

Fondamenti di Automatica

Allievi di Ingegneria Elettrica - Prof. P. Colaneri

Appello 11 Febbraio 2015

Cognome _____

Nome _____

N° di Matricola _____

Firma

Durante la prova non è consentita la consultazione di libri, dispense e quaderni.
Questo fascicolo contiene 5 esercizi.

Si prega di non allegare alcun foglio.



ESERCIZIO 1

Si consideri il sistema non lineare

$$\dot{x}_1 = e^{-x_1} u + x_2 + ux_3 - \alpha x_1 - u$$

$$\dot{x}_2 = e^{-x_2} u + x_3 + ux_1 - \alpha x_2 - u$$

$$\dot{x}_3 = e^{-x_3} u + x_1 + ux_2 - \alpha x_3$$

$$y = x_1$$

dove α è un parametro reale.

1.1 Si determini l'unico stato di equilibrio \bar{x} corrispondente a $u = \bar{u} = 0$

1.2 Si studi la stabilità asintotica di \bar{x} funzione di α .

1.3 Si studi la asintotica stabilità e la BIBO stabilità del sistema linearizzato intorno a \bar{x}, \bar{u} in funzione di α

SOLUZIONE

In effetti per α diverso da uno c'è il solo stato di equilibrio $x=0$. Il sistema linearizzato è:

$$\dot{\delta x}_1 = \delta x_2 - \alpha \delta x_1 - \delta u$$

$$\dot{\delta x}_2 = \delta x_3 - \alpha \delta x_2 - \delta u$$

$$\dot{\delta x}_3 = +\delta x_1 - \alpha \delta x_3$$

$$\delta y = \delta x_1$$

il polinomio caratteristico è:

$$s^3 + 3\alpha s^2 + (3\alpha^2 - 1)s + \alpha(\alpha^2 - 1)$$

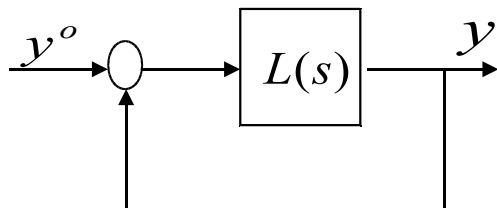
e quindi lo stato di equilibrio nullo è dunque asintoticamente stabile per $\alpha > 1$. La funzione di trasferimento del sistema linearizzato è:

$$\frac{1}{s^3 + 3\alpha s^2 + (3\alpha^2 - 1)s + \alpha(\alpha^2 - 1)}$$

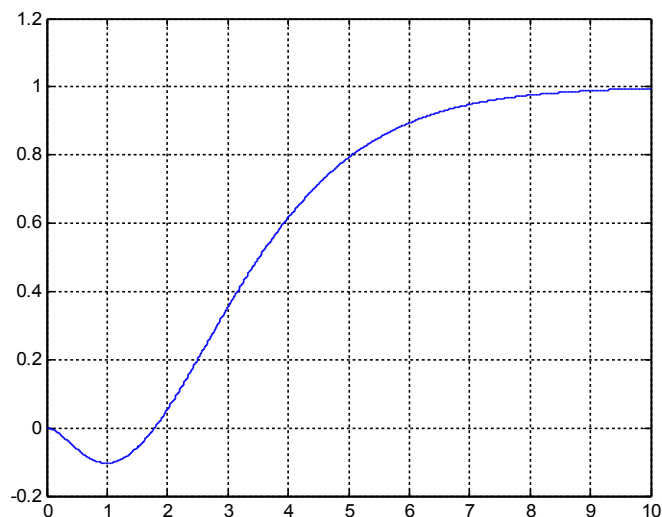
Quindi per $\alpha > 1$ il sistema linearizzato è asintoticamente stabile e BIBO stabile.

ESERCIZIO 2

Si consideri il sistema retroazionato



e la risposta $y(t)$ allo scalino unitario su $y^o(t)$ qui riportata. Si noti in particolare che $y(0) = 0$, $\dot{y}(0) = 0$, $\ddot{y}(0) = -1$, $y(\infty) = 1$.



2.1 Si ricavi $L(s)$ compatibile.

2.2 Si traccino i diagrammi di Bode del modulo e della fase di $L(s)$

2.3 Si tracci il diagramma polare di $L(s)$

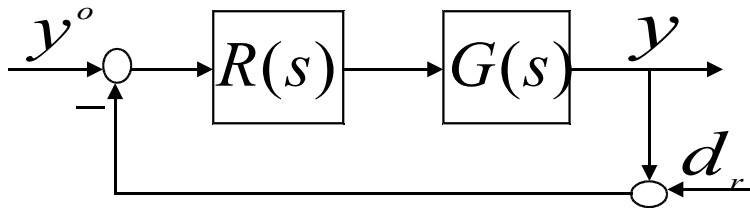
Si vede che la funzione di sensitività complementare è caratterizzata da: grado relativo 2, uno zero nel semipiano destro, guadagno statico uguale a 1, poli reali negativi, $\lim_{s \rightarrow \infty} s^2 F(s) = -1$
Quindi

$$F(s) = \frac{1 - s\tau}{(1 + sT_1)(1 + sT_2)(1 + sT_3)}, \quad \frac{\tau}{T_1 T_2 T_3} = 1$$

Ad esempio $F(s) = \frac{1-s}{(1+s)^3}$ da cui $L(s) = \frac{1-s}{s(s^2 + 3s + 4)}$

ESERCIZIO 3

Si consideri il sistema di controllo



dove $G(s) = \frac{1-s}{s(s+1)}$, $y^o(t) = sca(t)$, $d_r(t) = \sin(10t)$.

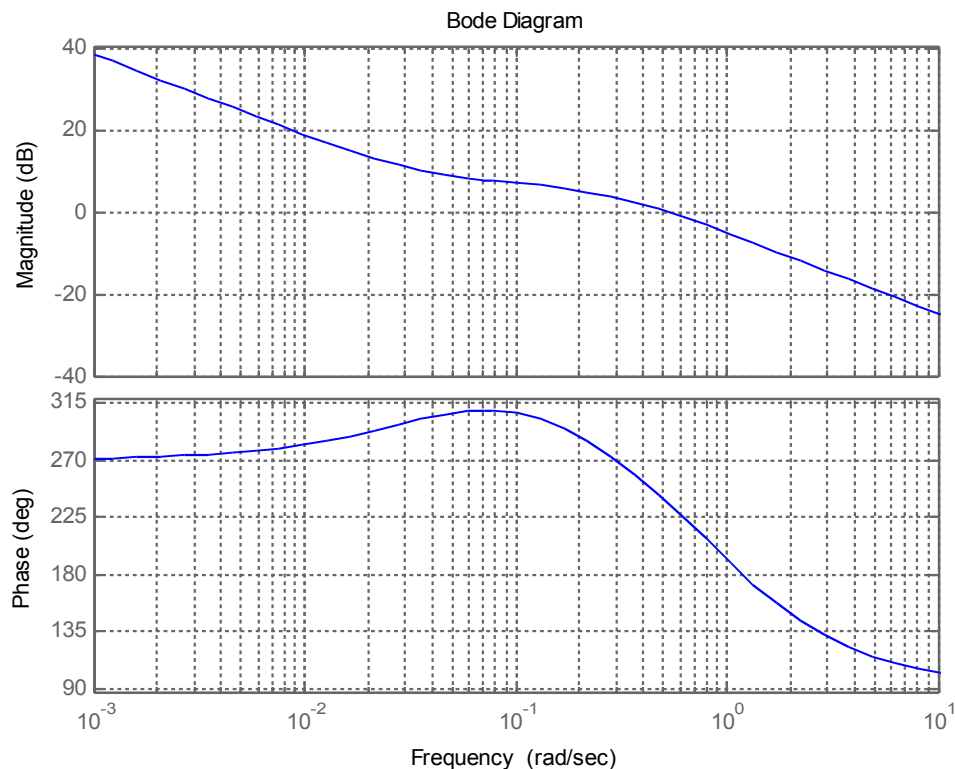
Si progetti $R(s)$, del minimo ordine possibile, in maniera tale che (i) l'errore a transitorio esaurito sia a media nulla e ampiezza minore di 0.1, (ii) il margine di fase sia almeno di 60 gradi, (iii) la pulsazione critica sia almeno di 0.5 rad/sec.

SOLUZIONE

L'integratore in $G(s)$ già garantisce errore a media nulla. L'ampiezza è minore di un decimo dell'ampiezza del disturbo se $|F(j10)| < 0.1$, e ciò si esprime nel dire che $|L(j10)| < 0.1$ (-20db).

Una rete stabilizzatrice di tipo anticipativo è sufficiente a garantire le specifiche, ad esempio

$$R(s) = \mu_r \frac{1+s\tau}{1+Ts}, \text{ con } \tau = 20, T = 4 \text{ e } \mu_r = 0.1.$$



ESERCIZIO 4

Si consideri la funzione di trasferimento di un sistema del second'ordine,

$$L(p) = \alpha \frac{p + 0.5}{(p - 0.5)^2}$$

dove $p=s$ per sistemi a tempo continuo e $p=z$ per sistemi a tempo discreto.

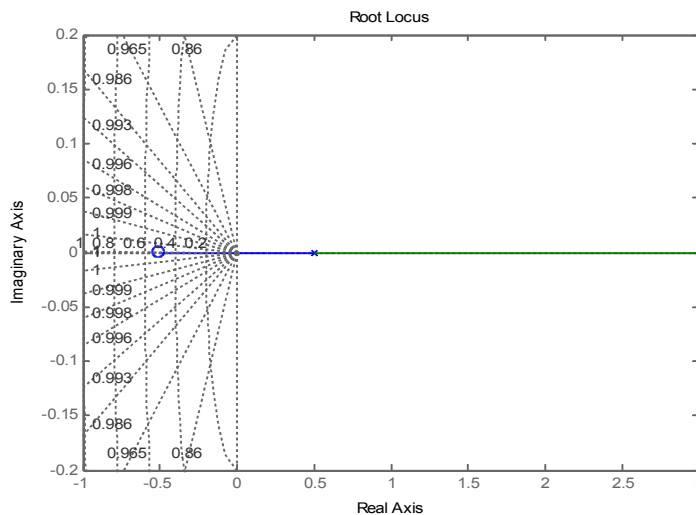
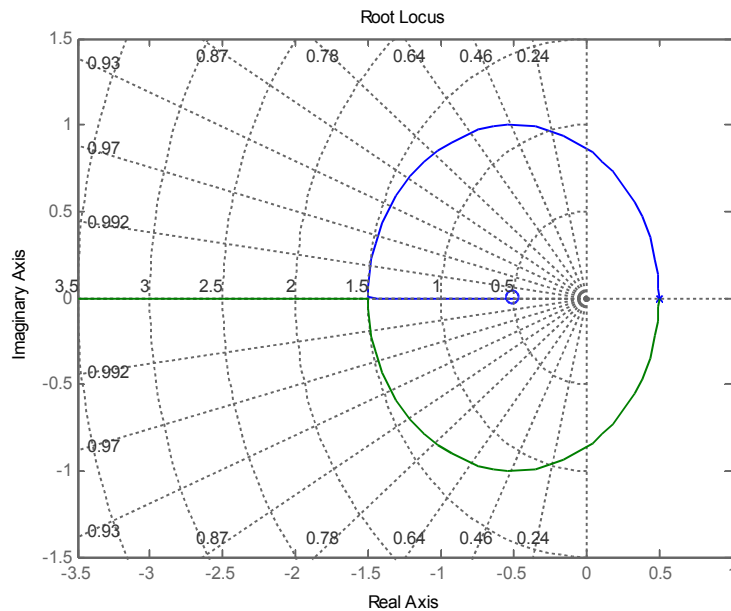
4.1 Si tracci il luogo delle radici (diretto e inverso)

4.2 Si discuta la stabilità del sistema retro azionato (a tempo continuo, $p=s$) in funzione di α

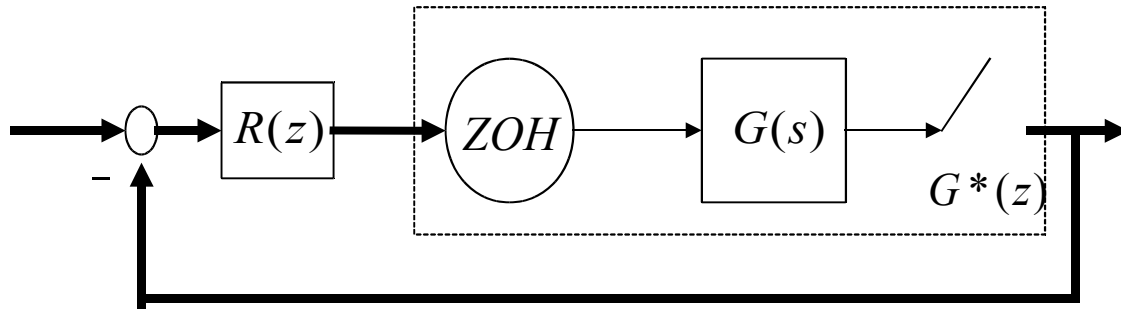
4.3 Si discuta la stabilità del sistema retro azionato (a tempo continuo, $p=z$) in funzione di α

SOLUZIONE

$\alpha > 1$ (continuo), $-1/6 < \alpha < 3/2$ (discreto)



5) Si consideri il sistema di controllo digitale



dove $G(s) = \frac{1}{s}$ e $R^*(z) = \frac{\alpha}{z}$, dove α è un parametro reale. I convertitori operano in fase e sincronia con periodo T .

5.1 Si discuta la stabilità del sistema in funzione di α e T , confrontando i risultati ottenuti perseguendo sia il “punto di vista analogico” che il “punto di vista digitale”.

5.2 Si dica come si possa calcolare l'espressione analitica di $y(t)$ (uscita di $G(s)$), quando il riferimento è uno scalino.

SOLUZIONE

Dal punto di vista digitale: il sistema a segnali campionati ha funzione di trasferimento $G^*(z) = \frac{T}{z-1}$ e quindi la funzione d'anello è $L^*(z) = \frac{\alpha T}{z(z-1)}$. Il sistema è stabile se e solo se $\alpha T < 1$, con α positivo.

Dal punto di vista analogico lo schema è equivalente (sotto le ipotesi di validità del teorema del campionamento e le approssimazioni successive) a un sistema analogico con funzione d'anello

$$L(s) = \frac{1}{s} \alpha e^{-sT} e^{-sT/2}$$

Applicando il teorema di Bode si ha $\alpha T < \pi/3$.

Per calcolare la risposta $y(t)$ basta calcolare prima $u^*(k)$, ricordando che la funzione di trasferimento dal riferimento ad $u^*(k)$ è $R^*(z)/(1+L^*(z))$ e poi calcolare $y(t)$ ricordando che $u(t)$ è costante a tratti e coincide con $u^*(k)$ negli istanti di campionamento.

6) Con riferimento al mantenitore ideale di ordine zero (ZOH), si dimostri come si ricava la funzione caratteristica $H_0(s)$, che descrive il comportamento in frequenza del convertitore.

SOLUZIONE

Si veda il libro di testo