

## FORMULARIO CONTROLLI

Trasformata Laplace	$Y(s) = L[y(t)] = \int_0^{\infty} y(t)e^{-st} dt \quad t \geq 0$
Antitrasformata di Laplace	$y(t) = L^{-1}[Y(s)] = \frac{1}{2\pi j} \int_{\sigma-j\infty}^{\sigma+j\infty} Y(s)e^{+st} ds$
Formula di ricorrenza	$A_{i,r-k} = \frac{1}{k!} \frac{d^k [(s-p_i)^r Y(s)]}{ds^k} \quad s=p_i$
Modello I/U	$u(t) = \frac{d^n y(t)}{dt^n} + a_{n-1} \frac{d^{n-1} y(t)}{dt^{n-1}} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_0 y(t)$ condizioni iniziali $y(t_0) = y_0$ e $y'(t_0) = y_{01}$
Modello ISU	$\begin{cases} x' = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) + Du(t) \end{cases}$ D=0 per puramente dinamici
Uscita nel dominio del tempo	$y(t) = ce^{A(t-t_0)} x_0 + c \int_{t_0}^t e^{A(t-\tau)} bu(\tau) d\tau + du(t)$
Uscita nel dominio complesso (trasformate) per sistema ISU puramente dinamico	$\begin{cases} X(s) = (sI - A)^{-1} x(0) + (sI - A)^{-1} bU(s) \\ Y(s) = c^T (sI - A)^{-1} x(0) + c^T (sI - A)^{-1} bU(s) \end{cases} \Rightarrow Y(s) = c^T \frac{agg(sI-A)}{det(sI-A)} x(0) + c^T \frac{agg(sI-A)}{det(sI-A)} bU(s)$
Risposta forzata nel caso di delta di Dirac (U(S)=1)	$Y(s) = G(s) = \sum_i \frac{ki}{s - pi}$ $y(t) = g(t) = \sum_i ki e^{pit}$
Costanti	$\frac{\beta_m}{\alpha_n} = K' = \text{cost di trasferimento}$ (no significato fisico) $\tau_z = \frac{-1}{zi} \quad \tau_p = \frac{-1}{pi} \rightarrow \text{costanti di tempo}$ $K = K' \frac{\tau_{p1}\tau_{p2}}{\tau_{z1}\tau_{z2}} \rightarrow \text{costante di guadagno} \rightarrow \text{ha significato fisico (guadagno del sistema)}$ $\lim_{s \rightarrow 0} s^g G(s) = K \rightarrow \text{cost guadagno}$

## SCHEMI A BLOCCHI

## • METODO 1 :

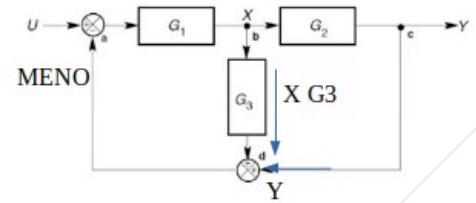
$$G_0 = \frac{G_1 G_2}{1 + G_1 [G_2 + G_3]}$$

## • METODO 2:

- spostare ramo da ingresso a uscita → G e 1/G
- spostare ramo da uscita a ingresso → G e G
- spostare nodo sommatorio da ingresso a uscita → DG + UG = Y
- spostare nodo sommatorio da uscita a ingresso → (U + D/G) G = Y
- ANELLO (retroazione positiva o negativa)

- retroazione negativa :  $G_0 = \frac{Y}{U} = \frac{G_1}{1 + G_1 G_2}$

- retroazione positiva:  $G_0 = \frac{Y}{U} = \frac{G_1}{1 - G_1 G_2}$



**SISTEMA 1° ORDINE** → no oscillazioni, solo velocità di risposta

**Sistema del tipo:**

$$b_0 u(t) = a_1 y'(t) + a_0 y(t) \quad y(t_0) = y_0$$

$$Y(s) = \frac{a_1 y_0}{s a_1 + a_0} + \frac{b_0 U(s)}{s a_1 + a_0}$$

Se condizione iniziale nulla :

$$Y(s) = \frac{b_0 U(s)}{s a_1 + a_0} \rightarrow G(s) = \frac{b_0}{s a_1 + a_0}$$

Se  $u(t) = 1$  (gradino unitario) :

$$Y(s) = \frac{b_0}{s(s a_1 + a_0)} \rightarrow y(t) = \frac{b_0}{a_0} - \frac{b_0}{a_0} e^{(-a_0/a_1)t}$$

Cost di guadagno (se tipo 0) :

$$K = \lim_{s \rightarrow 0} s^g G(s) = \frac{b_0}{a_0}$$

Funzione di trasferimento in termini di  $K$  e  $\tau$  :

$$G(s) = \frac{K}{1 + s\tau} \quad \tau = \frac{a_1}{a_0}$$

tempo di smorzamento →  $t_z = 3\tau$

**SISTEMA DEL 2° ORDINE**

**Sistema del tipo:**

$$b_0 u(t) = a_2 y''(t) + a_1 y'(t) + a_0 y(t)$$

$$y(t_0) = y_0 \quad y'(t_0) = y'_0$$

$$Y(s) = \frac{a_2 s y_0 + a_2 y'_0 + a_1 y_0}{a_2 s^2 + a_1 s + a_0} + \frac{b_0 U(s)}{a_2 s^2 + a_1 s + a_0}$$

Se condizione iniziale nulla:

$$Y(s) = \frac{b_0 U(s)}{a_2 s^2 + a_1 s + a_0} \rightarrow G(s) = \frac{b_0}{a_2 s^2 + a_1 s + a_0}$$

Cost di guadagno (se tipo 0):

$$K = \lim_{s \rightarrow 0} s^g G(s) = \frac{b_0}{a_0}$$

Se poli complessi coniugati:

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

$$\omega = \sqrt{\frac{a_0}{a_2}} \quad 2\delta \omega = \frac{a_1}{a_2}$$

$\delta$  = coeff di smorzamento

Casi possibili:

$\delta > 1$  poli reali

$\delta = 1$  poli reali coincidenti

$0 < \delta < 1$  poli complessi coniugati

$\delta = 0$  poli puramente immaginari

Massima sovraelongazione	$S = 100e^{-\frac{\pi\delta}{\sqrt{1-\delta^2}}}$ $S=100\% \quad \text{se} \quad \delta = 0$ $S=0 \quad \text{se} \quad \delta = 1$ <table border="1"> <tr> <td>S=70%</td> <td><math>\delta = 0,1</math></td> </tr> <tr> <td>S= 50%</td> <td><math>\delta = 0,2</math></td> </tr> <tr> <td>S= 25%</td> <td><math>\delta = 0,4</math></td> </tr> </table>	S=70%	$\delta = 0,1$	S= 50%	$\delta = 0,2$	S= 25%	$\delta = 0,4$
S=70%	$\delta = 0,1$						
S= 50%	$\delta = 0,2$						
S= 25%	$\delta = 0,4$						
Tempo di massima sovraelongazione	$t_m = \frac{\pi}{\omega\sqrt{1-\delta^2}}$						
Tempo di salita (passo da 10% a 90% del valore finale)	$\omega t_s = \frac{1,8}{1,5-\delta}$						
Tempo di assestamento (uscita arriva a +5% o -5% del valore finale)	$\omega t_a = \frac{3}{\delta}$						

**ERRORI A REGIME**

Formula generale :

$$e_{reg} = \lim_{s \rightarrow 0} sR(s) \frac{1 + H(s)G(s) - G(s)}{1 + H(s)G(s)} \implies e_{reg} = \lim_{s \rightarrow 0} sR(s) \frac{1}{1 + G(s)} \quad \text{se } H = 1$$

in generale :  $e = r - y \rightarrow E(s) = R(s) - Y(s) = \text{rosso}$

Segnale canonico	G tipo 0	G tipo 1	G tipo 2
Gradino $y = K \quad R(s) = \frac{K}{s}$	$e = \frac{A}{1+K}$	NULLO	NULLO
Rampa $y = mt \quad R(s) = \frac{m}{s^2}$	INFINITO	$e = \frac{m}{K}$	NULLO
Parabola $y = B \frac{t^2}{2} \quad R(s) = B \frac{1}{s^3}$	INFINITO	INFINITO	$e = \frac{B}{K}$

LUOGO DELLE RADICI = rappresentazione nel piano di Gauss dei poli al variare della cost di guadagno (simmetrico rispetto all'asse reale)

CRITERIO DI EVANS  $\rightarrow$  fase :  $arg[H(s)G(s)] = (2v + 1)\pi$  , modulo :  $|H(s)G(s)| = 1$

Criterio che usiamo noi  $\rightarrow K' = \frac{-D(s)}{N(s)}$  (cost trasferimento)  $\rightarrow 0 < |K'| < \infty$

- $K'=0 \rightarrow$  poli
- $K' \rightarrow \infty \rightarrow$  zeri  $\rightarrow$  sono rami che partono dai poli e finiscono negli zeri
- $n =$  numero di poli ,  $m =$  numero di zeri  $\rightarrow$  ci sono  $n - m$  asintoti

punto di intersezione tra asintoti e asse R	$\sigma = \frac{\sum_i p_i - \sum_i z_i}{n - m}$
Angolo tra asintoti e asse R $v \text{ max} = n - m - 1$	$K' > 0 \rightarrow \theta = \frac{(2v + 1)\pi}{n - m} \quad K' < 0 \rightarrow \theta = \frac{2v\pi}{n - m}$
Punti di biforcazione $\rightarrow$ ci sono poli multipli	$\sum_i \frac{1}{\sigma - p_i} = \sum_i \frac{1}{\sigma - z_i} \quad (\text{se molteplicità } 2)$
Punto dell'asse reale appartiene al luogo	<ul style="list-style-type: none"> <li>• <math>K' &gt; 0 \rightarrow</math> se a dx ha numero DISPARI di poli e zeri (contati con la molteplicità)</li> <li>• <math>K' &lt; 0 \rightarrow</math> a dx ha un numero PARI di zeri e poli contati con la molteplicità</li> </ul>

CRITERIO DI BODE :

$$m_a = \frac{1}{|G(\omega_\pi)|} \quad ma[dB] = 20\log(ma) = -|G(\omega_\pi)| \rightarrow \text{asint stabile se } ma > 1, ma [dB] > 0$$

$$\theta = \pi - |\theta_C| \rightarrow \theta > 0 \text{ per asintotica stabilit\`a}$$

stabilit\`a robusta se  $ma$  tra 4 e 6 , fase tra 45 e 60

$$\text{in } \omega_C \rightarrow |G(j\omega_c)| = 1$$

<p><b>RETE CORRETTTRICE - RITARDATRICE</b> (condensatore in serie)</p> <p>→ lo zero (che ha alpha arriva dopo il polo)</p> <p>→ <math>\omega_A = \frac{1}{\tau}</math>      <math>\omega_B = \frac{1}{\alpha\tau}</math></p>	$G(s) = \frac{1 + \tau\alpha s}{1 + \tau s}$ $\alpha = \frac{R2}{R1 + R2} \quad \tau = (R1 + R2)C$
<p><b>RETE CORRETTTRICE - ANTICIPATRICE</b> (condensatore in parallelo)</p> <p>→ <math>\omega_A = \frac{1}{\tau}</math>      <math>\omega_B = \frac{1}{\alpha\tau}</math></p>	$G(s) = \frac{\alpha(1 + \tau s)}{1 + \alpha\tau s}$ $\alpha = \frac{R2}{R1 + R2} \quad \tau = R1C$