

Todos os itens da prova têm o mesmo valor: 0.5 ponto cada. Tempo de prova: 2h30min.

1. Considere uma planta contínua representada pela função de transferência a seguir:

$$G(s) = \frac{(s+1)(s+10)}{(s+1+j)(s+1-j)(s+1)}$$

- Escreva as equações de estado representando esta planta na forma canônica controlável e desenhe o diagrama de blocos, a nível de integradores, para esta representação.
- Calcule a resposta $y(t)$ de $G(s)$ ao degrau unitário.
- Considerando a representação de $G(s)$ na FCC, calcule a sua resposta $y(t)$ à condição inicial $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}$. Qual seria a resposta se $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$?
- Com relação à resposta $y(t)$ calculada no item (b), indique de maneira aproximada: tempo de subida, tempo de pico, *overshoot* e tempo de estabelecimento.

2. Considere a seguinte planta contínua com realimentação de estados $u = -\mathbf{K}\mathbf{x} + \bar{N}r$:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \left(- \begin{bmatrix} 2 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + r \right)$$

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

- Calcule a função de transferência $Y(s)/R(s)$ do sistema em malha fechada.
- Desenhe um diagrama de blocos, a nível de integradores, representando o sistema dado acima. Inclua um ganho de entrada \bar{N} adequado, de modo que o ganho DC do sistema seja igual a 1.0.
- Calcule o ganho L de um estimador de estados de ordem reduzida para a planta em malha aberta, satisfazendo $\alpha_e(s) = s + 20$.
- Repita o item (a), no caso em que a saída da planta é dada por $y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + r$

3. Considere a planta contínua representada, no espaço de estados, pelos seguintes elementos:

$$\mathbf{F} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad \mathbf{G} = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \quad \mathbf{H} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}$$

- Calcule o vetor de ganhos para realimentação de estados, \mathbf{K} , de forma que os pólos do sistema em malha fechada sejam as raízes de $\alpha_c(s) = s^2 + 4s + 8$.
- Calcule o vetor de ganhos para estimação dos estados, \mathbf{L} , de forma que os pólos do erro de estimação sejam as raízes de $\alpha_e(s) = s^2 + 20s + 100$.

- c) Assumindo que a aplicação da entrada de referência é feita conforme $\mathbf{M} = -\mathbf{L}$ e $\bar{N} = 0$, calcule a matriz \mathbf{F}_c e os vetores \mathbf{G}_c e \mathbf{H}_c das equações a seguir:

$$\begin{bmatrix} \dot{\mathbf{x}} \\ \dot{\hat{\mathbf{x}}} \end{bmatrix} = \mathbf{F}_c \begin{bmatrix} \mathbf{x} \\ \hat{\mathbf{x}} \end{bmatrix} + \mathbf{G}_c r$$

$$y = \mathbf{H}_c \begin{bmatrix} \mathbf{x} \\ \hat{\mathbf{x}} \end{bmatrix}$$

- d) Calcule a posição do(s) zero(s) do sistema em malha fechada (ou seja, as raízes de $\gamma(s)$) e calcule a função de transferência $Y(s)/R(s)$. Comente sobre o tempo de subida e o *overshoot* da resposta deste sistema ao degrau unitário.

4. Considere os dois sistemas não-lineares representados a seguir:

Sistema A

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_1^3 + 1 + u \\ \dot{x}_2 &= \ln x_2 - 1 + u \\ \dot{x}_3 &= e^{x_3} - 1 + u \end{aligned}$$

$$y = x_1 + x_2 + x_3$$

Sistema B

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= (x_1 + u)^3 + 1 \\ \dot{x}_2 &= \ln(x_2 + u) - 1 \\ \dot{x}_3 &= e^{x_3 + u} - 1 \end{aligned}$$

$$y = x_1 + x_2 + x_3$$

- a) Calcule o ponto de equilíbrio obtido para o Sistema A com $u(t) = u_0 = -1$.
- b) Encontre a matriz \mathbf{F} e o vetor \mathbf{G} que representam o Sistema A linearizado em torno do ponto de equilíbrio calculado no item (a).
- c) Calcule o ponto de equilíbrio obtido para o Sistema B com $u(t) = u_0 = -1$.
- d) Encontre a matriz \mathbf{F} e o vetor \mathbf{G} que representam o Sistema B linearizado em torno do ponto de equilíbrio calculado no item (c).
5. As equações a seguir descrevem um sistema de controle integral para a planta $G(s) = (s+1)/s^2$ representada na FCO:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_i \\ \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -2 & -2 & 0 \\ -2 & -2 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_i \\ x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} r + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix} w$$

$$y = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_i \\ x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

- a) Desenhe um diagrama de blocos, a nível de integradores, representando as equações acima.
- b) Calcule a resposta $y(t)$ obtida quando $r(t)$ é um degrau unitário e $w(t) = 0$.
- c) Calcule a resposta $y(t)$ obtida quando $w(t)$ é um degrau unitário e $r(t) = 0$.
- d) Calcule a resposta $y(t)$ à condição inicial $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$

Lista de Equações - Controle Contínuo

$$\begin{aligned}\dot{\mathbf{x}} &= \mathbf{F}\mathbf{x} + \mathbf{G}u \\ y &= \mathbf{H}\mathbf{x} + \mathbf{J}u\end{aligned}$$

$$Y(s) = \mathbf{H}(s\mathbf{I} - \mathbf{F})^{-1}\mathbf{G}U(s) + \mathbf{H}(s\mathbf{I} - \mathbf{F})^{-1}\mathbf{x}(0) + \mathbf{J}U(s)$$

$$G(s) = \frac{\begin{vmatrix} s\mathbf{I} - \mathbf{F} & -\mathbf{G} \\ \mathbf{H} & \mathbf{J} \end{vmatrix}}{\begin{vmatrix} s\mathbf{I} - \mathbf{F} \end{vmatrix}} \quad \frac{\sigma^2 + \omega_d^2}{(s + \sigma)^2 + \omega_d^2} \longleftrightarrow \frac{\sigma^2 + \omega_d^2}{\omega_d} e^{-\sigma t} \sin(\omega_d t) u(t)$$

$$\begin{bmatrix} N_x \\ N_u \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{F} & \mathbf{G} \\ \mathbf{H} & \mathbf{J} \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} \mathbf{0} \\ 1 \end{bmatrix} \quad \frac{1}{s} \cdot \frac{\sigma^2 + \omega_d^2}{(s + \sigma)^2 + \omega_d^2} \longleftrightarrow \{1 - e^{-\sigma t} [\cos(\omega_d t) + \frac{\sigma}{\omega_d} \sin(\omega_d t)]\} u(t)$$

$$\begin{aligned}\bar{N} &= N_u + \mathbf{K}N_x \\ \mathbf{x} &= \mathbf{T}\mathbf{z}; \mathbf{z} = \mathbf{P}\mathbf{x} \\ \dot{\mathbf{z}} &= \mathbf{F}_z\mathbf{z} + \mathbf{G}_z u \\ y &= \mathbf{H}_z\mathbf{z} + \mathbf{J}_z u\end{aligned}$$

$$\mathbf{F}_z = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{F}\mathbf{T}; \mathbf{G}_z = \mathbf{T}^{-1}\mathbf{G}; \mathbf{H}_z = \mathbf{H}\mathbf{T}; \mathbf{J}_z = \mathbf{J}$$

$$\alpha_c(s) = \det(s\mathbf{I} - \mathbf{F} + \mathbf{G}\mathbf{K}); \alpha_e(s) = \det(s\mathbf{I} - \mathbf{F} + \mathbf{L}\mathbf{H}); \alpha_e(s) = \det(s\mathbf{I} - \mathbf{F}_{bb} + \mathbf{L}\mathbf{F}_{ab})$$

$$\mathcal{C} = \begin{bmatrix} \mathbf{G} & \mathbf{F}\mathbf{G} \end{bmatrix}. \text{ Transformação para a FCC: } \mathbf{p}_2 = [0 \ 1]\mathcal{C}^{-1}, \text{ e } \mathbf{p}_1 = \mathbf{p}_2\mathbf{F}.$$

$$\mathcal{O} = \begin{bmatrix} \mathbf{H} \\ \mathbf{H}\mathbf{F} \end{bmatrix}. \text{ Transformação para a FCO: } \mathbf{t}_2 = \mathcal{O}^{-1}[0 \ 1]^T, \text{ e } \mathbf{t}_1 = \mathbf{F}\mathbf{t}_2.$$

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} \mathbf{0} & 1 \end{bmatrix} \mathcal{C}^{-1} \alpha_c(\mathbf{F})$$

$$\mathbf{L} = \alpha_e(\mathbf{F}) \mathcal{O}^{-1} \begin{bmatrix} \mathbf{0} \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$t_r = 1.8/\omega_n; t_s = 4.6/\sigma; \alpha_c(s) = (s + \sigma + j\omega_d)(s + \sigma - j\omega_d); t_p = \pi/\omega_d$$

M_P	5%	16%	25%	35%
ζ	0.7	0.5	0.4	0.3

$$\omega_n = \sqrt{\sigma^2 + \omega_d^2}; \zeta = \sigma/\omega_n = \sin \theta; \theta = \arctan(\sigma/\omega_d)$$

$$\begin{aligned}\dot{\mathbf{x}}_c &= \mathbf{F}_r\mathbf{x}_c + \mathbf{G}_r y \\ u &= \mathbf{H}_r\mathbf{x}_c + \mathbf{J}_r y\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\mathbf{F}_r &= \mathbf{F}_{bb} - \mathbf{L}\mathbf{F}_{ab} - (\mathbf{G}_b - \mathbf{L}\mathbf{G}_a)\mathbf{K}_b \\ \mathbf{G}_r &= \mathbf{F}_r\mathbf{L} + \mathbf{F}_{ba} - \mathbf{L}\mathbf{F}_{aa} - (\mathbf{G}_b - \mathbf{L}\mathbf{G}_a)\mathbf{K}_a \\ \mathbf{H}_r &= -\mathbf{K}_b \\ \mathbf{J}_r &= -\mathbf{K}_a - \mathbf{K}_b\mathbf{L}\end{aligned}$$

$$Y(s)/R(s) = G(s)/(1 - G(s)D(s))$$

$$\dot{\hat{\mathbf{x}}} = \mathbf{F}\hat{\mathbf{x}} + \mathbf{G}u + \mathbf{L}(y - \mathbf{H}\hat{\mathbf{x}}) + \mathbf{M}r. \text{ Se } u = -\mathbf{K}\hat{\mathbf{x}} + \bar{N}r, \text{ então: } \gamma(s) = \det(s\mathbf{I} - \mathbf{F} + \mathbf{G}\mathbf{K} + \mathbf{L}\mathbf{H} - \frac{\mathbf{M}}{\bar{N}}\mathbf{K}).$$

$$\begin{bmatrix} \dot{\hat{\mathbf{x}}}_i \\ \hat{\mathbf{x}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{0} & \mathbf{H} \\ \mathbf{0} & \mathbf{F} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \mathbf{x}_i \\ \mathbf{x} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \mathbf{0} \\ \mathbf{G} \end{bmatrix} u - \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} r + \begin{bmatrix} \mathbf{0} \\ \mathbf{G}_1 \end{bmatrix} w$$