



## EA721A - PRINCÍPIOS DE CONTROLES & SERVOMECANISMOS

### SEGUNDA PROVA - RESOLUÇÃO

QUESTÃO 1. A equação característica do sistema em malha fechada é

$$1 + C(s)P(s) = 1 + \frac{16s + \alpha}{s + \alpha} \cdot \frac{9}{s^2} = 0.$$

Eliminando o parâmetro  $\alpha$ ,

$$(s + \alpha)s^2 + 9(16s + \alpha) = 0,$$

$$s^3 + \alpha s^2 + 144s + 9\alpha = 0,$$

$$1 + \alpha \frac{s^2 + 9}{s^3 + 144s} = 0$$

$$1 + \alpha \frac{(s + j3)(s - j3)}{s(s + j12)(s - j12)} = 0$$

O L.R. possui apenas uma assíntota de  $180^\circ$  (pois  $n - m = 3 - 2 = 1$ ). Os ângulos de partida dos pólos são calculados por

$$\phi_{s=j3} + \phi_{s=-j3} - \phi_{s=0} - \phi_{s=-j12} - \phi_{s=j12} = 180^\circ \times r,$$

$$r = \pm 1, \pm 3$$

No pólo em  $s = j12$ ,

$$90^\circ + 90^\circ - 90^\circ - 90^\circ - \phi_{s=j12} = -180^\circ$$

e então  $\phi_{s=j12} = 180^\circ$ . Por simetria,  $\phi_{s=-j12} = -180^\circ$ .  
 Para o ângulo de chegada no zero em  $s=j3$ ,

$$\phi_{s=j3} + \phi_{s=-j3} - \phi_{s=j12} - \phi_{s=-j12} = 180^\circ r, \quad r = \pm 1, \pm 3, \dots$$

$-\phi_{s=0}$

Do mesmo modo,

$$\begin{aligned} \phi_{s=j3} &= -90^\circ - 90^\circ + 90^\circ + 90^\circ + 180^\circ \\ &= 180^\circ, \quad \phi_{s=-j3} = -180^\circ \end{aligned}$$

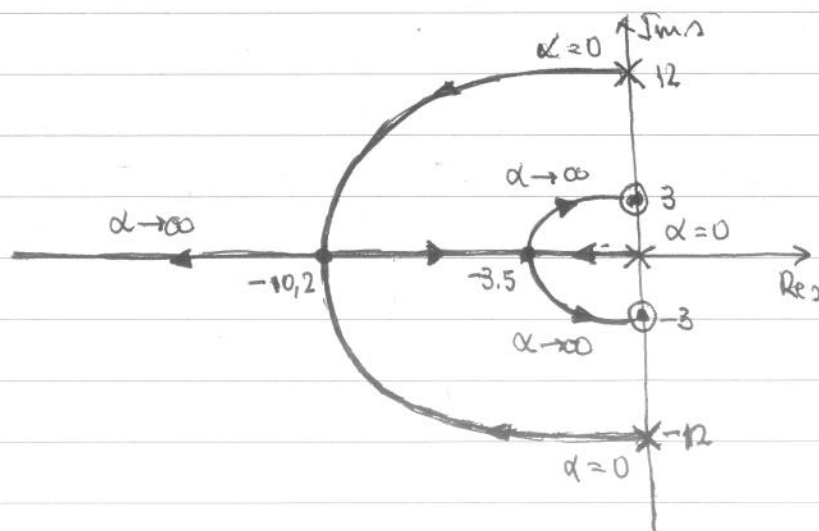
Para a análise da intersecção com  $\text{Im } s$ ,

$$s^3 + \alpha s^2 + 144s + 9\alpha = 0$$

$s^3$	1	144
$s^2$	$\alpha$	$9\alpha$
$s^1$	*	
$s^0$	$9\alpha$	

$$* = \frac{144\alpha - 9\alpha}{\alpha} > 0 \quad \forall \alpha > 0$$

Não há cruzamento com  $\text{Im } s$ . O L.R. seria como ilustrado na figura abaixo.





## QUESTÃO 2.

a) Os compensadores avanço e atraso deslocam o cruzamento com 0 dB para a direita e para a esquerda, respectivamente, devido às suas características de magnitude. O compensador avanço adiciona ganho, enquanto que o compensador atraso remove ganho. Ao deslocarem o cruzamento com 0 dB para a direita e para a esquerda, respectivamente, os compensadores avanço e atraso aumentam e reduzem a faixa de faixa de operação do sistema.

b) Para que a perda de fase produzida pelo compensador atraso seja pequena na nova frequência de cruzamento com 0 dB, apenas a característica de atenuação do compensador atraso é usada.

## QUESTÃO 3.

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -5 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 10 \end{bmatrix} u, \quad y = [1 \ 0] x.$$

a) Os polos dominantes devem ser posicionados em

$$\begin{aligned} p_c(s) &= s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2 \\ &= s^2 + 10s + 100 \end{aligned}$$



1) polinômio característico do sistema em malha fechada é'

$$\begin{aligned}\det(sI - A + Bk) &= \det\left(\begin{bmatrix} s & -1 \\ 0 & s+5 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 10k_1 & 10k_2 \end{bmatrix}\right) \\ &= \det\left(\begin{bmatrix} s & -1 \\ 10k_1 & s+5+10k_2 \end{bmatrix}\right) \\ &= s^2 + (5+10k_2)s + 10k_1\end{aligned}$$

Fazendo  $\det(sI - A + Bk) = p_c(s)$ , obtemos

$$5 + 10k_2 = 10, \quad 10k_1 = 100$$

1) vetor de ganhos procurado é  $k = [k_1 \ k_2] = [10 \ 0,5]$ .

b) A função de transferência do sistema em malha fechada, dado que  $u = -kx + pr$ , é

$$\begin{aligned}T(s) &= \frac{Y(s)}{R(s)} = C(sI - A + Bk)^{-1}(PB) \\ &= [1 \ 0] \frac{\begin{bmatrix} s+10 & 1 \\ -100 & s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 10p \end{bmatrix}}{s^2 + 10s + 100}\end{aligned}$$

$$= \frac{10p}{s^2 + 10s + 100}$$



Para que o erro de regime devido a entradas constantes seja nulo, é necessário que  $T(0) = 1$ , ou  $p = 10$ .

Resolução Alternativa: a planta possui um integrador, pois  $\det(sI - A) = s(s+5)$ . Adotando "Controle proporcional",  $u = -kx + k_1 r$ , e  $k_1 = 10$ . Logo, se  $p = 10$ , obtém-se erro nulo para entradas constantes. Do ponto de vista da implementação, a adotada pelo "Controle Proporcional" é preferível por que variações em  $k_1$  serão compensadas (minimizadas) pela malha de controle. O ganho  $p$  está em malha aberta.

#### QUESTÃO 4.

a)  $\dot{x} = Ax + Bu$ ,  $y = Cx$ ,  $u = ly$ . Em malha fechada,

$$\dot{x} = Ax + B(ly) = Ax + B l Cx = (A + lBC)x.$$

O polinômio característico do sistema em malha fechada é

$$\det(sI - A - lBC) = \det\left(\begin{bmatrix} s & -1 \\ 0 & s+5 \end{bmatrix} - l \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 10 & 0 \end{bmatrix}\right)$$

$$= \det\left(\begin{bmatrix} s & -1 \\ -10l & s+5 \end{bmatrix}\right) = s^2 + 5s - 10l.$$



Qualquer valor  $k < 0$  estabiliza assintoticamente o sistema em malha fechada.

b) Com a identidade  $\det(sI - A - LBC) = p_c(s)$ , ou seja  $s^2 + 5s - 10k = s^2 + 10s + 100$ , não possui solução (não é verdadeira para nenhum valor de  $k$ ) não é possível realizar o posicionamento de pólos do item anterior.

#### QUESTÃO 5.

A planta discretizada é

$$\begin{aligned} P(z) &= (1 - z^{-1}) \mathcal{Z} \left\{ \frac{P(s)}{s} \right\} = (1 - z^{-1}) \mathcal{Z} \left\{ \frac{1}{s^3} \right\} \\ &= \frac{z-1}{z} \cdot \frac{T^2 z (z+1)}{2(z-1)^3} \\ &= \frac{1}{2} \frac{(z+1)}{(z-1)^2} \quad (T=1 \text{ [s]}) \end{aligned}$$

a)  $C(z) = 2$ . A equação característica do sistema em malha fechada é

$$1 + C(z)P(z) = 1 + 2 \frac{z+1}{2(z-1)^2} = 0,$$

$$\text{ou } (z-1)^2 + z+1 = z^2 - z + 2 = 0. \text{ As raízes}$$



da equação são

$$z_{1,2} = (1 \pm j\sqrt{7})/2,$$

e seus módulos são maiores do que 1. O sistema em malha fechada é instável e o valor absoluto do erro tende a  $\infty$  quando  $k \rightarrow \infty$ .

b)  $C(z) = \frac{2}{3} \frac{z-1}{z}$ . Neste novo caso,

$$1 + C(z)P(z) = 1 + \frac{2}{3} \frac{z-1}{z} \frac{z+1}{2(z-1)^2} = 0,$$

ou  $3z(z-1) + z+1 = 3z^2 - 2z + 1 = 0$ . As raízes da equação são

$$z_{1,2} = (1 \pm j\sqrt{3})/3,$$

e seus módulos são menores do que 1. O sistema em malha fechada é estável. O erro para entrada degrau é

$$e(\infty) = \lim_{k \rightarrow \infty} e(kT) = \lim_{z \rightarrow 1} (1 - z^{-1}) E(z)$$

$$= \lim_{z \rightarrow 1} \frac{z-1}{z} \frac{R(z)}{1 + C(z)P(z)}$$

$$= \lim_{z \rightarrow 1} \frac{z-1}{z} \frac{\frac{z}{z-1}}{1 + \frac{1}{3} \frac{z+1}{z(z-1)}}$$

$$= 0.$$

