

**COMPITO DI CONTROLLI AUTOMATICI**  
**Ingegneria dell'Informazione**  
**31 Agosto 2018**

**Esercizio 1.** [9.5 punti] Data la funzione di trasferimento

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

- 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  $\omega \in \mathbb{R}$ , calcolando 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 punti] Dato il sistema di funzione di trasferimento

$$G(s) = \frac{s^2 + 2s + 2}{s^2(s - a)},$$

si determini il parametro reale  $a$  sapendo che  $s = 1$  è punto doppio del luogo. Si traccino, quindi, i luoghi positivo e negativo, evidenziandone punti doppi, intersezioni con l'asse immaginario, e studiando quindi la BIBO stabilità di  $W(s) = \frac{KG(s)}{1+KG(s)}$  al variare di  $K$  reale.

**Esercizio 3.** [6 punti] Dato il processo di funzione di trasferimento

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

- i) si progetti un controllore proprio e stabilizzante  $C_1(s) \in \mathbb{R}(s)$  che attribuisca al sistema retroazionato  $W(s) = \frac{C_1(s)G(s)}{1+C_1(s)G(s)}$  tipo 0 e relativo errore a regime (al gradino)  $e_{rp}^{(1)} \simeq 10^{-4}$ , mentre la funzione di trasferimento in catena aperta  $C_1(s)G(s)$  abbia  $\omega_A \simeq \omega_A^* = 10$  rad/s,  $m_\psi \simeq m_\psi^* = 90^\circ$ ;
- ii) si progetti un controllore stabilizzante  $C_2(s) \in \mathbb{R}(s)$  di tipo PID (eventualmente P, PD, PI) che attribuisca al sistema retroazionato  $W(s) = \frac{C_2(s)G(s)}{1+C_2(s)G(s)}$  tipo 1 e relativo errore a regime (alla rampa lineare)  $e_{rp}^{(2)} \simeq 1$ , mentre la funzione di trasferimento in catena aperta  $C_2(s)G(s)$  abbia  $\omega_A \simeq \omega_A^* = 10$  rad/s,  $m_\psi \simeq m_\psi^* = 90^\circ$ .

**Teoria.** [4+1.5 punti] Sia  $G(s) \in \mathbb{R}(s)$  una funzione razionale propria con guadagno di Evans  $K_E = 1$ , ovvero

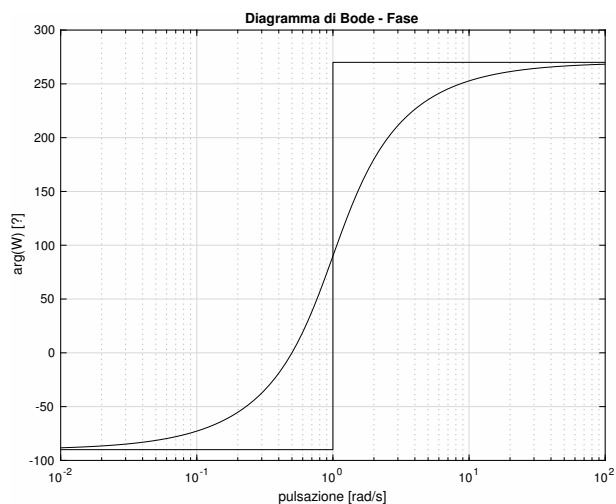
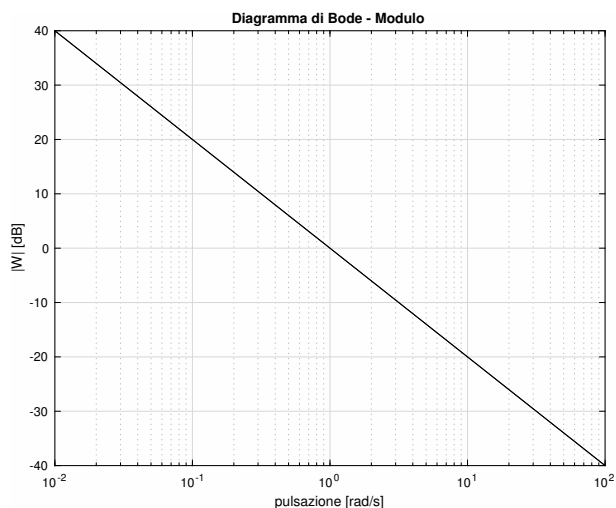
$$G(s) = \frac{n(s)}{d(s)},$$

con  $n(s), d(s) \in \mathbb{R}[s]$  monici e  $\deg d(s) \geq \deg n(s)$ . Si enunci e dimostri la regola che determina quali punti dell'asse reale appartengono al luogo positivo e al luogo negativo di  $G(s)$ .

Si dimostri che se tutti gli zeri di  $G(s)$  hanno parte reale negativa e il grado relativo (differenza tra numero di poli e di zeri) di  $G(s)$  è 0 ( $G(s)$  è una funzione razionale propria ma non strettamente propria), allora  $W(s)$  è certamente BIBO stabile per  $|K|$  sufficientemente grande, mentre se il grado relativo è 1 la stessa cosa accade solo per  $K > 0$ .

# SOLUZIONI

**Esercizio 1.** Il diagramma di Bode del modulo è monotono decrescente, e coincide con quello del solo termine  $1/s$  visto che i diagrammi reali dei due termini trinomi sono uguali e contrari e si compensano perfettamente. Invece la fase è monotona crescente e passa da  $-90^\circ$  a  $+270^\circ$ .



Lo studio di  $G(j\omega)$  conduce a

$$G(j\omega) = \frac{3(1 - \omega^2)}{(1 - \omega^2)^2 + \frac{9}{4}\omega^2} + j \frac{\frac{17}{4}\omega^2 - 1 - \omega^4}{\omega[(1 - \omega^2)^2 + \frac{9}{4}\omega^2]}$$

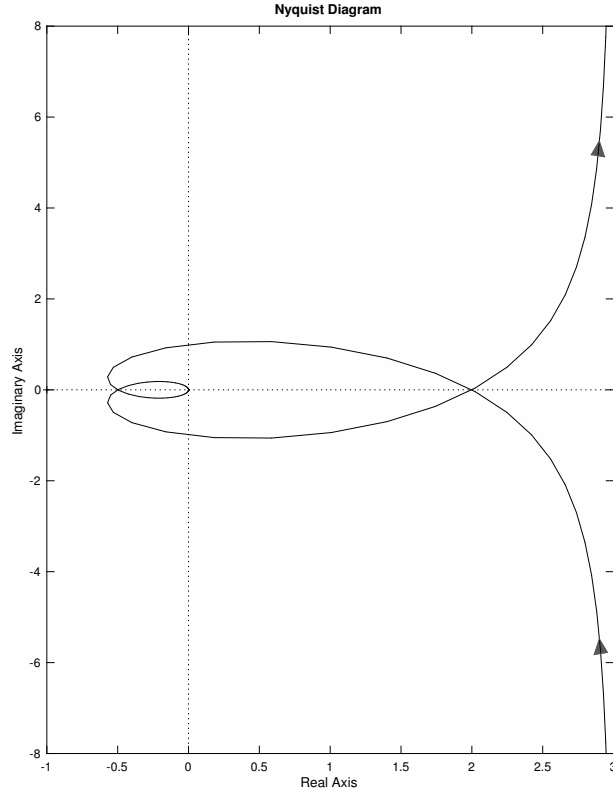
da cui la parte reale si annulla in  $\omega = 1$  (limitandoci alle frequenze positive), dove vale  $G(j1) = j$ . Per determinare dove si annulla la parte immaginaria è necessario studiare l'equazione

$$z^2 - \frac{17}{4}z + 1 = 0.$$

Essa ha radici

$$z_{1,2} = \frac{\frac{17}{4} \pm \sqrt{\frac{17^2}{16} - 4}}{2} = \{4, 1/4\}$$

e pertanto, limitandoci alle frequenze positive, la parte immaginaria si annulla per  $\omega = \frac{1}{2}, \omega = 2$ . Si ha quindi  $G\left(\frac{j}{2}\right) = 2$ , e  $G(2j) = -\frac{1}{2}$ . L'asintoto verticale è centrato in  $s = 3 > 0$ , visto il comportamento di  $G(j\omega)$  per  $\omega \rightarrow 0^+$ , che tende a  $3 - j\infty$ .



Ora si ha  $n_{G_+} = 2$  e la valutazione del numero di giri  $N$  attorno al punto  $-\frac{1}{K}$  (dopo aver aggiunto la chiusura all'infinito con un semicerchio percorso in senso orario) porge la seguente casistica

$$\begin{aligned} K < -\frac{1}{2} &\Rightarrow N = +1, n_{W_+} = 1 \\ -\frac{1}{2} < K < 0 &\Rightarrow N = -1, n_{W_+} = 3 \\ 0 < K < 2 &\Rightarrow N = 0, n_{W_+} = 2 \\ K > 2 &\Rightarrow N = +2, n_{W_+} = 0 \end{aligned}$$

Quindi la stabilità BIBO di  $W(s)$  è assicurata se e solo se  $K > 2$  (per  $K = -\frac{1}{2}$  le radici sono  $\pm\frac{j}{2}, 2$ , per  $K = 2$  sono  $\pm 2j, -\frac{1}{2}$ , mentre per  $K = 0$  abbiamo i poli di  $G(s)$ , ovvero due poli a parte reale positiva oltre ad  $s = 0$ ).

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

$$s[s^3 + 4s^2 + 2(3 - a)s - 4a] = 0$$

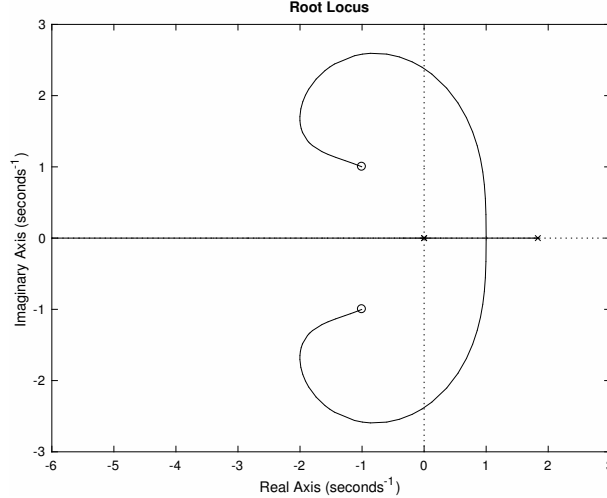
ed imponendo che  $s = 1$  la soddisfi, si trova l'unico valore di  $a$  possibile, ovvero  $a = \frac{11}{6}$ . Effettuando quindi la divisione del termine di terzo grado per  $(s - 1)$  si perviene a

$$s(s - 1) \left( s^2 + 5s + \frac{22}{3} \right) = 0 \Rightarrow (s = 0, k = 0), \left( s = 1, k = \frac{1}{6} \right)$$

oltre a due radici complesse che vanno scartate in quanto il grado di  $d(s) + Kn(s)$  è minore di 4 (per cui punti doppi non-reali non possono esistere). Studiando le intersezioni con l'asse immaginario si trova

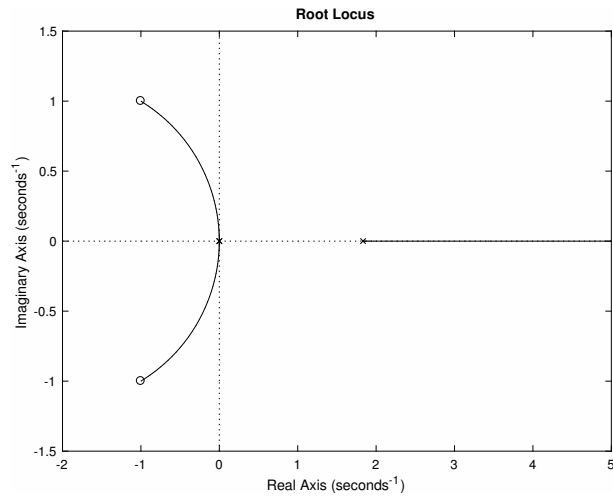
$$j\omega(2k - \omega^2) + \left[ \frac{11}{6}\omega^2 + k(2 - \omega^2) \right] = 0.$$

La parte immaginaria si annulla per  $\omega = 0$  e per  $\omega^2 = 2k$ . Sostituendo  $\omega = 0$  nella parte reale si trova  $k = 0$ , mentre sostituendo  $\omega^2 = 2k$  si ottiene  $k = 0$  (e lo stesso punto trovato poco fa), oppure  $k = \frac{17}{6}$  che corrisponde a  $\omega = \pm\sqrt{\frac{17}{3}}$ . Quindi nel luogo positivo ci sono tre rami. Due rami partono da  $s = 0$ : uno va verso il punto improprio  $s = -\infty$  (unico asintoto) lungo l'asse reale negativo, l'altro verso il ramo che parte da  $s = \frac{11}{6}$ . Questi ultimi due rami si muovono uno verso l'altro sull'asse reale e si incontrano per  $k = \frac{1}{6}$  nel punto doppio  $s = 1$ , poi escono nel piano complesso con simmetria coniugata ed attraversano l'asse immaginario per  $k = \frac{17}{6}$  in  $s = \pm j\sqrt{\frac{17}{3}}$ , per poi dirigersi verso la coppia di zeri complessi  $-1 \pm j$ .



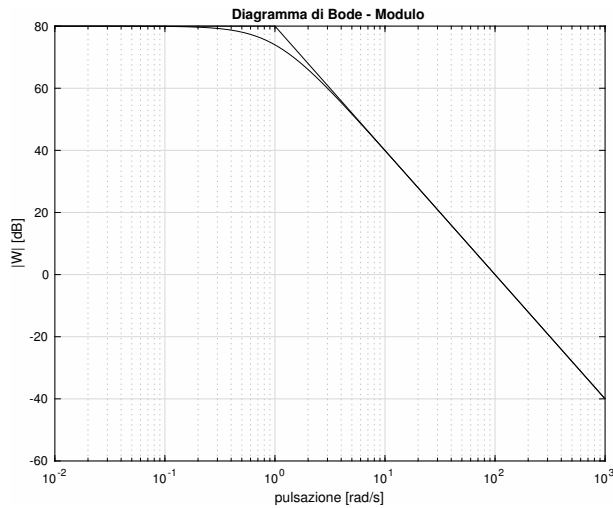
Si ha quindi BIBO stabilità per  $k > \frac{17}{6}$ , mentre per  $0 < k < \frac{17}{6}$  si hanno due poli a parte reale positiva ed uno negativo, ed infine per  $k = \frac{17}{6}$  due poli immaginari puri ( $s = \pm j\sqrt{\frac{17}{3}}$ ) ed un polo negativo ( $s = -1$ , in quanto il denominatore di  $W(s)$  fattorizza per tale valore di  $k$  come  $(s + 1)(s^2 + \frac{17}{3})$ ). Per  $k = 0$  si hanno ovviamente i tre poli di  $G(s)$ , cioè un polo doppio in  $s = 0$  ed un polo positivo in  $s = \frac{11}{6}$ .

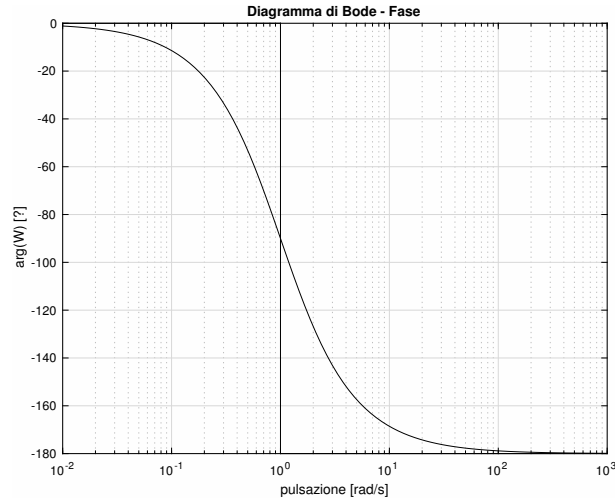
Il luogo negativo è più semplice: un ramo si muove sull'asse reale da  $s = \frac{11}{6}$  verso  $s = +\infty$  (l'unico asintoto), mentre gli altri due rami evolvono sul semipiano complesso negativo con simmetria coniugata da  $s = 0$  verso i due zeri senza mai attraversare l'asse immaginario (non essendo state trovate intersezioni per  $k < 0$ ).



Quindi per  $k < 0$  abbiamo un polo reale positivo e due poli complessi a parte reale negativa, e non c'è mai BIBO stabilità.

**Esercizio 3.** i) Tipo ed errore a regime sono già a posto, quindi non serve alcun pre-compensatore, ovvero  $C'_1(s) = 1$ . Se ora tracciamo il diagramma di Bode di  $C'_1(s)G(s) = G(s)$ :

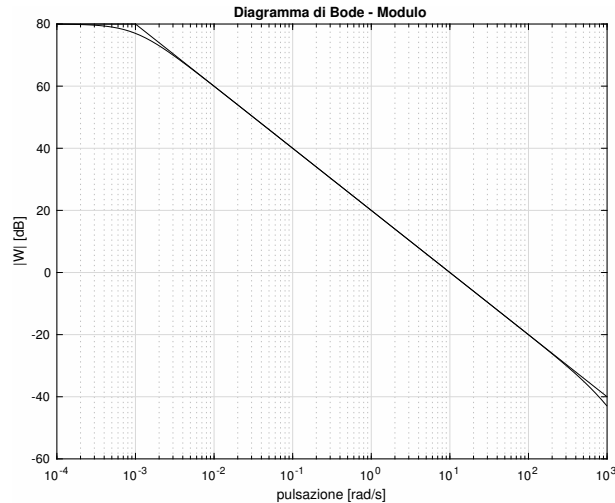


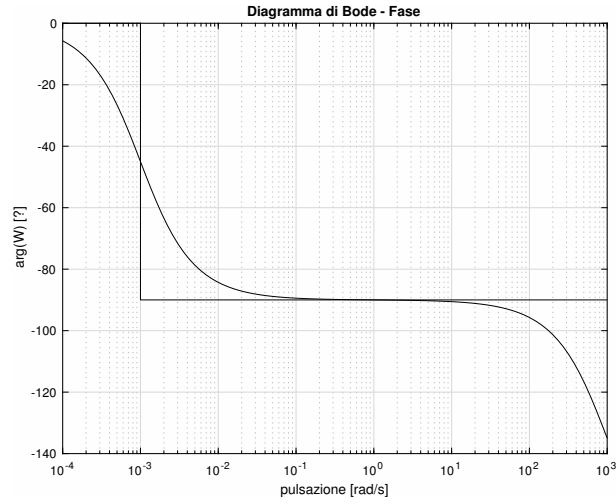


osserviamo che  $\omega_A = 100 \text{ rad/s}$  e quindi la pulsazione di attraversamento  $\omega_A$  è maggiore di quella desiderata. Infatti per  $\omega = \omega_A^*$  il modulo vale 40 dB. D'altra parte per  $\omega = \omega_A^*$  la fase vale circa  $-180^\circ$  e quindi tale fase va aumentata di circa  $90^\circ$ . Una rete a sella che per  $\omega = \omega_A^*$  abbassi il modulo di 40dB ed alzi la fase (e quindi  $m_\psi(\omega_A^*)$ ) di circa  $90^\circ$  è sufficiente. Possiamo ad esempio scendere di 60dB con la prima coppia polo-zero (rete attenuatrice), per poi risalire di 20dB (con la rete anticipatrice). Un modo per riuscirci (che semplifica i calcoli in quanto introduce una doppia cancellazione zero-polo ammissibile) è piazzare il polo 4 decadi prima di  $\omega_A^* = 10 \text{ rad/s}$ , i due zeri 1 decade prima, e l'ultimo polo in alta frequenza (rispetto ad  $\omega_A$ , ad esempio 2 decadi dopo), al solo scopo di rendere proprio il compensatore. Il compensatore

$$C_1(s) = \frac{(1+s)^2}{(1+10^3s)(1+\frac{s}{10^3})}$$

permette il soddisfacimento di tutti i requisiti (compresa la stabilità BIBO del sistema retroazionato, grazie al Criterio di Bode applicato a  $C_1(s)G(s)$ ), ed è uno degli infiniti  $C_1(s)$  che vanno bene.

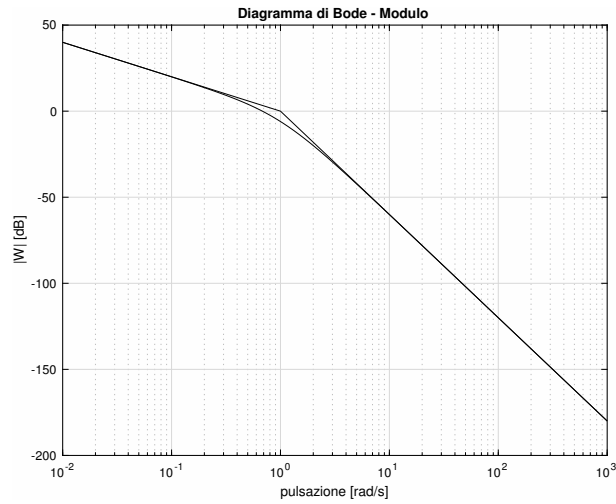




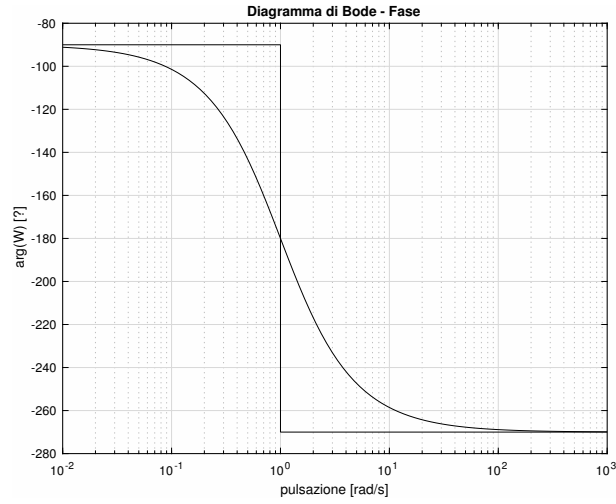
ii) Nel secondo caso, per sistemare la specifica sul tipo è necessario introdurre un integratore e modificare il guadagno di Bode in catena aperta. Precisamente è necessario il ricorso al pre-compensatore

$$C'_2(s) = \frac{1}{10^4 s} \Rightarrow C'_2(s)G(s) = \frac{1}{s(s+1)^2}.$$

Ciò significa che dovremo ricorrere o a un controllore PI oppure ad un PID. Ora tracciamo il diagramma di Bode di  $C'_2(s)G(s)$ :



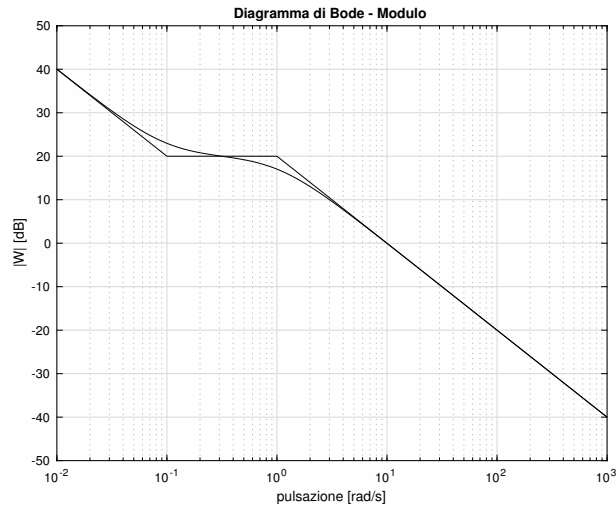


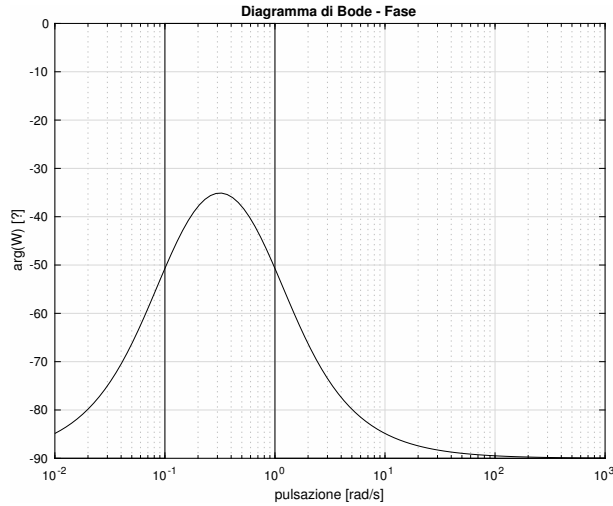


In questo caso è evidente che  $\omega_A < \omega_A^*$  e che per  $\omega = \omega_A^*$  si ha margine di fase negativo (circa  $-90$  gradi). Pertanto sono necessari 2 zeri stabili in modo da alzare la fase di  $180^\circ$  e il modulo di 60 dB in  $\omega_A^* = 10$ . Ponendo ad esempio uno zero in  $-1$  (una decade prima) (in modo da introdurre una cancellazione zero-polo) e l'altro in  $-0.1$  (due decadi prima), si ottiene il risultato desiderato. Pertanto

$$C_2(s) = \frac{(1 + 10s)(1 + s)}{10^4 s} = 10^{-4} \frac{1}{s} + 11 \cdot 10^{-4} + 10^{-3} s$$

è uno degli infiniti PID che vanno bene (soddisfacendo sia le specifiche che il Criterio di Bode per  $C_2(s)G(s)$ ).





**Teoria.** Per la regola su quali punti dell'asse reale appartengano al luogo si veda il libro di testo, Capitolo 8, pagine 228-229.

Nel caso in cui  $G(s)$  abbia numeratore e denominatore di ugual grado, i rami partono tutti dai poli e vanno tutti a finire negli zeri, sia nel luogo positivo che nel luogo negativo. Pertanto per  $|K|$  elevato i rami del luogo sono tutti nelle vicinanze degli zeri e quindi se tali zeri sono stabili a partire da un certo valore in poi tutti i rami sono nel semipiano reale negativo, il che assicura la BIBO stabilità del sistema retroazionato. Se il grado relativo è 1 avremo nel luogo positivo un ramo che va a  $-\infty$  e gli altri  $n - 1$  che vanno agli zeri. Se tali zeri sono stabili a partire da un certo valore in poi tutti i rami sono nel semipiano reale negativo, il che assicura ancora una volta la BIBO stabilità del sistema retroazionato. Invece nel luogo negativo avremo sempre un ramo che va a  $+\infty$  lungo l'asse reale e quindi certamente da un certo valore di  $K$  (negativo) in poi (con  $K$  che va a  $-\infty$ ) avremo un polo reale positivo, il che impedisce la stabilità BIBO del sistema retroazionato.