



UNIVERSITA' DEGLI STUDI DI PARMA

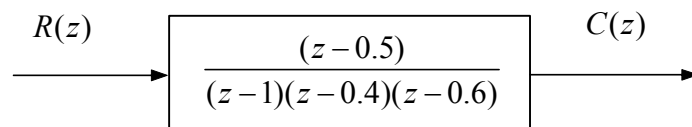
FACOLTA' DI INGEGNERIA

Prova scritta di "Controlli Digitali"

28/11/03

PARTE A - I

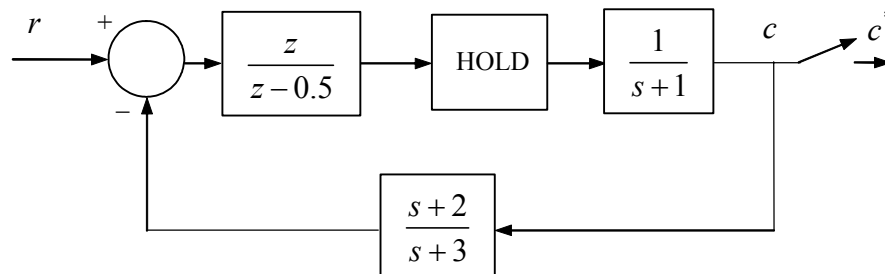
a) Sia dato il seguente sistema



Si valuti l'evoluzione libera dell'uscita $c(k)$ del sistema utilizzando l'integrale di inversione, sapendo che le condizioni iniziali per l'uscita sono:

$$c(0)=2; c(1)=2; c(2)=2.$$

b) Sia dato il seguente sistema chiuso in retroazione:



Sapendo che il tempo di campionamento del sistema è $T=1s$ si chiede di valutare la funzione di trasferimento discreta tra l'ingresso r e l'uscita c^* ;

$$\left(\text{Suggerimento: } Z \left\{ \frac{1}{s+a} \right\} = \frac{z}{z-e^{-aT}} ; Z \left\{ \frac{1}{s} \right\} = \frac{z}{z-1} \right)$$

Quesito a:

Sviluppando la funzione di trasferimento si ottiene

$$\frac{C(z)}{R(z)} = \frac{(z-0.5)}{(z-1)(z-0.4)(z-0.6)}$$

$$C(z) \left[(z-1)(z^2 - z + 0.24) \right] = R(z)(z-0.5)$$

$$C(z) \left[z^3 - 2z^2 + 1.24z - 0.24 \right] = R(z)(z-0.5)$$

che antitrasformando restituisce l'equazione alle differenze del sistema

$$c(k+3) - 2c(k+2) + 1.24c(k+1) - 0.24c(k) = r(k+1) - 0.5r(k).$$

Trasformando questa relazione tenendo conto delle condizioni iniziali e del fatto che è stata richiesta la risposta libera del sistema ($r(k) = 0, \forall k \geq 0$) si ottiene

$$C(z)z^3 - c(0)z^3 - c(1)z^2 - c(2)z - 2C(z)z^2 + 2c(0)z^2 + 2c(1)z + 1.24C(z)z - 1.24c(0)z - 0.24C(z) = 0$$

$$C(z) \left[z^3 - 2z^2 + 1.24z - 0.24 \right] - 2z^3 - 2z^2 - 2z + 4z^2 + 4z - 2.48z = 0$$

$$C(z) \left[z^3 - 2z^2 + 1.24z - 0.24 \right] = 2z^3 - 2z^2 + 0.48z$$

$$C(z) = 2 \frac{z(z^2 - z + 0.24)}{z^3 - 2z^2 + 1.24z - 0.24} = 2 \frac{z(z-0.4)(z-0.6)}{(z-1)(z-0.4)(z-0.6)} = 2 \frac{z}{(z-1)}$$

Già da questa relazione si vede che la risposta libera del sistema è costituita da una sequenza di impulsi di ampiezza pari a 2. Tuttavia essendo richiesta l'antitrasformazione mediante l'integrale di inversione si sviluppano gli ultimi calcoli

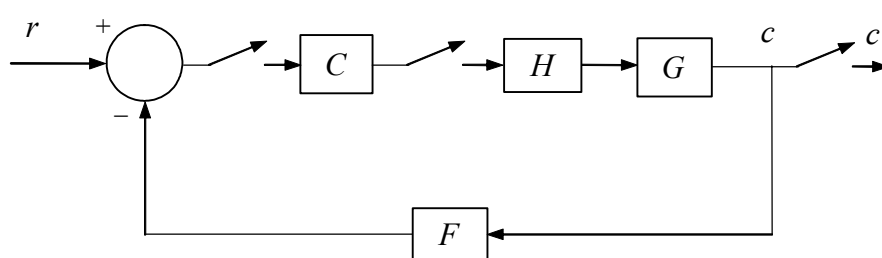
$$C(z)z^{k-1} = 2 \frac{z^k}{(z-1)}.$$

La relazione trovata ammette sempre lo stesso numero di poli per ogni $k \geq 0$ e pertanto è necessario considerare un solo singolo caso

$$c(k) = (z-1)C(z)z^{k-1} \Big|_{z=1} = 2(z-1) \frac{z^k}{(z-1)} \Big|_{z=1} = 2.$$

Quesito b:

Si modifica lo schema evidenziando i campionatori



La funzione di trasferimento è del tipo

$$\frac{C}{R} = \frac{CHG}{1+CHGF} \Rightarrow \frac{C(z)}{R(z)} = \frac{C(z)HG(z)}{1+C(z)HGF(z)}$$

Si calcolano le trasformate dei due termini $HG(z)$ e $GHF(z)$

$$\mathcal{Z}\{HG(s)\} = \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left\{\frac{G(s)}{s}\right\} = \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left\{\frac{1}{s(s+1)}\right\}$$

Scomponendo in fratti semplici il termine $\frac{1}{s(s+1)} = \frac{A}{s} + \frac{B}{s+1}$ si ottiene

$$A = s \frac{1}{s(s+1)} \Big|_{s=0} = 1$$

$$B = (s+1) \frac{1}{s(s+1)} \Big|_{s=-1} = -1$$

e pertanto

$$\begin{aligned} \mathcal{Z}\{HG(s)\} &= \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left\{\frac{1}{s} - \frac{1}{s+1}\right\} = \frac{z-1}{z} \left\{\frac{z}{z-1} - \frac{z}{z-e^{-T}}\right\} = (z-1) \left\{\frac{1}{z-1} - \frac{1}{z-e^{-T}}\right\} = \\ &= (z-1) \left\{\frac{(z-e^{-T}) - (z-1)}{(z-1)(z-e^{-T})}\right\} = \frac{1-e^{-T}}{z-e^{-T}}. \end{aligned}$$

Analogamente si avrà

$$\mathcal{Z}\{HGF(s)\} = \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left\{\frac{G(s)}{s}\right\} = \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left\{\frac{s+2}{s(s+1)(s+3)}\right\}.$$

Ancora una volta la scomposizione in fratti semplici del termine $\frac{s+2}{s(s+1)(s+3)} = \frac{A}{s} + \frac{B}{s+1} + \frac{C}{s+3}$

rende

$$A = s \frac{s+2}{s(s+1)(s+3)} \Big|_{s=0} = \frac{2}{3}$$

$$B = (s+1) \frac{s+2}{s(s+1)(s+3)} \Big|_{s=-1} = -\frac{1}{2}$$

$$C = (s+3) \frac{s+2}{s(s+1)(s+3)} \Big|_{s=-3} = -\frac{1}{6}$$

e quindi

$$\begin{aligned}
\mathcal{Z}\{HGF(s)\} &= \frac{z-1}{z} \mathcal{Z}\left\{\frac{2}{3s} - \frac{1}{2(s+1)} - \frac{1}{6(s+3)}\right\} = \frac{z-1}{z} \left\{\frac{2z}{3(z-1)} - \frac{z}{2(z-e^{-T})} - \frac{z}{6(z-e^{-3T})}\right\} = \\
&= \frac{2}{3} - \frac{z-1}{2(z-e^{-T})} - \frac{z-1}{6(z-e^{-3T})} = \frac{4(z-e^{-T})(z-e^{-3T}) - 3(z-1)(z-e^{-3T}) - (z-1)(z-e^{-T})}{6(z-e^{-T})(z-e^{-3T})} \\
&= \frac{4[z^2 - (e^{-T} + e^{-3T})z + e^{-4T}] - 3[z^2 - (1+e^{-3T})z + e^{-3T}] - (z^2 - (1+e^{-T})z + e^{-T})}{6(z-e^{-T})(z-e^{-3T})} \\
&= \frac{-4(e^{-T} + e^{-3T})z + 4e^{-4T} + 3(1+e^{-3T})z - 3e^{-3T} + (1+e^{-T})z - e^{-T}}{6(z-e^{-T})(z-e^{-3T})} \\
&= \frac{(4 - 3e^{-T} - e^{-3T})z + 4e^{-4T} - 3e^{-3T} - e^{-T}}{6(z-e^{-T})(z-e^{-3T})}.
\end{aligned}$$

La funzione di trasferimento complessiva sarà quindi espressa da

$$\begin{aligned}
\frac{C(z)}{R(z)} &= \frac{C(z)HG(z)}{1 + C(z)HGF(z)} = \frac{\frac{z}{z-0.5} \frac{1-e^{-T}}{z-e^{-T}}}{1 + \frac{z}{z-0.5} \frac{(4-3e^{-T}-e^{-3T})z + 4e^{-4T} - 3e^{-3T} - e^{-T}}{6(z-e^{-T})(z-e^{-3T})}} \\
&= \frac{\frac{2z}{2z-1} \frac{1-e^{-T}}{z-e^{-T}}}{\frac{6(2z-1)(z-e^{-T})(z-e^{-3T}) + 2z[(4-3e^{-T}-e^{-3T})z + 4e^{-4T} - 3e^{-3T} - e^{-T}]}{(2z-1)6(z-e^{-T})(z-e^{-3T})}} \\
&= \frac{6z(1-e^{-T})(z-e^{-3T})}{3(2z-1)[z^2 - (e^{-T} + e^{-3T})z + e^{-4T}] + (4-3e^{-T}-e^{-3T})z^2 + (4e^{-4T} - 3e^{-3T} - e^{-T})z} \\
&= \frac{6z(1-e^{-T})(z-e^{-3T})}{6z^3 + (1-9e^{-T}-7e^{-3T})z^2 + (2e^{-T} + 10e^{-4T})z - 3e^{-4T}}.
\end{aligned}$$

Ricordando che è stato fissato un tempo di campionamento $T = 1$ si ottiene il risultato finale

$$\frac{C(z)}{R(z)} = \frac{0.6321z(z-0.04979)}{z^3 - 0.4432z^2 + 0.1532z - 0.009158}.$$



UNIVERSITA' DEGLI STUDI DI PARMA

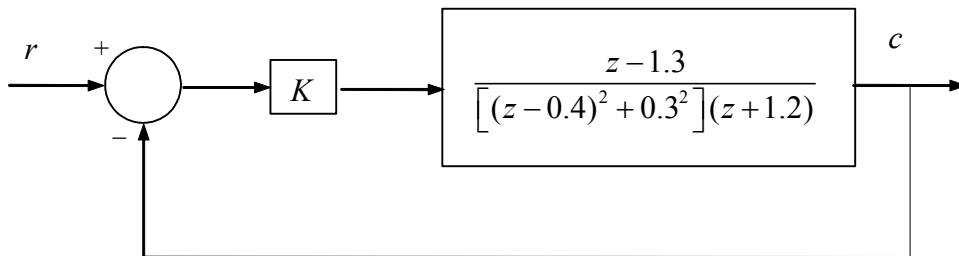
FACOLTA' DI INGEGNERIA

Prova scritta di "Controlli Digitali"

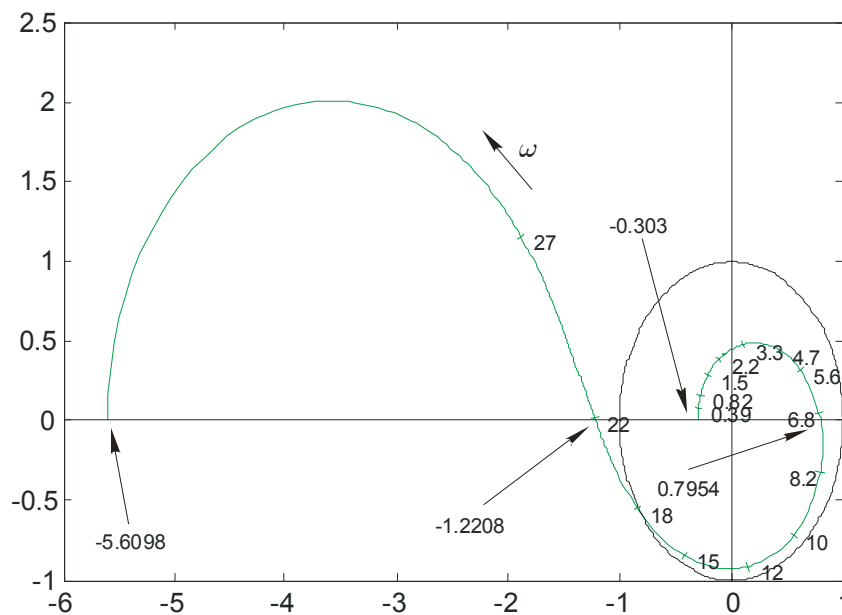
28/11/03

PARTE A - II

Sia dato il seguente sistema in retroazione unitaria



- Fissato $K = 2$ si chiede di valutarne la stabilità asintotica mediante l'uso del criterio di Jury.
- Sapendo che il diagramma di Nyquist del sistema in catena aperta è quello riportato in figura discutere la stabilità asintotica del sistema ad anello chiuso al variare del parametro $K \in [-\infty, \infty]$.



Quesito a:

Ricaviamo il polinomio caratteristico del sistema per $K = 2$

$$1 + 2 \frac{z - 1.3}{[(z - 0.4)^2 + 0.3^2](z + 1.2)} = 0$$

$$[z^2 - 0.8z + 0.16 + 0.09](z + 1.2) + 2z - 2.6 = 0$$

$$[z^2 - 0.8z + 0.25](z + 1.2) + 2z - 2.6 = 0$$

$$z^3 - 0.8z^2 + 0.25z + 1.2z^2 - 0.96z + 0.3 + 2z - 2.6 = 0$$

$$z^3 + 0.4z^2 + 1.29z - 2.3 = 0$$

Il termine a_0 è maggiore di zero mentre la condizione $a_0 > |a_n| \Rightarrow 1 > |-2.3|$ non è soddisfatta per cui il sistema risulta instabile. Non è necessario continuare a verificare le altre condizioni.

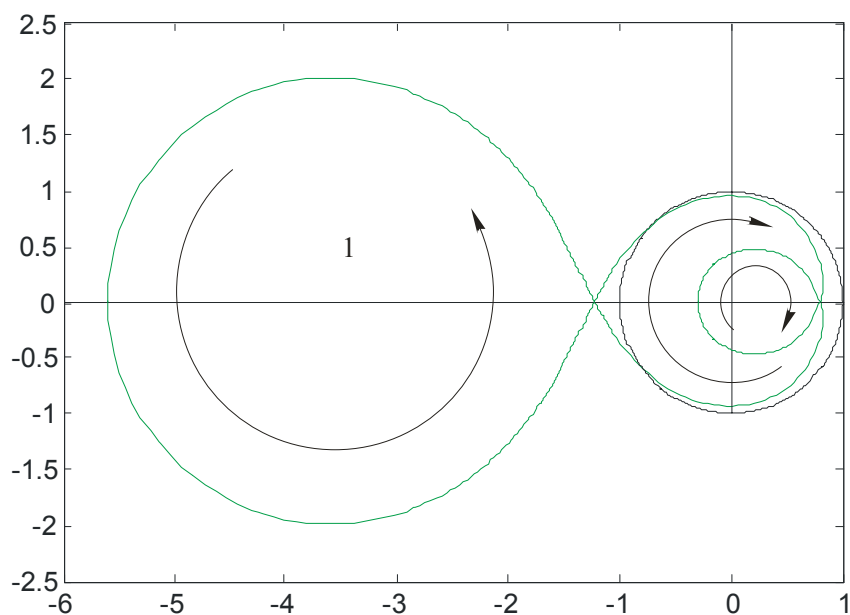
Quesito b:

Il guadagno di anello del sistema presenta un solo polo al di fuori del cerchio unitario ($z = -1.2$) per cui, per ottenere la stabilità del sistema retroazionato, è necessario che il diagramma polare completo circondi una sola volta il punto critico in senso antiorario. Dalla figura seguente si deduce che ciò si può ottenere, per valori di K positivi, facendo cadere il punto critico entro il perimetro indicato con 1.

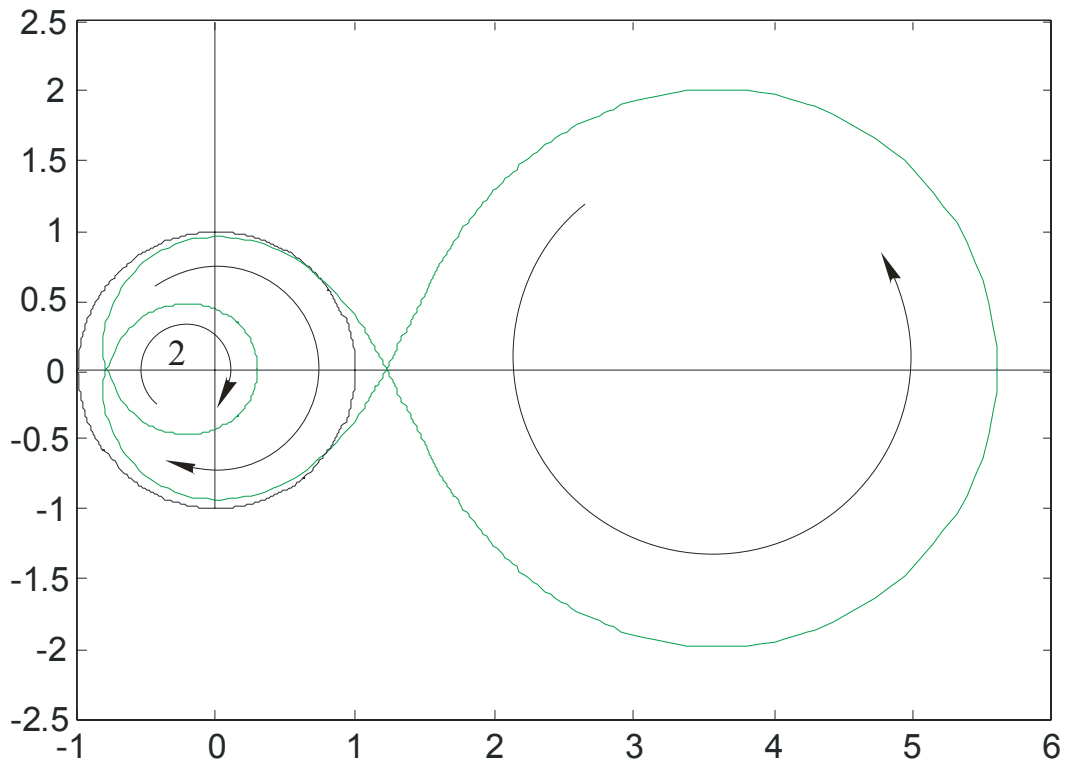
Per far ciò è necessario scalare il grafico modificando il valore di K . Si comincia ad avere stabilità per

$K < \frac{1}{1.2208} = 0.8191$, mentre il punto critico torna a uscire dal perimetro ammesso per

$k < \frac{1}{5.6098} = 0.1783$. Si ha quindi stabilità asintotica per $0.1783 < K < 0.8191$.



Per valori di K negativi il diagramma polare diviene



Il punto critico non è circondato per cui il sistema è sicuramente instabile. Se si ingrandisce il grafico aumentando il valore di K accade che il punto critico viene circondato due volte in senso orario (vedi 2) per cui il sistema continua a risultare instabile. In conclusione, il sistema risulta asintoticamente instabile solo per $0.1783 < K < 0.8191$.



UNIVERSITA' DEGLI STUDI DI PARMA

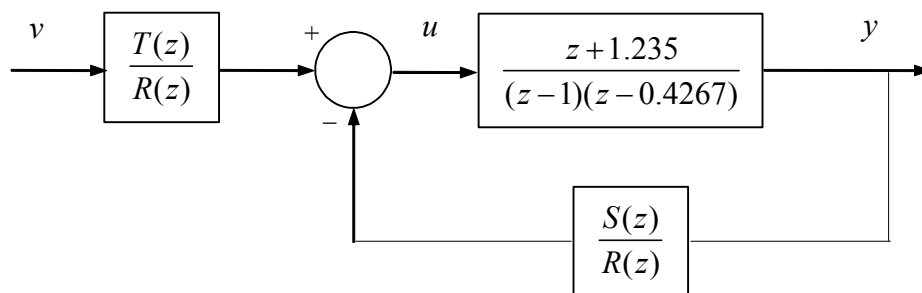
FACOLTA' DI INGEGNERIA

Prova scritta di "Controlli Digitali"

28/11/03

PARTE A - III

a) Sia dato il seguente sistema chiuso in retroazione:



Sapendo che il tempo di campionamento del sistema è $T = 0.4$ s, si chiede di sintetizzare, mediante la diofantea, i tre polinomi del controllore $R(z), S(z), T(z)$ in modo tale che il sistema controllato soddisfi le seguenti specifiche:

- 1) Massima sovraelongazione in risposta al gradino $S=5\%$;
- 2) Tempo di assestamento al 2% in risposta al gradino $T_a = 2$ s.
- 3) Il polinomio $R(z)$ non presenti alcun termine integrale;
- 4) Per ovviare alla possibile presenza di disturbi sull'uscita c il polinomio dell'osservatore A_0 presenti un polo tale da tagliare i disturbi le cui pulsazioni siano superiori a $\omega = 2.5$.

Si valuti se il tempo di campionamento adottato è appropriato.

Soluzione:

Cominciamo fissando la funzione di trasferimento ad anello chiuso che soddisfi le specifiche imposte, ovvero la $G_m(z) = \frac{B_m(z)}{A_m(z)}$.

Utilizzando la specifica sulla massima sovraelongazione ricaviamo il δ dei poli dominanti:

$$\delta = \sqrt{\frac{\ln(S/100)^2}{\ln(S/100)^2 + \pi^2}} = \sqrt{\frac{\ln(0.05)^2}{\ln(0.05)^2 + \pi^2}} = 0.6901.$$

Utilizzando la specifica sul tempo di assestamento al 2% ricaviamo l' ω_n dei poli dominanti:

$$\omega_n = \frac{4}{\delta T_a} = \frac{4}{0.6901 * 2} = 2.8981.$$

Grazie a queste informazioni siamo in grado di fissare il polinomio caratteristico del sistema retroazionato:

$$Q(z) = z^2 - 2e^{-\delta\omega_n T} \cos(\omega_n T \sqrt{1 - \delta^2})z + e^{-2\delta\omega_n T} = z^2 - 0.6005z + 0.2019 = z^2 + p_1z + p_0.$$

Per poter definire completamente la $G_m(z)$ occorre decidere quale parte di $B(z)$ sia cancellabile:

$$B^- = z + 1.235 = z + b_1$$

$$B^+ = 1$$

Vista la scelta appena fatta avremo

$$G_m(z) = \frac{Q(1)B^-(z)}{B^-(1)Q(z)} z^k = \frac{0.4197}{2.235} \frac{z + 1.235}{z^2 - 0.6005z + 0.2019} = 0.1878 \frac{z + 1.235}{z^2 - 0.6005z + 0.2019} = \frac{B_m(z)}{A_m(z)}.$$

Si noti che è stato fissato $k = 0$ in modo che il grado relativo della $G_m(z)$ sia lo stesso dell'impianto da controllare.

Indichiamo con $A(z)$ il denominatore del sistema di partenza:

$$A(z) = z^2 + a_1z + a_0 = z^2 - 1.427z + 0.4267$$

Calcoliamo i gradi dell'equazione Diophantea

La richiesta della presenza di un termine integrale in $R(z)$ impone di fissare $q = 1$.

$$\text{grado}(S) = \text{grado}(A) + q - 1 = 2 + 0 - 1 = 1$$

$$\text{grado}(R^+) = \text{grado}(A) - \text{grado}(B^+) - 1 = 2 - 0 - 1 = 1$$

$$\text{grado}(A_0) = 2 \text{ grado}(A) - \text{grado}(B^+) - \text{grado}(A_m) + q - 1 = 4 - 0 - 2 - 1 = 1.$$

Prima di poter impostare la diophantea è necessario fissare anche il polinomio $A_0(z)$. Poiché si vuole introdurre un polo dell'osservatore che filtri le pulsazioni superiori a $\omega = 2.5$ si impone per $A_0(z)$ un comportamento analogo a un polinomio del tipo $A_0(s) = (s + \omega) = (s + 2.5)$. Di conseguenza l'equivalente discreto sarà

$$A_0(z) = z - e^{-\omega T} = z - e^{-2.5 * 0.4} = z - 0.3679 = z + p_2.$$

L'equazione diophantea sarà del tipo:

$$A(z)R^+(z)(z-1) + B^-(z)S(z) = A_0(z)A_m(z)$$

$$(z^2 + a_1z + a_0)(r_0 + r_1z) + (z + b_1)(s_0 + s_1z) = (z + p_2)(z^2 + p_1z + p_0)$$

$$r_1z^3 + (a_1r_1 + r_0 + s_1)z^2 + (a_0r_1 + a_1r_0 + b_1s_1 + s_0)z + a_0r_0 + b_1s_0 = z^3 + (p_1 + p_2)z^2 + (p_1p_2 + p_0)z + p_0p_2$$

che può essere risolto attraverso il seguente sistema lineare:

$$\begin{cases} r_1 = 1 \\ a_1 r_1 + r_0 + s_1 = p_1 + p_2 \\ a_0 r_1 + a_1 r_0 + b_1 s_1 + s_0 = p_1 p_2 + p_0 \\ a_0 r_0 + b_1 s_0 = p_0 p_2 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} r_1 = 1 \\ b_1 s_1 = b_1(p_1 + p_2 - a_1) - b_1 r_0 \\ a_0 + a_1 r_0 + b_1(p_1 + p_2 - a_1) - b_1 r_0 + s_0 = p_1 p_2 + p_0 \\ b_1 s_0 = p_0 p_2 - a_0 r_0 \end{cases}$$

↓

$$\begin{cases} r_1 = 1 \\ b_1 s_1 = b_1(p_1 + p_2 - a_1) - b_1 r_0 \\ b_1 a_0 + b_1(a_1 - b_1)r_0 + b_1^2(p_1 + p_2 - a_1) + b_1 s_0 = (p_1 p_2 + p_0)b_1 \\ b_1 s_0 = p_0 p_2 - a_0 r_0 \end{cases}$$

↓

$$\begin{cases} r_1 = 1 \\ b_1 s_1 = b_1(p_1 + p_2 - a_1) - b_1 r_0 \\ [b_1(a_1 - b_1) - a_0]r_0 = (p_1 p_2 + p_0 - a_0)b_1 - b_1^2(p_1 + p_2 - a_1) - p_0 p_2 \\ b_1 s_0 = p_0 p_2 - a_0 r_0 \end{cases}$$

↓

$$\begin{cases} r_1 = 1 \\ r_0 = \frac{(p_1 p_2 + p_0 - a_0)b_1 - b_1^2(p_1 + p_2 - a_1) - p_0 p_2}{b_1(a_1 - b_1) - a_0} \\ s_1 = p_1 + p_2 - a_1 - r_0 \\ s_0 = \frac{p_0 p_2 - a_0 r_0}{b_1} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} r_1 = 1 \\ r_0 = 0.1695 \\ s_1 = 0.2888 \\ s_0 = -0.1187 \end{cases}$$

Il polinomio $R(z)$ varrà dunque

$$R(z) = R''(z)B^+(z) = z + 0.1695.$$

Manca ancora il calcolo di T . Sappiamo che

$$B_m(z) = B^-(z)B'_m(z) = (z + 1.235)B'_m(z) = 0.1878(z + 1.235).$$

Di conseguenza

$$T = B'_m(z)A_0(z) = 0.1878(z - 0.3679).$$

L'equazione del regolatore sarà dunque

$$U(z) = \frac{T(z)}{R(z)}V(z) - \frac{S(z)}{R(z)}Y(z) = 0.1878 \frac{z - 0.3679}{z + 0.1695}V(z) + \frac{0.2888z - 0.1187}{z + 0.1695}Y(z)$$

$$U(z^{-1}) = 0.1878 \frac{1 - 0.3679z^{-1}}{1 + 0.1695z^{-1}}V(z^{-1}) + \frac{0.2888 - 0.1187z^{-1}}{1 + 0.1695z^{-1}}Y(z^{-1})$$

che, antitrasformata, rende

$$u(k) = -0.1695u(k-1) + 0.1878v(k) - 0.0691v(k-1) + 0.2888y(k) - 0.1187y(k-1).$$

La specifica sul polinomio dell'osservatore $A_0(z)$ impone di fissare un polo in corrispondenza della pulsazione $\omega = 2.5$. Tale pulsazione è al di sotto della pulsazione di Nyquist $\pi/T = 3.1415/0.4 = 7.8540$ per cui la dinamica dell'osservatore è implementabile con il tempo di campionamento scelto. Per finire, il tempo di campionamento risulta assolutamente compatibile con il tempo di assestamento assegnato: ciò garantisce implicitamente che la dinamica dei poli di $G_m(z)$ risulterà implementabile.