

Università di Parma – Facoltà di Ingegneria

Prova Scritta di Controlli Automatici A del 17 Dicembre 2009
Corso Teledidattico

Esercizio N. 1

Il diagramma polare associato alla funzione di trasferimento $L(s) = \frac{s+2}{s(s+1)^3}$ presenta un asintoto verticale parallelo all'asse immaginario. Determinare l'ascissa reale σ_a di tale asintoto.

Esercizio N. 2

Enunciare e dimostrare il teorema di analisi armonica per un sistema descritto da una funzione di trasferimento razionale con modi tutti convergenti a zero per $t \rightarrow +\infty$.

Esercizio N. 3

Fornire una definizione generale di marginale di ampiezza e marginale di fase. Giustificare tale definizione per via geometrica.

Esercizio N. 4

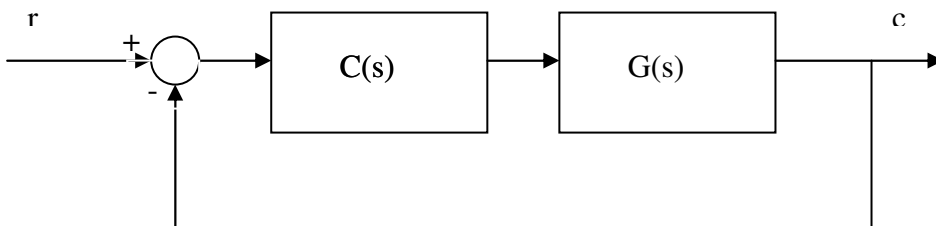
Si tracci il luogo delle radici della seguente equazione caratteristica:

$$1 + 10 \frac{1 + \tau s}{(1 + 2\tau s)(1 + s)} = 0, \quad \tau \in [0; +\infty)$$

determinando in particolare asintoti e radici doppie.

Esercizio N. 5

Sia dato il sistema in retroazione unitaria:



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

1) Posto $C(s) = 8$ studiare la stabilità del sistema retroazionato con il criterio di Nyquist

2) Progettare un controllore con una rete a ritardo e anticipo di struttura

$$C(s) = K_c \cdot C_r(s) = K_c \frac{(1 + \tau_1 s)(1 + \tau_2 s)}{(1 + \tau_1 s)(1 + \tau_2 s) + \tau_{12} s}$$

affinché il sistema retroazionato sia stabile con margine di ampiezza $M_A = 4$ ed abbia la costante di posizione $K_p = 20$. Si assuma $\frac{\tau_1}{\tau_2} = 10$.

ESERCIZIO 1

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

Il sistema $L(s)$ è di tipo 1 in quanto presenta un polo nell'origine -
 Mi aspetto che il diagramma polare associato alla p.d.t. $L(s)$ presenti un asintoto
 parallelo all'asse immaginario.

Determino l'asintoto reale σ_a dell'asintoto:

Scivo lo sviluppo armonico associato alla $L(s)$

$$L(j\omega) = \frac{j\omega + 2}{j\omega(j\omega + 1)^3} = \frac{j\omega + 2}{j\omega(j^3\omega^3 + 3j^2\omega^2 + 3j\omega + 1)}$$

Calcolo ora:

$$\lim_{\omega \rightarrow 0^+} L(j\omega) \quad \text{posso non considerare i termini in } \omega^2 \text{ o superiori, risale quindi:}$$

per $\omega \rightarrow 0^+$

$$\begin{aligned} L(j\omega) &= \frac{j\omega + 2}{j\omega(3j\omega + 1)} = \frac{(j\omega + 2)(3j\omega - 1)}{j\omega(3j\omega + 1)(3j\omega - 1)} = \\ &= \frac{3j^2\omega^2 - j\omega + 6j\omega - 2}{j\omega(9j^2\omega^2 - 1)} = \frac{-2 - 3\omega^2 + j\omega(-1 + 6)}{j\omega(9\omega^2 - 1)} \\ &= \frac{j\omega(-1 + 6)}{j\omega(9\omega^2 - 1)} + \frac{-2 - 3\omega^2}{j\omega(9\omega^2 - 1)} = \end{aligned}$$

$$\operatorname{Re}[L(j\omega)] = \frac{5}{9\omega^2 - 1}$$

Osservo che per $\omega \rightarrow 0^+$ la parte reale di $L(j\omega) \rightarrow -5$

Esercizio 4

$$G(s) = 1 + 10 \frac{1 + \tau s}{(1 + 2\tau s)(1 + s)} = 0 \quad \tau \in [0, +\infty]$$

Non è possibile procedere al calcolo del luogo delle radici utilizzando l'attuale forma della $G(s)$; occorre eseguire qualche operazione su di essa; al fine di esprimerla in funzione del parametro τ ed avere l'equazione caratteristica sotto nella forma

$$1 + K L(s) = 0$$

$$G(s) = (1 + 2\tau s)(1 + s) + 10(1 + \tau s) = 0$$

$$(1 + s + 2\tau s + 2\tau s^2) + 10 + 10\tau s = 0$$

$$1 + s + 2\tau s + 2\tau s^2 + 10 + 10\tau s = 0$$

$$2\tau s^2 + 12\tau s + s + 11 = 0$$

$$\tau(2s^2 + 12s) + (s + 11) = 0$$

$$1 + \tau \frac{(2s^2 + 12s)}{(s + 11)} = 1 + \tau \frac{s(2s + 12)}{(s + 11)} = 1 + 2\tau \frac{s(s + 6)}{(s + 11)}$$

L'equazione così ottenuta può essere utilizzata per tracciare il luogo delle radici. Osservo che $\# m = 2 \{0, -6\}$ cioè $m > n$ questo può accadere
 $\# n = 1 \{-11\}$

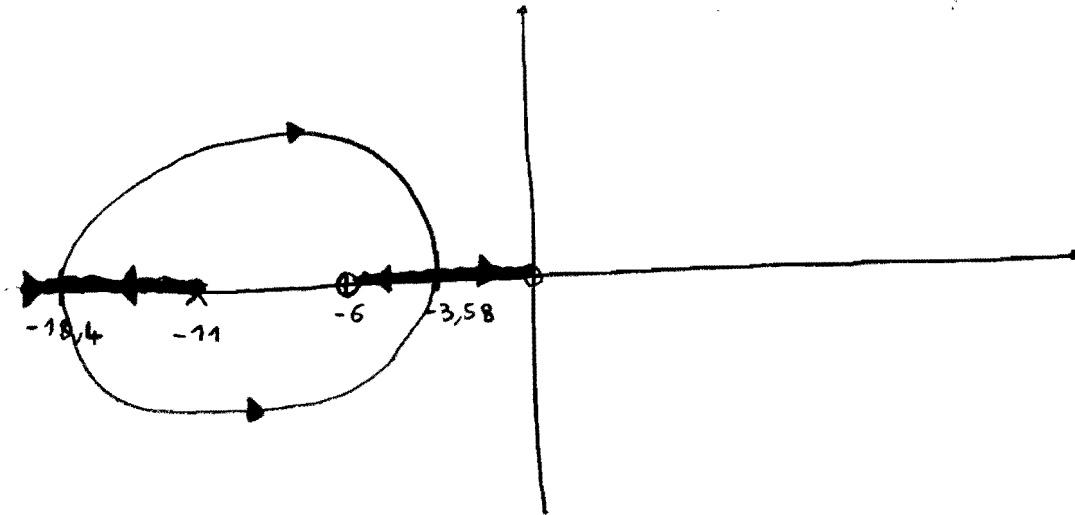
nel caso del contorno delle radici, occorre fare attenzione in quanto i poli asintotici, sono percorsi dall'infinito al finito invece che dal finito al finito, come avviene solitamente nel tracciamento del luogo delle radici.

Dato dunque tracciare il luogo delle radici della seguente eq. caratteristica.

$$1 + 2T \frac{s(s+6)}{(s+11)}$$

$$\# m = 2 \{ 0, -6 \} \text{ zeri}$$

$$\# n = 1 \{ -11 \} \text{ poli}$$



Mi aspetta che il luogo possa $|n-m| = 1$ orientato.

Determino il centro degli asintoti

$$\sigma_A = \frac{1}{|n-m|} \left[\sum p_i - \sum z_i \right] = \frac{1}{+1} \left[(-11) - (-6) \right] = +1(-5) = -4$$

PROBLEMA

È corretto utilizzare $|n-m|$ piuttosto che $(n-m)$ sia nel calcolo del numero degli asintoti; sia nel calcolo del centro degli asintoti.

Se al posto di $|n-m|$ utilizzo $(n-m)$ ottengo -1 asintoti e il centro degli asintoti nel punto +6

Gli asintoti formano con l'asse reale, angoli di

$$\phi = \pi$$

Determino eventuali radici doppie.

$$\left[\frac{1}{s} + \frac{1}{s+6} \right] - \left[\frac{1}{s+11} \right] = 0 \quad s = \{-18, 4, -3, 58\}$$

Riparto le informazioni e tratto il grafico del luogo delle radici.

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

Con $C(s) = 8$, studiare la stabilità del sistema retroazionato con il criterio di Nyquist

$$L(s) = C(s)G(s) = 8 \frac{10}{(s+1)^2(s+4)}$$

Trova il diagramma di Nyquist

Il sistema è di tipo 0 in quanto non presenta poli nell'origine.

Si osserva che il d.d.m. parte da un punto sull'asse reale e termina nello zero

$$\#m \quad \emptyset \qquad \#n-z \quad \emptyset \qquad N = \emptyset$$

$$\#n \quad 3 \quad \{-1, -1, -4\} \qquad \#m-p \quad \emptyset \qquad V = \emptyset$$

$$G(j\omega) = \frac{80}{(j\omega+1)^2(j\omega+4)} = \frac{80}{[\sqrt{1+\omega^2} e^{j \arctan \omega}]^2 [\sqrt{4^2+\omega^2} e^{j \arctan \frac{\omega}{4}}]}$$

$$= \frac{80}{[\sqrt{1+\omega^2}]^2 \sqrt{4^2+\omega^2} e^{j[2 \arctan \omega + \arctan \frac{\omega}{4}]}}$$

$$\lim_{\omega \rightarrow 0^+} |G(j\omega)| = \frac{80}{1 \cdot 4} = 20$$

$$\lim_{\omega \rightarrow 0} \arg [G(j\omega)] = \emptyset$$

$$\lim_{\omega \rightarrow \infty} |G(j\omega)| = \emptyset$$

$$\lim_{\omega \rightarrow \infty} \arg [G(j\omega)] = \lim_{\omega \rightarrow \infty} - [2 \arctan \omega + \arctan \frac{\omega}{4}] = - [2 \frac{\pi}{2} + \frac{\pi}{2}] = - \frac{3}{4} \pi$$

Calcolo il punto di intersezione con l'asse reale negativo

$$w = \{0; 3\}$$

Verifico che per

$$w^* = 3 \quad |L(jw)| = \frac{80}{[\sqrt{1+3^2}]^2 \sqrt{4^2+3^2}} = \frac{8}{5}$$

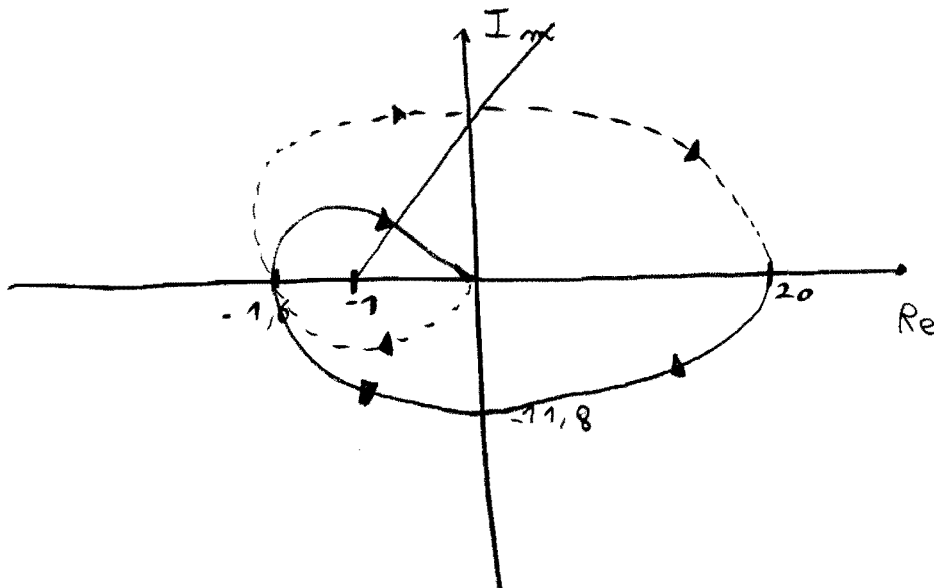
Calcolo le intersezioni con l'asse immaginario

$$w = \left\{ \frac{\sqrt{6}}{3} \right\}$$

$$\text{Verifico che per } w^* = \frac{\sqrt{6}}{3} \quad |L(jw)| = \frac{+24\sqrt{6}}{5} \approx 11,8$$

Il diagramma polare, compiuto nel complesso, una rotazione di

$$\begin{aligned} \Delta \arg [G(jw)] &= (m - n) \frac{\pi}{2} - (\mu - \nu) \frac{\pi}{2} - (n_z - n_p) \pi \\ &= -3 \frac{\pi}{2} = -\frac{3\pi}{2} \end{aligned}$$



Il sistema ad anello aperto risulta asintoticamente stabile. Il criterio di Nyquist mi dice che affinché il sistema chiuso in retroazione sia asintoticamente stabile, è che il diagramma polare non tocchi o circonda il punto critico di Nyquist. Dal disegno vedo che il diagramma circonda il punto critico per due volte in senso orario - il sistema chiuso in retroazione sarà INSTABILE.

Progetto con il controllore

Posso iniziare a verificare le specifiche statiche:

costante di posizione

e le specifiche dinamiche:

margine di guadagno

Inizio con il soddisfare le specifiche statiche, dove chiedo che K_p cioè la costante di posizione sia uguale a 20.

$$r(t) = R_0 u(t) \quad R(s) = R_0 \frac{1}{s}$$

$$e_n = \lim_{s \rightarrow 0} s F(s) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{R_0}{s} \cdot \frac{1}{1 + L(s)} =$$

$$\lim_{s \rightarrow 0} R \frac{1}{1 + \lim_{s \rightarrow 0} L(s)} = R_0 \cdot \frac{1}{1 + K_p}$$

$$K_p = \lim_{s \rightarrow 0} L(s)$$

$$L(s) = G(s) \cdot C(s)$$

$$\lim_{s \rightarrow 0} L(s) = \frac{10}{1 \cdot 4} \cdot K_p = \frac{5}{2} K_p$$

Per soddisfare la specifica occorre che $\frac{5}{2} K_p = 20$

$K_p = 8$

Dopo ora definire le specifiche statiche cioè:

$$\frac{(1 + T_1 s)(1 + T_2 s)}{(1 + T_1 s)(1 + T_2 s) + T_{12} s}$$

Al fine di determinare il valore dei parametri T_1, T_2, T_{12} , determino inizialmente il valore di ω_n che è la pulsazione con cui il sistema ha fase pari a $-\pi$. Dal punto precedente ho determinato $\omega_n = 3 \frac{\text{rad}}{\text{sec}}$

Il margine di fase è definito come l'inverso del modulo del guadagno di modulo alla pulsazione $-\pi$.

Determino $\omega_n = \frac{1}{\sqrt{T_1 T_2}}$

Dalla specifiche ho che $T_1 = 10 T_2$

$$\frac{1}{\sqrt{10 T_2^2}} = 3$$

$$\Rightarrow T_2 = 0,105 \quad T_1 = 1,05$$

In base alla definizione precedente di margine di fase, posso scrivere che 8

$$\frac{1}{|G(j\omega)|_{\omega=\omega_m}} = 4 \quad \Rightarrow \quad |G(j\omega)|_{\omega=\omega_m} = 0,25$$

Posso ora applicare la seguente:

$$\frac{\tau_1 + \tau_2}{\tau_1 + \tau_2 + \tau_{12}} = 0,25 \quad \Rightarrow \quad \tau_{12} = 3,46$$

Concludendo posso dire che il controllore deve essere della forma:

$$C(s) = 8 \cdot \frac{(1 + \tau_1 s)(1 + \tau_2 s)}{(1 + \tau_1 s)(1 + \tau_2 s) + \tau_{12} s}$$

Con

$$\tau_1 = 1,05 \quad \tau_2 = 0,105 \quad \tau_{12} = 3,46$$

Se provo inserire in MATLAB il sistema, non mi torna il margine di fase uguale a 4. Mi aspetto che 4 convertito in DB debba essere $20\log(4) = 12\text{dB}$. Se introduco il sistema con i parametri determinati in MATLAB ottengo i seguenti margini:

