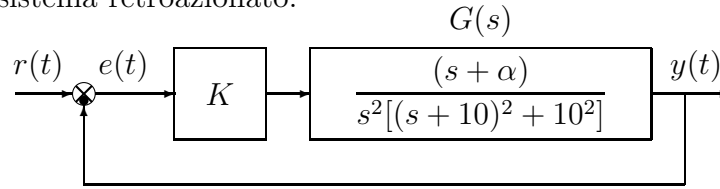


**Controlli Automatici B - INFO**  
**6 febbraio 2026 - Esercizi**

Nome:	
Nr. Mat.	
Firma:	

a) Sia dato il seguente sistema retroazionato:



a.1) Posto  $\alpha = 2$ , tracciare qualitativamente il luogo delle radici del sistema retroazionato per  $K > 0$ . Determinare esattamente la posizione degli asintoti. Determinare per quali valori di  $K$  il sistema retroazionato è stabile. Determinare la posizione di eventuali punti di diramazione “solo in modo qualitativo”.

*Sol.* Posto  $\alpha = 1$ , l'equazione caratteristica del sistema retroazionato è:

$$1 + K_1 G(s) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad 1 + \frac{K(s + 2)}{s^2[(s + 10)^2 + 10^2]} = 0$$

dove  $K_1 = K$ . L'andamento qualitativo del luogo delle radici del sistema  $G(s)$  per  $K > 0$  è mostrato in Fig. 1. Il luogo delle radici ha tre asintoti. Il centro degli asintoti è:

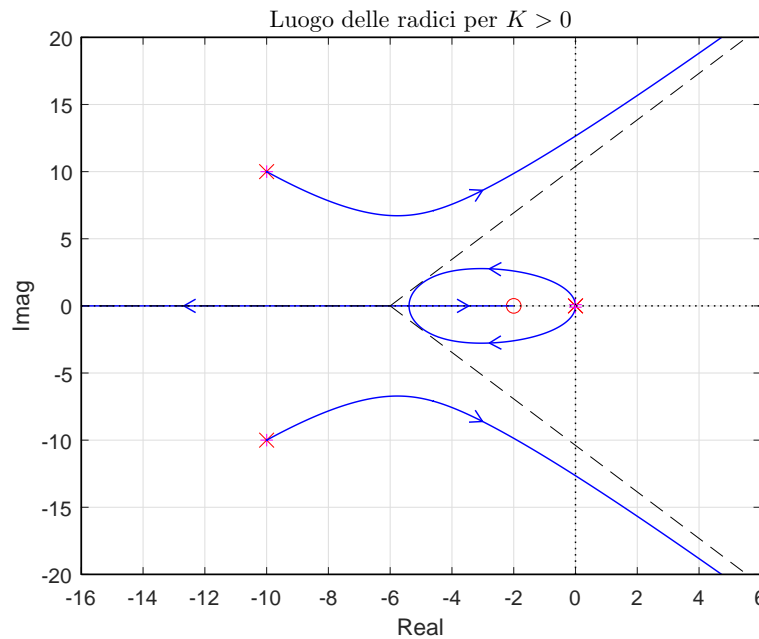


Figura 1: Luogo delle radici del sistema  $G(s)$  al variare del parametro  $K > 0$ .

$$\sigma_a = \frac{1}{3} (-20 + 2) = -6.$$

L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è:

$$1 + K \frac{(s + 2)}{s^2 (s^2 + 20s + 200)} = 0 \quad \rightarrow \quad s^4 + 20s^3 + 200s^2 + Ks + 2K = 0$$

La tabella di Routh ha la seguente struttura:

4	1	200	2K
3	20	K	
2	4000 - K	40K	
1	3200K - K <sup>2</sup>		
0	40K		

Imponendo che tutti gli elementi della prima colonna della tabella di Routh siano positivi si ricavano i seguenti vincoli:

$$4000 - K > 0, \quad 3200K - K^2 > 0, \quad 40K > 0,$$

dai quali si ricava:

$$K < 4000, \quad 0 < K < 3200, \quad K > 0.$$

Quindi il sistema retroazionato è asintoticamente stabile per:

$$K_1 = 0 < K < 3200 = K^*.$$

La pulsazione  $\omega^*$  corrispondente al valore limite  $K^*$  è:

$$\omega^* = \sqrt{\frac{40K^*}{4000 - K^*}} = \sqrt{\frac{K^*}{20}} = 12.6491.$$

a.2) Posto  $K = 700$ , tracciare qualitativamente il contorno delle radici del sistema retroazionato al variare del parametro  $\alpha > 0$ . Nella graficazione si tenga conto che: a) la posizione dei poli del sistema retroazionato quando  $K = 700$  e  $\alpha = 0$  è la seguente:  $p_1 = 0$ ,  $p_2 \simeq -6$ ,  $p_{3,4} \simeq -7 \pm 8.2j$ . Determinare la posizione dei punti di diramazione “solo in modo qualitativo”.

*Soluzione.* Posto  $K = 81$ , l'equazione caratteristica del sistema retroazionato è la seguente:

$$s^2(s^2 + 20s + 200) + K(s + \alpha) = 0 \quad \rightarrow \quad 1 + \frac{\alpha K}{s[s(s^2 + 20s + 200) + K]} = 0$$

I poli della funzione  $G_2(s)$  sono quelli indicati nel testo dell'esercizio:

$$1 + \frac{\alpha K}{s(s + 6)[(s + 7)^2 + 8.2^2]} = 0 \quad \leftrightarrow \quad 1 + \alpha G_2(s) = 0$$

Il contorno delle radici al variare del parametro  $\alpha > 0$  è mostrato in Fig. 2. Il luogo delle radici

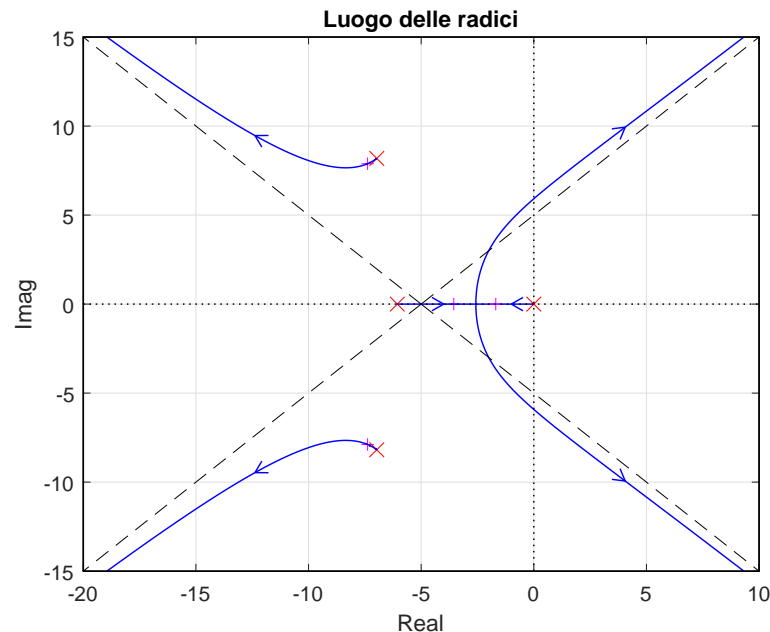


Figura 2: Contorno delle radici del sistema  $G_1(s)$  al variare del parametro  $\tau > 0$ .

ha quattro asintoti. Il centro degli asintoti è:

$$\sigma_a = \frac{1}{4}(-6 - 14) = -5.$$

a.3) Sia data la seguente funzione di trasferimento che descrive la dinamica di un sistema fisico al variare di un parametro  $\beta$ :

$$G(s) = \frac{4}{(4 + s)(\beta + s) + 16}$$

Utilizzando la metodologia del contorno delle radici mostrare come si spostano sul piano complesso i poli della funzione  $G(s)$  al variare del parametro  $\beta > 0$ . Calcolare il valore  $\beta^*$  a cui corrisponde il minimo tempo di assestamento del sistema  $G(s)$  alla risposta al gradino.

*Sol.* I poli della funzione  $G(s)$  sono le soluzioni della seguente equazione:

$$(4 + s)(\beta + s) + 16 = 0$$

che può essere riscritta nel seguente modo  $1 + \beta G_1(s) = 0$ :

$$s^2 + 4s + 16 + \beta(s + 4) = 0 \quad \Leftrightarrow \quad 1 + \beta \frac{(s + 4)}{s^2 + 4s + 16} = 0 \quad \Leftrightarrow \quad 1 + \beta G_1(s) = 0$$

Mettendo in evidenza i poli della funzione  $G_1(s)$  si ottiene:

$$1 + \beta \frac{(s + 4)}{(s + 2)^2 + 3.464^2} = 0$$

Il contorno delle radici al variare del parametro  $\beta > 0$  è mostrato in Fig. 3.

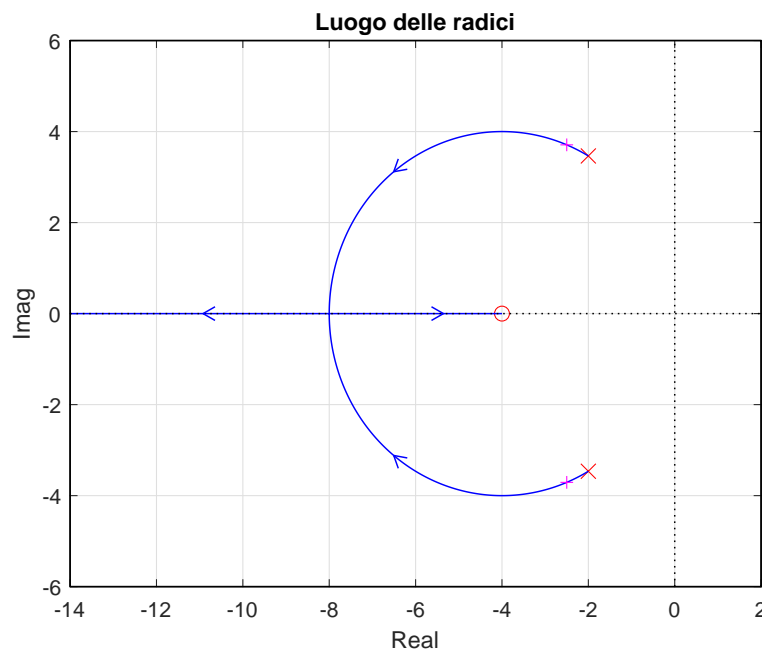


Figura 3: Luogo delle radici del sistema  $G_1(s)$  al variare del parametro  $\beta > 0$ .

In questo caso il contorno delle radici si muove lungo una circonferenza centrata in  $z = -4$ . Il raggio  $R$  della circonferenza è:

$$R = \sqrt{2^2 + 3.464^2} = \sqrt{16} = 4$$

Il punto di diramazione  $\sigma_1$  del contorno delle radici è:

$$\sigma_1 = -4 - 4 = -8.$$

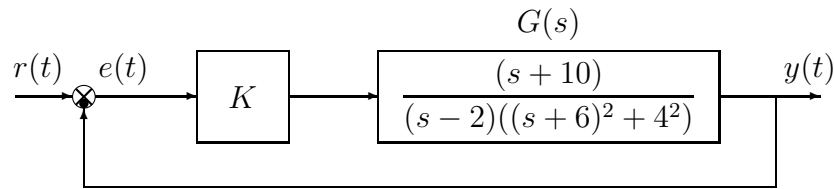
Il punto di diramazione  $\sigma_1$  poteva essere calcolato anche nel seguente modo:

$$\frac{dG_4(s)}{ds} = 0 \quad \rightarrow \quad (2s + 4)(s + 4) - (s^2 + 4s + 16) = s^2 + 8s = 0 \quad \rightarrow \quad \sigma_1 = -8, \quad \sigma_2 = 0.$$

La condizione di minimo tempo di assestamento del sistema  $G_1(s)$  alla risposta al gradino si ha in corrispondenza del punto di diramazione  $\sigma_1 = -8$  e quindi in corrispondenza del seguente valore del parametro  $\beta^*$ :

$$\beta^* = - \left. \frac{1}{G_1(s)} \right|_{s=\sigma_1} = - \left. \frac{s^2 + 4s + 16}{s + 4} \right|_{s=-8} = 12.$$

b) Sia dato il seguente sistema retroazionato:



b.1) Tracciare qualitativamente il luogo delle radici del sistema retroazionato al variare del parametro  $K > 0$ . Determinare per quale valore  $K_0$  il sistema retroazionato presenta il minimo tempo di assestamento alla risposta al gradino.

*Sol.* L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è:

$$1 + \frac{K(s+10)}{(s-2)((s+6)^2 + 4^2)} = 0 \quad \Leftrightarrow \quad 1 + K_1 G(s) = 0$$

dove  $K_1 = K$ . L'andamento qualitativo del luogo delle radici del sistema  $G(s)$  al variare del parametro  $K > 0$  è mostrato in Fig. 4. Il luogo delle radici ha due asintoti verticali. La posizione

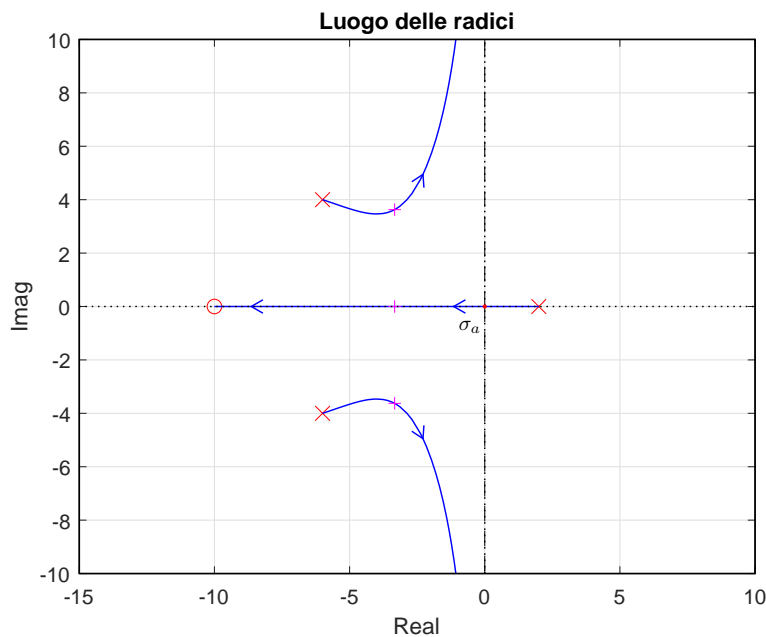


Figura 4: Luogo delle radici del sistema  $G(s)$  al variare del parametro  $K > 0$ .

$\sigma_a$  del centro degli asintoti è:

$$\sigma_a = \frac{1}{2} (-12 + 2 + 10) = 0.$$

Il sistema retroazionato presenta il minimo tempo di assestamento alla risposta al gradino quando è massima la distanza dei poli della  $G(s)$  dall'asse immaginario. Tale distanza è massima quando i poli sono allineati. In questo caso l'ascissa  $\sigma_0$  della condizione di allineamento può essere calcolata utilizzando il teorema del baricentro:

$$3\sigma_0 = \sum_{i=1}^3 p_i = -10 \quad \rightarrow \quad \sigma_0 = -\frac{12}{3} = -\frac{10}{3} = -3.33$$

Il valore  $K_0$  a cui corrisponde minimo tempo di assestamento é il seguente:

$$K_0 = - \left. \frac{1}{G_1(s)} \right|_{s=\sigma_0} = 18.488.$$

b.2) Sia data la seguente funzione di trasferimento  $G_3(s)$ :

$$G_3(s) = \frac{1}{s^2 + \alpha s + 4}$$

Mostrare graficamente come si muovono sul piano complesso i poli della funzione di trasferimento  $G_3(s)$  al variare del parametro  $\alpha > 0$ .

*Soluzione.* I poli della funzione di trasferimento  $G_3(s)$  coincidono con le radici del polinomio a denominatore:

$$s^2 + \alpha s + 4 = 0$$

che può essere riscritta nel seguente modo equivalente:

$$1 + \alpha \frac{s}{s^2 + 4} = 0 \rightarrow 1 + \alpha G_4(s) = 0$$

Il contorno delle radici al variare del parametro  $\alpha > 0$  è mostrato in Fig. 5. In questo caso

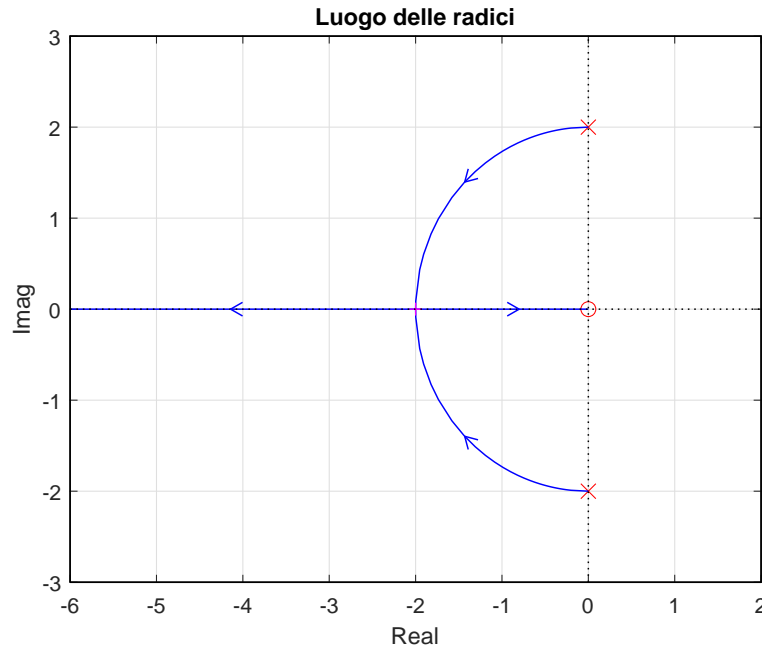
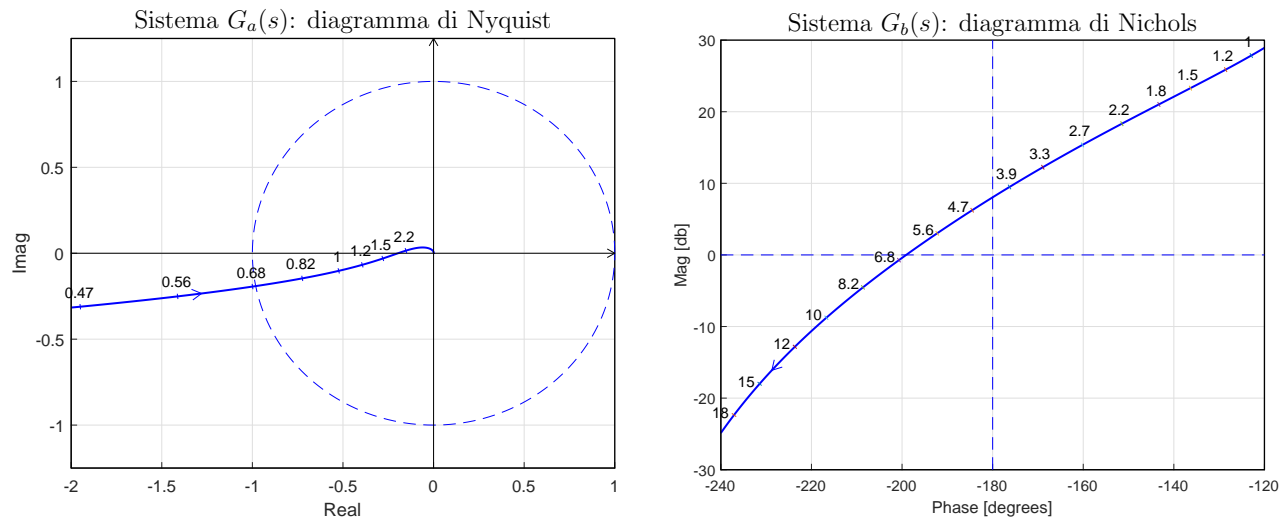


Figura 5: Contorno delle radici del sistema  $G_4(s)$  al variare del parametro  $\alpha > 0$ .

il contorno delle radici si muove lungo una circonferenza centrata in  $p = -2$ . Il punto di diramazione  $\sigma_1$  del contorno delle radici è:

$$\sigma_1 = -2,$$

c) Siano date le seguenti due funzioni di risposta armonica dei sistemi  $G_a(s)$  e  $G_b(s)$ :



c.1) Per il sistema  $G_a(s)$ , progettare una rete correttiva  $C(s)$  in grado di garantire al sistema compensato un margine di fase  $M_\varphi = 60^\circ$ . Scegliere il valore della pulsazione  $\omega$  che si ritiene più opportuno;

*Sol. Soluzione.* La posizione del punto  $B$  è completamente determinata dalla specifica di progetto  $B = M_B e^{j\varphi_B}$ :  $M_B = 1$  e  $\varphi_B = 240^\circ$ . La regione di ammissibilità è mostrata in grigio in Fig. 6. Il punto  $A = G_a(j\omega_A)$  scelto per il progetto è quello corrispondente alla pulsazione  $\omega_A = 1.2$ :

$$M_A = |G(j\omega_A)| = 0.3989, \quad \varphi_A = \arg[G(j\omega_A)] = 189.7^\circ.$$

Sostituendo i valori di  $M$ ,  $\varphi$  e  $\omega$  all'interno delle formule di inversione:

$$\tau_1 = \frac{M - \cos \varphi}{\omega \sin \varphi}, \quad \tau_2 = \frac{\cos \varphi - \frac{1}{M}}{\omega \sin \varphi}$$

si ottengono i valori dei parametri  $\tau_1 = 2.023$  e  $\tau_2 = 0.2599$  della rete correttiva  $C_1(s)$ :

$$M = \frac{M_B}{M_A} = 2.507, \quad \varphi = \varphi_B - \varphi_A = 50.29^\circ \quad \rightarrow \quad C_1(s) = \frac{(1 + 2.023 s)}{(1 + 0.2599 s)}.$$

Sintesi della rete correttiva  $C_1(s)$  con altri valori della pulsazione  $\omega_A$ :

$\omega_A =$	[	1	1.2	1.5	2.2]
$M_A =$	[	0.5334	0.3989	0.2816	0.1532]
$\varphi_A =$	[	191.1	189.7	186.2	174.3]
$M =$	[	1.875	2.507	3.551	6.529]
$\varphi =$	[	48.93	50.29	53.79	65.69]
$\tau_1 =$	[	1.615	2.023	2.446	3.051]
$\tau_2 =$	[	0.164	0.2599	0.2554	0.1289]

I diagrammi di Nyquist delle funzioni  $G_a(s)$  e  $C_1(s)G_a(s)$  sono mostrati in Fig. 6.

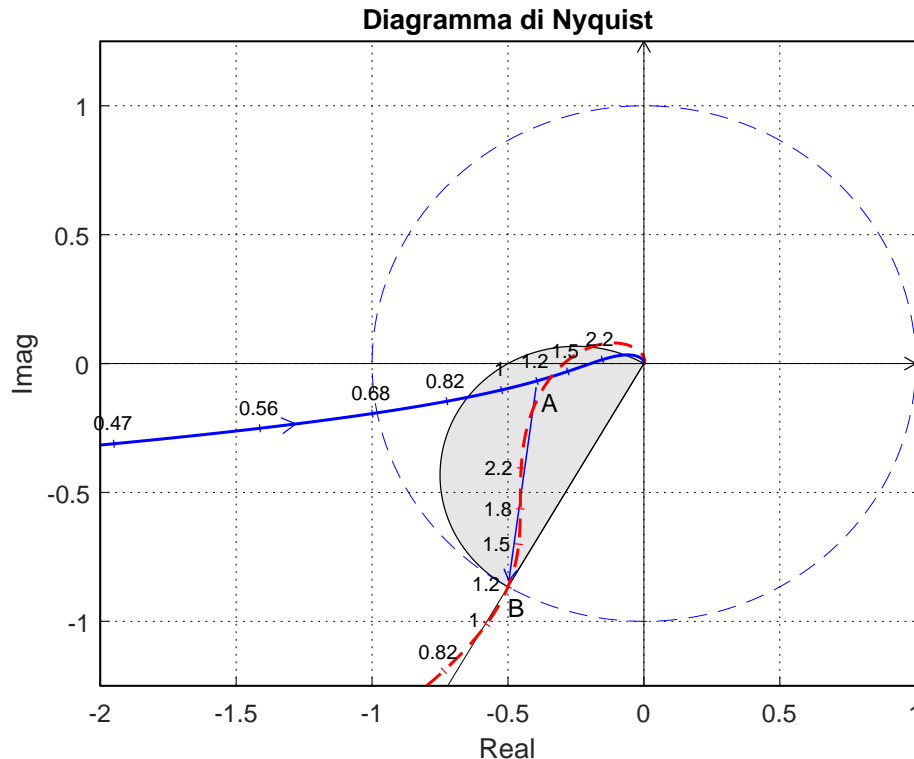


Figura 6: Diagrammi di Nyquist delle funzioni  $G_b(s)$  e  $C_2(s)G_b(s)$ .

- c.2) Per il sistema  $G_b(s)$  progettare una rete ritardatrice in grado di garantire al sistema compensato un margine di ampiezza  $M_a = 5$ . Scegliere il valore della pulsazione  $\omega$  che si ritiene più opportuno;

*Sol. Soluzione.* La posizione del punto  $B$  è completamente determinata dalla specifica di progetto  $B = M_B e^{j\varphi_B}$ :  $M_B \simeq -14 \text{ db} = 0.2$  e  $\varphi_B = -180^\circ$ . La regione di ammissibilità è mostrata in grigio in Fig. 7. Il punto  $A = G_a(j\omega_A)$  scelto per il progetto è quello

corrispondente alla pulsazione  $\omega_A = 3.3$ :

$$M_A = |G(j\omega_A)| = 12.25 \text{ db} = 4.096, \quad \varphi_A = \arg[G(j\omega_A)] = -168.9^\circ.$$

Sostituendo i valori di  $M$ ,  $\varphi$  e  $\omega$  all'interno delle formule di inversione:

$$\tau_1 = \frac{M - \cos \varphi}{\omega \sin \varphi}, \quad \tau_2 = \frac{\cos \varphi - \frac{1}{M}}{\omega \sin \varphi}$$

si ottengono i valori dei parametri  $\tau_1 = 1.47$  e  $\tau_2 = 30.74$  della rete correttiva  $C_1(s)$ :

$$M = \frac{M_B}{M_A} = 0.04883, \quad \varphi = \varphi_B - \varphi_A = -11.08^\circ \quad \rightarrow \quad C_1(s) = \frac{(1 + 1.47s)}{(1 + 30.74s)}.$$

Sintesi della rete correttiva  $C_1(s)$  con altri valori della pulsazione  $\omega_A$ :

$\omega_A =$	[ 3.9	3.3	2.7	2.2	1.8	1.5	1.2]
$M_A =$	[ 2.982	4.096	5.865	8.25	11.25	14.61	19.68]
$\varphi_A =$	[ 183.7	191.1	199.8	208.5	216.7	223.7	231.4]
$M =$	[ 0.0670	0.0488	0.0341	0.0242	0.0177	0.0136	0.0101]
$\varphi =$	[ -3.721	-11.08	-19.83	-28.54	-36.7	-43.67	-51.44]
$\tau_1 =$	[ 3.678	1.47	0.9898	0.8128	0.7287	0.6852	0.6534]
$\tau_2 =$	[ 54.97	30.74	30.99	38.41	51.53	69.85	104.2]

I diagrammi di Nichols delle funzioni  $G_a(s)$  e  $C_1(s)G_a(s)$  sono mostrati in Fig. 7.

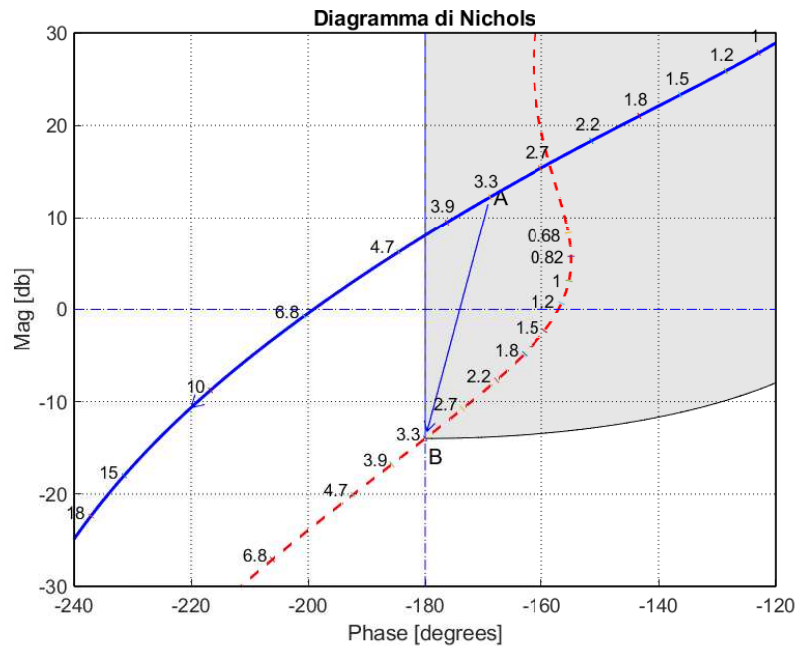
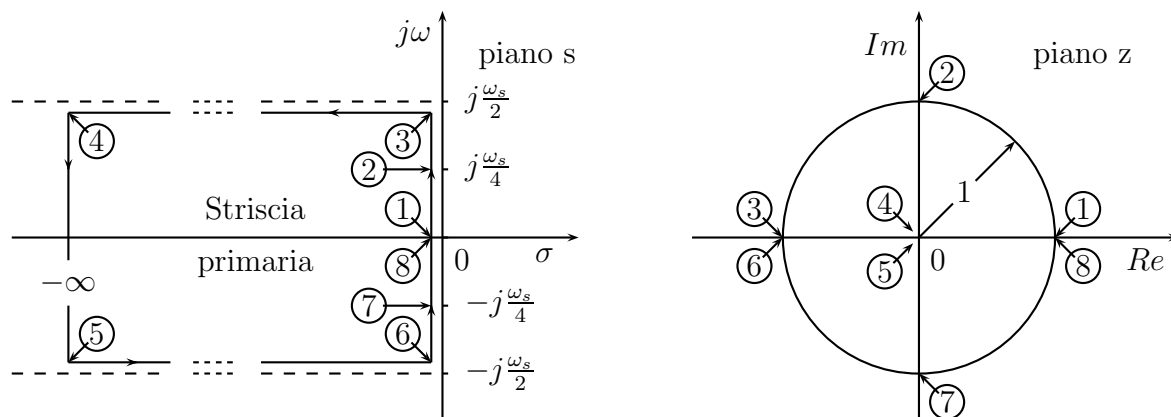


Figura 7: Diagrammi di Nichols delle funzioni  $G_b(s)$  e  $C_2(s)G_b(s)$ .

d) Indicare sul piano  $z$  dove sono collocati i punti della striscia primaria numerati da 1 a 8:



- e) Partendo da condizioni iniziali nulle, calcolare la risposta  $y(n)$  della seguente equazione alle differenze:

$$y(n+1) = 0.3y(n) + 7x(n)$$

quando in ingresso è presente il gradino unitario  $x(n) = 1$ .

*Soluzione.* L'equazione alle differenze genera la seguente funzione discreta  $G(z)$ :

$$y(n+1) - 0.3y(n) = 7x(n) \quad \leftrightarrow \quad G(z) = \frac{Y(z)}{X(z)} = \frac{7}{z - 0.3}.$$

La  $\mathcal{Z}$ -trasformata del segnale di ingresso  $x(n) = 1$  è:

$$X(z) = \frac{z}{(z-1)}.$$

La  $\mathcal{Z}$ -trasformata  $Y(z)$  del segnale di uscita è quindi la seguente:

$$Y(z) = G(z)X(z) = \frac{7z}{(z-0.3)(z-1)}.$$

Mediante il metodo della scomposizione in fratti semplici si ricava:

$$Y(z) = z \left[ \frac{7}{(z-1)(z-0.3)} \right] = z \left[ \frac{10}{(z-1)} - \frac{10}{(z-0.3)} \right]$$

e quindi:

$$Y(z) = \frac{10z}{(z-1)} - \frac{10z}{(z-0.3)} \quad \rightarrow \quad y(n) = 10[1 - 0.3^n].$$

- f) Utilizzando il metodo della trasformazione bilineare, discretizzare il seguente sistema tempo-continuo:

$$D(s) = \frac{M(s)}{E(s)} = \frac{(s+4)}{s}$$

giungendo anche alla determinazione della corrispondente equazione alle differenze. Si utilizzi il periodo di campionamento  $T = 0.1$ .

*Soluzione.* Utilizzando il metodo della trasformazione bilineare si ottiene:

$$D(z) = \frac{(s+4)}{s} \bigg|_{s=\frac{2(1-z^{-1})}{T(1+z^{-1})}} = \frac{2T+1+(2T-1)z^{-1}}{1-z^{-1}}$$

Sostituendo  $T = 0.1$  si ottiene:

$$D(z) = \frac{M(z)}{E(z)} = \frac{1.2 - 0.8z^{-1}}{1 - z^{-1}}$$

La corrispondente equazione alle differenze ha la forma seguente:

$$m_k = m_{k-1} + 1.2 e_k - 0.8 e_{k-1}$$

**Controlli Automatici B - INFO**  
**6 febbraio 2026 - Domande Teoriche**

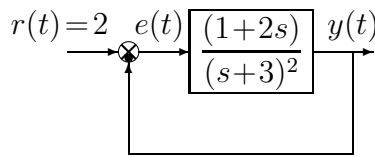
Nome:	
Nr. Mat.	
Firma:	

Rispondere alle domande e ai test che seguono. Per ciascuno dei test segnare con una crocetta le affermazioni che si ritengono corrette.

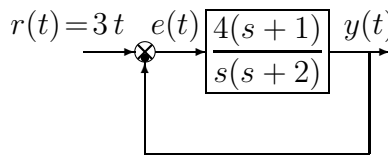
1. Scrivere la funzione di trasferimento discreta  $G(z) = \frac{Y(z)}{X(z)}$  corrispondente alla seguente equazione alle differenze:

$$6y_k + 4y_{k-1} + 5y_{k-2} + 3y_{k-3} = 2x_{k-1} + x_{k-2} \quad \rightarrow \quad G(z) = \frac{2z^{-1} + z^{-2}}{6 + 4z^{-1} + 5z^{-2} + 3z^{-3}}$$

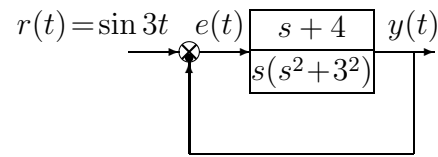
2. Calcolare l'errore a regime  $e(\infty)$  per i seguenti sistemi retroazionati:



$$e(\infty) = \frac{2}{1 + \frac{1}{9}} = \frac{18}{10} = 1.8$$



$$e(\infty) = \frac{3}{2} = 1.5$$



$$e(\infty) = 0$$

3. Nel progetto di una rete correttiva del primo ordine  $G(s) = \frac{1+\tau_1 s}{1+\tau_2 s}$ , le formule di inversione:

- consentono di calcolare  $\tau_1$  e  $\tau_2$  in modo che la rete sia sempre stabile  
 si possono utilizzare solo se sono note le regioni di ammissibilità  
 consentono di calcolare  $\tau_1$  e  $\tau_2$  in funzione dell'amplificazione  $M$  e dello sfasamento  $\varphi$  desiderati alla pulsazione  $\omega$   
 nessuna delle precedenti

4. Calcolare la  $\mathcal{Z}$ -trasformata  $X(z)$  dei seguenti segnali tempo continui  $x(t)$  quando  $t = kT$ :

$$x(t) = 3 \quad \rightarrow \quad X(z) = \frac{3z}{(z-1)}$$

$$x(t) = 2e^{-3t} \quad \rightarrow \quad X(z) = \frac{2z}{(z - e^{-3T})}$$

5. A fianco è riportato il luogo delle radici del sistema  $G(s) = \frac{2(s-1)}{(s+2)(s^2+4)}$  al variare del parametro  $K > 0$ . Calcolare:

- 1) L'ascissa  $\sigma_0$  corrispondente alla condizione di allineamento dei tre poli:

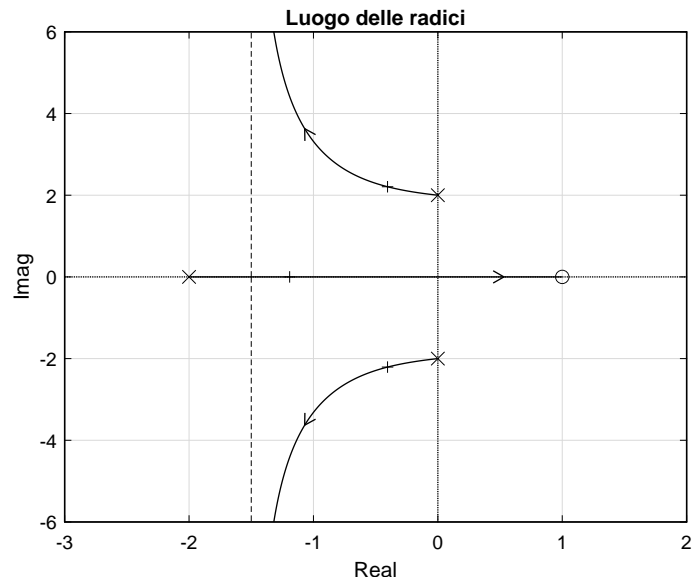
$$\sigma_0 = -\frac{2}{3}$$

- 2) Il valore  $K_0$  corrispondente alla condizione di allineamento dei tre poli:

$$K_0 = -\left. \frac{1}{G(s)} \right|_{s=-\frac{2}{3}} = 1.777$$

- 3) Il valore minimo  $K_1^*$  e il valore massimo  $K_2^*$  del parametro  $K$  per la stabilità asintotica del sistema retroazionato:

$$0 < K < 4 = -\left. \frac{1}{G(s)} \right|_{s=0}$$



6. Calcolare il valore iniziale  $y_0 = \lim_{k \rightarrow 0} y(k)$  e il valore finale  $y_\infty = \lim_{k \rightarrow \infty} y(k)$  del segnale  $y(k)$  corrispondente alla seguente funzione  $Y(z)$ :

$$Y(z) = \frac{z(1+2z)}{(z-1)(z-0.5)} \quad \rightarrow \quad y_0 = 2, \quad y_\infty = 6$$

7. Sia  $1 + KG(s) = 0$  l'equazione caratteristica di un sistema retroazionato. Il numero di asintoti presenti nel luogo delle radici al variare di  $K$ :

- coincide con il grado relativo di  $G(s)$        coincide con il tipo di  $G(s)$   
 coincide con il numero di poli di  $G(s)$        coincide con il numero di zeri di  $G(s)$

8. Nota la relazione fondamentale  $z = e^{sT}$  fra le variabili complesse  $s = \sigma + j\omega$  e  $z = M e^{j\varphi}$ , è possibile affermare che:

- il modulo  $M$  di  $z$  è funzione della parte reale  $\sigma$  di  $s$        la fase  $\varphi$  di  $z$  è funzione della parte reale  $\sigma$  di  $s$   
 il modulo  $M$  di  $z$  è funzione della parte immaginaria  $\omega$  di  $s$        la fase  $\varphi$  di  $z$  è funzione della parte immaginaria  $\omega$  di  $s$

9. Sia dato il sistema discreto  $G(z)$  caratterizzato dal periodo di campionamento  $T$ . Fornire l'espressione analitica della funzione di risposta armonica  $F(\omega)$  della funzione discreta  $G(z)$ :

$$G(z) = \frac{z}{z-0.5} \quad \rightarrow \quad F(\omega) = \frac{e^{j\omega T}}{e^{j\omega T} - 0.5}$$

10. Indicare quale dei seguenti sistemi discreti  $G(z)$  tende a zero "più rapidamente":

$G(z) = \frac{1}{z(z+0.5)}$         $G(z) = \frac{1}{z(4z+1)}$         $G(z) = \frac{1}{z(2z+1)}$         $G(z) = \frac{1}{z(z+2)}$

11. Il metodo delle differenze in avanti per discretizzare un sistema  $G(s)$ :

- garantisce che  $G(z)$  sia stabile se  $G(s)$  è stabile       approssima  $s$  tramite un rapporto incrementale  
 consiste nel sostituire  $s = (z-1)/T$        consiste nel sostituire  $s = (1-z^{-1})/T$

12. Fornire l'enunciato del Teorema del baricentro: *La somma dei poli del sistema ottenuto chiudendo in retroazione un sistema dinamico descritto da una funzione di trasferimento  $G(s)$  razionale fratta con ...*

*polinomio a denominatore di grado superiore di almeno due a quello del polinomio a numeratore è indipendente dal valore del guadagno statico di anello e dalle posizioni degli zeri ed è uguale alla somma dei poli del sistema ad anello aperto.*

13. Nel piano  $z$  i luoghi dei punti a coefficiente di smorzamento  $\delta$  costante

- sono rette uscenti dall'origine       sono tratti di spirali verso l'origine  
 sono circonferenze centrate nell'origine       nessuna delle precedenti risposte

14. La presenza della funzione  $e^{-t_0 s}$  nel guadagno d'anello:

- altera il modulo del guadagno d'anello       significa che il guadagno d'anello è una funzione trascendente  
 non consente di utilizzare il criterio di Nyquist       rappresenta un ritardo finito

15. Sia  $X(z) = \mathcal{Z}[x(k)]$  la  $\mathcal{Z}$ -trasformata della successione  $x(k)$ . Per  $n = 1, 2, \dots$ , enunciare il teorema della traslazione in ritardo nel tempo:

$$\mathcal{Z}[x(k-n)] = z^{-n} X(z)$$