

# Fondamenti di Automatica

(Prof. Bascetta)

Seconda prova scritta intermedia

Anno accademico 2011/2012

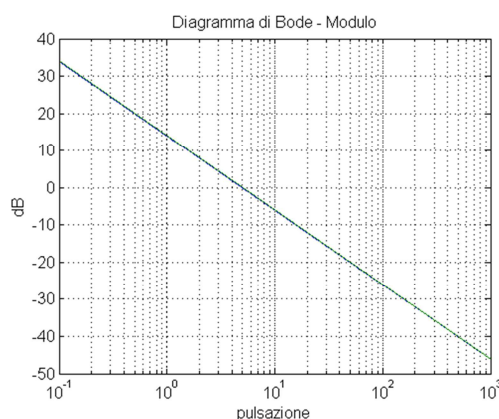
28 Giugno 2012

## Soluzioni

### Esercizio 1

#### 1.1

La funzione di trasferimento d'anello  $L(s)$  soddisfa le ipotesi di applicabilità del criterio di Bode.



Dal diagramma di Bode del modulo si può quindi ricavare la pulsazione critica pari a 5 rad/s. Il margine di fase sarà quindi:

$$\varphi_m = 180^\circ - |-90^\circ - 2\text{atan}(0.1 \cdot 5)| \cong 36.87^\circ$$

Per il criterio di Bode, il sistema in anello chiuso è asintoticamente stabile poiché il guadagno d'anello ed il margine di fase sono entrambi positivi.

#### 1.2

Poiché il margine di fase non è molto elevato, è opportuno approssimare il comportamento del sistema in anello chiuso con una coppia di poli dominanti complessi e coniugati caratterizzati da

$$\omega_n = 5 \text{ rad/s} \quad \text{e} \quad \xi = \frac{\varphi_m}{100} \cong 0.37$$

La funzione di sensitività complementare sarà quindi approssimabile con un sistema del secondo ordine con la seguente espressione

$$F(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{25}{s^2 + 3.7s + 25}$$

Da ciò segue immediatamente che

$$|F(j5)| = \frac{25}{|(j5)^2 + 3.7 \cdot j5 + 25|} = \frac{5}{3.7} \cong 1.35$$

#### 1.3

Il tempo di assestamento al 99% e il periodo delle oscillazione della risposta allo scalino valgono rispettivamente:

$$T_{a1} = \frac{5}{\xi\omega_c} = \frac{5}{0.37 \cdot 5} = 2.7 \quad T = \frac{2\pi}{\omega_c} = \frac{2\pi}{5} = 1.26$$

## 1.4

Avendo verificato che il sistema in anello chiuso è asintoticamente stabile, è possibile applicare il teorema del valore finale:

$$e_{\infty} = \lim_{t \rightarrow +\infty} e(t) = \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{1+L(s)} \frac{2}{s} + \lim_{s \rightarrow 0} s \frac{1}{1+L(s)} \frac{5}{s^2} = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{s}{s+5} 2 + \lim_{s \rightarrow 0} \frac{s}{s+5} \frac{5}{s} = 0 + \lim_{s \rightarrow 0} \frac{5}{s+5} = 1$$

## Esercizio 2

### 2.1

Poiché è richiesto un errore a transitorio esaurito finito ma non necessariamente nullo, è sufficiente che la funzione di trasferimento d'anello abbia tipo  $g_L$  pari ad 1. Poiché la funzione di trasferimento del processo ha tipo 1, è sufficiente che il regolatore abbia tipo nullo:  $g_R = 0$ .

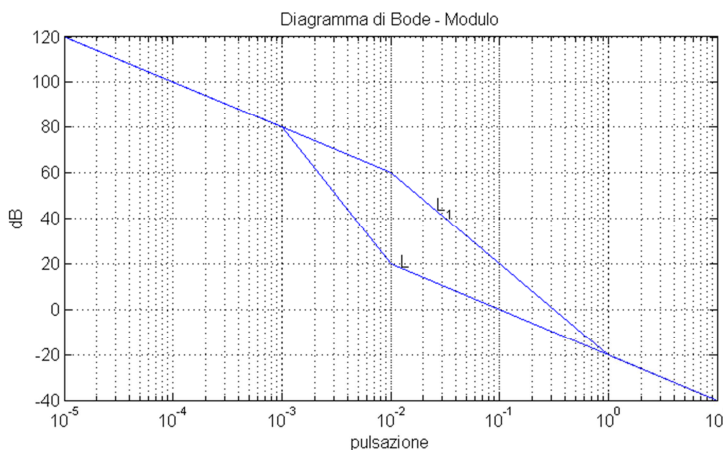
In questo caso, l'errore dovuto al riferimento è nullo, mentre quello dovuto al disturbo in linea di andata vale:

$$|e_{\infty}| = \frac{1}{\mu_R} \leq 0.1 \Rightarrow \mu_R \geq 10$$

$$\text{Pertanto: } R_1(s) = \frac{\mu_R}{s^{g_R}} = 10.$$

Per il progetto dinamico, consideriamo la funzione di trasferimento:

$$L_1(s) = R_1(s)G(s) = \frac{10(1+s)}{s(1+100s)}$$



Tracciandone il diagramma di Bode del modulo, ci si rende subito conto, a causa del taglio con pendenza -2, che il margine di fase è negativo o del tutto insufficiente. Si sceglie allora di tagliare alla pulsazione 0.1 con pendenza -1, ricordando il diagramma di  $|L|$  a quello di  $|L_1|$  in bassa frequenza alla pulsazione 0.001, introducendo due zeri in 0.01 e raccordando il diagramma di  $|L|$  con quello di  $|L_1|$ , in alta frequenza, alla pulsazione 1.

Si ottiene:

$$\omega_c = 0.1 \text{ rad/s}$$

$$\varphi_c = -90^\circ + 2 \arctan(10) - 2 \arctan(100) = -100^\circ$$

$$\Rightarrow \varphi_m = 80^\circ$$

Tutte le specifiche sono soddisfatte, e risulta:

$$L(s) = \frac{10(1+100s)^2}{s(1+1000s)^2},$$

da cui:

$$R(s) = R_1(s)R_2(s) = R_1(s) \frac{L(s)}{L_1(s)} = 10 \frac{(1+100s)^3}{(1+s)(1+1000s)^2}.$$

### 2.2

Il sistema di controllo progettato è in grado di riprodurre sull'uscita le prime due armoniche, che hanno pulsazione inferiore alla pulsazione critica; non è invece in grado di riprodurre la terza armonica (a 10 rad/s) che, avendo pulsazione decisamente superiore alla pulsazione critica, verrà fortemente attenuata.

### 2.3

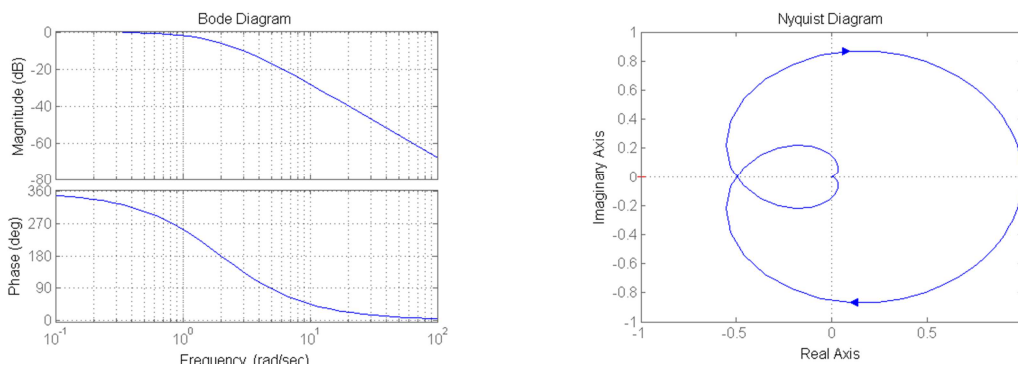
Deve risultare:

$$C(j15)G(j15) + H(j15) = 0 \Rightarrow C(j15) = -\frac{H(j15)}{G(j15)} = -\frac{1+j3}{1+j15} \frac{j15(1+j1500)}{1+j15} = -\frac{22545 + j67485}{224 + j30}$$

### Esercizio 3

#### 3.1

Per il tracciamento del diagramma di Nyquist (per esempio per  $k = 1$ ) ci si appoggia ai diagrammi di Bode associati a  $L$ :



#### 3.2

Occorre caratterizzare il punto di intersezione del diagramma con il semiasse reale negativo:

$$\angle L(j\omega_\pi) = \angle(1 - 0.5j\omega_\pi) - 3\angle(1 + 0.5j\omega_\pi) = -4 \arctan(0.5\omega_\pi) = -180^\circ$$

$$\Rightarrow \arctan(0.5\omega_\pi) = 45^\circ \Rightarrow \omega_\pi = 2 \text{ rad/s}$$

$$|L(j\omega_\pi)| = k \frac{|1 - 0.5j\omega_\pi|}{|1 + 0.5j\omega_\pi|^3} = \frac{k}{2}$$

Per l'asintotica stabilità secondo il criterio di Nyquist il diagramma di Nyquist non deve girare intorno al punto  $-1$ , il che è verificato se:

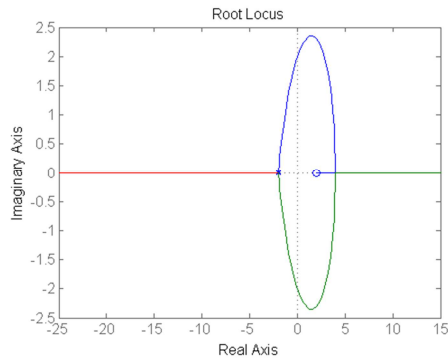
$$|L(j\omega_\pi)| < 1 \Rightarrow k < 2$$

#### 3.3

La funzione di trasferimento d'anello può essere riscritta come:

$$L(s) = k \frac{-0.5(s-2)}{0.5^3(s+2)^3} = \rho \frac{s-2}{(s+2)^3}, \quad \rho = -4k < 0$$

Occorre quindi tracciare il luogo inverso:



### 3.4

Il valore limite per l'asintotica stabilità si ottiene punteggiando in  $s = -6$  (somma delle parti reali dei poli, che si conserva al variare di  $\rho$ ):

$$\rho_m = -\frac{4 \times 4 \times 4}{8} = -8$$

Il sistema è quindi asintoticamente stabile per  $\rho > -8$ , ovvero per  $k < 2$ , coerentemente con quanto trovato al punto 3.2.

## Esercizio 4

### 4.1

La trasformata Zeta del segnale  $u(k) = 3^k$  si calcola come:

$$U(z) = \sum_{k=0}^{\infty} 3^k z^{-k} = \sum_{k=0}^{\infty} (3z^{-1})^k = \frac{1}{1-3z^{-1}} = \frac{z}{z-3}$$

### 4.2

Risulta:

$$Y(z) = G(z)U(z) = \frac{1}{z^2 + 5z + 4} \frac{z}{z-3} = \frac{z}{(z+4)(z+1)(z-3)}$$

Sviluppiamo  $Y(z)/z$ :

$$\frac{Y(z)}{z} = \frac{1}{(z+4)(z+1)(z-3)} = \frac{\alpha_1}{z+4} + \frac{\alpha_2}{z+1} + \frac{\alpha_3}{z-3} = \frac{\alpha_1(z+1)(z-3) + \alpha_2(z+4)(z-3) + \alpha_3(z+4)(z+1)}{(z+4)(z+1)(z-3)}$$

Imponendo l'uguaglianza dei numeratori per  $z = -4, z = -1, z = 3$ :

$$\begin{cases} 21\alpha_1 = 1 \\ -12\alpha_2 = 1 \\ 28\alpha_3 = 1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \alpha_1 = 1/21 \\ \alpha_2 = -1/12 \\ \alpha_3 = 1/28 \end{cases}$$

Pertanto:

$$Y(z) = \frac{1}{21} \frac{z}{z+4} - \frac{1}{12} \frac{z}{z+1} + \frac{1}{28} \frac{z}{z-3}$$

Antitrasformando:

$$y(k) = \frac{1}{21} (-4)^k - \frac{1}{12} (-1)^k + \frac{1}{28} 3^k, \quad k \geq 0$$

### 4.3

Dall'espressione di  $y(k)$ :

$$y(0) = \frac{1}{21} - \frac{1}{12} + \frac{1}{28} = 0$$

Dal teorema del valore iniziale:

$$y(0) = \lim_{z \rightarrow \infty} Y(z) = \lim_{z \rightarrow \infty} \frac{z}{(z+4)(z+1)(z-3)} = 0$$

### 4.4

```
G = tf(1,[1 5 4],-1);
```

```
step(G)
```