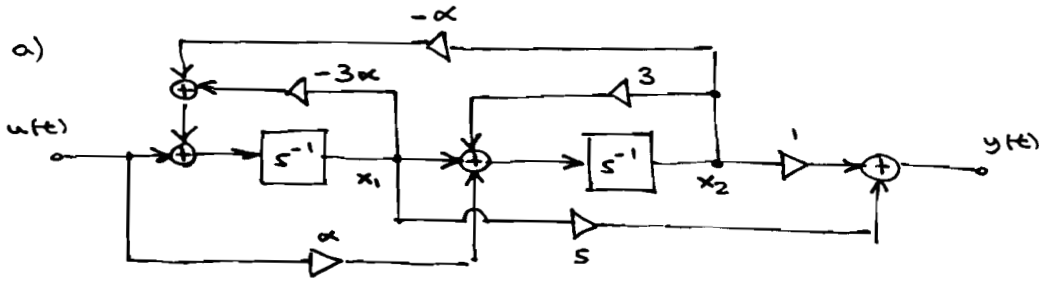


QUESTÃO 1:



b) $\det \mathcal{C} = \begin{vmatrix} 1 & -\alpha^2 - 3\alpha \\ \alpha & 1 + 3\alpha \end{vmatrix} = \alpha^3 + 3\alpha^2 + 3\alpha + 1 = (\alpha + 1)^3 = 0$

SISTEMA NÃO CONTROLÁVEL $\Leftrightarrow \alpha = -1$.

c) $\det \mathcal{O} = \begin{vmatrix} s & 1 \\ 1 - 15\alpha & 3 - 5\alpha \end{vmatrix} = 15 - 25\alpha + 15\alpha - 1 = 14 - 10\alpha = 0$

SISTEMA NÃO OBSERVÁVEL $\Leftrightarrow \alpha = 1.4$

d) SE $\alpha = 1$, $F = \begin{bmatrix} -3 & -1 \\ 1 & 3 \end{bmatrix}$

$|sI - F| = \begin{vmatrix} s+3 & 1 \\ -1 & s-3 \end{vmatrix} = s^2 - 9 + 1 = 0 \Rightarrow s^2 = 8 \Rightarrow s = \pm 2\sqrt{2}$.
O PÓLO EM $s = 2\sqrt{2}$ TORNA O SISTEMA INSTÁVEL.

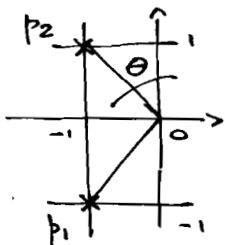
QUESTÃO 2:

a) PÓLOS DOMINANTES: $s^2 + 2s + 2 = 0$
 $s = \frac{-2 \pm \sqrt{4 - 8}}{2} = -1 \pm j$
 $p_1 = -1 - j$ e $p_2 = -1 + j$

NOTE QUE $\sigma_{p_3} = 10 \Rightarrow \sigma_{p_3} > 4\sigma_{p_1}$

E QUE $\sigma_{ZERO} = 20 \Rightarrow \sigma_{ZERO} > 4\sigma_{p_1}$

ENTÃO, O PÓLO EM $p_3 = -10$ E O ZERO EM $z = -20$ PODEM SER DESPREZADOS NO CÁLCULO DE M_p E t_p .



$\theta = 45^\circ \Rightarrow \zeta = 0.7 \Rightarrow M_p = 5\%$

$\omega_d = 1 \Rightarrow t_p = \frac{\pi}{\omega_d} \Rightarrow t_p = 3.14 \text{ seg}$

b) PARA REDUZIR t_p À METODE (E TAMBÉM t_r E t_s), MANTENDO M_p CONSTANTE, DEVEMOS DUPLICAR σ E ω_d . ENTÃO: $\sigma = 2$ E $\omega_d = 2$.

$(s + 2 + 2j)(s + 2 - 2j) = s^2 + 4s + 8$

$\alpha_c(s) = (s + 10)(s^2 + 4s + 8) = s^3 + 4s^2 + 8s + 10s^2 + 40s + 80 = s^3 + 14s^2 + 48s + 80$

α_1 α_2 α_3

CONTINUAÇÃO DA QUESTÃO 2:

$$c) \left[\text{DENOMINADOR DE } G(s) \right] = (s+10)(s^2+2s+2) = s^3 + 2s^2 + 2s + 10s^2 + 20s + 20$$

$$= s^3 + 12s^2 + 22s + 20$$

$\downarrow \quad \downarrow \quad \downarrow$
 $a_1 \quad a_2 \quad a_3$

NO FCC, O VETOR k PODE SER OBTIDO DIRETAMENTE, POR INSPEÇÃO:

$$k_1 = \alpha_1 - a_1 = 2 \quad ; \quad k_2 = \alpha_2 - a_2 = 26 \quad ; \quad k_3 = \alpha_3 - a_3 = 60$$

$$\text{ENTÃO, } k = [2 \quad 26 \quad 60]$$

QUESTÃO 3:

$$a) F - GK = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} [k_1 \quad k_2] = \begin{bmatrix} -k_1 & -k_2 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$\det \begin{bmatrix} s+k_1 & k_2 \\ -1 & s \end{bmatrix} = s^2 + k_1s + k_2 = \underbrace{(s+2+2j)(s+2-2j)}_{\alpha_c(s)} = s^2 + 4s + 8 \quad ; \quad \begin{matrix} k_1 = 4 \\ k_2 = 8 \end{matrix}$$

$$\text{ENTÃO: } k = [4 \quad 8]$$

b) $\hat{z} = Px$

$$P = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \quad ; \quad T = P^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$H_2 = HT = [0 \quad 1] \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} = [1 \quad 0] \quad (\text{ou})$$

$$G_2 = T^{-1}G = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \rightarrow \begin{matrix} G_a = 0 \\ G_b = 1 \end{matrix}$$

$$F_2 = T^{-1}FT = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$\begin{matrix} f_{aa} & f_{ab} \\ f_{ba} & f_{bb} \end{matrix}$

$$|sI - F_{bb} + LF_{ab}| = \underbrace{s+10}_{\alpha_c(s)}$$

$$s+L = 10 \Rightarrow L = 10$$

$$c) F_r = \cancel{f_{bb}} - Lf_{ab} - (G_b - LG_a)k_b = -10 - 4 = -14$$

$$\text{OBS.: } u = -k\hat{x} = -kT\hat{z} = -[4 \quad 8] \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \end{bmatrix} \hat{z} = -[8 \quad 4] \hat{z}$$

$\downarrow \quad \downarrow$
 $k_a = 8 \quad k_b = 4$

$$G_r = F_rL + \cancel{f_{ba}} - L\cancel{f_{aa}} - (G_b - LG_a)k_a = -148$$

$$H_r = -k_b = -4$$

$$J_r = -k_a - k_bL = -8 - 40 = -48$$

$$\begin{cases} \dot{x}_c = -14x_c - 148y \\ u = -4x_c - 48y \end{cases} \quad \leftarrow \text{EQUAÇÕES DE ESTADO DO COMPENSADOR}$$

$$d) D(s) = \frac{-4}{s+14} \cdot (-148) + (-48) = \frac{592 - 48s - 672}{s+14} = \frac{-48s - 80}{s+14} = \frac{-16(3s+5)}{s+14}$$

CONTINUAÇÃO DA QUESTÃO 4:

c) FUNÇÃO DE TRANSFERÊNCIA DE R PARA Y:

$$-[0 \ 1 \ 0] \begin{bmatrix} s & -1 & 0 \\ 2 & s+3 & 0 \\ 6 & 2 & s+3 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \frac{+ \begin{vmatrix} 2 & 0 \\ 6 & s+3 \end{vmatrix}}{s(s+3)(s+3) + 2s+6}$$

$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{2(s+3)}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6}$$

$$\frac{Y(s)}{R(s)} = \frac{2(s+3)}{(s+1)(s+2)(s+3)} = \frac{2}{s^2 + 3s + 2}$$

d) FUNÇÃO DE TRANSFERÊNCIA DE W PARA Y:

$$+[0 \ 1 \ 0] \begin{bmatrix} s & -1 & 0 \\ 2 & s+3 & 0 \\ 6 & 2 & s+3 \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 3 \end{bmatrix} = \frac{+ \begin{vmatrix} s & 0 \\ 6 & s+3 \end{vmatrix}}{s^3 + 6s^2 + 11s + 6}$$

$$\frac{Y(s)}{W(s)} = \frac{s(s+3)}{(s+1)(s+2)(s+3)} = \frac{s}{s^2 + 3s + 2}$$

e) $R(s) = \frac{1}{s}$; $W(s) = 0$; $Y(s) = \frac{2}{s(s+1)(s+2)} = \frac{A}{s} + \frac{B}{s+1} + \frac{C}{s+2}$

$A = \frac{2}{2} = 1$ $B = \frac{2}{(-1) \times 1} = -2$ $C = \frac{2}{(-2) \times (-1)} = 1$

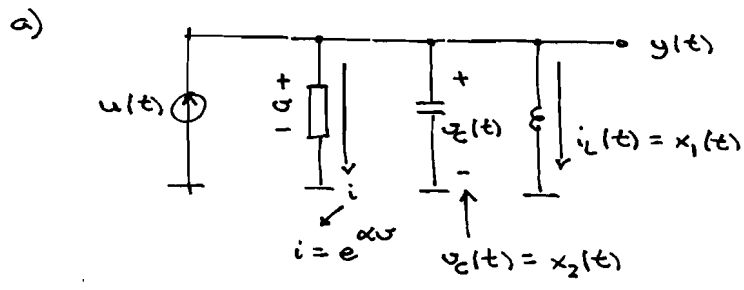
ENTÃO: $y(t) = (1 - 2e^{-t} + e^{-2t})u(t)$

f) $W(s) = \frac{1}{s}$; $R(s) = 0$; $Y(s) = \frac{1}{(s+1)(s+2)} = \frac{A}{s+1} + \frac{B}{s+2}$

$A = \frac{1}{1} = 1$ $B = \frac{1}{-1} = -1$

ENTÃO: $y(t) = (e^{-t} - e^{-2t})u(t)$

QUESTÃO 5:



KVL: A TENSÃO SOBRE O CAPACITOR É IGUAL À TENSÃO SOBRE O INDUTOR $\rightarrow Lx_1' = x_2$.

KCL: A CORRENTE SOBRE O CAPACITOR É IGUAL À DO FONTE $u(t)$, MENOS AS CORRENTES DO DISPOSITIVO NÃO-LINEAR E DO INDUTOR.

$\hookrightarrow Cx_2' = u - x_1 - e^{\alpha x_2}$.

b) EQUILÍBRIO:

$Lx_1' = x_2 = 0 \rightarrow x_{20} = 0V$.

$Cx_2' = -x_1 - e^{\alpha x_2} + u = 0 \rightarrow -x_{10} - e^{\alpha x_{20}} + 3 = 0 \rightarrow x_{10} = 2A$.

ENTÃO, $u_0 = 3A \rightarrow (x_{10}, x_{20}) = (2A, 0V)$.

c) LINEARIZAÇÃO: $\frac{\partial f_1}{\partial x_1} = 0$ $\frac{\partial f_1}{\partial x_2} = \frac{1}{L}$ ($f_1(x_1, x_2, u) = \frac{x_2}{L}$)

$\frac{\partial f_2}{\partial x_1} = \frac{-1}{C}$ $\frac{\partial f_2}{\partial x_2} = -\frac{\alpha}{C} e^{-\alpha x_2} = -\frac{\alpha}{C}$ ($f_2(x_1, x_2, u) = -x_1 - e^{\alpha x_2} + u$)

CONTINUIDADE DAS QUESTÕES 5:

$$\frac{\partial f_1}{\partial u} = 0, \text{ ENTÃO } G = \begin{bmatrix} 0 \\ 1/c \end{bmatrix}, F = \begin{bmatrix} 0 & 1/L \\ -1/c & -\alpha/c \end{bmatrix}, H = [0 \ 1].$$

$$\frac{\partial f_2}{\partial u} = \frac{1}{c}$$

$$d) |sI - F| = \begin{vmatrix} s & -1/L \\ 1/c & s + \alpha/c \end{vmatrix} = s^2 + \frac{\alpha}{c}s + \frac{1}{LC} = s^2 + 2s + 1 = 0$$

\uparrow
 $\alpha = 2V^{-1}$
 $L = 1H$
 $C = 1F$

\hookrightarrow PÓLO DUPLA
 EM $s = -1$.
 (SISTEMA
 ESTÁVEL).