



Chalmers Tekniska Högskola

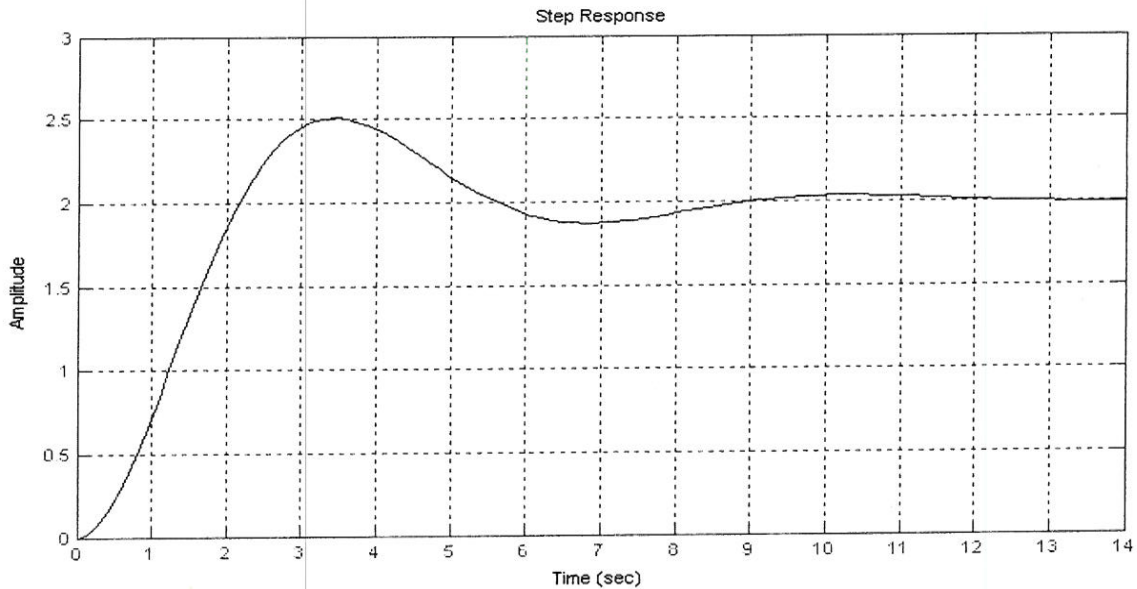
Institutionen för Signaler och system

TENTAMEN

KURSNAMN	Dynamiska system och reglerteknik
PROGRAM:	EI, MEI, DI Åk 2 Lp2
KURSBETECKNING	LEU 235, LEU236
EXAMINATOR	Bertil Thomas
TID FÖR TENTAMEN	2011-08-16 fm
HJÄLPMEDEL	Typgodkänd miniräknare Formelsamlingar, bodediagram
ANSV LÄRARE: Telefon Besöker tentamen	Göran Hult 070-5589009 ca kl 10.30
DATUM FÖR GRANSKNING	Individuell granskning
ÖVRIG INFORM.	Tentamen består av 25 poäng Preliminära betygsgränser: 10/15/20

Uppgift 1

Ett enhetssteg läggs som insignal till en process vid tiden $t=0$.
Utsignalen från processen syns i figuren nedan.

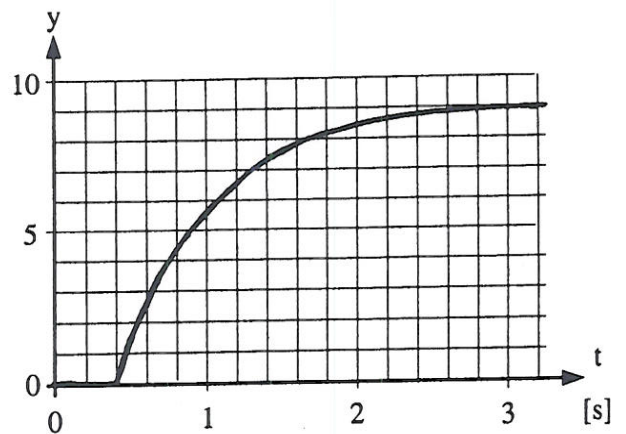


Bestäm ur stegsvaret stigtiden t_r . 1p

Uppgift 2

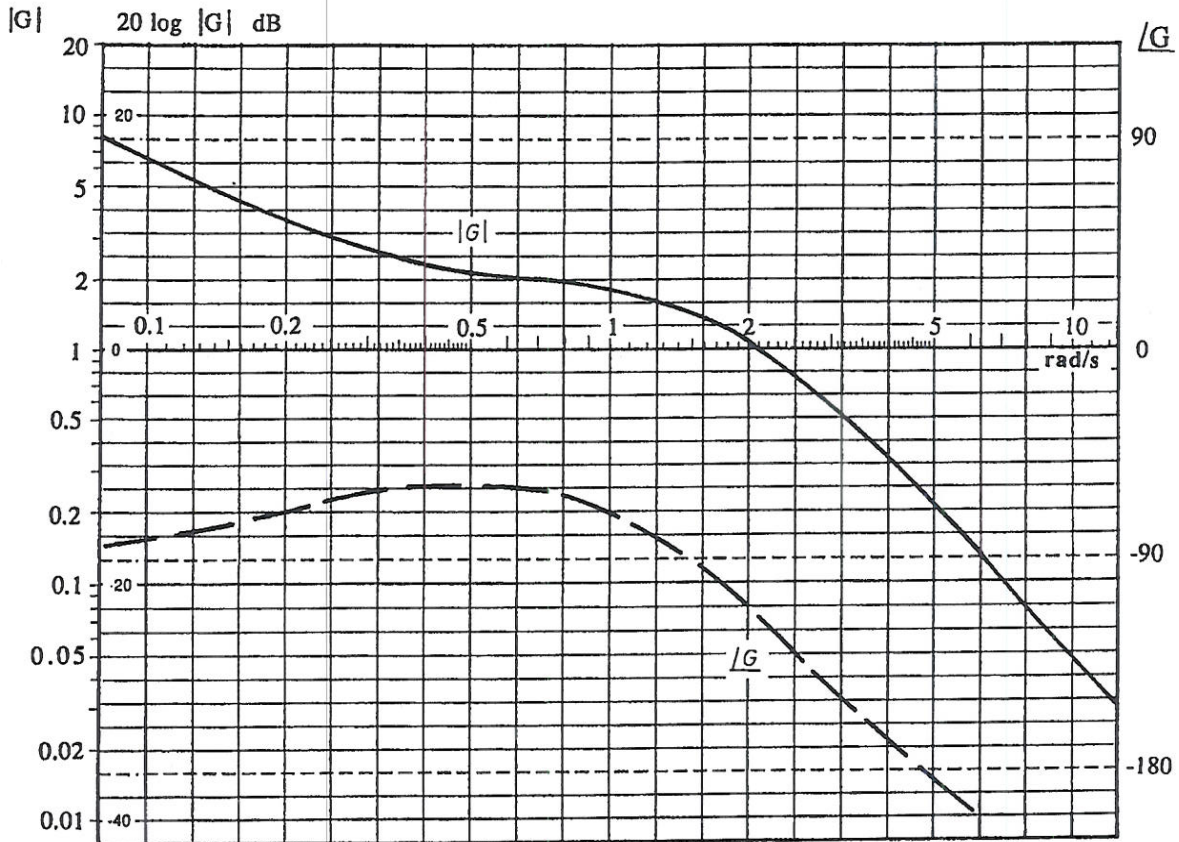
Insignalen till en process ökas stegformat med 0,5 enheter vid tiden $t=0$.
Utsignalen från processen syns i figuren till höger.

Bestäm en överföringsfunktion för processen. 2p

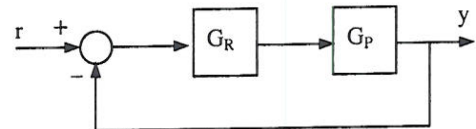


Uppgift 3

Bodediagrammet för en process G_P visas i figuren nedan



- a) Processen ovan kopplas in i ett reglersystem enligt figuren till höger. Antag att processen ska regleras med en P-regulator G_R . Bestäm P-regulatorns förstärkning så att reglersystemet får en fasmarginal på 50° . **1p**

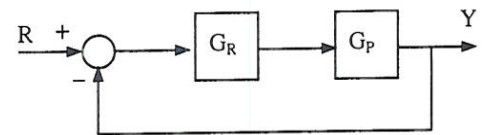


- b) Hur stor amplitudmarginal får reglersystemet med regulatorvalet i a-uppgiften. **1p**
- c) Hur stor blir approximativt stigtiden för stegsvaret för det totala reglersystemet med regulatorvalet i a-uppgiften. **1p**

Uppgift 4

Processen i figuren till höger har följande överföringsfunktion:

$$G_P(s) = \frac{e^{-s}}{(1+4s)^2(1+s)}$$



- a) Rita ett komplett Bodediagram för processen. **2p**
- b) Antag att man vill reglera processen med en PID-regulator G_R . Bestäm PID-regulatorns parametrar enligt Ziegler-Nichols svängningsmetod. **1p**

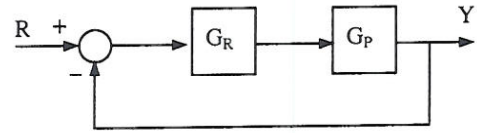
Uppgift 5

I reglersystemet till höger vill man dimensionera regulatorn $G_R(s)$ så att den totala överföringsfunktionen för systemet blir:

$$G_{TOT}(s) = \frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{1}{(1+4s)}$$

Processens överföringsfunktion är:

$$G_P(s) = \frac{1}{s(1+20s)}$$



- Bestäm $G_R(s)$ så att man erhåller önskad total överföringsfunktion. $G_R(s)$ ska skrivas som en kvot mellan två polynom i s . **2p**
- Överföringsfunktionen $G_R(s)$ i uppgift a kan åstadkommas med en ideal PID-regulator. Bestäm vilka regulatorparametrar K , T_I , och T_D denna PID-regulator ska ha. **1p**

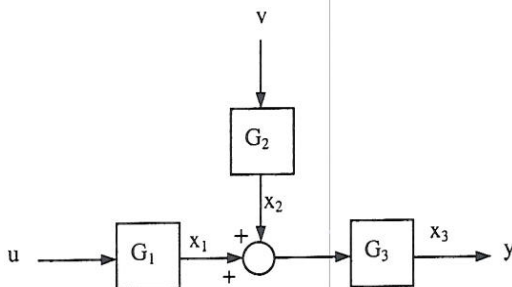
Uppgift 6

En analog (tidskontinuerlig) PI-regulator har förstärkningen $K=5$ och integrationstiden $T_I=40$ sekunder.

- Skriv om den analoga PI-regulatorns överföringsfunktion till en tidsdiskret överföringsfunktion m h a bilinjär transform. Antag samlingsintervallet 4 sekunder. OBS!! Svaret ska vara på formen en kvot mellan två polynom i z . **1p**
- Bestäm differensekvationen för den tidsdiskreta regulatorn i a-uppgiften. Antag insignal $e(k)$ och utsignal $u(k)$ från regulatorn. **1p**

Uppgift 7

Blockschemat nedan beskriver ett system med två insignaler (u och v) samt en utsignal y . Ställ upp systemet på tillståndsform d v s bestäm matriserna ABCD. Utsignaler från de 3 blocken ska väljas som tillstånd. **2p**



$$G_1(s) = \frac{2}{s+3}$$

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

$$G_3(s) = \frac{1}{s}$$

Uppgift 8

En tidskontinuerlig process G_P ska regleras med en tidsdiskret proportionell regulator med förstärkningen K_R och samplingsintervallet 2 sekunder. Processens överföringsfunktion är:

$$G_P(s) = \frac{5}{1+20s}$$

För vilka värden på K_R är systemet stabilt. Antag att styrsignalen är styckvis konstant mellan samplingstidpunkterna. **2p**

Uppgift 9

Reglersystemet i figuren till höger påverkas av en sinusformad störning v med frekvensen 0,2 rad/s och amplituden 8,0 enheter.

I figuren gäller:

v = störning

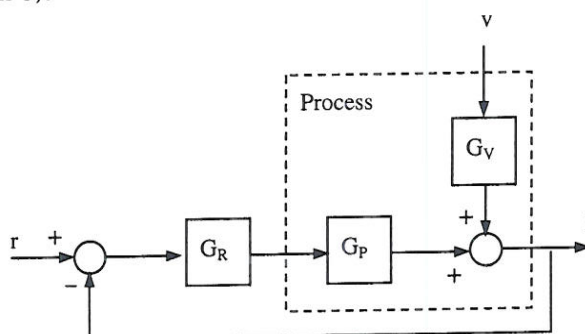
r = referenssignal ("börvärde")

y = utsignal

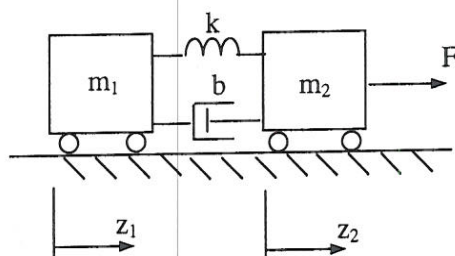
$$G_P(s) = \frac{10}{(1+4s)}$$

$$G_R(s) = 2\left(1 + \frac{1}{3s}\right)$$

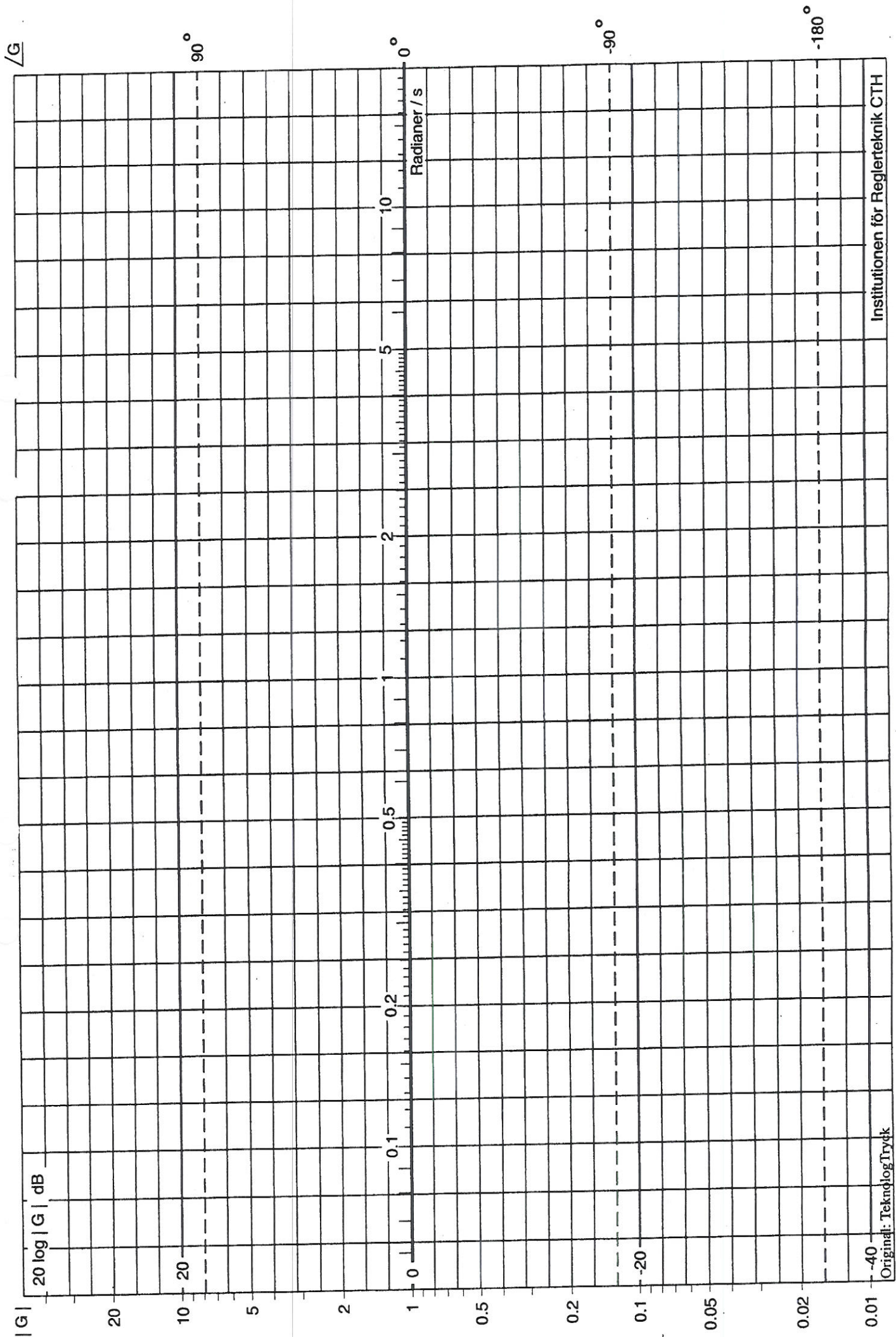
$$G_V(s) = \frac{4}{(1+8s)}$$



Beräkna hur stor amplituden blir hos den sinusformade komponenten i utsignalen y som blir följden av den aktuella störningen? **3p**

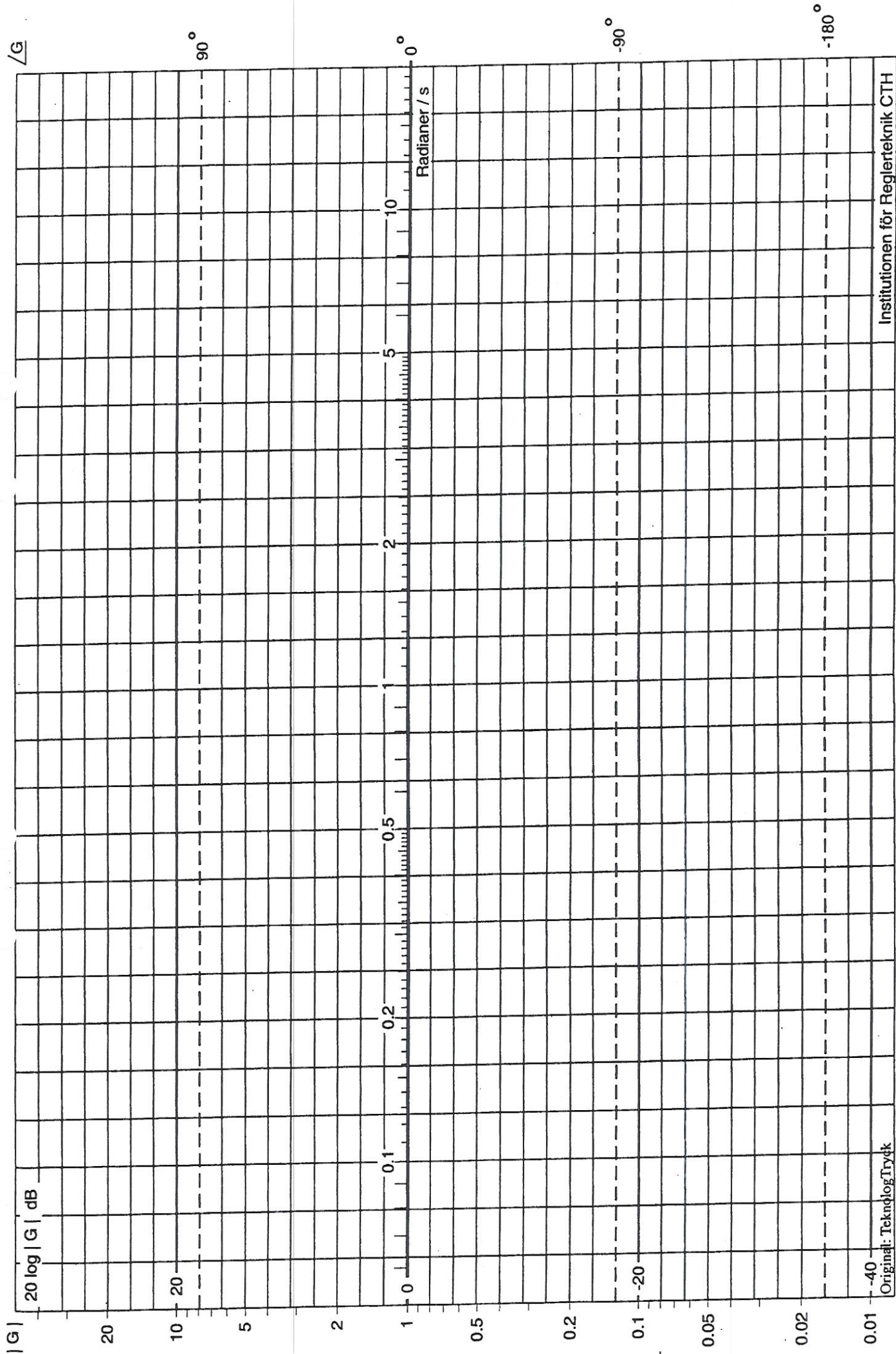
Uppgift 10

Härled en linjär tillståndsmo­dell för "tåget" (lok och en vagn) i figuren ovan. D v s välj till­ståndsstorheter och bestäm matriserna "ABCD". Insignalen är lokets dragkraft F och utsignalen är vagnens position z_1 . Antag att fjädern har sin naturliga längd då $z_1=z_2=0$. **4p**

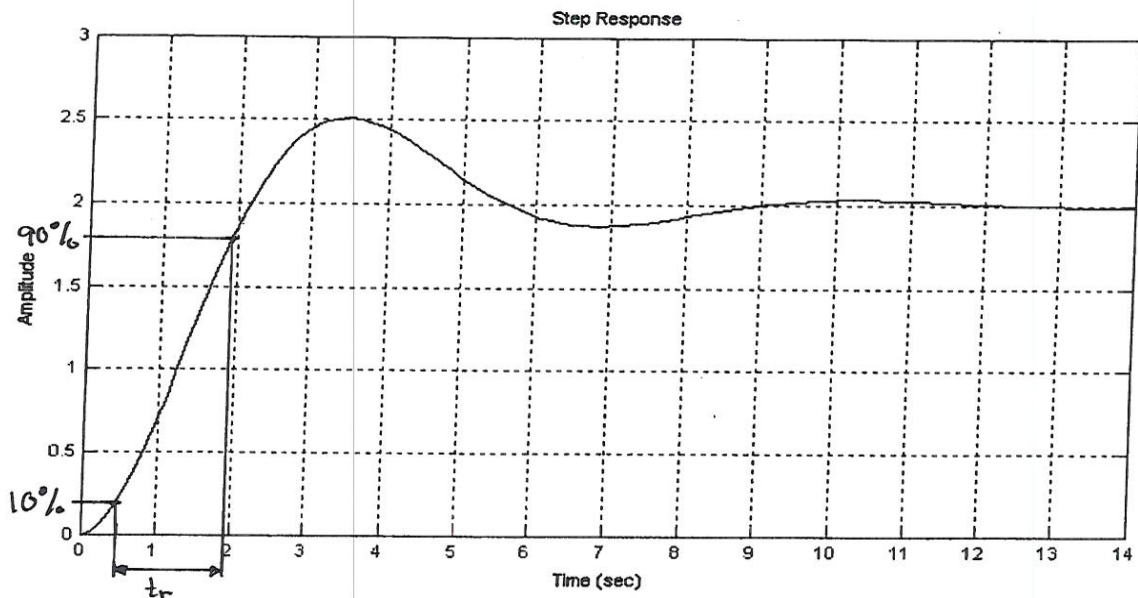


Institutionen för Reglerteknik CTH

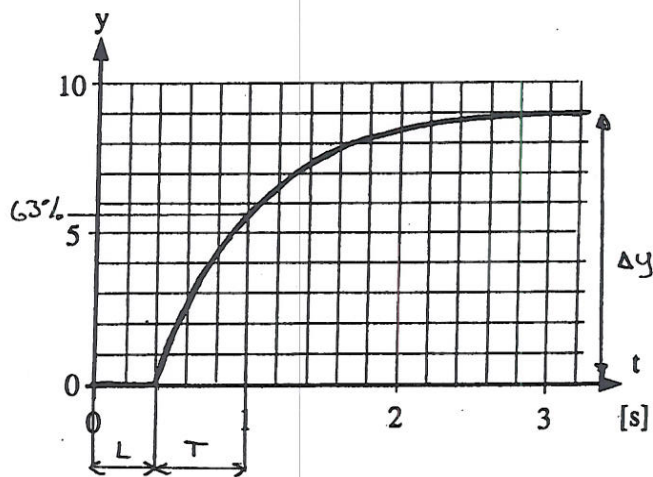
Original: TeknologTryck



1) Ur stegsvar: $t_r \approx 1,4$ s



2)



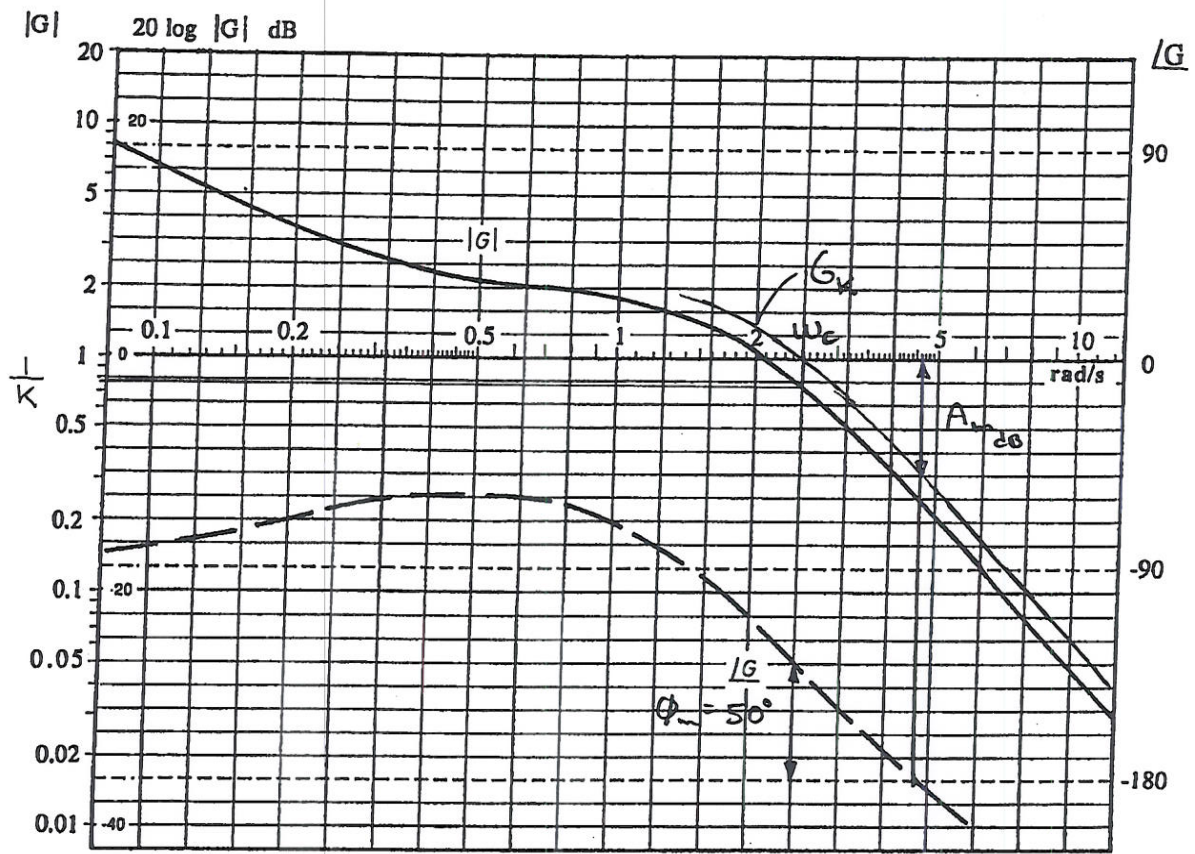
$$\left. \begin{array}{l} \text{Insignalsteg } \Delta u = 0,5 \\ \text{Ur stegsvar } \Delta y = 9 \end{array} \right\} \Rightarrow k = \frac{9}{0,5} = 18$$

$$L = 0,4 \text{ [s]}$$

$$T = 0,6 \text{ [s]}$$

$$\underline{\underline{G(s) = \frac{k \cdot e^{-Ls}}{1 + Ts} = \frac{18 \cdot e^{-0,4s}}{1 + 0,6s}}}$$

3]



a) Ur Bode $\frac{1}{K} = 0,75 \Rightarrow K = 1,3$ $G_R = K = 1,3$

b) -- $A_m = 10 \text{ dB} = 10^{\frac{10}{20}} = 3,2$

c) -- $\omega_c = 2,5 \text{ rad/s} \Rightarrow \underline{t_r} \approx \frac{1,4}{\omega_c} = \frac{1,4}{2,5} = \underline{0,56 \text{ [s]}}$

4) a) $G_p(j\omega) = \frac{e^{-j\omega}}{(1+4j\omega)^2(1+j\omega)}$

Brøstfækv. $\omega_1 = \frac{1}{4} = 0,25$ ↓ ↓ dubbel

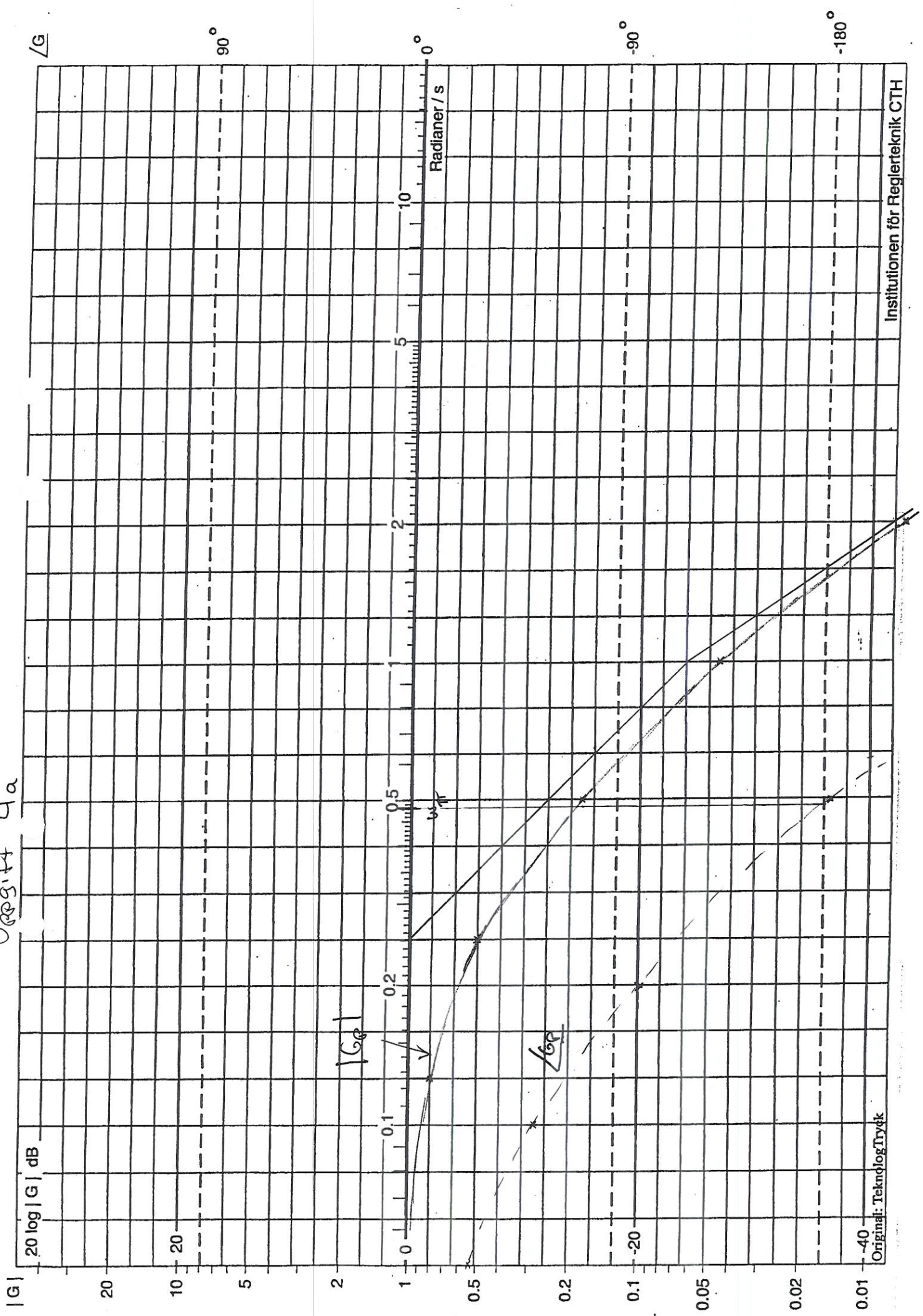
$\omega_2 = 1$ ↓

LFA $|G_p|_{LFA} = 1$

$\angle G_p = -\omega \cdot \frac{180^\circ}{\pi} - 2 \arctan 4\omega - \arctan \omega$

ω	$\angle G_p$
0,05	-28°
0,1	-55°
0,2	-100°
0,5	-182°

Uppgift 4a



4b) Ur Bode: $\omega_{\pi} = 0,48 \text{ rad/s} \Rightarrow T_0 = \frac{2\pi}{\omega_{\pi}} = 13,1 \text{ [s]}$

-11- $|G_P(j\omega_{\pi})| = -14,5 \text{ dB} \Rightarrow K_0 = +14,5 \text{ dB} = 10^{\frac{14,5}{20}} = 5,3$

Z-N \Rightarrow Val; $\underline{K} = 0,6 K_0 = \underline{3,2}$
 $\underline{T_I} = 0,5 T_0 = \underline{6,6 \text{ [s]}}$
 $\underline{T_D} = 0,125 T_0 = \underline{1,6 \text{ [s]}}$

5a) $G_{TOT} = \frac{G_R G_P}{1 + G_R G_P} \Rightarrow G_R = \frac{G_{TOT}}{G_P(1 - G_{TOT})} \Rightarrow$

$\underline{G_R} = \frac{1}{G_P \left(\frac{1}{G_{TOT}} - 1 \right)} = \frac{s(1+20s)}{1+4s-1} = \frac{1}{4} (1+20s) = \underline{5s + \frac{1}{4}}$

b) $G_R = \frac{1}{4} (1+20s) = K \left(1 + \frac{1}{T_I s} + T_D s \right)$

ID ger $\begin{cases} K = \frac{1}{4} \\ T_I = \infty \\ T_D = 20 \end{cases}$

6a) $G_R = K \left(1 + \frac{1}{T_I s} \right) = 5 \left(1 + \frac{1}{40s} \right)$

$h = 4 \text{ [s]}$

Bilinear transf. $s = \frac{z-1}{h(z+1)} = \frac{z-1}{4(z+1)} = \frac{z-1}{2(z+1)}$

$\therefore \underline{H_R(z)} = 5 \cdot \left(1 + \frac{1}{40} \frac{z(z+1)}{z-1} \right) = \underline{\underline{\frac{21z-19}{4z-4}}}$

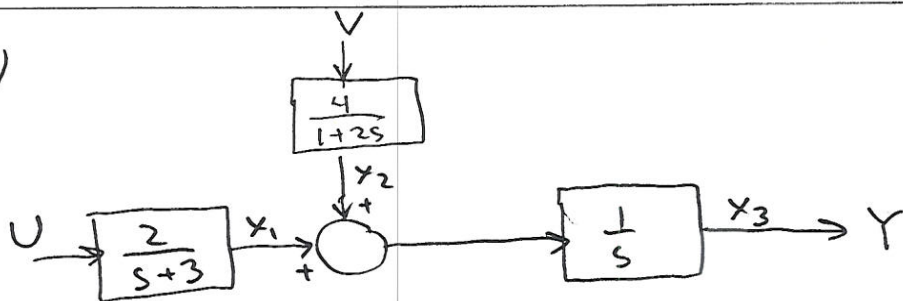
b) $H_R(z) = \frac{U(z)}{E(z)} = \frac{21z-19}{4z-4} = \frac{21-19z^{-1}}{4-4z^{-1}}$

$U(z) \{4-4z^{-1}\} = E(z) \{21-19z^{-1}\}$

$4u(k) - 4u(k-1) = 21e(k) - 19e(k-1)$

$\underline{\underline{u(k) = u(k-1) + \frac{21}{4}e(k) - \frac{19}{4}e(k-1)}}$

7)



Inputs $\begin{bmatrix} u \\ v \end{bmatrix}$ Output signal: y Zustände $\begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}$

$$\begin{cases} \frac{x_1}{U} = \frac{2}{s+3} \Rightarrow x_1 \cdot \{s+3\} = 2 \cdot U \Rightarrow \dot{x}_1 = -3x_1 + 2u \\ \frac{x_2}{V} = \frac{4}{1+2s} \Rightarrow x_2 \cdot \{1+2s\} = 4V \Rightarrow \dot{x}_2 = -\frac{1}{2}x_2 + 2v \\ \frac{x_3}{x_1+x_2} = \frac{1}{s} \Rightarrow s x_3 = x_1 + x_2 \Rightarrow \dot{x}_3 = x_1 + x_2 \end{cases}$$

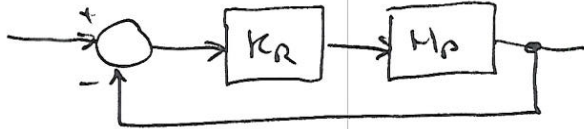
$$y = x_3$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} -3 & 0 & 0 \\ 0 & -\frac{1}{2} & 0 \\ 1 & 1 & 0 \end{bmatrix}}_A \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 2 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}}_B \begin{bmatrix} u \\ v \end{bmatrix}$$

$$y = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_C \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & 0 \end{bmatrix}}_D \begin{bmatrix} u \\ v \end{bmatrix}$$

8/ $G_p(s) = \frac{5}{1+20s} \approx \frac{K}{1+Ts}$ Diskretisierung mit $h=2$ sekunden

$$H_p(z) = \frac{K(1-e^{-\frac{h}{T}})}{z-e^{-\frac{h}{T}}} = \frac{5(1-e^{-\frac{2}{20}})}{z-e^{-\frac{2}{20}}} = \frac{5(1-e^{-0,1})}{z-e^{-0,1}}$$



$$H_{tot} = \frac{K_R \cdot H_p}{1 + K_R H_p}$$

Kar. eqv. $1 + K_R H_p = 0$

$$1 + \frac{K_R 5(1-e^{-0,1})}{z-e^{-0,1}} = 0$$

$$z - e^{-0,1} + 5K_R(1-e^{-0,1}) = 0$$

Pol $z_{pol} = e^{-0,1} - 5K_R(1-e^{-0,1}) \approx 0,9048 - 0,4758 K_R$

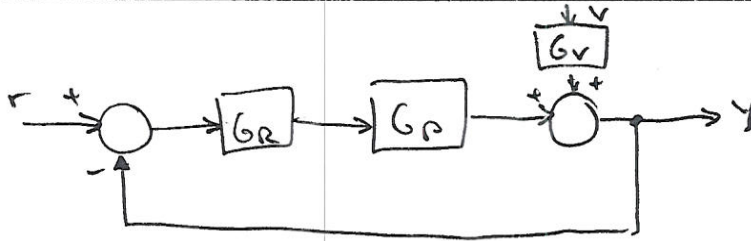
Stabilität $\Leftrightarrow |z_{pol}| < 1 \Rightarrow$

$$" \quad \left\{ \begin{array}{l} 0,9048 - 0,4758 K_R > -1 \\ 0,9048 - 0,4758 K_R < 1 \end{array} \right. \Rightarrow K_R < 4,0$$

$$" \quad \left\{ \begin{array}{l} 0,9048 - 0,4758 K_R > -1 \\ 0,9048 - 0,4758 K_R < 1 \end{array} \right. \Rightarrow K_R > -0,2$$

\therefore Stabilität $\Leftrightarrow \underline{\underline{-0,2 < K_R < 4,0}}$

a)



$$G_P = \frac{10}{1+4s}$$

$$G_R = 2\left(1 + \frac{1}{3s}\right) = \frac{6s+2}{3s}$$

$$G_V = \frac{4}{1+8s}$$

$$G_{vy} = \frac{Y}{V} = G_V \frac{1}{1+G_R G_P} = \frac{\frac{4}{1+8s}}{1 + \frac{6s+2}{3s} \cdot \frac{10}{1+4s}} = \frac{\frac{4}{1+8s}}{1 + \frac{60s+20}{3s+12s^2}}$$

$$= \frac{\frac{4}{1+8s}}{\frac{3s+12s^2+60s+20}{3s+12s^2}} = \frac{4(3s+12s^2)}{(1+8s)(12s^2+63s+20)}$$

$$G_{vy}(j\omega) = \frac{12(j\omega - 4\omega^2)}{(1+8j\omega)(-12\omega^2 + j63\omega + 20)}$$

$$|G_{vy}| = \frac{12 \sqrt{\omega^2 + 16\omega^4}}{\sqrt{1+64\omega^2} \sqrt{(20-12\omega^2)^2 + 63^2\omega^2}} = 0,070 \quad \text{vid } \omega = 0,2$$

$$\underline{\underline{A_g}} = |G_{vy}| \cdot A_v = 0,070 \cdot 8,0 = \underline{\underline{0,56}}$$

10) Rörelseekv.

$$\begin{cases} m_1 \ddot{z}_1 = k(z_2 - z_1) + b(\dot{z}_2 - \dot{z}_1) \\ m_2 \ddot{z}_2 = F - k(z_2 - z_1) - b(\dot{z}_2 - \dot{z}_1) \end{cases}$$

Val; tillstånd

$$\begin{cases} x_1 = z_1 \\ x_2 = \dot{z}_1 \\ x_3 = z_2 \\ x_4 = \dot{z}_2 \end{cases}$$

Tillståndsekv

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = \frac{k}{m_1}(x_3 - x_1) + \frac{b}{m_1}(x_4 - x_2) \\ \dot{x}_3 = x_4 \\ \dot{x}_4 = \frac{1}{m_2} \cdot F - \frac{k}{m_2}(x_3 - x_1) - \frac{b}{m_2}(x_4 - x_2) \end{cases}$$

Utsignalsamband $y = z_1 = x_1$

Matrixform

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{k}{m_1} & -\frac{b}{m_1} & \frac{k}{m_1} & \frac{b}{m_1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \frac{k}{m_2} & \frac{b}{m_2} & -\frac{k}{m_2} & -\frac{b}{m_2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{m_2} \end{bmatrix} \cdot F$$

A B

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix} \cdot F$$

C D