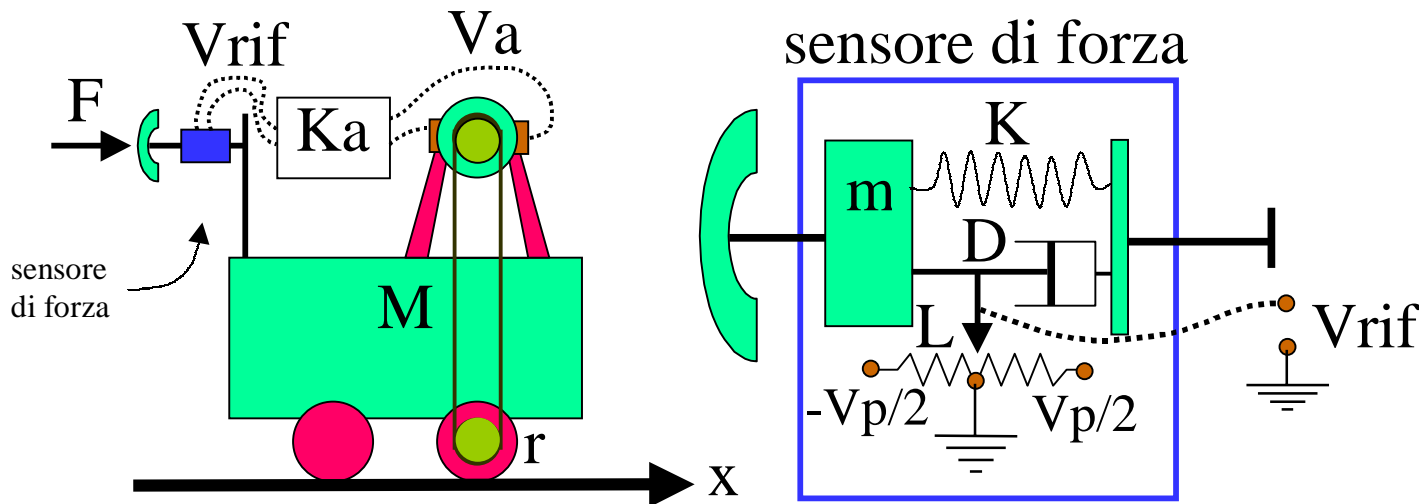


1) Il sistema in figura è un servomeccanismo in grado di facilitare la movimentazione di un carrello di massa M .



Tramite un *sensore di forza* , rappresentato come un sistema massa molla smorzatore (m, K, D) collegato ad un *potenziometro* , viene prodotta una tensione di riferimento proporzionale (ma con una sua dinamica) alla forza applicata. Questa tensione viene mandata in ingresso ad un *amplificatore* di guadagno K_a il quale, a sua volta, alimenta in corrente il circuito di armatura di un *motore in c.c.* descritto da una costante K_m . Questo, tramite una *puleggia* è collegato alle ruote (di raggio r) del carrello stesso. Ricavare lo schema a blocchi dell'intero sistema supponendo la presenza di *attrito viscoso* sulle ruote del carrello ed il guadagno della funzione di trasferimento tra forza F applicata alla *maniglia* e la *forza effettiva* F_e applicata al carrello.

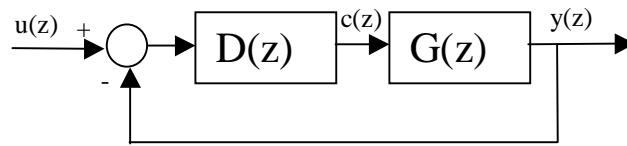
2) Sia dato un processo $P(s)$ descrivibile mediante la funzione di trasferimento

$$P(s) = \frac{20(s+10)}{(s+3)(s+50)} e^{-0.01s}$$

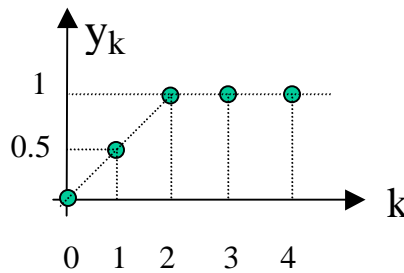
Sintetizzare un sistema di controllo a controreazione tale che il guadagno a ciclo chiuso sia pari a 2 e l'errore a regime per ingresso a rampa $u(t)=0.1t$ sia minore di 0.0012. Inoltre, l'omega di attraversamento ed il margine di fase della *funzione a ciclo aperto* soddisfino le: $\omega_t \geq 50$ rad/sec e $m\phi \geq 45^\circ$. Calcolare, poi, l'errore di riproduzione di un ingresso del tipo $u(t)=1+2\sin(10t)$, e determinare, infine, utilizzando la carta di *Nichols* , la *banda passante* (in Hz) ed il *modulo alla risonanza* della funzione a ciclo chiuso.

N.B.: non utilizzare nessuna approssimazione per il termine esponenziale e tracciare i diagrammi di bode della funzione da compensare, della rete compensatrice e della funzione di anello finale.

3) Dato il sistema di controllo discreto con $G(z)=(z-0.1)/(z-0.2)$

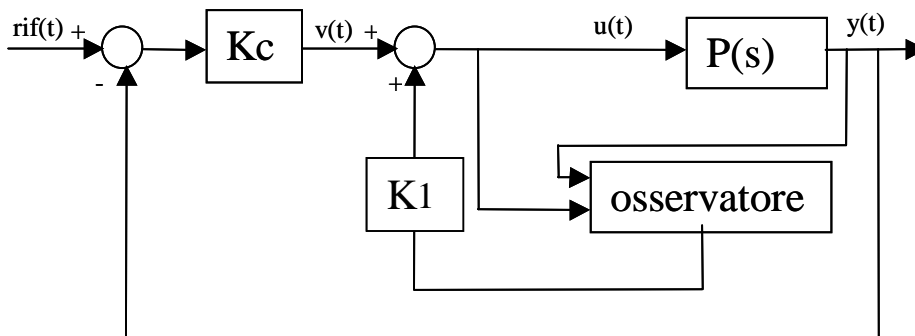


determinare il controllore $D(z)$ in modo che l'uscita $y(z)$ prodotta da un ingresso $u(z)$ a gradino (in $k=0$) abbia il seguente andamento (la y_k rimane costante per k che tende ad infinito):



Calcolare, infine, i primi 5 campioni del segnale di controllo $c(z)$.

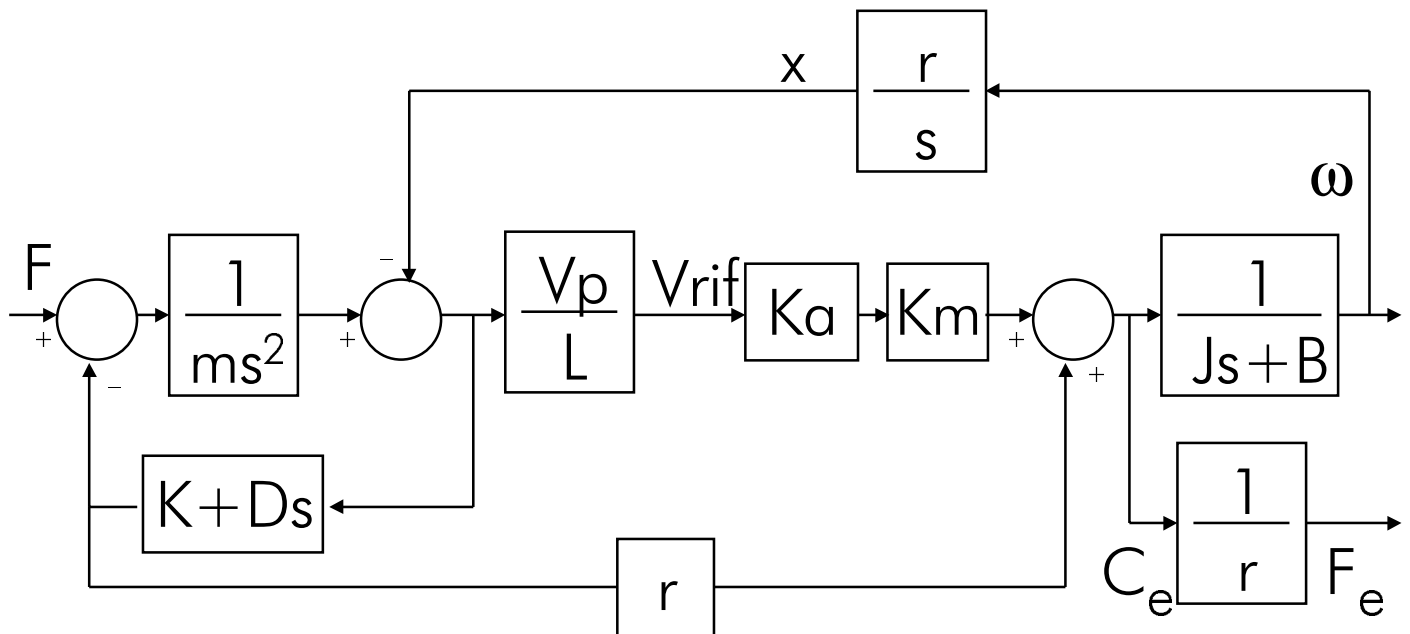
4) Considerato il seguente sistema



determinare le matrici K_c , K_1 e quelle dell'osservatore, in modo che:

- 1) il sistema di errore abbia una dinamica descritta dagli autovalori (-2, -2)
 - 2) il sistema di controllo nel suo complesso si di tipo 1
 - 3) l'errore di inseguimento di una rampa $rif(t)=0.1t$ sia inferiore a 0.0025
- con:

$$P(s) = \frac{4}{(s+1)(s+2)}$$

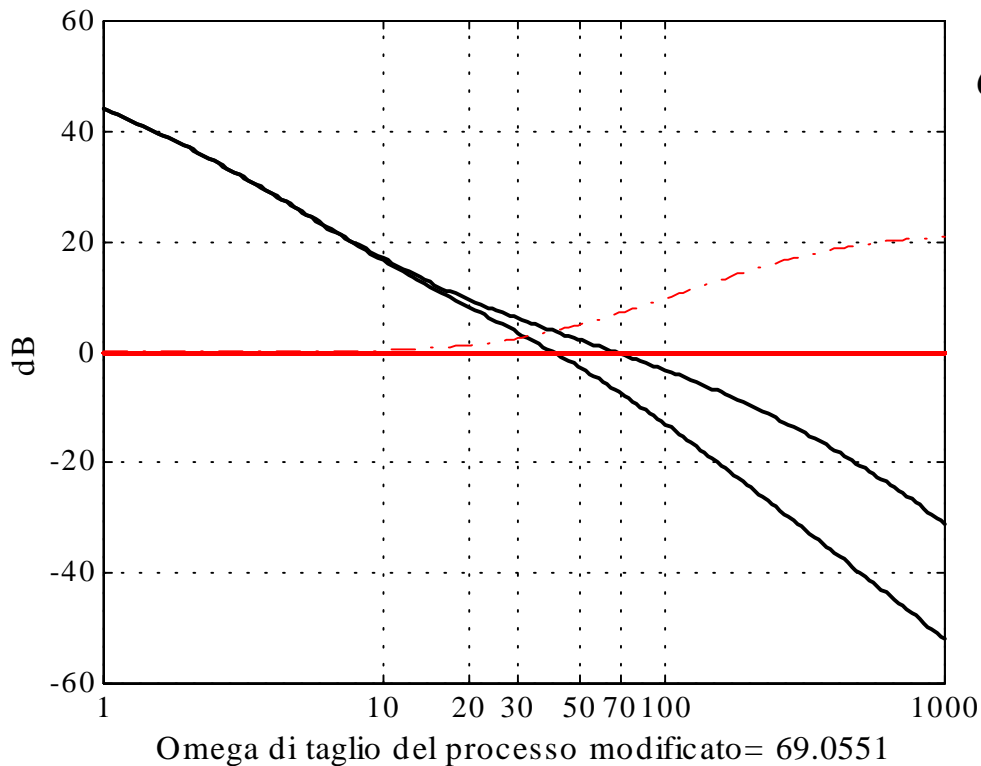


$$W(s) = \frac{F_e(s)}{F(s)} = \frac{1}{r} \frac{(rLK + rLDs + V_p K_a K_m)(Js + B)}{(ms^2 + Ds + K)L(Js + B) + (rLK + rLDS + V_p K_a K_m)rms}$$

$$W(0) = \frac{rLK + V_p K_a K_m}{rKL}$$

$$\lim_{K \rightarrow \infty} W(0) = 1$$

Moduli di Processo modificato, Rete e Catena diretta



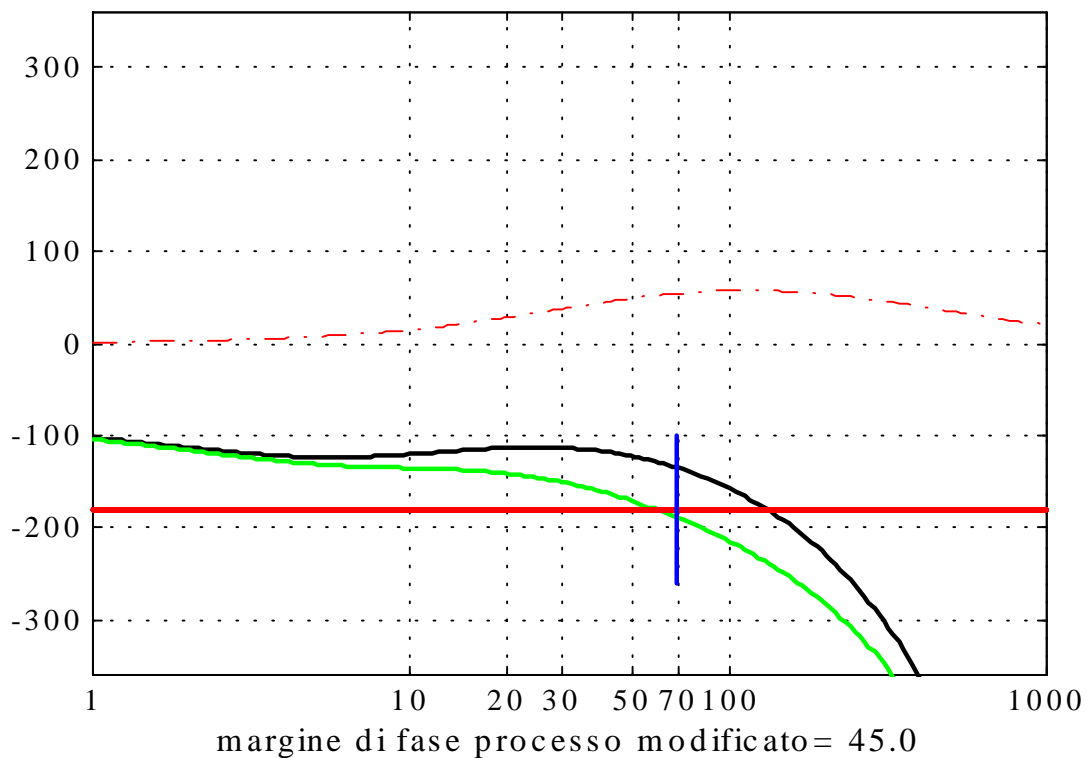
$$C(s) = \frac{250}{s} \frac{0.03s + 1}{\frac{0.03}{12}s + 1}$$

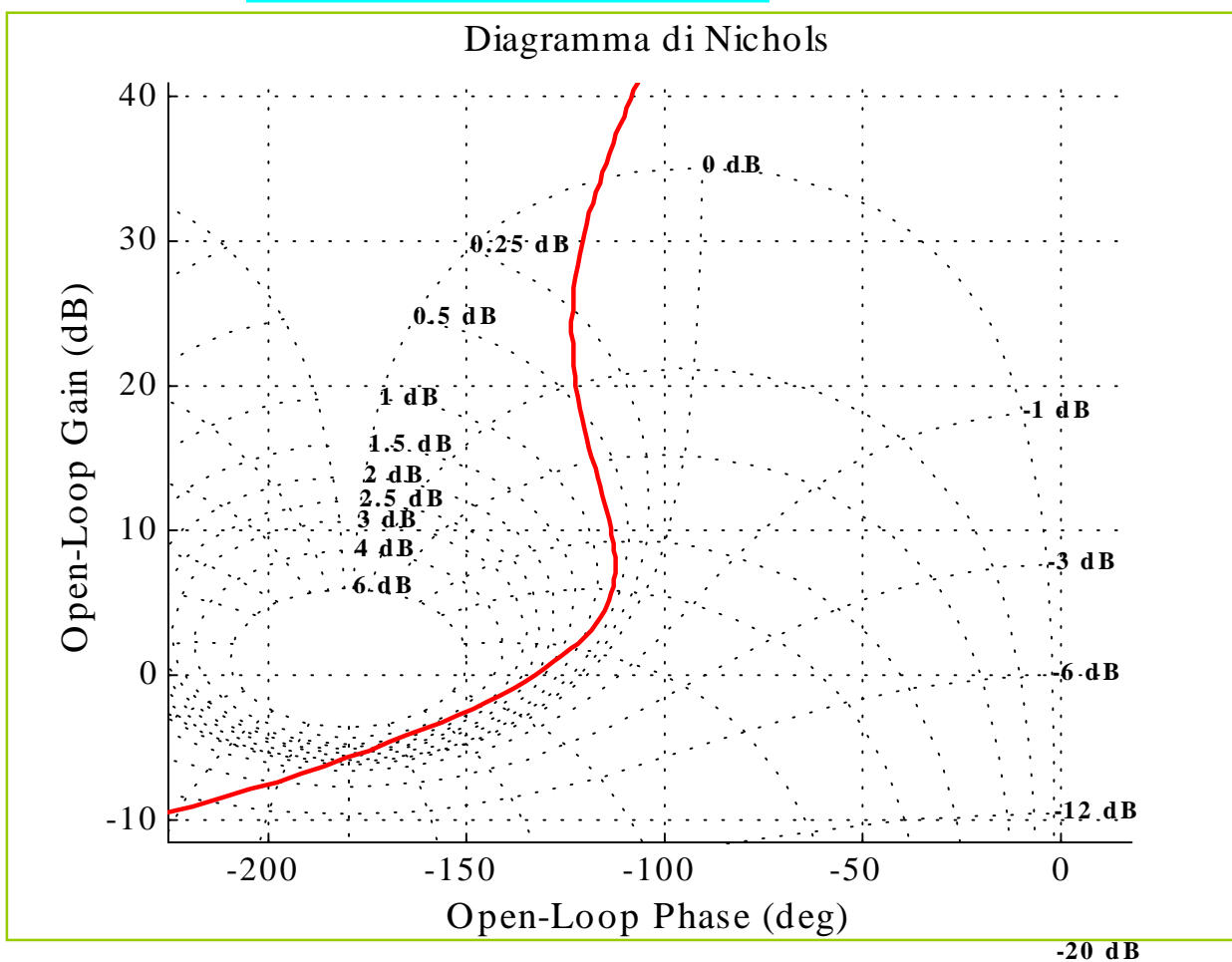
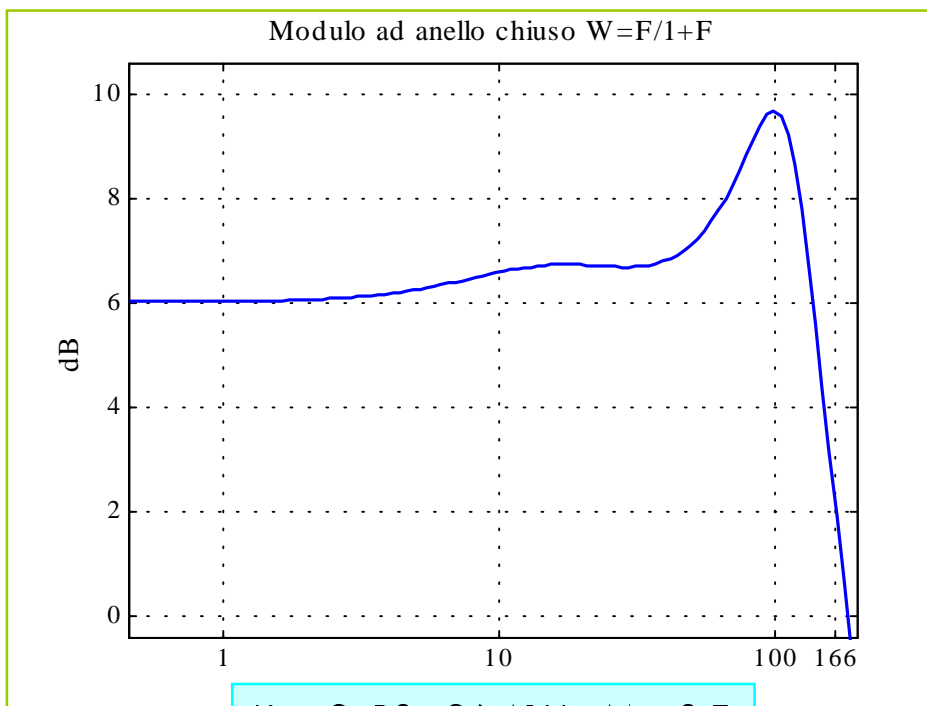
$$2 \left| \frac{K_d}{1 + F(10j)} \right| =$$

$$2 \left| \frac{2}{1 + 6.92e^{-2.09j}} \right| =$$

$$= 0.6169$$

Fasi di Processo modificato, Rete e Catena diretta





> $y(z) := 0.5 * z^{-1} + z / (1 - z) * 1/z * z^{-1}$;

$$y(z) := .5 \frac{1}{z} + \frac{1}{z(1-z)}$$

> $y(z) := \text{simplify}(y(z))$;

$$y(z) := .5 \frac{-3. + z}{z(-1. + z)}$$

> $G(z) := (z - 0.1) / (z - 0.2)$;

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

> $u(z) := z / (1 - z)$;

$$u(z) := \frac{z}{1 - z}$$

> $W(z) := y(z) / u(z)$;

> $W(z) := \text{simplify}(W(z))$;

$$W(z) = -.5 \frac{-3. + z}{z^2}$$

> $D(z) := 1 / G(z) * W(z) / (1 - W(z))$;

> $D(z) := \text{simplify}(D(z))$;

$$D(z) := -2. \frac{(-3. + z)(5. z - 1.)}{(2. z - 3. + z)(10. z - 1.)}$$

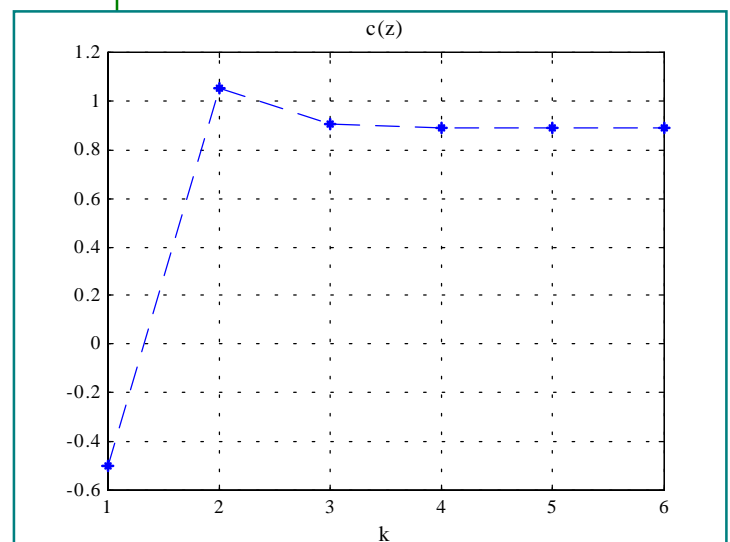
> $Wc(z) := D(z) / (1 + D(z) * G(z))$;

> $Wc(z) := \text{simplify}(Wc(z))$;

$$Wc(z) = -1. \frac{(-3. + z)(5. z - 1.)}{z(10. z - 1.)}$$

Primi campioni
della risposta al
gradino

-0.5000
1.0500
0.9050
0.8905
0.8891
0.8889



Il processo $P(s)$ si può realizzare utilizzando la forma compagna:
 $A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix}$ $B = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$ $C = \begin{bmatrix} 4 & 0 \end{bmatrix}$

Per avere un sistema di tipo uno devo avere un solo polo nell'origine in catena diretta. Scelgo come autovalori da assegnare per il processo 0 e -1.

$$K1 = -\gamma P^*(A) = \begin{bmatrix} 2 & 2 \end{bmatrix}$$

con γ ultima riga di R^{-1} (inverso della matrice di raggiungibilità) e $P^*(\lambda) = \lambda^2 + \lambda$

Osservatore:

$$dz/dt = F z + B u + K2 y$$

$$F = A - K2 C$$

dove

$$K2 = P_e^*(A) \chi = \begin{bmatrix} 0.25 & -0.25 \end{bmatrix}'$$

e χ è l'ultima colonna di O^{-1} (inverso della matrice di osservabilità)

La funzione di trasferimento tra $v(t)$ e $y(t)$ diventa

$$P'(s) = C [sI - (A + B K1)]^{-1} B =$$

$$= \frac{4}{s(s+1)}$$

che presenta un guadagno pari a 4.

Quindi dalla

$$Kd^2$$

$$\text{-----} \quad 0.1 < e$$

$Kc Kp$

da cui $Kc > 10$