### **POLITECNICO DI MILANO**



# FONDAMENTI DI AUTOMATICA (Ingegneria Gestionale) Prof. Fredy O. Ruiz-Palacios

Anno Accademico 2020/21 Appello del 10/09/2021

COGNOME
NOME
CODICE PERSONA
FIRMA

- Consegnare esclusivamente il presente fascicolo.
- Utilizzare, per la minuta, i fogli bianchi forniti in aggiunta a questo fascicolo.
- Non si possono consultare libri, appunti, dispense, ecc.
- Si raccomandano chiarezza, precisione e concisione nelle risposte.

Fondamenti di Automatica (Ing. Gestionale) Prof. Fredy Ruiz Appello del 10 settembre 2021

### ESERCIZIO 1

Si consideri il sistema dinamico lineare e tempo invariante con ingresso u(t) ed uscita y(t) descritto dalle seguenti equazioni

$$\dot{x}_1(t) = (\alpha + 1)x_1(t) - 2\beta x_2(t) 
\dot{x}_2(t) = -2x_2(t) + u(t) 
\dot{x}_3(t) = \alpha x_3(t) + 2u(t) 
y(t) = x_1(t),$$

con  $\alpha$  e  $\beta$  parametri reali.

1.1 Classificare il sistema.

1.2 Studiare la stabilità interna del sistema al variare dei parametri  $\alpha$  e  $\beta$ .

\*Non à possibile valutaire la stabilita-della GG) perché G(s) & del se rondo ordine, montre il sistema à di ter to ordine ce un polo nas 006 to.

1.3 Posto ora  $\alpha = -2$  e  $\beta = 1$  calcolare la funzione di trasferimento G(s) del sistema e dire, motivando la risposta, se è possibile valutare le proprietà di stabilità interna del sistema dall'analisi della sola G(s).

In daplace: 
$$5 \times 1.(5) = (1+\alpha) \times 1.(5) - 23 \times 1.(5)$$

$$5\chi_{2}(5) = -2\chi_{2}(5) + U(5)$$
 (2)

$$9 \times 9(5) = \alpha \times 3(5) + 20(5)$$
 $Y(5) = \times 1(5)$ 
(4)

$$da(1) \quad \chi_{1}(s) = \frac{-2\beta}{5-1-\alpha} \quad \chi_{2}(s), da(2) \quad \chi_{2}(s) = \frac{1}{5+2} U(s)$$

$$da(4) \quad \chi(s) = -\frac{2\beta}{(5+1-\alpha)(5+2)} U(s) = 7 G(s) = -\frac{2}{(5+1)(5+2)}$$

1.4 Per la funzione di trasferimento trovata al punto precedente determinare analiticamente la risposta allo scalino u(t) = sca(t) e tracciare qualitativamente la risposta, specificando i valori di y(0), y'(0) e  $y(\infty)$ .

$$V(s) = \frac{A}{s+1} + \frac{B}{s+2} + \frac{C}{s} = \frac{2}{s+1} - \frac{1}{s+2} - \frac{1}{s}$$

y (p)=dimsy(s)=0

$$y'(p) = d_{1}m_{5} = y(s) = 0$$
  
 $y(\infty) = d_{1}m_{5} = y(s) = -1$ 

TUF

## **ESERCIZIO 2**

Si consideri la funzione di trasferimento

$$G(s) = 20 \frac{3-s}{(s+1)(s+20)}$$

di un sistema lineare tempo invariante senza autovalori nascosti.

2.1 Calcolare guadagno, tipo, poli e zeri di G(s) e studiare la stabilità del sistema con funzione di trasferimento G(s).

-M=6(0)=3 = 9,5dB

-tipo 0 -poli: {-1,-203, sistema asintoticemente stabile; le(P)<0 -zero: {33, sistema a fase non minima

2.2 Tracciare i diagrammi di Bode di modulo e fase della risposta in frequenza associata alla funzione di trasferimento G(s).

2.3 Determinale l'ampiezza dell'uscita y(t) a transitorio esaurito a fronte del ingresso  $u(t) = 3\sin(10t)$ .

$$f_{\infty}(t) = |6(3\omega)| \cdot 3 \sin(10t + arg(6(5\omega)))$$

Jal diagramma di Bode  $|6(510)| = 6dB = 1$ 
 $arg(510) = -180^{\circ}$ 

y(t) = 3 sin (10 t - π)

2.4 Si supponga ora che il sistema venga retroazionato come in figura 1, con L(s) = kG(s), essendo k un parametro reale. Determinare per quali valori di k il sistema retroazionato risulta asintoticamente stabile.

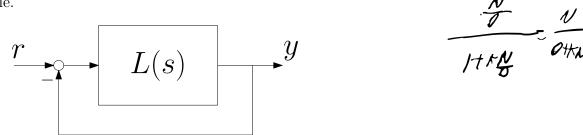


Figura 1: Esercizio 2 - Sistema retroazionato.

il sistema retroazionato 
$$G_{V}(s) = \frac{L(s)}{1+L(s)}$$
 risulta

 $G_{V}(s) = \frac{20(3-5)}{(5+1)(s+20)+k20(3-5)} = \frac{20(3-5)}{5^{2}+(21-20h)s+20+60h}$ 

Criterio di Routh, sote mo di ordine 2:

 $21-20k70 = Ke^{2/20}$ 
 $20+60k70 = Ke^{2/20}$ 
 $20+60k70 = Ke^{2/20}$ 
 $C_{V}(s) = a_{si} + b_{i} + c_{i}$  unente stabile per

 $-\frac{1}{2} < K < \frac{21}{20}$ 

### ESERCIZIO 3

Si consideri il sistema a tempo discreto:

$$\begin{cases} v(k+1) = -v(k) - 0.5w(k) + u(k) \\ w(k+1) = 1.5v(k) + w(k) \\ y(k) = v(k) - w(k) \end{cases}$$

- 3.1 Classificare il sistema
  - Lineare
  - tempo invariante

  - stre Hamen to proviso
  - dinamico, ordine 2
- 3.2 Calcolare gli stati e l'uscita di equilibrio associati a  $u(k) = \bar{u} = 2$ .

Calcolare gli stati e l'uscità di equilibrio associati a 
$$u(k) = u = 2$$
.

In equi | 1 brio  $V(x+1) = V(x)$   $e$   $w(x+1) = w(x)$ :

 $\overline{v} = -\overline{v} - 0.5\overline{w} + 2$ 
 $\overline{w} = 1.5\overline{v} + \overline{w}$ 
 $\overline{v} = 4$ 
 $\overline{v} = 4$ 

3.3 Studiare la stabilità del sistema Matrice 
$$A = \begin{bmatrix} -1 & -6, 5 \\ 1, 5 & 1 \end{bmatrix}$$
,  $\varphi(A) = \det(\lambda I - A) = \begin{bmatrix} 1 & 6 & 6 \\ 1 & 1 & 6 \end{bmatrix}$ 

$$\det(\lambda I - A) = \begin{bmatrix} 1 & 6 & 6 \\ -1, 5 & 2 - 1 \end{bmatrix} = \lambda^2 - 0, 25 = \lambda^2 - 0,$$

3.4 Determinare gli autovettori del sistema e scrivere la risposta libera quando lo stato iniziale appartiene a ognuno di essi.

$$(\lambda, I - A)V_1 = 0 = \begin{pmatrix} 1,5 & 0,5 \\ -1,5 & -0,5 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} V_{11} \\ V_{12} \end{pmatrix}$$

$$V_{i} = \begin{bmatrix} -3 \end{bmatrix}$$

$$V_{2}: (\lambda_{2} I - A) V_{2} = \emptyset = \begin{pmatrix} 0,5 & 0,5 \\ -1,5 & -1,5 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} V_{21} \\ V_{22} \end{pmatrix}$$

Per ogni coppia autoralore-autorettore

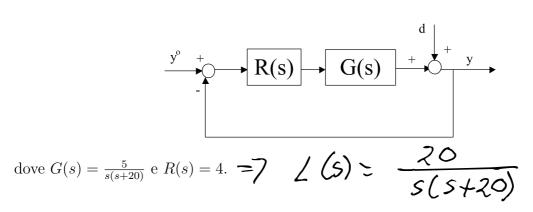
Si ha:
$$\chi_{\lambda}^{\zeta}(x) = V_{\lambda} \cdot (\lambda)^{k}$$
mach

$$X^{\prime}(\kappa) = \begin{bmatrix} 1 \\ -3 \end{bmatrix} (0,5)^{\prime}$$

$$X_{2}^{L}(\kappa) = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \end{bmatrix} (-0.5)^{\kappa}$$

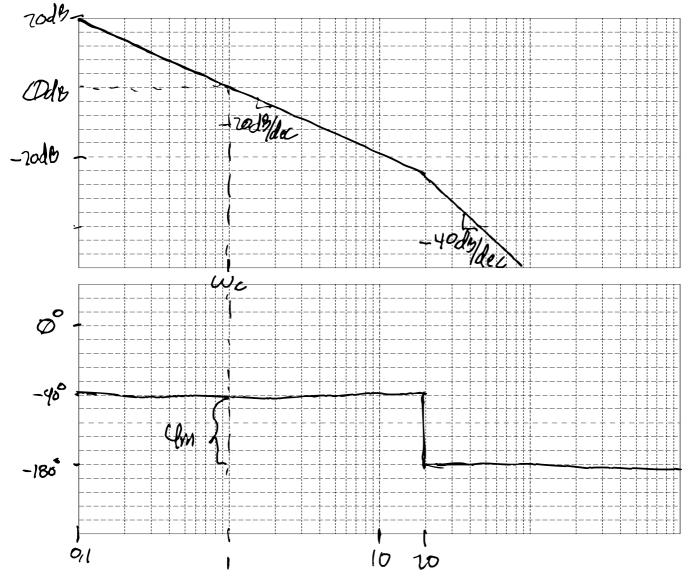
# **ESERCIZIO 4**

Si consideri il sistema di controllo in figura



4.1 Tracciare i diagrammi di Bode di modulo e fase della risposta in frequenza associata alla funzione di anello L(s) = R(s)G(s).

(Poli: {0,-20}) Mg = 1 TIPO 1



4.2 Verificare che il sistema in anello chiuso è asintoticamente stabile e determinare la pulsazione critica e il margine di fase.

- |arg(G(Sw))| < 180°, 
$$\pm w =$$
) Per i'd criterio Alla  
- 6(5) non hapoli con RelP)  $\Rightarrow$  Giccola pase, i'd  
- 6(5) non hapoli con RelP)  $\Rightarrow$  Giccola pase, i'd  
Gue = 1 rad/5,  $p = 90^{\circ}$  Gash to ticamente  
9 tabile.

4.3 Determinale il modulo dell'errore a transitorio esaurito a fronte di  $d(t) = \sin(0.1t)$  con  $y_o(t) = 0$ .

La F.J.T. da D(s) verso E(s) é

$$\frac{E(s)}{D(s)} = \frac{-1}{1+L(sa)}$$
,  $O_{1} \Gamma ad/s < e cuc$ ,  $allora$ 
 $1 = \frac{1}{1+L(sa)} = \frac{1}{|L(sa)|}$ ,  $da/dagaama diBodo |L(so,1)| = 0,1$ 

4.4 Dire, giustificando la risposta, quanto vale l'ampiezza dell'uscita y(t) di regime associata all'ingresso  $y^{o}(t) = 5 + 2\sin(10t)$  con d(t) = 0.

$$\frac{Y(6)}{V^{0}(5)} = \frac{L(5)}{1+L(5)}, \text{ Per } \omega = 10 \text{ red/s} \text{ 77 we } \left| \frac{L(5\omega)}{1+L(5\omega)} \right| = \left| L(5\omega) \right|$$

$$L(5) \in +101, \text{ allowe: } 1000 \text{ cod/s} \text{ 100} = 5 + 12(5.10) \cdot 2$$

$$1000 \text{ cod/s} = 5 + 0, 2 = 5, 2$$

- 4.5 È possibile affermare che al aumentare il guadagno k del controllore R(s) il modulo dell'errore a transitorio esaurito a fronte di un ingresso di riferimento  $y_o(t) = sca(t)$  diminuisce, fino ad un valore massimo di k per il quale il sistema in anello chiuso risulta instabile? Giustificare la risposta.
  - · L'errore a transitorio essevrito per solt)=sca(t)

    e zero se il sistema retroczionato e asintoticonate
    stasile, indipendentemente del valore di K.
- e ralsa.