

**Prova Scritta di Controlli Automatici I del 4.9.01**

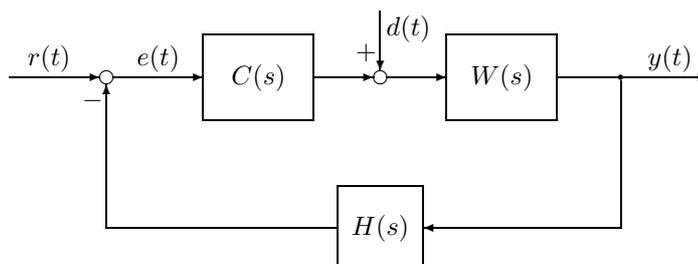
Prof. Zampieri

Cognome e nome: \_\_\_\_\_ Matr.: \_\_\_\_\_

Non è ammessa la consultazione di libri, dispense, quaderni. Non si può usare la calcolatrice programmabile. Ogni risposta va giustificata con un minimo di ragionamento e di calcoli.

**Esercizio-1 [8 pt]**

Si consideri lo schema



dove

$$C(s) = \frac{K}{s+1}, \quad W(s) = \frac{s-1}{s+1}, \quad H(s) = H$$

e dove  $H$  e  $K$  sono due parametri reali. Sia  $T(s)$  la funzione di trasferimento tra l'ingresso  $r(t)$  e l'uscita  $y(t)$  e sia invece  $T_{dy}(s)$  la funzione di trasferimento tra il disturbo  $d(t)$  e l'uscita  $y(t)$ .

1. Si determinino  $T(s)$  e  $T_{dy}(s)$  e le funzioni sensitività' di  $T(s)$  rispetto alle variazioni del parametro  $K$ .
2. Supponiamo che nominalmente  $K = 1$  e che vari entro una fascia di  $\pm 10\%$ . Si determini per quali valori di  $H$  il guadagno in continua a catena chiusa è compreso entro il  $\pm 5\%$  del suo valore nominale.
3. Si supponga che  $H = 1$  e che  $d(t) = \cos(t)$  e  $r(t) = 0$ . Determinare l'andamento asintotico dell'uscita  $y(t)$  in funzione dei  $K$ . Determinare il valore di  $K$  che rende massima l'ampiezza dell'uscita asintotica.

**Esercizio-2 [8 pt]**

Si consideri lo schema introdotto nell'esercizio precedente e si supponga che

$$C(s) = \frac{K}{(s+1)^2}, \quad W(s) = \frac{s-1}{s^2+1}, \quad H(s) = 1,$$

1. Tracciate il luogo dei poli della funzione di trasferimento a catena chiusa  $T(s)$  al variare di  $K \geq 0$  (si calcolino gli asintoti, gli angoli di uscita eventuali intersezione con l'asse immaginario e determinare il numero dei punti doppi reali attraverso lo studio della funzione che fornisce tali punti doppi).
2. Tracciate il luogo dei poli della funzione di trasferimento a catena chiusa  $T(s)$  al variare di  $K \leq 0$ .

**Esercizio-3 [6 pt]**

Sia

$$W(s) = K \frac{(s+1)^2}{s^2(s-4)}$$

la trasfereza della catena diretta di un sistema a catena chiusa con retroazione unitaria.

1. Tracciate il diagramma di Bode di  $W(s)$  per  $K = 1$ .
2. Tracciate il diagramma di Nyquist di  $W(s)$  per  $K = 1$  (calcolare le intersezioni con gli assi).
3. Impiegando il criterio di Nyquist, discutete la stabilità del sistema a catena chiusa al variare di  $K$ .

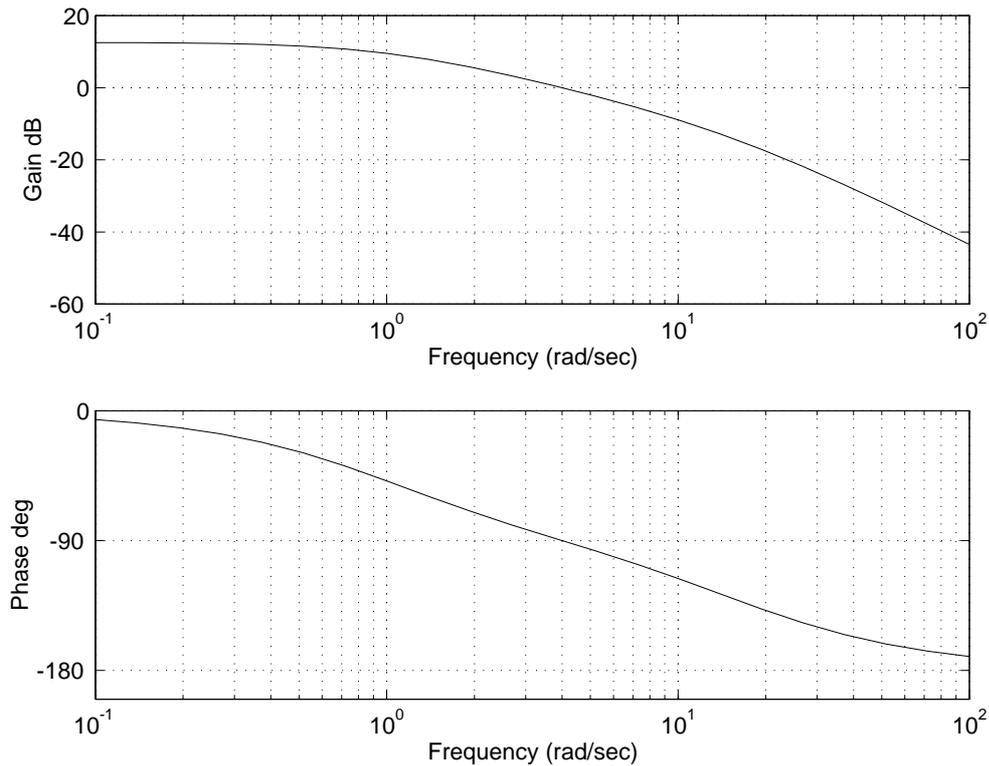


Figure 1: Diagramma di Bode.

#### Esercizio-4 [4 pt]

Si consideri un sistema avente il diagramma di Bode mostrato in Figura 1.

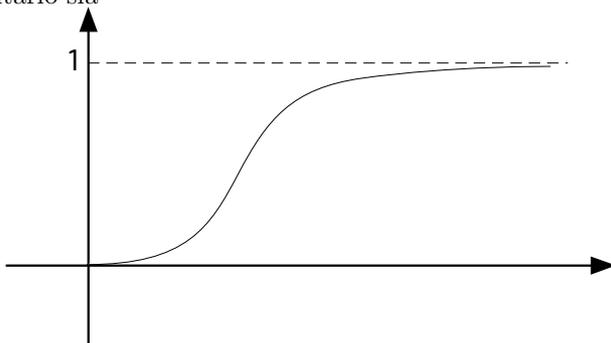
Utilizzando il metodo della sintesi di Bode, si progetti un compensatore in modo che siano soddisfatte le seguenti specifiche:

- errore a regime nullo in risposta al gradino unitario ed errore massimo a regime in risposta alla rampa unitaria pari a 0,25;
- pulsazione di attraversamento  $\omega_A = 4$  rad/s;
- marginale di fase  $m_\varphi = 45^\circ$ .

Si richiede di calcolare i parametri  $c$  e  $q$  e di determinare, motivando la risposta, quale rete correttiva deve essere utilizzata senza calcolarne esplicitamente i parametri.

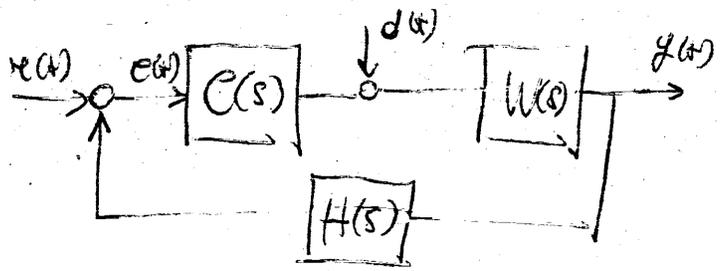
#### Esercizio-5 [4 pt]

Si consideri un sistema avente risposta impulsiva  $w(t)$  contenente i modi  $e^{-t}$  e  $te^{-t}$  e funzione di trasferimento  $W(s)$  strettamente propria. Si dica se il sistema è BIBO stabile. Supponendo inoltre che la risposta al gradino unitario sia



determinare  $W(s)$ . Le risposte vanno adeguatamente motivate.

ES. 1



$$T(s) = T_{dy}(s) = \frac{C(s)W(s)}{1+H(s)C(s)W(s)}$$

$$= \frac{k(s-1)}{(s+1)^2 + Hk(s-1)}$$

$$T_{dy}(s) = \frac{W(s)}{1+H(s)C(s)W(s)} = \frac{(s+1)(s-1)}{(s+1)^2 + Hk(s-1)}$$

$$S_k^{CW} = \frac{k}{CW} \frac{dCW}{dk} = k \frac{(s+1)^2}{k(s+1)} \frac{s-1}{(s+1)^2} = 1$$

$$S_k^T = \frac{1}{1+H(s)C(s)W(s)} \quad S_k^{CW} = \frac{(s+1)^2}{(s+1)^2 + Hk(s-1)}$$

2) Studiamo lo stobilita

$$(s+1)^2 + Hk(s-1) = s^2 + 2s + 1 + Hk(s-1) = s^2 + (Hk+2)s + (-Hk+1)$$

Per la regola di Routh per lo stobilita  $\alpha$  e solo  $\alpha$

$$\begin{cases} Hk+2 > 0 \\ -Hk+1 > 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} Hk > -2 \\ Hk < 1 \end{cases} \quad \boxed{-2 < Hk < 1}$$

Se  $k=1$  e  $\frac{\Delta k}{k} = 0.1$  (10%)

$$\frac{\Delta T}{T} = S_k^T \frac{\Delta k}{k} \Leftrightarrow \frac{\Delta T}{T} \leq 0.05 \text{ (5\%)} \Leftrightarrow S_k^T 0.1 \leq 0.05$$

$$S_k^T(0) \leq \frac{0.05}{0.1} = \frac{1}{2} \Leftrightarrow \frac{1}{1-H} < \frac{1}{2} \Leftrightarrow \frac{2-1+H}{2(1-H)} < 0$$

$$\frac{1}{2} \frac{H+1}{1-H} < 0 \Leftrightarrow H < -1 \text{ e } H > 1 \quad \Rightarrow \text{Tenendo conto dello stobilita de intene } -2 < H < 1$$

Si ottiene  $\boxed{-2 < H < -1}$

3) Se il sistema è stabile ( $-2 < k < 1$ ) si ha la oscillazione

$$y(t) = |T_{dy}(j)| \cos(t + \angle T_{dy}(j))$$

$$T_{dy}(j) = \frac{-2}{-1+2j+1+kj-k} = \frac{+2}{k+j(-2-k)}$$

$$|T_{dy}(j)| = \frac{2}{\sqrt{k^2+(k+2)^2}}$$

$$\begin{aligned} \angle T_{dy}(j) &= -\angle(k+j(-2-k)) = -\operatorname{arctg} \frac{-2-k}{k} \\ &= \operatorname{arctg} \frac{2+k}{k} = \operatorname{arctg} \left(1 + \frac{2}{k}\right) \end{aligned}$$

Amplievo massimo si ha quando  $|T_{dy}(j)|$  è minimo  
per  $-2 < k < 1$  (stabilità) e ciò succede quando

$f(k) = k^2 + (k+2)^2$  è minimo, si tratta di una parabola.

il minimo è dato da  $f'(k) = 2k + 2(k+2) = 0$   
 $2k + 2 = 0 \quad \boxed{k = -1}$

**Es 2**  $(s+1)^2(s^2+1)+k(s-1)=0$

Asintoti:

$n=4, m=1$   
 $n-m=3$  asintoti.

$\sigma_a = \frac{\sum P_i - \sum Z_i}{3} = \frac{-3}{3} = -1$

Punti doppi

$$\begin{cases} (s+1)^2(s^2+1)+k(s-1)=0 \\ 2(s+1)(s^2+1)+(s+1)^2 2s+k=0 \end{cases}$$

$k = -2(s+1)[s^2+1+s^2+s] = -2(s+1)[2s^2+s+1]$

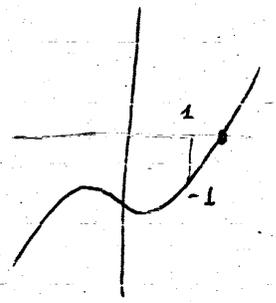
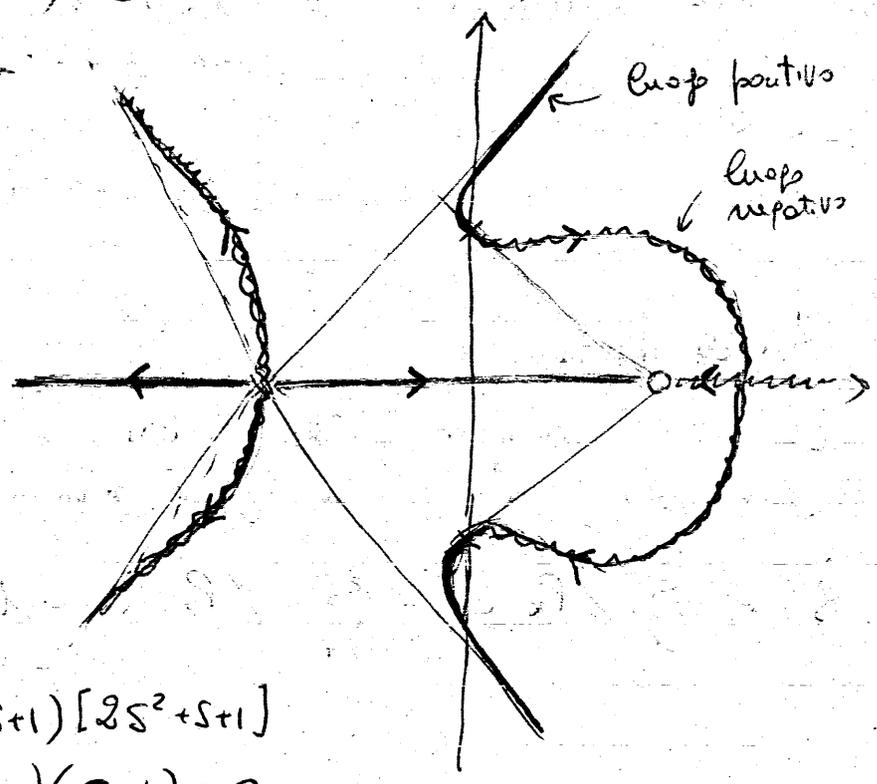
$(s+1)^2(s^2+1) - 2(s+1)(2s^2+s+1)(s-1) = 0$

$-s^3+s^2+s+1 - 4s^3+4s^2-2s^2+2s-2s+2=0$   
 $-3s^3+3s^2+s+3=0 \quad f(s) = s^3 - s^2 - \frac{1}{3}s + 1 = 0$

$f'(s) = 3s^2 - 2s - \frac{1}{3}$        $s_{1,2} = \frac{1 \pm \sqrt{1+1}}{3} < \begin{matrix} 0.8 \\ -0.14 \end{matrix}$

$f(s_1) = -1.4$   
 $f(s_2) = -0.9$   
 $f(1) = -1$

Potremo concludere che c'è un solo punto doppio reale e che  $\sigma > -1$  quindi appartenente al lupo negativo



Intersezione asse immaginario: tabella di Routh

$(s^2+2s+1)(s^2+1)+k(s-1)=0$   
 $s^4+s^2+2s^3+2s+s^2+1+k(s-1)=0$   
 $s^4+2s^3+2s^2+(k+2)s+(1-k)=0$

4	1	2	1-k
3	2	k+2	
2	$\frac{2-k}{2}$	1-k	
1	$\frac{k^2-kk}{k-2}$		$\rightarrow k_{1,2} = 0, 4$
0	1-k		

Se le intersezioni danno uno zero è nullo e ciò avviene per  $k=0, 4$

La rigo precedente rappresenta il polinomio

$$\frac{2-k}{2} s^2 + (1-k) = 0 \quad \begin{array}{l} \xrightarrow{k=0} \\ \xrightarrow{k=4} \end{array} \quad \begin{array}{l} s^2 + 1 = 0 \\ s^2 + 3 = 0 \end{array} \quad \begin{array}{l} s_{1,2} = \pm j \\ s_{1,2} = \pm j\sqrt{3} \end{array}$$

### Angoli asuta

L'unico angolo non banale è quello di asuta dal polo in  $j$  ( $m-j$  è simmetrico) che vale

$$\beta_k^+ = \sum_k \angle P_k - z_i - \sum_{1+k} \angle P_k - P_i = 135^\circ - (90^\circ + 45^\circ + 45^\circ) + 180^\circ = 135^\circ$$

ES.3.  $k=1$

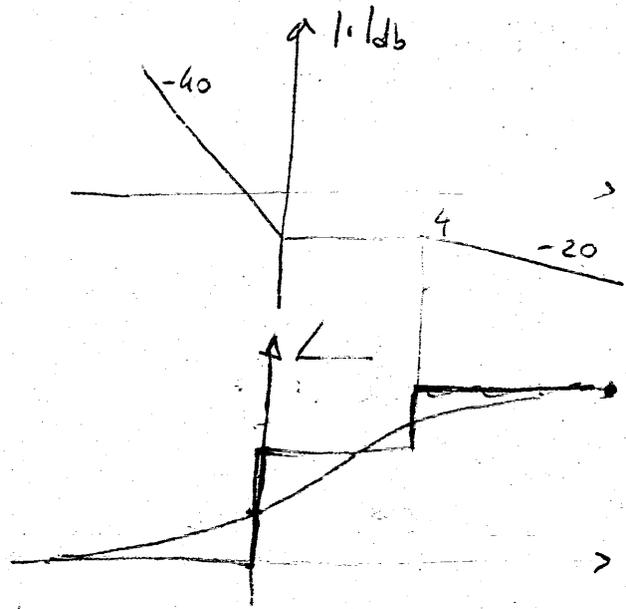
$$1) W(s) = \frac{(s+1)^2}{s^2(s-4)} = -\frac{1}{4} \frac{(1+s)^2}{s^2(1-\frac{s}{4})}$$

punti di momento

$$T_0 = 1 \quad \frac{1}{T_0} = 1$$

$$T_1 = \frac{1}{4} \quad \frac{1}{T_1} = 4$$

$$K_{Bode} = -\frac{1}{4}$$

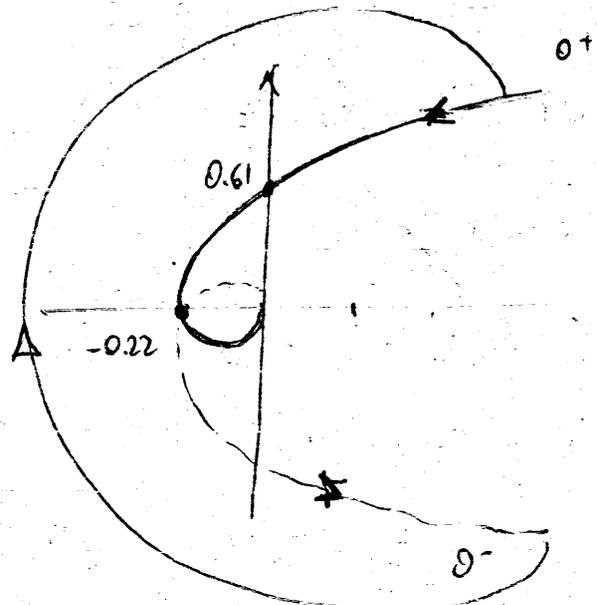


$$2) W(j\omega) = \frac{(1-\omega^2) + 2j\omega}{-\omega^2(-4+j\omega)} = \frac{(1-\omega^2) + 2j\omega}{\omega^2(4-j\omega)} = \frac{[(1-\omega^2)4 - 2\omega^2] + j\omega[8+1-\omega^2]}{\omega^2(16+\omega^2)}$$

$$Re = \frac{-6\omega^2 + 4}{\omega^2(16+\omega^2)}$$

$$Im = \frac{9-\omega^2}{\omega(16+\omega^2)}$$

$$\omega \rightarrow 0^+ \quad \begin{matrix} Re \rightarrow +\infty \\ Im \rightarrow +\infty \end{matrix}$$



$$Re = 0 \quad \omega = \sqrt{2/3} \quad Im = \frac{9-2/3}{\sqrt{2/3}(16+2/3)} = 0.61$$

$$Im = 0 \quad \omega = 3 \quad Re = \frac{-50}{9 \cdot 25} = -0.22$$

$$3) P=1 \quad Z=P-N \quad \frac{-2/9}{\omega}$$

$$-\frac{1}{\omega} < -0.22 \Rightarrow N=-1 \Rightarrow Z=2 \quad 0 < k < 9/2$$

$$0.2 < -\frac{1}{\omega} < 0 \Rightarrow N=+1 \Rightarrow Z=0 \quad k > 9/2$$

$$-\frac{1}{\omega} > 0 \Rightarrow N=0 \Rightarrow Z=1 \quad k < 0$$

### ES.4

Dal grafico (diagramma di Bode) si deduce che

$$W(0) \cong 12 \text{ db}$$

$$W(0) \cong 4$$

$$h_p = 0$$

$$|W(4j)| = 0 \text{ db}$$

$$|W(4j)| = 1$$

$$\angle W(4j) = -90^\circ$$

$$h_c = h - h_p = 1 \quad h = 1$$

Perché vale zero  
nulla e regna nello spazio  
al prossimo.

$$K_c = \frac{1}{W(0)} \cdot \frac{1}{E} = \frac{1}{4} \cdot \frac{1}{0.25} = 1$$

$$\hat{W}(s) = W(s) \frac{K_c}{s^{h_c}} = \frac{W(s)}{s}$$

$$|\hat{W}(j4)| = \frac{|W(4j)|}{4} = \frac{1}{4} \quad C = 4$$

$$\angle \hat{W}(j4) = \angle W(4j) - 90^\circ = -180^\circ$$

$$\Delta\varphi = m_p - m_p^o = 45^\circ - (180 - 180) = 45^\circ \quad q = \tan 45 = 1$$

Serve una rete anticipatrice

### ES.5

$$\text{Se } w(t) = \alpha e^{-t} + \beta t e^{-t} \Rightarrow W(s) = \frac{b(s)}{(s+1)^2}$$

$W(s)$  strettamente proprio  $\Rightarrow$  grado  $b(s) = 1 \Rightarrow b(s) = b_1 s + b_0$

$$W(s) = \frac{b_1 s + b_0}{(s+1)^2}$$

Dal grafico si deduce che la  $y(t)$  che è lo spazio al

prodotto ha

$$y(\infty) = 1$$

$$y'(0) = 0$$

derivato nullo

$$\Rightarrow W(0) = 1$$

$$\Rightarrow \boxed{b_1 < 0 \quad b_0 = 1}$$

$$\Rightarrow \lim_{t \rightarrow \infty} y'(t) = \lim_{s \rightarrow \infty} s \left[ \frac{s W(s)}{s} \right] = \lim_{s \rightarrow \infty} \frac{b_1 s^2 + b_0}{(s+1)^2} = b_1$$