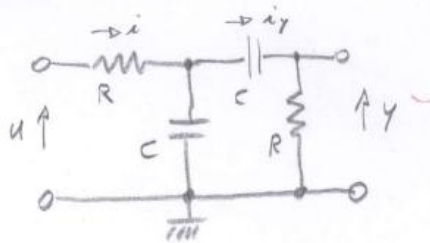


Tracce delle soluzioni

1.

Vedi dispense del corso.

2.



$$Y = R I_y$$

$$I_y = I \cdot \frac{\frac{1}{sC}}{\frac{1}{sC} + \frac{1}{sC} + R} = I \cdot \frac{1}{2 + RCs}$$

$$I = \frac{U}{R + \frac{\frac{1}{sC} \cdot (\frac{1}{sC} + R)}{\frac{1}{sC} + \frac{1}{sC} + R}} = \frac{U}{R + \frac{R + \frac{1}{sC}}{2 + RCs}}$$

$$Y = R \cdot \frac{U}{R + \frac{R + \frac{1}{sC}}{2 + RCs}} \cdot \frac{1}{2 + RCs} = \frac{U}{1 + \frac{1 + \frac{1}{sCR}}{2 + RCs}} \cdot \frac{1}{2 + RCs}$$

$$G(s) = \frac{1}{2 + RCs + 1 + \frac{1}{RCs}} = \frac{RCs}{(RC)^2 s^2 + 3RCs + 1} \quad \text{f.d.t.}$$

eq. diff. $(RC)^2 D^2 y(t) + 3RC D y(t) + y(t) = RC D u(t)$

zeri: $z_1 = 0$ poli: $p_{1,2} = \frac{-3RC \pm \sqrt{9(RC)^2 - 4(RC)^2}}{2(RC)^2} = \frac{-3 \pm \sqrt{5}}{2RC}$

modi: $\left\{ \exp\left(\frac{-3 + \sqrt{5}}{2RC} t\right), \exp\left(\frac{-3 - \sqrt{5}}{2RC} t\right) \right\}$

guadagno statico: $G(0) = 0$.

3.

1° metodo:

$$\begin{aligned}g_s(t) &= \int_0^t g(v) dv \\g_s(t) &= \int_0^t (15e^{-2v} - 10ve^{-2v} - 15e^{-4v}) dv = \\&= 15 \int_0^t e^{-2v} dv - 10 \int_0^t ve^{-2v} dv - 15 \int_0^t e^{-4v} dv = \\&= 15 \left[-\frac{1}{2}(e^{-2t} - 1) \right] - 10 \left[-\frac{1}{2}te^{-2t} - \frac{1}{4}e^{-2t} + \frac{1}{4} \right] - 15 \left[-\frac{1}{4}(e^{-4t} - 1) \right] = \\&= \frac{5}{4} - 5e^{-2t} + 5te^{-2t} + \frac{15}{4}e^{-4t}\end{aligned}$$

2° metodo:

$$\begin{aligned}G(s) &= \mathcal{L}[g(t)] = 20 \cdot \frac{s+1}{(s+2)^2(s+4)} \\ \mathcal{L}[g_s(t)] &= \frac{G(s)}{s} = 20 \cdot \frac{s+1}{s(s+2)^2(s+4)} = \frac{k_1}{s} + \frac{k_{21}}{(s+2)^2} + \frac{k_{22}}{s+2} + \frac{k_3}{s+4} = \\&= \frac{5/4}{s} + \frac{5}{(s+2)^2} + \frac{(-5)}{s+2} + \frac{15/4}{s+4} \\ \Rightarrow g_s(t) &= \frac{5}{4} + 5te^{-2t} - 5e^{-2t} + \frac{15}{4}e^{-4t}\end{aligned}$$

4.

Vedi appunti delle lezioni.

5.

1)

$$L(j\omega) = \frac{50(j\omega+1)^2}{(j\omega)^3(j\omega+10)}$$

$$|L(j\omega)| = \frac{50(1+\omega^2)}{\omega^3(100+\omega^2)^{1/2}}$$

$$\arg L(j\omega) = -\frac{3}{2}\pi - \arctg 0.1\omega + 2\arctg \omega$$

Studio del diagramma polare di $L(j\omega)$:

Comportamento per $\omega \rightarrow 0^+$:

Il diagramma polare parte da un punto all'infinito

$$\lim_{\omega \rightarrow 0^+} |L(j\omega)| = \infty$$

$$\lim_{\omega \rightarrow 0^+} \arg L(j\omega) = -\frac{3}{2}\pi$$

Comportamento per $\omega \rightarrow \infty$:

Il diagramma termina nell'origine tangente a uno degli assi coordinati, essendo

$$\lim_{\omega \rightarrow \infty} |L(j\omega)| = 0$$

$$\lim_{\omega \rightarrow \infty} \arg L(j\omega) = -\pi$$

Calcolo dell'intersezione del diagramma polare con l'asse reale negativo:

$$\arg L(j\omega_p) = -\pi$$

$$-\frac{3}{2}\pi - \arctg 0.1\omega + 2\arctg \omega = -\pi$$

$$-\arctg 0.1\omega + 2\arctg \omega = \frac{\pi}{2}$$

$$1 + \tg(2\arctg \omega) \cdot 0.1\omega = 0$$

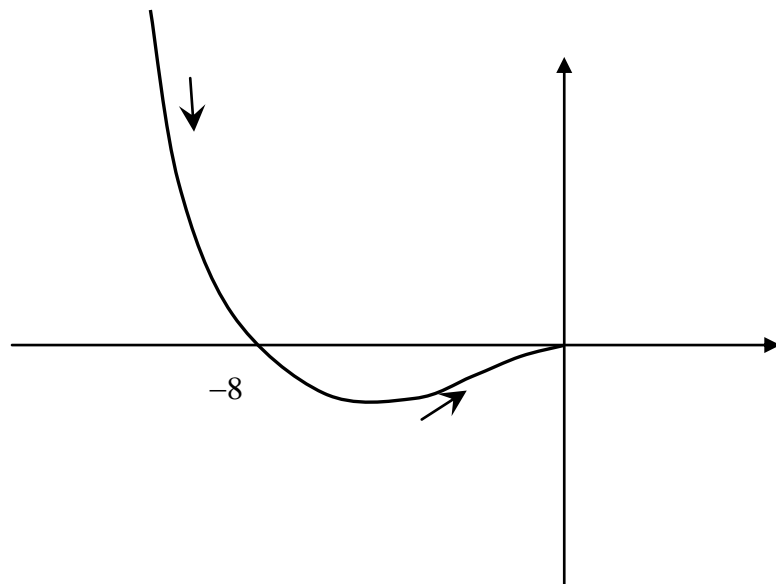
$$1 + \frac{2\omega}{1-\omega^2} \cdot \frac{\omega}{10} = 0$$

$$\omega_p = \sqrt{5/4} \simeq 1.118 \text{ rad/sec}$$

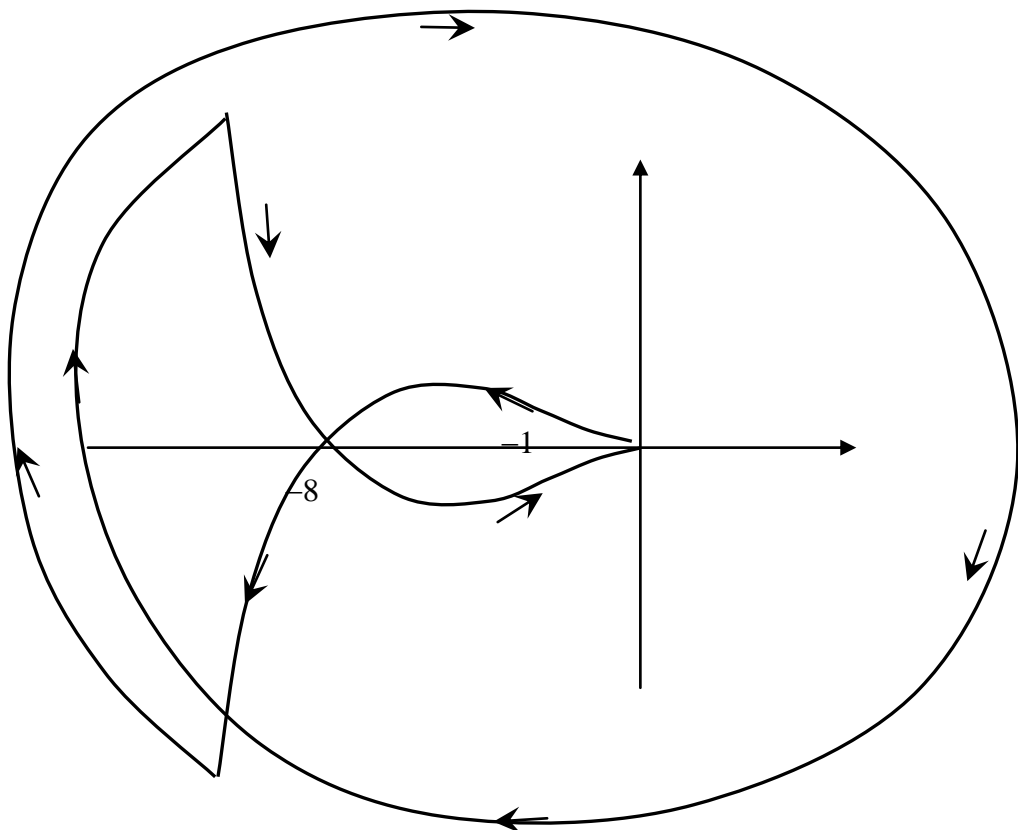
$$|L(j\omega_p)| = 8$$

$$\angle L(j\omega_p) = -\pi$$

Il diagramma polare del guadagno di anello risulta pertanto:

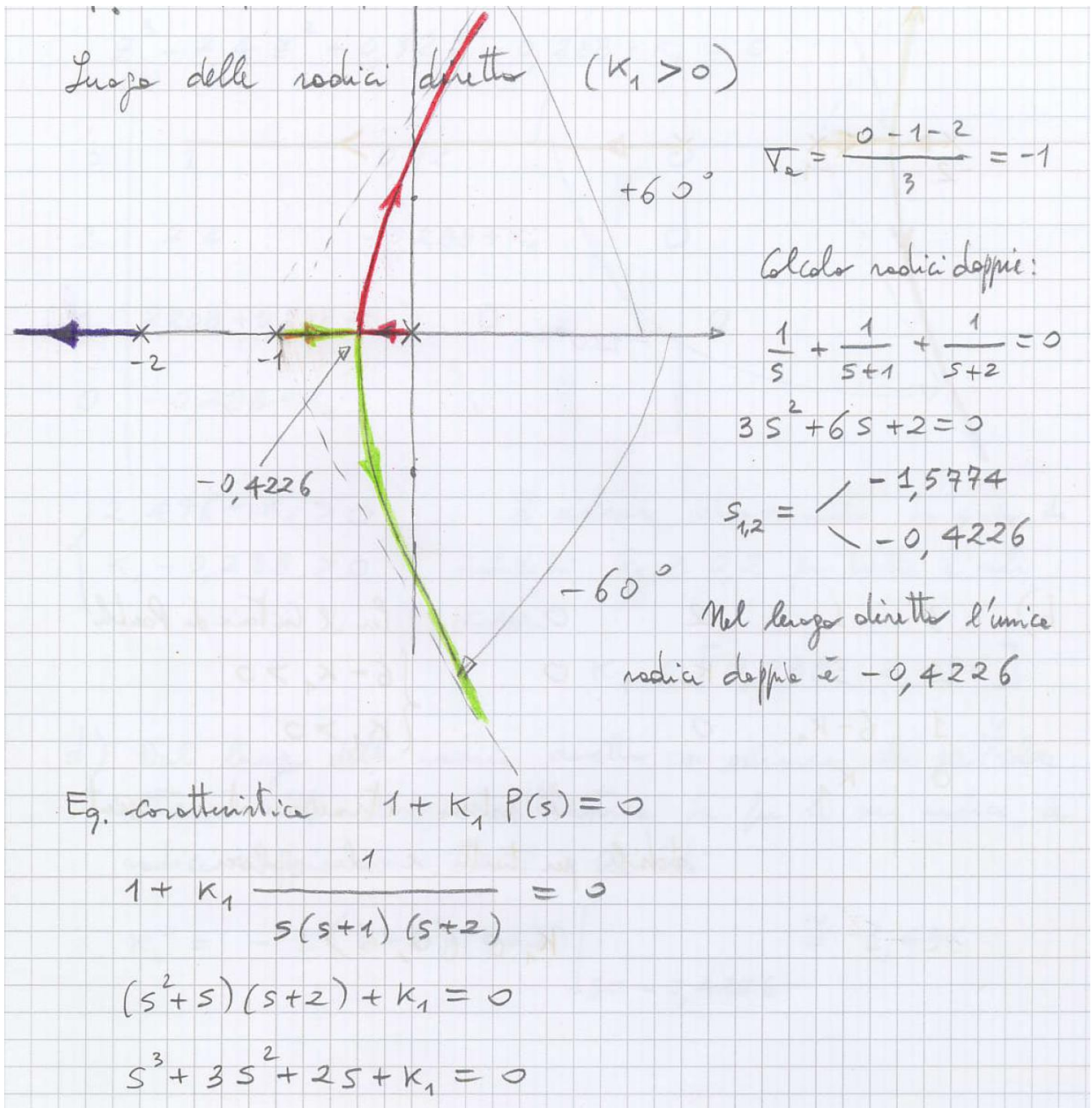


2) Il diagramma polare completo è:

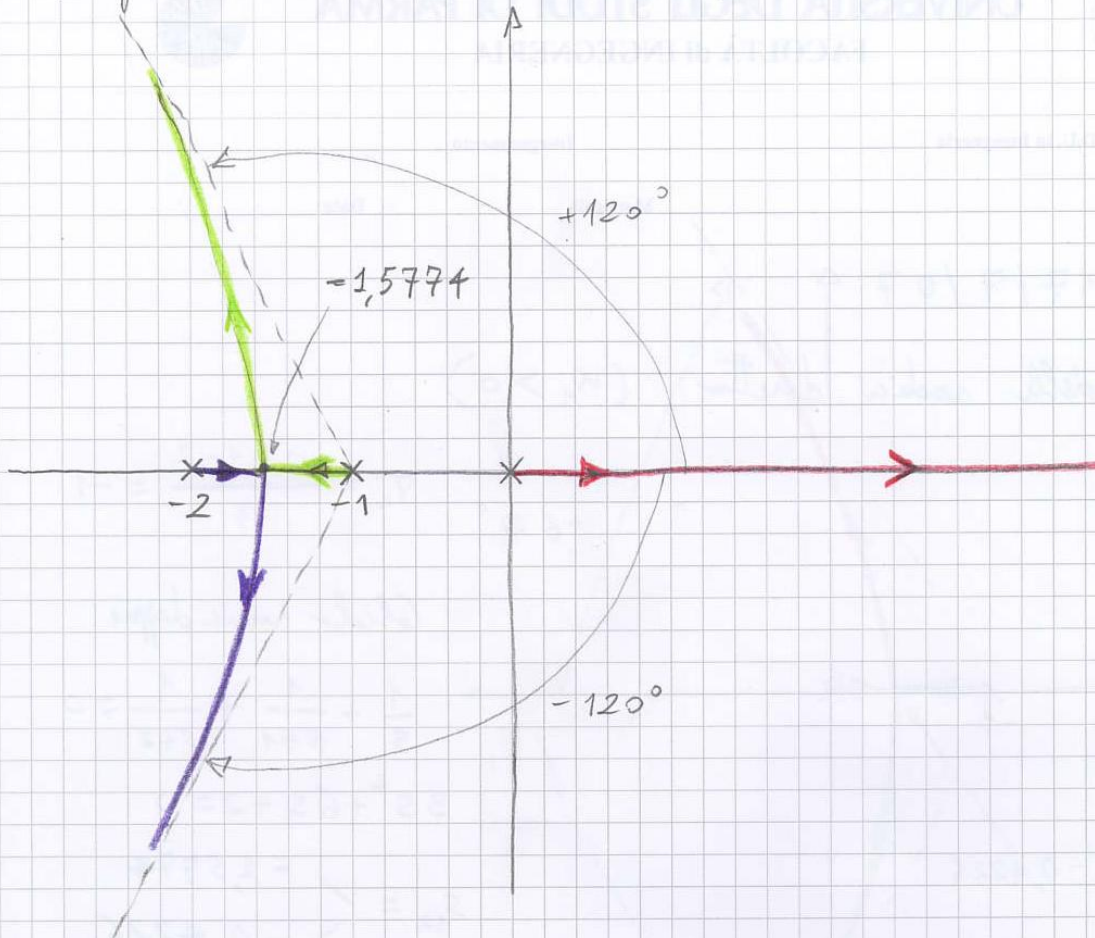


Si può concludere che per il criterio di Nyquist il sistema retroazionato è **asintoticamente stabile**. Infatti considerato che non ci sono poli a parte reale positiva del guadagno di anello, il numero totale di giri del diagramma polare completo attorno al punto critico -1 è nullo.

6.



Luogo delle radici invertito ($K_1 < 0$)



b)

3	1	2	0
2	3	K_1	0
1	$6 - K_1$	0	
0	K_1		

Per il Criterio di Routh

$$\begin{cases} 6 - K_1 > 0 \\ K_1 > 0 \end{cases}$$

Il sistema retroazionato è orient.
stabile per tutti e soli valori

$$K_1 \in (0, 6)$$

c) Cambio di variabile complessa $z = s + 0,2$

$$\operatorname{Re} z < 0 \Leftrightarrow \operatorname{Re} s < -0,2$$

$$s = z - 0,2$$

$$(z - 0,2)^3 + 3(z - 0,2)^2 + 2(z - 0,2) + K_1 = 0$$

$$z^3 + 2,4z^2 + 0,92z - 0,288 + K_1 = 0$$

$$\begin{array}{c|ccc} 3 & 1 & 0,92 & 0 \\ 2 & 2,4 & -0,288 + K_1 & 0 \\ 1 & 2,208 + 0,288 - K_1 & 0 & 0 \\ 0 & -0,288 + K_1 & & \end{array}$$

$$\begin{cases} 2,496 - K_1 > 0 \\ K_1 - 0,288 > 0 \end{cases}$$

Il sistema retroazionato ha grado di
stabilità $\sigma_s \geq 0,2$ per tutti e soli
valori

$$K_1 \in [0,288, 2,496]$$

d) Dal luogo delle radici diretto si evince che per il valore
ottimo K_1^* l'eq. caratteristica ha fra le sue radici, la
radice doppia $-0,4226$. Quindi

$$K_1^* = -s(s+1)(s+2) \Big|_{s=-0,4226} \approx 1,456$$

Attenzione: il valore corretto di K_1^* è 0,3849

7.

Il controllore (di ordine quattro) è del tipo

$$C(s) = \frac{b_4 s^4 + b_3 s^3 + b_2 s^2 + b_1 s + b_0}{(s^2 + 4)(s^2 + 1)}$$

in cui i quattro poli coniugati in $\pm j2$ e $\pm j1$ servono a rimuovere il disturbo $d(t)$.

Il guadagno ad anello è $L(s) = C(s)P(s)$ e dall'equazione $1 + L(s) = 0$ si ricava il polinomio caratteristico

$$\begin{aligned} p_c(s) &= (s^2 + 1)(s^2 + 4)(s + 4) + b_4 s^4 + b_3 s^3 + b_2 s^2 + b_1 s + b_0 = \\ &= s^5 + (4 + b_4)s^4 + (5 + b_3)s^3 + (20 + b_2)s^2 + (4 + b_1)s + 16 + b_0 \end{aligned}$$

Dalle specifiche si ricava il polinomio desiderato

$$\begin{aligned} p_d(s) &= (s + 1)(s + 2)(s + 3)(s + 5)(s + 6) = \\ &= s^5 + 17s^4 + 107s^3 + 307s^2 + 396s + 180 \end{aligned}$$

Impostando l'identità polinomiale $p_c(s) = p_d(s)$ si determina il seguente sistema

$$\begin{cases} b_4 + 4 = 17 \\ b_3 + 5 = 107 \\ b_2 + 20 = 307 \\ b_1 + 4 = 396 \\ b_0 + 16 = 180 \end{cases}$$

risolvendo il quale si ricava

$$b_4 = 13 \quad b_3 = 102 \quad b_2 = 287 \quad b_1 = 392 \quad b_0 = 164$$

Il controllore è quindi

$$C(s) = \frac{13s^4 + 102s^3 + 287s^2 + 392s + 164}{(s^2 + 4)(s^2 + 1)}$$

Perchè l'errore a regime in condizioni nominali sia nullo, si deve avere $T_{ry}(0) = 1$ da cui

$$F \frac{C(0)P(0)}{1 + C(0)P(0)} = F \frac{\frac{164}{4} \frac{1}{4}}{1 + \frac{164}{4} \frac{1}{4}} = F \frac{41}{45} = 1$$

Si impone quindi

$$F = \frac{45}{41} = 1.0976$$

8.

4) a)

$$P(z) = \frac{z-1}{z-2}.$$

b)

$$p(k) = \delta(k) + 1(k-1)2^{k-1}.$$

c)

$$y(k) = 2y(k-1) + u(k) - u(k-1).$$