

Fondamenti di automatica - Ingegneria Industriale  
24-06-2019

Es 1.  $x_1 = s_1, x_2 = v_1, x_3 = s_2, x_4 = v_2, x_5 = k_2$

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = \frac{-k_1 x_2(t) - D x_2(t) + K_2^{(t)} (x_1(t) - x_3(t))}{M_1} \\ \dot{x}_3(t) = x_4(t) \\ \dot{x}_4(t) = \frac{u_1(t) + x_5(t) (x_1(t) - x_3(t))}{M_2} \\ \dot{x}_5(t) = (\alpha x_3(t) - \beta x_1(t)) x_5(t) + 4 \sqrt[5]{u_2(t)} \end{cases}$$

$x_1(0) = x_{10}, x_2(0) = x_{20}, x_3(0) = x_{30}, x_4(0) = x_{40}, x_5(0) = x_{50}, t \geq 0$

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = \frac{-25 x_1^{(t)} - 2.5 x_2(t) - x_5(t) (x_1(t) - x_3(t))}{M_1} \\ \dot{x}_3(t) = x_4(t) \\ \dot{x}_4(t) = \frac{u_1(t) + x_5(t) (x_1(t) - x_3(t))}{M_2} \\ \dot{x}_5(t) = (3 x_3(t) - 2 x_1(t)) x_5(t) + 4 \sqrt[5]{u_2(t)} \end{cases}$$

$x_1(0) = x_{10}, x_2(0) = x_{20}, x_3(0) = x_{30}, x_4(0) = x_{40}, x_5(0) = x_{50}, t \geq 0$

Es. 2  $G(s) = \frac{(1 - \alpha s)}{(s^2 + 2\alpha s + 5)}$

2a) Per avere una risposta inversa è necessario

avere uno zero a p.r.  $> 0 \rightarrow$  con  $\tau < 0$

Per ciò è sufficiente guardare il numeratore

$(1 - \alpha s) \rightarrow$  Risposta inversa per  $\forall \alpha > 0$



2b) Per la BIBO stabilità guardo il DEN di  $G(s)$   
 $s^2 + 2\alpha + 5$  CNES è da tutti i coeff.  
 abbiamo stesso segno e siamo  $\neq 0$  - Perciò il  
 sistema è BIBO stabile  $\forall \alpha > 0$ .

$$2c) \alpha = 1 \rightarrow G(s) = \frac{1-s}{s^2+2+s} = \frac{-s+1}{s^2+s+2}$$

Uso la forma canonica di raggiungibilità

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \quad C = \begin{bmatrix} 1 & -1 \end{bmatrix} \quad D = 0$$

$$2d) u(t) = 3\cos(t) + 2\sin(4t) \quad G(s) = \frac{1-s}{s^2+s+2}$$

$$y_{\infty} = y_{100} + y_{200}$$

$$y_{100} = \lim_{s \rightarrow 0} \cancel{s} \cdot \frac{(1-s)}{s^2+s+2} \cdot \frac{3}{\cancel{s}} = \frac{3}{2}$$

$$y_{200} = |G(j4)| \cdot 2 \sin(4t + \angle G(j4))$$

$$|G(j4)| = \frac{\sqrt{1^2 + (-4)^2}}{\sqrt{(2-16)^2 + (4)^2}} = \frac{\sqrt{17}}{\sqrt{212}} = 0.2832$$

$$\angle G(j4) = \text{atan}(-4) - \text{atan}(4/-14) = -240^\circ = -\cancel{4.1891} \text{ rad}$$

$$y_{\infty} = \frac{3}{2} + 0.5664 \sin(4t - \cancel{4.1891})$$

Es 3

$$\begin{aligned} 0 &= (\bar{x}_2 - 1)(\bar{x}_1 + 2) && \bar{x}_2 = 1 \text{ o } \bar{x}_2 = -2 \\ 0 &= \bar{x}_1^2 - \bar{x}_2 && \rightarrow \text{Sostituisco nella 2ª equazione} \\ &&& \bar{x}_2 = 1 \rightarrow \bar{x}_1^2 = 1 \rightarrow \bar{x}_1 = \pm 1 \\ &&& \bar{x}_1 = -2 \rightarrow \bar{x}_2 = \bar{x}_1^2 \rightarrow \bar{x}_2 = 4 \end{aligned}$$

Si hanno perciò 3 equilibri

$$x^{eq(1)} = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad x^{eq(2)} = \begin{bmatrix} -1 \\ 1 \end{bmatrix}, \quad x^{eq(3)} = \begin{bmatrix} -2 \\ 4 \end{bmatrix}$$

Si considera dunque  $x^{eq(1)}$  per la linearizzazione

$$\begin{aligned} \delta \dot{x}_1(t) &= (\bar{x}_2 - 1)\delta x_1(t) + (\bar{x}_1 + 2)\delta x_2(t) = 0\delta x_1(t) + 3\delta x_2(t) \\ \delta \dot{x}_2(t) &= 2\bar{x}_1\delta x_1(t) - \bar{u}\delta x_2(t) - \bar{x}_2\delta u(t) = 2\delta x_1(t) - \delta x_2(t) - \delta u(t) \\ \delta y(t) &= 2\sin(\bar{x}_1)\cos(\bar{x}_1)\delta x_1(t) - 2\cos(\bar{x}_2)\sin(\bar{x}_2)\delta x_2(t) \\ &= 2\sin(1)\cos(1)\delta x_1(t) - 2\cos(1)\sin(1)\delta x_2(t) \end{aligned}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 3 \\ 2 & -1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix} \quad C = \begin{bmatrix} 2\sin(1)\cos(1) & -2\cos(1)\sin(1) \end{bmatrix}$$

$D = 0$

stabilità  $\det(A - \lambda I) = \det \begin{pmatrix} -\lambda & 3 \\ 2 & -1-\lambda \end{pmatrix} =$

$$\lambda^2 + \lambda - 6 = 0 \rightarrow \lambda_{1,2} = \frac{-1 \pm \sqrt{25}}{2} = \frac{-1 \pm 5}{2} = \begin{cases} -3 \\ 2 \end{cases}$$

$\Delta = 1 + 24 = 25$

L'equilibrio ed il sistema linearizzato  
sono **INSTABILI**

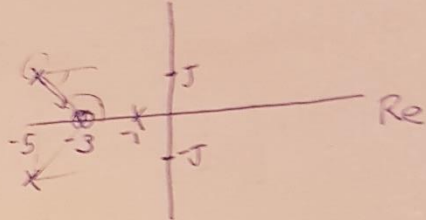
2 Es 4  $L(s) = p \frac{(s+3)^2}{(s+1)(s+5+j)(s+5-j)}$   $v=1$

$$\sigma_0 = \frac{1}{v} [\sum z_i - \sum p_j] = 6 - (1+5+j+5-j) = -5$$

2 asintoti  $\frac{2k \cdot 180}{v}$ ,  $k=0, \dots, v-1 \rightarrow 0^\circ$  ( $k=0$ )

Angoli partenza dai poli

$$\alpha_{-1,1} = \frac{1}{p_j} [2k \cdot 180 + \sum \theta_i - \sum \phi_j]$$

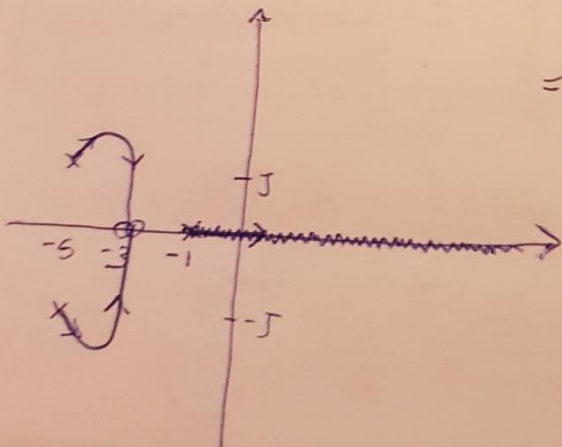


$$= 1 [0 + 0 + 0 - (-\alpha + \alpha)] = 0^\circ$$

2  $\alpha_{-5+j,1} = 1 [0 + 2(180 - \text{atan}(\frac{1}{2})) - (180 - \text{atan}(\frac{1}{4}) + 90)]$   
 $\approx 50.9^\circ$

$$\alpha_{-5-j,1} = -50.9^\circ$$

Angoli arrivo negli zeri  $\beta_{-3,2} = \frac{1}{2} [2k \cdot 180 + (-\beta + \beta) + 180]$



$$= \begin{cases} k=0 & 90^\circ \\ k=1 & 270^\circ \end{cases}$$

il sistema è AS  
 per tutti  $-\infty < \omega < \infty$

$$|p| = \frac{|D(0)|}{|N^*(0)|} = \frac{1 \cdot \sqrt{5^2+1} \cdot \sqrt{5^2+1}}{9} = \frac{26}{9}$$

Es. 5 Le risposte corrette erano: VFVVV

$$\text{Es. 6 } G(s) = \frac{5 e^{-0.04s} \left(1 + \frac{s}{30}\right)}{\left(1 + \frac{s}{10}\right) \left(1 + \frac{s}{100}\right)}$$

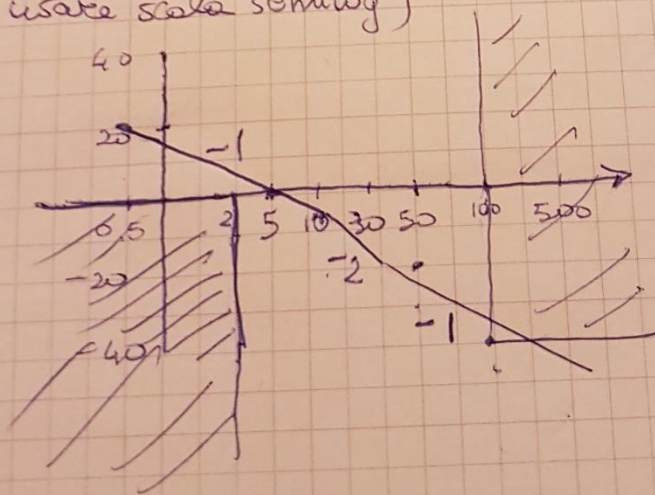
a) affinché sia 0 è necessaria la presenza di un integratore. Come primo tentativo scelgo

$$R(s) = \frac{1}{s} \rightarrow L(s) = \frac{5}{s} e^{-0.04s} \frac{\left(1 + \frac{s}{30}\right)}{\left(1 + \frac{s}{10}\right) \left(1 + \frac{s}{100}\right)}$$

$$\omega_c = 5 \quad \varphi_c = -90 - 0.04 \cdot 5 \cdot \frac{180}{\pi} + \text{atan}\left(\frac{5}{30}\right) - \text{atan}\left(\frac{5}{10}\right) - \text{atan}\left(\frac{5}{100}\right) = -121.42^\circ$$

$$\varphi_m = 58.57^\circ < 70^\circ$$

Inoltre ha il seguente diagramma di Bode (all'esame usare scala semilog)



Passa nella zona proibita e  $\varphi_m < 70^\circ$  non va bene!



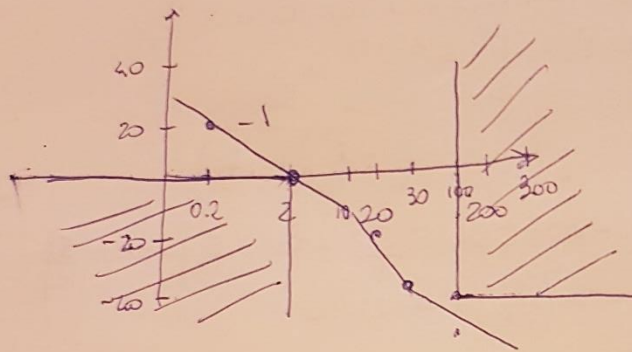
2° tentativo: riduco la banda a  $\omega_c = 2$

$$K(s) = \frac{2}{5} \cdot \frac{1}{s} = \frac{0.4}{s} \rightarrow L(s) = \frac{2}{s} e^{-0.04s} \frac{(1 + \frac{s}{30})}{(\frac{s}{10} + 1)(\frac{s}{100} + 1)}$$

$$\omega_c = 2 \rightarrow \varphi_c = -90 - 0.04 \cdot 2 \cdot \frac{180}{\pi} + \text{atan}\left(\frac{2}{30}\right) - \text{atan}\left(\frac{2}{10}\right) - \text{atan}\left(\frac{2}{100}\right)$$

$$= -103.23$$

$$\varphi_m = 76.77 > 70 \text{ OK!}$$



OK!

Come si può notare  $|L(j0.2)|_{dB} = 20 \text{ dB}$

Poi c'è l'attenuazione di  $y^o$  su e dipende da  $S(s)$

e quest'ultimo <sup>in modulo</sup> per  $\omega < \omega_c$  è approssimato come  $\frac{1}{|L(j\omega)|}$

si ha da  $\sin(0.2t)$  viene attenuata di 10 volte.