

Nome: \_\_\_\_\_

NUSP: \_\_\_\_\_

**PMR-2360 - Controle e Automação I**  
**Provinha 1 - 26 de Agosto de 2016**  
**Duração da prova - 60 minutos**

[Q. 1] (2.0pt) Considere um sistema linear invariante no tempo descrito por:

$$\frac{d^2 y(t)}{dt^2} + 2 \frac{dy(t)}{dt} - 3y(t) = \frac{du(t)}{dt} - u(t). \quad (1)$$

- (1.0pt) Calcule a função de transferência  $Y(s)/U(s)$ .
- (1.0pt) Calcule a resposta a *Estado-Zero* para  $u(t) = 1$  para  $t \geq 0$ .

[Q. 2] (4.0pt) Seja o seguinte sistema de controle em malha fechada:

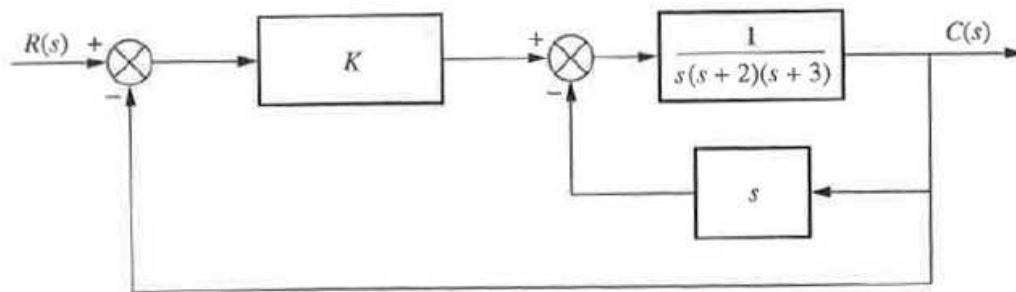
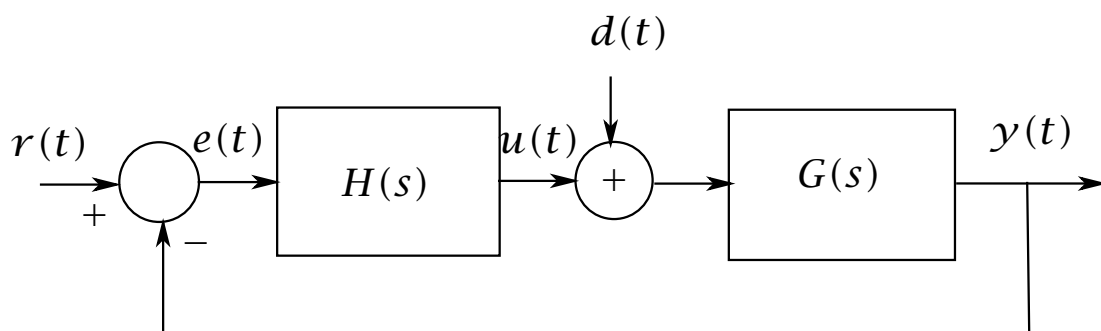


Figura 1: Sistema de controle em malha fechada.

- (2.0pt) Calcule o intervalo para os valores de  $K$  que tornam o sistema de controle em malha fechada estável.
- (2.0pt) Calcule os pólos que tornam o sistema marginalmente estável.

[Q. 3] (4.0pt) Um sistema de controle em malha fechada está ilustrado na Figura abaixo.



Na Figura,

- $r(t)$  é o sinal de referência,
- $d(t)$  é o sinal de distúrbio,
- $e(t)$  é o sinal de erro,
- $u(t)$  é o esforço de controle,
- $y(t)$  é a sinal de saída do sistema ou variável de controle,
- $H(s)$  é o controlador a ser projetado e

- $G(s)$  é a função de transferência do sistema dada por:

$$G(s) = \frac{1}{s(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}, \quad (2)$$

onde  $\tau_1, \tau_2 > 0$ .

**Para as questões abaixo, argumente matematicamente.**

- (1.0pt) Considerando um controlador proporcional  $H(s) = K_p$  ( $K_p = cte$ ) calcule a constante de erro de posição estático  $C_p$  e o erro estático  $e_{SS}$ .
- (1.0pt) Considerando o mesmo controlador proporcional acima, calcule a constante de erro de velocidade estático  $C_v$  e o erro estático  $e_{SS}$ .
- (2.0pt) Qual um tipo de controlador (dentre estes: P,PI,PD ou PID) que poderia ser utilizado para se obter erro estacionário nulo para entrada degrau  $R(s) = A/s$  ( $A = cte$ ) e também possa anular o efeito estacionário de um distúrbio degrau  $D(s) = B/s$  ( $B = cte$ )?

[Q.1] (2.0pt) 
$$\frac{d^2y(t)}{dt^2} + 2\frac{dy(t)}{dt} - 3y(t) = \frac{du(t)}{dt} - u(t)$$

a-) (1.0pt) 
$$\begin{aligned} \lambda^2 Y(\lambda) + 2\lambda Y(\lambda) - 3Y(\lambda) &= \lambda U(\lambda) - U(\lambda) \\ Y(\lambda) [\lambda^2 + 2\lambda - 3] &= U(\lambda) (\lambda - 1) \\ Y(\lambda) [(\lambda - 1)(\lambda + 3)] &= U(\lambda) (\lambda - 1) \end{aligned}$$

$$\frac{Y(\lambda)}{U(\lambda)} = \frac{1}{\lambda + 3}$$

A definição de função de transferência não permite fatores comuns

b-) (1.0pt) 
$$u(t) = 1 \quad U(\lambda) = \frac{1}{\lambda}$$

$$Y(\lambda) = \frac{1}{\lambda + 3} \cdot \frac{1}{\lambda} = \frac{A}{\lambda} + \frac{B}{\lambda + 3} =$$

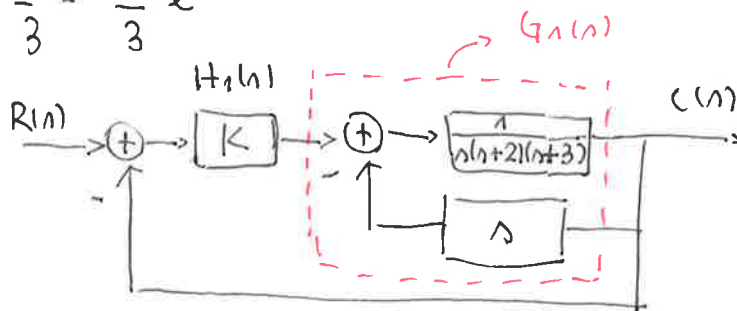
$$A = \left. \frac{1}{(\lambda + 3)} \cdot \frac{1}{\lambda} \cdot \lambda \right|_{\lambda = 0} = \frac{1}{3}$$

$$B = \left. \frac{1}{\lambda + 3} \cdot \frac{1}{\lambda} (\lambda + 3) \right|_{\lambda = -3} = -\frac{1}{3}$$

$$Y(\lambda) = \frac{1}{3\lambda} - \frac{1}{3(\lambda + 3)} \Rightarrow$$

$$y(t) = \frac{1}{3} - \frac{1}{3} e^{-3t}$$

[Q.2] (4.0pt)



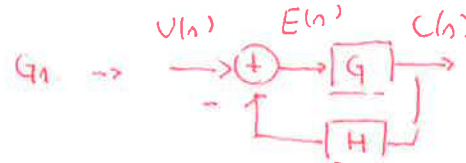
$$G_1(s) = \frac{\frac{1}{s(s+2)(s+3)}}{1 + s \cdot \frac{1}{s(s+2)(s+3)}} = \frac{1}{s(s+2)(s+3) + s}$$

$$G_1(s) = \frac{1}{s^3 + 5s^2 + 7s}$$

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{G_1(s)H_1(s)}{1 + G_1(s)H_1(s)} = \frac{\frac{K}{s^3 + 5s^2 + 7s}}{1 + \frac{K}{s^3 + 5s^2 + 7s}} =$$

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{K}{s^3 + 5s^2 + 7s + K}$$

$$F(s) = s^3 + 5s^2 + 7s + K$$



$$C(s) = G(s)E(s)$$

$$E(s) = U(s) - H(s)C(s)$$

$$\Rightarrow C(s) = G(s)[U(s) - H(s)C(s)]$$

$$\Rightarrow C(s) = G(s)U(s) - G(s)H(s)C(s)$$

$$C(s)[1 + G(s)H(s)] = G(s)U(s)$$

$$\frac{C(s)}{U(s)} = \frac{G(s)}{1 + G(s)H(s)}$$

# Routh-Hurwitz

$s^3$	1	7	$k > 0$
$s^2$	5	k	$\frac{35-k}{5} > 0 \Rightarrow k < 35$
$s^1$	$\frac{35-k}{5}$		
$s^0$	k		

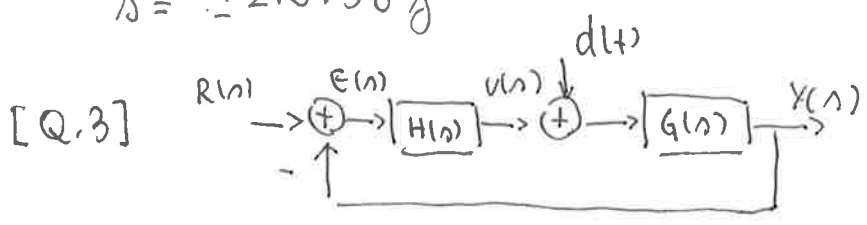
a-) Faixa de valores de k para estabilidade  
(2.0pt)  $0 < k < 35$

b-) Sistema marginalmente estável  $\Rightarrow k = 35$   
(2.0pt) utilizando a equação auxiliar correspondente a 2ª linha da tabulação de Routh

$$5s^2 + k = 0 \Rightarrow 5s^2 + 35 = 0 \Rightarrow s^2 = -7$$

$s = \pm \sqrt{7}j \rightarrow$  pólos marginalmente estáveis  
ou

$$s = \pm 2.6458j$$



$$G(s) = \frac{1}{s(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}$$

$\tau_1, \tau_2 > 0$

(a)  $H(s) = K_p = cte$   
(1.0pt) Constante de erro de posição estático  $C_p$

$$C_p = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)H(s) = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{k}{s(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)} = \infty$$

$$e_{ss} = \frac{1}{1 + C_p} = 0$$

(b) Constante de erro de velocidade estático  $C_v$   
(1.0pt)

$$C_v = \lim_{s \rightarrow 0} sG(s)H(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{k}{s(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)} = k$$

$$e_{ss} = \frac{1}{C_v} = \frac{1}{k}$$

$$(c) \quad D(s) = B/s \quad R(s) = A/s$$

(20pt) Um controlador proporcional é suficiente para se obter erro nulo p/ entrada  $R(s) = A/s$  mas não consegue eliminar o efeito de um distúrbio degrau  $D(s) = B/s$

É necessário acionar mais um integrador na malha aberta

Pode-se escolher por exemplo um controlador PI  $H(s) = K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s}\right)$

Podemos verificar essa hipótese:

Efeito de  $R(s) = A/s$ ,  $D(s) = 0$

$$\begin{aligned} e_{ss} &= \lim_{t \rightarrow \infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s E(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{1}{1+G(s)H(s)} \cdot R(s) \\ &= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{1}{1+K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s}\right) \frac{1}{s(\sigma_1 s + 1)(\sigma_2 s + 1)}} \cdot \frac{A}{s} \Rightarrow \\ &= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{T_i s (\sigma_1 s + 1)(\sigma_2 s + 1)}{T_i s^2 (\sigma_1 s + 1)(\sigma_2 s + 1) + K_p (T_i s + 1)} \cdot \frac{A}{s} \\ &= 0 \end{aligned}$$

Efeito de  $D(s) = B/s$ ,  $R(s) = 0 \Rightarrow E(s) = -Y(s)$

$$\begin{aligned} y_{ss} &= \lim_{t \rightarrow \infty} y(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{G(s)}{1+G(s)H(s)} \cdot D(s) \\ &= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{1}{1 + \frac{1}{s(\sigma_1 s + 1)(\sigma_2 s + 1)} \cdot K_p \left(1 + \frac{1}{T_i s}\right)} \cdot \frac{B}{s} \\ &= \lim_{s \rightarrow 0} s \cdot \frac{T_i s}{T_i s^2 (\sigma_1 s + 1)(\sigma_2 s + 1) + K_p (T_i s + 1)} \cdot \frac{B}{s} \\ &= 0 \end{aligned}$$