



# POLITECNICO MILANO 1863

## FONDAMENTI DI AUTOMATICA

Corso di laurea in Ingegneria Matematica – Prof. C. Piccardi e A. Gragnani  
Appello del 4/9/2021

COGNOME: \_\_\_\_\_ NOME: \_\_\_\_\_

CODICE PERSONA: \_\_\_\_\_

Firma dello studente: \_\_\_\_\_ Visto del docente: \_\_\_\_\_

7	7	7	4	5	2
---	---	---	---	---	---

Voto totale

32
----

### ATTENZIONE !

- Non è consentito consultare libri, appunti, ecc.
- Le risposte devono essere giustificate.
- Le soluzioni devono essere riportate solo sui fogli allegati.
- Sono valutati anche l'ordine e la chiarezza espositiva.

1)

Le autovetture circolanti sono suddivise in tre categorie tecnologiche: a motore termico (benzina/diesel), a motore ibrido e a propulsione puramente elettrica. Le emissioni medie annuali di CO<sub>2</sub> per ogni autovettura sono stimate in 1000 kg per il termico e 200 kg per l'ibrido (l'elettrico non produce emissioni).

Ogni tre anni tutti i proprietari cambiano la propria auto (si assuma che ogni individuo possieda un'unica autovettura): la frazione  $\alpha$  di chi possiede un'autovettura con motore termico ne acquista una con la stessa tecnologia, mentre la frazione  $\beta$  acquista un'auto ibrida. La frazione  $\gamma$  di chi possiede un'autovettura ibrida riacquista un'autovettura ibrida, mentre la frazione  $\delta$  passa a un'autovettura puramente elettrica. Infine, tra chi possiede un'autovettura elettrica, la frazione  $\varepsilon$  ne acquista una della stessa tecnologia, mentre la frazione  $\theta$  ritorna all'ibrido. Infine, vi sono  $u(t)$  nuovi acquirenti ogni triennio, i quali scelgono solo autovetture a motore termico.

I valori dei parametri sono:  $\alpha = 0.9$ ;  $\beta = 0.1$ ;  $\gamma = 0.7$ ;  $\delta = 0.1$ ;  $\varepsilon = 0.8$ ;  $\theta = 0.1$ .

a) Descrivere il fenomeno in esame mediante un sistema lineare in cui l'uscita  $y(t)$  sia il livello di emissioni prodotto dal parco autovetture circolante (CO<sub>2</sub> complessivamente emessa nel triennio), verificandone l'asintotica stabilità.

b) Determinare all'equilibrio il livello di emissioni, in funzione del numero (costante) di nuovi acquirenti  $\bar{u}$ .

Si supponga ora che vi siano interessanti incentivi all'acquisto delle autovetture puramente elettriche. Come conseguenza, ogni triennio, una frazione  $\varphi$  dei proprietari di autovetture a motore termico, intenzionati a riacquistare un'autovettura dello stesso tipo, decide invece di acquistarne una puramente elettrica.

c) Determinare il valore di  $\varphi$  che genera a regime un numero di autovetture elettriche doppio di quelle a motore termico.

d) Per il valore di  $\varphi$  ottenuto al punto precedente, verificare la stabilità del sistema e valutare il nuovo valore di emissioni a regime.

---

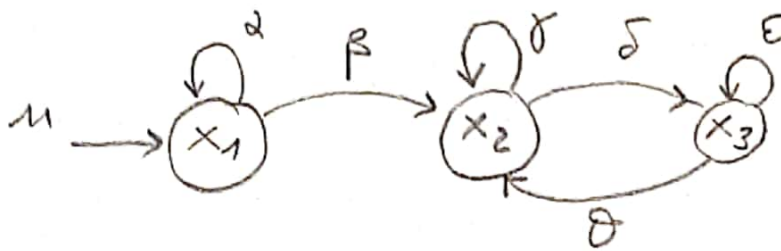
**Soluzione** [se necessario proseguire sul retro]:

1a)  $x_1(t) = \#$  auto motore termico

$t =$  triennio

$x_2(t) =$  " ibride

$x_3(t) =$  " elettriche



$$x_1(t+1) = \alpha x_1(t) + u(t)$$

$$x_2(t+1) = \beta x_1(t) + \gamma x_2(t) + \delta x_3(t)$$

$$x_3(t+1) = \delta x_2(t) + \epsilon x_3(t)$$

$$\Rightarrow x_1(t+1) = 0,9 x_1(t) + u(t)$$

$$x_2(t+1) = 0,1 x_1(t) + 0,7 x_2(t) + 0,1 x_3(t)$$

$$x_3(t+1) = 0,1 x_2(t) + 0,8 x_3(t)$$

$$y(t) = 3 [1000 x_1(t) + 200 x_2(t)]$$

$$A = \begin{array}{ccc|c} 0,9 & 0 & 0 & 1 \\ 0,1 & 0,7 & 0,1 & 0 \\ 0 & 0,1 & 0,8 & 0 \end{array} = b$$

$A, b, c \geq 0 \rightarrow$  Sistema  
positivo

$$\sum_i \text{righe} = 0,9$$

$$\Downarrow$$
$$\lambda_D = 0,9$$

$\Downarrow$   
A.S.

$$c = | 3000 \quad 600 \quad 0 \quad | \quad d = 0$$

1b) All'equilibrio

$$x_1 = 0,9x_1 + u \rightarrow \bar{x}_1 = 10u$$

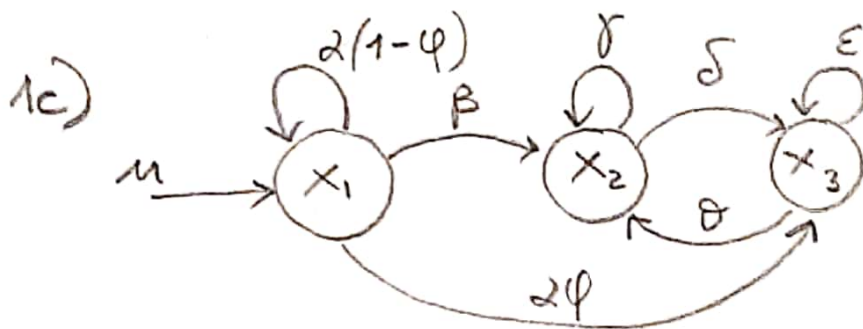
$$x_2 = 0,1x_1 + 0,7x_2 + 0,1x_3 \rightarrow 3x_2 = 10u + x_3$$

$$x_3 = 0,1x_2 + 0,8x_3 \rightarrow x_2 = 2x_3$$

$$5x_3 = 10u$$

$$\hookrightarrow \bar{x}_3 = 2u \quad \bar{x}_2 = 4u$$

$$\Rightarrow \bar{x} = \begin{pmatrix} 10 \\ 4 \\ 2 \end{pmatrix} u \quad \bar{y} = 3000\bar{x}_1 + 600\bar{x}_2 = 32400u$$



$$x_1(t+1) = 0,9(1-\varphi)x_1(t) + u(t)$$

$$x_2(t+1) = 0,1x_1(t) + 0,7x_2(t) + 0,1x_3(t)$$

$$x_3(t+1) = 0,9\varphi x_1(t) + 0,1x_2(t) + 0,8x_3(t)$$

$$y(t) = 3 [1000x_1(t) + 200x_2(t)]$$

All'equilibrio  $\bar{x}_3 = 2\bar{x}_1$

$$x_2 = 0,1x_1 + 0,7x_2 + 0,1x_3 \rightarrow 3x_2 = x_1 + x_3 \rightarrow 3x_2 = 3x_1 \rightarrow x_2 = x_1$$

$$x_3 = 0,9\varphi x_1 + 0,1x_2 + 0,8x_3$$

$$\hookrightarrow 2x_3 = 9\varphi x_1 + x_2 \rightarrow \dots$$

$$\dots \rightarrow 4x_1 = 9\varphi x_1 + x_1 \rightarrow 4 = 9\varphi + 1 \Rightarrow \varphi = \frac{1}{3}$$

$$1d) \quad A = \begin{vmatrix} 0,9(1-\varphi) & 0 & 0 \\ 0,1 & 0,7 & 0,1 \\ 0,9\varphi & 0,1 & 0,8 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0,6 & 0 & 0 \\ 0,1 & 0,7 & 0,1 \\ 0,3 & 0,1 & 0,8 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} A_{11} & 0 \\ * & A_{22} \end{vmatrix}$$

$$0,8 \leq \lambda_D \leq 0,9 \rightarrow \text{A.S.}$$

$$\{\lambda\}_A = \{\lambda\}_{A_{11}} \cup \{\lambda\}_{A_{22}}$$

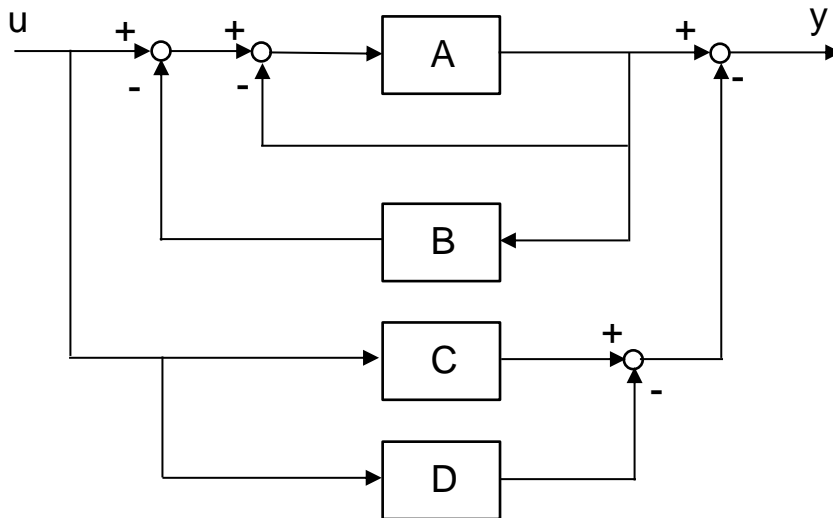
Essendo  $A_{11}$  e  $A_{22}$  A.S., lo è anche  $A$

$$x_1 = 0,6x_1 + u \rightarrow \bar{x}_1 = \frac{5}{2}\bar{u} = \bar{x}_2$$

$$\bar{y} = 3[1000\bar{x}_1 + 200\bar{x}_2] = 9000\bar{u}$$

2)

Si consideri il sistema a tempo continuo rappresentato in figura.



La risposta a scalino unitario del blocco B è pari a  $\frac{1}{5}(1 - e^{-5t})$ , il blocco C è descritto dal modello ingresso/uscita  $\dot{y}_C + 5\dot{y}_C + 6y_C = \dot{u}_C - 2u_C$ , mentre il blocco D è descritto dalla matrice di stato

$$A_D = \begin{pmatrix} -5 & 3 & 0 & 0 & 0 \\ -3 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -3 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 2 & -4 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & -5 \end{pmatrix}$$

a) Dopo aver dimostrato che il blocco B è caratterizzato dalla funzione di trasferimento  $G_B(s) = \frac{1}{s+5}$ , proporre per il blocco A una qualunque funzione di trasferimento propria di ordine 1 che renda il sistema aggregato asintoticamente stabile.

b) Per la scelta di A effettuata al punto precedente, valutare tutte le costanti di tempo del sistema aggregato, il tempo di risposta e discutere l'eventuale presenza di oscillazioni infinite.

c) Si discuta come cambierebbe la stabilità dell'aggregato se il blocco C fosse ora descritto dal modello  $\ddot{y}_C + \ddot{y}_C + 5\dot{y}_C + 6y_C = \dot{u}_C - 2u_C$ .

---

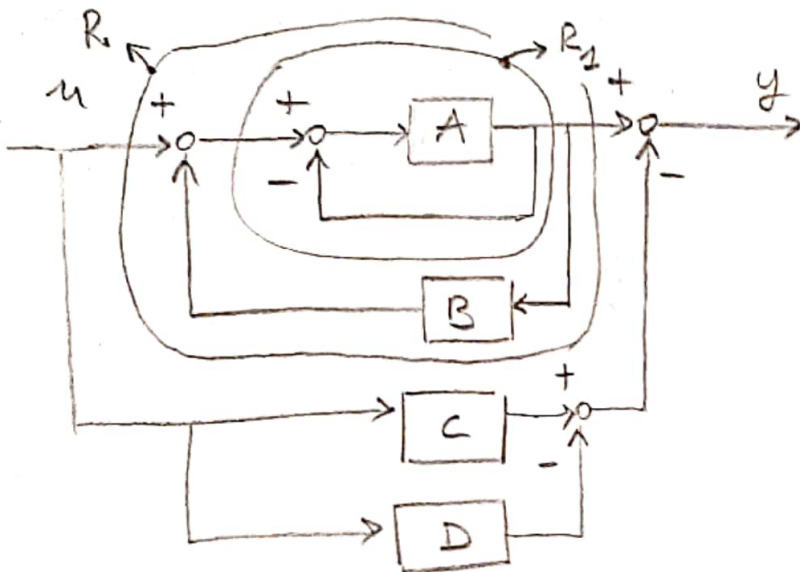
**Soluzione** [se necessario proseguire sul retro]:

$$2a) Y_{sca} = \frac{1}{s} G_B(s)$$

$$Y_{sca} = \mathcal{L} \left[ \frac{1}{s} (1 - e^{-st}) \right] = \mathcal{L} \left[ \frac{1}{s} \right] - \mathcal{L} \left[ \frac{1}{s} e^{-st} \right] =$$

$$= \frac{1}{s} \cdot \frac{1}{s} - \frac{1}{s} \cdot \frac{1}{s+s} = \frac{s+s-s}{s \cdot (s+s)} = \frac{s}{s \cdot (s+s)}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{s(s+s)} = \frac{1}{s} \cdot G_B(s) \Rightarrow G_B(s) = \frac{1}{s+s}$$



$$\Sigma' = R // C // D$$

$\Sigma' \in \text{A.S.} \iff R, C \text{ e } D \text{ sono A.S.}$

• Stabilità di  $G' \rightsquigarrow \lambda^2 + 5\lambda + 6 = (\lambda + 3)(\lambda + 2) = 0$   
 $\{\lambda\}_G = \{-2, -3\} \rightarrow G' \in \text{A.S.}$

• Stabilità di D

$$\rightarrow \text{tr} = -4 \quad \text{det} = 4 \quad \lambda^2 + 4\lambda + 4 = (\lambda + 2)^2$$

$$A_D = \begin{array}{cc|cc|c} -5 & 3 & 0 & 0 & 0 \\ -3 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ \hline 0 & 0 & -3 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 2 & -4 & 0 \\ \hline 0 & 1 & 0 & 0 & -5 \end{array}$$

$$\{\lambda\}_D = \{-2, -2, -3, -4, -5\}$$

D  $\in$  A.S.

• Stabilità di  $R$

$$R_1 = \frac{A}{1+A} \quad R = \frac{R_1}{1+R_1 B} = \frac{\frac{A}{1+A}}{1+\frac{A}{1+A}B} = \frac{A}{1+A+AB}$$

$$A = \frac{d}{s+\beta} \quad B = \frac{1}{s+\gamma}$$

$$R = \frac{\frac{d}{s+\beta}}{1+\frac{d}{s+\beta}+\frac{d}{(s+\beta)(s+\gamma)}} = \frac{d(s+\gamma)}{(s+\beta)(s+\gamma)+d(s+\gamma)+d}$$

$$R = \frac{d(s+\gamma)}{s^2+s(\alpha+\beta+\gamma)+s\beta+\gamma d}$$

$$\alpha = 3 \quad \beta = -2 \rightarrow s^2+6s+8 = (s+2)(s+4) = 0$$

$$\{\lambda\}_R = \{-2, -4\} \rightarrow R \in \text{A.S.}$$

$$\Rightarrow \boxed{G_A(s) = \frac{3}{s-2}}$$

$$2b) \{\lambda\}_\Sigma = \{\lambda\}_R \cup \{\lambda\}_C \cup \{\lambda\}_D =$$

$$= \{-2, -4, -2, -3, -2, -2, -3, -4, -5\}$$

$$\{T\} = \left\{ \frac{1}{2}, \frac{1}{4}, \frac{1}{2}, \frac{1}{3}, \frac{1}{2}, \frac{1}{2}, \frac{1}{3}, \frac{1}{4}, 5 \right\}$$

$$T_D = \frac{1}{2} \quad T_R = 5T_D = \frac{5}{2}$$

$\lambda_i \in \mathbb{R} \Rightarrow \nexists \infty$  oscillation



$$2c) \quad \lambda^3 + \lambda^2 + 5\lambda + 6 = 0$$

$$d_1 = 1 \quad d_2 = 5 \quad d_3 = 6$$

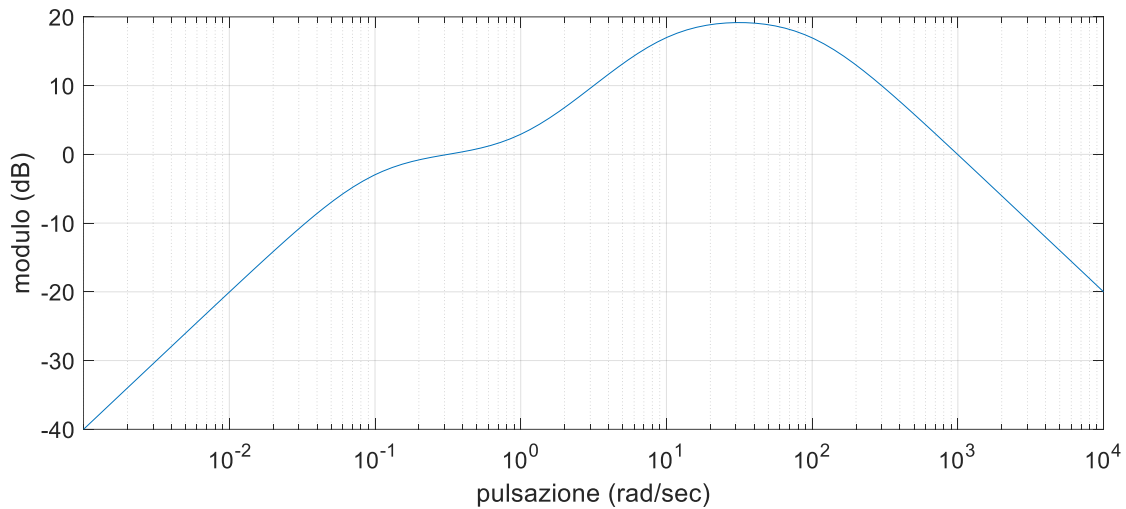
Hurwitz  
 $n=3$

$$d_i > 0 \quad \forall i$$

$$d_1 d_2 = 5 \neq d_3 = 6 \Rightarrow C \text{ non \u00e9 A.S.} \\ \text{con come } \Sigma'$$

3)

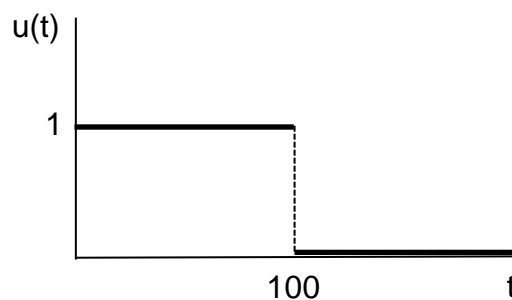
Mediante esperimenti condotti applicando a un sistema lineare segnali sinusoidali a varie frequenze, si è ricavato il seguente diagramma di Bode del modulo.



Si è inoltre rilevato che lo sfasamento introdotto dal sistema tende a  $\frac{1}{2}\pi$  per  $\omega \rightarrow 0$  e a  $-\frac{3}{2}\pi$  per  $\omega \rightarrow \infty$ .

a) Determinare una funzione di trasferimento  $G(s)$  compatibile con i risultati degli esperimenti sopra riportati. Per la scelta effettuata si tracci il corrispondente diagramma approssimato della fase.

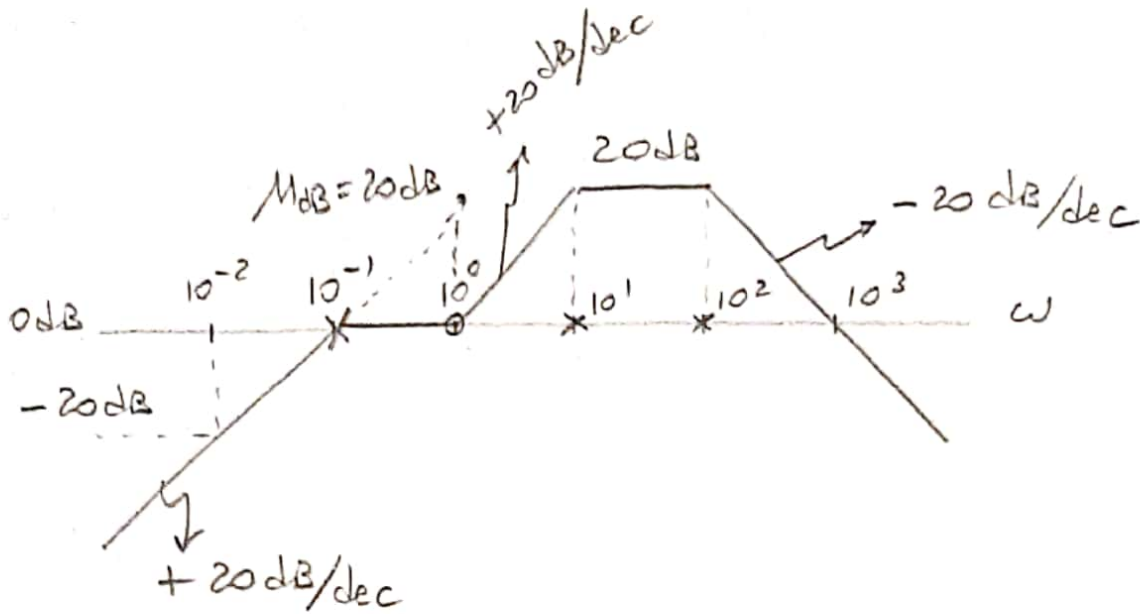
b) Determinare qualitativamente e tracciare graficamente l'uscita del sistema corrispondente al segnale di ingresso mostrato in figura



---

**Soluzione** [se necessario proseguire sul retro]:

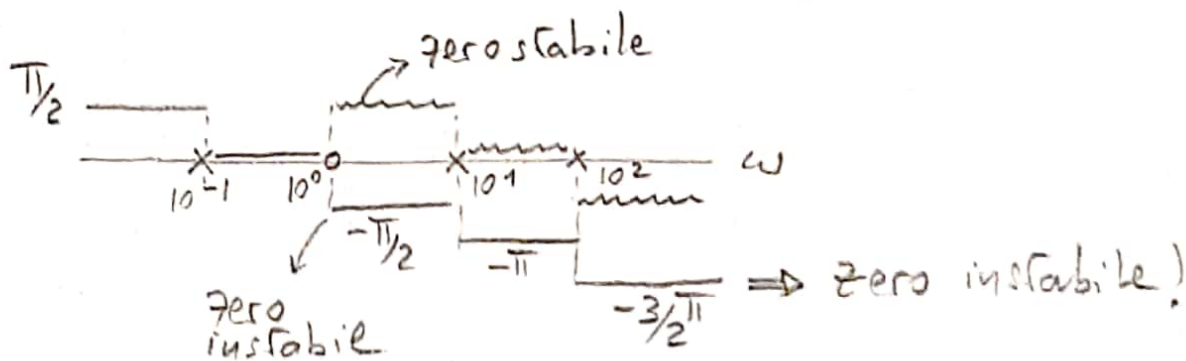
3a) Diagramma di Bode approssimato del  $|G(i\omega)|_{dB}$



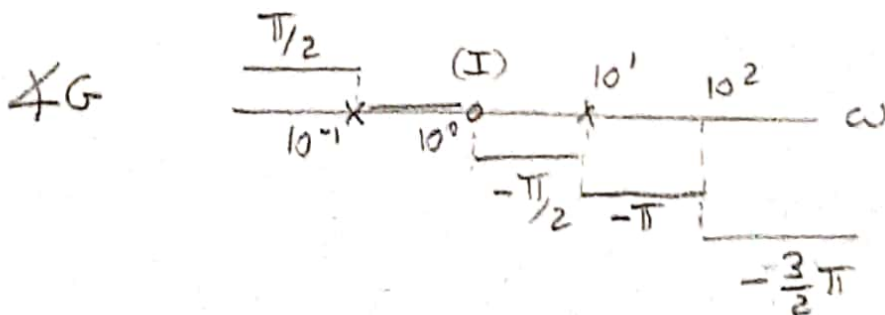
poli  $\rightarrow$  stabili, di modulo  $10^{-1}$ ,  $10^1$ ,  $10^2$

zero, di modulo  $10^0$

zero nell'origine  $\rightarrow$  poiché  $\angle G \xrightarrow{\omega \rightarrow 0} \frac{\pi}{2} \Rightarrow \mu > 0 \rightarrow \mu = 10$



$$G(s) = 10 \Delta \frac{(1-s)}{(1+10s)(1+0,1s)(1+901s)}$$

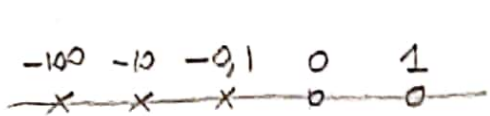


$$3b) u(t) = s_{ca}(t) - s_{ca}(t-100)$$

$$P_D = -10^{-1} \rightarrow T_D = 10 \text{ e } T_R = 50$$

$$r = 1 \rightarrow y_{sca}(0) = 0 \quad \dot{y}_{sca}(0) = \frac{10(-1)}{10 \cdot 0,1 \cdot 0,01} < 0$$

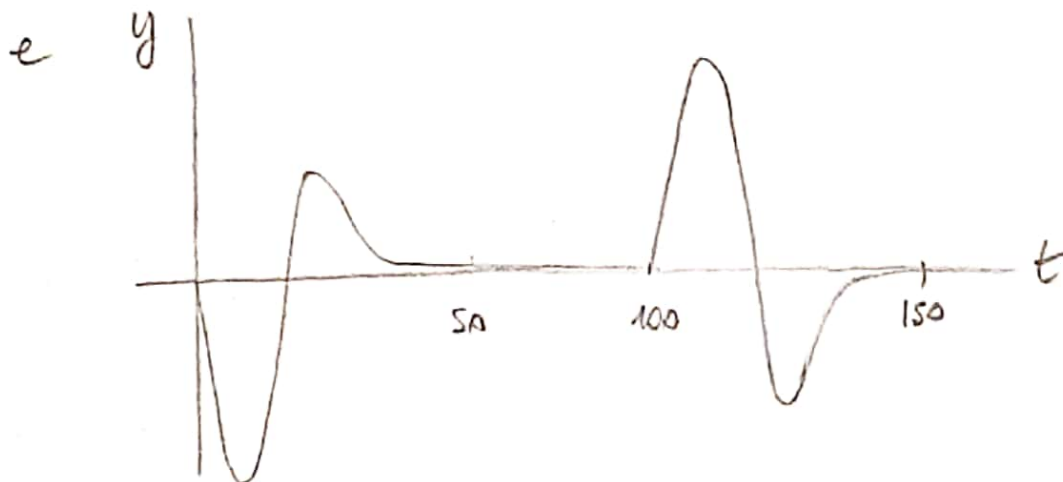
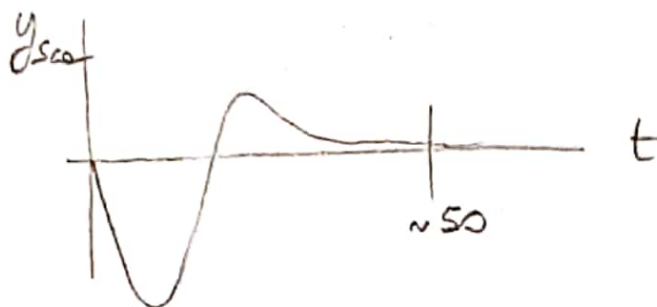
$$y_{sca}^{\infty} = G(0) = 0$$



o = zero  
x = polo

$$M_S = 2 \quad \sigma = 0 \rightarrow N = 2$$

Risposta  
a scalino



4)

**Indicare la risposta esatta (che è sempre unica): non è richiesta giustificazione.  
(risposta esatta = +1, risposta errata = - 0.5, risposta non data = 0)**

Si consideri un sistema lineare asintoticamente stabile di ordine  $n$ . Senza altre informazioni, si può affermare che

- [1] il sistema è completamente raggiungibile
- [2] il sistema è completamente osservabile
- ~~[3]~~ il sistema è stabilizzabile
- [4] la funzione di trasferimento ha denominatore di grado  $n$

In un sistema lineare a tempo continuo di ordine  $n = 5$ , la matrice  $A$  ha polinomio caratteristico  $\Delta_A(\lambda) = \lambda^5 + 2\lambda^4 + 10\lambda^3 + 3\lambda^2 + \lambda + 5$ . Senza fare alcun calcolo, si può affermare che

- [1] il sistema è asintoticamente stabile
- [2] il sistema è instabile
- [3] il sistema è semplicemente stabile
- ~~[4]~~ non si può concludere nulla sulla stabilità del sistema

In un sistema lineare di ordine  $n = 3$ , la matrice di osservabilità  $O$  ha rango uguale a 1. Gli stati non osservabili formano un sottospazio  $X_{NO}$  di dimensione

- [1] 0
- [2] 1
- ~~[3]~~ 2
- [4] 3

Un sistema  $(A, b, c, d)$  a tempo discreto, esternamente stabile, è sottoposto a un ingresso  $u(t)$  estratto casualmente, in ogni istante  $t$ , tra i tre valori  $\{-1, 0, 1\}$ . Senza altre informazioni, si può affermare che l'uscita  $y(t)$  del sistema

- [1] è limitata, qualunque sia lo stato iniziale
- [2] è limitata, per ogni stato iniziale avente norma sufficientemente piccola
- ~~[3]~~ è limitata, per stato iniziale nullo
- [4] è illimitata per ogni stato iniziale

5)

Si consideri un sistema di controllo (schema a blocchi consueto con retroazione negativa) con funzione di trasferimento d'anello  $L(s)$ .

a) Si enunci il criterio di Bode per la stabilità del sistema di controllo, distinguendo chiaramente le condizioni di applicabilità del criterio da quelle necessarie e sufficienti per la stabilità.

b) Si proponga una funzione di trasferimento d'anello  $L(s)$  di ordine 2 (quindi con due poli) e con  $\mu > 0$ , che sia esternamente stabile ma dia luogo a un sistema di controllo instabile, verificandolo con il criterio di Bode.

6)

Sia dato il sistema lineare

$$\begin{aligned}x_1(t+1) &= -2x_1(t) + x_2(t) - u(t) \\x_2(t+1) &= -3x_1(t) + 5x_2(t) + u(t) \\y(t) &= x_1(t) + x_2(t)\end{aligned}$$

a) Quali comandi Matlab si devono digitare per studiare la completa raggiungibilità e completa osservabilità del sistema?

b) Quali comandi Matlab si devono digitare per progettare un regolatore stabilizzante che annulli tutti i transitori del sistema regolato in tempo finito?

---

Risposte ai quesiti 5-6 [se necessario proseguire sul retro]:

5a) Si consideri il sistema di controllo con funzione di trasferimento di anello propria

$$L(s) = \frac{M}{s^0} \frac{\prod_i (1 + s\beta_i)}{\prod_i (1 + sT_i)}$$

Si supponga che (CONDIZIONI DI APPLICABILITÀ):

1)  $L(s)$  non ha poli  $p_i$  con parte reale positiva

2)  $|L(i\omega)| = 1$  in una e una sola frequenza  $\omega = \omega_c$

Allora il sistema di controllo  $H(s) = \frac{L(s)}{1+L(s)}$  è

esternamente stabile se e solo se

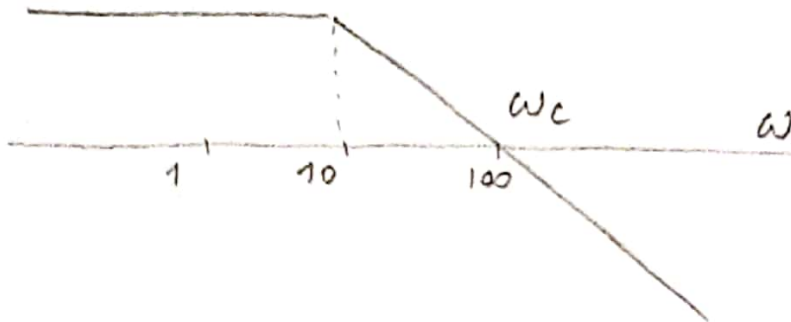
a)  $\mu > 0$

b)  $\varphi_m > 0$  dove  $\varphi_m = \pi - |\varphi_c|$  e  $\varphi_c = \arg L(i\omega_c)$

$$5b) \quad L(s) = 10 \frac{(1-s)}{(1+s)(1+0,1s)}$$

$$|L(i\omega)|_{dB}$$

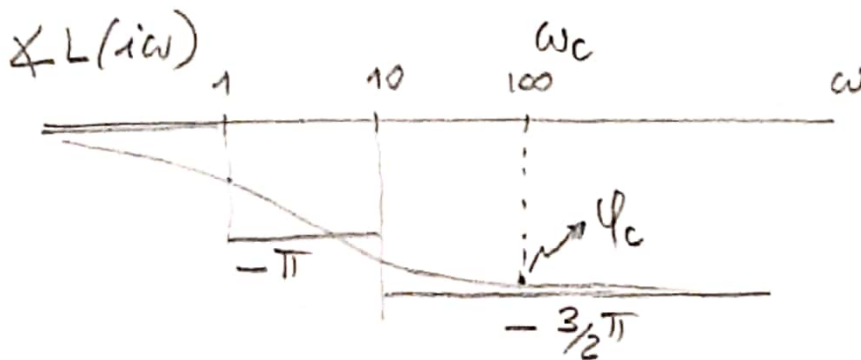
20dB



$$\omega_c \approx 100$$

$$\varphi_c \approx -\frac{3}{2}\pi$$

$$\varphi_m \approx -\frac{\pi}{2} < 0$$



$$6a) \quad A = \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ -3 & 5 \end{bmatrix}$$

$$b = \begin{bmatrix} -1 & 1 \end{bmatrix}'$$

$$c = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix}$$

Raggiungibilità

$$R = \text{ctrb}(A, b)$$

$$\det(R)$$

Osservabilità

$$O = \text{obsv}(A, c)$$

$$\det(O)$$

6b) Tempo finito  $\rightarrow A+bk$  e  $A+lc$  devono avere  $\lambda_i = 0$

$$k = \text{acker}(A, -b, [0 \ 0])$$

$$l = \text{acker}(A', -c', [0 \ 0])$$