

# **Fondamenti di Automatica**

Allievi del CL in Ingegneria Elettrica

Prima Prova 2013/2014 - 05 Settembre 2014

Cognome \_\_\_\_\_

Nome \_\_\_\_\_

N° di Matricola \_\_\_\_\_

\_\_\_\_\_ Firma

La prova dura 120 minuti.

Durante la prova non è consentita la consultazione di libri, dispense e quaderni.

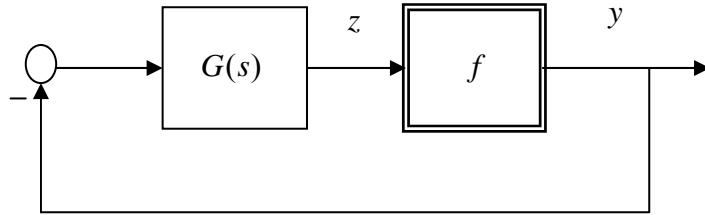
Questo fascicolo contiene 5 esercizi numerici.

Si prega di non allegare alcun foglio e di non utilizzare il retro delle singole pagine.



**Esercizio 1**

Si consideri lo schema a blocchi seguente



dove  $G(s) = \frac{1-s}{(s+1)^2}$  è la funzione di trasferimento di un sistema lineare tempo invariante del secondo ordine, mentre  $f$  è una funzione che lega algebricamente l'uscita del blocco lineare  $z$  con l'uscita  $y$  nel modo seguente  $y = f(z) = \alpha z e^{-z^2}$ , dove  $\alpha$  è un parametro **positivo**.

1.1 Si scriva una realizzazione in spazio di stato di  $G(s)$ .

1.2 Si scrivano le equazioni in forma normale del sistema complessivo e si verifichi che l'origine è l'unico stato di equilibrio.

1.3 Si studi la stabilità dello stato di equilibrio in funzione del parametro  $\alpha > 0$ .

**SOLUZIONE**

$$\begin{aligned}\dot{x} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix}x + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}u \\ z &= \begin{bmatrix} 1 & -1 \end{bmatrix}x\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -x_1 - 2x_2 - \alpha(x_1 - x_2)e^{-(x_1 - x_2)^2}\end{aligned}$$

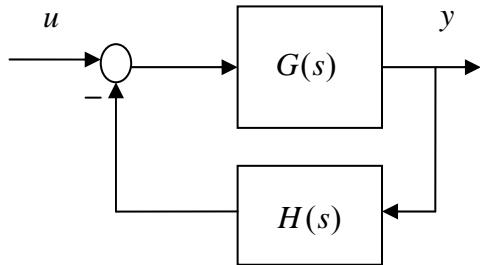
Quindi all'equilibrio  $x_2 = 0$  e  $x_1$  che soddisfa  $x_1(1 + \alpha e^{-x_1^2}) = 0$  la cui unica soluzione (si ricordi che  $\alpha > 0$ ) è  $x_1 = 0$ .

Il sistema linearizzato intorno all'origine ha matrice dinamica

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 - \alpha & -2 + \alpha \end{bmatrix}. \text{ L'origine è dunque asintoticamente stabile per } 0 < \alpha < 2 \text{ e instabile per } \alpha > 2.$$

**Esercizio 2**

Si consideri lo schema a blocchi



dove  $G(s) = \frac{\alpha}{s+1}$ ,  $H(s) = \frac{s+2}{(s+1)(s+3)}$

- 2.1) Si studi la stabilità asintotica in funzione del parametro  $\alpha \neq 0$ .
- 2.2) Si studi la raggiungibilità del sistema da  $u$  in funzione del parametro  $\alpha \neq 0$ .
- 2.3) Si studi l'osservabilità del sistema da  $y$  in funzione del parametro  $\alpha \neq 0$ .

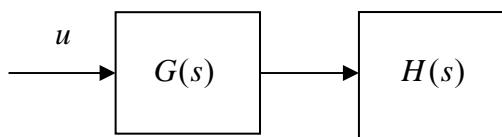
**SOLUZIONE**

Il polinomio caratteristico è:

$$s^3 + 5s^2 + (7 + \alpha)s + 3 + 2\alpha$$

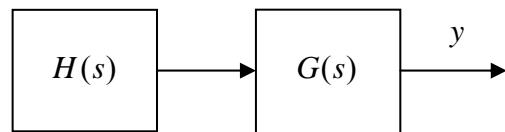
E quindi (applicando il criterio di Routh Hurwitz) si ha che il sistema è asintoticamente stabile per  $\alpha > -1.5$ .

Dal punto di vista della raggiungibilità si può considerare lo schema in serie



Dove si evince che non ci sono zeri di  $G(s)$  che cancellano poli di  $H(s)$ . Quindi il sistema è raggiungibile da  $u$  per tutti i valori (non nulli) di  $\alpha$ .

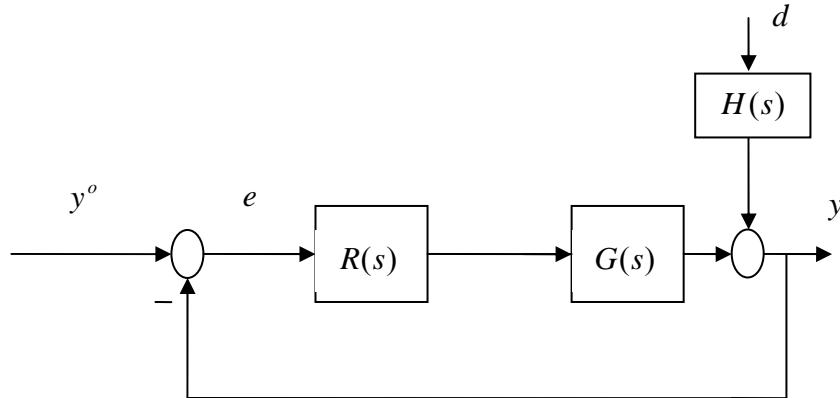
Dal punto di vista della osservabilità si può considerare lo schema in serie



dove si evince che non ci sono zeri di  $G(s)$  che cancellano poli di  $H(s)$ . Quindi il sistema è osservabile da  $y$  per tutti i valori (non nulli) di  $\alpha$ .

**Esercizio 3**

Si consideri lo schema a blocchi



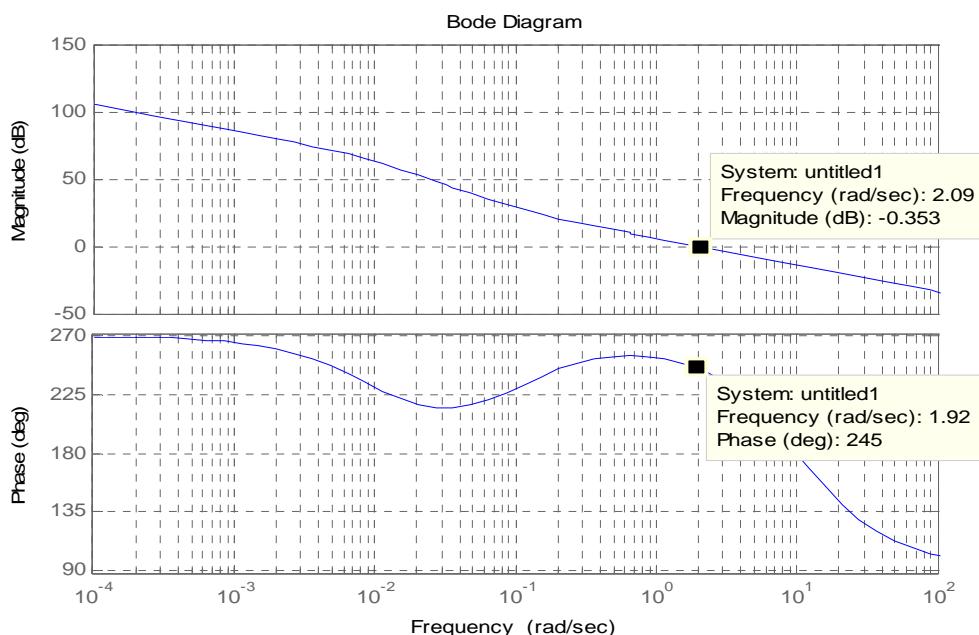
dove  $G(s) = \frac{10-s}{s(s+10)}$ ,  $H(s) = \frac{10}{s(s+10)}$ ,  $y^0(t) = ram(t)$ ,  $d(t) = \pm sca(t)$ .

Si ricavi un regolatore tale che

- $|e_\infty| \leq 0.2$
- $\omega_c \geq 1 \text{ rad/sec}$
- $\phi_M \geq 60^\circ$

**SOLUZIONE**

Non c'è bisogno di inserire un altro integratore. Per ottenere il vincolo statico il guadagno statico del regolatore deve essere maggiore di 10. Scegliamo 20. Basta allora una rete ritardatrice e quindi una soluzione è  $R(s) = 20 \frac{1+10s}{1+100s}$  col che  $L(s) = 20 \frac{(10-s)(1+10s)}{s(s+10)(1+100s)}$  e quindi  $\omega_c \approx 2$ ,  $\phi_M \approx 65^\circ$ .



### Esercizio 4

Si consideri in figura la schematizzazione di un di un mantenitore ideale di ordine zero a cadenza uniforme di periodo  $T$ .



4.1 Si dica qual'è il legame tra la variabile di ingresso a tempo discreto  $v(k)$  e quella di uscita a tempo continuo  $\hat{v}(t)$ .

4.2 Si dimostri il legame (cioè si ricavi l'espressione analitica di  $H_o(s)$ ) tra la trasformata zeta monolatera  $V(z)$  della variabile di ingresso e la trasformata di Laplace monolatera  $\hat{V}(s)$  della variabile di uscita:  $\hat{V}(s) = H_o(s)V(e^{sT})$ .

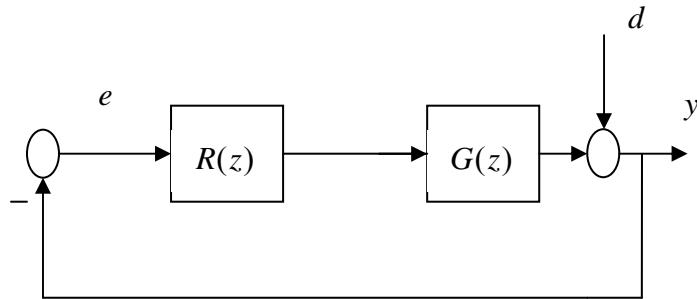
### SOLUZIONE

$$\hat{v}(t) = v(k), \quad k \in [kT, (k+1)T)$$

$$\hat{V}(s) = \int_0^\infty \hat{v}(t) e^{-st} dt = \sum_{k=0}^{\infty} \int_{kT}^{(k+1)T} v(k) e^{-st} dt = \sum_{k=0}^{\infty} v(k) \int_{kT}^{(k+1)T} e^{-st} dt = \frac{1 - e^{-sT}}{s} \sum_{k=0}^{\infty} v(k) e^{-skT} = \frac{1 - e^{-sT}}{s} V(e^{sT})$$

**Esercizio 5**

Si consideri lo schema a blocchi di un sistema di controllo a **tempo discreto**:



$$\text{dove } G(z) = \frac{z-2}{(z-5)(z-1)}, \quad d(k) = sca(k)$$

Si ricavi un regolatore  $R(z)$  tale che il sistema di controllo sia asintoticamente stabile, l'errore  $e(k)$  sia nullo a regime, l'errore sia a regime dopo un numero finito e minimo di passi.

**SOLUZIONE**

La funzione di sensitività  $S(z)$  deve avere 3 poli nell'origine, uno zero in  $z=1$ , uno zero in  $z=5$  e inoltre soddisfare  $S(2)=1$ ,  $S(\infty)=1$ , quindi

$$S(z) = \frac{(z-1)(z-5)(z-p)}{z^3} \quad \text{con } -3(2-p) = 8, \text{ e quindi } p=14/3. \text{ Infine}$$

$$R(z) = \frac{1}{G(z)} \frac{1-S(z)}{S(z)} = \frac{32z-35}{3z-14}$$