

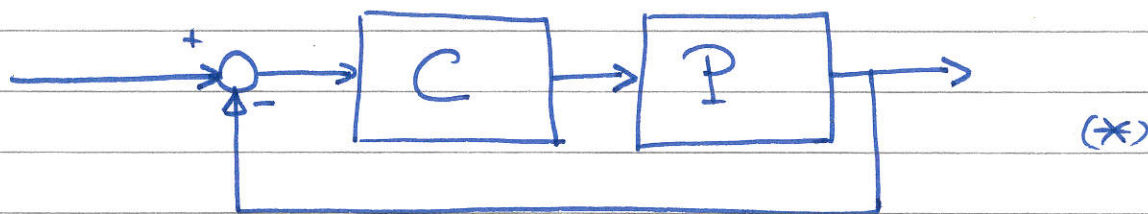
PREDITTORE DI SMITH

Considero un sistema di funzione di trasferimento

$$P := P_0 D$$

dove D è un puro ritardo (cioè $D = z^{-k}$ se sono a t. discreto, $D = e^{-sT_d}$ se sono a tempo continuo).

Voglio progettare un controllore di f.dit. C che controlli il sistema:



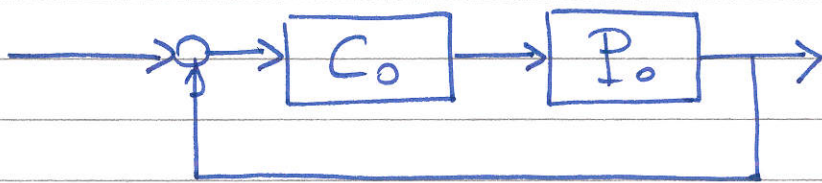
Naturalmente, se il controllore è fisicamente realizzabile, la f.dit. C non può "anticipare" e quindi la f.dit.

a catena chiusa,

$$\bar{W} = \frac{CP}{1 + CP}$$

deve contenere un ritardo pari almeno a quello introdotto da D (ossia k passi a tempo discreto e t_d secondi se sono nel caso di tempo continuo).

Risulta ora naturale chiedersi: "Posso disaccoppiare il ritardo dalla catena di azione diretta?" Ossia, posso considerare uno schema del tipo



e la corrispondente f.d.t. $\bar{W}_0 = \frac{C_0 P_0}{1 + C_0 P_0}$

e poi progettare C nello schema originale (*) in modo che $\bar{W} = \bar{W}_0 D$?

Impomendo

$$W = W_0 D$$

attengo:

$$\frac{PC}{1+PC} = \frac{P_0 C_0}{1+P_0 C_0} D$$

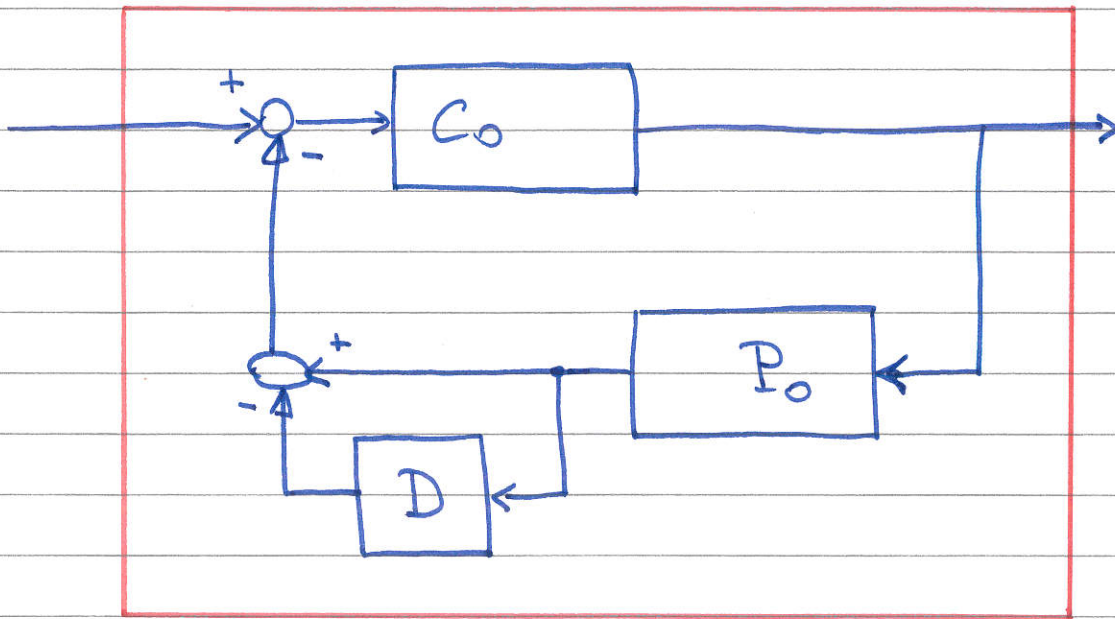
$$\Rightarrow \frac{\cancel{P_0 D} C}{1+P_0 D C} = \frac{\cancel{P_0 D} C_0}{1+P_0 C_0}$$

$$\Rightarrow C(1+P_0 C_0) = C_0(1+P_0 D C)$$

$$\Rightarrow C[1+P_0 C_0 - C_0 P_0 D] = C_0$$

$$\Rightarrow C = \frac{C_0}{1+P_0 C_0 [1-D]}$$

Questo controllore ammette l'implementazione con il seguente schema:



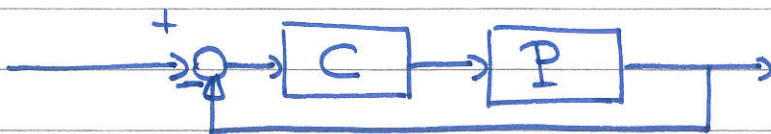
C

ESERCIZIO

$$\text{Sia } P(z) = \frac{z+2}{z+0.9} D(z)$$

con $D(z) =$ ritardo di k passi. Si calcoli

$C(z)$ in modo che la f. dit. a catena chiusa dello schema consueto



sia $W(z) = W_0(z) D(z)$, dove $W_0(z)$ è

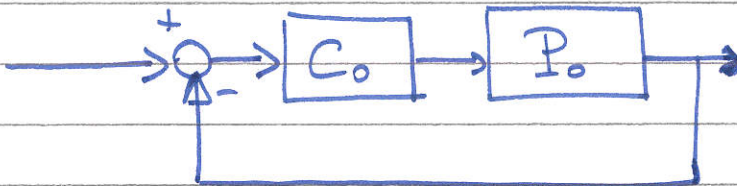
una f. di t. del primo ordine a guadagno unitario con una dinamica corrispondente ad un tempo di salita pari a $t_r \approx 4$ passi.

Soluzione

Si ha

$$P_0 = \frac{z+2}{z+0.9}$$

e consideriamo lo schema



la cui f. di t. è $W_0 = \frac{C_0 P_0}{1 + C_0 P_0}$.

Impongo:

$$W_0 = \frac{1-\alpha}{1+\alpha} \frac{z+2}{z-\alpha}$$

garantisce guadagno unitario
($W(1)=1$)

W_0 ha lo stesso zero "instabile" di P_0 .

Devo fissare α in modo che la dinamica corrisponde ad un t_r di circa 4 passi, ossia

$$1-\alpha^4 \approx 0.9 \Rightarrow \alpha = \sqrt[4]{0.1} \approx \frac{1}{2}$$

Dunque

$$W_0 = \frac{1}{G} \frac{z+2}{z-\frac{1}{2}}$$

$$\Rightarrow C_0 = \frac{1}{P_0} \frac{W_0}{1-W_0} = \frac{z+0.9}{z+2} \cdot \frac{\frac{z+2}{G(z-\frac{1}{2})}}{1 - \frac{z+2}{G(z-\frac{1}{2})}}$$

$$= \frac{z+0.9}{G(z-\frac{1}{2}) - z - 2}$$

$$= \frac{z+0.9}{5z-5}$$

$$= \frac{z+0.9}{5(z-1)}$$

→ dovevo aspettarmi il polo in 1, visto che ho imposto che $w(1)=1$ il che implica che il sistema a catena chiusa insegna i gradienti con errore asintotico nullo.

In conclusione:

$$C = \frac{C_0}{1 + C_0 P_0 (1-D)} = \frac{\frac{z+0.9}{5(z-1)}}{1 + \frac{z+0.9}{5(z-1)} \frac{z+2}{z+0.9} (1-z^{-k})}$$

$$= \frac{z+0.9}{5z^k(z-1) + (z+2)(z^k-1)}$$

Si noti che non vi sono cancellazioni "instabili" fra P e C e quindi la stabilità interna dell'interconnessione è garantita.