Instituto Politécnico do Porto, Instituto Superior de Engenharia

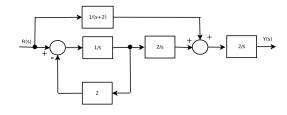
Licenciatura em Eng. Electrotécnica e de Computadores, Teoria dos Sistemas, 28-Junho-2013

Todas as perguntas devem ser respondidas unicamente na folha de respostas.

Seleccione apenas uma das 4 alternativas assinalando-a na matriz de respostas.

O teste é sem consulta. Duração da prova: 2:00

1. Considere o seguinte diagrama de blocos de um sistema de controlo representado na figura. Sejam $s \in \mathcal{L}$, respectivamente a variável e o operador de Laplace e sejam $R(s) = \mathcal{L}[r(t)]$ e $Y(s) = \mathcal{L}[y(t)]$, respectivamente, as transformadas de Laplace do sinais de entrada e de saída. A função de transferência do sistema $\frac{Y(s)}{R(s)}$, resulta:



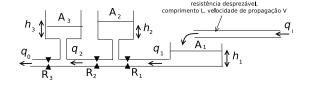
A)
$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{1}{s(s+2)}$$
B)
$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{1}{s}$$

B)
$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{1}{s}$$

C)
$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{2}{s^2}$$

D) Outro resultado

2. Considere o sistema hidráulico representado na figura seguinte, onde $q_i(t)$ e $q_o(t)$ representam os caudais de entrada e de saída. Considere que a alimentação é feita através de um tubo de resistência desprezável, com comprimento L. Suponha que o caudal de entrada $q_i(t)$ se desloca a uma velocidade média V. Sejam $h_1(t), h_2(t)$ e $h_3(t)$ as alturas de liquido nos reservatórios 1, 2 e 3, respectivamente, e sejam as suas áreas designadas por A_1 , A_2



e A_3 . As resistências hidráulicas são representadas por R_1 , R_2 e R_3 . Sejam s e \mathcal{L} , respectivamente a variável e o operador de Laplace. O modelo do sistema vem:

A)
$$Q_i e^{-s\frac{L}{V}} = Q_1 + sA_1H_1$$
, $H_1 - H_2 = R_1Q_1$, $Q_1 = Q_2 + sA_2H_2$, $H_2 - H_3 = R_2Q_2$, $Q_2 = Q_o + sA_3H_3$, $H_3 = R_3Q_o$

$$\begin{array}{l} H_3 = R_3 Q_o \\ \text{B) } Q_i = Q_1 + s A_1 H_1 e^{-s\frac{L}{V}}, \ H_1 - H_2 = R_1 Q_1, Q_1 = Q_2 + s A_2 H_2, \ H_2 - H_3 = R_2 Q_2, Q_2 = Q_o + s A_3 H_3, \\ H_2 = R_2 Q_2 \end{array}$$

$$\begin{array}{l} H_3 = R_3 Q_o \\ \text{C) } Q_i = Q_1 e^{-s\frac{L}{V}} + sA_1 H_1, \ H_1 - H_2 = R_1 Q_1, \\ Q_1 = Q_2 + sA_2 H_2, \ H_2 - H_3 = R_2 Q_2, \\ Q_2 = Q_o + sA_3 H_3, \\ H_3 = R_3 Q_o \end{array}$$

D) Outro resultado

3. Considere a resposta temporal c(t) de um sistema de segunda ordem para um sinal de entrada u(t) em degrau unitário. Sejam $s \in \mathcal{L}$, respectivamente a variável e o operador de Laplace, sejam $U(s) = \mathcal{L}[u(t)]$, $C(s) = \mathcal{L}[c(t)]$, seja ζ o coeficiente de amorteciento, ω_n a frequência natural não amortecida, t_p o tempo de pico e $c(t_p)$ o valor do pico da resposta temporal. Para um sistema descrito pela função de transferência $\frac{C(s)}{U(s)} = \frac{2.5 \times 4}{s^2 + s + 4}$ tem-se: **3.a)** A) $\zeta = 1$, $\omega_n = 4$ rad/s

3.a) A)
$$\zeta = 1, \, \omega_n = 4 \, \text{rad/s}$$

B)
$$\zeta = 0, 5, \, \omega_n = \sqrt{2} \text{ rad/s}$$

C)
$$\zeta = 0.25, \, \omega_n = 2 \, \text{rad/s}$$

D) Outro resultado

3.b) A)
$$t_p = 2,622 \text{ seg}, c(t_p) = 2,316$$

B)
$$t_p = 0,622 \text{ seg}, c(t_p) = 1,444$$

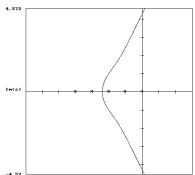
C)
$$t_p = 1,622 \text{ seg }, c(t_p) = 3,611$$

D) Outro resultado

4. Considere um sistema cuja função de transferência (em malha fechada) tem como denominador o polinómio $D(s) = s^4 + s^3 + 2s^2 + s + K$, $K \in \Re$. Pelo critério de estabilidade de Routh-Hurwitz sabe-se que o sistema é estável para:

A)
$$0 < K < 1$$
, B) $K > 2$, C) $1 < K < 2$, D) Outro resultado

5. Considere um sistema com função de transferência G(s) cujo lugar de raízes directo (LRD) se encontra representado na figura. A partir do gráfico sabe-se que (nota, o LRD situado no eixo real corresponde a s < -4 e aos dois troços compreendidios entre s = -3 e s = -2 ou entre s = -1 e s = 0):



A)
$$G(s) = \frac{K(s+1)}{s(s+2)^2}$$

B)
$$G(s) = \frac{Ke^{-2s}}{s(s+2)(s+3)}$$

Comprehendros entre
$$s = \frac{K(s+1)}{s(s+2)^2}$$
B) $G(s) = \frac{Ke^{-2s}}{s(s+2)(s+3)}$
C) $G(s) = \frac{K(s+1)}{s(s+2)(s+3)(s+4)}$
D) $G(s) = \frac{K(s+1)}{s^2(s+2)^2}$

D)
$$G(s) = \frac{K(s+1)}{s^2(s+2)^2}$$

6. Considere um sistema de cuja resposta em frequência (gráficos de Bode de amplitude e fase) se encontra representado na figura. A partir dos gráficos sabe-se que:

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

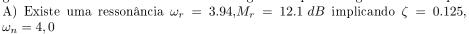
B)
$$G(s) = \frac{K}{s(s+2)(s+3)}$$

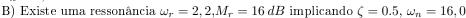
que:
A)
$$G(s) = \frac{(s+1)}{s(s+2)^2}$$

B) $G(s) = \frac{K}{s(s+2)(s+3)}$
C) $G(s) = \frac{(s+1)}{s(s+2)(s+3)(s+4)}$
D) $G(s) = \frac{(s+1)}{s^2(s+2)^2}$

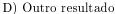
D)
$$G(s) = \frac{(s+1)}{s^2(s+2)^2}$$

7. Considere um sistema $G(s)=\frac{C(s)}{R(s)}=\frac{\omega_n^2}{s^2+2\zeta\omega_n s+\omega_n^2}$ cuja resposta em frequência (gráficos de Bode de amplitude e fase) está representada na figura, onde o ganho se encontra em décibeis e a fase em graus. A partir do gráfico sabe-se que:





C) Existe uma ressonância
$$\omega_r=1,3,M_r=3$$
 dB implicando $\zeta=0.95,$ $\omega_n=1,0$



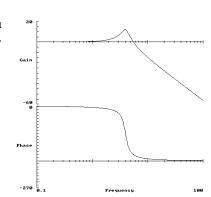
- 8. Considere um sistema cuja resposta temporal em malha aberta ao degrau unitário se encontra representada na figura. Pretende-se sintonizar um controlador PID (Proporcional, Integral e Diferencial) pelo método de Choen-Coon. Assim, os parâmetros K (ganho proporcional), T_i (constante de tempo integral) e T_d (constante de tempo diferencial) vêm dadas por:



B)
$$K = 0.238$$
, $T_i = 5.223$, $T_d = 0.697$

C)
$$K = 0.571$$
, $T_i = 3.784$, $T_d = 0.601$

D) Outro resultado



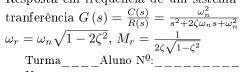
Formulário:

Resposta temporal de um sistema de segunda ordem com função de tranferência

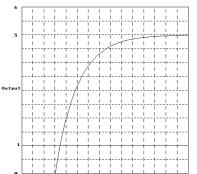
$$G\left(s\right)=\frac{C(s)}{R(s)}=\frac{\omega_n^2}{s^2+2\zeta\omega_ns+\omega_n^2}$$
a um degrau unitário

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_n \sqrt{1-\zeta^2}}, \ c(t_p) = 1 + e^{-\frac{\zeta \pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}}$$
 Perpette are frequencied as we sign

Resposta em frequência de um sistema de segunda ordem com função de



Respostas



	Α	В	С	D	
1.					1.
2.					2.
3.a)					3.a)
3.b)					3.b)
4.					4.
5.					5.
6.					6.
7.					7.
8.					8.

Formulae for controller tuning

Controller		Ziegler–Nicho (closed-loop)		Ziegler–Nichols (open-loop)	Cohen–Coon
P	K	0.5 K _u	0.5 K _u	$\frac{1}{T R_{\rm r}}$	$\frac{\tau}{TK_{\rm p}}\left(1+0.33\frac{T}{\tau}\right)$
PI	K	0.45 K _u	0.5 K _u	$\frac{0.9}{T R_r}$	$\frac{\tau}{TK_0} \left(0.9 + 0.082 \frac{T}{\tau} \right)$
	$T_{\rm i}$	$0.833 \ P_{\rm u}$	$0.43~P_{\rm u}$	3.33 T	$T\left(\frac{3.33 + 0.3T/\tau}{1 + 2.2T/\tau}\right)$
PID	K	0.6 K _u	0.5 K _u	$\frac{1.2}{T R_r}$	$\frac{\tau}{TK_p} \left(1.35 + 0.27 \frac{T}{\tau} \right)$
	$T_{\rm i}$	0.5 P _u	0.34 P _u	2 T	$T\left(\frac{2.5 + 0.5T/\tau}{I + 0.6T/\tau}\right)$
	$T_{\rm d}$	0.125 P _u	0.08 P _u	0.5 T	$T\left(\frac{0.37}{1+0.2T/\tau}\right)$

ISEP, Teoria du disterna, 28-2 mbu-313 S+2°5 + 0 - 5 S+2 - 5 (S+2) = S+2 - 5 S+2 - 5 (S+2) = S+2 - 5 $-\left(\frac{1}{5}\right) \rightarrow \left(\frac{2}{5}\right) \rightarrow = -\left(\frac{2}{5}\right) \left(\frac{2}{5}\right) \left(\frac{2}{5$ 43 | A2 | The 25 - 70 90 R3 92 R2 R4 91 Q=Q: e-5 = (T=4/V) $Q = Q_1 + A_1 + A_1 + A_1 = R_1 + A_2 = R_1 + A_2 + A_3 + A_3 + A_3 + A_3 + A_3 = R_2 + R_2 +$ +13 = 23 Ro $|w_n = 2 \quad |w_n = 2| + p = 1,62$ $|3|w_n = 4| = 0,25 \quad |c(+p) = 2,5 \times 1,4 = 3611$ 3) C(S) 2,5 x 4 U(S) = 12+ x+4 4) D(s)= 54+58+252+5+K 53 1 1: 52 1 K SI-12 OCKCI enterul

5) $G(s) = \frac{(s+1)}{s(s+2)x(s+u)} \left(\frac{G(s)}{G(s)} = \frac{K}{s(s+2)(s+3)} \right)$ NOTA: Na perjuntes 7 NoTA: No perput $\frac{4}{5(15)} = \frac{16}{5^2 + 5 + 16} = \frac{1}{16} = \frac{1}{1$ 6) 615)= 16 5+1 ou ou outra (515) = 5(5+2)(5+3) P) NoTA: Na perporte 6 focleur ser an duran alternetivar.

223

1

,