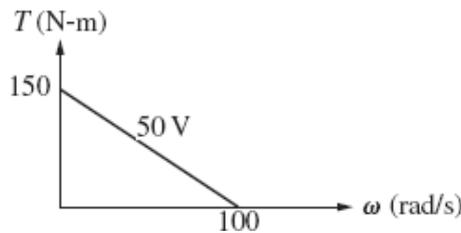
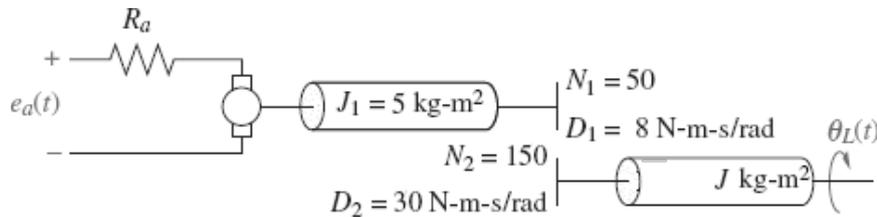




**rP1CSD224 -Resolução 1ª Prova – ENE0077 CONTROLE DE SISTEMAS DINÂMICOS – 2024.2**

Prova tipo	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Q1: J, Q2: Kp, Q3: Mp%	20	25	30	35	40	45	50	55	60

**1ª Questão (3,0)** Modelagem no domínio da frequência. Calcule a função de transferência do seguinte sistema eletro-mecânico,  $\frac{\theta_L(s)}{E_a(s)}$ . Adote o valor de  $J$  segundo tipo de prova – ver caderno de respostas.



---

Impedâncias no eixo  $L$  refletidas no eixo do motor,  $m$ :

**(1,0) Impedâncias Mecânicas Refletidas:**  $J_m = J_1 + J(N_1/N_2)^2 = 5 + J(50/150)^2 = 5 + J/9$   
 $D_m = D_1 + D_2(N_1/N_2)^2 = 8 + D_2/9 = 8 + 30/9 = 11,33$

Modelo do motor, a partir da curva de carga:  $T_{bloq} = 150$  N-m;  $\omega_{s/carga} = 100$  rad/s; com  $e_a = 50$  V

**(1,0) Constantes elétricas:**  $K_t/R_a = T_{bloq}/e_a = 150/50 = 3$ ;  $K_b = K_{ce} = e_a/\omega_{s/carga} = 50/100 = 0,5$

Considerando inicialmente as impedâncias totais vistas no eixo do motor  $J_m$  e  $D_m$ :

$$I_a(s) = \frac{T_m(s)}{K_t} = \frac{(J_m s^2 + D_m s)\theta_m(s)}{K_t} \quad V_b(s) = K_b \theta(s) \rightarrow R_a \frac{(J_m s^2 + D_m s)\theta_m(s)}{K_t} + K_b \theta(s) = E_a(s)$$

$$\frac{(J_m s^2 + D_m s)\theta_m(s)}{3} + 0,5 s \theta(s) = E_a(s) \quad \left[ \left( \frac{J_m}{3} \right) s^2 + \left( \frac{D_m}{3} + 0,5 \right) s \right] \theta_m(s) = E_a(s)$$

$$\left[ \left( \frac{J_m}{3} \right) s^2 + \left( \frac{D_m}{3} + 0,5 \right) s \right] \theta_m = E_a(s) \quad \text{Transferindo as impedâncias para o primário:}$$

**(1,0) Função de Transferência**

$$\left[ \frac{J_1 + J \left( \frac{N_1}{N_2} \right)^2}{3} s^2 + \left( \frac{D_1 + D_2 \left( \frac{N_1}{N_2} \right)^2}{3} + 0,5 \right) s \right] \theta_L(s) \frac{N_2}{N_1} = E_a(s)$$

$$\left[ \frac{5 + \frac{J}{9}}{3} s^2 + \left( \frac{8 + \frac{30}{9}}{3} + 0,5 \right) s \right] \theta_L(s) 3 = E_a(s) \quad \left[ \left( 5 + \frac{J}{9} \right) s^2 + \left( 8 + \frac{30}{9} + 1,5 \right) s \right] \theta_L(s) = E_a(s)$$

$$\left[ \left( 5 + \frac{J}{9} \right) s^2 + 12,833 s \right] \theta_L(s) = E_a(s) \quad \left[ s^2 + \frac{115,5}{45 + J} s \right] \theta_L(s) = \frac{9}{45 + J} E_a(s)$$

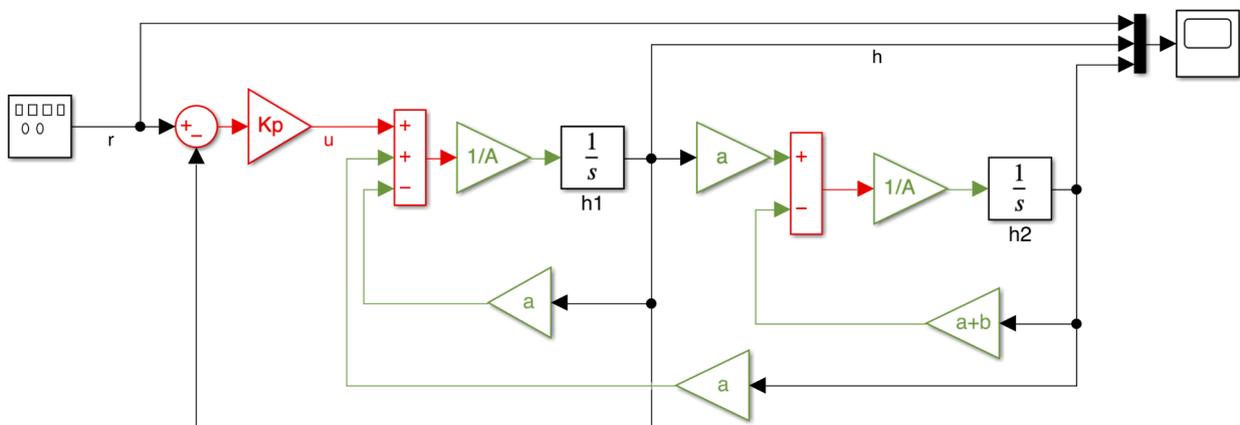
$$\frac{\theta_L(s)}{E_a(s)} = \frac{\frac{9}{45 + J}}{s^2 + \frac{9 * 12,833}{45 + J} s} \quad (a = 9 / (45 + J) \quad b = a * 12,833) \quad \frac{\theta_L(s)}{E_a(s)} = \frac{a}{s^2 + b s}$$

1	0.1385 ----- s^2 + 1.777 s	4	0.1125 ----- s^2 + 1.444 s	7	0.09474 ----- s^2 + 1.216 s
2	0.1286 ----- s^2 + 1.65 s	5	0.1059 ----- s^2 + 1.359 s	8	0.09 ----- s^2 + 1.155 s
3	0.12 ----- s^2 + 1.54 s	6	0.1 ----- s^2 + 1.283 s	9	0.08571 ----- s^2 + 1.1 s

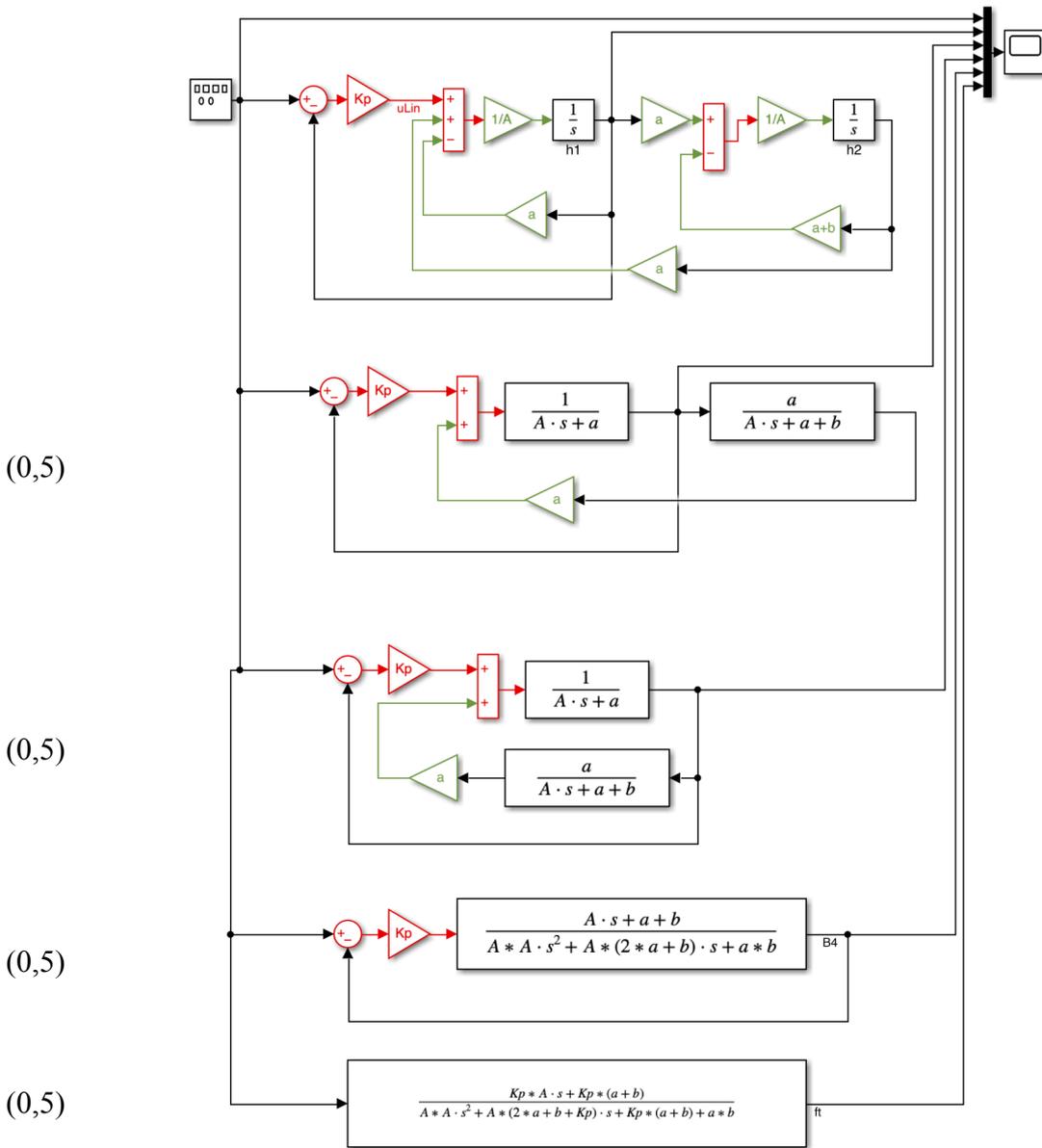
J=20:5:60; for i=1:9, i, a=9/(45+J(i)); b=a\*12.8333; g=tf(a,[1 b 0]), end

**2ª Questão (2,0)** Calcule a função de transferência  $\frac{H(s)}{R(s)}$  do seguinte sistema:

Adote a=0,4; b=0,025 e o valor de Kp segundo o tipo de prova – caderno de respostas.



----



1	$\frac{20A s + 8.5}{A^2 s^2 + 20.825A s + 8.51}$	4	$\frac{35A s + 14.875}{A^2 s^2 + 35.825A s + 14.89}$	7	$\frac{50A s + 21.25}{A^2 s^2 + 50.825A s + 21.26}$
2	$\frac{25A s + 10.63}{A^2 s^2 + 25.825A s + 10.64}$	5	$\frac{40A s + 17}{A^2 s^2 + 40.825A s + 17.01}$	8	$\frac{55A s + 23.38}{A^2 s^2 + 55.825A s + 23.39}$
3	$\frac{30A s + 12.75}{A^2 s^2 + 30.825A s + 12.76}$	6	$\frac{45A s + 19.13}{A^2 s^2 + 45.825A s + 19.14}$	0	$\frac{60A s + 25.5}{A^2 s^2 + 60.825A s + 25.51}$

$$\frac{H(s)}{R(s)} = \frac{K_p A s + K_p (a+b)}{A^2 s^2 + A(2a+b+K_p) s + K_p(a+b) + ab}$$

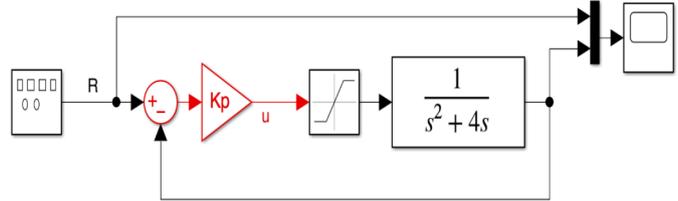
J=20:5:60; i=1:9, i, Kp=J(i);g2=tf([Kp\*A Kp\*(a+b)], [A^2 A\*(2\*a+b+Kp) Kp\*(a+b)+a\*b]), end

**3ª Questão (2,0)** Calcule o valor de  $K_p$ , em malha fechada, para que o motor de corrente contínua atenda às especificações.

Obs: A saturação, de valor não definido (sempre presente em processos reais), indica que a “solução de engenharia” de  $K_p$ , interseção de especificações → polos mais “próximos à origem”.

Especificações:

- Tempo de acomodação,  $t_{s2\%} \leq 2$  s
- Tempo de subida,  $t_{r10-90\%} \leq 0,45$  s
- Sobrepasso percentual,  $M_p\%$  (ver tipo prova)



$$\text{Mason: } \frac{\frac{K_p}{s^2 + 4s}}{1 + \frac{K_p}{s^2 + 4s}} = \frac{K_p}{s^2 + 4s + K_p} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Se considerarmos  $M_p\% \leq M_p\text{TabelaTipo}$ :

a) (0,6) Especificações no plano s

$t_s$  reta vertical em -2;  $t_s$  arco raio 4;  $M_p$  raio da origem

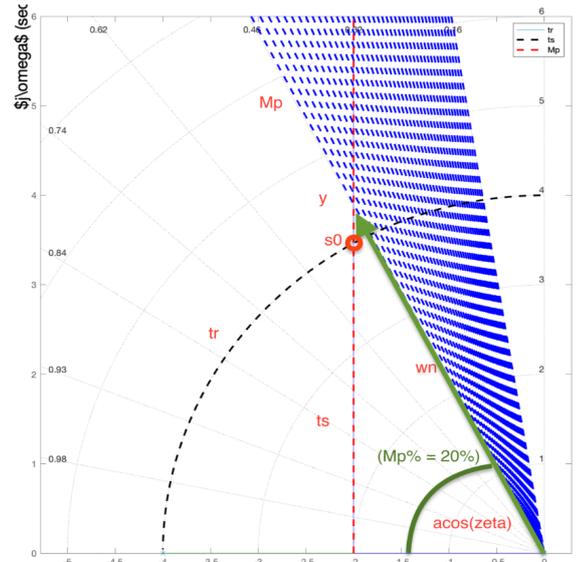
(atende  $t_r$  e  $t_s$  de forma exata, sobre-atende  $M_p\%$ )

b) (0,8)  $s_0 = -2 + 3.464 i$

→  $\cos \alpha = 2/4 \rightarrow \text{send}(30) = 0,5 \rightarrow \zeta = 0.5$

$2\zeta\omega_n = \omega_n = 4$

c) (0,6)  $K_p = \omega_n^2 = 16$



Se considerarmos  $M_p\% = M_p\text{TabelaTipo}$ :

$$\zeta = \frac{-\ln(\%UP/100)}{\sqrt{\pi^2 + \ln^2(\%UP/100)}}$$

$$M_p = 100 * e^{-\pi * \zeta / \sqrt{1 - \zeta^2}}$$

b)  $s_0 = -2 + \omega_d$

c)  $K_p = \sqrt{(2^2 + \omega_d^2)}$

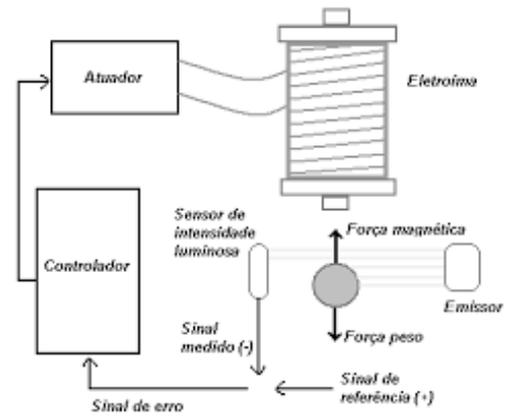
Prova tipo	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Q3:Mp%	20	25	30	35	40	45	50	55	60
$\zeta$	0.4559	0.4037	0.3579	0.3169	0.2800	0.2463	0.2155	0.1869	0,1605
$\beta^\circ = \text{acosd}(\zeta)$	62.8739	66.1895	69.0313	71.5220	73.7399	75.7390	77.5579	79.2256	80.7645
$\omega_d = 2 \text{tand}(\beta)$	3.9040	4.5324	5.2187	5.9850	6.8572	7.8687	9.0647	10.5099	12.3001
$\omega_n$	4.3864	4.9540	5.5888	6.3103	7.1429	8.1189	9.2827	10.6985	12.4616
$K_p$	19.2409	24.5423	31.2349	39.8202	51.0211	65.9158	86.1692	114.4572	155.2915

$Mp=20:5:60$ ; for  $i=1:9$ ,  $z=-\log(Mp(i)/100)/\sqrt{\pi^2+\log(Mp(i)/100)^2}$ ;  
 $b=\text{acosd}(z), y=2*\text{tand}(b); wn=\sqrt{2^2+y^2}, Kp=wn^2, [i z b y wn Kp]$ , end

**4ª Questão (3,0)** Considere o controle em malha fechada de um sistema de levitação magnética, conforme mostrado. O eletroímã produz a força magnética, que contrapõe a força peso,  $mg$ , de acordo com a posição da esfera. A modelagem, (segunda lei de Newton), fornece  $m\ddot{x} = mg - f$ .

Obs:  $x(t) = x_0 + \delta x(t); i(t) = i_0 + \delta i(t)$ ;

Para um ponto de operação ( $mg=f$ ) temos  $x_0 = i_0 \sqrt{k/mg}$



- a) Aproxime a componente não-linear  $f = ki^2/x^2$ , pelos primeiros termos da série de Taylor:

$$f(x, i) \approx L(x, i) = f(x_0, i_0) + \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x_0, i_0} \delta x + \left. \frac{\partial f}{\partial i} \right|_{x_0, i_0} \delta i$$

- b) Mostre que a função de transferência em pequenos sinais, é  $\frac{\delta X(s)}{\delta I(s)} = \frac{-2ki_0}{s^2 - \frac{2ki_0^2}{mx_0^3}}$ .

- c) O denominador de  $\delta X(s)/\delta I(s)$  mostra polos simétricos em relação à origem,  $\left( s \pm \sqrt{\frac{2ki_0^2}{mx_0^3}} \right)$ .

O que acontece, se “soltarmos” a esfera, em malha aberta ( $i_0$  fixo), para diferentes valores de  $x_0$ ? ----

a) (0,8)  $f(x, i) \approx L(x, i) = \frac{ki_0^2}{x_0^2} - \frac{2ki_0^2}{x_0^3} \delta x + \frac{2ki_0}{x_0^2} \delta i$

b) (1,0)  $m\ddot{x} = mg - \frac{ki_0^2}{x_0^2} + \frac{2ki_0^2}{x_0^3} \delta x - \frac{2ki_0}{x_0^2} \delta i; ms^2 \delta X(s) - \frac{2ki_0^2}{x_0^3} \delta X(s) = \frac{-2ki_0}{x_0^2} \delta I(s);$

$$\frac{\delta X(s)}{\delta I(s)} = \frac{\frac{-2ki_0}{x_0^2}}{ms^2 - \frac{2ki_0^2}{x_0^3}} = \frac{\frac{-2ki_0}{mx_0^2}}{s^2 - \frac{2ki_0^2}{mx_0^3}}$$

- c) (0,3; 0,6; 0,3)  $x_0 < i_0 \sqrt{k/mg} \rightarrow$  a esfera é atraída pelo eletroímã e cola neste.

$x_0 = i_0 \sqrt{k/mg} \rightarrow$  o ponto de equilíbrio do sistema (polo no semi-plano direito) é instável. Em malha aberta pequenas variações (ruído) levarão a esfera para cima ou para baixo. Não é possível determinar, de antemão, a direção do movimento.

A manutenção da esfera no ponto de equilíbrio só é possível com controle em malha fechada.

$x_0 > i_0 \sqrt{k/mg} \rightarrow$  a força da gravidade é maior que a força do eletroímã e a esfera cai no chão.

-----  
**Engrenagem**

$$r_1 \theta_1 = r_2 \theta_2 \quad T_1 \theta_1 = T_2 \theta_2$$

$$\theta_2 = \frac{N_1}{N_2} \theta_1; T_2 = \frac{N_2}{N_1} T_1; J_e = J_L \left( \frac{N_1}{N_2} \right)^2$$

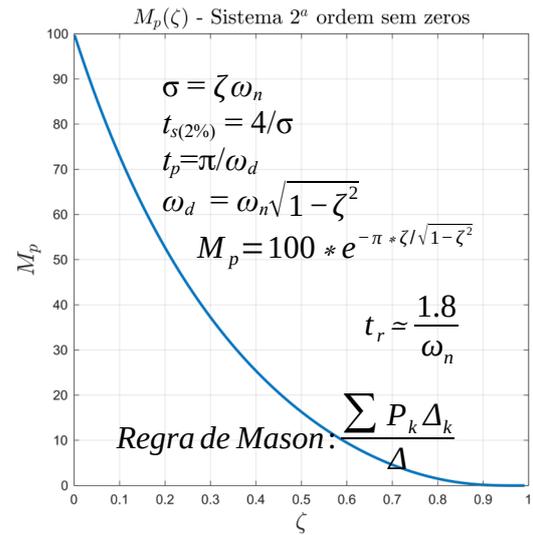
**Motor CC**

$$R_a I_a(s) + V_b(s) = E_a(s)$$

$$T_m(s) = K_t I_a(s)$$

$$T_m(s) = (J_m s^2 + D_m s) \theta_m(s)$$

Curva Torque  $\times \omega_m$  cte:  $\frac{R_a}{K_t} T_m + K_b \omega_m = e_a$



## CADERNO DE RESPOSTAS

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

A resolução das questões, **organizada de forma clara e objetiva**, nas páginas anexas, **é considerada na correção**.  
**Transcreva aqui**, as respostas finais. *Não separar*, por favor, **as folhas** deste caderno de repostas!!

**1ª Prova tipo 1** – Adote nesta prova os valores conforme o tipo de prova.

Prova tipo	1	2	3	4	5	6	7	8	9
Q1: J, Q2: Kp, Q3: Mp%	20	25	30	35	40	45	50	55	60

**1ª Questão:** (3,0).

$$\frac{\theta_L(s)}{E_a(s)} =$$

**2ª Questão** (2,0)

$$\frac{H(s)}{R(s)} =$$

**3ª Questão** (2,0)

Posição do pólo dominante (atende às especificações em  $s$ )  $s_0 =$

Kp =

**4ª Questão:** (3,0)

a)  $L(x, i) =$

b)  $\frac{\delta X(s)}{\delta I(s)} =$

c)  $x_0 < i_0 \sqrt{k/mg} \rightarrow$   
 $x_0 = i_0 \sqrt{k/mg} \rightarrow$   
 $x_0 > i_0 \sqrt{k/mg} \rightarrow$