

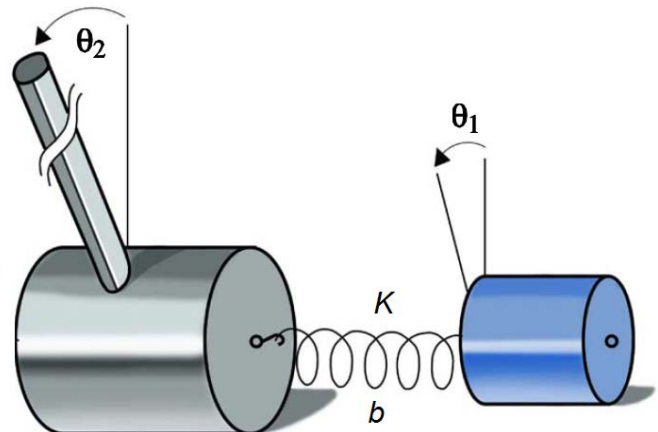
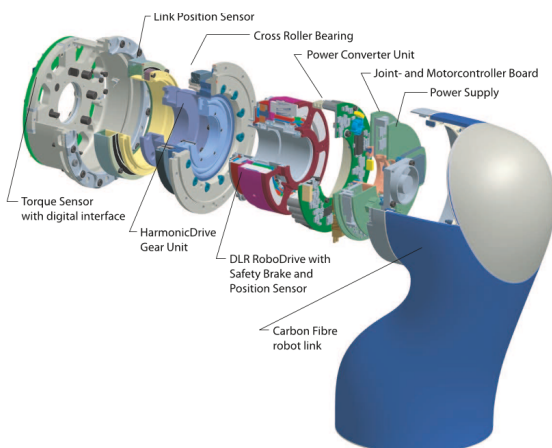
# Esame di “FONDAMENTI DI AUTOMATICA” (6 CFU) / “CONTROLLI AUTOMATICI”

Prova scritta – 13 luglio 2017

## SOLUZIONE

### ESERCIZIO 1.

I moderni robot industriali con funzionalità *collaborative* (i.e. co-esistenza e interazione sicura tra umani e robot) sono spesso dotati di accoppiamenti meccanici elastici tra motori e parti in movimento, come ad esempio nel Light-Weight Robot (LWR) progettato dall'ente di ricerca tedesco DLR. La figura seguente mostra un esploso dettagliato del progetto meccanico (sinistra) e uno schema semplificato della trasmissione del moto tra motore e giunto:



(figura dal sito DLR – Institute of Robotics and Mechatronics)

Dal bilancio delle forze generalizzate applicate alle due parti in moto (i.e. rotore del motore elettrico e braccio), si ottengono le seguenti equazioni differenziali:

$$J_1 \dot{\omega}_1 = -K(\theta_1 - \theta_2) - b(\omega_1 - \omega_2) + K_m I$$

$$J_2 \dot{\omega}_2 = K(\theta_1 - \theta_2) + b(\omega_1 - \omega_2)$$

nella quale  $\omega_1 = \dot{\theta}_1$  e  $\omega_2 = \dot{\theta}_2$ ,  $J_1$  e  $J_2$  sono i momenti di inerzia delle due parti rotanti,  $K$  e  $b$  sono rispettivamente l'elasticità e la viscosità dell'accoppiamento meccanico, mentre  $I$  e  $K_m$  sono rispettivamente la corrente elettrica nel motore e la costante di coppia di quest'ultimo.

Si determini il corrispondente modello dinamico nello spazio degli stati, di ordine 3 e del tipo:

$$\dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t); y(t) = Cx(t) + Du(t)$$

fissando le seguenti scelte per stato, ingresso e uscita:

$$x_1 = (\theta_1 - \theta_2); x_2 = \omega_1; x_3 = \omega_2; u = I; y = x_1$$

**RISPOSTA:**

Occorre

- sostituire la notazione delle variabili di stato, ingresso e uscita
- notare che la derivata della prima variabile di stato corrisponde alla differenza tra la seconda e la terza variabile di stato, in quanto:

$$\dot{x}_1 = \dot{\theta}_1 - \dot{\theta}_2 = \omega_1 - \omega_2$$

Si ottengono così le seguenti tre equazioni differenziali del primo ordine, per ciascuna derivata di una singola variabile di stato:

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= & x_2 & - x_3 \\ \dot{x}_2 &= -\frac{K}{J_1}x_1 - \frac{b}{J_1}x_2 + \frac{b}{J_1}x_3 + \frac{K_m}{J_1}u \\ \dot{x}_3 &= \frac{K}{J_2}x_1 + \frac{b}{J_2}x_2 - \frac{b}{J_2}x_3 \end{aligned}$$

Da queste equazioni si ottiene direttamente la forma delle matrici A e B:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & -1 \\ -\frac{K}{J_1} & -\frac{b}{J_1} & \frac{b}{J_1} \\ \frac{K}{J_2} & \frac{b}{J_2} & -\frac{b}{J_2} \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{K_m}{J_1} \\ 0 \end{bmatrix}$$

Le matrici C e D si ottengono in modo immediato dall'espressione dell'uscita  $y = x_1$ , poiché tale uscita non dipende dall'ingresso  $D = 0$  (sistema puramente dinamico) e la matrice di dimensione  $1 \times 3$  che estrae la variabile dal vettore di stato è  $C = [1 \ 0 \ 0]$ .

## ESERCIZIO 2.

Dato il modello ottenuto nell'Esercizio 1, si sostituiscano i seguenti valori per i parametri fisici:

$$J_1 = 0,2; \quad J_2 = 0,1; \quad K = 2; \quad b = 0,1; \quad K_m = 0,8;$$

e si verifichi se il sistema sia o meno completamente controllabile, calcolando la matrice di raggiungibilità ed il relativo rango.

**RISPOSTA:**

Le matrici del sistema diventano:

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & -1 \\ -10 & -1/2 & 1/2 \\ 20 & 1 & -1 \end{bmatrix} \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 4 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Pertanto:

$$P = [B \ AB \ A^2B] = \begin{bmatrix} 0 & 4 & -6 \\ 4 & -2 & -37 \\ 0 & 4 & 74 \end{bmatrix}$$

$$\text{rango}(P) = 3$$

Perciò il sistema ~~E'~~ ~~NON E'~~ completamente controllabile

**ESERCIZIO 3.**

Per il sistema con i valori numerici indicati nell'Esercizio 2, si progetti una retroazione stato-ingresso (i.e.  $u = Hx + v$ ), in modo tale che:

- gli autovalori assegnabili del sistema chiuso in retroazione siano tutti reali e distinti;
- il più lento di tali autovalori abbia tempo di assestamento (al 5%) di 0,6 secondi e gli altri assegnabili abbiano valori assoluti progressivi di una unità (es. -5, -6, ecc.).

**RISPOSTA:**

Poiché il sistema è completamente controllabile (v. Esercizio 2) è possibile assegnare arbitrariamente tutti e tre gli autovalori del sistema chiuso in retroazione con una retroazione stato-ingresso. Gli autovalori desiderati sono determinati dalle specifiche dell'esercizio ricordando che il tempo di assestamento al 5% del modo corrispondente ad un autovalore reale è:

$$T_a = -\frac{3}{\lambda} \quad \Rightarrow \quad \lambda = -\frac{3}{T_a}$$

Pertanto, per avere  $T_a = 0,6$ , l'autovalore più lento deve essere pari a  $\lambda_1 = -5$ , mentre gli altri devono essere:  $\lambda_2 = -6$ ,  $\lambda_3 = -7$ .

Con tale scelta, il polinomio caratteristico desiderato per il sistema chiuso in retroazione deve essere:

$$\begin{aligned} p_{des}(\lambda) &= (\lambda - \lambda_1)(\lambda - \lambda_2)(\lambda - \lambda_3) = \\ &= (\lambda + 5)(\lambda + 6)(\lambda + 7) = \lambda^3 + 18\lambda^2 + 107\lambda + 210 \end{aligned}$$

La matrice  $H$  del controllore deve essere di dimensione  $1 \times 3$ , cioè  $H = [h_1 \ h_2 \ h_3]$ , pertanto la matrice del sistema chiuso in retroazione con i coefficienti incogniti di  $H$  risulta:

$$A + BH = \begin{bmatrix} 0 & 1 & -1 \\ 4h_1 - 10 & 4h_2 - 1/2 & 4h_3 + 1/2 \\ 20 & 1 & -1 \end{bmatrix}$$

Di conseguenza, il polinomio caratteristico del sistema chiuso in retroazione risulta:

$$\begin{aligned} p(\lambda) &= \det(\lambda I - A - BH) = \\ &= \lambda^3 + (3/2 - 4h_2)\lambda^2 + (30 - 4h_1 - 4h_2 - 4h_3)\lambda - 80h_2 - 80h_3 \end{aligned}$$

Uguagliando tra loro i coefficienti dei termini di pari grado nel polinomio caratteristico desiderato e nel polinomio caratteristico del sistema chiuso in retroazione si ottengono i 3 vincoli per determinare i 3 coefficienti incogniti di  $H$ :

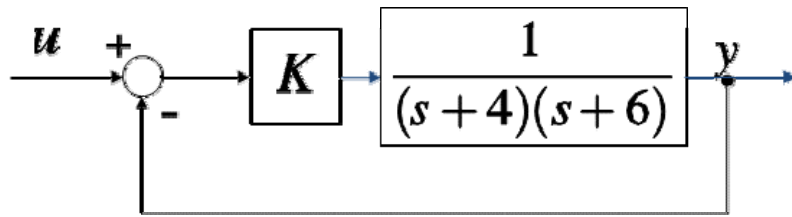
$$\begin{aligned} 3/2 - 4h_2 &= 18 \\ 30 - 4h_1 - 4h_2 - 4h_3 &= 107 \\ -80h_2 - 80h_3 &= 210 \end{aligned}$$

la cui soluzione finale è:

$$H = [ \ -133/8 \quad -33/8 \quad 3/2 \ ]$$

#### ESERCIZIO 4.

Dato lo schema a blocchi della seguente figura



si progetti il valore di  $K (>0)$  in modo che il sistema ad anello chiuso abbia due poli entrambi pari a  $-p$ , calcolando anche il valore di  $p(>0)$ .

**RISPOSTA:**

Il denominatore ad anello chiuso del sistema è:

$$D_{c.l.}(s) = s^2 + 10s + 24 + K$$

Affinchè tale denominatore abbia due poli in a  $-p$  è necessario che esso sia uguagliato al seguente denominatore desiderato:

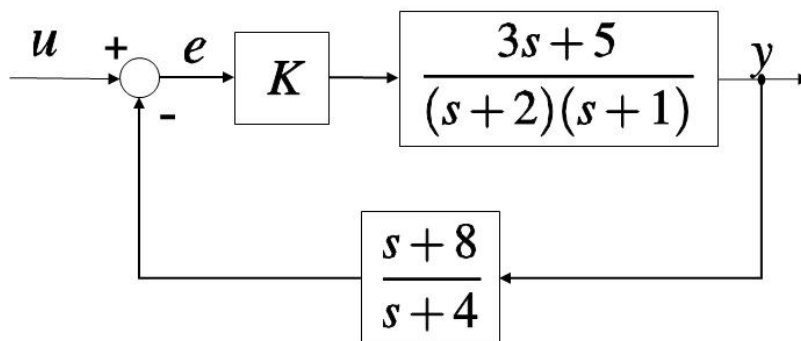
$$D_{des}(s) = (s + p)(s + p) = s^2 + 2ps + p^2$$

Uguagliando i coefficienti dei termini di primo grado e i termini costanti si ottengono due equazioni di vincolo che permettono di determinare prima  $p$  e poi  $K$ , con il seguente risultato:

$$K = 1 \qquad p = 5$$

**ESERCIZIO 5.**

Dato il sistema descritto dallo schema a blocchi indicato in figura:



Si progetti il valore di  $K$  in modo che l'errore a regime tenda al seguente valore finale:

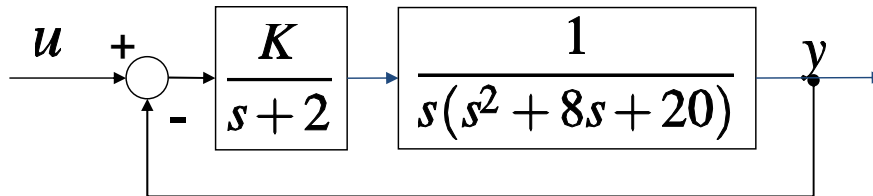
$$e(\infty) = 1/5 = 0,2$$

RISPOSTA:

$$K = 4 / 5$$

### ESERCIZIO 6.

Dato il sistema descritto dal seguente diagramma a blocchi:

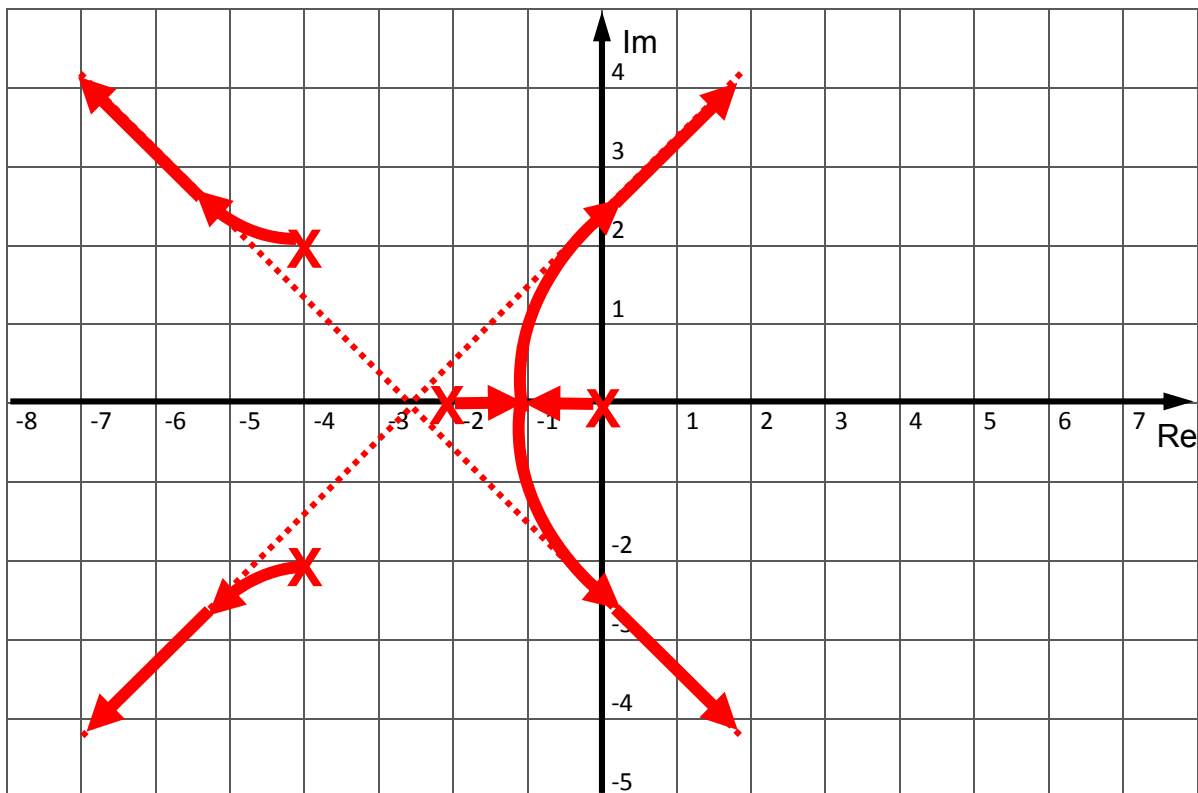


si disegni il corrispondente luogo delle radici valido per  $K > 0$  (luogo diretto).

RISPOSTA:

**NOTA:** la funzione di trasferimento di anello non ha alcuno zero ( $n_z = 0$ ), ma ha quattro poli ( $n_p = 4$ ) rispettivamente in 0, -2, -4-2i e -4+2i. Pertanto il luogo ha quattro asintoti (numero asintoti =  $n_p - n_z = 4$ ), disposti con angoli di  $\pi/4$ ,  $3/4 \cdot \pi$ ,  $5/4 \cdot \pi$  e  $7/4 \cdot \pi$  rispetto all'asse reale. Il centro degli asintoti è il punto sull'asse reale con coordinata:

$$\sigma_{asintoti} = \frac{1}{n_p - n_z} \left( \sum_{i=1}^{n_p} p_i - \sum_{i=1}^{n_z} z_i \right) = -5/2$$



### ESERCIZIO 7.

Dato il sistema dal diagramma a blocchi dell'Esercizio 6, si determini l'intervallo di valori di  $K$  per i quali il sistema risulti asintoticamente stabile.

### RISPOSTA:

L'intervallo di stabilità per i valori di  $K$  si determina applicando il criterio di Routh al polinomio a denominatore della funzione di trasferimento ad anello chiuso:

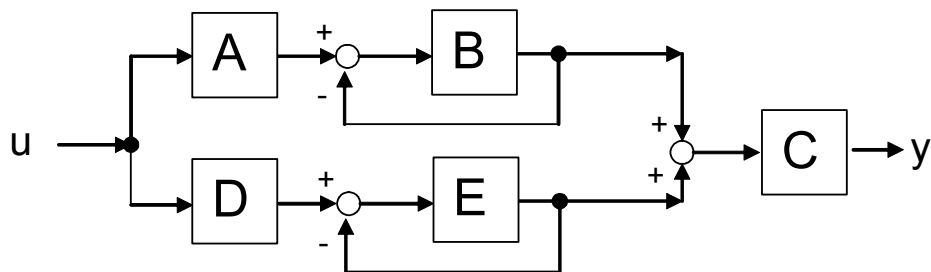
$$D_d(s) = s^4 + 10s^3 + 36s^2 + 40s + K$$

Dalla tabella di Routh si ottengono due vincoli per  $K$ , cioè  $K > 0$  e  $K < 128$ , perciò:

$$0 < K < 128$$

### ESERCIZIO 8.

Si determini la funzione di trasferimento tra ingresso  $U$  e uscita  $Y$  corrispondente al seguente diagramma a blocchi:

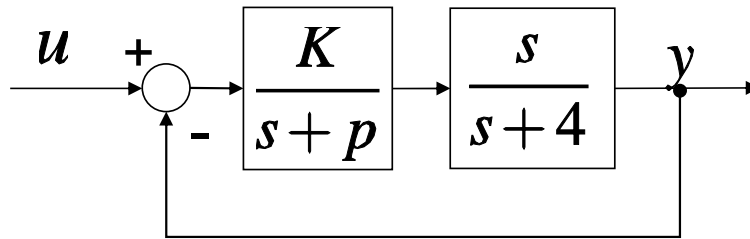


### RISPOSTA:

$$Y / U = [A B / (1 + B) + D E / (1 + E)] C$$

### ESERCIZIO 9.

Dato il sistema descritto dal seguente diagramma a blocchi:



si determinino i valori di  $K$  e  $p$  tali che il sistema ad anello chiuso risulti avere pulsazione naturale  $\omega_n = 3$  e tempo di assestamento  $T_a = 2$  secondi

**RISPOSTA:**

Il denominatore del sistema ad anello chiuso risulta  $= s^2 + (K + p + 4) s + 4 p$ .

Confrontando tale polinomio con il denominatore tipico dei sistemi del secondo ordine  $s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2$ , si può notare che il coefficiente del terzo termine corrisponde a  $\omega_n^2 = 9 = 4 p$ , da cui si ricava immediatamente  $p = 9/4$ .

Il tempo di assestamento di un sistema del secondo ordine è noto essere:

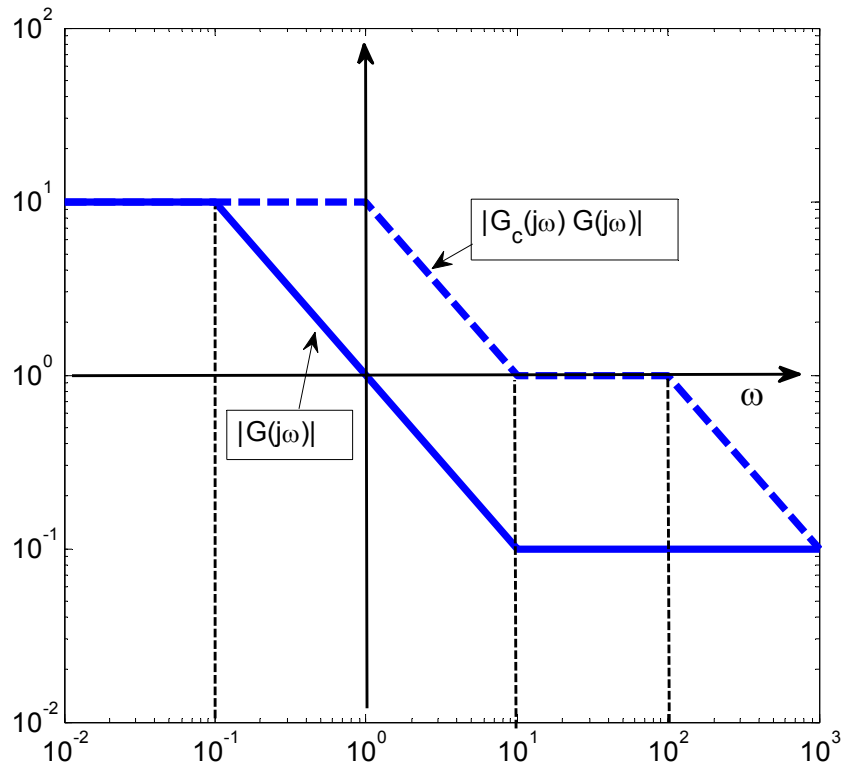
$T_a = 3 / \delta \omega_n$ , pertanto ipotizzando che la specifica su  $\omega_n$  sia rispettata, si ottiene che deve essere  $\delta = 3/4$ . Dati quindi i valori di  $p$  e  $\delta$  e confrontando il coefficiente del termine di grado due del denominatore tipico con quello ottenuto in funzione di  $K$  e  $p$ , si ottiene  $K = -13/4$ , pertanto il risultato finale è

$$K = -13/4 \qquad p = 9/4$$

**ESERCIZIO 10.**

Dato il seguente diagramma di Bode, si determinino le funzioni di trasferimento, supposte a fase minima, del sistema controllato  $G(s)$  e del controllore  $G_c(s)$ :





**RISPOSTA:**

$$G(s) = \frac{10(1 + \frac{s}{10})}{1 + \frac{s}{10^{-1}}}$$

$$G_c(s) = \frac{1 + \frac{s}{10^{-1}}}{(1+s)(1 + \frac{s}{100})}$$


---