



POLITECNICO MILANO 1863

FONDAMENTI DI AUTOMATICA

Corso di laurea in Ingegneria Matematica – Prof. C. Piccardi e A. Gragnani
Appello del 21/6/2023

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)

Si consideri il sistema lineare a tempo continuo descritto dalla seguente terna di matrici:

$$A = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 1 \\ 1 & -3 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad b = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ p \end{bmatrix} \quad c = [0 \quad 1 \quad 0]$$

Per ogni $p \in \mathbb{R}$:

- Discutere la stabilità (interna) del sistema.
- Discutere la stabilità esterna del sistema.
- Determinare la dimensione del sottospazio di non osservabilità.
- Determinare la dimensione del sottospazio di raggiungibilità.

Soluzione [se necessario proseguire sul retro]:

a) $\sigma_A = \{-2, -3, 1\} \quad \exists i: \operatorname{Re}(\lambda_i) > 0 \Rightarrow A \text{ instabile } \forall p$

b) Calcolo la f. di t.:

$$\begin{cases} sX_1 = -2X_1 + X_3 + u \\ sX_2 = X_1 - 3X_2 \\ sX_3 = X_3 + pu \end{cases} \rightarrow G(s) = \frac{s + (p-1)}{(s-1)(s+2)(s+3)}$$

$$y = X_2$$

* $p=0$: $G(s) = \frac{1}{(s+2)(s+3)} \quad \operatorname{Re}(p_i) < 0 \quad \forall i \Rightarrow G(s) \text{ est. stab.}$

* $p=3$: $G(s) = \frac{1}{(s-1)(s+3)}$

* $p=4$: $G(s) = \frac{1}{(s-1)(s+2)}$

* $p \neq 0, 3, 4$: $G(s) = \frac{s + (p-1)}{(s-1)(s+2)(s+3)}$

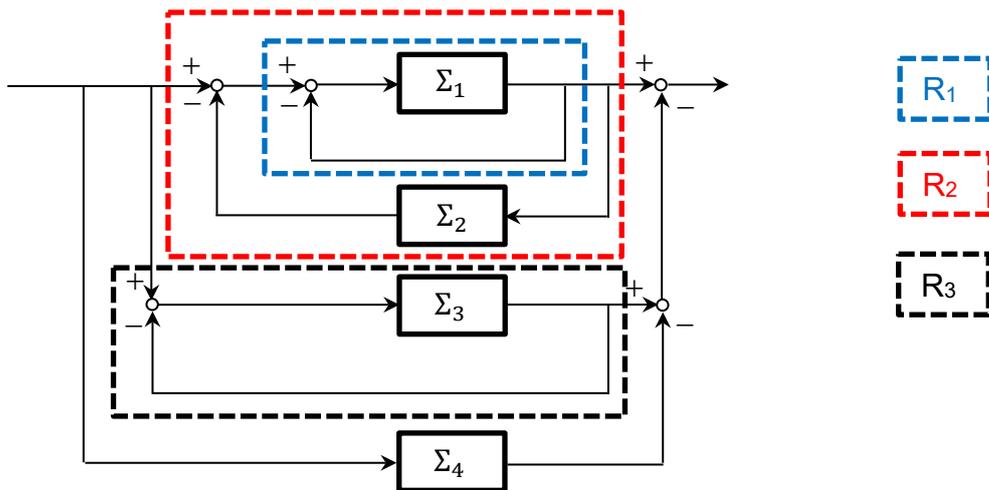
$\left. \begin{array}{l} \exists i: \operatorname{Re}(p_i) > 0 \\ \Rightarrow G(s) \\ \text{est. instabile} \end{array} \right\}$

c) $\Theta = \begin{vmatrix} c \\ cA \\ cA^2 \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & -3 & 0 \\ -5 & 9 & 1 \end{vmatrix} \quad \det \Theta \neq 0$
 $\Rightarrow (A, c) \text{ compl. oss. } \forall p$
 $\Rightarrow \dim X_{NO} = 0$

d) Poiché il sistema è compl. osservabile, R sarà singolare per i valori di p che fanno perdere grado a $G(s)$.
Per quei valori ($p=0, 3, 4$) il grado del den. di $G(s)$ è 2, per cui la parte $(R, 0)$ ha $\dim 2 \Rightarrow \dim X_R = 2$.
Per $p \neq 0, 3, 4$, $\det R \neq 0 \Rightarrow \dim X_R = 3$.

2)

Si consideri il sistema aggregato (a tempo continuo) rappresentato in figura.



Il sistema Σ_1 è descritto dalla funzione di trasferimento

$$G_1(s) = \frac{6}{s-1}$$

Il sistema Σ_2 è un integratore.

Il sistema Σ_3 è descritto dal modello di stato

$$A_3 = \begin{vmatrix} p & 1 \\ 2 & p \end{vmatrix} \quad b_3 = \begin{vmatrix} 0 \\ 1 \end{vmatrix} \quad c_3 = \begin{vmatrix} 1 & 0 \end{vmatrix} \quad d_3 = 0$$

Infine, il sistema Σ_4 è descritto dal modello ingresso/uscita

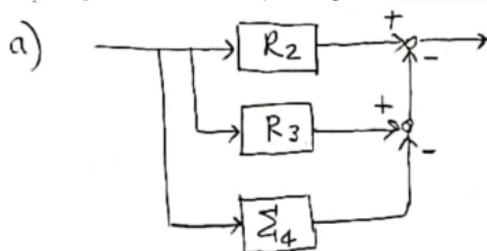
$$\ddot{y}_4 + 8\dot{y}_4 + 12y_4 = -2\dot{u}_4$$

a) Determinare, motivando adeguatamente, per quali valori del parametro reale p il sistema aggregato risulta asintoticamente stabile, discutendo anche l'eventuale esistenza di oscillazioni (infinite) nelle risposte a ingresso costante.

b) Per i valori di p per cui il sistema è asintoticamente stabile, determinare tutte le costanti di tempo e il tempo di risposta.

c) Discutere la stabilità del sistema aggregato nel caso in cui il modello ingresso/uscita del sistema Σ_4 venga sostituito dal seguente: $\ddot{y}_4 + \dot{y}_4 + 8y_4 + 12y_4 = -2\dot{u}_4$

Soluzione [se necessario proseguire sul retro]:



$$R_1 = \frac{G_1}{1+G_1}$$

$$R_2 = \frac{R_1}{1+R_1G_2}$$

$$R_3 = \frac{G_3}{1+G_3}$$

$$\Sigma = R_2 // R_3 // \Sigma_4 \quad \bar{e} \text{ A.S.} \Leftrightarrow R_2, R_3 \text{ e } \Sigma_4 \text{ sono A.S.}$$

$$R_1 = \frac{\frac{6}{s-1}}{1 + \frac{6}{s-1}} = \frac{6}{s+5}$$

$$R_2 = \frac{\frac{6}{s+5}}{1 + \frac{6}{s+5} \cdot \frac{1}{s}} = \frac{6s}{s^2 + 5s + 6} = \frac{6s}{(s+2)(s+3)} \quad \begin{matrix} \lambda_1 = -2 \\ \lambda_2 = -3 \end{matrix} \quad R_2 \in \text{A.S.}$$

$$\dot{x}_1 = px_1 + x_2 \quad (s-p)x_1 = x_2 \quad [\cdot (s-p)]$$

$$\dot{x}_2 = 2x_1 + px_2 + u \rightarrow (s-p)x_2 = 2x_1 + u$$

$$y = x_1 \quad y = x_2$$

$$(s-p)^2 y = 2y + u \rightarrow (s^2 - 2ps + p^2 - 2)y = u \rightarrow G_3 = \frac{1}{s^2 - 2ps + p^2 - 2}$$

$$R_3 = \frac{\frac{1}{s^2 - 2ps + p^2 - 2}}{1 + \frac{1}{s^2 - 2ps + p^2 - 2}} = \frac{1}{s^2 - 2ps + p^2 - 1} \quad \begin{matrix} \lambda_1 = p+1 \\ \lambda_2 = p-1 \end{matrix}$$

$$\begin{cases} -2p > 0 \\ p^2 - 1 > 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} p < 0 \\ p < -1 \vee p > 1 \end{cases} \Rightarrow p < -1 \quad R_3 \in \text{A.S.}$$

$$\Sigma_4: (s^2 + 8s + 12)y_4 = -2su_4$$

$$(s+6)(s+2) = 0 \quad \lambda_1 = -2 \quad \lambda_2 = -6 \quad \Sigma_4 \in \text{A.S.}$$

Quindi $\Sigma_1 \in \text{A.S.}$ per $p < -1$

$$\{\lambda\} = \{-2, -3, -2, -6, p+1, p-1\} \quad \lambda_i \in \mathbb{R} \forall i \rightarrow \nexists \text{ oscillazioni}$$

$$b) \{T_i\} = \left\{ \frac{1}{2}, \frac{1}{3}, \frac{1}{2}, \frac{1}{6}, -\frac{1}{p+1}, -\frac{1}{p-1} \right\}$$

$$\bullet \begin{cases} p < -1 \\ p+1 > -2 \end{cases} \quad -3 < p < -1 \quad \begin{matrix} \lambda_D = p+1 \\ T_D = -\frac{1}{p+1} \end{matrix} \quad T_R = -\frac{5}{p+1}$$

$$\bullet p \leq -3 \quad \lambda_D = -2 \quad T_D = \frac{1}{2} \quad T_R = \frac{5}{2}$$

$$c) \Sigma_4: (s^3 + s^2 + 8s + 12)y_4 = -2su_4$$

↓ HURWITZ $n=3$

$$d_1 = 1$$

$$d_2 = 8$$

$$d_3 = 12$$

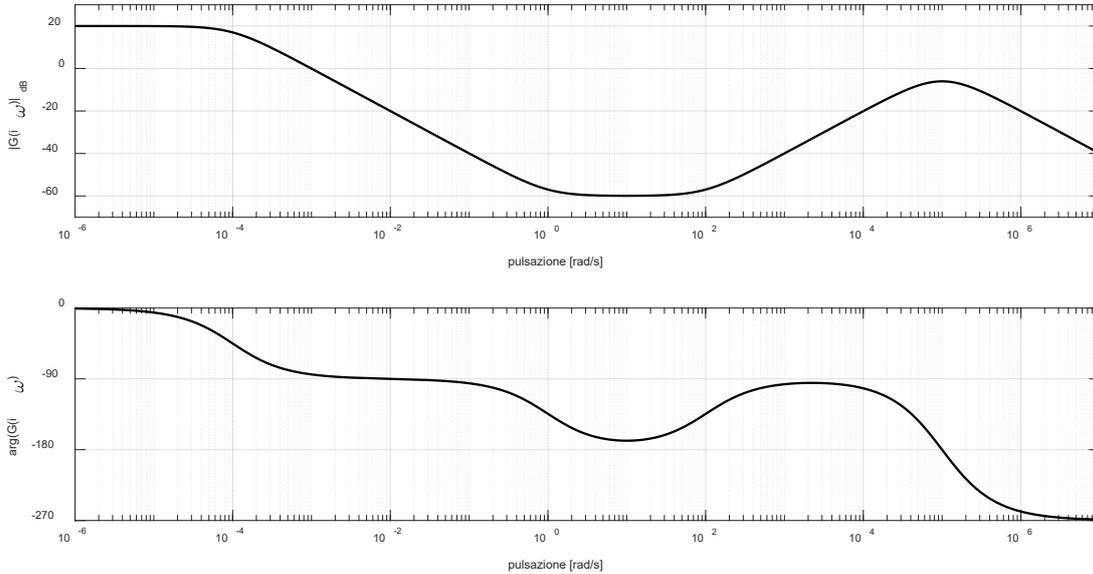
$$d_i > 0 \forall i$$

$$d_1 d_2 = 8 \neq d_3 = 12 \rightarrow \Sigma_4 \text{ NON A.S.}$$

↓
 $\Sigma_1 \text{ NON A.S.}$

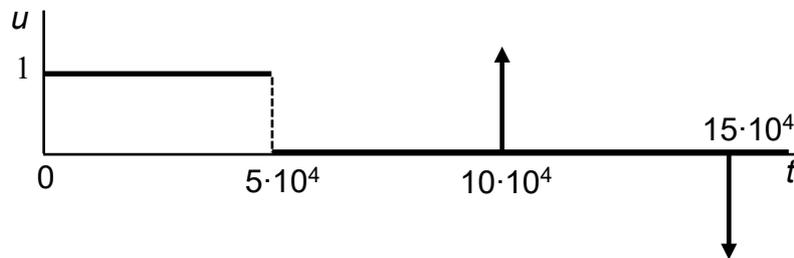
3)

Il seguente diagramma di Bode del modulo e della fase, relativo ad un sistema asintoticamente stabile, è stato ricavato sperimentalmente.



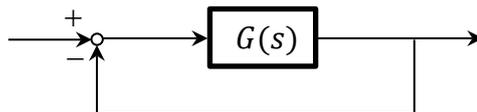
Si sa inoltre che il sistema, se sottoposto a ingresso costante, non presenta oscillazioni (infinite) nel suo movimento.

- a) Determinare una funzione di trasferimento $G(s)$ compatibile con tutte le informazioni.
- b) Determinare (in modo qualitativo) la risposta del sistema all'ingresso rappresentato nella figura seguente (la linea verticale con freccia verso l'alto (basso) simboleggia un impulso unitario positivo (negativo)).



- c) Determinare in modo esatto (teorema della risposta a ingresso sinusoidale) e approssimato (diagramma di Bode approssimato) l'ampiezza dell'uscita a regime quando il sistema è sottoposto a ingresso $u(t) = 2 \sin(10^5 t)$, giustificando il risultato ottenuto.

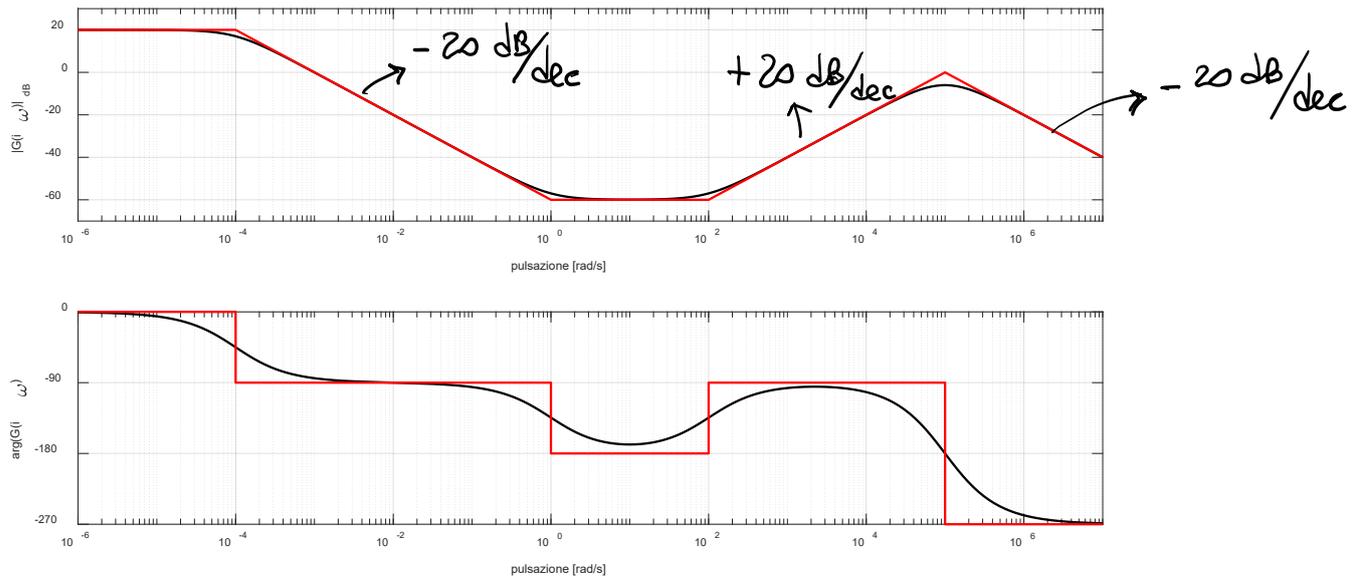
Infine, con riferimento al sistema in figura:



- d) Si verifichi la stabilità del sistema, valutandone anche tempo di risposta e banda passante.

Soluzione [se necessario proseguire sul retro]:

Dai diagrammi dati ricavo i diagrammi approssimati di modulo e fase (in rosso nella figura seguente)



a) |zeri| in $10^0, 10^2$

|poli| in $10^{-4}, 10^5, 10^5$

zeri in $+10^0$ e -10^2

poli in $-10^{-4}, -10^5$ e -10^5

$|M|_{dB} = 20 \text{ dB}$ e $\lim_{\omega \rightarrow \infty} G(j\omega) \rightarrow 0 \Rightarrow \mu = 10$

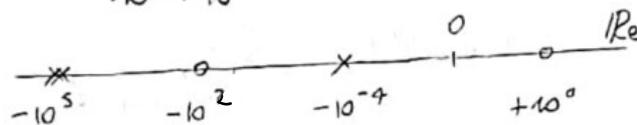
$$G(s) = 10 \frac{(1-s)(1+10^{-2}s)}{(1+10^4s)(1+10^{-5}s)^2}$$

b) $p_D = -10^{-4} \rightarrow T_D = 10^4 \rightarrow T_R = 5 \cdot 10^4$

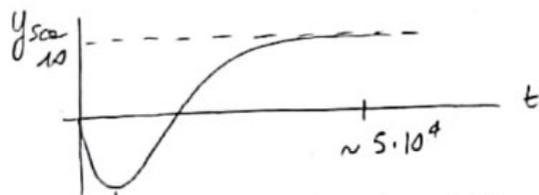
Risposta a scalino

$$z=1 \quad y(0)=0 \quad \dot{y}(0) = -\frac{10 \cdot 10^{-2}}{10^4 \cdot 10^{-10}} = -10^5$$

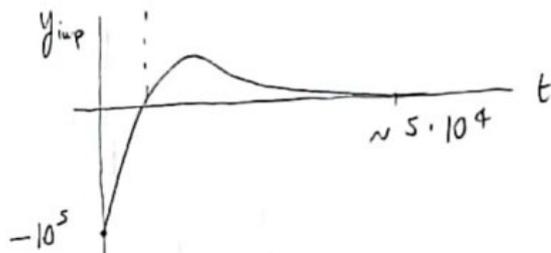
$$y_{\infty} = G(s) = 10$$



$$\begin{aligned} m_s &= 1 \\ J &= 0 \\ &\downarrow \\ N &= 1 \end{aligned}$$

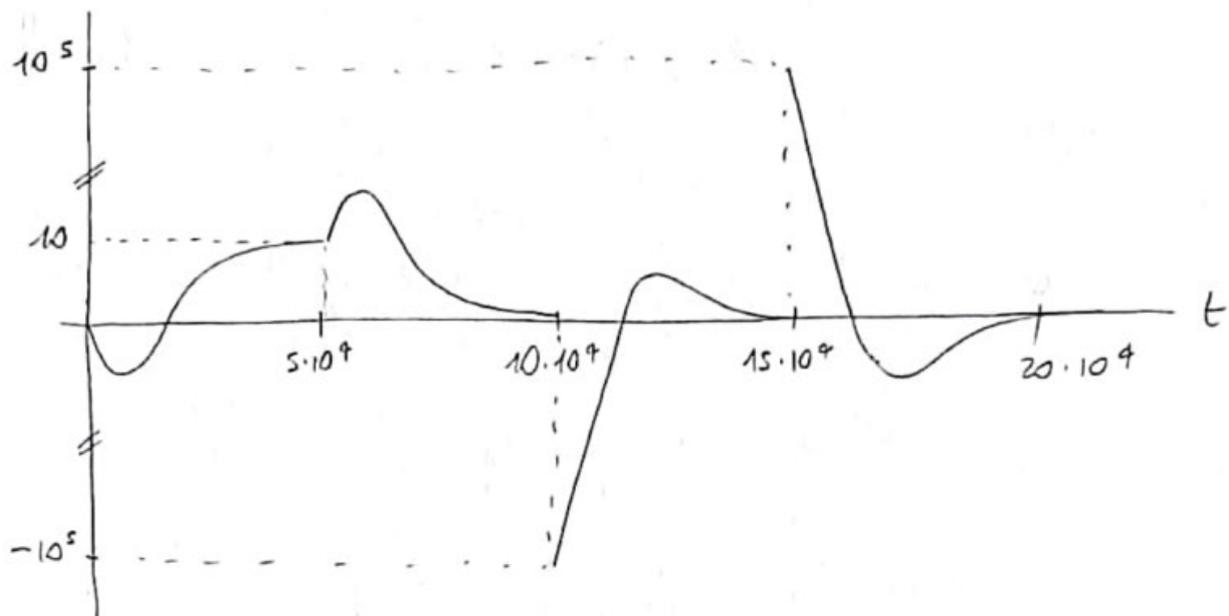


Risposta a impulso = derivata della risposta a scalino



$$u(t) = \text{sc}(t) - \text{sc}(t - 5 \cdot 10^4) + \text{imp}(t - 10 \cdot 10^4) - \text{imp}(t - 15 \cdot 10^4)$$

$$y(t) = y_{\text{sc}}(t) - y_{\text{sc}}(t - 5 \cdot 10^4) + y_{\text{imp}}(t - 10 \cdot 10^4) - y_{\text{imp}}(t - 15 \cdot 10^4)$$



c) $\gamma = 2 |G(10^5 i)|$

APPROX $\rightarrow |G(10^5 i)|_{dB} = 0 \text{ dB} \rightarrow |G(10^5 i)| = 1 \quad \gamma_{\text{APPROX}} = 2$

ESATTO $\rightarrow |G(10^5 i)| = 10 \frac{|1 - 10^5 i| |1 + 10^3 i|}{|1 + 10^9 i| |1 + i|^2} \approx \frac{10 \cdot 10^5 \cdot 10^3}{10^9 (\sqrt{2})^2} = \frac{1}{2} \quad \gamma_{\text{ESATTO}} = 1$

$\gamma_{\text{ESATTO}} \neq \gamma_{\text{APPROX}}$ perché in $\omega = 10^5$ vi sono due poli.

$$d) G = L \quad \omega_c = 10^{-3} \quad \varphi_c = -\pi/2 \quad \varphi_m = \pi - |\varphi_c| = \pi/2$$

L propria
 L non ha poli a $\text{Re} > 0$ $\xrightarrow{\text{Bode}}$ $\begin{cases} M = 10 > 0 \\ \varphi_m = \pi/2 > 0 \end{cases} \rightarrow \text{A.S.}$
 $1L \text{ dB} \cap 0 \text{ dB}$

$$\text{BP} = (0, \omega_c) = (0, 10^{-3})$$

$$T_R = \frac{5}{\omega_c} = \frac{5}{10^{-3}} = 5 \cdot 10^3$$

4)

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

a) A un sistema lineare asintoticamente stabile è applicato l'ingresso $u(t) = -10 + 2\sin(3t)$. A transitorio esaurito, quale funzione di uscita $y(t)$ non è ammissibile?

[1] $-10 + 2\sin(3t)$

[2] $\sin(3t)$

~~[3]~~ $10 + \sin(t)$

b) Il sistema lineare a tempo continuo $\dot{x}(t) = Ax(t)$ ha autovalori $\{-i0.5, 0, i0.5\}$. Il movimento libero

[1] diverge, per almeno uno stato iniziale

~~[2]~~ è limitato, per ogni stato iniziale

[3] tende a zero, per ogni stato iniziale

c) Un sistema lineare, completamente osservabile, è (internamente) instabile ma esternamente stabile. Applicando un ingresso $u(t)$ sinusoidale, l'uscita $y(t)$

[1] è limitata, qualunque sia $x(0)$

~~[2]~~ è limitata, se $x(0) = 0$

[3] è illimitata, qualunque sia $x(0)$

d) Dato il sistema lineare (A, b, c, d) , il polo p_i della sua funzione di trasferimento $G(s)$

~~[1]~~ è sempre un autovalore di A

[2] è un autovalore di A se e solo se il sistema è completamente raggi. e osserv.

[3] è un autovalore di A solo se il sistema è compl. raggiungibile o compl. osserv.

a) [3] frequenza uscita \neq frequenza ingresso

b) [2] dalla def. di sistema semplicemente stabile

c) [2] dalla def. di stab. esterna; se $x(0) \neq 0$, la parte $(NR, 0)$ potrebbe divergere e con essa $y(t)$

d) [1] $\{\text{autovalori}\} \supseteq \{\text{poli}\}$, per qualunque sistema

5)

Si fornisca la definizione di sistema stabilizzabile, discutendo poi sotto quali condizioni (sufficienti e/o necessarie) un sistema risulta stabilizzabile.

Si proponga poi un esempio numerico di sistema di ordine $n = 2$ che sia NON stabilizzabile, dimostrando tale proprietà in base a quanto sopra enunciato.

6)

Sia dato il sistema a tempo discreto caratterizzato dalle matrici

$$A = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 \\ 3 & 1 & -1 \\ 2 & 0 & -1 \end{bmatrix} \quad b = \begin{bmatrix} 2 \\ 2 \\ -1 \end{bmatrix} \quad c = [1 \quad -1 \quad 0] \quad d = 0$$

Scrivere i comandi Matlab per studiarne la completa osservabilità.

Scrivere quindi i comandi per determinare un ricostruttore dello stato che annulli l'errore di ricostruzione in tempo finito.

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

5) (A, b) è stabilizzabile se ammette una legge di controllo stabilizzante, cioè se $\exists K$ tale che $(A + bK)$ è asintoticamente stabile.

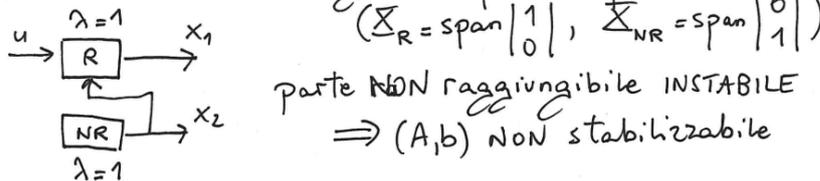
(A, b) completamente raggiungibile \Rightarrow
 (A, b) stabilizzabile

(A, b) NON completamente raggiungibile:

(A, b) stabilizzabile \Leftrightarrow la parte NON RAGGIUNGIBILE è asintoticamente stabile

Esempio: $\dot{x} = Ax + bu$, $A = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$, $b = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$

$R = [b \quad Ab] = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$, sistema NON compl. raggiungibile, già scomposto in parti:



6) $A = [0 \quad -1 \quad 0; 3 \quad 1 \quad -1; 2 \quad 0 \quad -1]$

$c = [1 \quad -1 \quad 0]$

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

$\det(\mathcal{O})$

autoval = $[0 \quad 0 \quad 0]$

$l = \text{acker}(A', -c', \text{autoval})$