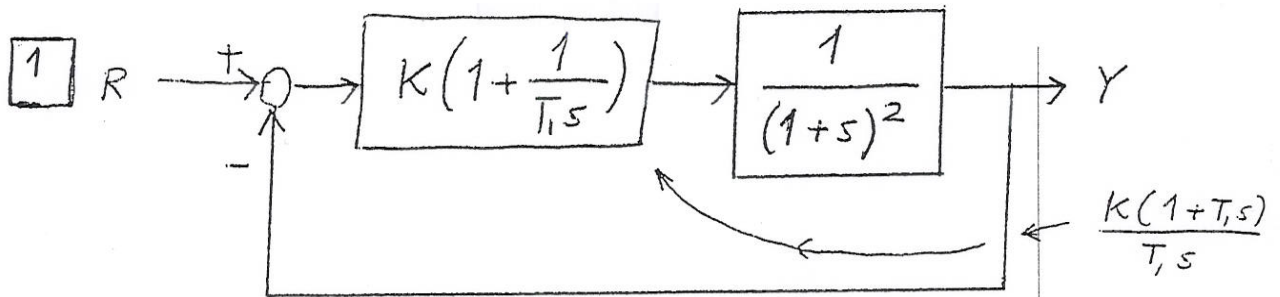


Lösningar - Reglerteknik D 9/4 2010



$$G_{TOT} = \frac{\frac{K(1+T_1s)}{(1+s)^2 T_1s}}{1 + \frac{K(1+T_1s)}{(1+s)^2 T_1s}} = \frac{K(1+T_1s)}{(1+s)^2 T_1s + K(1+T_1s)} = \frac{K(1+T_1s)}{T_1s^3 + 2T_1s^2 + (1+K)T_1s + K}$$

Routh's method

s^3	T_1	$(1+K)T_1$
s^2	$2T_1$	K
s^1	a	0
s^0	K	

$$a = \frac{2T_1^2(1+K) - T_1K}{2T_1} = \frac{2T_1(1+K) - K}{2}$$

Villkor för stabilitet

$$2T_1(1+K) - K > 0$$

$$\Rightarrow 2T_1(1+K) > K$$

$$\Rightarrow 2T_1 > \frac{K}{1+K}$$

$$T_1 > \frac{K}{2(1+K)}$$

2

$$\frac{3s+2}{2s^2+3s+1} = \frac{3s+2}{(1+2s)(1+s)} = \frac{A}{1+2s} + \frac{B}{1+s}$$

$$= \frac{A(1+s) + B(1+2s)}{(1+2s)(1+s)} = \frac{(A+B) + (A+2B)s}{(1+2s)(1+s)}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} A+B=2 \\ A+2B=3 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} A=1 \\ B=1 \end{cases}$$

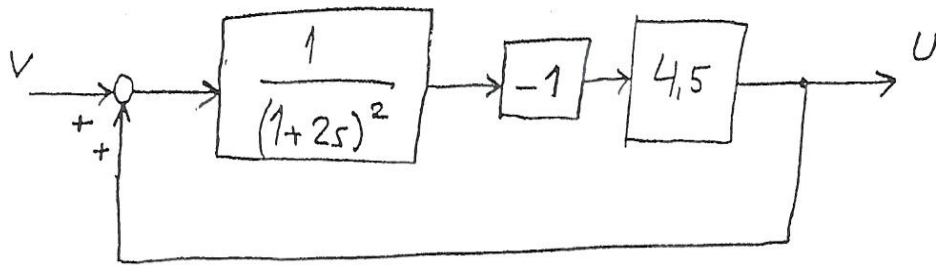
$$\Rightarrow G(s) = \frac{1}{1+2s} + \frac{1}{1+s}$$

Diskretisierung ger (entl. tabell)

$$H(z) = \frac{1-e^{-1}}{z-e^{-1}} + \frac{1-e^{-0,5}}{z-e^{-0,5}} = \frac{0,632}{z-0,368} + \frac{0,393}{z-0,607} =$$

$$= \frac{1,026z - 0,5281}{z^2 - 0,9744z + 0,2231}$$

3

Omritning av blockschemat ger: (sätt $R=0$)

$$G(s) = \frac{-4,5}{(1+2s)^2} \cdot \frac{1}{1 - \frac{-4,5}{(1+2s)^2}} = \frac{-4,5}{(1+2s)^2 + 4,5} = \frac{-4,5}{4s^2 + 4s + 5,5}$$

4

$$|G(j\omega)| = \frac{1}{1+\omega^2}$$

$$A_y = 2,5 \cdot \frac{1}{1+0,5^2} = \frac{2,5}{1,25} = 2$$

$$b) \quad G_v = \frac{Y}{V} = \frac{\frac{1}{(1+s)^2}}{1 + \frac{6}{(1+s)^2}} = \frac{1}{s^2 + 2s + 7} = \frac{1}{7 - \omega^2 + 2j\omega}$$

$$|G_v(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{(7-\omega^2)^2 + (2\omega)^2}}$$

$$A_y = 2,5 \cdot \frac{1}{\sqrt{(7-0,5^2)^2 + 1}} = 0,366$$

5

$$y(k) = 0,8y(k-1) + 2u(k-1) \Rightarrow H_p(z) = \frac{2z^{-1}}{1-0,8z^{-1}} = \frac{2}{z-0,8}$$

$$g(k) = y(k-1) \Rightarrow H_G(z) = z^{-1} = \frac{1}{z}$$

$$H_R(z) = K \quad K > 0$$

$$H_{tot}(z) = \frac{H_R H_p}{1 + H_G H_p H_G}$$

Kar. ekv. $1 + H_R H_p H_G = 0$

$$1 + \frac{2K}{z(z-0,8)} = 0$$

$$z^2 - 0,8z + 2K = 0$$

Poles: $z_{1,2} = 0,4 \pm \sqrt{0,4^2 - 2K}$

$$K \leq 0,08 \Rightarrow \text{Reella poles} \quad |z_{1,2}| \leq 0,4 + 0,4 = 0,8$$

stabil.
by $|z_{1,2}| < 1$

$$K > 0,08 \Rightarrow \text{Komp. konj. poles}$$

$$z_{1,2} = 0,4 \pm j\sqrt{2K - 0,16}$$

$$|z_{1,2}|^2 = 0,4^2 + (2K - 0,16)$$

Stabil om: $|z_{1,2}| < 1 \Leftrightarrow |z_{1,2}|^2 < 1$

$$\therefore 0,4^2 + 2K - 0,16 < 1$$

$$\underline{\underline{K < 0,5}}$$

6

$$\frac{x_1}{u} = \frac{2}{s+3} \Rightarrow x_1(s+3) = 2u$$

$$\Rightarrow \dot{x}_1 = -3x_1 + 2u$$

$$\frac{x_2}{x_1 + 6v + x_3} = \frac{5}{1+2s} \Rightarrow x_2(1+2s) = 5(x_1 + 6v + x_3)$$

$$\Rightarrow 2\dot{x}_2 = -x_2 + 5x_1 + 30v + 5x_3$$

$$\Rightarrow \dot{x}_2 = 2,5x_1 - 0,5x_2 + 2,5x_3 + 15v$$

$$\frac{x_3}{x_2 - x_3} = \frac{10}{s+4} \Rightarrow x_3(s+4) = 10(x_2 - x_3)$$

$$\Rightarrow \dot{x}_3 = -4x_3 + 10x_2 - 10x_3$$

$$\Rightarrow \dot{x}_3 = 10x_2 - 14x_3$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -3 & 0 & 0 \\ 2,5 & -0,5 & 2,5 \\ 0 & 10 & -14 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 & 0 \\ 0 & 15 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} u \\ v \end{bmatrix}$$

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

7

$$G(j\omega) = \frac{2 \cdot e^{-0,5j\omega}}{1 + 2,5j\omega}$$

$$\begin{aligned} \varphi = \angle G(j\omega) &= -0,5 \cdot \omega \cdot \frac{180}{\pi} - \arctan(2,5\omega) = \\ &= -\frac{90\omega}{\pi} - \arctan(2,5\omega) \end{aligned}$$

ω	φ
0,2	$-5,7 - 26,7 = -32$
0,4	$-11,5 - 45 = -56$
0,8	$-22,9 - 63,4 = -86$
1,6	$-45,9 - 76 = -122$
3,2	$-91,7 - 82,9 = -175$
5	$-143,3 - 85,4 = -229$

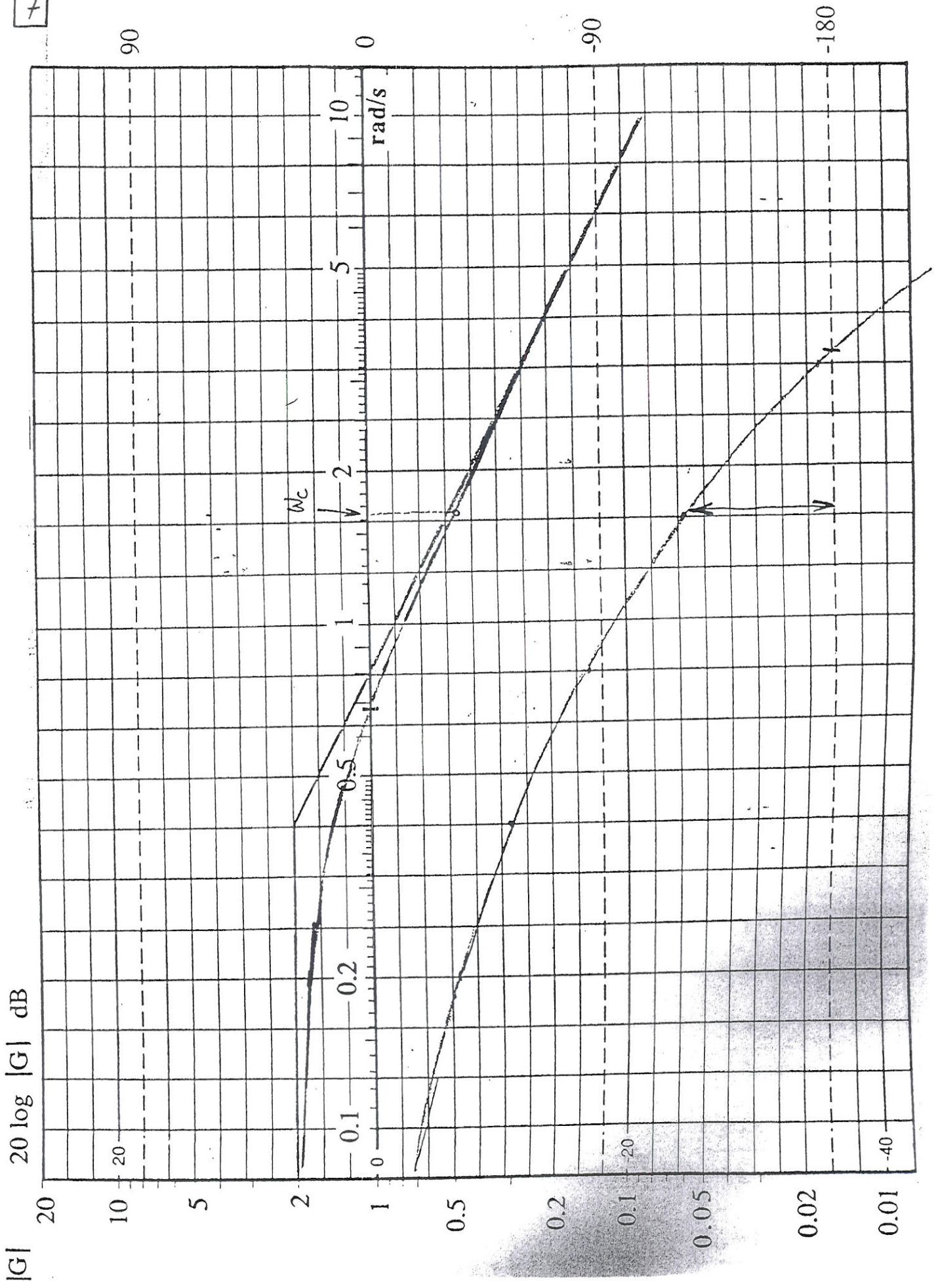
$$\phi_m = 45 + 11 = 56^\circ \quad \text{gore} \quad \text{erf.}(\omega_c) \approx 1,6$$

$$|G(1,6)| = 0,45 \quad \Rightarrow \quad K = \frac{1}{0,45} \approx 2,22$$

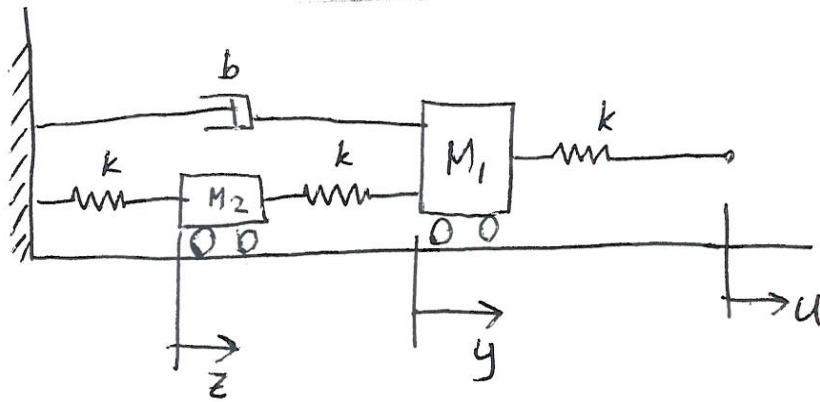
$$\frac{1}{T_I} = 0,2 \cdot \omega_c \quad \Rightarrow \quad T_I = \frac{1}{0,2 \cdot 1,6} = \frac{1}{0,32} = 3,125$$

$$\underline{\text{Svar}} \quad \begin{cases} K \approx 2,2 \\ T_I \approx 3,1 \end{cases}$$

7



8



$$F = M \cdot a$$

Insignal u

Ut signal z

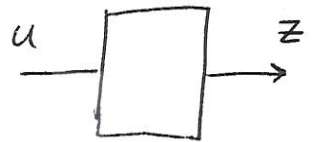
Välj variablerna

$$\begin{cases} x_1 = y \\ x_2 = \dot{y} \end{cases}$$

$$\begin{cases} x_3 = z \\ x_4 = \dot{z} \end{cases}$$

Massa 1

$$k(u-y) - k(y-z) - b\dot{y} = M_1 \ddot{y}$$



Massa 2

$$k(y-z) - kz = M_2 \ddot{z}$$

Med tillst. variabler

$$M_1 \dot{x}_2 = -bx_2 - 2kx_1 + kx_3 + ku$$

$$M_2 \dot{x}_4 = kx_1 - 2kx_3$$

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_3 = x_4 \end{cases}$$

På matrisform

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{2k}{M_1} & -\frac{b}{M_1} & \frac{k}{M_1} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ \frac{k}{M_2} & 0 & -\frac{2k}{M_2} & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{k}{M_1} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u$$

$$z = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

9

Kurvan ger:

Total ändring av utsignalen $\Delta y = 90 - 20 = 70$ enheter

Dödtid ≈ 8 s

Tidskonstant (63%) ≈ 7 s,

(Nivå $20 + 70 \cdot 0,63 = 64,1$)

Statisk förstärkning

$$K = \frac{70}{5} = 14$$

$$\Rightarrow G(s) = \frac{14 \cdot e^{-8s}}{1 + 7s}$$

10

a. Den frekvens erhålles som $f = \frac{\Omega}{2\pi} \cdot f_s$, där Ω är vinkeln hos nollstället i övre halvplanet.

Nollställena ges i sin tur av

$$z^2 + 1,2z + 1 = 0 \Rightarrow z = -0,6 \pm j\sqrt{0,6^2 - 1} = -0,6 \pm j0,8 = e^{\pm j126,9^\circ} = e^{\pm j2,21 \text{ rad}}, \text{ så att}$$

$$\Omega = 126,9^\circ = 2,21 \text{ rad}.$$

$$\text{Alltså släcks frekvensen } f = \frac{2,21}{2\pi} \cdot 800 \text{ Hz} = \underline{\underline{282 \text{ Hz}}}$$

b. Vi utgår från det analoga LP-filtret $H_{LP}(s) = \frac{1}{s+1}$ med gränsvinkelfrekvensen $\omega_{gLP} = 1$ rad/s. Detta transformerar

vi till ett analogt HP-filter med gränsvinkelfrekvensen ω_{gHP} enligt $s \rightarrow \frac{\omega_{gLP} \cdot \omega_{gHP}}{s} = \frac{\omega_{gHP}}{s}$, så att

$$H_{HP}(s) = \frac{1}{\frac{\omega_{gHP}}{s} + 1} = \frac{s}{s + \omega_{gHP}}.$$

ω_{gHP} ges av $\omega_{gHP} = \tan \frac{\Omega_g}{2}$, där Ω_g är den normalade vinkelfrekvens som motsvarar det diskreta filtrets övre gränsfrekvens.

$$\text{Alltså: } \Omega_g = 2\pi \cdot \frac{500 \text{ Hz}}{10 \text{ kHz}} \text{ rad} = 0,314159 \text{ rad}, \text{ så att}$$

$$\omega_{gHP} = \tan \frac{0,314159 \text{ rad}}{2} = 0,15838.$$

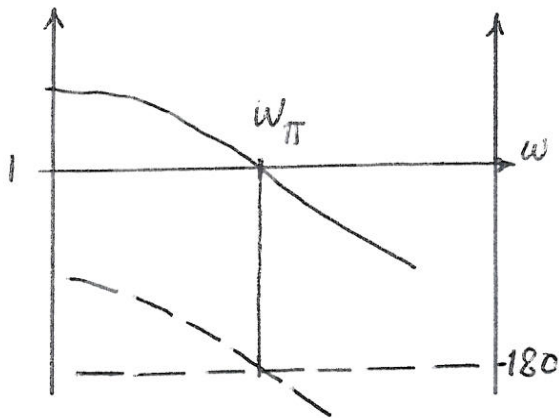
Överföringsfunktionen $H(z)$ för det diskreta filtret ges nu av $H(z) = [H_{HP}(s)]_{s=\frac{z-1}{z+1}}$, där alltså

$$H_{HP}(s) = \frac{s}{s + \omega_{gHP}} = \frac{s}{s + 0,15838}, \text{ vilket ger}$$

$$H(z) = \frac{\frac{z-1}{z+1}}{\frac{z-1}{z+1} + 0,15838} = \frac{\frac{z-1}{z+1}}{\frac{z-1 + 0,15838(z+1)}{z+1}} = \frac{z-1}{z-1 + 0,15838(z+1)} = \frac{z-1}{1,15838z - 0,8416} = 0,8633 \cdot \frac{z-1}{z-0,7265}$$

11

Ursprungligt Bodediagram (skiss)



Systemet måste ha varit på instabilitetsgränsen med $\phi_m = 0^\circ$

$$\omega_\pi = \omega_c$$

$$\omega_\pi = \frac{2\pi}{T} = \frac{2\pi}{30} = 0,209 \text{ rad/s}$$

Minskad dämpning höjer faskurvan. Höjningen ges av följande

$$\angle e^{4j\omega} = 4\omega \frac{180}{\pi} = \frac{4 \cdot 0,209 \cdot 180}{\pi} = 48^\circ$$

(vid aktuell frekvens)

Svar Fasmarginen blir $\phi_m = 48^\circ$
(vilket normalt är helt ok)