

system specifications:

$$M_p(\%) = 16,32\%$$

$$t_s = 1,6 \text{ sec}$$

a) show that these specifications can not be reached by using a unique proportional action controller.

• Determine the poles for the specification

- From the poles for this specification:

$$M_p = e^{-\pi \cdot \xi \sqrt{1-\xi^2}}$$

$$0,1632 = e^{-\pi \cdot \xi \sqrt{1-\xi^2}}$$

$$\Rightarrow \xi = 0,5$$

- From the specification t_s :

$$t_s = \frac{4}{\xi \omega_n} = \frac{4}{0,5 \omega_n} \Rightarrow \omega_n = 5 \text{ (rad/sec)}$$

- Since the system is underdamped ($0 < \xi < 1$) the system has a pair of complex conjugate poles

$$p_1, p_2 = -\xi \cdot \omega_n \pm j \omega_n \sqrt{1-\xi^2}$$

$$= -2,5 \pm j 4,33$$

→ Apply the root-locus method:

R1

OBTAIN THE CHARACTERISTIC EQUATION IN FORM

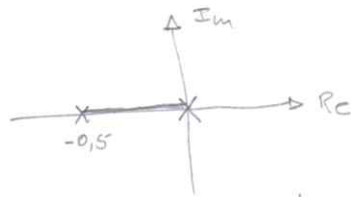
$$K \frac{4}{s(s+0,5)} = -1$$

R2 Locate the poles and zeros of the open loop T.F, (G.H(s)) in the s plane

zeros: don't have $\Rightarrow n = 0$

Poles: $\left. \begin{matrix} p_1 = 0 \\ p_2 = -0,5 \end{matrix} \right\} \Rightarrow d = 2$ also n of branches

R3



R4

Determine the asymptotes of the root loci:

- number of distinct asymptotes is $d - n$

- Angles of asymptotes = $\frac{(1+2h) \cdot \pi}{d-n}$; $h = 0, 1$.
 $h=0 \quad \angle_1 = \frac{\pi}{2} \quad h=1 \quad \angle_2 = \frac{(1+2 \cdot 1)}{2} \cdot \pi$
 $\angle = \pm \frac{\pi}{2} \quad \angle_2 = \frac{3}{2} \cdot \pi$

the asymptote intersection with the real axis

$$\sigma_0 = \frac{\sum_{i=1}^d p_i - \sum_{i=1}^n z_i}{d-n} = \frac{-0,5 - 0}{2} = -\frac{1}{4}$$

R5 Find the break away and break-in point:

$$\frac{d}{ds} K = 0$$

$$K = \frac{4}{s(s+0,5)} \quad z = -1$$

$$K = \frac{-s(s+0,5)}{4}$$

$$\frac{d}{ds} \left[\frac{-s(s+0,5)}{4} \right] = 0$$

$$\frac{-(s^2 + 0,5s)' \cdot 4 - (s^2 + 0,5s) \cdot 4'}{4^2} = 0$$

$$\frac{-(2s + 0,5) \cdot 4}{16} = 0$$

$$-8s + 2 = 0 \Rightarrow s = -\frac{1}{4}$$

R6 No complex poles

R7 Find the point where the root locus may cross the imaginary axis:

characteristic equation:

$$1 + G(s)H(s) \big|_{s=j\omega} = 0$$

$$1 + K \frac{4}{s(s+0,5)} \big|_{s=j\omega} = 0$$

$$s(s+0,5) + 4K \big|_{s=j\omega} = 0$$

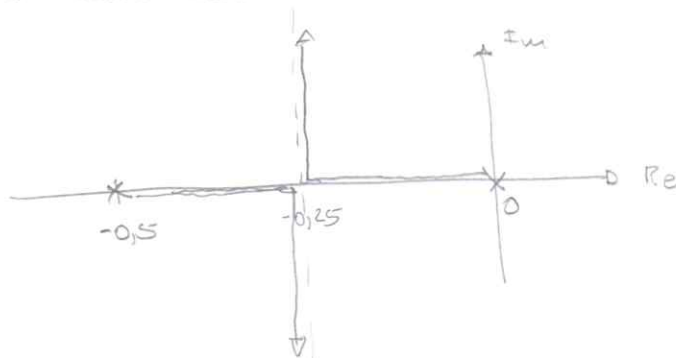
$$s^2 + 0,5s + 4K \big|_{s=j\omega} = 0$$

$$-\omega^2 + 0,5j\omega + 4K = 0$$

$$\begin{cases} -\omega^2 + 4K = 0 \\ 0,5\omega = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} K = 0 \\ \omega = 0 \end{cases}$$

\Rightarrow Pole in origin
we can conclude
that there are
no intersections

Draw the Root Loc:



Pole $-2,5 \pm j4,33$
are not poles of
the system
independent of the
value of K .

b) Values of K that the system does not oscillate

- Poles in the real axis does not oscillate
- the Break-away point in $s = -0,25$ indicates where the system start to oscillate

$$1 + G(s)H(s) \big|_{s=-\frac{1}{4}} = 0$$

b)

$$1 + K \frac{4}{s(s+0,5)} \Big|_{s=-\frac{1}{4}} = 0$$

$$s \cdot (s+0,5) + 4K \Big|_{s=-\frac{1}{4}} = 0$$

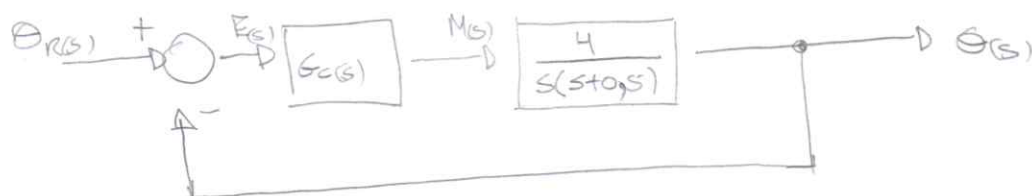
$$K = 0,015625$$

For

$$0 < K \leq 0,015625$$

the system does not oscillate

ex 7)



- overshoot percentual máximo inferior a 16,32%.
- tempo de estabelecimento inferior a 1,6 sec.

7a) Mostre que estas especificações não podem ser alcançadas recorrendo a um controlador de acção unicamente proporcional.

$$M_p < 16,32\%$$

$$M_p = e^{-\pi \xi / \sqrt{1-\xi^2}}$$

$$0,1632 = e^{-\pi \xi / \sqrt{1-\xi^2}}$$

calc caso
Epsilon

$$\xi = 0,5$$

$$t_s = \frac{4}{\xi \omega_n} \Leftrightarrow 1,6 = \frac{4}{0,5 \omega_n} \Leftrightarrow \omega_n = 5 \text{ rad/sec}$$

$\xi = 0,5 \Rightarrow$ sistema subamortecido \Rightarrow polos complexos

do tipo $-\xi \omega_n \pm \xi \omega_n \sqrt{1-\xi^2}$

$$-0,5 \cdot 5 \pm j 5 \sqrt{1-0,5^2}$$

calc caso
ZORDER

$$-2,5 \pm j 4,33$$

$p_{1,2} = -2,5 \pm j 4,33$ para o sistema apresentar as especificações de desempenho pretendidas, necessita que os seus polos sejam $-2,5 \pm j 4,33$.

Verificar, recorrendo ao L.G.R

1. $G_H(s) = -1$

$$G_H(s) = K \frac{4}{s(s+0,5)} = -1$$

2. Polos e Zeros

Zeros: não tem.

Polos: $p_1 = 0$; $p_2 = -0,5$

$$n^{\circ} \text{ zeros} = 0$$

$$n^{\circ} \text{ polos} = 2$$

$$n^{\circ} \text{ ramos do L.G.R} = d = 2$$

3.

4. Assíntotas: $d - n = 2$

$$\phi = \frac{(1+2h) \cdot 180^{\circ}}{d-n}$$

$$h = 0,1$$

ex 7)

$$\phi = \pm 90^\circ$$

centroide:

$$\sigma = \frac{0 - 0,5 - 0}{d - n} = \frac{0 - 0,5 - 0}{2} = -0,25$$

5. Pontos de Quebra

$$\frac{d}{ds} K = 0$$

$$K \cdot \frac{4}{s(s+0,5)} = -1$$

$$K = - \frac{s(s+0,5)}{4}$$

$$\frac{d}{ds} \left[- \frac{s(s+0,5)}{4} \right] = 0$$

$$[-(s+0,5) - s] \cdot 4 = 0 \Leftrightarrow s = -0,25 \text{ Pertence ???}$$

$$-2,5 \neq -0,25 \quad \text{Não}$$

6. -

7. Pontos de intersecção com o eixo imaginário

$$1 + G H(s) \Big|_{s=j\omega} = 0$$

$$1 + K \frac{4}{s(s+0,5)} \Big|_{s=j\omega} = 0$$

$$s(s+0,5) + 4K \Big|_{s=j\omega} = 0$$

$$s^2 + 0,5s + 4K \Big|_{s=j\omega} = 0$$

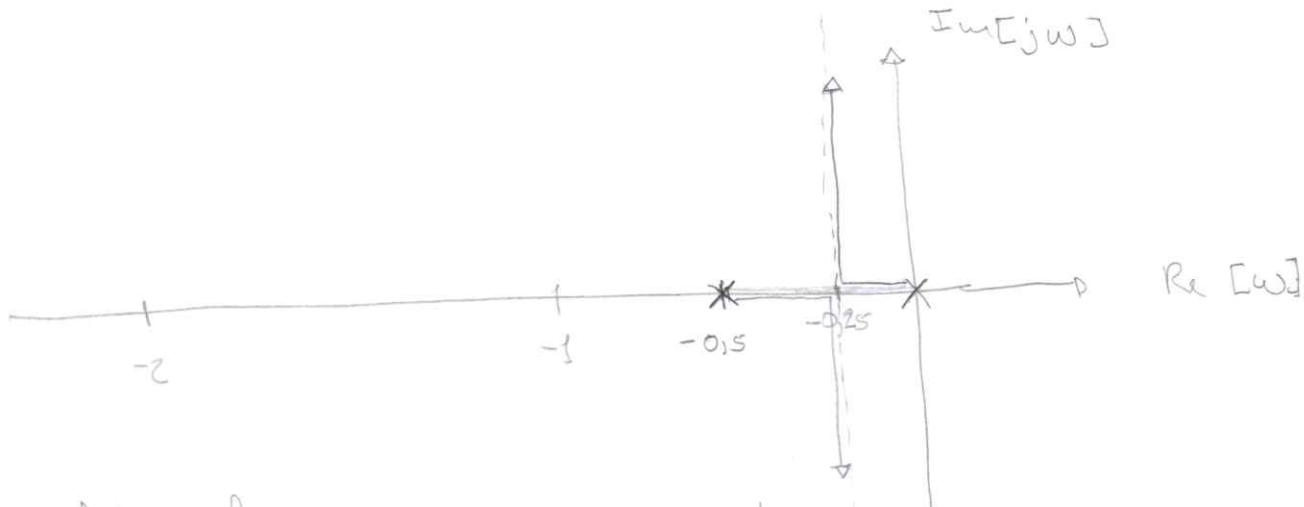
$$(j\omega)^2 + 0,5j\omega + 4K = 0$$

$$-\omega^2 + 0,5j\omega + 4K = 0$$

$$\begin{cases} -\omega^2 + 4K = 0 \\ 0,5j\omega = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} -\omega^2 = 0 \wedge 4K = 0 \\ 0,5\omega = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} K = 0 \\ \omega = 0 \end{cases}$$

ex 7)

7a)



Analisando o L.G.R. do sistema, verifica-se que com um controlador de acção unicamente proporcional não se consegue cumprir as especificações de desempenho pretendidas, uma vez que $-2,5 \pm j4,33$ nunca são polos do sistema independentemente do valor de K .

7b) Indique o intervalo de valores do ganho proporcional pelo que os quais o sistema apresenta uma saída não oscilatória.

Nota: Para a resposta do sistema não apresentar oscilações, os polos da F.T. em malha fechada tem que ser reais (tem que estar sobre o eixo real).

⇒ Cálculo do valor de K a partir do qual o L.G.R. deixa de estar sobre o eixo real:

$$1 + GH(s) \Big|_{s=-\frac{1}{4}} = 0$$

$$1 + K \frac{4}{s(s+0,5)} \Big|_{s=-\frac{1}{4}} = 0$$

$$K = \frac{-s(s+0,5)}{4} \Big|_{s=-\frac{1}{4}} \Leftrightarrow K = 0,015625$$

$$0,015625 \geq K > 0$$

o sistema não oscila.