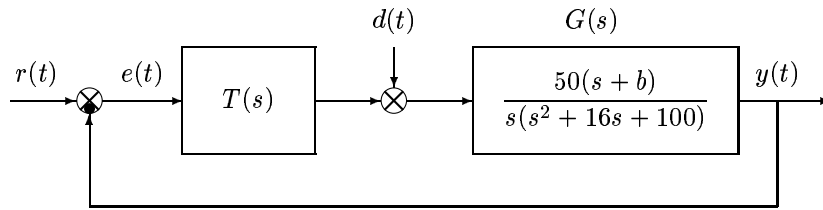
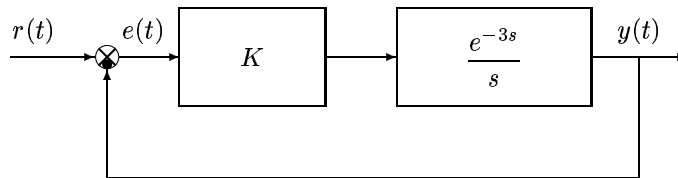


Sia dato il seguente sistema in retroazione:



- Posto  $T(s) = K$  e  $b > 0$ , determinare in funzione di  $b$  per quali valori del parametro  $K$  il sistema retroazionato è asintoticamente stabile.
- Posto  $T(s) = 2$  e  $b = 20$ , determinare l'errore a regime  $e_{\infty}(t)$  corrispondente all'applicazione contemporanea dei seguenti segnali: riferimento  $r(t) = 2 + 3t$  e disturbo  $d(t) = 10$ .
- Posto  $b = 20$ , disegnare qualitativamente il diagramma di Nyquist della funzione  $G(s)$ . Calcolare esattamente la posizione  $\sigma_b$  dell'asintoto verticale. Individuare, se esistono, le intersezioni con il semiasse reale negativo.
- Posto  $T(s) = K$  e  $b = 20$ , tracciare qualitativamente il luogo delle radici del sistema retroazionato al variare del parametro  $K$ . Tracciare "qualitativamente" i luoghi delle radici sia per  $K > 0$  che per  $K < 0$  sapendo che sull'asse reale è presente un solo punto di diramazione. Calcolare esattamente 1) il centro stella degli asintoti  $\sigma_a$  e 2) il valore di  $K$  a cui corrisponde la condizione di minimo tempo di assestamento per il sistema retroazionato.
- Posto  $T(s) = 1$ , tracciare qualitativamente il contorno delle radici del sistema retroazionato al variare del parametro  $b > 0$ . Calcolare il valore di  $b$  a cui corrisponde la condizione di minimo tempo di assestamento.
- Si consideri il seguente sistema retroazionato:



Determinare il valore del guadagno  $K$  tale da garantire al sistema retroazionato un margine di ampiezza  $M_a = 5$ .

- (Facoltativo) Posto  $b = 20$  e  $T(s) = \frac{1}{(\beta s + 20)}$ , tracciare "qualitativamente" il contorno delle radici del sistema retroazionato al variare del parametro  $\beta > 0$  tenendo presente che per  $\beta = 0$  i poli del sistema retroazionato sono:  $p_1 = -10.71$  e  $p_{2,3} = -2.644 \pm j9.293$ .

a) L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è la seguente

$$1 + \frac{50K(s+b)}{s(s^2+16s+100)} = 0 \quad \rightarrow \quad s^3 + 16s^2 + (100 + 50K)s + 50Kb = 0$$

La corrispondente tabella di Routh è

3	1	$(100 + 50K)$	$\rightarrow 1 > 0$
2	16	$50Kb$	$\rightarrow 16 > 0$
1	$16(100 + 50K) - 50Kb$		$\rightarrow 16(2 + K) - Kb > 0$
0	$50Kb$		$\rightarrow Kb > 0$

I valori di  $K$  per i quali il sistema retroazionato è asintoticamente stabile sono quelli che rendono positivi tutti gli elementi della prima colonna della tabella di Routh:

$$Kb > 0, \quad 32 + (16 - b)K > 0$$

Si distinguono due casi:

$$\begin{aligned} 1) \quad 0 < b < 16 & \quad \rightarrow \quad K > 0 \\ 2) \quad b > 16 & \quad \rightarrow \quad 0 < K < \frac{32}{b-16} = K^* \end{aligned} \tag{1}$$

b) Vale la sovrapposizione degli effetti. Il gradino di ampiezza  $r_1 = 2$  non ha nessun effetto sull'errore a regime  $e_\infty(t)$  in quanto il sistema  $T(s)G(s)$  è di tipo 1. L'errore a regime dovuto alla rampa  $r_2 = 3t$  è il seguente:

$$e_2 = \frac{3}{K_v}, \quad K_v = 20 \quad \rightarrow \quad e_\infty(t) = 0.15$$

Il contributo del disturbo si calcola nel modo seguente:

$$e_3 = 10 \lim_{s \rightarrow 0} \frac{-G(s)}{1 + T(s)G(s)} = -\frac{10}{2} = -5$$

Quindi si ha che

$$e_\infty(t) = 0.15 - 5 = -4.85$$

c) Per  $b = 20$ , la funzione di trasferimento  $G(s)$  vale

$$G(s) = \frac{50(s+20)}{s(s^2+16s+100)}$$

Il corrispondente diagramma di Nyquist è mostrato in Fig. 1. Il diagramma di Nyquist presenta un asintoto verticale in

$$\sigma_b = \frac{1000}{100} \left( \frac{1}{20} - \frac{16}{100} \right) = -\frac{11}{10} = -1.1$$

Esiste un'intersezione  $\sigma_1$  con il semiasse negativo che può essere facilmente individuata utilizzando i risultati dall'analisi di stabilità svolta al punto a). Sostituendo  $b = 20$  in (1) si determina il margine di ampiezza  $M_a$  del sistema e da questo si ricava poi l'intersezione  $\sigma_1$  con il semiasse negativo

$$M_a = \frac{32}{20-16} = 8 \quad \rightarrow \quad \sigma_1 = -\frac{1}{M_a} = -\frac{1}{8} = -0.125$$

L'intersezione con il semiasse negativo avviene alla pulsazione  $\omega_1 = \sqrt{500} = 10\sqrt{5}$ .

d) L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è

$$1 + \frac{50K(s+b)}{s(s^2+16s+100)} = 0$$

L'andamento del luogo delle radici del sistema retroazionato per  $b = 20$  al variare del parametro  $K > 0$  è mostrato in Fig. 2. L'andamento del luogo delle radici  $K < 0$  è mostrato in Fig. 3. I poli di partenza

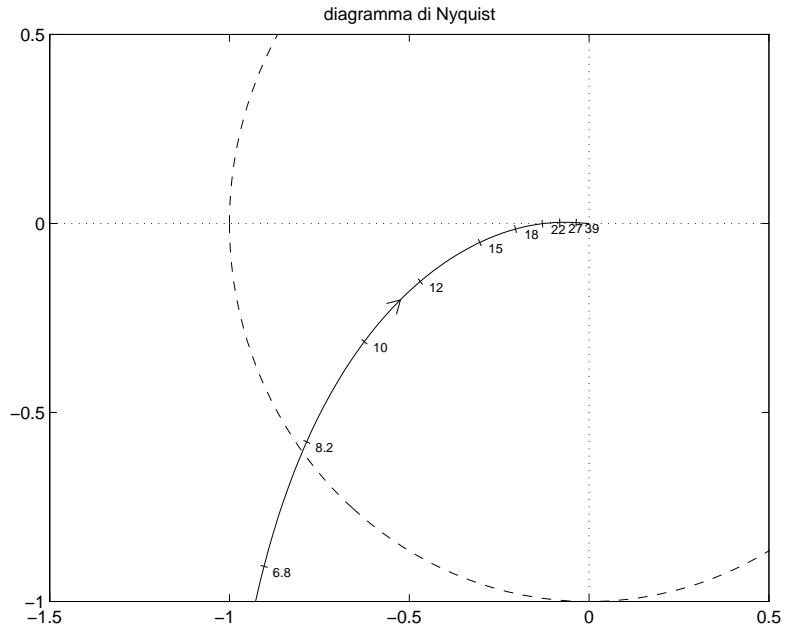


Figura 1: Diagramma di Nyquist della funzione di trasferimento  $G(s)$ .

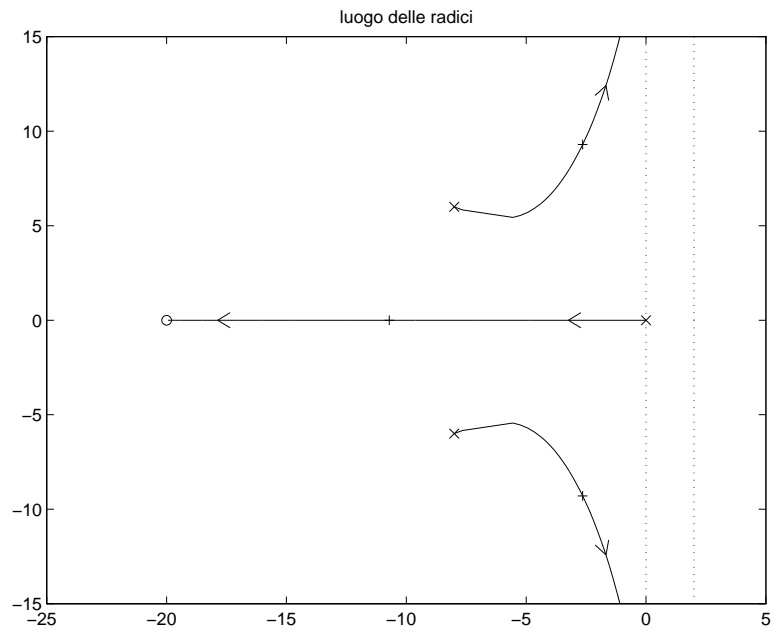


Figura 2: Luogo delle radici del sistema retroazionato per  $b = 20$  e al variare del parametro  $K > 0$ .

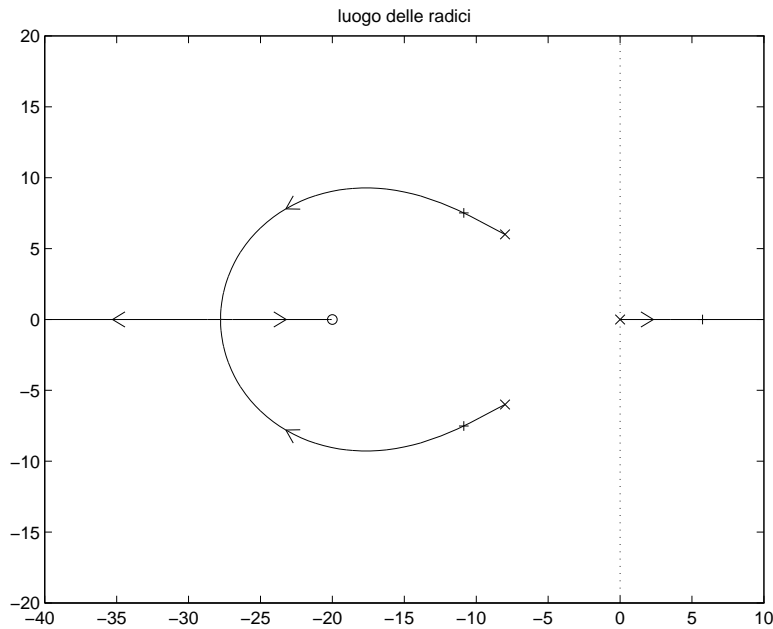


Figura 3: Luogo delle radici del sistema retroazionato per  $b = 20$  e al variare del parametro  $K < 0$ .

del luogo delle radici sono  $p_1 = 0$ ,  $p_{2,3} = -8 \pm j6$ . Il luogo delle radici presenta due asintoti verticali. Il centro stella  $\sigma_a$  degli asintoti in funzione di  $b$  è il seguente:

$$\sigma_a = \frac{(b - 16)}{2} \Big|_{b=20} = 2$$

La condizione di minimo tempo di assestamento per il sistema retroazionato si ha per  $K > 0$  quando tutte e tre le radici sono allineate. Il valore  $\sigma_0$  della corrispondente parte reale si determina utilizzando il teorema del baricentro:

$$\sigma_0 = \frac{1}{3}(p_1 + p_2 + p_3) = -\frac{16}{3}$$

Il corrispondente valore di  $K$  si ottiene nel seguente modo:

$$K = - \frac{s(s^2 + 16s + 100)}{50(s + b)} \Big|_{s=\sigma_0} = \frac{3104}{225(3b - 16)} \Big|_{b=20} = 0.3135$$

e) L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è

$$1 + \frac{50(s + b)}{s(s^2 + 16s + 100)} = 0$$

Trasformando l'equazione in modo da mettere in evidenza il parametro  $b$  si ottiene:

$$1 + \frac{50b}{s(s^2 + 16s + 150)} = 0$$

Le radici sono:

$$p_1 = 0, \quad p_{2,3} = -8 \pm \sqrt{64 - 150} = -8 \pm 9.27j$$

L'andamento del contorno delle radici al variare del parametro  $b > 0$  è mostrato in Fig. 4. Il luogo delle radici presenta tre asintoti il cui centro stella è

$$\sigma_a = -\frac{16}{3} = -5.333$$

La condizione di minimo tempo di assestamento si ha quando tutte e tre le radici sono allineate:

$$\sigma_0 = \frac{1}{3}(p_1 + p_2 + p_3) = -\frac{16}{3}$$

Il corrispondente valore di  $b$  si ottiene nel seguente modo:

$$b = - \frac{s(s^2 + 16s + 150)}{50} \Big|_{s=\sigma_0} = 9.932$$

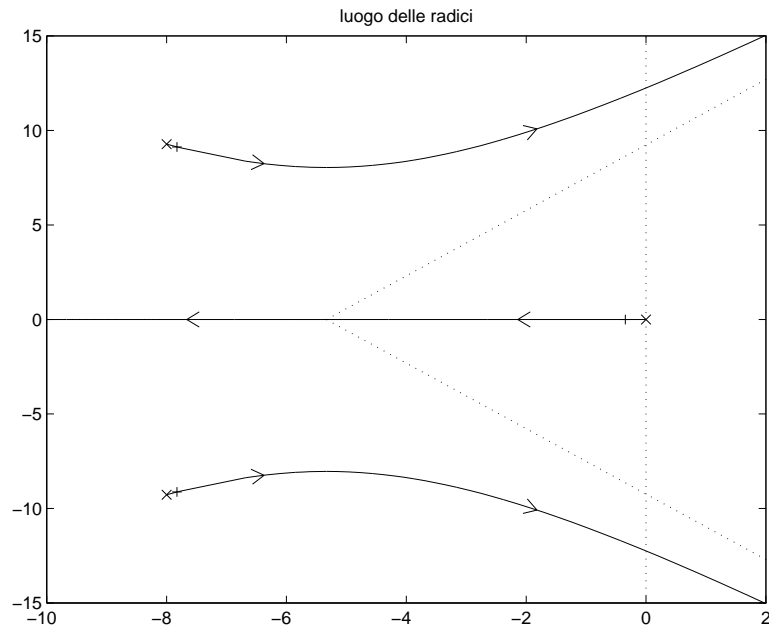


Figura 4: Luogo delle radici del sistema retroazionato per  $T(s) = 1$  e al variare del parametro  $b > 0$ .

f) L'intersezione con il semiasse negativo si ha quando la fase del sistema vale  $-\pi$ :

$$-\frac{\pi}{2} - \omega_0 t_0 = -\pi \quad \rightarrow \quad \omega_0 = \frac{\pi}{2t_0} = \frac{\pi}{6}$$

Imponendo al sistema il margine di fase voluto

$$\left| \frac{K e^{-3s}}{s} \right|_{s=j\omega_0} = \frac{1}{M_a} = \frac{1}{5} \quad \rightarrow \quad \frac{K}{\omega_0} = \frac{1}{5}$$

si ottiene

$$K = \frac{\omega_0}{5} = \frac{\pi}{30}$$

g) Posto  $b = 20$  e  $T(s) = \frac{1}{(\beta s + 20)}$ , l'equazione caratteristica è la seguente:

$$1 + \frac{50(s + 20)}{s(\beta s + 20)(s^2 + 16s + 100)} = 0$$

Ponendo in evidenza il parametro  $\beta$  si ottiene:

$$1 + \frac{\beta s^2 (s^2 + 16s + 100)}{20s(s^2 + 16s + 100) + 50(s + 20)} = 0$$

L'andamento del contorno delle radici al variare del parametro  $\beta > 0$  è mostrato in Fig. 5.

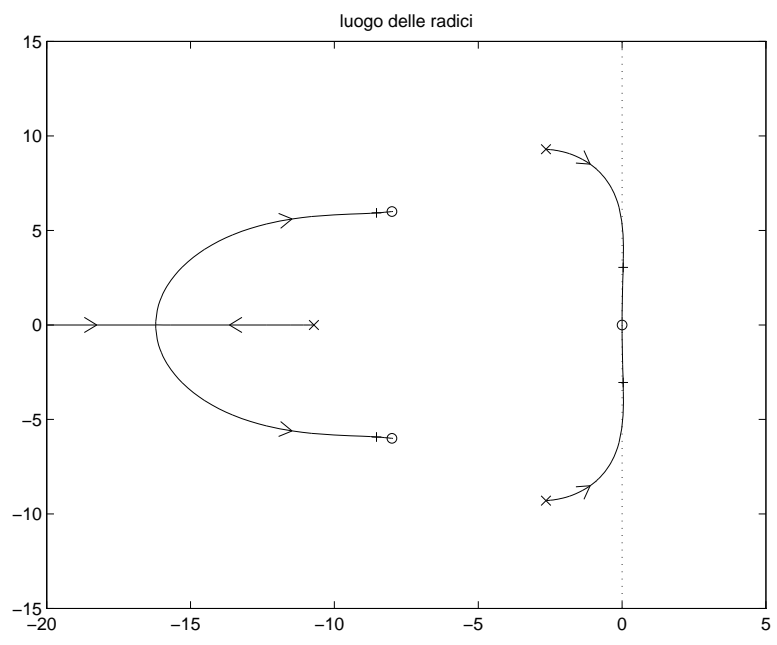


Figura 5: Contorno delle radici del sistema retroazionato al variare del parametro  $\beta > 0$ .

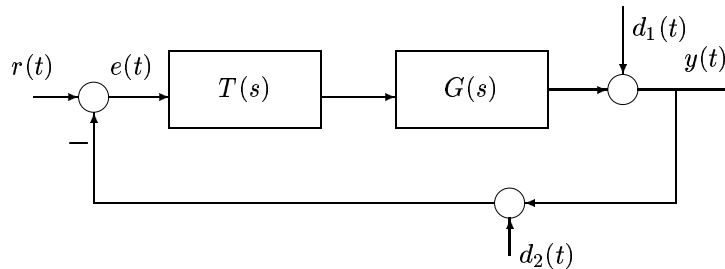
Per ciascuno dei seguenti test segnare con una crocetta le affermazioni che si ritengono giuste. Alcuni test sono seguiti da più affermazioni giuste e si considerano superati quando queste vengono contrassegnate tutte.

1. In corrispondenza di un polo multiplo di ordine  $h$  dell'equazione caratteristica  $1 + K G(s) = 0$ , il luogo delle radici di  $G(s) = N(s)/T(s)$  presenta la confluenza di un numero  $r$  di rami pari a ( $m = \text{grado}[N(s)]$ ,  $n = \text{grado}[T(s)]$ ):
  - $r = m$
  - $r = n - m$
  - $r = h$
  - $r = 2h$
  
2. Il sistema  $G(s)$ , supposto a fase minima e privo di zeri, ha un diagramma di Bode delle ampiezze che interseca l'asse a guadagno unitario nel punto centrale di un tratto a pendenza -2. Una stima del margine di fase  $M_F$  del sistema è la seguente
  - $M_F \simeq \frac{\pi}{2}$
  - $M_F \simeq 0$
  - $M_F \simeq -\frac{\pi}{2}$
  
3. Una stima della larghezza di banda  $\omega_f$  di un sistema retroazionato avente  $G(s)$  sul ramo diretto e  $H(s) = 1$  sul ramo di retroazione è
  - $\omega_f$  tale che  $|G(j\omega_f)| = 1$
  - $\omega_f$  tale che  $|G(j\omega_f)| = \sqrt{2}$
  - $\omega_f$  tale che  $|G(j\omega_f)| = \frac{1}{\sqrt{2}}$
  
4. Il diagramma di Nichols del sistema  $G(j\omega) = \frac{K}{s}$  ( $K$  costante positiva) è:
  - una retta orizzontale
  - una retta verticale
  - una curva
  
5. Un sistema lineare stabile ingresso limitato-uscita limitata è anche stabile asintoticamente
  - sempre
  - solo se il sistema è a fase minima
  - solo se tutti i suoi poli hanno molteplicità unitaria
  
6. Nell'applicazione del criterio di Routh, le radici dell'equazione ausiliaria che si ottiene quando una riga intera della tabella di Routh si annulla
  - sono tutte radici a parte reale nulla
  - sono radici anche dell'equazione caratteristica di partenza
  - sono radici simmetriche rispetto all'origine del piano complesso

7. Il criterio di Nyquist nella sua forma più generale
- è un criterio necessario e sufficiente
  - si applica solo ai sistemi a fase minima
  - si applica anche a sistemi non lineari
8. Il contorno delle radici studia le curve descritte dalle radici dell'equazione caratteristica al variare (da 0 all'infinito)
- di un qualunque parametro del guadagno di anello
  - di un qualunque parametro che entra linearmente nell'equazione caratteristica
  - delle sole costanti di tempo relative ad un polo o ad uno zero
9. I luoghi ad M ed N costanti possono essere definiti
- solo sui diagrammi polari
  - anche sui diagrammi di Nichols
  - anche sui diagrammi di Bode
10. Un ritardo puro  $G(s) = e^{-t_0 s}$  posto in retroazione negativa su un guadagno  $K$
- è stabile per di  $0 < K < 1$
  - è stabile per di  $0 < K < t_0$
  - è stabile per di  $0 < K < \frac{1}{t_0}$
  - è stabile per di  $0 < K < \frac{\pi}{t_0}$
11. Un sistema di tipo 1 chiuso in retroazione unitaria negativa
- ha un guadagno statico unitario
  - ha un guadagno statico minore di 1
  - ha un guadagno statico maggiore di 1
12. In base al principio del modello interno, per neutralizzare (con errore nullo a regime) un modo in ingresso corrispondente ad un polo doppio nell'origine occorre che nel guadagno d'anello del sistema retroazionato
- sia presente almeno un polo nell'origine
  - siano presenti almeno tre poli nell'origine
  - siano presenti almeno due poli nell'origine
13. Se i coefficienti dell'equazione caratteristica di un sistema retroazionato sono tutti positivi, allora è possibile affermare che il sistema retroazionato
- è stabile
  - può essere stabile
  - può essere instabile



Sia dato il seguente sistema in retroazione:



1. Posto:

$$T(s) = K, \quad G(s) = \frac{(10 - 2s)}{(s + 2)(3 + 9s)}$$

determinare per quali valori del parametro  $K$  il sistema retroazionato è asintoticamente stabile.

2. Determinare per quali valori del parametro  $K > 0$  si ha un errore a regime  $|e_\infty(t)| < 0.1$  quando sul sistema agiscono i disturbi costanti  $d_1(t) = 3$ ,  $d_2(t) = 5$  ed il riferimento a gradino  $r(t) = 2$ .
3. Disegnare qualitativamente il diagramma polare di Nyquist della funzione  $G(s)$ . Calcolare esattamente le intersezioni con l'asse reale.
4. Tracciare qualitativamente i diagrammi asintotici di Bode delle ampiezze e delle fasi della funzione  $G(s)$ .
5. Tracciare qualitativamente il luogo delle radici del sistema  $G(s)$  retroazionato al variare del parametro  $K > 0$ , calcolando esattamente:
  - (a) La posizione dei punti di diramazione del luogo delle radici.
  - (b) Le intersezioni con l'asse immaginario.
  - (c) Il valore di  $K$  a cui corrisponde il minimo tempo di assestamento.
6. Posto  $T(s) = (1 + \tau s)$ , tracciare qualitativamente il contorno delle radici della funzione  $T(s)G(s)$  al variare del parametro  $\tau > 0$ . Determinare solo “qualitativamente” la posizione di eventuali punti di diramazione.

## Risposte

1. L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è

$$9s^2 + (21 - 2K)s + 6 + 10K = 0$$

Il sistema è asintoticamente stabile se tutti e tre i coefficienti dell'equazione caratteristica sono positivi, cioè per

$$-\frac{6}{10} < K < \frac{21}{2} \quad \rightarrow \quad -0.6 < K < 10.5 = K^*$$

Il valore di  $\omega^*$  corrispondente a  $K^*$  vale

$$\omega^* = \sqrt{\frac{6 + 10K^*}{9}} = \frac{\sqrt{111}}{3} = 3.512$$

2. Da un punto di vista dell'errore a regime, i disturbi  $d_1$  e  $d_2$  agiscono in parallelo al riferimento  $r(t)$ . L'errore a regime complessivo  $e_\infty(t)$  si ottiene dalla formula

$$e_\infty(t) = \frac{r - d_1 - d_2}{1 + K_p} \quad \text{dove} \quad K_p = \lim_{s \rightarrow 0} KG(s) = K \frac{5}{3}$$

Sostituendo si ottiene

$$|e_\infty(t)| = \left| \frac{2 - 3 - 5}{1 + K \frac{5}{3}} \right| < 0.1 \quad \rightarrow \quad 180 < |3 + 5K|$$

da cui

$$K > \frac{177}{5} = 35.4$$

3. Il diagramma di Nyquist del sistema è mostrato in Fig. 6. Il diagramma parte dal punto  $\sigma_0 = \frac{5}{3} = 1.6666$

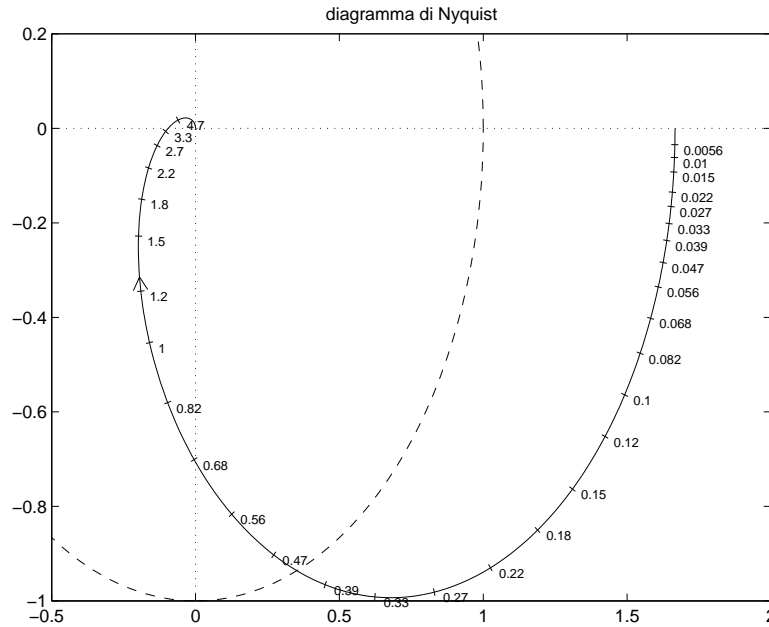


Figura 6: Diagramma di Nyquist della funzione  $G(s)$

dell'asse reale e poi si muove verso l'origine sfasando complessivamente di  $\frac{3\pi}{2}$ . L'intersezione con il semiasse negativo si ha in corrispondenza della pulsazione  $\omega^* = 3.512$  nel punto

$$\sigma^* = -\frac{1}{K^*} = -\frac{2}{21} = -0.0952$$

4. I diagrammi asintotici di Bode sono mostrati in Fig. 7. Il guadagno statico del sistema è

$$G(0) = \frac{5}{4} = 1.6666 = 4.437 \text{ db}$$

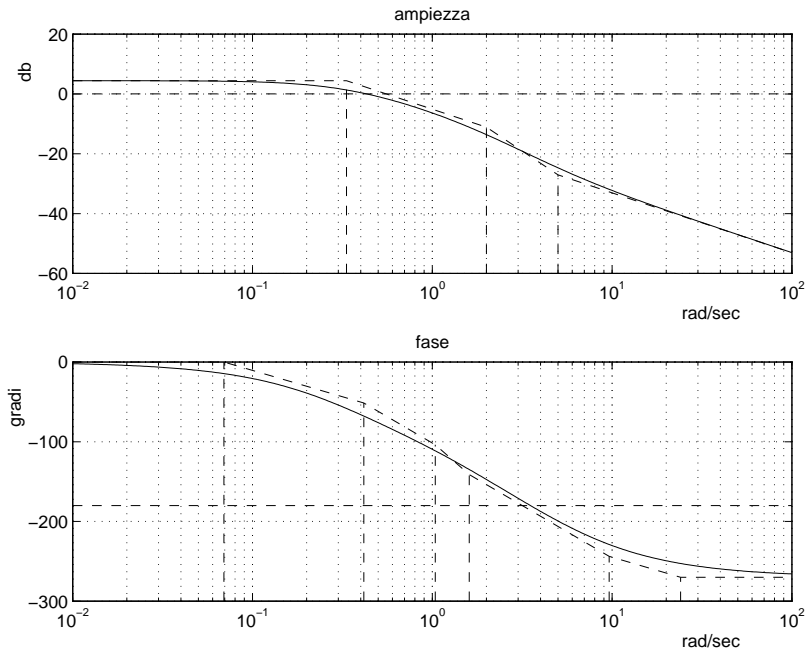


Figura 7: Diagrammi asintotici di Bode della funzione  $G(s)$

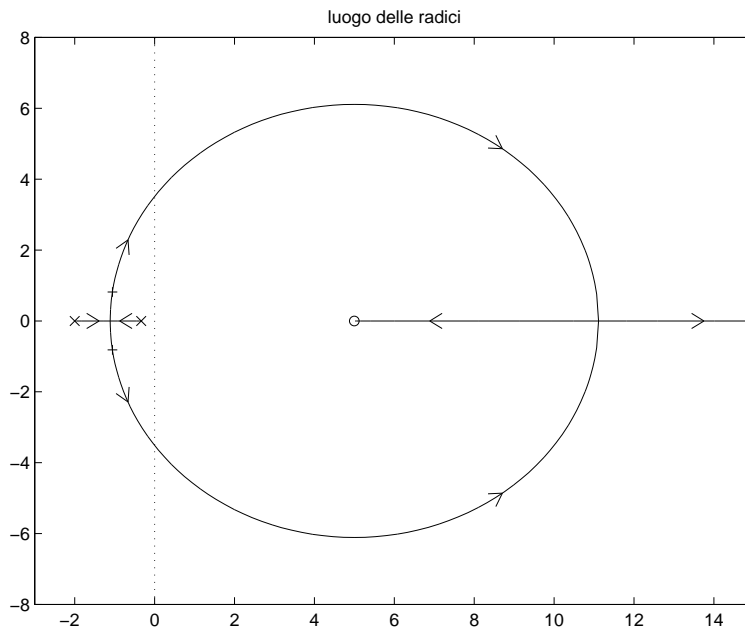


Figura 8: Luogo delle radici della funzione  $G(s)$  al variare del parametro  $K > 0$ .

5. Per disegnare il luogo delle radici è opportuno portare l'equazione caratteristica nella forma poli/zeri:

$$1 - K \frac{2}{9} \frac{(s-5)}{(s+2)(s+\frac{1}{3})}$$

L'andamento qualitativo del luogo delle radici al variare del parametro  $K > 0$  è mostrato in Fig. 8. In questo caso il luogo delle radici descrive una circonferenza centrata  $z_1 = 5$  di raggio

$$R = \sqrt{(z_1 - p_1)(z_1 - p_2)} = \sqrt{(5+2)(5+\frac{1}{3})} = \sqrt{\frac{112}{3}} = 6.11$$

I due punti di diramazione sono quindi posizionati in

$$d_{1,2} = 5 \pm \sqrt{\frac{112}{3}} = 5 \pm 6.11 = \begin{cases} -1.11 \\ 11.11 \end{cases}$$

Le intersezioni con l'asse immaginario si hanno in corrispondenza del valore  $K = K^* = 10.5$  alla pulsazione  $\omega^* = 3.512$ .

Il minimo tempo di assestamento si ha in corrispondenza del punto di diramazione negativo  $d_1 = -1.11$ . Il corrispondente valore di  $K$  si calcola come segue

$$K_1 = \frac{1}{G(s)} \Big|_{s=-d_1} = \frac{1}{1.964} = 0.509$$

6. Per studiare il contorno delle radici al variare del parametro  $\tau > 0$  occorre trasformare l'equazione caratteristica nel modo seguente

$$1 + \frac{(1+\tau s)(10-2s)}{(s+2)(3+9s)} = 0 \quad \rightarrow \quad 1 + \frac{\tau s(10-2s)}{(s+2)(3+9s) + 10 - 2s} = 0$$

Evidenziando i poli e gli zeri della nuova funzione si ottiene

$$1 - \frac{2\tau s(s-5)}{9s^2 + 19s + 16} = 0 \quad \rightarrow \quad 1 - \frac{2\tau s(s-5)}{9(s+1.056)^2 + 0.8146^2} = 0$$

L'andamento qualitativo del contorno delle radici al variare del parametro  $\tau > 0$  è mostrato in Fig. 9.

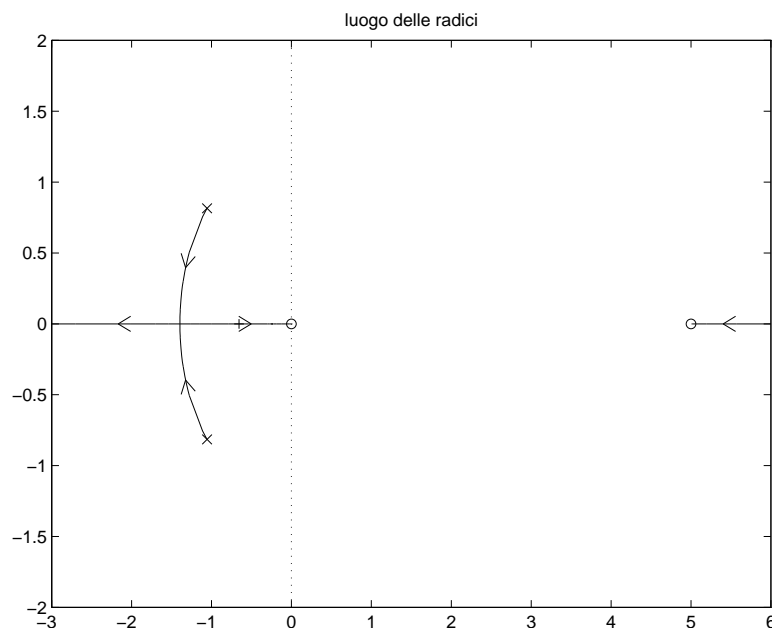


Figura 9: Contorno delle radici al variare del parametro  $\tau > 0$ .

Per ciascuno dei seguenti test segnare con una crocetta le affermazioni che si ritengono giuste. Alcuni test sono seguiti da più affermazioni giuste e si considerano superati quando queste vengono contrassegnate tutte.

1. Nell'applicazione del criterio di Routh, le radici dell'equazione ausiliaria che si ottiene quando una riga intera della tabella di Routh si annulla
  - sono radici anche dell'equazione caratteristica di partenza
  - sono tutte radici a parte reale nulla
  - sono radici simmetriche rispetto all'origine del piano complesso
2. Un sistema di tipo 1 chiuso in retroazione unitaria negativa
  - ha un guadagno statico minore di 1
  - ha un guadagno statico maggiore di 1
  - ha un guadagno statico unitario
3. Un ritardo puro  $G(s) = e^{-s\theta}$  posto in retroazione negativa su un guadagno  $K$ 
  - è stabile per qualunque valore di  $K$
  - è stabile per qualunque valore positivo di  $K > 0$
  - è instabile per valori di  $K$  sufficientemente elevati
4. I luoghi ad M ed N costanti possono essere definiti
  - solo sui diagrammi polari
  - anche sui diagrammi di Nichols
  - anche sui diagrammi di Bode
5. Un sistema lineare  $G(s)$  avente solo poli semplici, tutti posizionati sull'asse immaginario è
  - instabile
  - semplicemente stabile
  - stabile ingresso limitato - uscita limitata
6. Per avere errore a regime nullo a fronte del segnale di ingresso  $R(s) = \frac{R_0}{s^2}$  il guadagno di anello del sistema retroazionato
  - deve avere almeno un polo nell'origine
  - deve avere almeno due poli nell'origine
  - deve avere una costante di velocità  $K_v$  finita
7. Un sistema dinamico  $G(s)$  avente i poli e gli zeri posizionati in modo alterno sull'asse reale, presenta un luogo delle radici
  - che per  $K > 0$  si evolve tutto sull'asse reale
  - che per  $K < 0$  si evolve tutto sull'asse reale
  - che può evolvere anche al di fuori dell'asse reale
8. Siano  $M_0 = G(j0)$  ed  $M_1 = \max_{\omega} |G(j\omega)|$ , rispettivamente, il guadagno statico e il valore massimo del modulo della funzione di risposta armonica del sistema lineare stabile  $G(s)$ . Il picco di risonanza  $M_R$  del sistema  $G(s)$  è definito come segue
  - $M_R = M_1$
  - $M_R = \frac{M_1}{M_0}$
  - $M_R = \sqrt{M_1 M_0}$
9. Il diagramma polare “completo” di una funzione  $F(s)$  di tipo 2 deve essere “chiuso” all'infinito
  - con una circonferenza percorsa in senso antiorario che parte da  $F(j0^-)$  e arriva in  $F(j0^+)$
  - con una circonferenza percorsa in senso antiorario che parte da  $F(j0^+)$  e arriva in  $F(j0^-)$
  - con una circonferenza percorsa in senso orario che parte da  $F(j0^-)$  e arriva in  $F(j0^+)$
  - con una circonferenza percorsa in senso orario che parte da  $F(j0^+)$  e arriva in  $F(j0^-)$
10. Una stima della larghezza di banda  $\omega_f$  di un sistema retroazionato avente  $G(s)$  sul ramo diretto e  $H(s) = h$  sul ramo di retroazione è
  - $\omega_f$  tale che  $|G(j\omega_f)| = 1$
  - $\omega_f$  tale che  $|G(j\omega_f)| = h$

$\omega_f$  tale che  $|G(j\omega_f)| = \frac{1}{h}$

11. Il contorno delle radici studia le curve descritte dalle radici dell'equazione caratteristica al variare (da 0 all'infinito)
- di un qualunque parametro del guadagno di anello
  - di un qualunque parametro che entra linearmente nell'equazione caratteristica
  - delle sole costanti di tempo relative ad un polo o ad uno zero
12. Noto il diagramma polare della funzione  $G(s)$ , utilizzando i luoghi ad M costante è facile determinare i seguenti parametri del sistema retroazionato  $G_0(s) = \frac{G(s)}{1+G(s)}$ :
- il picco di risonanza  $M_R$  di  $G_0(s)$
  - la larghezza di banda  $\omega_f$  di  $G_0(s)$
  - il tempo di assestamento  $T_a$  di  $G_0(s)$
13. L'errore a regime  $e(\infty)$  del sistema  $G(s) = \frac{2}{s(s+1)}$  posto in retroazione unitaria negativa quando in ingresso è presente una rampa unitaria  $r(t) = t$  è
- $e(\infty) = 1$
  - $e(\infty) = \frac{1}{2}$
  - $e(\infty) = \frac{1}{3}$
14. Sia  $1 + K G(s) = 0$  l'equazione caratteristica di un sistema retroazionato. Le radici triple del corrispondente luogo delle radici al variare del parametro  $K$  sono tutte e sole le soluzioni
- dell'equazione  $\frac{d^2 G(s)}{ds^2} = 0$
  - del sistema di equazioni:  $1 + K G(s) = 0, \frac{d^2 G(s)}{ds^2} = 0$
  - del sistema di equazioni:  $1 + K G(s) = 0, \frac{dG(s)}{ds} = 0, \frac{d^2 G(s)}{ds^2} = 0$

# Controlli Automatici I

## Compito 11 maggio 1998 - Esercizi

1. Sia dato il sistema di Fig. 1, con  $a = b = 10$ .

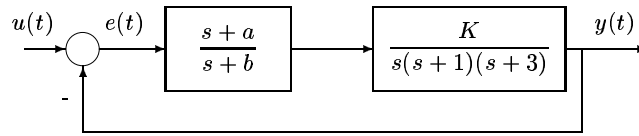


Figura 1. Sistema in retroazione.

- 1.a Si determini il luogo delle radici del sistema al variare del parametro  $K$ . Si tracci il luogo sia per  $K > 0$  sia per  $K < 0$ , determinando con esattezza il centro della stella di asintoti e i punti di diramazione del luogo.
  - 1.b Si determini per quali valori di  $K$  il sistema in retroazione è stabile. Si calcolino inoltre con esattezza le intersezioni del luogo con l'asse immaginario  $j\omega$ .
  - 1.c Determinare il valore di  $K$  per cui il sistema in retroazione ha un errore a regime  $e_r = 0.3$  per ingresso a rampa  $u(t) = 0.5t$ .
2. Si ponga, nel sistema di Fig. 1,  $a = 0, K = 1$ . Determinare il valore del polo  $b$  in modo di avere un errore a regime  $e_r = 0.1$  per ingresso a gradino  $u(t) = 1$ .
3. Si faccia riferimento alla Fig. 2

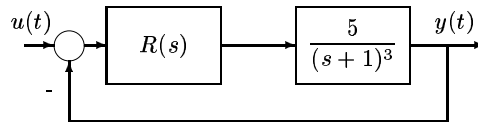


Figura 2: Sistema in retroazione.

- 3.a Si ponga  $R(s) = 1$ . Determinare il diagramma di Nyquist di  $G(s)$ , analizzandone la stabilità una volta posto il sistema in retroazione unitaria.
  - 3.b Calcolare il margine di ampiezza  $M_A$  del sistema  $G(s)$  definito al precedente punto 3.a.
  - 3.c Posto  $R(s) = K$ , definire il valore di  $K$  in modo che la coppia di poli dominanti del sistema retroazionato abbia parte reale pari a 0.5.
4. Si faccia riferimento alla Fig. 2.
- 4.a Posto  $R(s) = (s + a)$ , determinare il contorno delle radici del sistema al variare del parametro  $a$ , calcolando con esattezza il centro della stella di asintoti e i punti di diramazione.
  - 4.b Determinare per quali valori di  $a$  il sistema in retroazione risulta stabile.

# Controlli Automatici I

## Compito 11 maggio 1998 - Domande teoriche

Per ciascuno dei seguenti quesiti, segnare con una crocetta le risposte che si ritengono corrette. Alcuni quesiti hanno più risposte corrette, e si considerano superati quando queste sono segnate tutte.

1. Il sistema  $G(s) = \frac{1}{(s^2 + 2s + 4)}$  retroazionato con retroazione unitaria ha un errore a regime  $e_r$  per ingresso a gradino  $R(s) = 10/s$  pari a:
  - $e_r = 0$ ;
  - $e_r = 8$ ;
  - $e_r = \infty$ .
2. Il luogo delle radici del sistema  $KG(s)$  per  $K > 0$  è:
  - il luogo dei punti del piano complesso descritto da  $KG(j\omega)$  al variare di  $\omega$  da 0 a  $\infty$ ;
  - l'insieme dei punti del piano complesso descritto dai poli di  $KG(s)$  al variare di  $K$ ;
  - l'insieme dei punti del piano complesso descritto dai poli di  $G_0(s) = G(s)/(1 + G(s))$  al variare di  $K$ .
3. Il sistema  $G(s) = (s + 5)/(s^2 - 5s + 10)$  posto in retroazione è stabile se:
  - il diagramma di Nyquist di  $G(s)$  non circonda il punto critico  $-1 + j0$ ;
  - il diagramma di Nyquist di  $G(s)$  circonda il punto critico  $-1 + j0$  percorrendo 2 giri in senso orario;
  - il diagramma di Nyquist di  $G(s)$  circonda il punto critico  $-1 + j0$  percorrendo 2 giri in senso antiorario;
4. Un sistema  $G(s)$  stabile posto in retroazione è asintoticamente stabile se:
  - il margine di fase  $M_F$  di  $G(s)$  è positivo;
  - il margine di fase  $M_F$  di  $G(s)$  è negativo;
  - il margine di ampiezza  $M_A$  di  $G(s)$  è maggiore di uno.
5. Il luogo delle radici di un sistema  $G(s)$ :
  - è simmetrico rispetto al *baricentro dei poli* (quando questo esiste);
  - è simmetrico rispetto all'asse reale;
  - è simmetrico rispetto all'asse immaginario.
6. Il criterio di Routh-Hurwitz afferma che un sistema  $G(s)$ :
  - è stabile se e solo se gli elementi della prima colonna della tabella hanno segni uguali (CSN);
  - è stabile se gli elementi della prima colonna della tabella hanno segni uguali (solo CS);
  - è stabile solo se gli elementi della prima colonna della tabella hanno segni uguali (solo CN).
7. Il contorno delle radici di un sistema  $G(s)$ :
  - è una zona del piano complesso che racchiude il luogo delle radici;
  - parte da punti del luogo delle radici;
  - rappresenta i punti descritti dai poli del sistema retroazionato al variare per esempio di un polo o di uno zero di  $G(s)$ .
8. Il sistema non proprio  $G(s) = \frac{(s+3)^3}{(s+1)}$  ha un luogo delle radici:
  - con un solo ramo che va dal punto  $s = -1$  al punto  $s = -3$ ;
  - con tre rami, due dei quali provengono dall'infinito con stella degli asintoti centrata in  $\sigma_a = -4$
  - con tre rami che partono da  $s = -1$  e arrivano a  $s = -3$ : il segmento di asse reale tra  $-1$  e  $-3$  e altri due rami tra questi due punti, simmetrici rispetto all'asse reale e con andamento a forma circolare.



# Controlli Automatici I

## Compito 11 maggio 1998 - Soluzioni

1.a I luoghi delle radici per  $K > 0$  e per  $K < 0$  sono riportati nella Fig. 10.

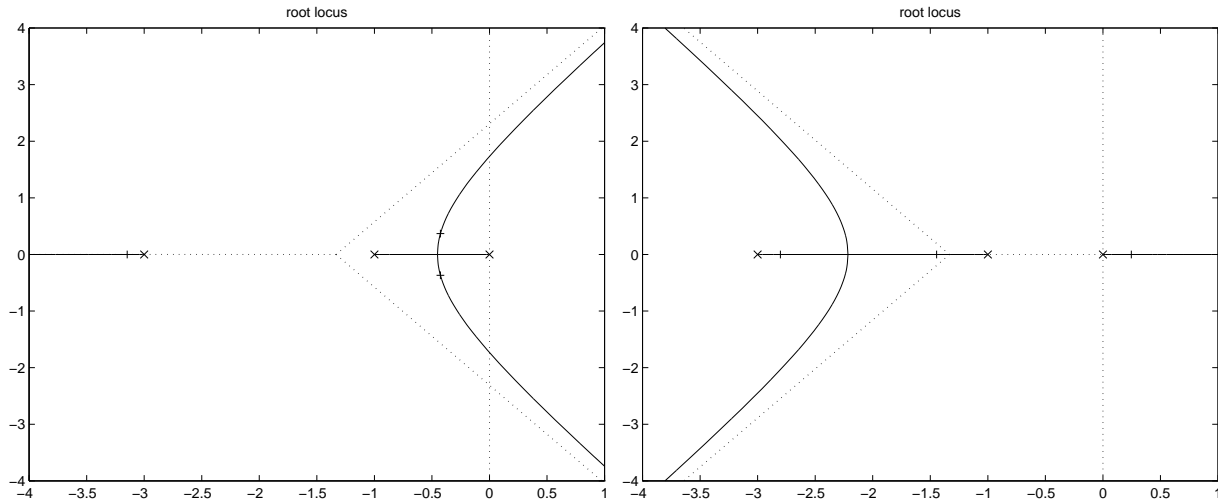


Figura 10: Luogo delle radici per  $K > 0$  e per  $K < 0$ .

I punti di diramazione sono  $\sigma_+ = \frac{-8+\sqrt{28}}{6} = -0.4514$  ( $K = 0.6311$ ) e  $\sigma_- = \frac{-8-\sqrt{28}}{6} = -2.215$ , ( $K = -2.113$ ).  
La stella di asintoti ha centro in  $\sigma_a = -4/3 = -1.333$  (angoli  $120^\circ$ ).

1.b La tabella di Routh del sistema è:

$$\begin{array}{c|cc} 3 & 1 & 3 \\ 2 & 4 & K \\ 1 & 12 - K & 0 \\ 0 & K & \end{array} \quad \begin{array}{l} K < 12 \\ K > 0 \end{array}$$

Il sistema risulta stabile per  $0 < K < 12$ . Per  $K = 12$ , la seconda riga della tabella fornisce  $\omega = \pm\sqrt{3}$ .

1.c L'errore a regime per ingresso a rampa  $U(s) = 0.5/s^2$  è  $E_r = 0.5/K_v$ , dove

$$K_v = \frac{K}{3} \quad \Rightarrow \quad K = 5$$

2. La funzione di trasferimento in catena diretta diviene

$$G(s) = \frac{1}{(s+b)(s+1)(s+3)}$$

e quindi l'errore a regime

$$e_r = \frac{1}{1 + \frac{1}{3b}} = \frac{3b}{3b+1}$$

da cui  $b = 1/27 = 0.037$

3.a Il diagramma di Nyquist del sistema è il riportato in Fig. 11. Il sistema risulta stabile.

3.b Il margine di ampiezza si può calcolare sia imponendo che la parte immaginaria di  $G(j\omega)$  si annulli, sia utilizzando Routh Hurwitz. Nel primo caso si ha

$$G(j\omega) = \frac{5[(1-3\omega^2) + j\omega(3-\omega)]}{(1-3\omega^2)^2 - \omega^2(3-\omega)^2}$$

La parte immaginaria si annulla per  $\omega = 0$  e  $\omega = \sqrt{3}$ . In particolare, per  $\omega = \sqrt{3}$  la parte reale vale  $Re\{G(j\sqrt{3})\} = -5/8$  e quindi  $M_A = 8/5 = 1.6$ .

Con Routh: l'equazione caratteristica del sistema posto in retroazione ( $R(s) = K$ ) è  $(s+1)^3 + 5K = s^3 + 3s^2 + 3s + 1 + 5K = 0$ . La corrispondente tabella è

$$\begin{array}{c|cc} 3 & 1 & 3 \\ 2 & 3 & 1 + 5K \\ 1 & 8 - 5K & 0 \\ 0 & 1 + 5K & \end{array} \quad \begin{array}{l} K < 8/5 \\ K > -1/5 \end{array}$$

Il sistema risulta stabile per  $-1/5 < K < 8/5 (= M_A)$ .

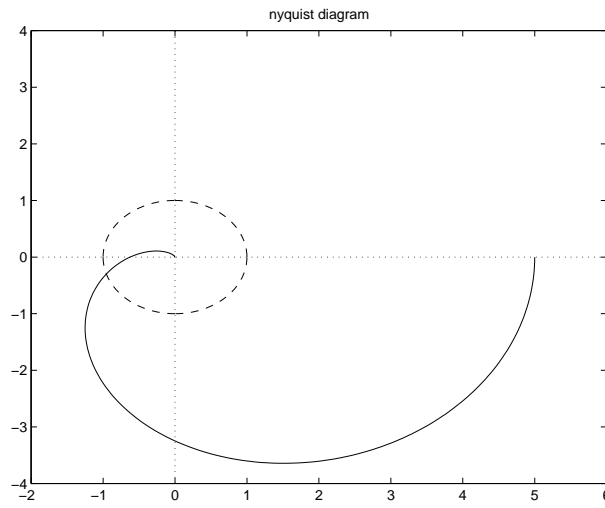


Figura 11: Diagramma di Nyquist

3.c Effettuando un cambio di variabile  $w = s + 0.5$  ( $s = w - 0.5$ ) il sistema si trasforma in

$$G(w) = \frac{5K}{(w + \frac{1}{2})^2}$$

con equazione caratteristica data da

$$8w^3 + 12w^2 + 6w + 1 + 40K = 0$$

Applicando Routh si ha

3	8	6	
2	12	$1 + 40K$	
1	$66 - 320K$	0	$K < 33/160$
0	$1 + 40K$		$K > -1/40$

Il sistema ha quindi la coppia di poli desiderati per  $K = 33/160 = 0.2062$ .

4.a L'equazione caratteristica del sistema diviene

$$1 + \frac{5a}{s^3 + 3s^2 + 8s + 1} = 1 + aG'(s) = 0$$

che ha tre poli in  $p_{1,2} = -1.4344 \pm 2.3593i$ ,  $p_3 = -0.1312$ . Il contorno delle radici è mostrato in Fig. 12.

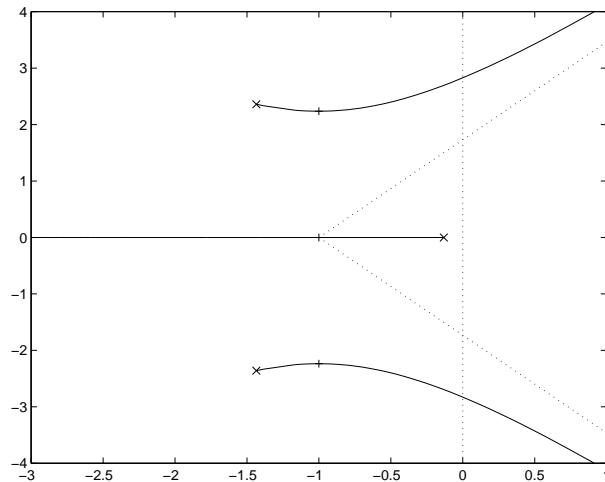
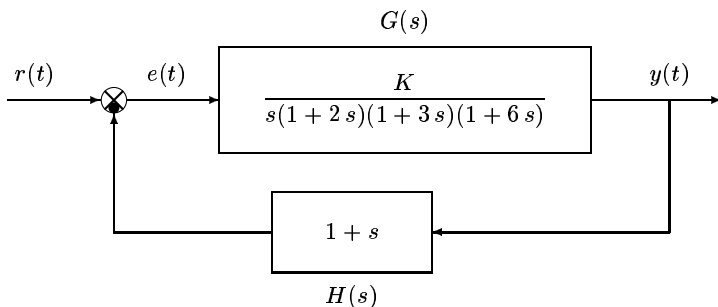


Figura 12: Contorno delle radici.

4.b Il sistema risulta stabile per  $-0.2 < a < 4.6$ , come si deduce applicando Routh Hurwitz

3	1	8	
2	3	$1 + 5a$	
1	$23 - 5a$	0	$K < 23/5$
0	$1 + 5a$		$K > -1/5$

Sia dato il seguente sistema in retroazione:

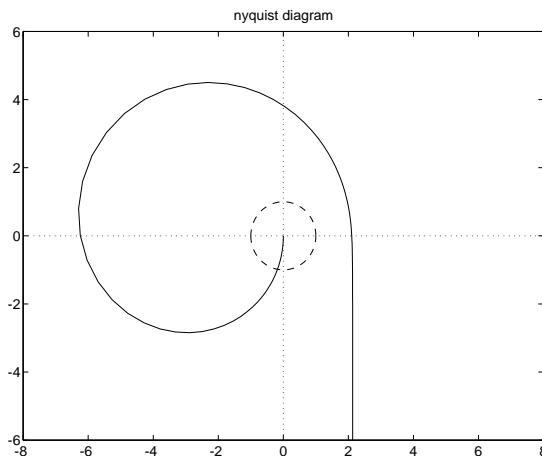


- a) Determinare per quali valori del parametro  $K$  il sistema retroazionato è stabile.
- b) Determinare, in funzione di  $K$ , l'errore a regime  $e(\infty)$  del sistema retroazionato in risposta alla rampa  $r(t) = 2t$ . Si faccia riferimento alla seguente definizione dell'errore  $e(t) = r(t) - y(t)$ .
- c) Tracciare qualitativamente il luogo delle radici del guadagno di anello  $G(s)H(s)$  al variare del parametro  $K$ . Tracciare il luogo delle radici sia per  $K > 0$  che per  $K < 0$ . Si calcoli esattamente il centro stella degli asintoti. Non è necessario calcolare esattamente la posizione dei punti di diramazione: determinare la loro posizione solo in modo qualitativo.

- d) Nella figura riportata a fianco è mostrato il diagramma di Nyquist del sistema dinamico

$$G_1(s) = \frac{100(s + 0.1)(s + 2)}{s(s^2 - 16s + 100)}$$

per  $\omega \in [0, \infty]$ . Tracciare qualitativamente il diagramma polare "completo" e dire se, in base al criterio di Nyquist, il corrispondente sistema retroazionato è stabile o meno.



- e) Calcolare il contorno delle radici del seguente sistema retroazionato

$$G_2(s) = \frac{2(2 + \tau s)}{s(s + 2)(1 - \tau)}$$

al variare del parametro  $\tau > 0$ . Calcolare esattamente il punto di diramazione  $\sigma_0$  sul semiasse negativo ed il corrispondente valore del parametro  $\tau$ .

- f) Facendo riferimento al precedente contorno delle radici, vedi punto e), determinare per quali valori di  $\tau$  il sistema retroazionato ha un tempo di assestamento  $T_a = 1.5$  s.
- g) Sia dato il seguente sistema:

$$G_3(s) = \frac{K e^{-3s}}{4s}$$

Determinare per quali valori di  $K$  il corrispondente sistema retroazionato è stabile.

a) L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è la seguente

$$1 + \frac{K(s+1)}{s(1+2s)(1+3s)(1+6s)} = 0 \quad \rightarrow \quad 36s^4 + 36s^3 + 11s^2 + (1+K)s + K = 0$$

a cui corrisponde la seguente tabella di Routh

$$\begin{array}{c|ccc} 4 & 36 & 11 & K \\ 3 & 36 & (1+K) & \\ 2 & (10-K) & K & \\ 1 & (10-K)(1+K) - 36K & & \\ 0 & K & & \end{array}$$

Il sistema retroazionato risulta stabile se tutti gli elementi della prima colonna della tabella di Routh sono positivi:  $10 - K \geq 0$ ,  $-K^2 - 27K + 10 \geq 0$  e  $K \geq 0$ . Le soluzioni dell'equazione di secondo grado sono:

$$K_{1,2} = \frac{1}{2} \left( -27 \pm \sqrt{27^2 + 40} \right) = \frac{1}{2} \left( -27 \pm \sqrt{769} \right) = \begin{cases} 0.3654 \\ -27.36 \end{cases}$$

Il sistema risulta stabile per  $0 \leq K \leq 0.3654$ .

b) Il sistema dato non ha retroazione unitaria per cui per poter utilizzare le relazioni sugli errori a regime occorre trasformarlo in un sistema equivalente con retroazione unitaria. Essendo  $e(t) = r(t) - y(t)$ , la  $G_{eq}(s)$  da considerare è la seguente

$$G_{eq}(s) = \frac{G(s)}{1 + G(s)[H(s) - 1]} = \frac{K}{s[(1+2s)(1+3s)(1+6s) + 1]}$$

Dal calcolo della costante di velocità  $K_v$  si ricava immediatamente l'errore a regime richiesto

$$K_v = \frac{K}{2} \quad \rightarrow \quad e(\infty) = \frac{2}{K_v} = \frac{4}{K}$$

c) L'andamento qualitativo del luogo delle radici del guadagno di anello  $G(s)H(s)$  per  $K > 0$  è riportato in Fig. 13. L'andamento qualitativo del luogo delle radici per  $K < 0$  è riportato in Fig. 14.

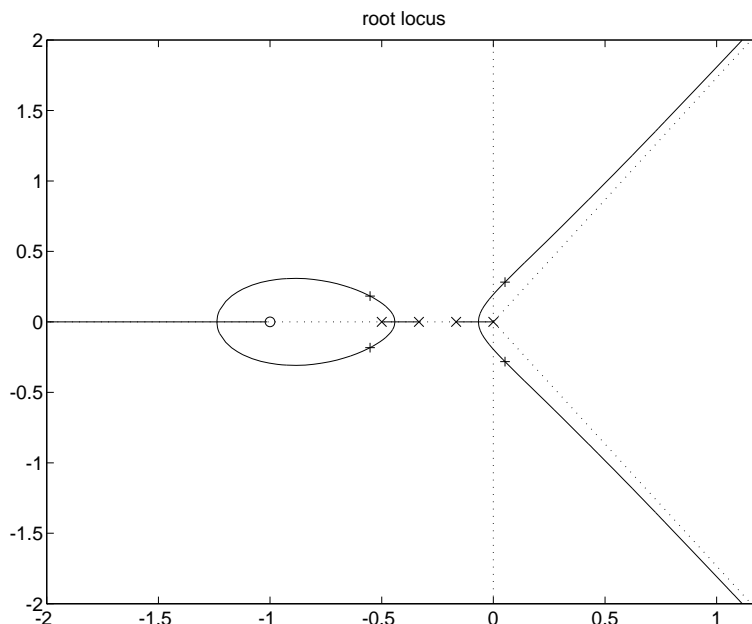


Figura 13: Luogo delle radici del guadagno di anello  $G(s)H(s)$  per  $K > 0$ .

Il centro della stella di asintoti è l'origine.

d) Il diagramma va completato all'infinito con una semicirconfenza percorsa in senso orario quando si passa da  $\omega = 0_-$  a  $\omega = 0_+$ . Il diagramma polare completo circonda due volte in senso antiorario il punto critico -1; il sistema  $G_1(s)$  ha due poli a parte reale positiva: ne segue che il sistema retroazionato è stabile.

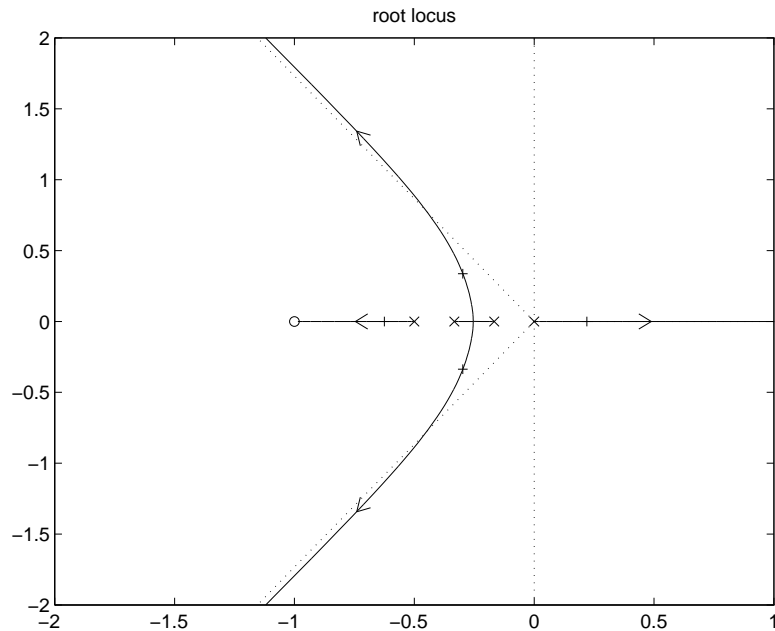


Figura 14: Luogo delle radici del guadagno di anello  $G(s)H(s)$  per  $K < 0$ .

e) L'equazione caratteristica del sistema retroazionato è

$$1 + \frac{2(2 + \tau s)}{s(s + 2)(1 - \tau)} = 0$$

Tale equazione può essere trasformata nel seguente modo:

$$(1 - \tau)s^2 + 2s + 4 = 0 \quad \rightarrow \quad 1 - \frac{\tau s^2}{s(s + 2) + 4} = 0$$

a cui corrisponde il contorno delle radici riportato in Fig. 15. Il sistema ammette due zeri nell'origine

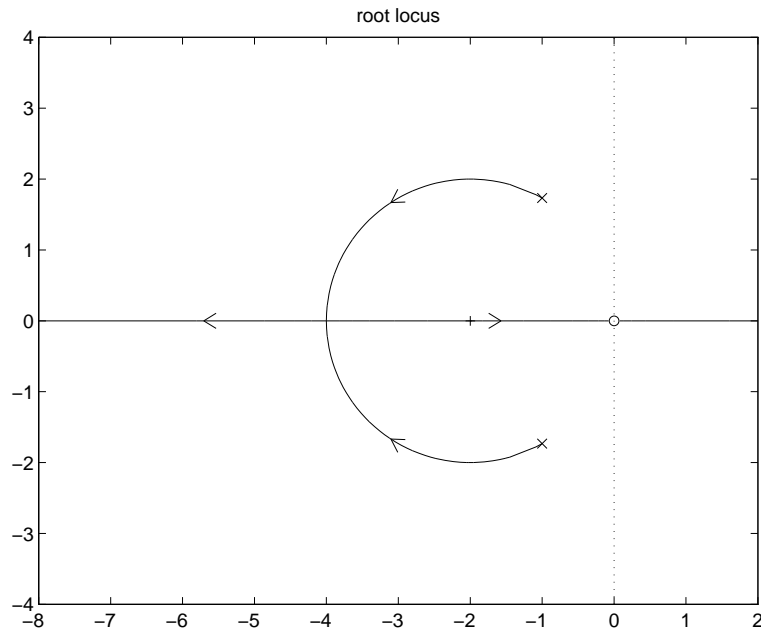


Figura 15: Contorno delle radici.

e una coppia di poli complessi coniugati in  $p_{1,2} = -1 \pm \sqrt{3}$ . Il valore di  $\tau$  corrispondente al punto di diramazione presente sul semiasse negativo si ricava imponendo che le due radici del sistema siano reali coincidenti:

$$b^2 - 4ac = 4 - 16(1 - \tau) = 0 \quad \rightarrow \quad \tau = \frac{3}{4} = 0.75 = \tau_0$$

Il punto di diramazione  $\sigma_0$  è localizzato in

$$\sigma_0 = \sqrt{\frac{4}{(1-\tau)}} \Big|_{\tau=\tau_0} \quad \rightarrow \quad \sigma_0 = -4$$

- f) Il tempo di assestamento  $T_a = 1.5 \text{ s}$  si ha quando la parte reale  $\sigma$  dei poli dominanti (o del polo dominante) del sistema retroazionato vale  $\sigma = -2$ :

$$T_a = 1.5 = \frac{3}{|\sigma|} \quad \rightarrow \quad \sigma = -2$$

Per determinare i valori di  $\tau$  cercati occorre fare un cambiamento di coordinate in modo da portare l'asse immaginario in  $\sigma = -2$ . Posto  $w = s + 2$ , l'equazione caratteristica si trasforma come segue

$$(1-\tau)s^2 + 2s + 4 = 0 \quad \rightarrow \quad (1-\tau)(w-2)^2 + 2(w-2) + 4 = 0$$

da cui si ottiene

$$(1-\tau)w^2 + (4\tau-2)w + 4 = 0$$

Per  $\tau = 0.5$  si hanno due poli complessi coniugato in  $p_{1,2} = -2 \pm 2j$ , e per  $\tau = 1$  si ha un polo in  $p_{1,2} = -2$ . Un modo alternativo per calcolare i parametri  $\tau$  e  $p_{1,2}$  è quello di utilizzare l'equazione caratteristica del 2° ordine ed imporre che

$$\delta\omega_n = \frac{1}{1-\tau} = 2 \quad \text{da cui} \quad \tau = 0.5$$

Sostituendo  $\tau = 0.5$  nell'equazione caratteristica e calcolando le radici si trova  $p_{1,2} = -2$ .

- g) Il sistema  $G_3(s)$  è un sistema composto da un ritardo finito in cascata ad un integratore. Tale sistema è stabile per

$$0 < K < \frac{2\pi}{3}$$

la prima intersezione con il semiasse negativo si ha in corrispondenza della pulsazione

$$\omega = \frac{\pi}{6}$$

Per ciascuno dei seguenti test segnare con una crocetta le affermazioni che si ritengono giuste. Alcuni test sono seguiti da più affermazioni giuste e si considerano superati quando queste vengono contrassegnate tutte.

1. Per un sistema lineare, la stabilità asintotica implica la stabilità ingresso limitato-uscita limitata
  - sempre
  - solo quando il sistema ha poli reali
  - solo se l'errore a regime per un ingresso a gradino è nullo
2. Un ritardo puro  $G(s) = e^{-s\theta}$ 
  - è un sistema lineare
  - è un sistema a fase minima
3. Un sistema di tipo 2
  - ha due poli nell'origine
  - ha due zeri nell'origine
  - ha un errore a regime nullo nella risposta al gradino
  - ha un errore a regime non nullo nella risposta alla parabola
4. Il criterio di Routh applicato all'equazione caratteristica ed eventualmente esteso derivando l'equazione ausiliaria
  - fornisce il numero dei poli a parte reale negativa, ma non dà indicazioni su quelli immaginari e a parte reale positiva
  - fornisce il numero totale dei poli a parte reale negativa e nulla non distinguendo però fra di essi
  - fornisce il numero dei poli a parte reale negativa, quello dei poli a parte reale nulla e quello dei poli a parte reale positiva
5. L'equazione ausiliaria che si ottiene dalla tabella di Routh quando tutti gli elementi di una riga sono nulli
  - è composta solo da termini di grado dispari in  $s$
  - è composta solo da termini di grado pari in  $s$
  - ha radici simmetriche rispetto all'asse reale
  - ha radici simmetriche rispetto all'asse immaginario
6. Tra i luoghi ad  $M$  costante relativi ai diagrammi polari, quello relativo ad  $M = 1$ 
  - è una circonferenza unitaria avente l'origine al proprio interno
  - è una circonferenza unitaria avente il punto -1 al proprio interno
  - è una retta verticale
  - è una retta orizzontale
7. In corrispondenza di un polo multiplo, il luogo delle radici presenta la confluenza di un numero di rami
  - uguale al grado  $n$  del denominatore
  - uguale ad grado  $m$  del numeratore
  - uguale ad  $n - m$
  - uguale all'ordine di molteplicità del polo
8. Dato il sistema  $G(s) = N(s)/D(s)$  in retroazione unitaria negativa, le radici "doppie" del corrispondente luogo delle radici si determinano risolvendo rispetto ad  $s$  l'equazione
  - $\frac{dG(s)}{ds} = 0$
  - $\frac{dN(s)}{ds}D(s) - \frac{dD(s)}{ds}N(s) = 0$
  - $\frac{dD(s)}{ds} + K \frac{dN(s)}{ds} = 0$