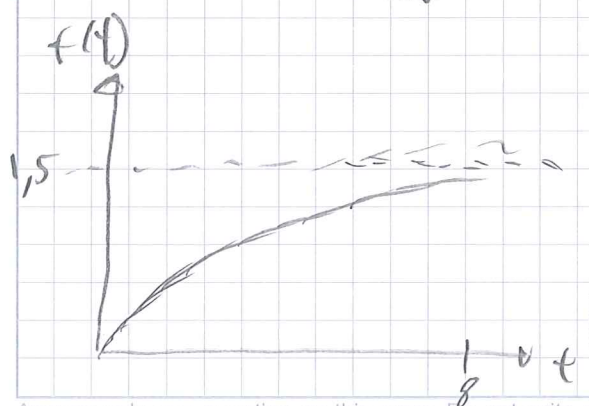
Lagförstärkningsatsen $\Rightarrow |\theta \cdot e^{-\tau i\omega}| \cdot |-e^{-\tau i\omega}| = \theta < 1$
 enl. def. (✓)

$\Rightarrow G$ är stabil. OK

b) $\theta = 0.6$ $\tau = 1 \Rightarrow G(s) = \frac{0.6 e^{-s}}{1 - 0.6 e^{-2s}}$

steg $h = \frac{1}{s}$ $\frac{1}{s} \cdot G(s) = \frac{0.6 e^{-s}}{s(1 - 0.6 e^{-2s})}$

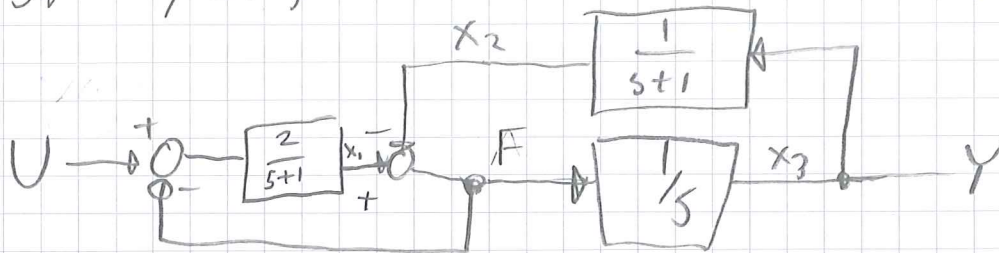
$f(t) = \frac{1}{2\pi i} \int_{\gamma-i\infty}^{\gamma+i\infty} \frac{0.6 e^{s(t-1)}}{s(1 - 0.6 e^{-2s})} ds$ d.s. *visst, men det leder ingenstans.*



$\lim_{t \rightarrow \infty} f(t) = \lim_{s \rightarrow 0} sF(s)$
 $= \lim_{s \rightarrow 0} \frac{0.6 e^{-s}}{1 - 0.6 e^{-2s}} = \frac{0.6}{0.4} = 1.5$
 OK

ERE091-5

$$3. \quad y = x_3 \quad (*)$$



$$\text{i pkt F: } (U - s \cdot Y) \frac{2}{s+1} - Y \frac{1}{s+1} = s \cdot Y$$

$$\Rightarrow Y \cdot \left(s + \frac{2}{s+1} + \frac{1}{s+1} \right) = U \cdot \frac{2}{s+1}$$

$$\Rightarrow \frac{Y}{U} = G(s) = \frac{\frac{2}{s+1}}{s + \frac{2}{s+1} + \frac{1}{s+1}} = \frac{2}{s(s+1) + 3}$$

$$= \frac{2}{s^2 + s + 3} \quad (\text{använder dock inte})$$

Formulering av tillståndsmodellen

$$x_3 = \frac{1}{s}(x_1 - x_2) \Rightarrow s x_3 = x_1 - x_2 \quad (1)$$

$$x_2 = \frac{1}{s+1} x_3 \Rightarrow s x_2 = x_3 - x_2 \quad (2)$$

$$x_1 = \left((x_1 - x_2) + U \right) \cdot \frac{2}{s+1} \Rightarrow$$

$$s x_1 = -2(x_1 - x_2) + 2U - x_1 = -3x_1 + 2x_2 + 2U \quad (3)$$

$$(1) + (2) + (3) + (*) \Rightarrow \dot{x}(t) = \begin{pmatrix} -3 & 2 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{pmatrix} \cdot x(t) + \begin{pmatrix} 2 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} u(t)$$

$$\text{med } y(t) = [0 \ 0 \ 1] x(t)$$

OK

↘

Styrbart och observerbart?

$$\begin{pmatrix} -3 & 2 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -6 \\ 0 \\ 2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 18 \\ 2 \\ -6 \end{pmatrix}$$

$$S = \begin{bmatrix} B & AB & A^2B \end{bmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & -3 & 9 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 2 & -3 \end{pmatrix}$$

$$\det(S) = -1 \Rightarrow \text{styrbart! OK}$$

$$O = \begin{pmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \\ -3 & 3 & -1 \end{pmatrix} \begin{matrix} \text{(OK)} \\ \text{(OK)} \\ \text{(OK)} \end{matrix}$$

$$\det(O) = 3 - 3 = 0 \Rightarrow \text{ej observerbart!}$$

OK

$$\begin{pmatrix} 1 & -1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -3 & 2 & 0 \\ 0 & -1 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -3 & 3 & -1 \end{pmatrix}$$

ERE 091 - 5

$$4. \quad \frac{d}{dt}(H \cdot X_k) = V(Y_{k-1} - Y_k) + L(X_{k+1} - X_k) = f_1$$

$$\frac{d}{dt}(h Y_k) = V \cdot (f(X_k) - Y_k) = f_2$$

$$H = 20 \text{ kmol}$$

$$h = 5 \text{ kmol}$$

$$L = 4 \text{ kmol/min}$$

$$V = 8 \text{ kmol/min}$$

$$f(X_k) \approx \frac{2X_k}{1+X_k}$$

arbetspkt: $Y_{k-1} = 0,70$ $X_{k+1} = 0,60$ - in
 $X_k = 0,56$ $Y_k = 0,72$ - tillstånd
 x_1 x_2

$$\frac{\partial f_1}{\partial X_k} = -L$$

$$\frac{\partial f_1}{\partial Y_k} = -V$$

$$\frac{\partial f_1}{\partial Y_{k-1}} = V$$

$$\frac{\partial f_1}{\partial X_{k+1}} = L$$

$$\frac{\partial f_2}{\partial X_k} = V \left(\frac{2}{1+X_k} + 2X_k \cdot \frac{-1}{(1+X_k)^2} \right) = \{i \text{ aip.}\} = 8 \cdot \left(\frac{2}{1,56} - \frac{2 \cdot 0,56}{1,56^2} \right) = 6,57$$

$$\frac{\partial f_2}{\partial Y_k} = -V$$

$$\frac{\partial f_2}{\partial Y_{k-1}} = 0$$

$$\frac{\partial f_2}{\partial X_{k+1}} = 0$$

$$A = \begin{pmatrix} -\frac{L}{H} & -\frac{V}{H} \\ \frac{6,57}{h} & -\frac{V}{h} \end{pmatrix}$$

$$B = \begin{pmatrix} \frac{V}{H} & \frac{L}{H} \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$A = \begin{pmatrix} -0,20 & -0,40 \\ -1,315 & -1,6 \end{pmatrix} \text{ OK} \quad B = \begin{pmatrix} 0,40 & 0,20 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} \text{ OK}$$

ERF091-5

4

$$\dot{x}(t) = \begin{pmatrix} -0,20 & -0,40 \\ 1,31 & -1,6 \end{pmatrix} x(t) + \begin{pmatrix} 0,40 & 0,20 \\ 0 & 0 \end{pmatrix} u(t)$$

- Stabilitet?

$$\det(\lambda I - A) = 0 \Rightarrow \lambda^2 + 1,8\lambda + 0,32 + 0,524 = 0$$

$\underbrace{}_{= 0,84}$

*Andragradspolynom med
koeff. > 0 \Rightarrow stabilt system
(koeff > 0 gäller även högre ordn.
men det räcker ej där)*

$$\lambda_{1,2} = -0,9 \pm \sqrt{0,81 - 0,84} = -0,90 \pm 0,17i$$

$$\lambda_1 = -0,90 + 0,17i \quad \lambda_2 = -0,90 - 0,17i$$

$$|\lambda_{1,2}| = 0,839$$

\Rightarrow Stabilitet! $\lambda_{1,2}$ ligger i VHP

1

5. Systemet ska klara en rampformad

referens \Rightarrow PD-regulator räcker.

Från ett ha gjort tidigare uppg vet jag att

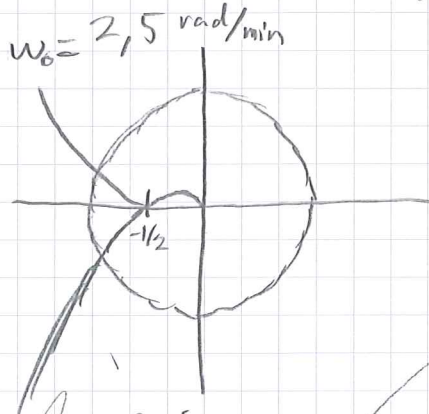
PD-regulatorer klarar rampformade signalsförändringar utan kvarstående fel.

PD-regulator: $F(s) = K_p \left(\frac{1 + \tau_1 s}{1 + \tau_2 s} \right)$

*Fel val!
Regulatorn måste ha en integration*

$F \cdot G = L(s) = \frac{K_p}{10} \cdot \frac{e^{-s/2} (1 + \tau_1 s)}{(1 + \tau_2 s) s}$

*dessutom glömde du processens pol i origo!
6 dB = 288V förstärkn.*



~~$L_x(i\omega) = \frac{K_p}{10} \left(\frac{e^{-i\omega/2} \cdot (1 + \tau_1 i\omega)(1 + \tau_2 i\omega)}{1 - (\tau_2 \omega)^2} \right) = \frac{K_p}{10(1 - (\tau_2 \omega)^2)} e^{-i\omega/2} \cdot (1 + i\omega(\tau_1 + \tau_2) - \tau_1 \tau_2 \omega^2)$~~

~~$= \frac{K_p}{10(1 - (\tau_2 \omega)^2)} \cdot (\cos \frac{\omega}{2} + i \sin \frac{\omega}{2}) \cdot (1 - \tau_1 \tau_2 \omega^2 + i\omega(\tau_1 + \tau_2))$~~

~~$= \frac{K_p}{10(1 - (\tau_2 \omega)^2)} \left[\cos \frac{\omega}{2} \cdot (1 - \tau_1 \tau_2 \omega^2) + \sin \frac{\omega}{2} \cdot \omega(\tau_1 + \tau_2) + i \left(-\sin \frac{\omega}{2} (1 - \tau_1 \tau_2 \omega^2) + \cos \frac{\omega}{2} \cdot \omega(\tau_1 + \tau_2) \right) \right]$~~

$Re(L(i\omega_0)) = -\frac{1}{2}, \quad Im(L(i\omega_0)) = 0$



ERE091-5

$$|L(i\omega)| = \frac{K_p}{10} \cdot \frac{\sqrt{1+\tau_1^2\omega^2}}{\sqrt{1+\tau_2^2\omega^2}} \quad \angle L(i\omega) = -\frac{\omega}{2} + \arctan \tau_1\omega - \arctan \tau_2\omega$$

$$\angle L(i\cdot 3) = -\pi = -\frac{3}{2} + \arctan \tau_1\cdot 3 - \arctan \tau_2\cdot 3$$

Väljen $\tau_1 = 1 \Rightarrow -\pi + \frac{3}{2} + 1,25 = -\arctan \tau_2\cdot 3$

$$\Rightarrow \arctan \tau_2\cdot 3 = 0,392 \Rightarrow \tau_2 = 0,138$$

$$|L(i\cdot 3)| = \frac{1}{2} = \frac{K_p}{10} \cdot \frac{3,16}{1,08} \Rightarrow K_p = 1,71$$

$$\Rightarrow K_p = 1,5, \quad \tau_1 = 1, \quad \tau_2 = 0,138$$

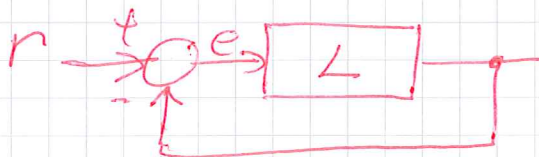
uppfyller kraven!
inte (se nedan!)

$$G(s)F(s) = \frac{e^{-2s}}{Ts} \cdot K_p \frac{1+\tau_1s}{1+\tau_2s} = L(s)$$

Min design ger:
 $\omega_n \approx 4,7 > 2,5$
(OK)

$A_m \approx 18 \text{ dB} > 6$

Men som sagt, du gjorde fel, eftersom "grundläggning" ej var uppfyllt



$$\tilde{e} = \tilde{r} - L\tilde{e} \Rightarrow \tilde{e} = \frac{\tilde{r}}{1+L}$$

Om vi antar att K_p, τ_1 och τ_2 valts så att återkopplade systemet är stabilt, förs att

$$e(\infty) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \tilde{e}(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{1}{1+L(s)} \cdot \frac{r_0}{s^2} =$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} \frac{r_0}{1+L(s)} \cdot \frac{1}{s} = \frac{r_0 T}{K_p} \text{ för "små" } s$$

$$= \lim_{s \rightarrow 0} \frac{r_0}{s + K_p/T} = \frac{r_0 T}{K_p} \neq 0, \text{ dvs inget}$$

PD-regulator uppfyller kraven!

Det skulle saknat på PI (eller PID, men det behövs y här).

ERE091-5

$$6. \quad G(s) = \frac{\mu}{s-\gamma} \quad \mu > 0, \gamma > 0$$

$$K(s) = K$$

$$K(s) \cdot G(s) = L(s) = \frac{K\mu}{s-\gamma}$$

$$S(j\omega) = \frac{1}{1+L(j\omega)} = \frac{1}{j\omega-\gamma+K\mu}$$

$$|K(j\omega) \cdot S(j\omega)| = \left| \frac{K(j\omega-\gamma)}{j\omega-\gamma+K\mu} \right|$$

$$\frac{K\sqrt{\omega^2+\gamma^2}}{\sqrt{\omega^2+(K\mu-\gamma)^2}} = f(\omega)$$

$$f'(\omega) = 0 = \frac{K\gamma\omega}{\sqrt{\omega^2+\gamma^2}} \cdot \frac{1}{\sqrt{\omega^2+(K\mu-\gamma)^2}} + K\sqrt{\omega^2+\gamma^2} \cdot \frac{-1 \cdot \omega}{\sqrt{\omega^2+(K\mu-\gamma)^2}^3}$$

$$= \frac{K\gamma\omega}{\sqrt{\omega^2+\gamma^2} \sqrt{\omega^2+(K\mu-\gamma)^2}} - \frac{K\omega\sqrt{\omega^2+\gamma^2}}{(\omega^2+(K\mu-\gamma)^2)^{3/2}} = 0$$

$$\Rightarrow 1 = (\omega^2+\gamma^2)(\omega^2+(K\mu-\gamma)^2)$$

$$\Rightarrow (\omega^2)^2 + K\mu\omega^2 + \gamma^2(K\mu-\gamma^2) = 0$$

$$\Rightarrow \omega^2 = \frac{-K\mu}{2} \pm \sqrt{\frac{(K\mu)^2}{4} - \gamma^2(K\mu-\gamma^2)}$$

med detta ω^2 får $f(\omega)$ sitt största värde,

men om vi sätter $K=0$ blir detta värde $=0$.

För vilka K är systemet överhuvudtaget stabilt?

ska minimeras i sitt maximum

Vem säger att ett lokalt minimum existerar?