

# **CONTROLLI AUTOMATICI**

## **Ingegneria Meccanica e Ingegneria del Veicolo**

<http://www.dii.unimore.it/~lbiagiotti/ControlliAutomatici.html>

# **SISTEMI ELEMENTARI DEL 1° E 2° ORDINE**

Ing. Luigi Biagiotti

e-mail: [luigi.biagiotti@unimore.it](mailto:luigi.biagiotti@unimore.it)

<http://www.dii.unimore.it/~lbiagiotti>

# Rappresentazioni di una funzione di trasferimento

- Una funzione di trasferimento espressa in forma polinomiale

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

può essere riscritta in **forma fattorizzata** come

costante di trasferimento  $\rho$

$$G(s) = \frac{\rho}{s^h} \frac{\prod_k (s - z_k) \prod_i (s^2 + 2\zeta_i \alpha_{n,i} s + \alpha_{n,i}^2)}{\prod_k (s - p_k) \prod_i (s^2 + 2\delta_i \omega_{n,i} s + \omega_{n,i}^2)}$$
$$(s - p_i)(s - p_i^*) = (s - (\sigma_i + j\omega_i))(s - (\sigma_i - j\omega_i))$$
$$= s^2 - \underbrace{2\sigma_i}_{2\delta_i \omega_{n,i}} s + \underbrace{\sigma_i^2 + \omega_i^2}_{\omega_{n,i}^2}$$

- I termini del secondo ordine rappresentano le coppie di zeri/poli complessi coniugati e sono caratterizzati dai parametri
  - $\alpha_{n,i}, \omega_{n,i}$  pulsazioni naturali
  - $\zeta_i, \delta_i$  coefficienti di smorzamento

# Rappresentazioni di una funzione di trasferimento

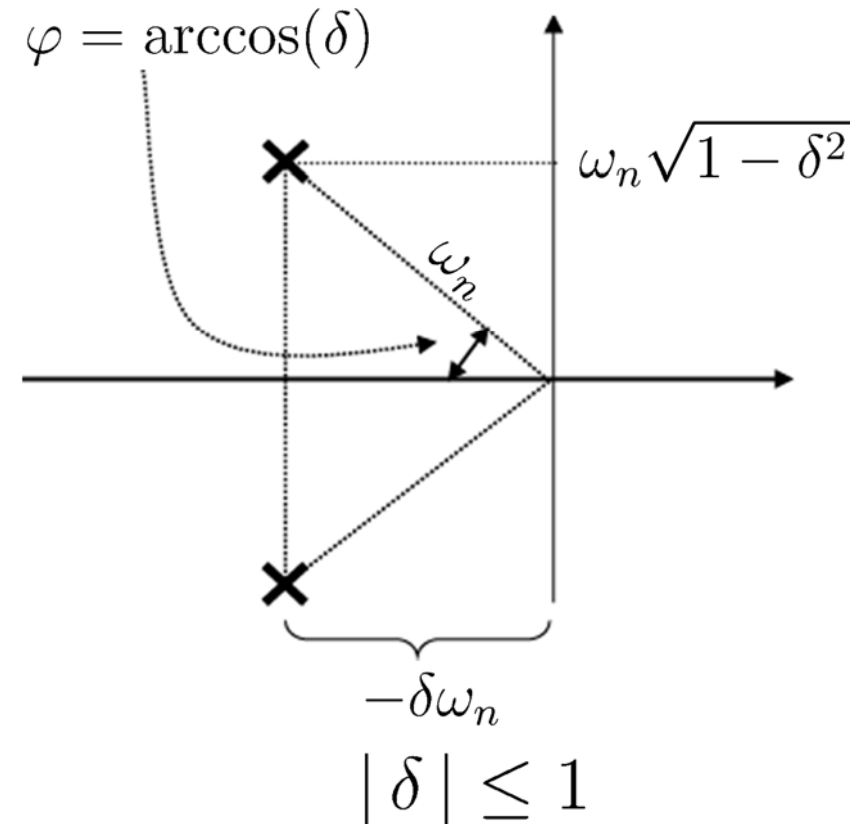
- Parametrizzazione 'polare' di poli/zeri

$$\begin{aligned}p_{1,2} &= \sigma \pm j\omega \\&= -\delta\omega_n \pm j\omega_n\sqrt{1-\delta^2} \\&= -\omega_n \cos \varphi \pm j\omega_n \sin \varphi\end{aligned}$$

con

$$\omega_n = |p_1| = |p_2| = \sqrt{\sigma^2 + \omega^2}$$

$$\delta = \cos \varphi = \frac{-\sigma}{\sqrt{\sigma^2 + \omega^2}}$$



- Valgono pertanto le seguenti relazioni

$$\sigma = -\delta\omega_n, \quad \omega = \omega_n\sqrt{1-\delta^2}$$

# Rappresentazioni di una funzione di trasferimento

- Una **forma fattorizzata** alternativa è quella che mette in evidenza le 'costanti di tempo'

$$\text{guadagno} \rightarrow G(s) = \frac{\mu}{s^h} \frac{\prod_k (1 + T_k s) \prod_i \left( 1 + 2 \frac{\zeta_i}{\alpha_{n,i}} s + \frac{s^2}{\alpha_{n,i}^2} \right)}{\prod_k (1 + \tau_k s) \prod_i \left( 1 + 2 \frac{\delta_i}{\omega_{n,i}} s + \frac{s^2}{\omega_{n,i}^2} \right)}$$

dove  $T_k = -\frac{1}{z_k}$ ,  $\tau_k = -\frac{1}{p_k}$  sono le **costanti di tempo** associate agli zeri e ai poli

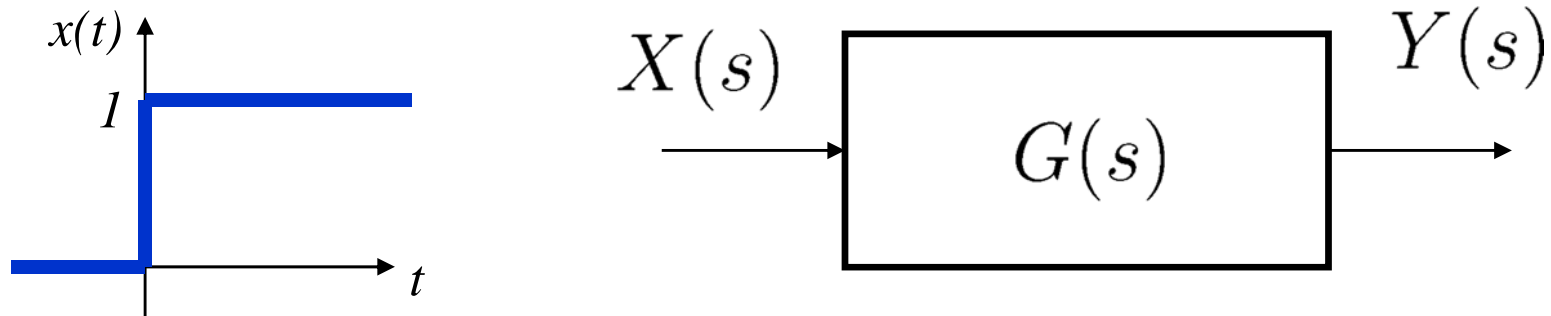
# Sistemi elementari

---

- Come evidenziato discutendo l'antitrasformazione di una generica  $Y(s)$  funzione risposta forzata di un sistema dinamico con fdt arbitrariamente complessa può essere ottenuta **sommando** le risposte di sistemi elementari del primo e secondo ordine. Ha quindi senso analizzare l'andamento temporale di sistemi elementari a fronte di **ingressi tipici** (**gradino**) e identificare la relazione esistente tra i parametri della fdt e l'andamento temporale della risposta.
  - Sistemi del primo ordine
  - Sistemi del secondo ordine
  - Effetto degli zeri
  - Luoghi a sovraelongazione e tempo di assestamento costante

## Risposta a gradino:

- Viene usato come segnale d'ingresso  $u(t)$  un gradino unitario



- Se il gradino non fosse unitario ma di ampiezza  $K$ , la risposta sarebbe la stessa moltiplicata per  $K$  (linearità):

$$Y_K(s) = G(s) K X(s) = K G(s) U(s) = K Y(s)$$

# Sistemi elementari - Primo ordine

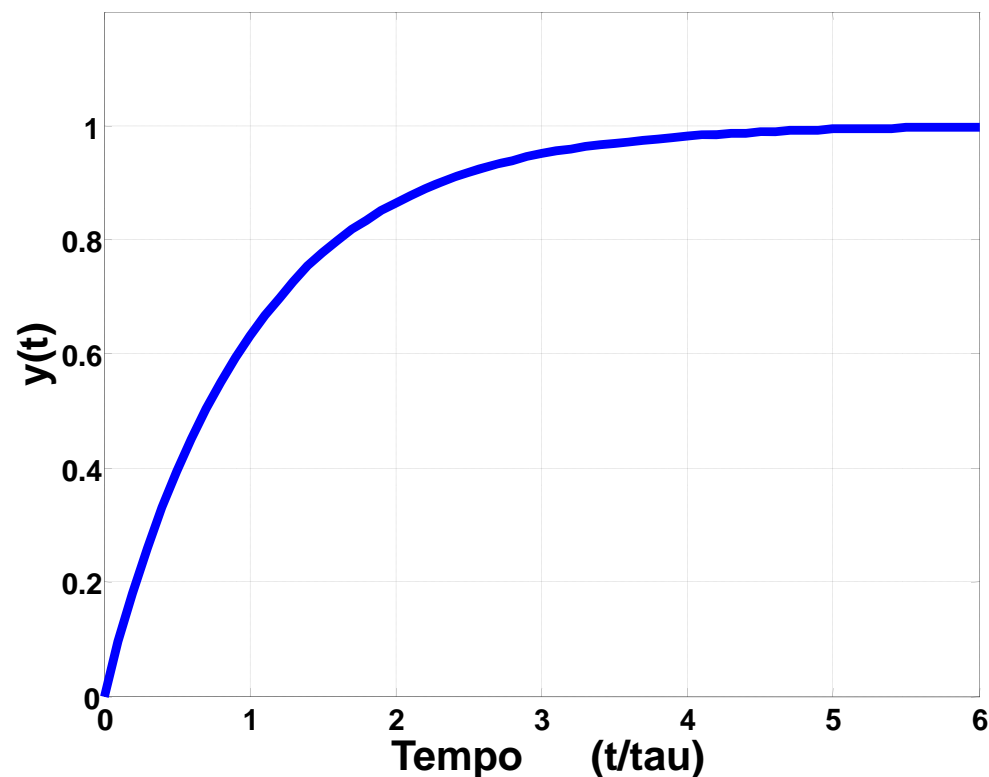
- Un **sistema elementare del primo ordine** è caratterizzato da una funzione di trasferimento che, a meno di un fattore costante, si può porre nella forma

$$G(s) = \frac{1}{1 + \tau s}$$

in cui la costante di tempo  $\tau$  costituisce il parametro che caratterizza il comportamento dinamico.

- La risposta al **gradino unitario** è data da

$$\begin{aligned} y(t) &= \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{1}{(1 + \tau s) s} \right] \\ &= 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \end{aligned}$$



# Sistemi elementari - Primo ordine

- Sistema elementare del primo ordine

$$G(s) = \frac{1}{1 + \tau s}$$

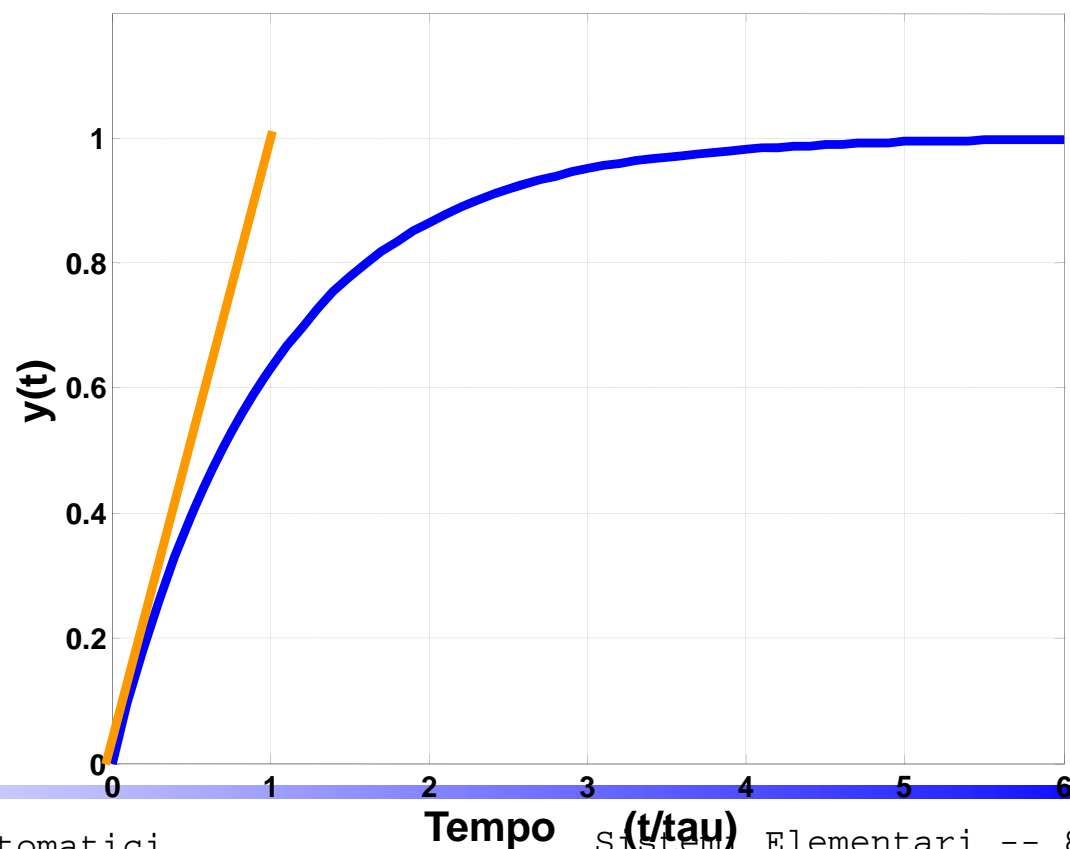
$$\begin{aligned} y(t) &= \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{1}{(1 + \tau s) s} \right] \\ &= 1 - e^{-\frac{t}{\tau}} \end{aligned}$$

- Per la risposta a gradino, si ha:

$$y(0) = 0$$

$$\frac{d y(0)}{d t} = \frac{1}{\tau}$$

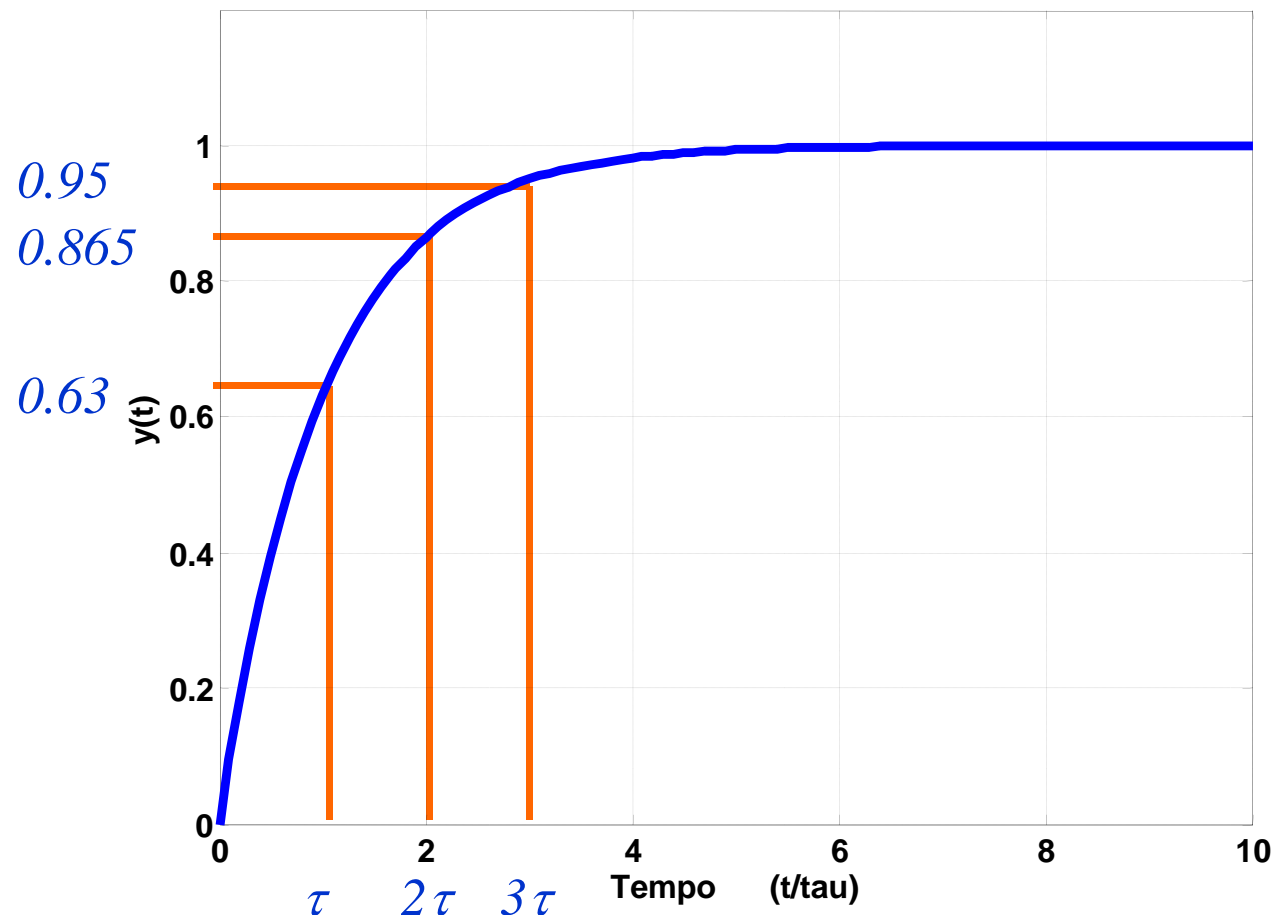
- Cioè il valore iniziale è nullo e la pendenza (tangente) vale  $1/\tau$ :  
per  $t = \tau$  la tangente assume il valore di regime





# Sistemi elementari - Primo ordine

## Risposta di un sistema del primo ordine

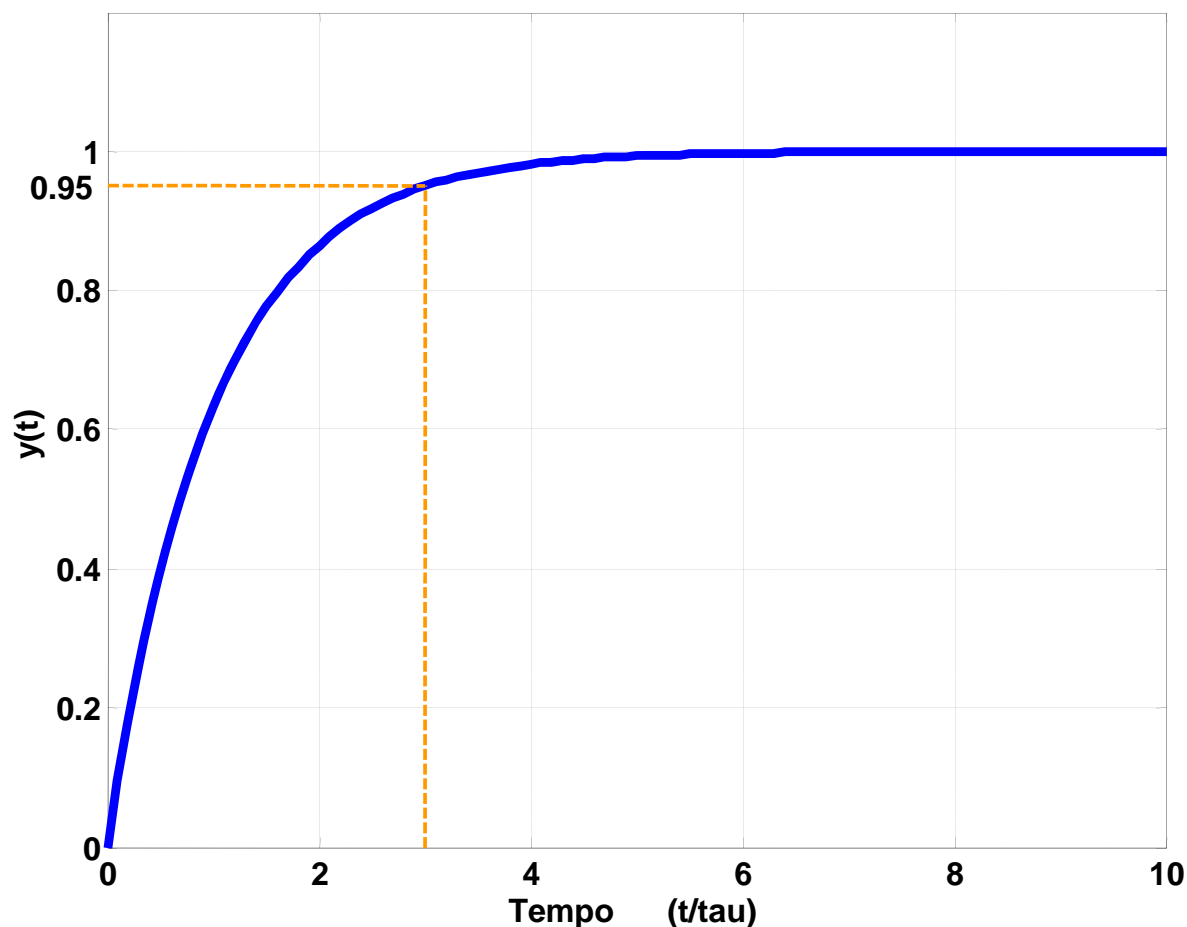


- per  $t = \tau$  la risposta assume un valore pari al 63,2 % del valore finale di regime,
- per  $t = 2\tau$  il valore è pari all'86,5% del valore di regime,
- per  $t = 3\tau$  si raggiunge il 95,0% del valore di regime.

# Sistemi elementari - Primo ordine

- **Tempo di assestamento** tempo occorrente perché l'uscita rimanga entro il 5% del valore finale.

$$T_a \approx 3\tau$$



Per  $t = 5\tau$  si raggiunge il 99,3% del valore di regime.

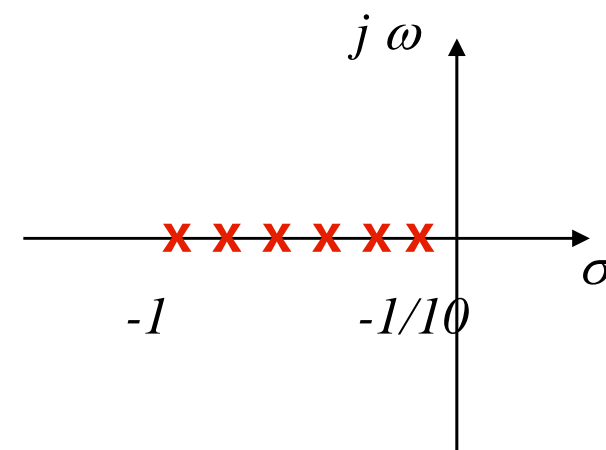
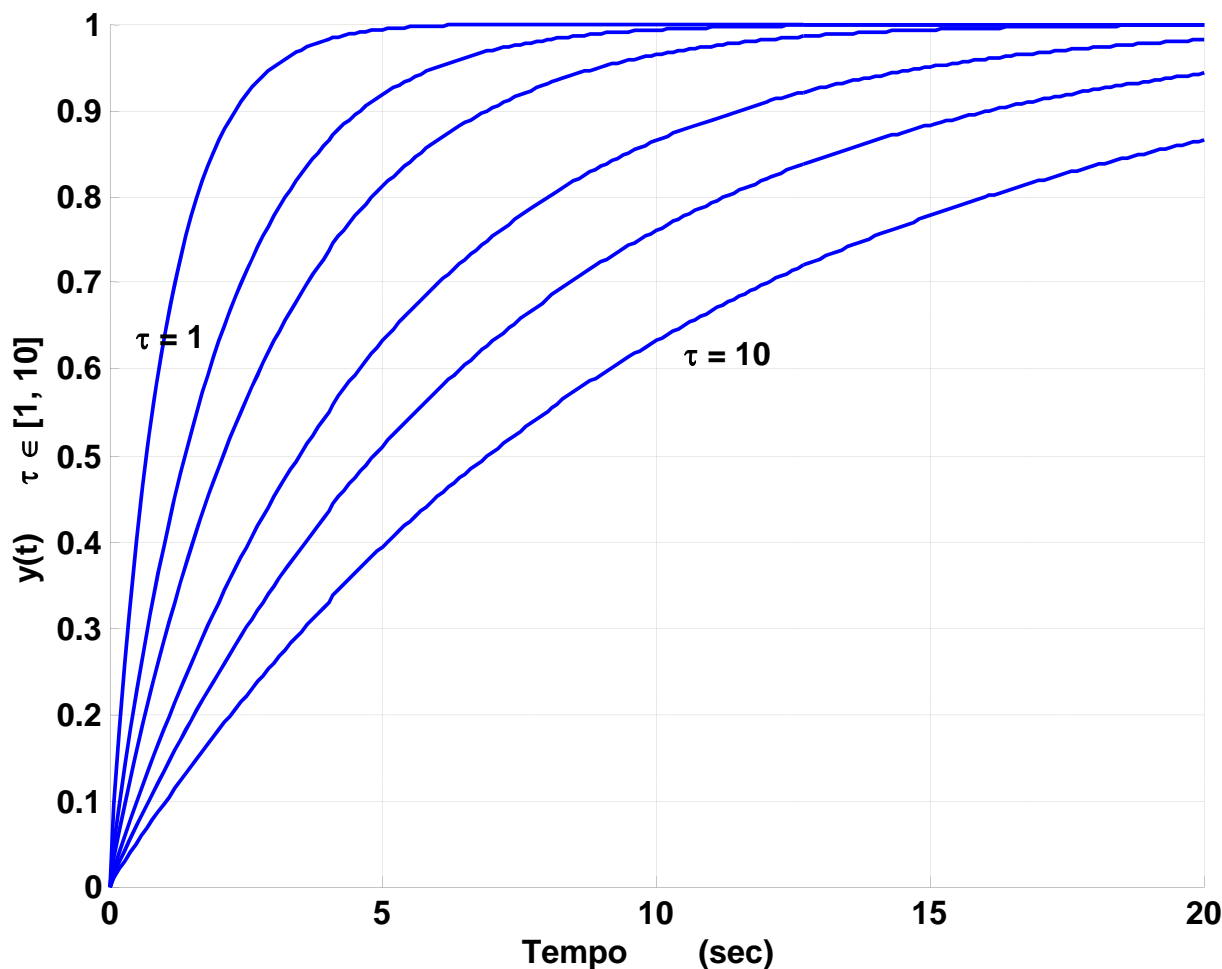
Per  $t = 7\tau$  si raggiunge il 99,91% del valore di regime, cioè l'assestamento residuo rimane inferiore all'un per mille.

# Sistemi elementari - Primo ordine

- Al variare di  $\tau$  varia la velocità di risposta del sistema
- Se  $\tau \uparrow \Rightarrow T_a \uparrow$

$$G(s) = \frac{1}{1 + \tau s}$$

polo del sistema in  $p = -\frac{1}{\tau}$



**Poli più a "sinistra"  
( $\tau$  piccoli)  
corrispondono a  
risposte "più veloci".**

# Sistemi elementari - Primo ordine con zero

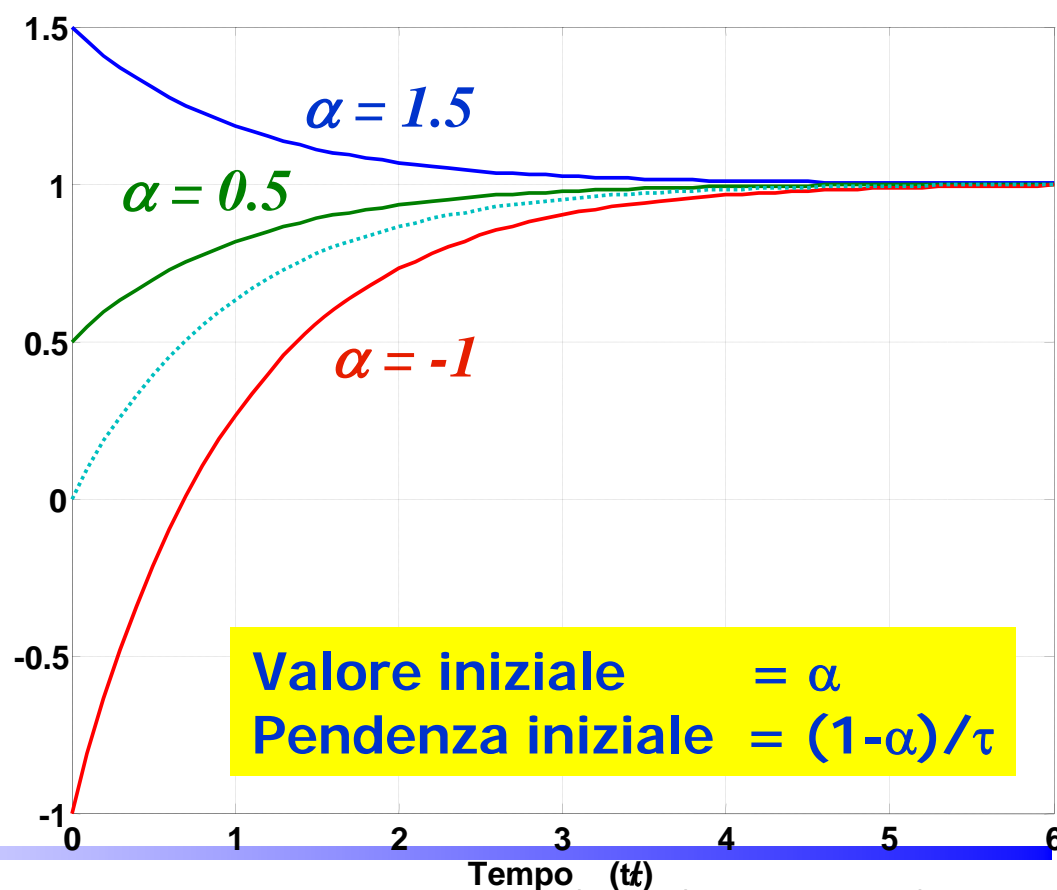
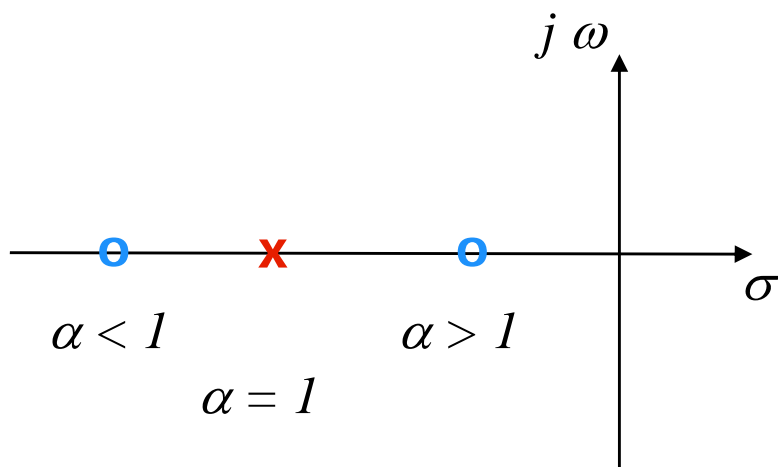
- Se oltre al polo vi è anche uno zero (sistema proprio)

$$G(s) = \frac{1 + T s}{1 + \tau s} = \frac{T}{\tau} + \frac{1 - T/\tau}{1 + \tau s} = \alpha + \frac{1 - \alpha}{1 + \tau s}$$

- La risposta a gradino è data da

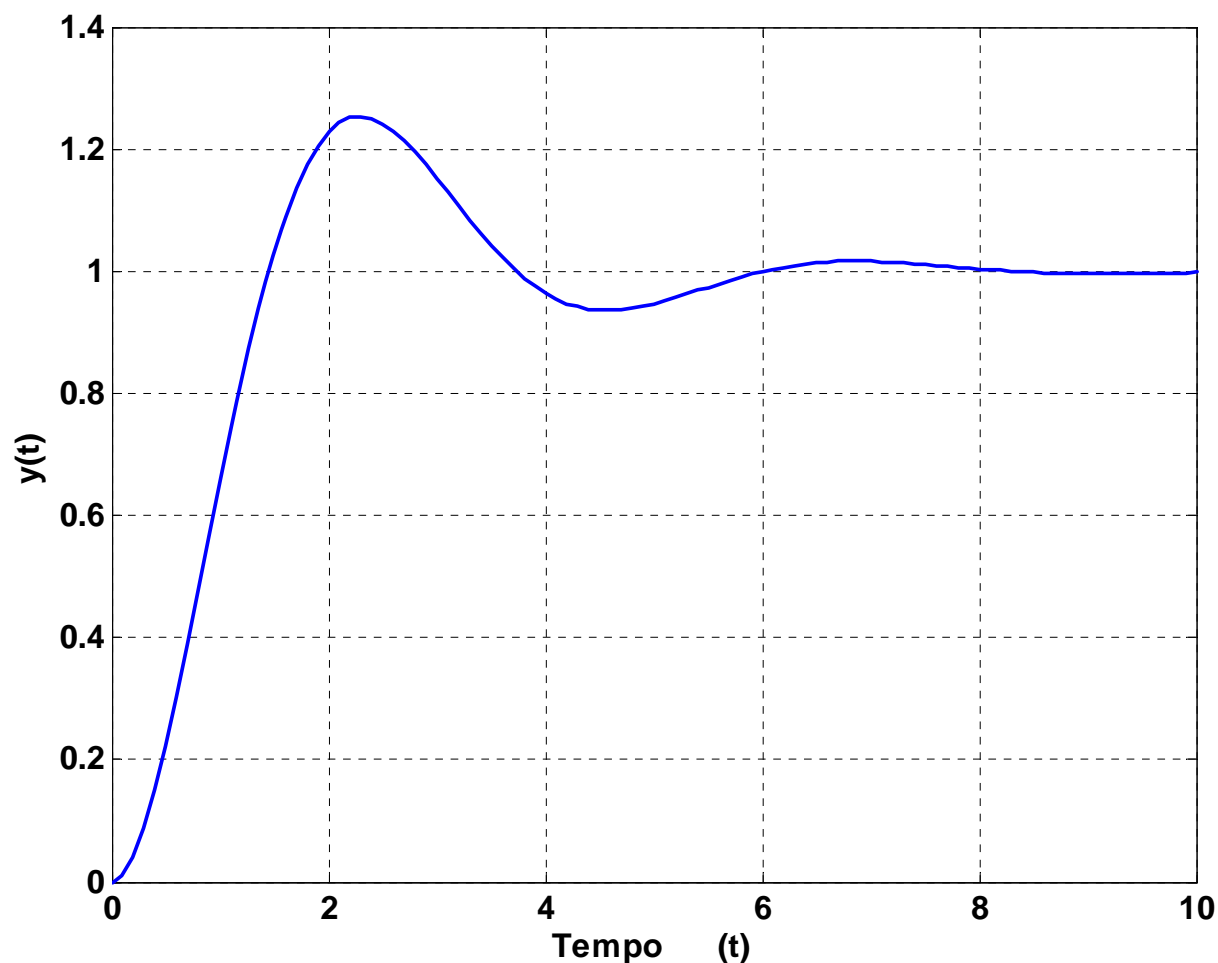
$$y(t) = 1 + (\alpha - 1)e^{-t/\tau}$$

Essendo  $\alpha = T/\tau$  il rapporto tra le costanti di tempo dello zero e del polo ( $p = \alpha z$ )



## Sistemi elementari - Secondo ordine

- Per le specifiche riguardanti la risposta al gradino (segnale tipico più frequentemente impiegato) si fa riferimento ad un andamento della risposta analogo a quello di un sistema del secondo ordine con poli complessi, cioè di tipo oscillatorio smorzato.



# Sistemi elementari - Secondo ordine

- I parametri più importanti, sui quali si può basare una misura della qualità del transitorio di un sistema del secondo ordine sono:

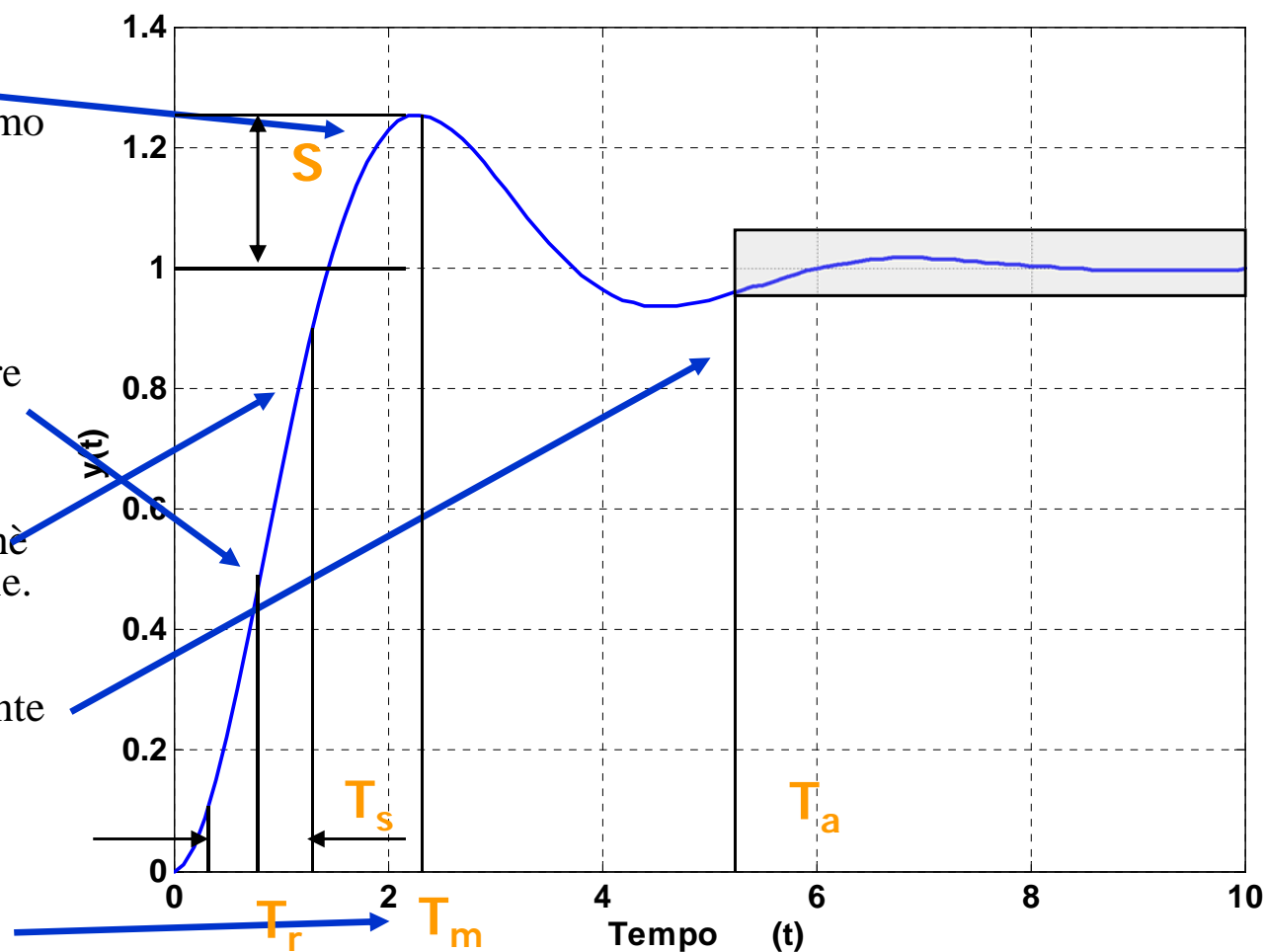
**Massima sovraelongazione** (o **massimo sorpasso**)  $S$ : differenza fra il valore massimo raggiunto dall'uscita e il valore finale; normalmente si esprime in % del valore finale.

**Tempo di ritardo**  $T_r$ : tempo per raggiungere il 50% del valore finale.

**Tempo di salita**  $T_s$ : tempo occorrente perché l'uscita passi dal 10 al 90% del valore finale.

**Tempo di assestamento**  $T_a$ : tempo occorrente perché l'uscita rimanga entro il  $\pm 5\%$  del valore finale.

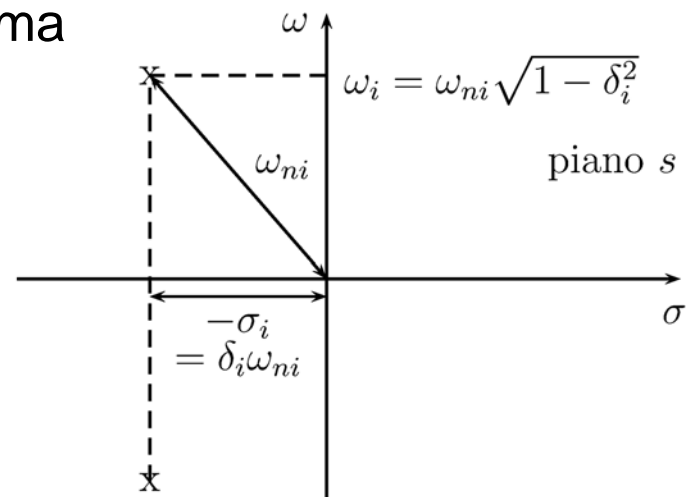
**Istante di massima sovraelongazione**  $T_m$ : istante al quale si presenta la massima sovraelongazione.



# Sistemi elementari - Secondo ordine

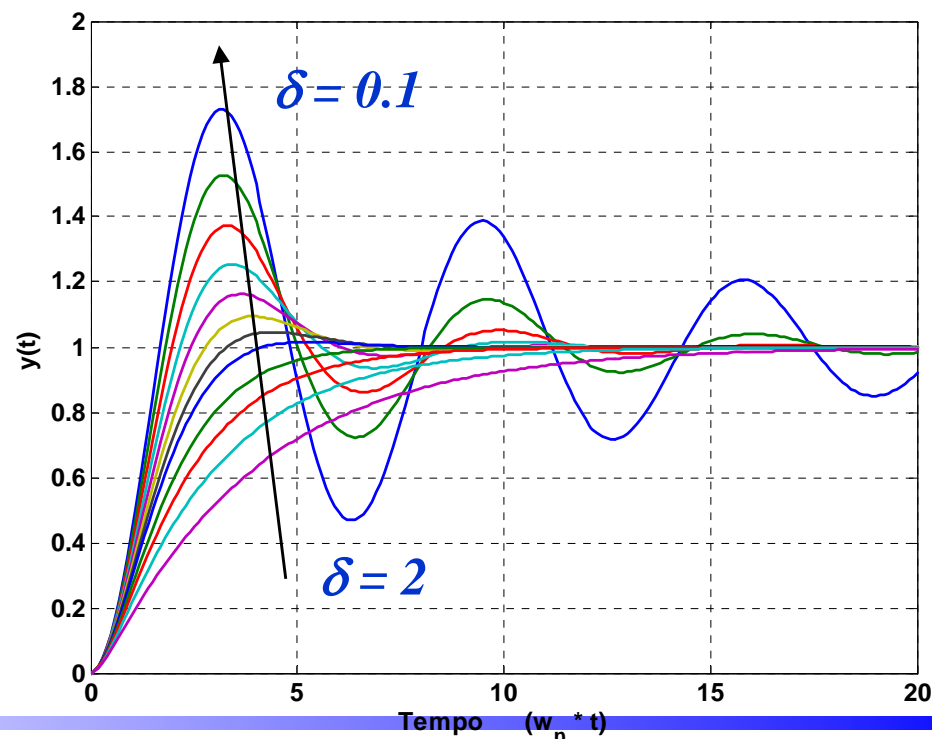
- Per il tipico sistema del secondo ordine, la cui funzione di trasferimento, a meno di un fattore costante, si può porre nella forma

$$G(s) = \frac{1}{1 + 2\delta \frac{s}{\omega_n} + \frac{s^2}{\omega_n^2}} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2}$$



I parametri definiti in precedenza dipendono dalla posizione dei poli nel piano complesso, legata a sua volta ai valori:

- del *coefficiente di smorzamento*  $\delta$
- della *pulsazione naturale*  $\omega_n$ .



# Sistemi elementari - Secondo ordine

La risposta al gradino unitario è data dalla relazione

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2)} \right] = 1 - A e^{-\delta\omega_n t} \sin(\omega t + \varphi)$$

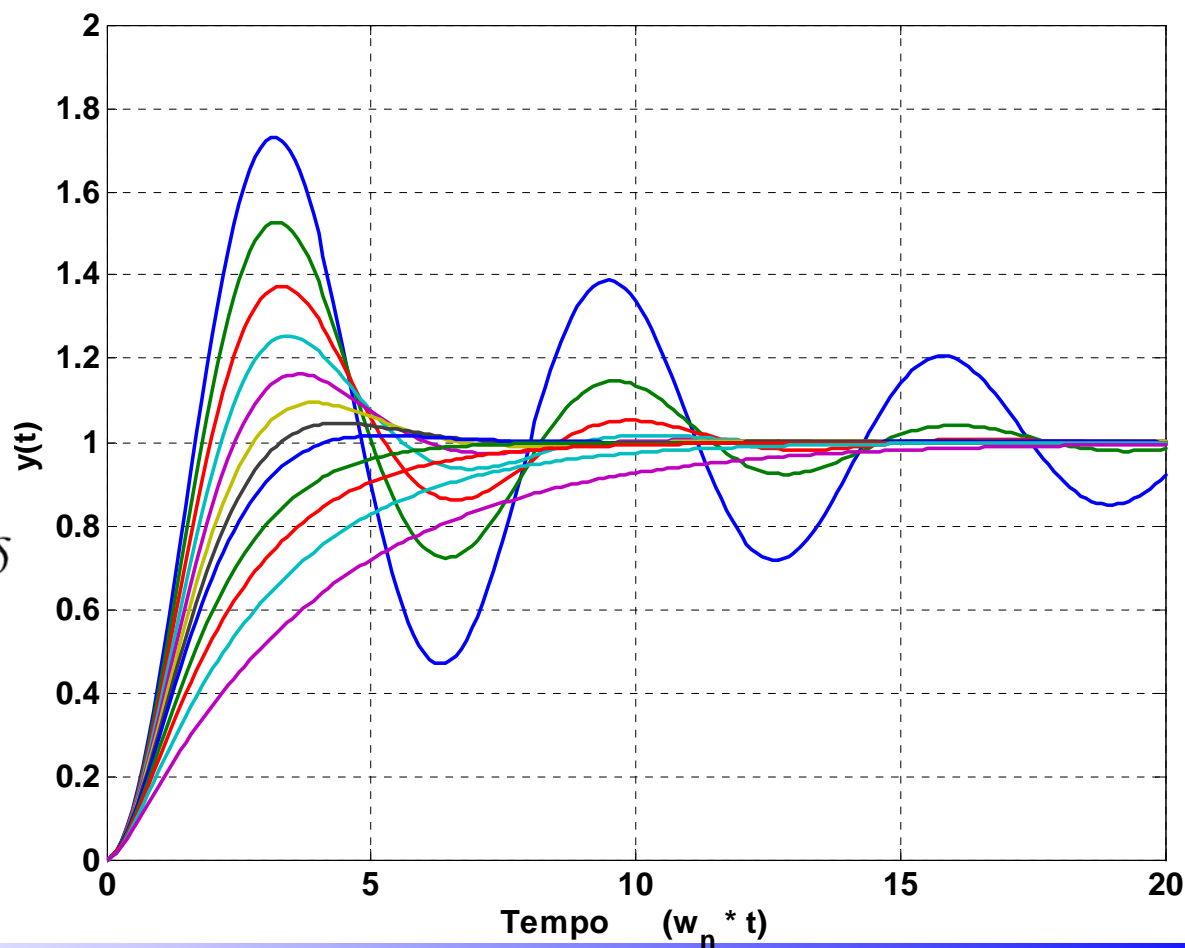
dove:

$$A := \frac{1}{\sqrt{1 - \delta^2}},$$

$$\omega := \omega_n \sqrt{1 - \delta^2},$$

$$\varphi := \arctan \frac{\sqrt{1 - \delta^2}}{\delta}$$

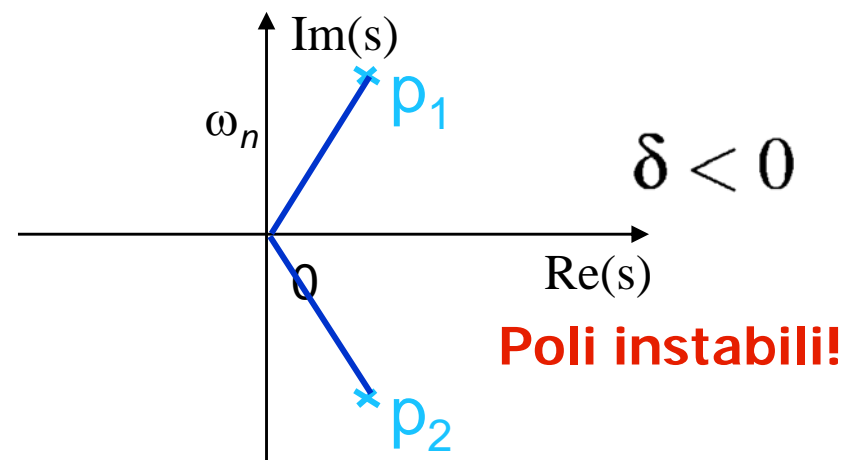
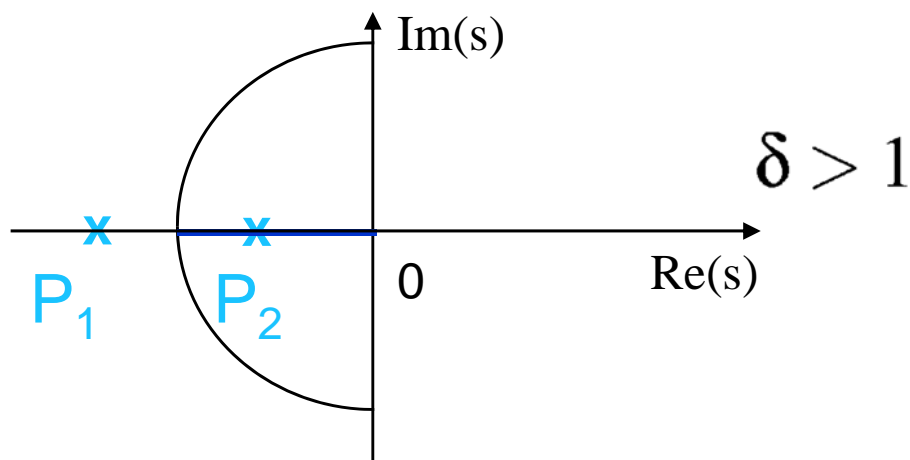
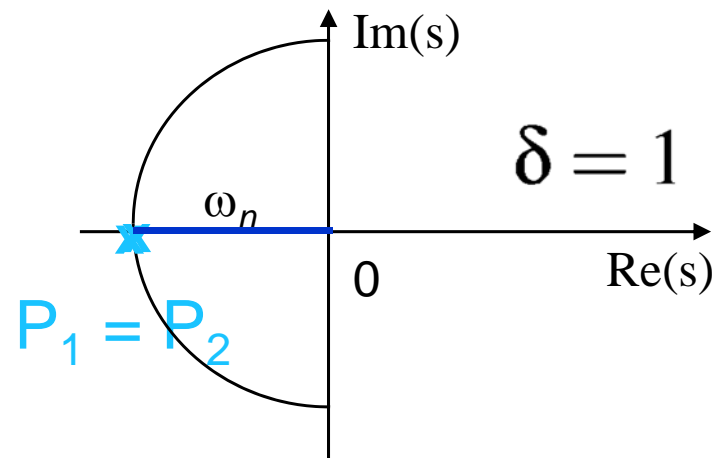
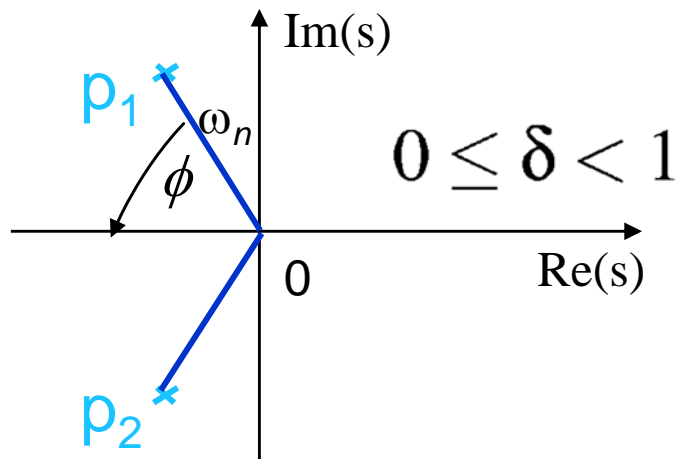
$$= \arcsen \sqrt{1 - \delta^2} = \arccos \delta$$





## Sistemi elementari - Secondo ordine

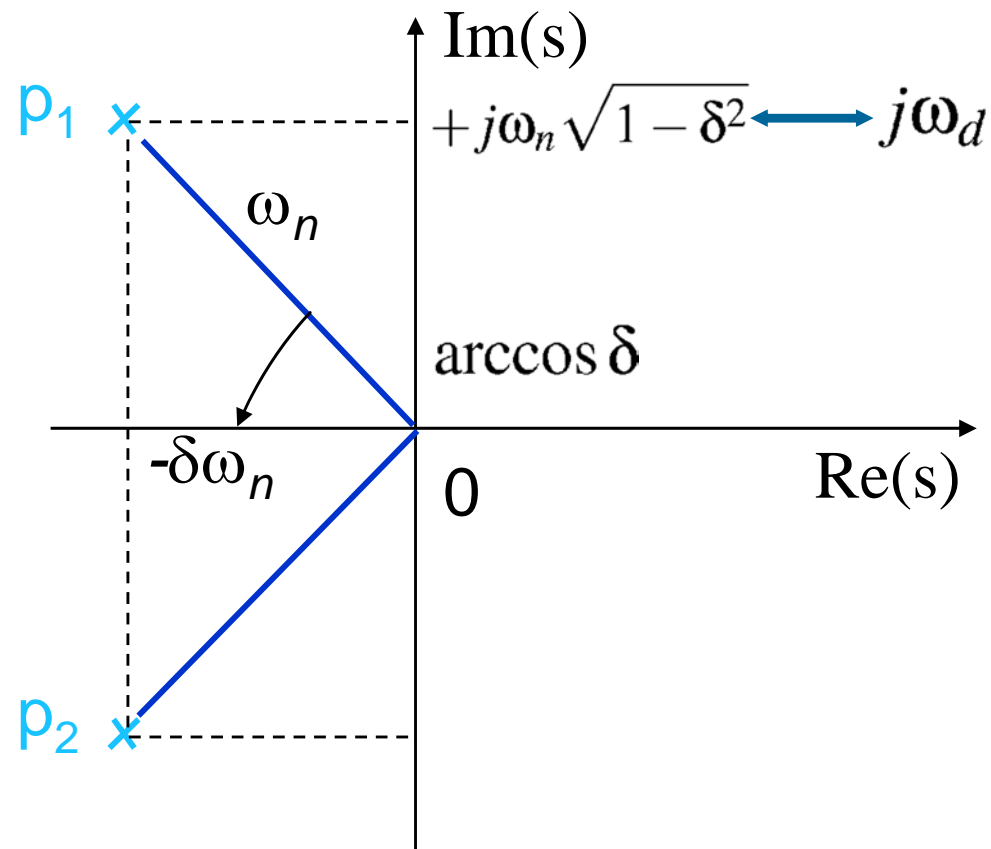
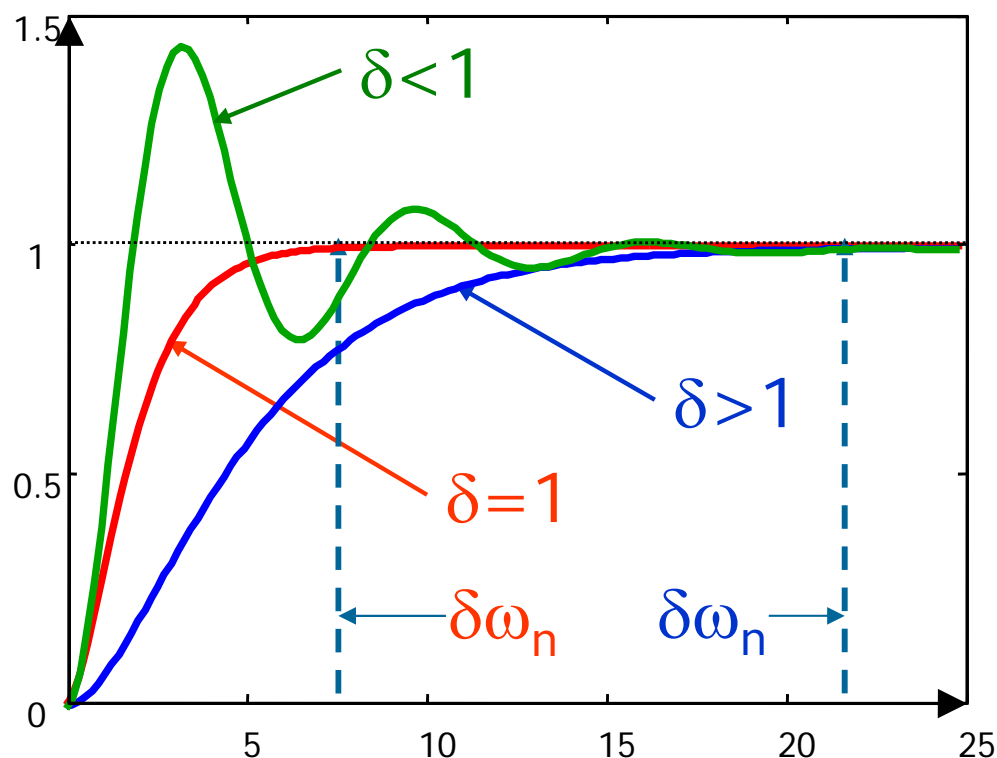
- Posizione dei poli della f.d.t. al variare di  $\delta = \cos(\phi)$



# Sistemi elementari - Secondo ordine

- Caratteristiche della risposta  $\Leftrightarrow$  poli della f.d.t.

Risposte al gradino



transitorio

veloce

lento

instabile

## Sistemi elementari - Secondo ordine

- Può interessare la relazione esatta fra il valore del coefficiente di smorzamento e quello della massima sovraelongazione. Per ricavarla, si deriva rispetto al tempo la

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2)} \right] = 1 - A e^{-\delta\omega_n t} \sin(\omega t + \varphi)$$

Si ottiene

$$\frac{dy}{dt} = -A e^{-\delta\omega_n t} \omega \cos(\omega t + \varphi) + A \delta \omega_n e^{-\delta\omega_n t} \sin(\omega t + \varphi)$$

Ponendo la derivata uguale a zero, si ha

$$-\omega_n \sqrt{1 - \delta^2} \cos(\omega t + \varphi) + \delta \omega_n \sin(\omega t + \varphi) = 0$$

da cui

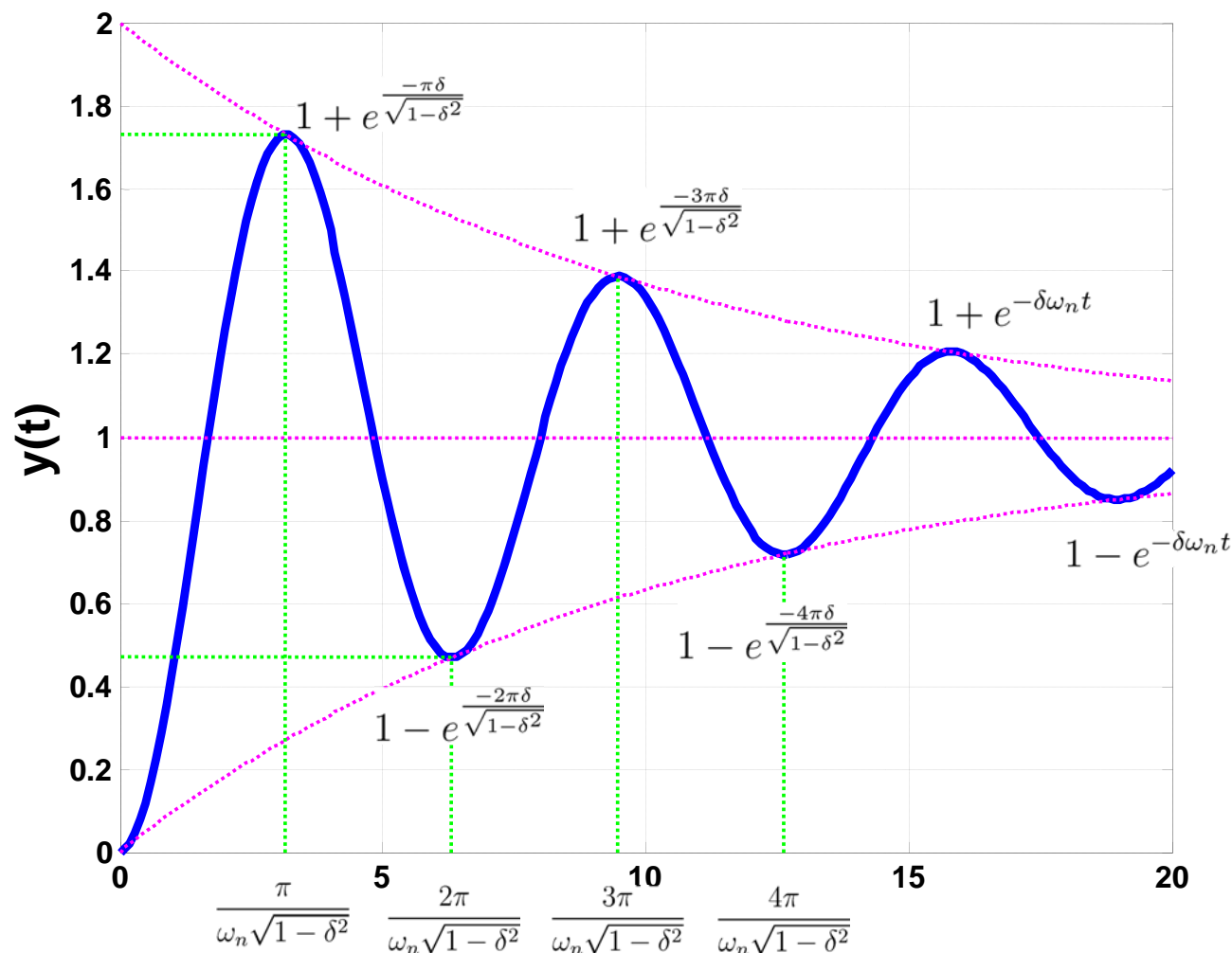
$$\tan(\omega t + \varphi) = \frac{\sqrt{1 - \delta^2}}{\delta} \quad \begin{cases} \omega = \omega_n \sqrt{1 - \delta^2} \\ \varphi = \arctan \frac{\sqrt{1 - \delta^2}}{\delta} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \quad \omega t = n\pi \quad \Rightarrow \quad t = \frac{n\pi}{\omega_n \sqrt{1 - \delta^2}} \quad (n = 0, 1, \dots)$$

# Sistemi elementari - Secondo ordine

- Si ricavano infine i valori dell'uscita in corrispondenza dei vari massimi e minimi

$$y(t) \Big|_{\substack{\text{max} \\ \text{min}}} = 1 - \frac{e^{\frac{-n\pi\delta}{\sqrt{1-\delta^2}}}}{\sqrt{1-\delta^2}} \sin(n\pi + \varphi) \quad \Rightarrow \quad y(t) \Big|_{\substack{\text{max} \\ \text{min}}} = 1 - (-1)^n e^{\frac{-n\pi\delta}{\sqrt{1-\delta^2}}}$$

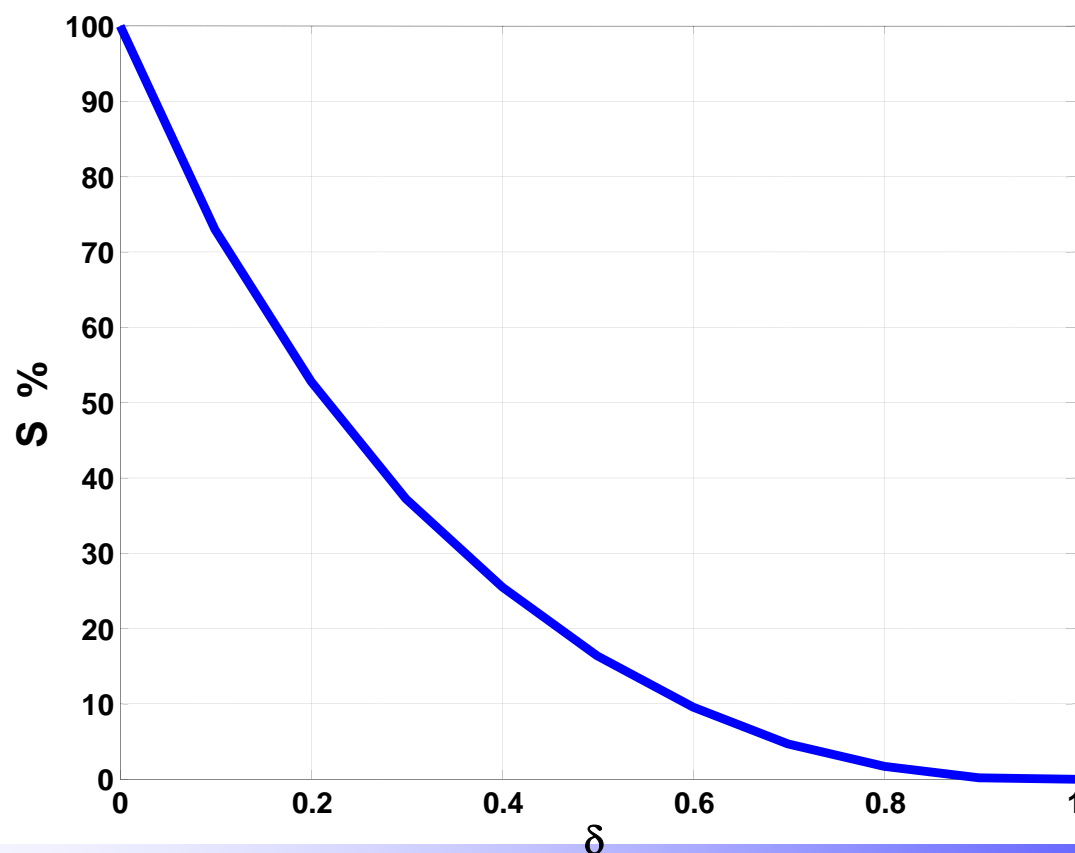


## Sistemi elementari - Secondo ordine

- Anche il valore della massima sovraelongazione  $S$  in % si ricava facilmente:

$$S\% = 100 (y_{\max} - 1) = 100 e^{\frac{-\pi\delta}{\sqrt{1-\delta^2}}}$$

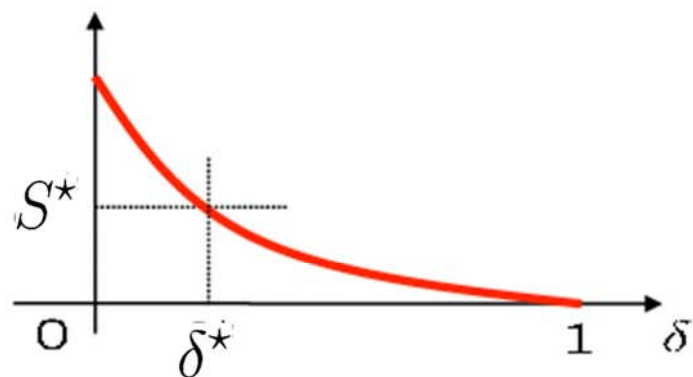
In un sistema del secondo ordine *la massima sovraelongazione è funzione unicamente del coefficiente di smorzamento* ed è uguale al 100 % quando tale coefficiente è nullo.



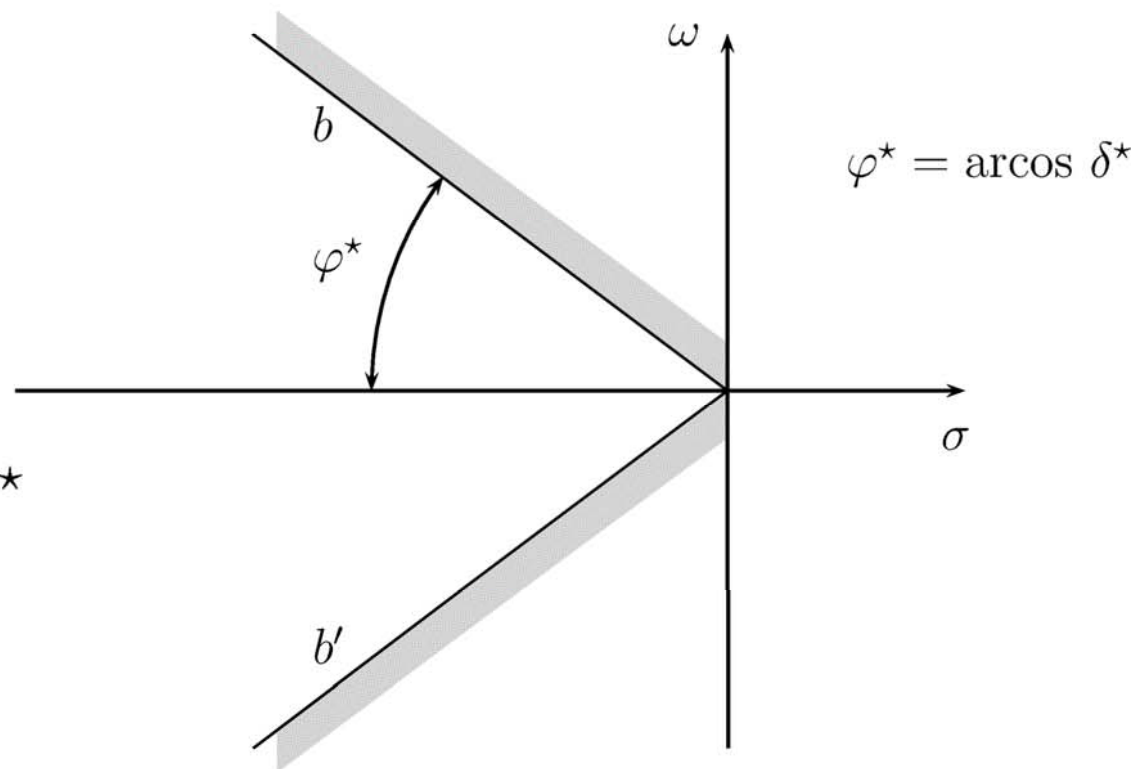
## Sistemi elementari - Secondo ordine

- Il coefficiente di smorzamento  $\delta$  dipende dalla posizione dei poli complessi coniugati.
- Se il valore della massima sovraelongazione non deve superare un certo massimo assegnato, i poli del sistema devono essere compresi in settore delimitato dalle rette  $b$  e  $b'$ .

$$S\% = 100 e^{\frac{-\pi\delta}{\sqrt{1-\delta^2}}}$$



$$S\% \leq S^* \Rightarrow \delta \geq \delta^*$$



## Sistemi elementari - Secondo ordine

- Spesso si specifica anche il valore massimo del tempo di assestamento  $T_a$ .  
Un limite superiore per  $T_a$  si può ricavare da

$$y(t) \Big|_{\max} = 1 + e^{\frac{-n\pi\delta}{\sqrt{1-\delta^2}}} \Rightarrow e^{-\delta\omega_n T_a} = 0,05$$

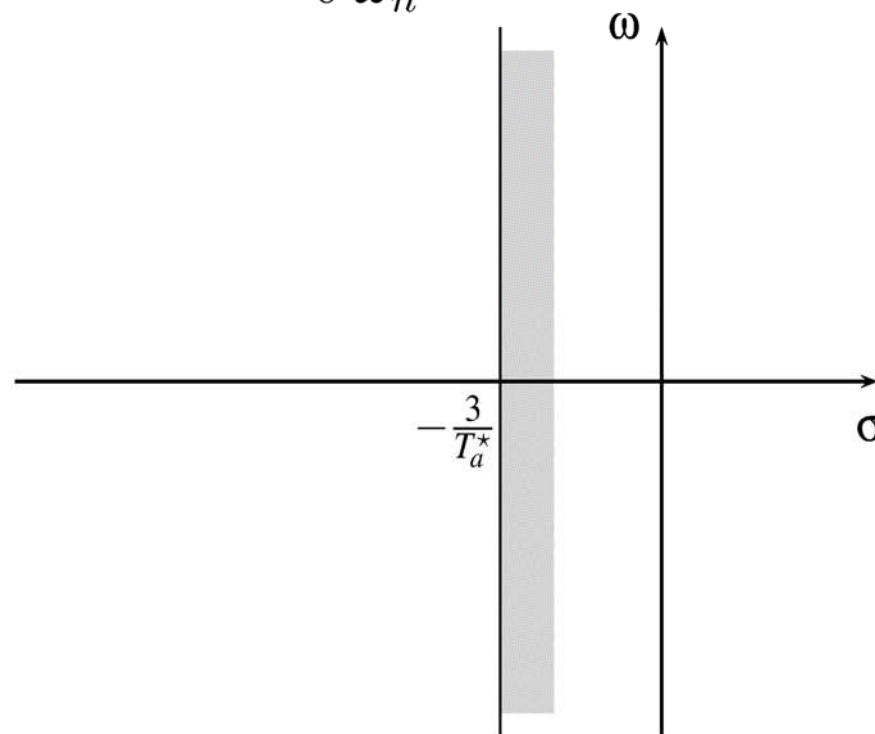
da cui

$$\delta\omega_n T_a = 3, \quad \Rightarrow \quad T_a = \frac{3}{\delta\omega_n}$$

Perché il tempo di assestamento sia non superiore al valore assegnato  $T_a^*$  dovrà essere

$$\frac{3}{\delta\omega_n} \leq T_a^* \Rightarrow \delta\omega_n \geq \frac{3}{T_a^*}$$

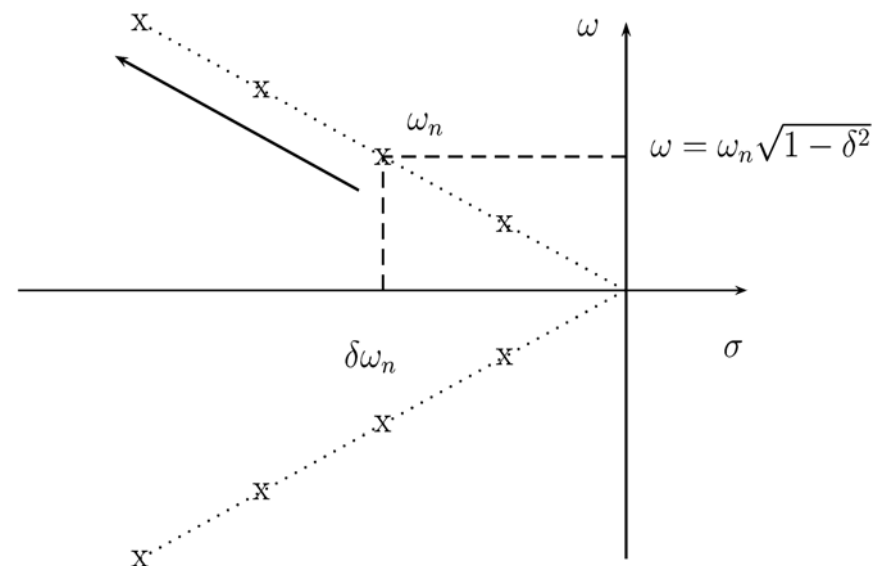
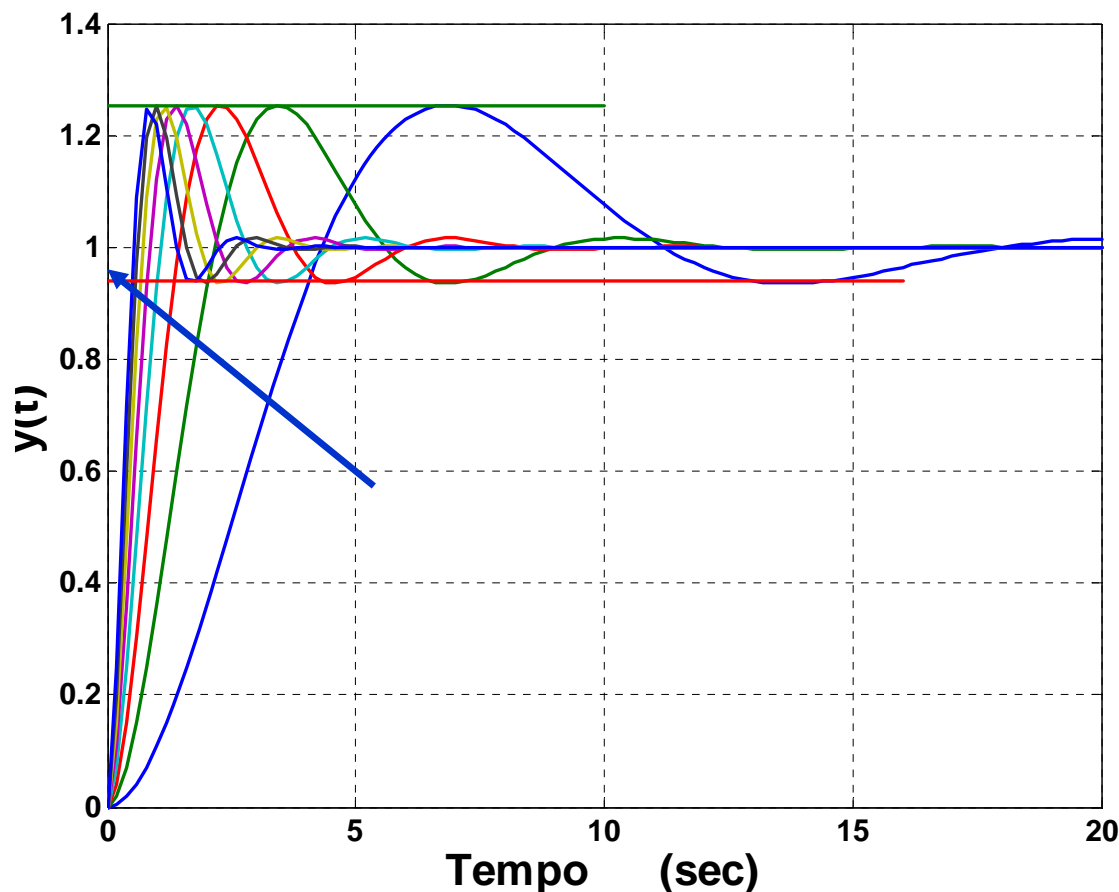
Il prodotto  $\delta\omega_n$  è uguale in modulo, con segno opposto, alla parte reale  $\sigma$  dei poli del sistema: questo vincolo equivale a limitare la **posizione dei poli a sinistra di una retta verticale**.



# Sistemi elementari - Secondo ordine

$$G(s) = \frac{1}{1 + 2\delta \frac{s}{\omega_n} + \frac{s^2}{\omega_n^2}} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2}$$

- Al variare di  $\omega_n$  si hanno andamenti (*risposta al gradino*) di questo tipo:

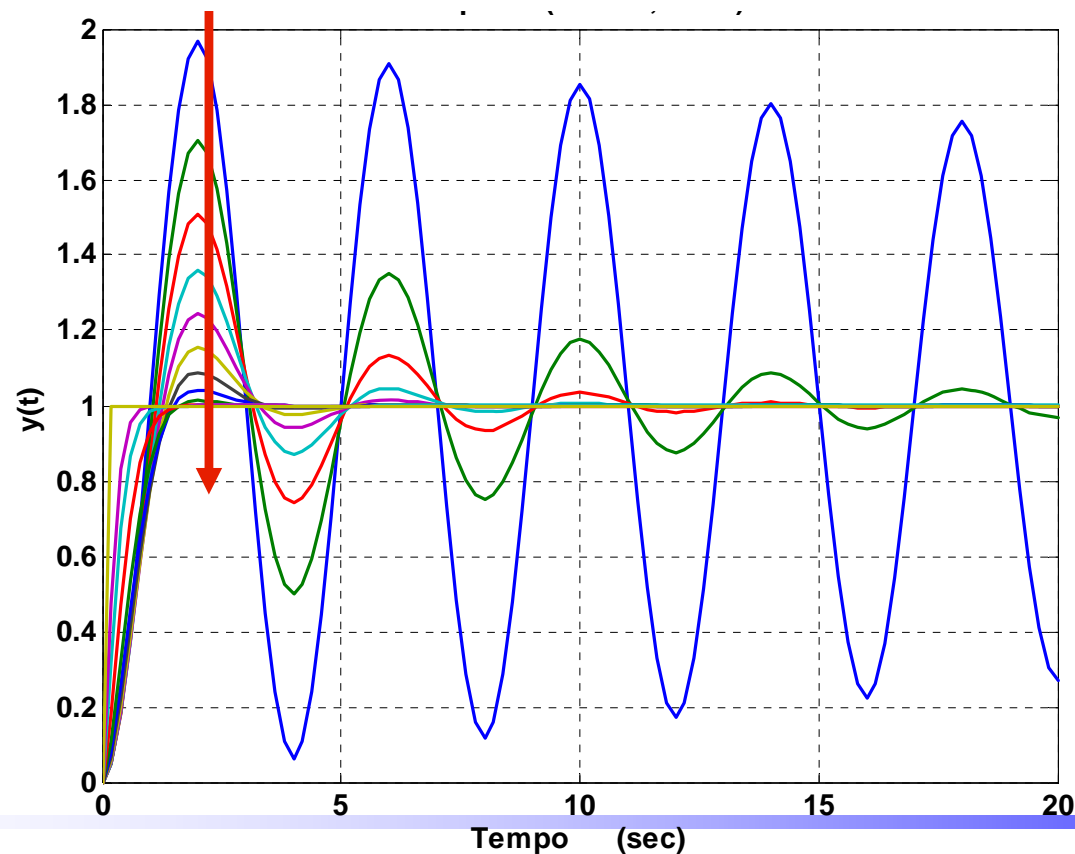
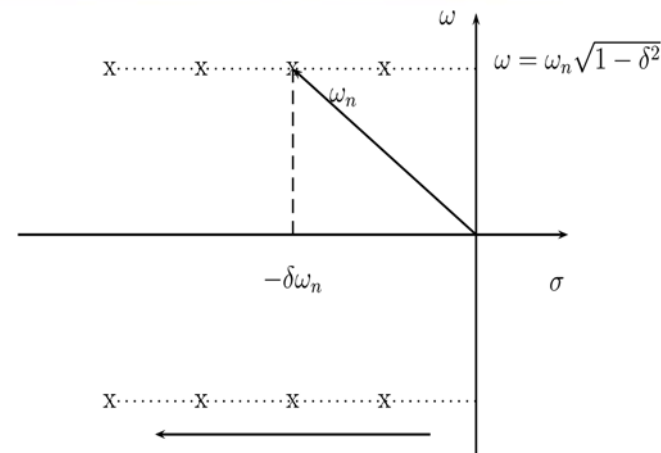


NB: il coefficiente di smorzamento è costante ( $\delta = 0.5$ ) e quindi il sorpasso percentuale non cambia.



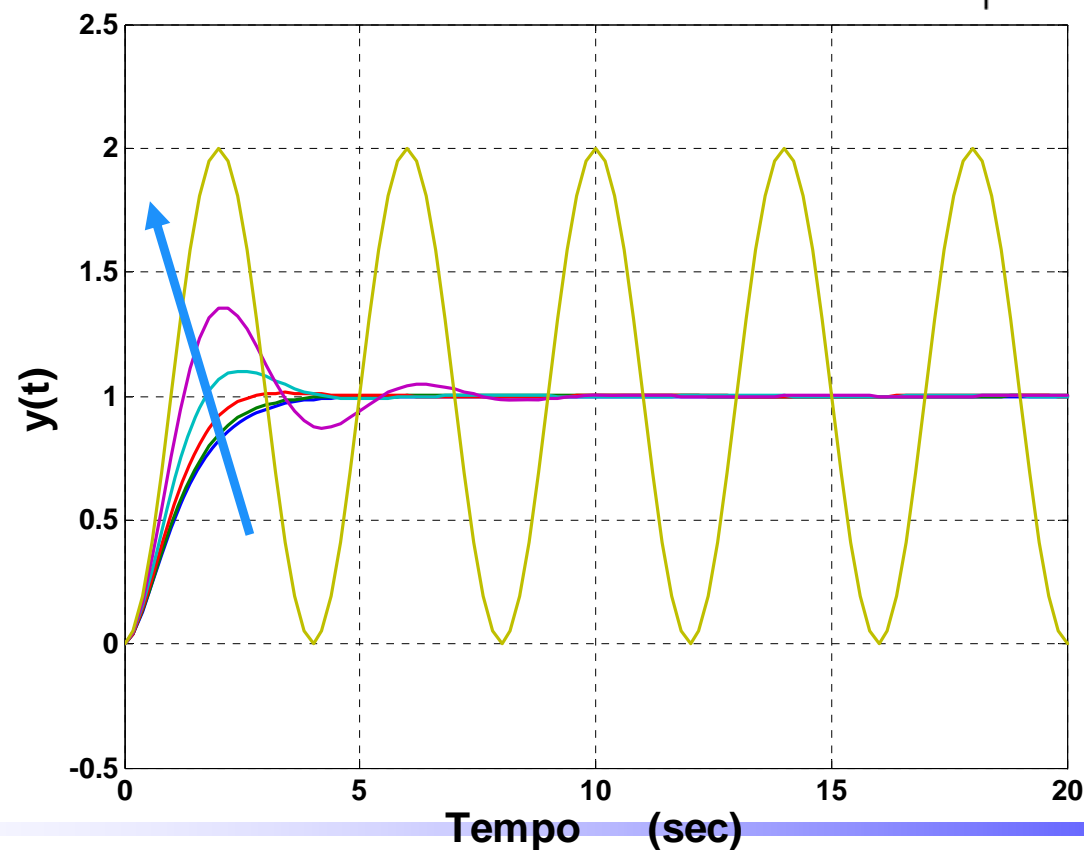
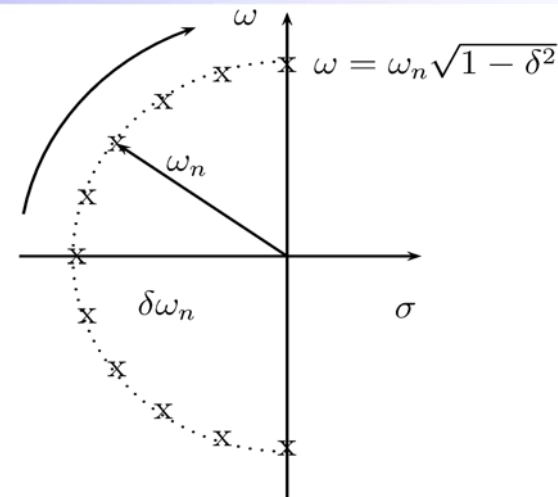
# Sistemi elementari - Secondo ordine

- Se i poli complessi coniugati variano come in figura:



# Sistemi elementari - Secondo ordine

- Se infine si considerano poli come in figura:



# Sistemi elementari - Secondo ordine

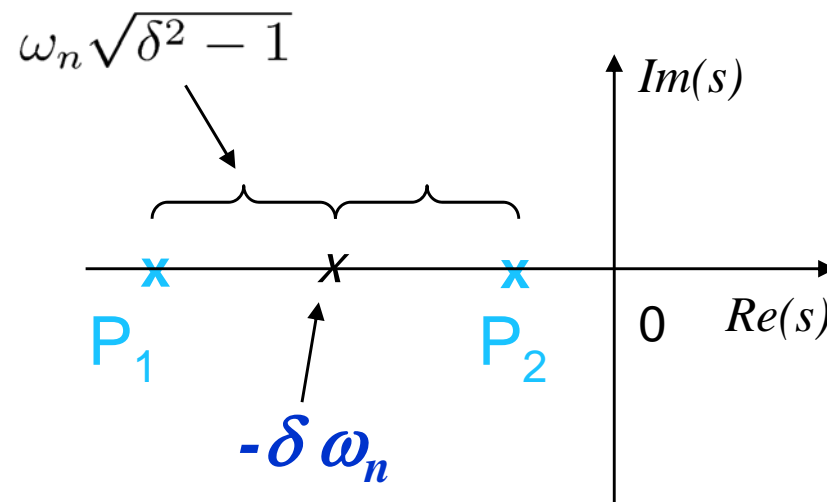
## Sistemi del secondo ordine con $\delta > 1$

$$G(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2} = \frac{p_1 p_2}{(s + p_1)(s + p_2)} \quad \begin{cases} p_1 = \omega_n(-\delta - \sqrt{\delta^2 - 1}) \\ p_2 = \omega_n(-\delta + \sqrt{\delta^2 - 1}) \end{cases}$$

**Poli reali:**

**Coincidenti per  $\delta = 1$**

**Distinti per  $\delta > 1$**



## Sistemi elementari - Secondo ordine

- L'equazione  $y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2)} \right] = 1 - A e^{-\delta\omega_n t} \sin(\omega t + \varphi)$

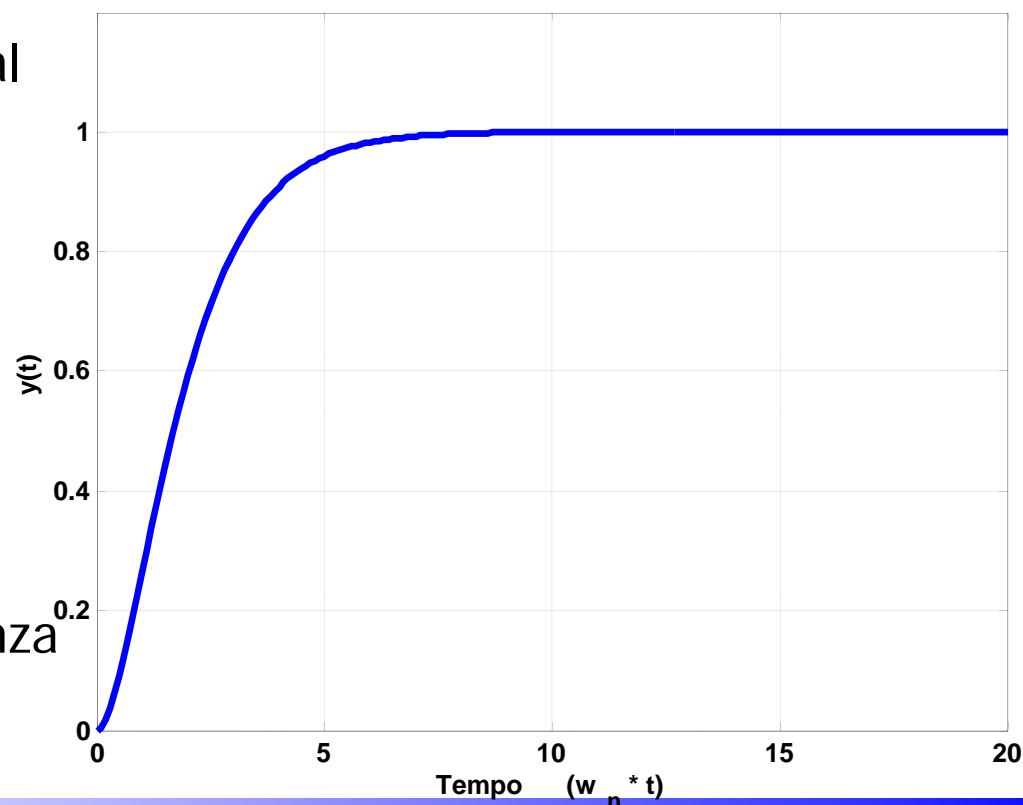
fornisce la risposta per  $0 < \delta < 1$ , cioè nel caso in cui il sistema presenti poli complessi coniugati.

Per  $\delta = 1$  (poli reali coincidenti) si ha:  $y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s + \omega_n)^2} \right]$

e quindi (dalle tabelle) la risposta al gradino è data dalla relazione

$$y(t) = 1 - e^{-\omega_n t} - \omega_n t e^{-\omega_n t}$$

Per  $\delta = 1$  non si ha alcuna sovraelongazione:  $y(t)$  tende asintoticamente al valore finale senza mai superarlo.



## Sistemi elementari - Secondo ordine

- Per  $\delta > 1$  (poli reali distinti) si ha

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2)} \right] = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s - p_1)(s - p_2)} \right]$$

e quindi (dalle tabelle) la risposta al gradino è data dalla funzione

$$y(t) = 1 + K_1 e^{p_1 t} + K_2 e^{p_2 t}$$

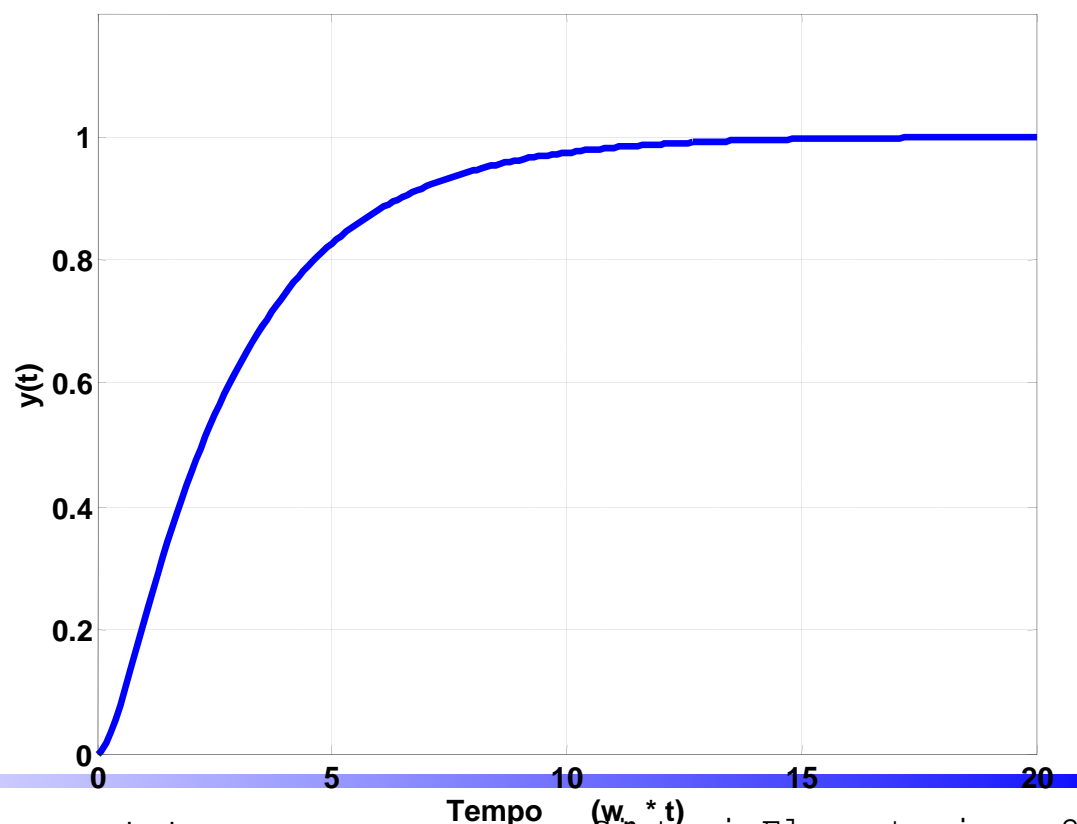
con

$$p_1 = \omega_n (-\delta + \sqrt{\delta^2 - 1})$$

$$p_2 = \omega_n (-\delta - \sqrt{\delta^2 - 1})$$

$$K_1 = p_2 / (p_1 - p_2)$$

$$K_2 = p_1 / (p_2 - p_1)$$



# Sistemi elementari - Secondo ordine

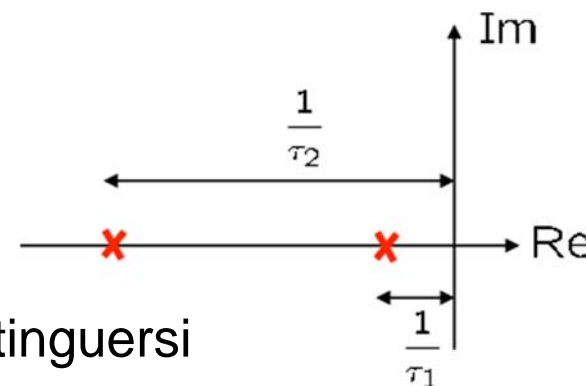
- Per  $\delta > 1$  (poli reali distinti) la risposta in funzione delle costanti di tempo  $\tau_1 = -\frac{1}{p_1}$  e  $\tau_2 = -\frac{1}{p_2}$  risulta

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{\omega_n^2}{s(s-p_1)(s-p_2)} \right] = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{1}{s(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)} \right]$$

$$\text{ovvero } y(t) = 1 - \frac{\tau_1}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_1}} + \frac{\tau_2}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_2}}$$

- In molti casi di interesse pratico i due poli hanno costanti di tempo molto diverse (  $\tau_1 \gg \tau_2$  ovvero  $\frac{1}{\tau_1} \ll \frac{1}{\tau_2}$  )

- Il termine associato al polo con costante di tempo maggiore è caratterizzato da un residuo molto più grande e da un esponenziale molto più lento ad estinguersi



$$\left. \begin{array}{l} \frac{\tau_1}{\tau_1 - \tau_2} \xrightarrow{\tau_1 \rightarrow \infty} 1 \\ \frac{\tau_2}{\tau_1 - \tau_2} \xrightarrow{\tau_2 \rightarrow 0} 0 \end{array} \right\} y(t) \rightarrow 1 - e^{-\frac{t}{\tau_1}}$$

La risposta del sistema tende a quella di un sistema del primo ordine governato dal **polo dominante**

## Sistemi elementari - Secondo ordine con zero

Sia data la funzione

$$G(s) = \frac{\omega_n^2(1 + Ts)}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Si può scrivere:

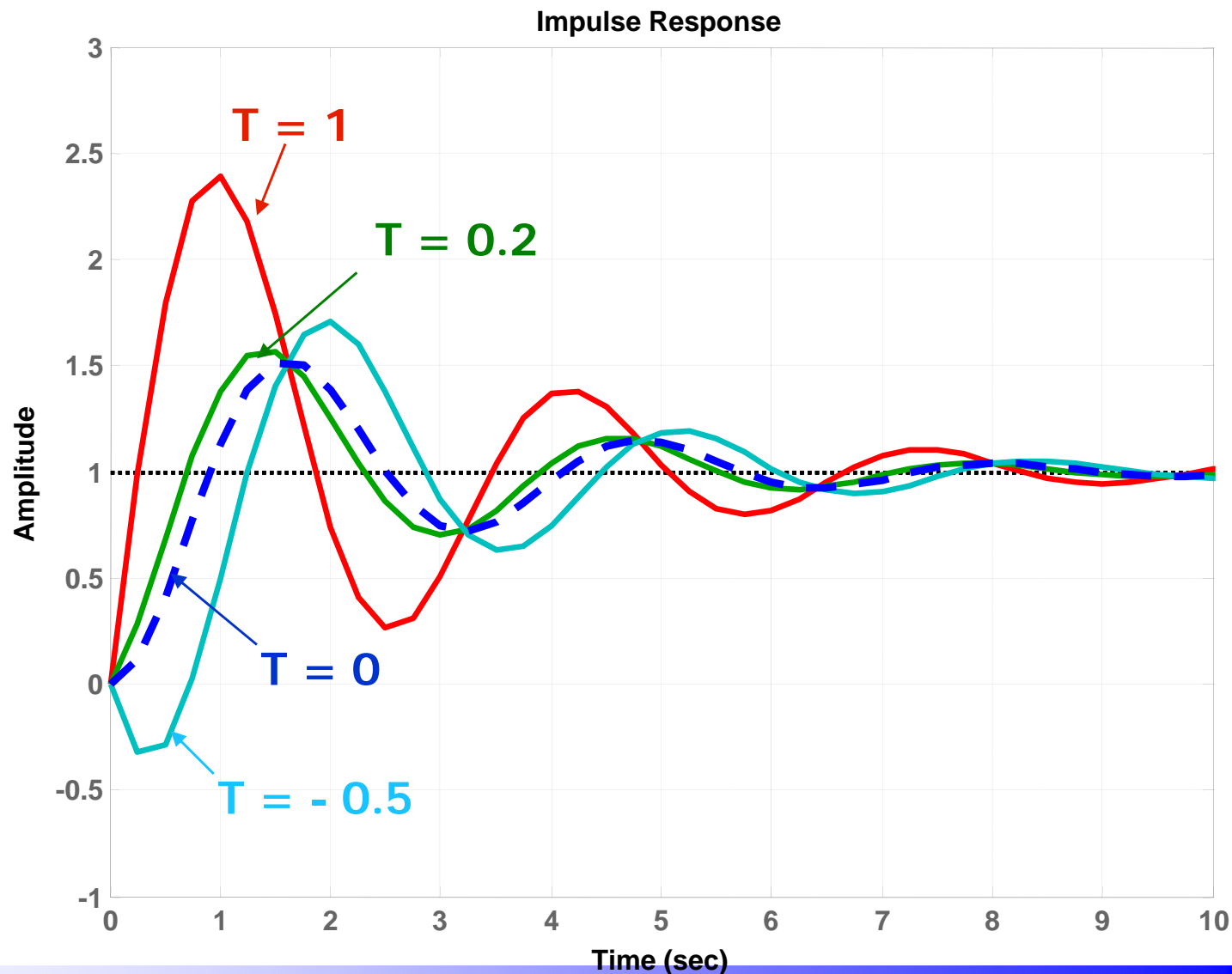
$$G(s) = G_0 + T s G_0, \quad G_0(s) = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\delta\omega_n s + \omega_n^2}$$

Da cui

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left\{ \frac{G_0(s)}{s} \right\} + T \mathcal{L}^{-1} \left\{ s \frac{G_0(s)}{s} \right\} = y_0(t) + T \frac{d y_0(t)}{d t}$$

# Sistemi elementari - Secondo ordine con zero

$$G(s) = \frac{4(1 + Ts)}{s^2 + 0.8s + 4} \quad T = 0.2, 1, -0.5$$





## Sistemi elementari – Secondo ordine con zero

- Nel caso di un sistema con 2 poli reali + zero reale

$$y(t) = \mathcal{L}^{-1} \left[ \frac{1 + T s}{s (\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)} \right]$$

da cui antitrasformando si ottiene

$$y(t) = 1 - \frac{\tau_1 - T}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_1}} + \frac{\tau_2 - T}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_2}}$$

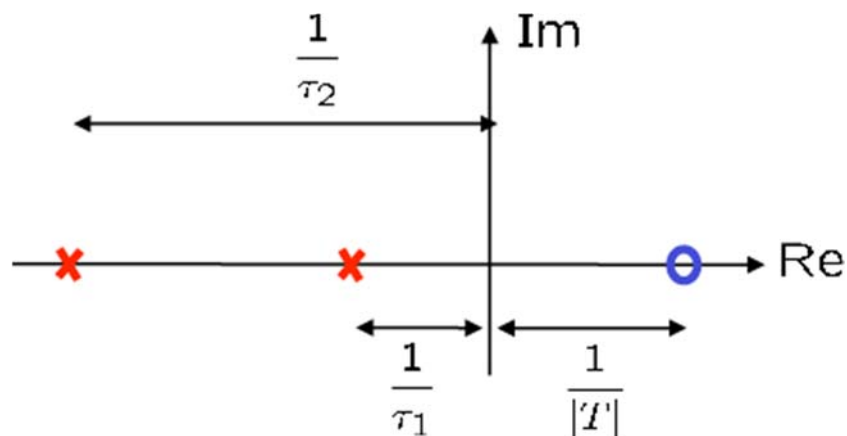
- Proprietà della risposta per  $t = 0$ ,  $t = \infty$

$$y(0) = 0 \quad \dot{y}(0) = \frac{T}{\tau_1 \tau_2} \quad y(\infty) = 1$$

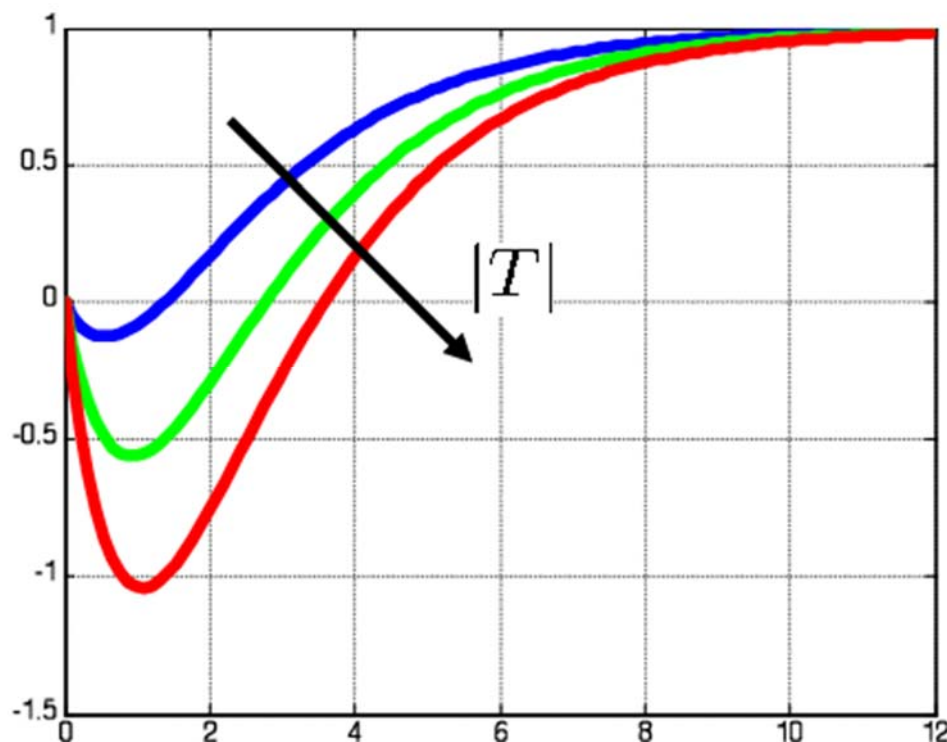
- L'analisi della risposta temporale, e in particolare il valore dei residui associati ai poli, dipende fortemente dalla posizione dello zero.

## Sistemi elementari – Secondo ordine con zero

- Caso sistemi **a fase non minima**:  $T < 0$  ( $\tau_1 \geq \tau_2 > 0$ )



Essendo  $\dot{y}(0) = \frac{T}{\tau_1 \tau_2}$   
Si ha che la risposta parte con  
una sottoelongazione ( $\dot{y}(0) < 0$ )



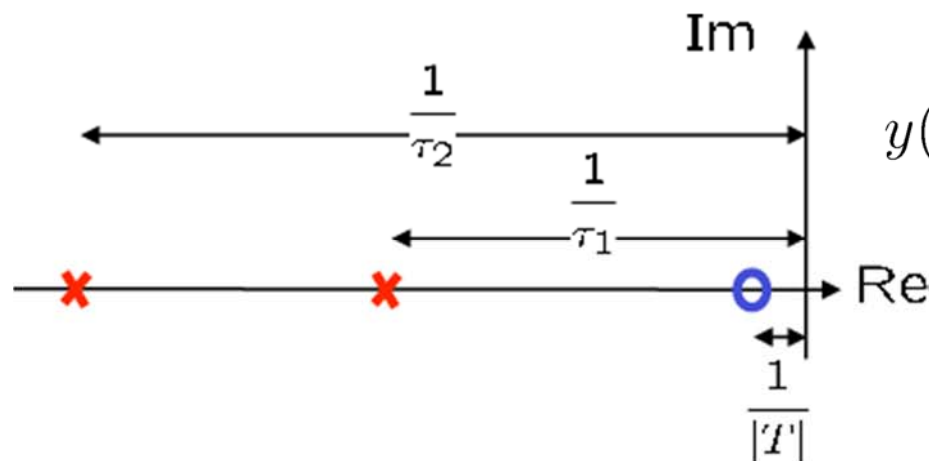
$$T = -1 \quad \text{— blue —}$$

$$T = -3 \quad \text{— green —}$$

$$T = -5 \quad \text{— red —}$$

# Sistemi elementari - Secondo ordine con zero

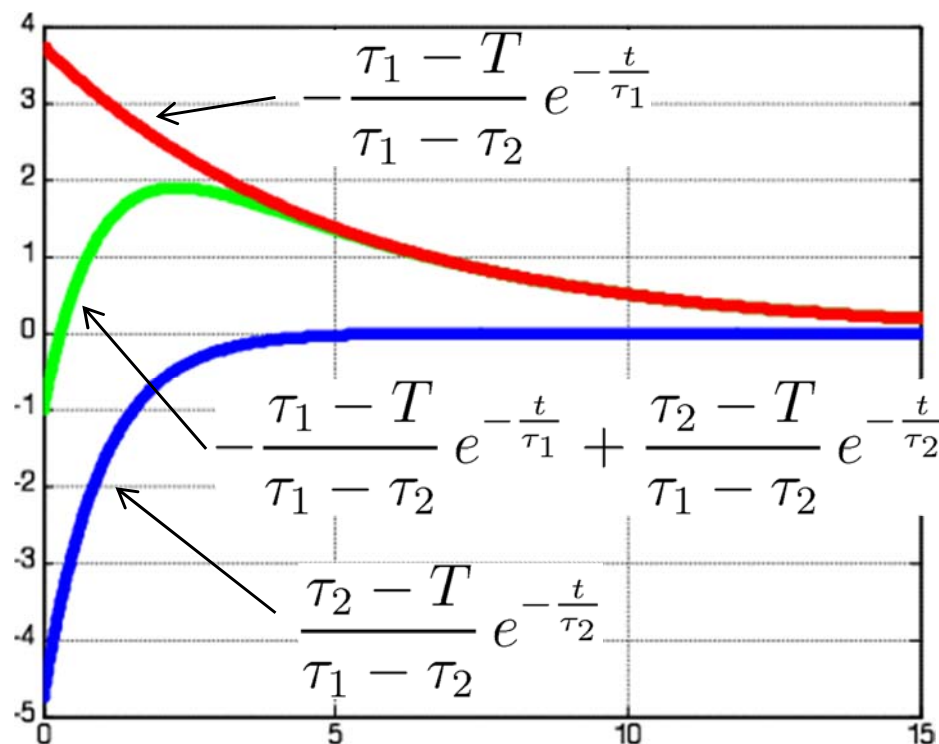
- Caso sistemi **a fase minima**:  $T \gg \tau_1 \geq \tau_2 > 0$



$$y(t) = 1 - \underbrace{\frac{\tau_1 - T}{\tau_1 - \tau_2}} e^{-\frac{t}{\tau_1}} + \underbrace{\frac{\tau_2 - T}{\tau_1 - \tau_2}} e^{-\frac{t}{\tau_2}}$$

Termine  $>0$  che tende a zero 'lentamente'

Termine  $<0$  che tende a zero 'velocemente'



Inoltre:

$$\dot{y}(0) = \frac{T}{\tau_1 \tau_2} \gg \frac{1}{\tau_1 \tau_2}$$

Derivata nel caso non ci sia lo zero

## Sistemi elementari – Secondo ordine con zero

- Caso sistemi **a fase minima**:  $T \gg \tau_1 \geq \tau_2 > 0$

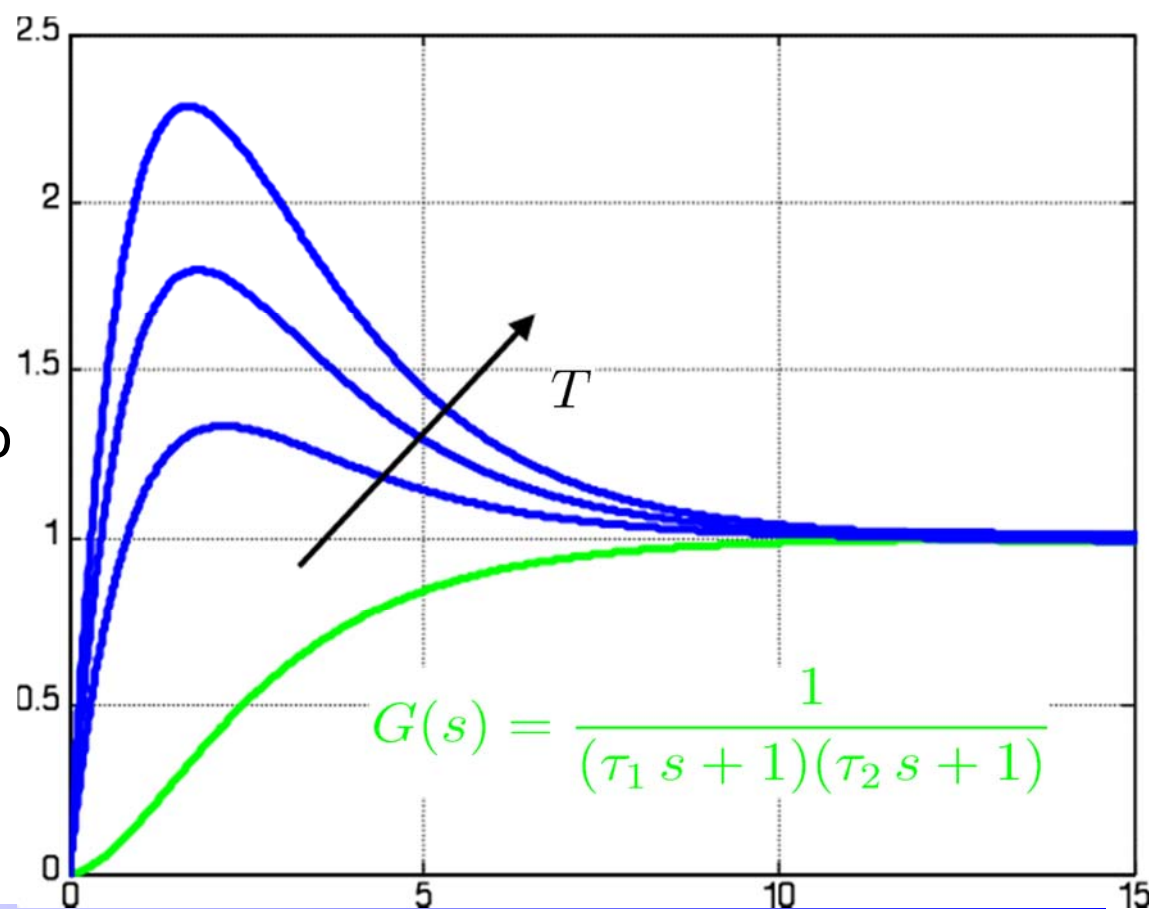
- La risposta presenta una sovraelongazione tanto più marcata quanto più lo zero tende verso l'origine

- Risposta non oscillatoria

- Risposta molto più “brusca” dell'equivalente sistema privo di zero

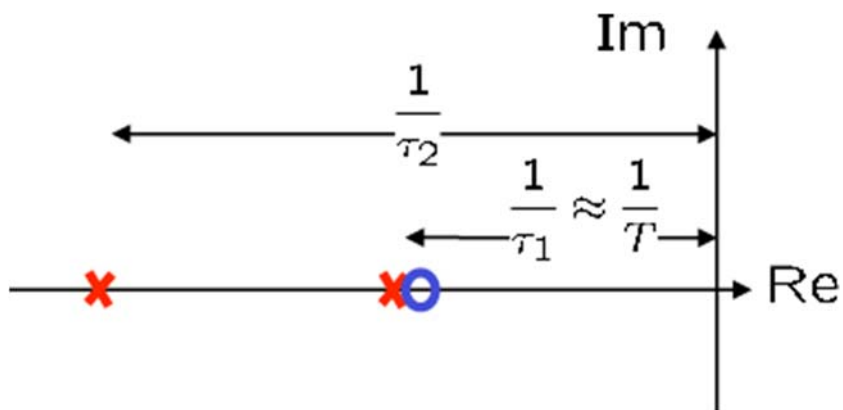
$$G(s) = \frac{1 + T s}{(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}$$

$$\tau_1 = 2, \tau_2 = 1 \quad T = 4, 6, 8$$



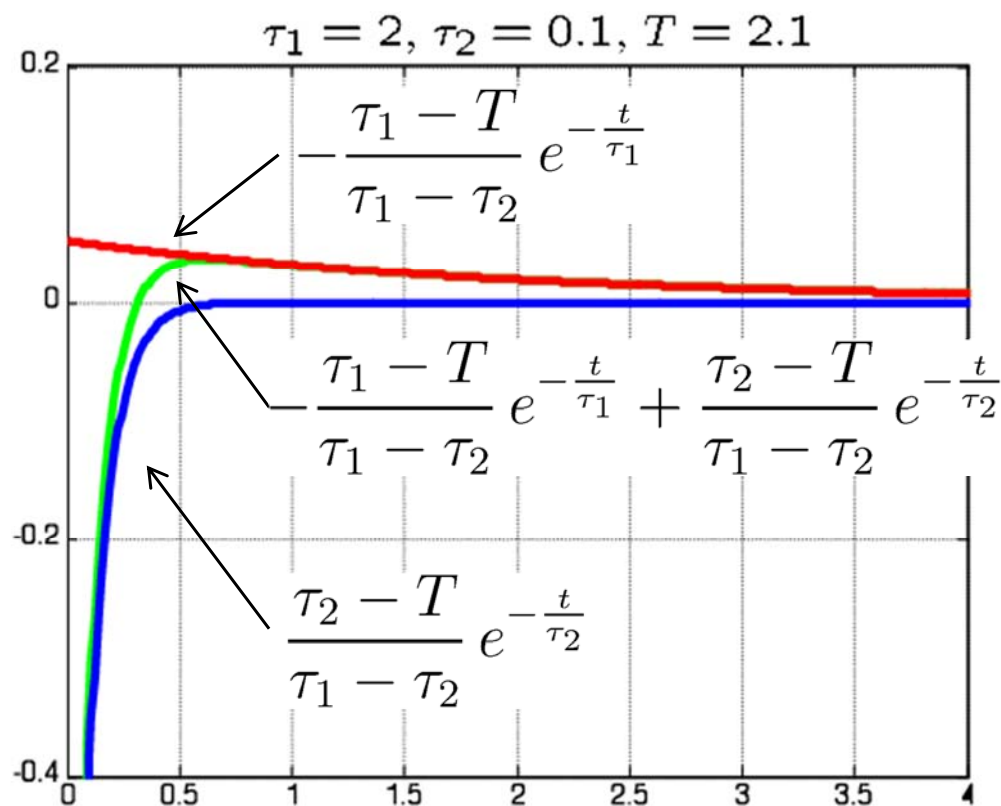
# Sistemi elementari - Secondo ordine con zero

- Caso sistemi **a fase minima** con quasi **cancellazione**:  $T \approx \tau_1 \geq \tau_2 > 0$



$$y(t) = 1 - \underbrace{\frac{\tau_1 - T}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_1}}}_{\text{Termine } < 0 \text{ che tende a zero 'velocemente'}} + \underbrace{\frac{\tau_2 - T}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_2}}}_{\text{Termine } > 0 \text{ che tende a zero 'lentamente'}}$$

Termine  $< 0$  che tende a zero 'velocemente'



Il residuo associato è molto piccolo e

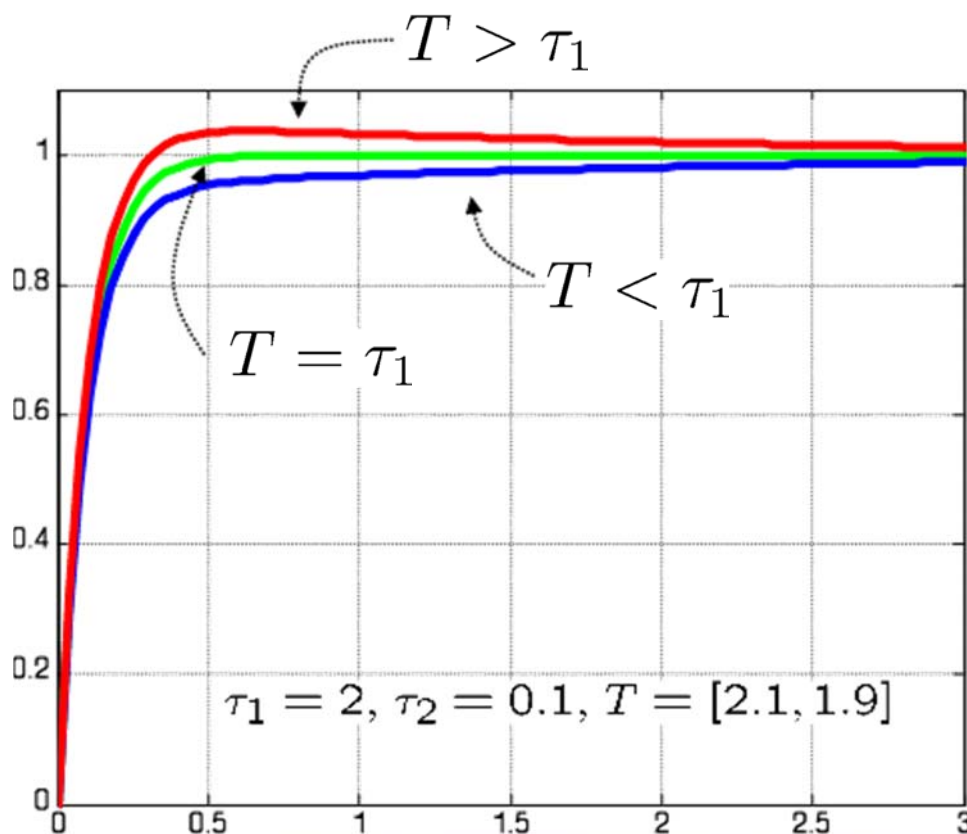
- $> 0$  se  $T > \tau_1$
- $< 0$  se  $T < \tau_1$

Inoltre l'esponenziale tende a zero 'lentamente'

L'esponenziale "lento" genera un contributo piccolo che non è evidente nei primi istanti del transitorio (in quanto "sovrastato" dal contributo dell'esponenziale "veloce") ma che appare asintoticamente.

## Sistemi elementari – Secondo ordine con zero

- Caso sistemi **a fase minima** con quasi **cancellazione**:  $T \approx \tau_1 \geq \tau_2 > 0$
- L'andamento di  $y(t)$  è inizialmente **analogo a quello di un sistema del primo ordine** (governato dal polo “veloce” con costante di tempo  $\tau_2$ ). Al passare del tempo emerge un contributo “subdolo” che si esaurisce lentamente con una velocità che dipende dalla costante di tempo associata allo zero  $T \approx \tau_1$ )



- Tipica risposta con due dinamiche temporali.
- Coda di assestamento dovuta alla quasi cancellazione polo/zero.

## Sistemi di ordine superiore al secondo

---

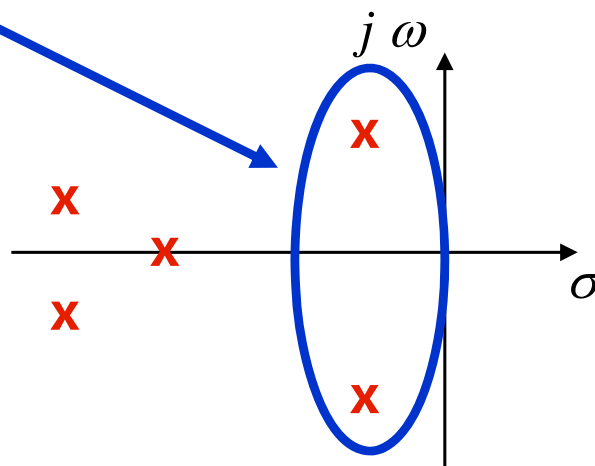
- Nel caso di un sistema con due poli reali e uno zero, si è visto che se la costante di tempo dello zero è simile a quella di uno dei due poli, la risposta è assimilabile a quella di un sistema del primo ordine (ottenuto eliminando le due singolarità prossime tra loro)



- Nel caso di sistemi di ordine superiore è possibile ottenere un modello approssimato di ordine ridotto (con una risposta al gradino simile al sistema di partenza) **cancellando coppie di poli/zeri vicini** tra loro nel piano complesso e **con parte reale negativa**.

## Sistemi di ordine superiore al secondo

- Una volta cancellati coppie di poli e zeri prossimi tra loro vengono chiamati **poli dominanti** i poli, reali o complessi, nettamente più vicini rispetto agli altri poli



- La risposta al gradino di un sistema con poli dominanti può essere approssimata con quella di un sistema la cui funzione di trasferimento possiede soltanto questi poli e un guadagno pari a quello del sistema di partenza.



# Sistemi di ordine superiore al secondo

- Risposta al gradino della funzione

$$G(s) = \frac{1200(s + 20)}{(s + 10)(s^2 + 0.1s + 1.0025)(s^2 + 10s + 425)}$$

$$G(0) = \frac{1200 \cdot 20}{10 \cdot 1.0025 \cdot 425} = 5.633$$

e della sua approssimante

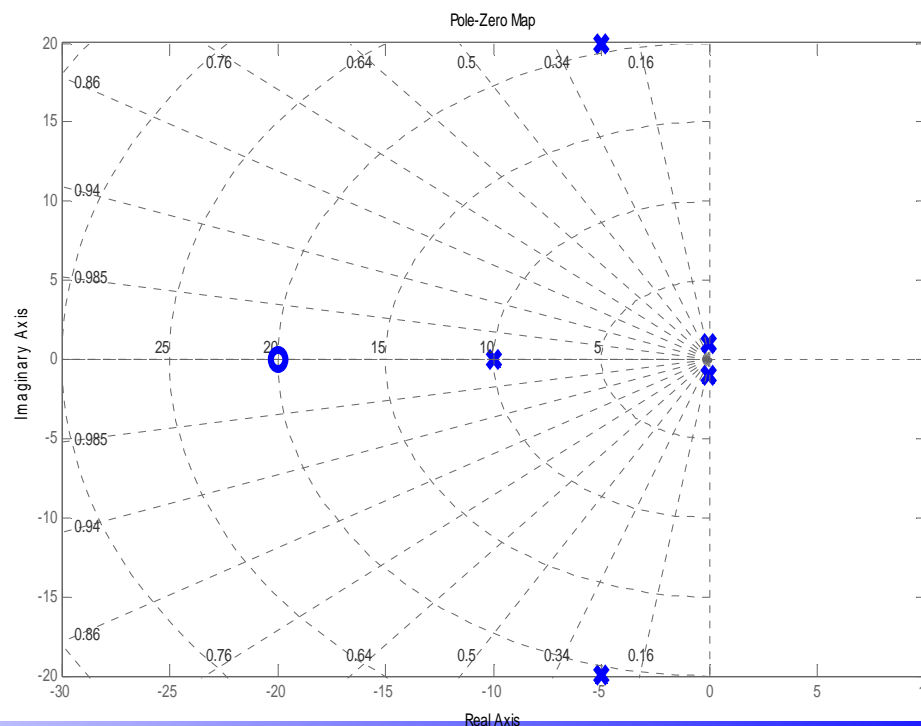
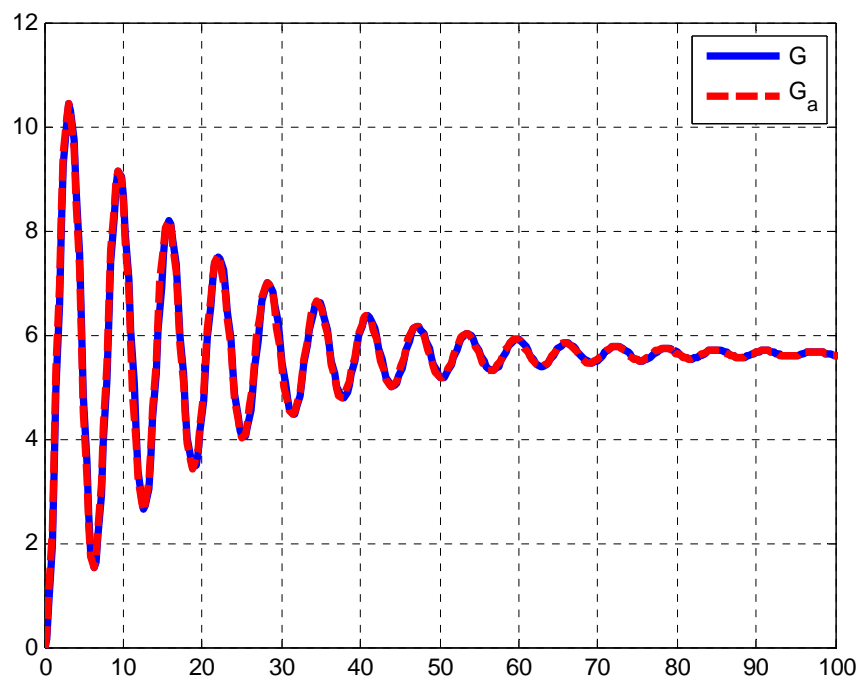
$$G_a(s) = \frac{5.633}{\left(\frac{s^2}{1.0025} + \frac{0.1}{1.0025}s + 1\right)}$$

$$z_1 = -20$$

$$p_1 = -10$$

$$p_{2,3} = -0.05 \pm j1$$

$$p_{4,5} = -5 \pm j20$$



# Sistemi di ordine superiore al secondo

- Risposta al gradino della funzione

$$G(s) = \frac{12(s + 20)}{(s + 0.1)(s^2 + 10s + 425)}$$

e della sua approssimante

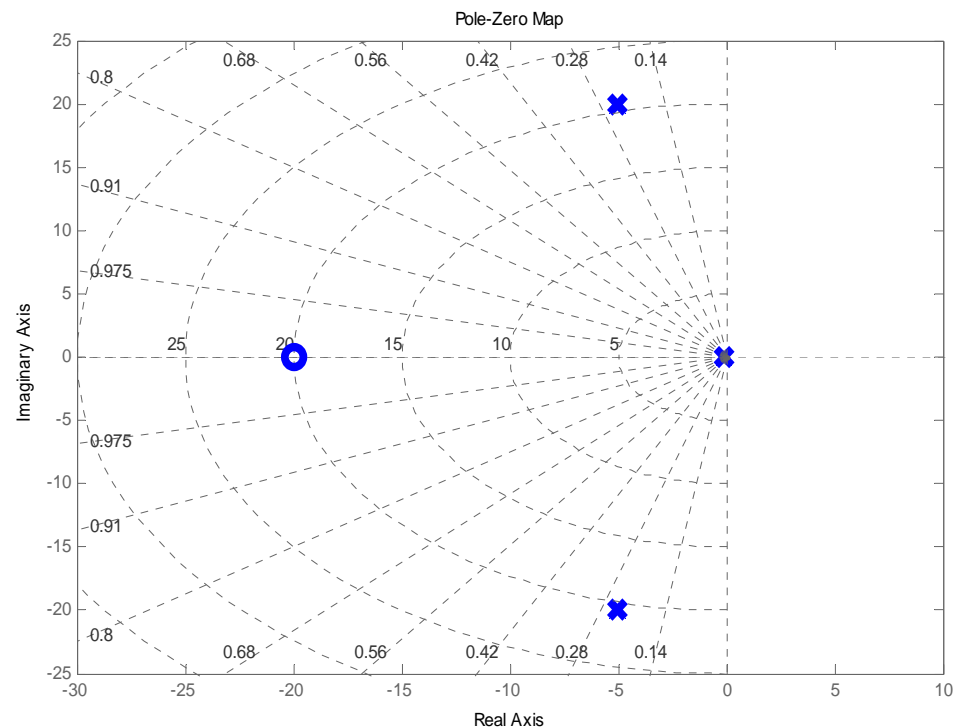
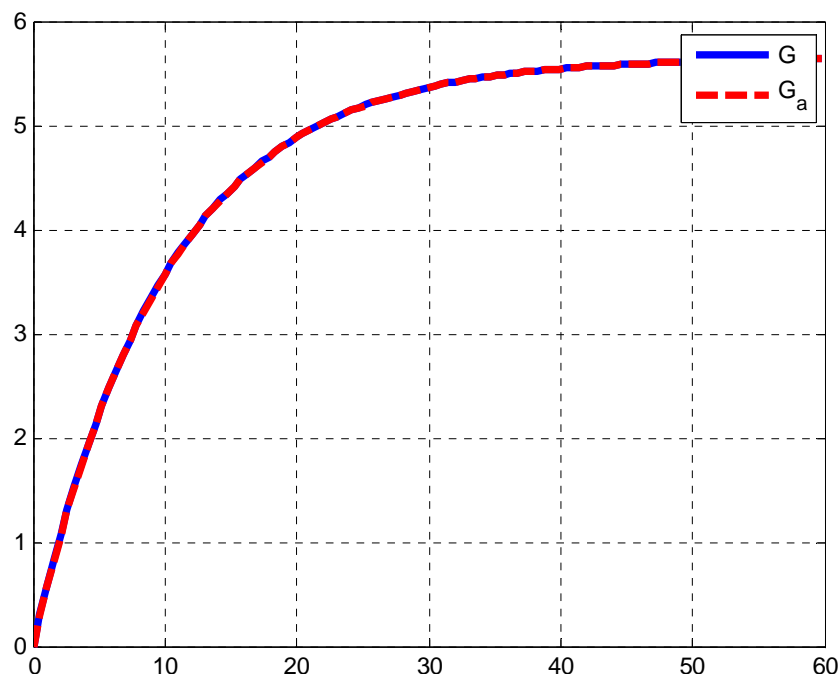
$$G_a(s) = \frac{5.6471}{\left(\frac{1}{0.1}s + 1\right)}$$

$$G(0) = \frac{12 \cdot 20}{0.1 \cdot 425} = 5.6471$$

$$z_1 = -20$$

$$p_1 = -0.1$$

$$p_{4,5} = -5 \pm j20$$



# Sistemi di ordine superiore al secondo

- Risposta al gradino della funzione

$$G(s) = \frac{2000(s + 0.25)}{(s + 0.2)(s^2 + 10s + 425)}$$

e della sua approssimante

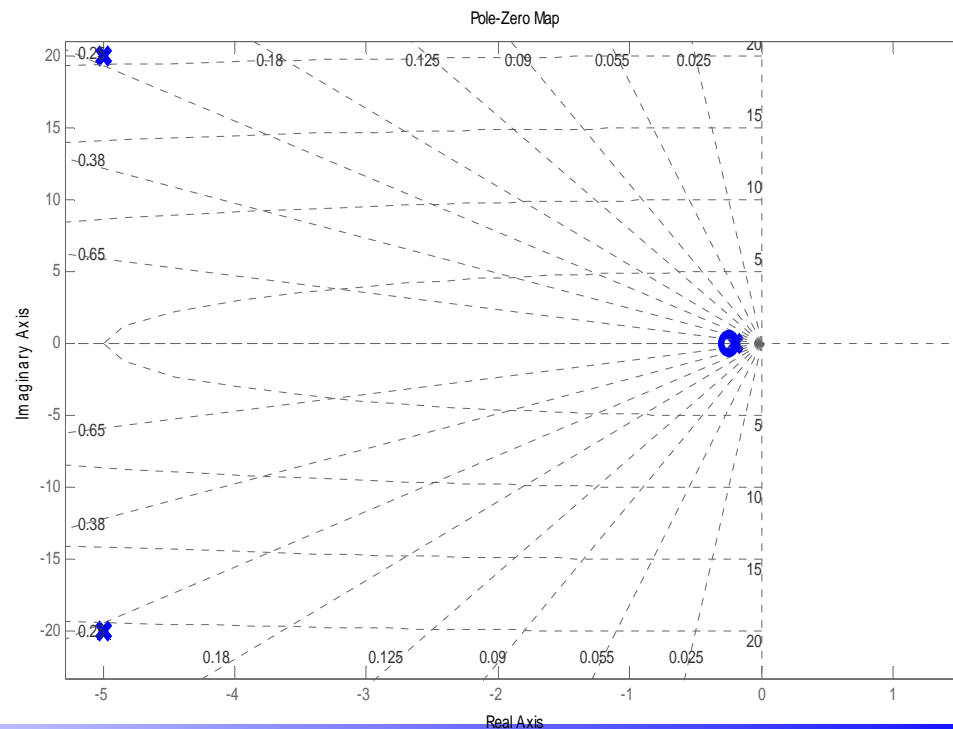
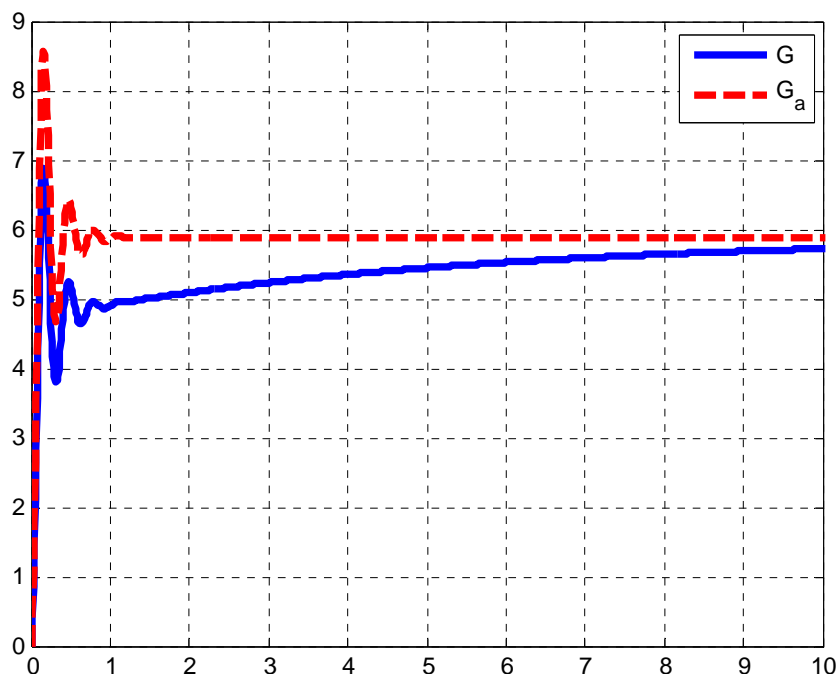
$$G_a(s) = \frac{5.8824}{\left(\frac{s^2}{425} + \frac{10}{425}s + 1\right)}$$

$$G(0) = \frac{2000 \cdot 0.25}{0.2 \cdot 425} = 5.8824$$

$$z_1 = -0.25$$

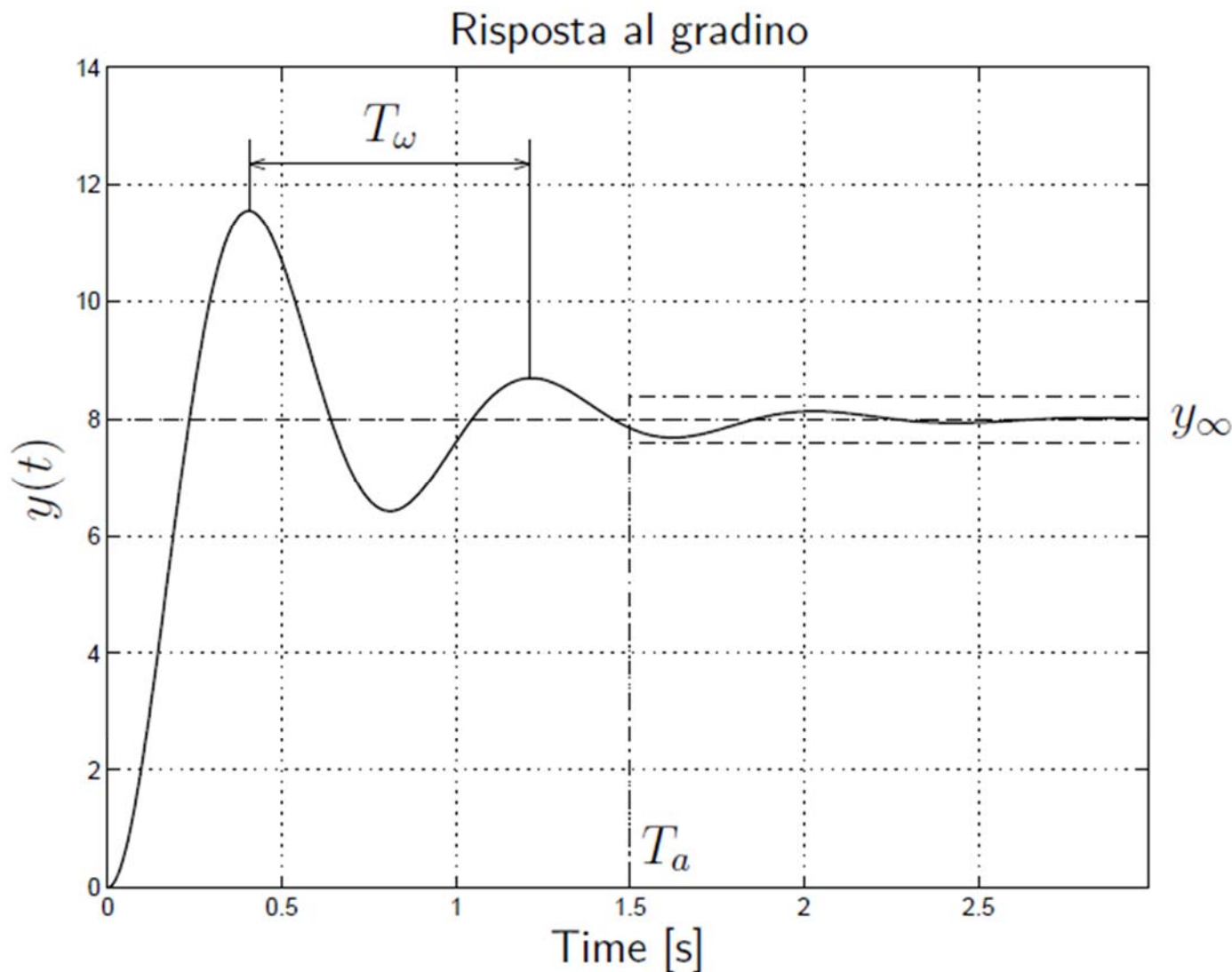
$$p_1 = -0.2$$

$$p_{4,5} = -5 \pm j20$$



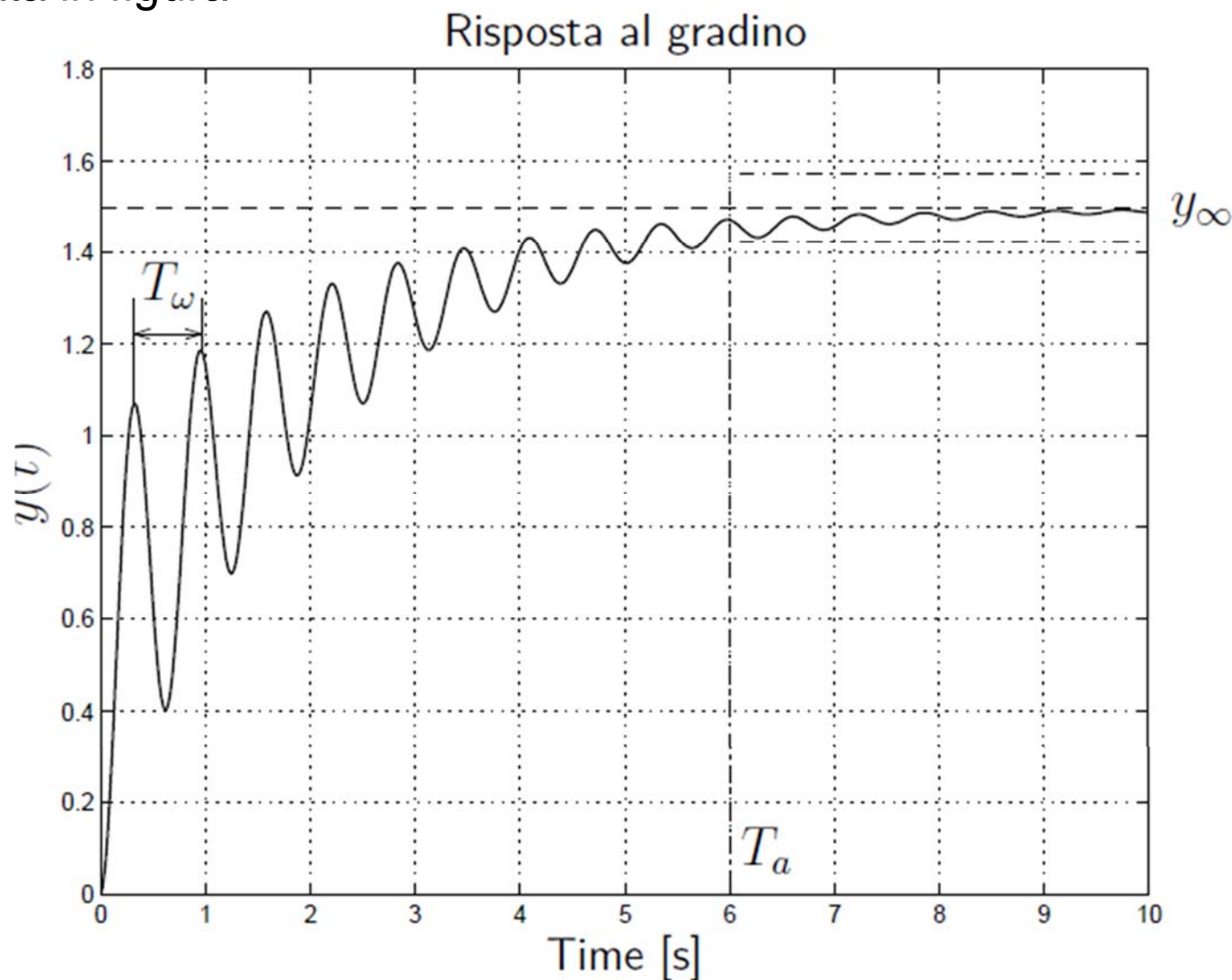
# Sistemi di ordine superiore al secondo

- **Esercizio:** determinare i poli dominanti e il guadagno statico del sistema la cui risposta al gradino unitario è riportata in figura



## Sistemi di ordine superiore al secondo

- **Esercizio:** determinare i poli dominanti (sapendo che sono 3 con la stessa parte reale) e il guadagno statico del sistema la cui risposta al gradino unitario è riportata in figura



# **CONTROLLI AUTOMATICI**

## **Ingegneria Meccanica e Ingegneria del Veicolo**

<http://www.dii.unimore.it/~lbiagiotti/ControlliAutomatici.html>

**Sistemi elementari del 1° e 2°  
ordine  
FINE**

Ing. Luigi Biagiotti

e-mail: [luigi.biagiotti@unimore.it](mailto:luigi.biagiotti@unimore.it)

<http://www.dii.unimore.it/~lbiagiotti>