

**COMPITO DI CONTROLLI AUTOMATICI**  
**Ingegneria dell'Informazione**  
**15 Febbraio 2018**

**Esercizio 1.** [10 punti] Si consideri il modello ingresso/uscita a tempo continuo avente la seguente funzione di trasferimento:

$$G(s) = \frac{\left(1 + \frac{s^2}{10^2}\right) \left(1 + \frac{s}{0.1}\right)^2}{s^2 \left(1 + \frac{s}{10} + \frac{s^2}{10^2}\right)}.$$

- i) Si determini il diagramma di Bode (modulo e fase) della risposta in frequenza del sistema;
- ii) si determini il diagramma di Nyquist di  $G(j\omega)$  per  $\omega \in \mathbb{R}$  (non è richiesto il calcolo di eventuali asintoti ed intersezioni con gli assi);
- iii) si studi, attraverso il criterio di Nyquist, la stabilità BIBO del sistema  $\frac{kG(s)}{1+kG(s)}$  (determinandone l'eventuale numero di poli a parte reale positiva e/o nulla) al variare di  $k$  in  $\mathbb{R}, k \neq 0$ .

**Esercizio 2.** [10.5 punti] Dato il processo di funzione di trasferimento

$$G(s) = \frac{(s + 2\sqrt{3})(s - 2\sqrt{3})}{(s - 6)^2(s + 3)}$$

è richiesto il tracciamento dei luoghi (positivo e negativo), con individuazione di asintoti, punti doppi ed intersezioni con l'asse immaginario (compreso il calcolo dei corrispondenti valori di  $k$ ). Si deduca quindi se e per quali valori di  $k$  la funzione retroazionata  $W(s) = \frac{kG(s)}{1+kG(s)}$  risulta BIBO-stabile.

[**Nota:** attenzione nel luogo c'è un punto triplo ovvero un punto in cui entrano ed escono tre rami del luogo]

**Esercizio 3.** [5.5 punti]

- i) Dato il processo di funzione di trasferimento

$$G(s) = \frac{1 + s}{\left(1 + \frac{s}{10}\right)^2}$$

si progetti un controllore proprio e stabilizzante  $C(s) \in \mathbb{R}(s)$  che attribuisca al sistema retroazionato  $W(s) = \frac{C(s)G(s)}{1+C(s)G(s)}$  tipo 0 e relativo errore a regime (al gradino)  $e_{rp}^{(1)} \simeq 0.1$ , mentre la funzione di trasferimento in catena aperta  $C(s)G(s)$  abbia  $\omega_A \simeq \omega_A^* = 100, m_\psi \simeq m_\psi^* = 90^\circ$ .

ii) Dato il processo di funzione di trasferimento

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

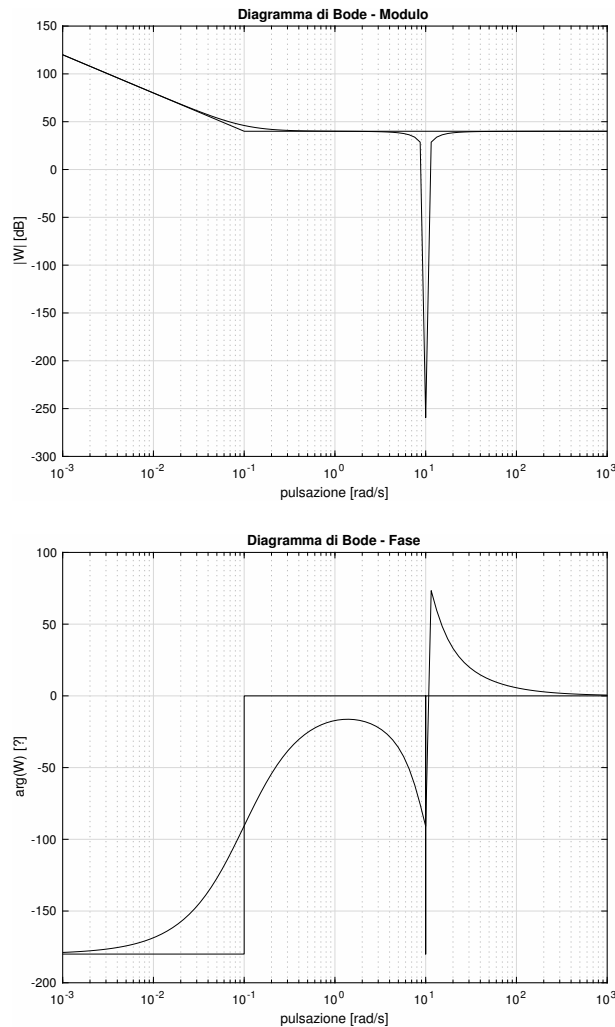
si progetti un controllore proporzionale  $k < 0$  in modo tale che il risultante sistema retroazionato  $W(s) = \frac{kG(s)}{1+kG(s)}$  sia BIBO stabile e la risposta forzata di uscita a regime in corrispondenza al segnale sinusoidale in ingresso  $u(t) = \sin t \delta_{-1}(t)$ , sia  $y_{rp}(t) = A \sin(t + \pi/2)$ , per qualche  $A \in \mathbb{R}$ .

[**Suggerimento:** sfruttare l'espressione della risposta a regime  $y_{rp}(t)$  in termini della risposta in frequenza  $W(j\omega)$ ].

**Teoria.** [5 punti] Si enunci, nella sua versione più restrittiva, il criterio di Nyquist per la stabilità BIBO di sistemi (lineari, tempo-invarianti e a tempo continuo) ottenuti per retroazione unitaria negativa e se ne discutano le possibili estensioni.

## SOLUZIONI

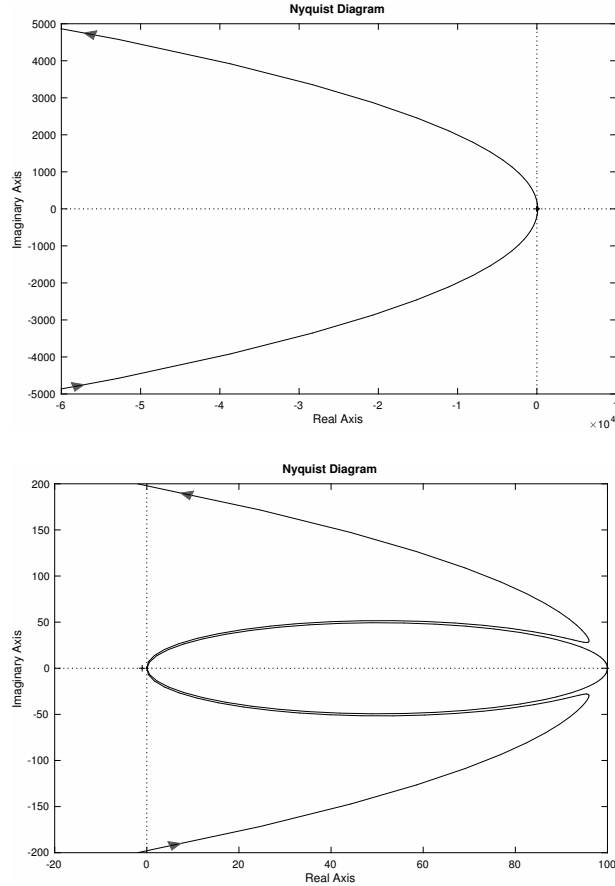
**Esercizio 1.** i) Il diagramma di Bode dei moduli parte decrescente con pendenza di  $-40$  dB/decade, poi procede sempre piatto lungo la retta orizzontale di ordinata  $40$  dB, ad eccezione di un picco di antirisonanza infinito per  $\omega = 10$  rad/s (sebbene nella figura sotto appaia finito). Il diagramma asintotico delle fasi parte da  $-180^\circ$  poi, per  $\omega = 0.1$  rad/s ha un salto di  $180^\circ$  e poi procede dritto lungo l'asse delle ascisse fino a  $\omega = +\infty$ . Invece il diagramma reale parte da  $-180^\circ$ , cresce ed ha un punto di massimo prossimo a  $0^\circ$  per  $\omega = 1$  rad/s. Poi subentra l'effetto congiunto dei due termini con punto di spezzamento  $\omega = 10$  rad/s, che fanno sì che la fase scenda fino a  $-90^\circ$  poi scatti verticalmente di  $+180^\circ$  (fino a  $90^\circ$ ), e infine si riporti a zero.



ii) Dallo studio del diagramma di Bode deduciamo il diagramma di Nyquist. Il tratto per pulsazioni positive parte (per  $\omega = 0^+$ ) dal punto improprio parallelo al semiasse reale negativo, poi attraversa il semiasse immaginario negativo e ruota portandosi a un angolo prossimo a zero, poi di colpo il modulo cala e la fase cala fino a portare all'attraversamento

dell'origine con fase  $-90^\circ$ . Il diagramma poi esce dall'origine per  $\omega = 10^+$  rad/s parallelo al semiasse immaginario positivo e si porta sul semiasse reale nel punto 100 (per  $\omega = +\infty$ ).

Qui di seguito viene riportato il diagramma di Nyquist completo e un suo dettaglio per valori di  $|\omega| \geq 0.1$  rad/sec.



iii) Osserviamo preliminarmente che  $n_{G+} = 0$ . La chiusura del diagramma all'infinito porta ad un cerchio di raggio infinito in verso orario. Se  $s = -\frac{1}{k} < 0$ , ovvero  $k > 0$ , allora  $N = 0$  e quindi  $W(s)$  è BIBO stabile. Se  $k < 0$  invece distinguiamo due casi: se  $-1/100 < k < 0$  allora  $N = -1$ , da cui segue  $n_{W+} = 1$  e quindi  $W(s)$  ha un polo reale positivo e non è BIBO stabile. Se invece  $k < -1/100$  allora  $N = -2$  da cui segue  $n_{W+} = 2$  e quindi  $W(s)$  ha due poli a parte reale positiva e non è BIBO stabile. Morale: ho stabilità BIBO se e solo se  $k > 0$ .

**Esercizio 2.** L'equazione dei punti doppi porge, dopo semplici calcoli

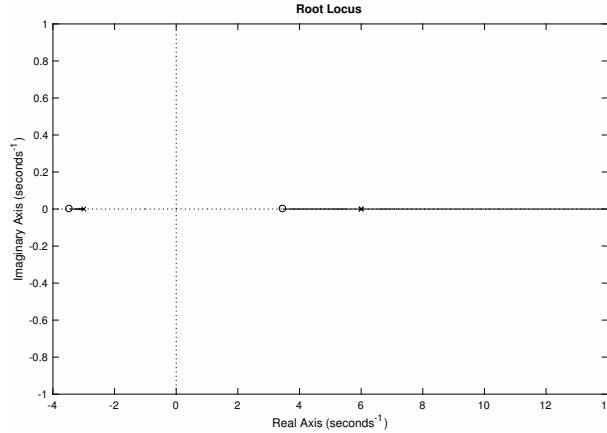
$$s^2(s+6)(s-6) = 0$$

da cui i punti doppi  $s = 6$  (banale,  $k = 0$ ),  $s = -6$  (con  $k = 18$ ),  $s = 0$  (con  $k = 9$ ), l'ultimo dei quali si può già intuire che sarà in realtà un punto triplo, comparando nell'equazione dei punti doppi con molteplicità 2 (questa considerazione non è tuttavia necessaria: che

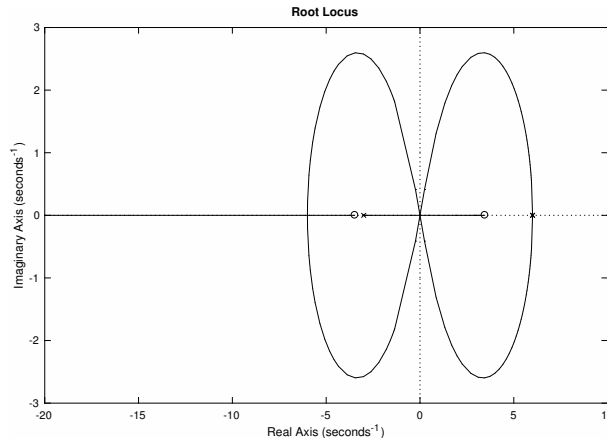
sia un punto triplo, sarà evidente dal tracciamento del luogo). Per quel che riguarda le intersezioni con l'asse immaginario, ponendo  $q(j\omega) + kp(j\omega) = 0$  si ottiene

$$(12 + \omega^2)(9 - k) - j\omega^3 = 0 \Rightarrow \omega = 0, k = 9$$

che evidenzia l'unica intersezione nel già determinato punto triplo in  $s = 0$ . Possiamo ora tracciare i luoghi. Quello negativo è semplicissimo, in quanto dal polo doppio  $s = 6$  escono due rami che, muovendosi sull'asse reale, tendono uno a  $+\infty$  (asintoto), l'altro allo zero in  $s = +2\sqrt{3}$ , mentre il ramo che parte dal polo in  $s = -3$  si muove sull'asse reale verso lo zero in  $s = -2\sqrt{3}$ . Essendoci sempre 2 rami a destra dell'asse immaginario, abbiamo instabilità (con 2 poli positivi ed 1 negativo).



Il luogo positivo è più complesso: i due rami che escono dal polo doppio escono nel piano complesso (con simmetria coniugata) per incontrarsi nel punto  $s = 0$  assieme al ramo reale che proviene dal polo  $s = -3$  per  $k = 9$ , poi un ramo prosegue sull'asse reale verso lo zero in  $s = +2\sqrt{3}$ , mentre gli altri due devono ancora uscire nel piano complesso per rincontrarsi nel punto doppio  $s = -6$  per  $k = 18$ , dopodichè i 2 rami proseguono sull'asse reale, dirigendosi uno verso lo zero in  $s = -2\sqrt{3}$  e l'altro verso  $-\infty$  (asintoto). L'assenza di intersezioni con l'asse immaginario (eccetto per  $s = 0$ ) garantisce che i rami complessi stiano a destra dell'asse immaginario prima di  $k = 9$ , ed a sinistra dopo  $k = 9$ . Abbiamo quindi 2 poli a parte reale positiva per  $k < 9$ , uno positivo per  $k > 9$ , e tre poli in  $s = 0$  per  $k = 9$ . In ogni caso anche nel luogo positivo la stabilità è esclusa, quindi  $W(s)$  non è BIBO stabile per nessun valore di  $k$  reale.



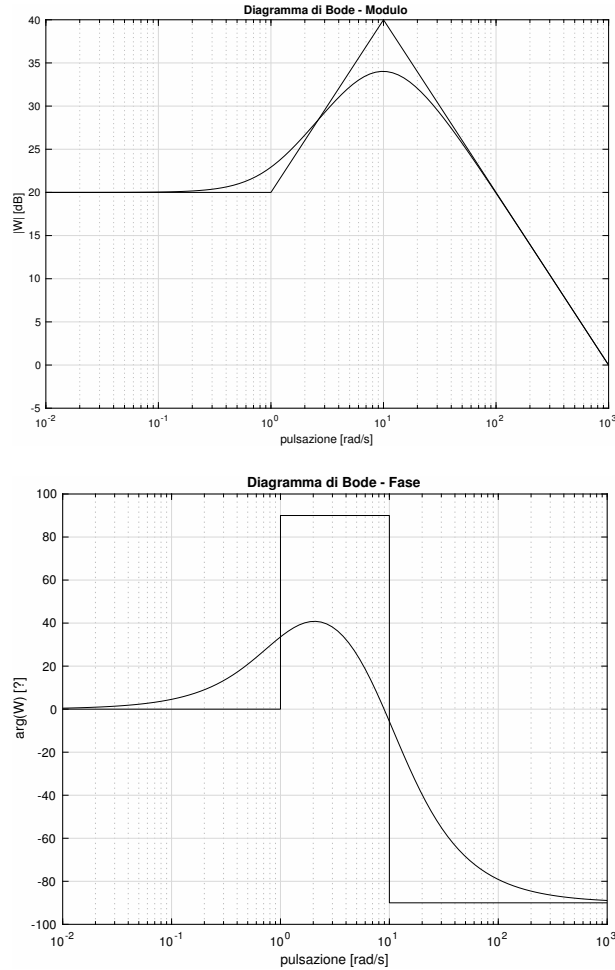
**Esercizio 3.** i) Per sistemare la specifica su tipo ed errore a regime dobbiamo semplicemente attribuire al controllore  $C'(s)$  un guadagno di Bode pari a 10, ovvero il precompensatore deve essere

$$C'(s) = 10.$$

La funzione di trasferimento di  $C'(s)G(s)$  è

$$C'(s)G(s) = 10 \frac{1+s}{\left(1+\frac{s}{10}\right)^2}$$

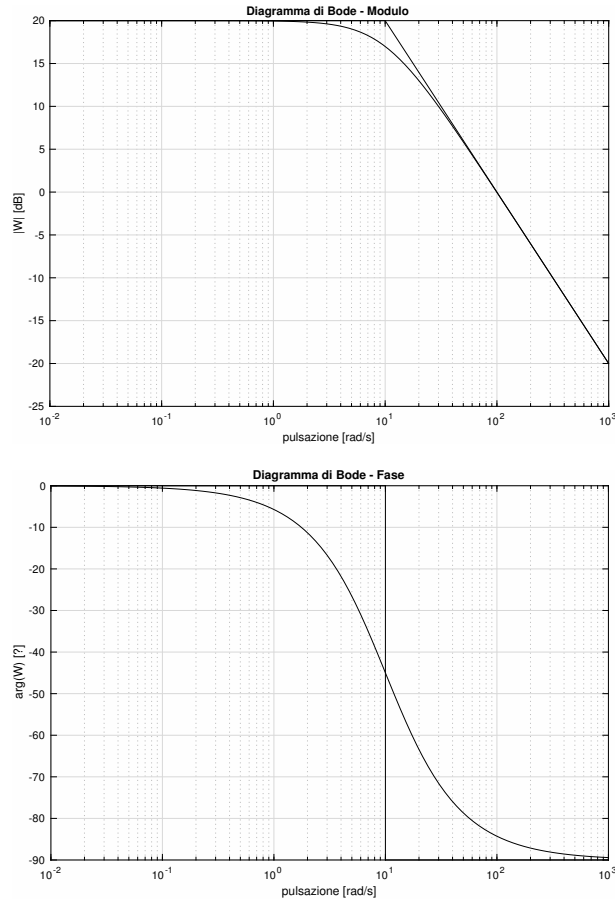
e i suoi diagrammi di Bode sono:



Notiamo che in corrispondenza a  $\omega_A^* = 100$  rad/s il modulo vale  $M = 20$  dB mentre il margine di fase è a posto. Basta una rete ritardatrice con coppia polo-zero distanziata di una decade. La scelta migliore, che induce una doppia cancellazione zero-polo, è

$$C(s) = 10 \frac{1+\frac{s}{10}}{1+s} \Rightarrow C(s)G(s) = \frac{10}{1+\frac{s}{10}}$$

che soddisfa tutte le specifiche, e rende il sistema retroazionato BIBO stabile in virtù del Criterio di Bode. Il diagramma di Bode della risultante funzione di trasferimento in catena aperta è:



ii) La funzione di trasferimento del sistema retroazionato è

$$W(s) = \frac{k(1-s)}{(s+3)^2 + k(1-s)} = \frac{k(1-s)}{s^2 + (6-k)s + (9+k)}.$$

Se la valuto per  $s = j1$  ottengo

$$W(j) = \frac{k(1-j)}{(9+k-1) + j(6-k)} = \frac{k(1-j)}{(8+k) + j(6-k)},$$

e il suo argomento è

$$\arg(W(j)) = \arg(k) + \arg(1-j) - \arg[(8+k) + j(6-k)].$$

Ora, se  $k < 0$  ne consegue che

$$\arg(W(j)) = \pi - \pi/4 - \arg[(8+k) + j(6-k)],$$

e quindi devo capire se esiste  $k < 0$  tale che  $\pi/2 = \arg(W(j)) = 3\pi/4 - \arg[(8+k) + j(6-k)]$ , ovvero

$$\arg[(8+k) + j(6-k)] = \pi/4.$$

È immediato verificare che ciò richiede di imporre a parte reale e immaginaria del numero complesso  $(8+k) + j(6-k)$  lo stesso valore e ciò è possibile se e solo se  $k = -1$ . Per tale valore è anche immediato verificare che  $W(s)$  è BIBO stabile.

**Teoria.** [5 punti] Si veda il Capitolo 7 del libro di testo, pagina 189 e successive.