

## Fattorizzazione di un polinomio

- Consideriamo polinomi, detti monici, aventi coefficiente unitario per la potenza di grado massimo. È noto che un qualunque polinomio di grado  $n$  con coefficienti reali

$$Q(s) = s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0$$

si annulla in corrispondenza di  $r$  valori di  $s$  reali (detti radici reali) e di  $2c$  valori di  $s$  complessi (detti radici complesse).

- Il polinomio  $Q(s)$  si può rappresentare come prodotto di fattori  $(s - \lambda_k)$  dove  $\lambda_k$  è una radice (reale o complessa) di  $Q(s)$  quindi  $Q(\lambda_k) = 0$ :

$$Q(s) = \prod_{k=1}^n (s - \lambda_k) = (s - \lambda_1)(s - \lambda_2) \dots (s - \lambda_n)$$

- Essendo i coefficienti del polinomio tutti reali, se  $\lambda_k = \sigma + j\omega$  è una radice complessa del polinomio, anche il suo complesso coniugato  $\lambda_k^* = \sigma - j\omega$  è una radice complessa del polinomio. Le  $2c$  radici complesse sono quindi  $c$  coppie di numeri complessi coniugati.
- Il fattore  $(s - \lambda_k)$  può comparire più volte nella fattorizzazione di  $Q(s)$ . Il numero di volte in cui il fattore  $(s - \lambda_k)$  compare in  $Q(s)$  è detto (grado di) molteplicità della radice  $\lambda_k$ .

- Fattorizziamo il polinomio  $Q(s)$  in modo che non compaiano coefficienti complessi. Moltiplichiamo quindi fra loro i fattori corrispondenti alle radici complesse e coniugate e separiamo i contributi delle radici reali da quelli delle radici complesse e coniugate.
- Indichiamo con  $\rho_i$  per  $i = 1 \dots r$  le  $r$  radici reali (distinte), con  $\sigma_j \pm j\omega_j$  per  $j = 1 \dots c$  le  $c$  coppie di radici complesse e coniugate (distinte).
- Sia  $\mu_i$  la molteplicità della radice reale  $i$ -esima  $\rho_i$  e sia  $\nu_j$  la molteplicità della  $j$ -esima coppia di radici complesse e coniugate  $\sigma_j \pm j\omega_j$ .
- Tenendo conto della molteplicità delle radici, separando le radici reali da quelle complesse e raggruppando le coppie di radici complesse e coniugate, si ottiene una rappresentazione equivalente del polinomio  $Q(s)$ :

$$Q(s) = \prod_{i=1}^r (s - \rho_i)^{\mu_i} \prod_{j=1}^c (s^2 - 2\sigma_j s + M_j^2)^{\nu_j}$$

dove  $M_j^2 = \sigma_j^2 + \omega_j^2$  è il quadrato del modulo della radice complessa  $j$ -esima in quanto:

$$(s - \sigma_j - j\omega_j)(s - \sigma_j + j\omega_j) = (s^2 - 2\sigma_j s + \sigma_j^2 + \omega_j^2) = (s^2 - 2\sigma_j s + M_j^2)$$

Alcuni esempi:

- consideriamo il polinomio di grado 2:

$$Q(s) = s^2 - s - 2$$

le radici si calcolano con la nota formula:

$$\lambda_{1,2} = \frac{-b \pm \sqrt{b^2 - 4 a c}}{2 a} = \frac{+1 \pm \sqrt{1 + 8}}{2}$$

quindi le radici sono  $\lambda_1 = -1$  e  $\lambda_2 = 2$  ciascuna con molteplicità unitaria. In questo caso le due scomposizioni di  $Q(s)$  sono identiche:

$$Q(s) = s^2 - s - 2 = (s + 1)(s - 2)$$

- consideriamo il polinomio di grado 3:

$$Q(s) = s^3 - 2s^2 - 10s$$

Una radice è  $s = \lambda_0 = 0$  con molteplicità uno. Le rimanenti radici si calcolano come:

$$\lambda_{1,2} = \frac{-b \pm \sqrt{b^2 - 4 a c}}{2 a} = \frac{+2 \pm \sqrt{-36}}{2} = -1 \pm j3$$

quindi sono radici complesse e coniugate  $\lambda_1 = -1 - j3$  e  $\lambda_2 = -1 + j3$  ciascuna con molteplicità unitaria. Le due scomposizioni di  $Q(s)$  risultano dunque:

$$Q(s) = s^3 - 2s^2 - 10s = s(s + 1 - j3)(s + 1 + j3)$$

Moltiplicando le due radici complesse:

$$Q(s) = s^3 - 2s^2 - 10s = s(s^2 - 2s - 10)$$

## Scomposizione in Fratti Semplici

- La determinazione dell'evoluzione libera e dell'evoluzione forzata di un sistema lineare stazionario richiedono l'antitrasformazione di una funzione razionale fratta che può essere sempre scritta nella forma:

$$F(s) = K_p \frac{P(s)}{Q(s)} = K_p \frac{s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

- La differenza  $n - m$  fra i gradi del denominatore e del numeratore prende il nome di *grado relativo* della funzione razionale fratta  $F(s)$ .
- Indicando con  $p_i$  le  $n$  radici (reali o complesse) di  $Q(s)$  e con  $z_i$  le  $m$  radici (reali o complesse) di  $P(s)$  si ottiene:

$$F(s) = K_p \frac{\prod_{i=1}^m (s - z_i)}{\prod_{i=1}^n (s - p_i)} = K_p \frac{(s - z_1)(s - z_2) \dots (s - z_m)}{(s - p_1)(s - p_2) \dots (s - p_n)}$$

- Le radici reali o complesse del denominatore  $p_1, \dots, p_n$  sono dette *poli* della funzione  $F(s)$ .
- Le radici reali o complesse del numeratore  $z_1, \dots, z_m$  sono dette *zeri* della funzione  $F(s)$ .
- La costante reale  $K_p$  è detta *costante di guadagno nella forma a poli e zeri*.
- La funzione  $F(s)$  è univocamente determinata dalla costante  $K_p$ , dai poli  $p_1, \dots, p_n$  e dagli zeri  $z_1, \dots, z_m$ .

- Scomponiamo il polinomio  $Q(s)$  a denominatore di  $F(s)$  secondo la fattorizzazione con soli coefficienti reali:

$$Q(s) = \prod_{i=1}^r (s - \rho_i)^{\mu_i} \prod_{j=1}^c (s^2 - 2\sigma_j s + M_j^2)^{\nu_j}$$

le costanti  $\rho_i$  sono poli reali di  $F(s)$ , mentre i numeri complessi  $\sigma_j \pm j\omega_j$  sono poli complessi di  $F(s)$ .

- Ogni funzione razionale fratta  $F(s)$  strettamente propria (cioè con grado relativo  $n - m$  almeno pari ad uno) si può scomporre nella somma di *fratti semplici*:

$$F(s) = \sum_{i=1}^r \sum_{h=1}^{\mu_i} \frac{K_{ih}}{(s - \rho_i)^h} + \sum_{j=1}^c \sum_{h=1}^{\nu_j} \frac{\alpha_{jh} s + \beta_{jh}}{(s^2 - 2\sigma_j s + M_j^2)^h}$$

dove i coefficienti reali (da determinare)  $K_{ih}$ ,  $\alpha_{jh}$ ,  $\beta_{jh}$  sono detti *residui*.

- I *fratti semplici* sono le funzioni razionali fratte proprie:

$$F_{ih}(s) = \frac{K_{ih}}{(s - \rho_i)^h} \quad F_{jh}(s) = \frac{\alpha_{jh} s + \beta_{jh}}{(s^2 - 2\sigma_j s + M_j^2)^h}$$

Quindi:

$$F(s) = \sum_{i=1}^r \sum_{h=1}^{\mu_i} F_{ih}(s) + \sum_{j=1}^c \sum_{h=1}^{\nu_j} F_{jh}(s)$$

- L'antitrasformata dei fratti semplici è nota. Sia  $f_{ih}(t)$  l'antitrasformata di  $F_{ih}(s)$  e sia  $f_{jh}(t)$  l'antitrasformata di  $F_{jh}(s)$ . Per la proprietà di linearità della trasformata di Laplace, l'antitrasformata  $f(t)$  di  $F(s)$  risulta:

$$f(t) = \sum_{i=1}^r \sum_{h=1}^{\mu_i} f_{ih}(t) + \sum_{j=1}^c \sum_{h=1}^{\nu_j} f_{jh}(t)$$

- NOTA: la struttura della scomposizione in fratti semplici dipende solo dal denominatore (e quindi dai poli) di  $F(s)$ . Il numeratore (e quindi gli zeri) di  $F(s)$  contribuiscono solo alla determinazione dei residui.

## Antitrasformazione dei Fratti Semplici

- Le antitrasformate dei fratti semplici prendono il nome di *modi* della funzione  $F(s)$ .
- L'antitrasformata dei fratti semplici corrispondenti a poli reali

$$F_{ih}(s) = \frac{K_{ih}}{(s - \rho_i)^h}$$

risulta:

$$f_{ih}(t) = K_{ih} \frac{t^{h-1}}{(h-1)!} e^{\rho_i t}$$

- NOTA: se il polo reale  $\rho_i$  è positivo, la sua antitrasformata tende all'infinito per  $t$  tendente all'infinito. Se invece  $\rho_i < 0$  l'antitrasformata tende a zero per  $t$  tendente all'infinito.
- L'antitrasformata dei fratti semplici corrispondenti a coppie di poli complessi e coniugati

$$F_{jh}(s) = \frac{\alpha_{jh} s + \beta_{jh}}{(s^2 - 2\sigma_j s + M_j^2)^h}$$

corrisponde a funzioni del tempo del tipo

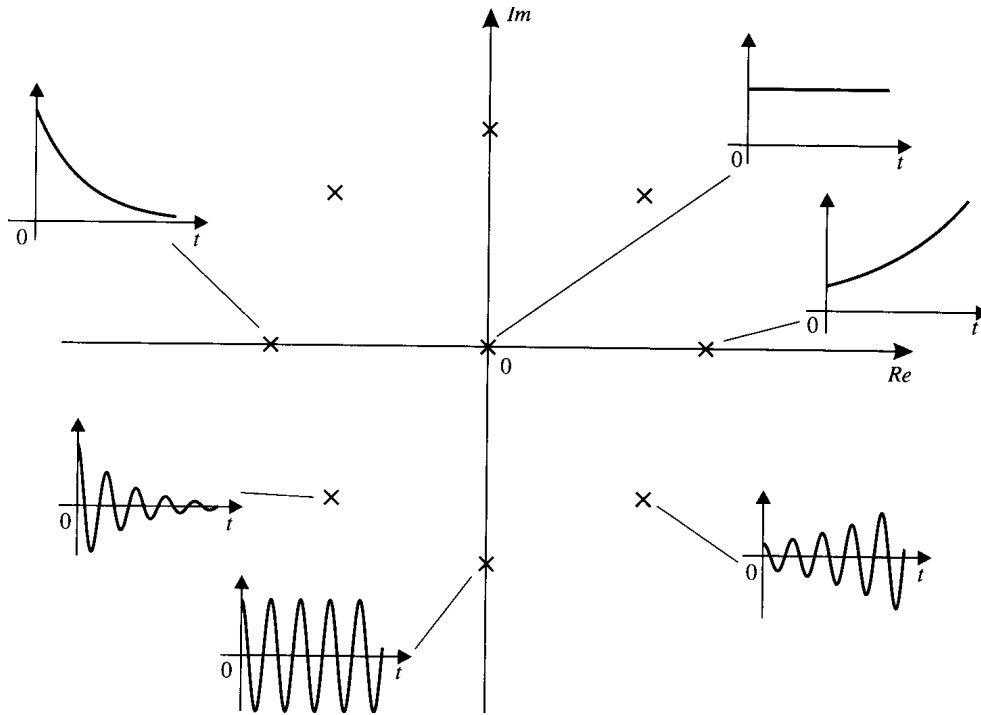
$$f_{jh}(t) = c_{jh} t^{h-1} e^{\sigma_j t} \cos(\omega_j t + \varphi_{jh})$$

dove  $c_{jh}$  e  $\varphi_{jh}$  sono costanti reali.

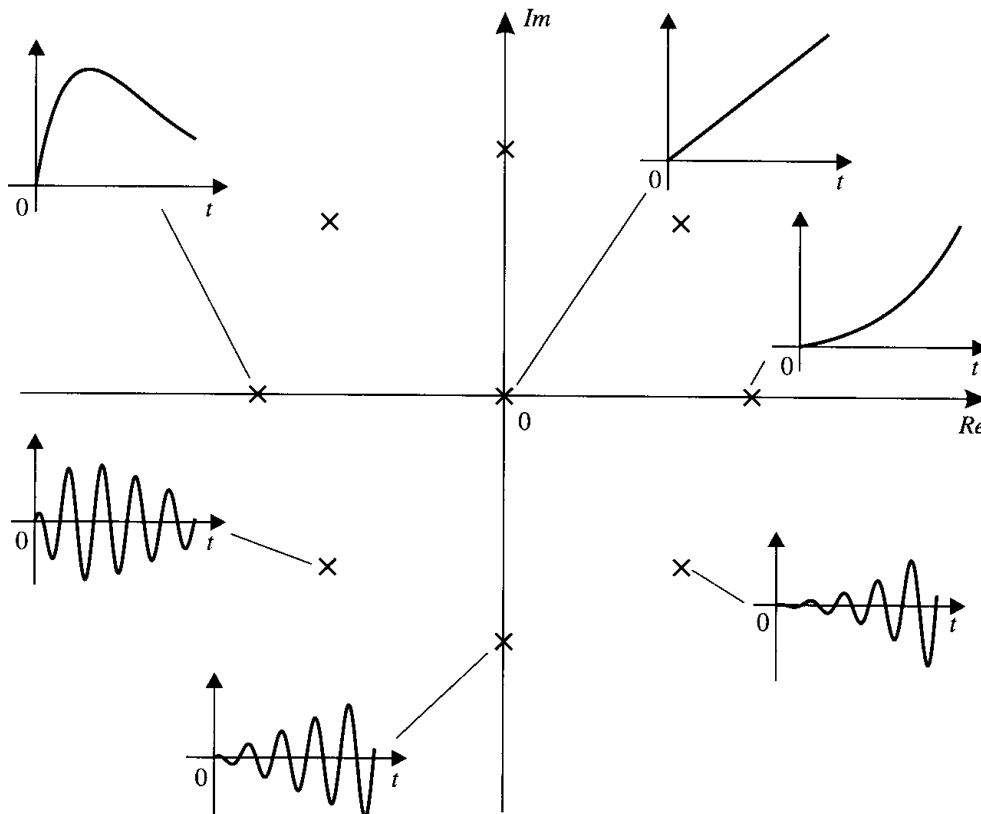
- NOTA: se la parte reale  $\sigma_j$  della coppia di poli complessi e coniugati  $\sigma_j \pm \omega_j$  è positiva, la sua antitrasformata tende all'infinito per  $t$  tendente all'infinito. Se invece  $\sigma_j < 0$  l'antitrasformata tende a zero per  $t$  tendente all'infinito.

## Andamenti dei modi rispetto alla collocazione dei poli

- Andamento dei modi corrispondenti a poli distinti (molteplicità unitaria):



- Andamento dei modi corrispondenti a poli multipli (molteplicità > 1):



## Calcolo dei residui

**Caso 1)** Tutti i poli di  $F(s)$  sono *semplici* (molteplicità unitaria).

- Nel caso di poli semplici la funzione può essere scomposta come segue:

$$F(s) = \frac{P(s)}{Q(s)} = \frac{P(s)}{(s - p_1)(s - p_2) \dots (s - p_n)} = \sum_{i=1}^n \frac{K_i}{s - p_i}$$

- Le costanti  $K_i$  (dette *residui*) sono reali in corrispondenza dei poli reali, complesse coniugate in corrispondenza delle coppie di poli complessi coniugati. Esse si ricavano utilizzando la formula:

$$K_i = (s - p_i) \left. \frac{P(s)}{Q(s)} \right|_{s=p_i}$$

- Una volta che la funzione  $F(s)$  è stata scomposta in fratti semplici, è immediato antitrasformarla:

$$f(t) = \sum_{i=1}^n K_i e^{p_i t}$$

- Esempio. Sia

$$F(s) := \frac{5s + 3}{(s + 1)(s + 2)(s + 3)} = \frac{K_1}{s + 1} + \frac{K_2}{s + 2} + \frac{K_3}{s + 3}$$

I residui si calcolano nel modo seguente:

$$K_1 = \frac{5(-1) + 3}{(-1 + 2)(-1 + 3)} = -1$$

$$K_2 = \frac{5(-2) + 3}{(-2 + 1)(-2 + 3)} = 7$$

$$K_3 = \frac{5(-3) + 3}{(-3 + 1)(-3 + 2)} = -6$$

per cui si può scrivere

$$F(s) = -\frac{1}{s + 1} + \frac{7}{s + 2} - \frac{6}{s + 3}$$

e quindi

$$f(t) = -e^{-t} + 7e^{-2t} - 6e^{-3t}$$

Quando si hanno coppie di *poli complessi coniugati*

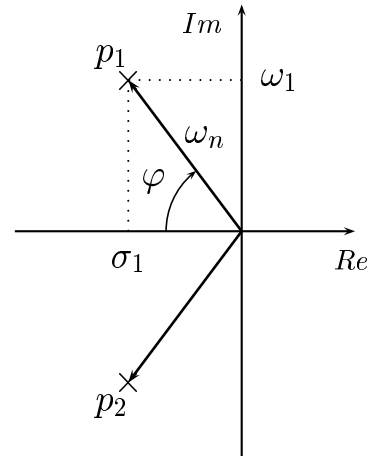
$$p_1 = \sigma_1 + j\omega_1, \quad p_2 = \sigma_1 - j\omega_1$$

anche i residui sono complessi coniugati

$$K_1 = u_1 + jv_1, \quad K_2 = u_1 - jv_1$$

La somma di fratti semplici ad essi relativa è

$$\frac{u_1 + jv_1}{s - \sigma_1 - j\omega_1} + \frac{u_1 - jv_1}{s - \sigma_1 + j\omega_1}$$



Posto

$$M_1 := 2|K_1| = 2\sqrt{u_1^2 + v_1^2}, \quad \varphi_1 := \arg K_1 = \arg(u_1 + jv_1),$$

si può scrivere

$$\frac{M_1}{2} \left( \frac{e^{j\varphi_1}}{s - \sigma_1 - j\omega_1} + \frac{e^{-j\varphi_1}}{s - \sigma_1 + j\omega_1} \right),$$

da cui, antitrasformando, si ottiene

$$\frac{M_1}{2} (e^{\sigma_1 t + j(\omega_1 t + \varphi_1)} + e^{\sigma_1 t - j(\omega_1 t + \varphi_1)}),$$

funzione che può essere posta nella forma

$$M_1 e^{\sigma_1 t} \cos(\omega_1 t + \varphi_1)$$

oppure

$$M_1 e^{\sigma_1 t} \sin(\omega_1 t + \varphi_1 + \pi/2)$$

**Esempio.** Sia:

$$F(s) := \frac{7s^2 - 8s + 5}{s^3 + 2s^2 + 5s} = \frac{K_1}{s} + \frac{K_2}{s + 1 - j2} + \frac{K_3}{s + 1 + j2}$$

I residui sono i seguenti:

$$K_1 = \frac{7 \cdot 0 - 8 \cdot 0 + 5}{(0 + 1 - j2)(0 + 1 + j2)} = 1$$

$$K_2 = \frac{7(-1 + j2)^2 - 8(-1 + j2) + 5}{(-1 + j2)(-1 + j2 + 1 + j2)} = 3 + j4$$

$$K_3 = \frac{7(-1 - j2)^2 - 8(-1 - j2) + 5}{(-1 - j2)(-1 - j2 + 1 - j2)} = 3 - j4$$

e pertanto

$$F(s) = \frac{1}{s} + \frac{3 + j4}{s + 1 - j2} + \frac{3 - j4}{s + 1 + j2},$$

da cui, antitrasformando,

$$f(t) = 1 + 10 e^{-t} \cos(2t + \varphi),$$

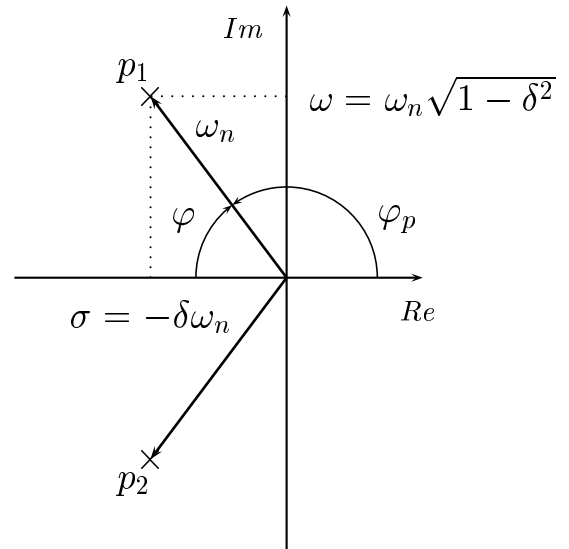
dove  $10 = 2|K_2| = 2\sqrt{3^2 + 4^2}$  e  $\varphi = \arctan(4/3) = 53.13^\circ$ .

**Esempio.** Si calcoli la risposta al gradino unitario del seguente sistema:

$$G(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Occorre antitrasformare la seguente funzione di uscita:

$$\begin{aligned} Y(s) &= G(s)X(s) \\ &= \frac{\omega_n^2}{s(s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2)} \\ &= \frac{\omega_n^2}{s(s - \omega_n e^{j\varphi_p})(s - \omega_n e^{-j\varphi_p})} \\ &= \frac{K_1}{s} + \frac{K_2}{s - \omega_n e^{j\varphi_p}} + \frac{K_2^*}{s - \omega_n e^{-j\varphi_p}} \end{aligned}$$



dove

$$p_{1,2} = -\delta\omega_n \pm j\omega_n\sqrt{1-\delta^2}$$

e

$$\varphi_p = \pi - \varphi = \pi - \arccos \delta$$

Il calcolo dei residui è immediato:

$$K_1 = \lim_{s \rightarrow 0} \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2} = 1$$

$$K_2 = \lim_{s \rightarrow \omega_n e^{j\varphi_p}} \frac{\omega_n^2}{s(s - \omega_n e^{-j\varphi_p})} = \frac{\omega_n^2}{\omega_n e^{j\varphi_p} (\omega_n e^{j\varphi_p} - \omega_n e^{-j\varphi_p})} = \frac{e^{-j\varphi_p}}{2j \sin \varphi_p}$$

Essendo:

$$M_1 = 2|K_2| = \frac{1}{|\sin \varphi_p|} = \frac{1}{|\sin(\pi - \varphi)|} = \frac{1}{\sin \varphi} = \frac{1}{\sqrt{1-\delta^2}}$$

$$\varphi_1 = \arg K_2 = -\varphi_p - \frac{\pi}{2} = -(\pi - \varphi) - \frac{\pi}{2} = \varphi + \frac{\pi}{2} = \arctan \frac{\sqrt{1-\delta^2}}{\delta} + \frac{\pi}{2}$$

e antitrasformando si ottiene ( $\cos(\alpha + \frac{\pi}{2}) = -\sin \alpha$ ):

$$\begin{aligned} y(t) &= 1 + M_1 e^{-\delta\omega_n t} \cos \left[ \omega_n \sqrt{1-\delta^2} t + \varphi_1 \right] \\ &= 1 + \frac{e^{-\delta\omega_n t}}{\sqrt{1-\delta^2}} \cos \left[ \omega_n \sqrt{1-\delta^2} t + \arctan \frac{\sqrt{1-\delta^2}}{\delta} + \frac{\pi}{2} \right] \\ &= 1 - \frac{e^{-\delta\omega_n t}}{\sqrt{1-\delta^2}} \sin \left[ \omega_n \sqrt{1-\delta^2} t + \arctan \frac{\sqrt{1-\delta^2}}{\delta} \right] \end{aligned}$$

**Caso 2)**  $F(s)$  ha poli *multipli* (molteplicità  $> 1$ ).

- Si suppone che la funzione razionale  $F(s)$  abbia  $h$  poli distinti  $p_i$  ( $i = 1, \dots, h$ ), ciascuno caratterizzato da un ordine di molteplicità  $r_i \geq 1$  ( $\sum_{i=1}^h r_i = n$ ):

$$\begin{aligned} F(s) &= \frac{P(s)}{Q(s)} = \frac{P(s)}{(s-p_1)^{r_1} (s-p_2)^{r_2} \dots (s-p_h)^{r_h}} \\ &= \sum_{i=1}^h \sum_{\ell=1}^{r_i} \frac{K_{i\ell}}{(s-p_i)^{r_i-\ell+1}} \end{aligned}$$

- Le costanti  $K_{i\ell}$  si ricavano mediante la formula

$$K_{i\ell} = \frac{1}{(\ell-1)!} \frac{d^{\ell-1}}{ds^{\ell-1}} (s-p_i)^{r_i} \frac{P(s)}{Q(s)} \Big|_{s=p_i}$$

dove ( $i = 1, \dots, h; \ell = 1, \dots, r_i$ ). Antitrasformando la  $F(s)$  si ottiene:

$$f(t) = \sum_{i=1}^h \sum_{\ell=1}^{r_i} \frac{K_{i\ell}}{(r_i-\ell)!} t^{r_i-\ell} e^{p_i t}$$

- I coefficienti  $K_{i\ell}$  sono complessi coniugati in corrispondenza di poli complessi coniugati. I termini complessi coniugati corrispondono a prodotti di esponenziali reali e funzioni trigonometriche, e si ottengono con un procedimento del tutto analogo a quello seguito nel caso di poli distinti.
- Esempio:

$$F(s) = \frac{1}{(s+2)(s+1)^2} = \frac{K_{11}}{s+2} + \frac{K_{22}}{s+1} + \frac{K_{21}}{(s+1)^2}$$

dove

$$K_{11} = (s+2) F(s) \Big|_{s=-2} = 1,$$

$$K_{22} = \frac{d}{ds} (s+1)^2 F(s) \Big|_{s=-1} = -1,$$

$$K_{21} = (s+1)^2 F(s) \Big|_{s=-1} = 1$$

Antitrasformando si ottiene

$$f(t) = e^{-2t} - e^{-t} + t e^{-t}$$

- Si consideri il rapporto di polinomi

$$F(s) = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{a_n s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

- Valgono le seguenti proprietà:

- *i*) se è  $n = m + 1$ , la somma dei residui di  $F(s)$  è  $\frac{b_m}{a_n} = K_p$ ;
- *ii*) se è  $n \geq m + 2$ , la somma dei residui di  $F(s)$  è zero.

Si ricorda che, nello sviluppo in fratti, i residui di  $F(s)$  sono i coefficienti dei termini con polinomio a denominatore di primo grado.

- Esempio 1:

$$F(s) = \frac{s - z_1}{(s - p_1)(s - p_2)(s - p_3)} = \frac{A}{s - p_1} + \frac{B}{s - p_2} + \frac{C}{s - p_3}$$

Calcolati  $A$  e  $B$ , il calcolo del residuo  $C$  è immediato:  $C = -(A + B)$ .

- Esempio 2:

$$F(s) = \frac{1}{(s - p_1)^2 (s - p_2)} = \frac{A}{(s - p_1)^2} + \frac{B}{s - p_1} + \frac{C}{s - p_2}$$

Il coefficiente  $A$  e il residuo  $C$  si possono calcolare immediatamente:

$$A = \frac{1}{p_1 - p_2}, \quad C = \frac{1}{(p_2 - p_1)^2}$$

Applicando la proprietà *ii* si deduce:  $B = -C$ .

- Esempio 3:

$$F(s) = \frac{s - z_1}{(s - p_1)^3 (s - p_2)} = \frac{A}{(s - p_1)^3} + \frac{B}{(s - p_1)^2} + \frac{C}{s - p_1} + \frac{D}{s - p_2}$$

Il coefficiente  $A$  e il residuo  $D$  si calcolano immediatamente. Applicando la proprietà *ii* si deduce:  $C = -D$ . Moltiplicando ambo i membri dello sviluppo per  $(s - p_1)$  si ottiene:

$$\begin{aligned} \frac{s - z_1}{(s - p_1)^2 (s - p_2)} &= \frac{A}{(s - p_1)^2} + \frac{B}{s - p_1} + C + D \frac{s - p_1}{s - p_2} \\ &= \frac{A}{(s - p_1)^2} + \frac{B}{s - p_1} + \frac{E}{s - p_2} \end{aligned}$$

da cui si calcola

$$E = \frac{p_2 - z_1}{(p_2 - p_1)^2}$$

Applicando la proprietà *ii* al nuovo sviluppo, si ottiene  $B = -E$ .

## Modi di un sistema

- La risposta libera di un sistema lineare si ottiene antitrasformando una funzione razionale fratta del tipo:

$$Y_0(s) = \frac{c_{n-1} s^{n-1} + \dots + c_1 s + c_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

- La risposta forzata di un sistema lineare si calcola tramite la sua funzione di trasferimento  $G(s)$  che è una funzione razionale fratta del tipo:

$$G(s) = \frac{b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

- Il denominatori di  $Y_0(s)$  e di  $G(s)$  sono esattamente uguali!
- Dato che  $Y_0(s)$  e  $G(s)$  hanno lo stesso denominatore, la scomposizione in fratti semplici di  $Y_0(s)$  e di  $G(s)$  ha la stessa struttura, quindi gli stessi modi, cambiamo solo le costanti moltiplicative date dai residui.
- I modi sono quindi una proprietà del sistema e pertanto si può parlare di *modi del sistema*.
- Sia per  $Y_0(s)$  che per  $G(s)$  i modi del sistema sono le funzioni del tempo corrispondenti alla antitrasformazione di fratti semplici del tipo:

$$f_{ih}(t) = K_{ih} \frac{t^{h-1}}{(h-1)!} e^{\rho_i t}$$

$$f_{jh}(t) = c_{jh} t^{h-1} e^{\sigma_j t} \cos(\omega_j t + \varphi_{jh})$$

dove  $\rho_i$  sono i poli reali della funzione di trasferimento e  $\sigma_j \pm j \omega_j$  sono le coppie di poli complessi e coniugati.

## Requisiti di controllo per i sistemi dinamici

Che cosa si vorrebbe da un sistema dinamico?

Che cosa si vuole ottenere tramite un sistema di controllo?

I seguenti concetti, espressi in modo intuitivo, indicano le principali risposte a queste domande:

1) **Stabilità (semplice)**: un sistema lineare è stabile se e solo se con ingressi nulli e per qualunque condizione iniziale l'uscita rimane limitata. Un sistema lineare è **instabile** se non è stabile.

2) **Asintotica Stabilità**: un sistema lineare è asintoticamente stabile se e solo se con ingressi nulli e per qualunque condizione iniziale l'uscita tende a zero al tendere del tempo all'infinito.

oppure

un sistema lineare è asintoticamente stabile se e solo se per qualunque ingresso limitato l'uscita rimane limitata.

Ovviamente la stabilità asintotica implica la stabilità semplice. L'asintotica stabilità di un sistema è il requisito di controllo minimo. Tipicamente un sistema di controllo deve anche garantire:

3) **Velocità di risposta**: Si desidera che il sistema controllato risponda ai comandi esterni più velocemente possibile, compatibilmente con i vincoli strutturali o dinamici del sistema.

4) **Precisione**: Si desidera che il sistema controllato risponda ai comandi esterni con la maggiore precisione e accuratezza possibili.

Il comportamento di un sistema dinamico lineare (evoluzione libera ed evoluzione forzata) è completamente descritto da due funzioni razionali fratte (una delle quali è la funzione di trasferimento). Il procedimento di scomposizione in fratti semplici permette quindi di ottenere molte informazioni essenziali sul comportamento dei sistemi dinamici lineari.

## Requisiti di controllo e poli del sistema

1) **Stabilità (semplice)**: un sistema lineare è stabile se e solo se con ingressi nulli e per qualunque condizione iniziale l'uscita rimane limitata.

- La risposta libera di un sistema lineare si ottiene antitrasformando una funzione razionale fratta del tipo:

$$Y_0(s) = \frac{c_{n-1} s^{n-1} + \dots + c_1 s + c_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

- La condizione iniziale determina i coefficienti  $c_1, \dots, c_{n-1}$  e quindi determina solo gli zeri e, di conseguenza, influenza solo i residui  $K_{ih}$ ,  $\alpha_{jh}$  e  $\beta_{jh}$ .
- I modi del sistema sono le funzioni del tempo corrispondenti alla antitrasformazione dei fratti semplici:

$$f_{ih}(t) = K_{ih} \frac{t^{h-1}}{(h-1)!} e^{\rho_i t}$$

$$f_{jh}(t) = c_{jh} t^{h-1} e^{\sigma_j t} \cos(\omega_j t + \varphi_{jh})$$

dove  $\rho_i$  sono i poli reali della funzione di trasferimento e  $\sigma_j \pm j \omega_j$  sono le coppie di poli complessi e coniugati.

- **Un sistema lineare è stabile se e solo se:**
  1. la funzione di trasferimento  $G(s)$  non ha poli a parte reale positiva;
  2. gli eventuali poli a parte reale nulla (immaginari) hanno molteplicità unitaria.
- Infatti, se ci sono poli a parte reale positiva (quindi almeno un  $\rho_i > 0$  o un  $\sigma_j > 0$ ) gli esponenziali nei modi corrispondenti tendono all'infinito per  $t \rightarrow \infty$ . Se ci sono poli immaginari con molteplicità maggiore di 1, le potenze  $t^{(h-1)}$  tendono all'infinito per  $t \rightarrow \infty$ . I poli immaginari con molteplicità unitaria, determinano funzioni sinusoidali che rimangono limitate, ma non si annullano per  $t \rightarrow \infty$ .

2) **Asintotica Stabilità:** un sistema lineare è asintoticamente stabile se e solo se con ingressi nulli e per qualunque condizione iniziale l'uscita tende a zero al tendere del tempo all'infinito.

- La risposta libera di un sistema lineare si ottiene antitrasformando una funzione razionale fratta del tipo:

$$Y_0(s) = \frac{c_{n-1} s^{n-1} + \dots + c_1 s + c_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

- La condizione iniziale determina i coefficienti  $c_1, \dots, c_{n-1}$  e quindi determina solo gli zeri e, di conseguenza, influenza solo i residui  $K_{ih}$ ,  $\alpha_{jh}$  e  $\beta_{jh}$ .
- I modi del sistema sono le funzioni del tempo corrispondenti alla antitrasformazione dei fratti semplici:

$$f_{ih}(t) = K_{ih} \frac{t^{h-1}}{(h-1)!} e^{\rho_i t}$$

$$f_{jh}(t) = c_{jh} t^{h-1} e^{\sigma_j t} \cos(\omega_j t + \varphi_{jh})$$

dove  $\rho_i$  sono i poli reali della funzione di trasferimento e  $\sigma_j \pm j \omega_j$  sono le coppie di poli complessi e coniugati.

- **Un sistema lineare è asintoticamente stabile se e solo se la funzione di trasferimento  $G(s)$  ha tutti i poli a parte reale strettamente negativa.**
- Infatti, se tutti i poli sono a parte reale strettamente negativa (quindi  $\rho_i < 0$  e  $\sigma_j < 0$  per qualunque  $i, j$ ) gli esponenziali nei modi corrispondenti tendono a zero per  $t \rightarrow \infty$ , qualunque sia la loro molteplicità.

2) **Asintotica Stabilità:** un sistema lineare è asintoticamente stabile se e solo se per qualunque ingresso limitato l'uscita rimane limitata.

- Supponiamo che la trasformata  $X(s)$  del segnale di ingresso sia una funzione razionale fratta. A meno di eventuali semplificazioni, la scomposizione in fratti semplici del segnale di uscita  $Y(s) = G(s)X(s)$  contiene i fratti semplici dovuti a  $G(s)$  insieme ai fratti semplici dovuti a  $X(s)$ .
- Sei il sistema non è asintoticamente stabile,  $G(s)$  ha dei poli a parte reale positiva o nulla. I corrispondenti modi non tendono a zero per  $t \rightarrow \infty$ . Con una semplice scelta del segnale di ingresso è possibile fare assumere all'uscita valori grandi a piacere (per  $t$  sufficientemente grande) anche con segnali di ingresso limitati.
- Esempio: consideriamo il segnale di ingresso  $x(t) = \sin(2t)$  e il sistema descritto dalla funzione di trasferimento  $G(s)$  con una coppia di poli immaginari  $p_{1,2} = \pm 2j$ :

$$G(s) = \frac{8}{s^2 + 4} = \frac{8}{(s + j2)(s - j2)}$$

La risposta forzata risulta

$$Y_1(s) = G(s)X(s) = \frac{8}{s^2 + 4} \frac{2}{s^2 + 4} = \frac{16}{(s^2 + 4)^2}$$

La funzione  $Y_1(s)$  ha una coppia poli immaginari  $p_{1,2} = \pm 2j$  con molteplicità due, quindi la sua antitrasformata  $y(t)$  non è limitata per  $t \rightarrow \infty$ , infatti si calcola che:

$$y(t) = \sin(2t) - 2t \cos(2t)$$

- **NOTA:** Le trasformate  $X(s)$  dei segnali di ingresso tipici sono funzioni razionali fratte (es: gradino, rampa, parabola, esponenziali, sinusoidi,...).

3) **Velocità di risposta:** Si desidera che il sistema controllato risponda ai comandi esterni più velocemente possibile, compatibilmente con i vincoli strutturali o dinamici del sistema.

- Consideriamo un sistema asintoticamente stabile e supponiamo che la trasformata  $X(s)$  del segnale di ingresso sia una funzione razionale fratta, ad esempio un gradino.
- A meno di eventuali semplificazioni, la scomposizione in fratti semplici del segnale di uscita  $Y(s) = G(s)X(s)$  contiene i fratti semplici dovuti a  $G(s)$  insieme ai fratti semplici dovuti a  $X(s)$ .
- Il tempo necessario ai modi di  $G(s)$  per portarsi a valori prossimi a zero determina il tempo del *transitorio* cioè il tempo necessario all'uscita  $y(t)$  per portarsi al suo andamento a regime.
- I modi di  $G(s)$  sono le funzioni del tempo corrispondenti alla antitrasformazione dei fratti semplici:

$$f_{ih}(t) = K_{ih} \frac{t^{h-1}}{(h-1)!} e^{\rho_i t}$$

$$f_{jh}(t) = c_{jh} t^{h-1} e^{\sigma_j t} \cos(\omega_j t + \varphi_{jh})$$

dove  $\rho_i$  sono i poli reali della funzione di trasferimento e  $\sigma_j \pm j \omega_j$  sono le coppie di poli complessi e coniugati.

- I modi di  $G(s)$  tendono a zero tanto più rapidamente quanto più le parti reali dei poli sono negative, cioè tanto più i poli sono a sinistra dell'asse immaginario nel piano complesso.

Esempio 1). Consideriamo il sistema massa-molla-ammortizzatore descritto da:

$$m \ddot{z} + b \dot{z} + K z = u \quad \rightarrow \quad G(s) = \frac{Z(s)}{U(s)} = \frac{1}{m s^2 + b s + K}$$

Fattorizzando  $G(s)$  si ottiene

$$G(s) = \frac{Z(s)}{U(s)} = \frac{1}{m} \frac{1}{s^2 + \frac{b}{m}s + \frac{b}{m}} = K_p \frac{1}{s^2 + \frac{b}{m}s + \frac{b}{m}}$$

I poli di  $G(s)$  sono:

$$p_{1,2} = \frac{-b}{2m} \pm \frac{\sqrt{b^2 - 4 m K}}{2m}$$

Confrontiamo due casi. Nel primo caso prendiamo  $K = 1$ ,  $m = 1$  e  $b = 2$ , i poli sono reali e coincidenti:  $p_{1,2} = -1$ . Nel secondo caso prendiamo massa e attrito maggiori mantenendo inalterata la costante elastica:  $K = 1$ ,  $m = 4$  e  $b = 4$ , i poli sono ancora reali e coincidenti ma più vicini all'asse immaginario:  $p_{1,2} = -1/2$ . Intuitivamente una massa e un attrito maggiori rallentano il sistema, infatti nel secondo caso la risposta al gradino (vedi figura 1) è più lenta.

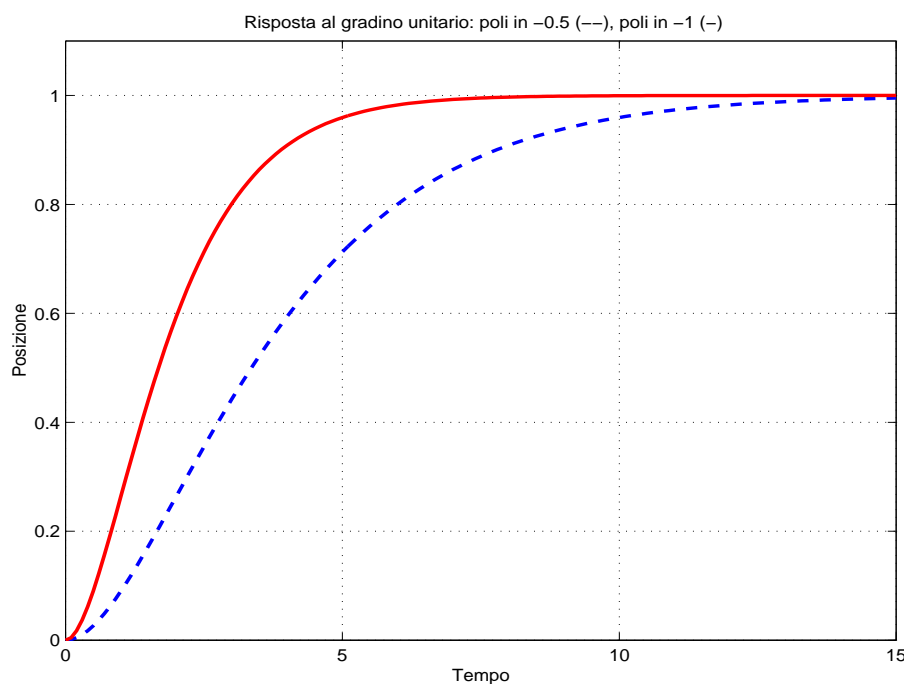


Figura 1: Risposta al gradino unitario: poli in -0.5 (tratti), poli in -1 (continuo).

Esempio 2). Consideriamo un sistema massa-molla-ammortizzatore descritto da:

$$m \ddot{z} + b \dot{z} + K z = u \quad \rightarrow \quad G(s) = \frac{Z(s)}{U(s)} = \frac{1}{m s^2 + b s + K}$$

I poli di  $G(s)$  sono:

$$p_{1,2} = \frac{-b}{2m} \pm \frac{\sqrt{b^2 - 4 m K}}{2m}$$

Manteniamo costante la costante elastica  $K = 1$  l'attrito  $b = 2$  e confrontiamo le risposte a un gradino di forza pari a 1 corrispondenti a  $m = 1$  e a  $m = 0.2$ . Si potrebbe intuire che con una massa più piccola la risposta sia più veloce, ma la simulazione di figura 2 mostra il contrario!

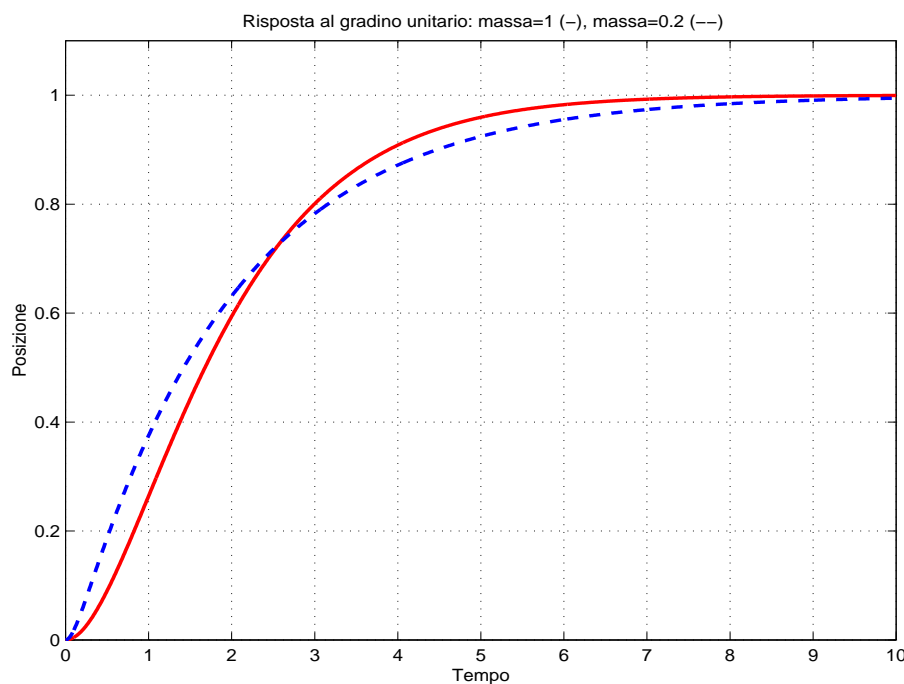


Figura 2: Risposta al gradino unitario: massa  $m = 0.2$  (tratti),  $m = 1$  (continuo).

Infatti con  $m = 1$  i poli del sistema sono reali e coincidenti  $p_{1,2} = -1$ , mentre con  $m = 0.2$  i poli sono in  $p_3 = -0.52$  e  $p_4 = -9.5$ . Il polo  $p_3 = -0.52$  è il più vicino all'asse immaginario quindi è quello il cui modo "rallenta" maggiormente il transitorio.

## Schema riassuntivo sulle funzioni di trasferimento

Consideriamo la generica funzione di trasferimento di un sistema lineare:

$$G(s) = \frac{b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0}{s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0}$$

dove i polinomi a numeratore e a denominatore sono primi fra loro, cioè non hanno fattori in comune e non si possono quindi semplificare fra loro.

- Il polinomio caratteristico è il polinomio a denominatore della funzione di trasferimento:

$$s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0$$

- I poli della funzione di trasferimento (o del sistema) sono i valori di  $s$  che annullano il denominatore di  $G(s)$ . Pertanto i poli si ottengono risolvendo l'equazione caratteristica nella variabile  $s$ :

$$s^n + a_{n-1} s^{n-1} + \dots + a_1 s + a_0 = 0$$

- il grado  $n$  del polinomio a denominatore è detto ordine del sistema. Il numero di poli della funzione di trasferimento è esattamente  $n$ .
- Gli zeri della funzione di trasferimento (o del sistema) sono i valori di  $s$  che annullano il numeratore di  $G(s)$ . Pertanto gli zeri si ottengono risolvendo nella variabile  $s$  l'equazione:

$$b_m s^m + b_{m-1} s^{m-1} + \dots + b_1 s + b_0 = 0$$

- il grado  $m$  del polinomio a numeratore coincide con il numero di zeri della funzione di trasferimento.
- La differenza  $r = n - m$  fra i gradi del denominatore e del numeratore prende il nome di grado relativo della funzione razionale fratta  $G(s)$ .
- Il guadagno statico  $K_0$  è il valore di  $G(s)$  per  $s \rightarrow 0$ :

$$K_0 = \lim_{s \rightarrow 0} G(s)$$

Attenzione  $K_0$  è infinito se  $G(s)$  ha dei poli nell'origine!

- La funzione di trasferimento  $G(s)$  si dice nella forma a poli e zeri se denominatore e numeratore sono espressi come prodotto di fattori semplici monici. La forma a poli e zeri permette di ricavare immediatamente i poli e gli zeri del sistema:

$$G(s) = K_p \frac{(s - z_1)(s - z_2) \dots (s - z_m)}{(s - p_1)(s - p_2) \dots (s - p_n)}$$

- La costante moltiplicativa nella forma a poli e zeri  $K_p$  è detta guadagno nella forma a poli e zeri.
- La funzione di trasferimento  $G(s)$  si dice nella forma a costanti di tempo se in ogni fattore semplice del denominatore e del numeratore il termine indipendente da  $s$  (termine noto) è 1.
- La forma a costanti di tempo permette di ricavare immediatamente le costanti di tempo del sistema: sono i coefficienti di  $s$  (non di  $s^2!$ ) quando  $G(s)$  è nella forma a costanti di tempo.
- La costante moltiplicativa nella forma a poli e zeri  $K_\tau$  (indicata anche con  $K$ ) è detta guadagno nella forma a costanti di tempo.
- Solo quando  $K_0$  è limitato, si ha:  $K_0 = K_\tau$ .
- Il numero  $h$  di poli nell'origine (cioè radici per  $s = 0$  del denominatore) individua il tipo di sistema.
- Un sistema di tipo zero non ha poli nell'origine quindi  $h = 0$ . Per questi sistemi  $K_0$  è limitato e inoltre  $K_0 = K_\tau$ .
- Un sistema di tipo 1 ha un polo nell'origine quindi  $h = 1$ . Per questi sistemi  $K_0$  è illimitato. I sistemi di tipo 1 non sono asintoticamente stabili, ma possono essere semplicemente stabili!
- Un sistema di tipo  $h$  con  $h > 2$  ha  $h$  poli nell'origine. Per questi sistemi  $K_0$  è illimitato. Questi sistemi sono instabili!