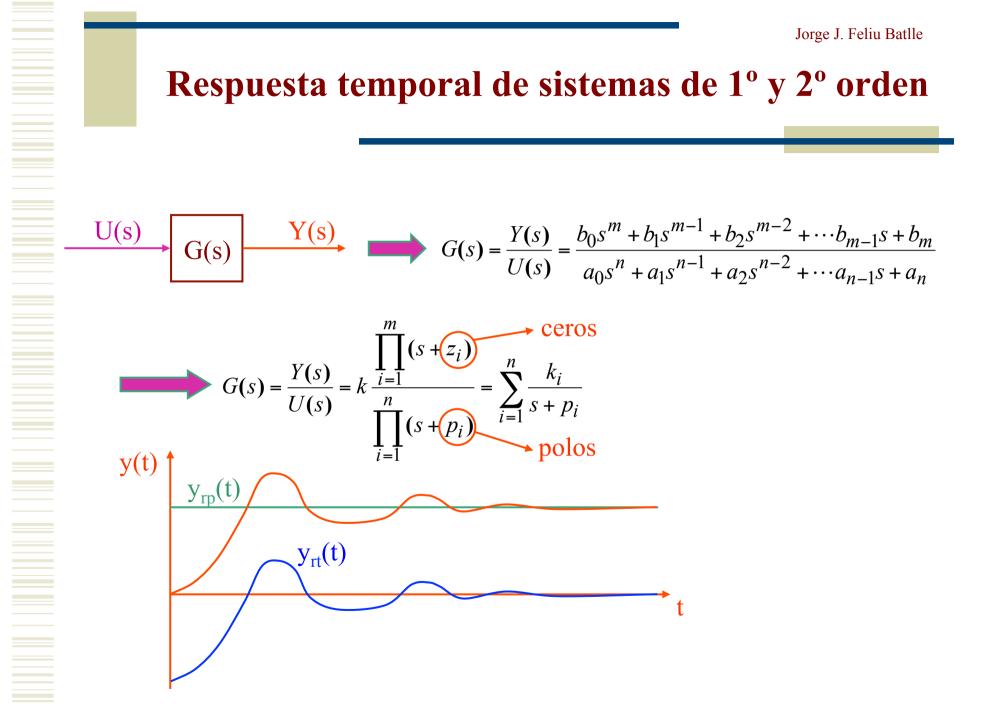
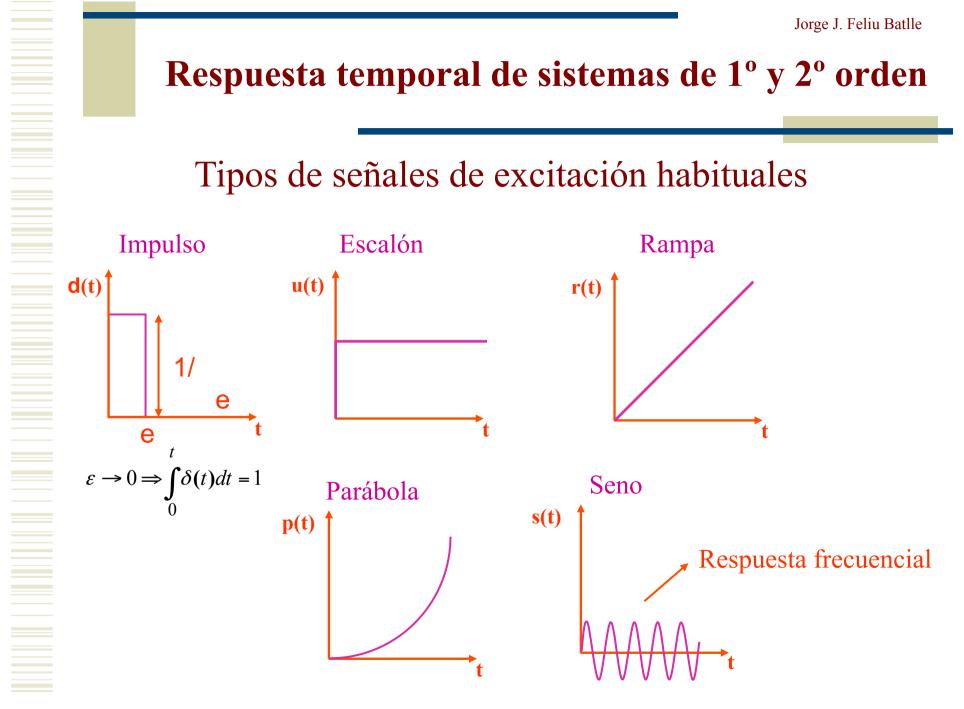
# Orden del sistema: es el grado del denominador Utilidad: • Sirve para identificar sistemas sencillos • Sirve para estudiar el comportamiento de sistemas sencillos • Sirve para diseñar reguladores, filtros, ... La respuesta se compone de dos partes: transitoria (y<sub>rt</sub>(t)) y estacionaria (y<sub>rp</sub>(t)) Respuesta temporal de sistemas de 1º y 2º orden

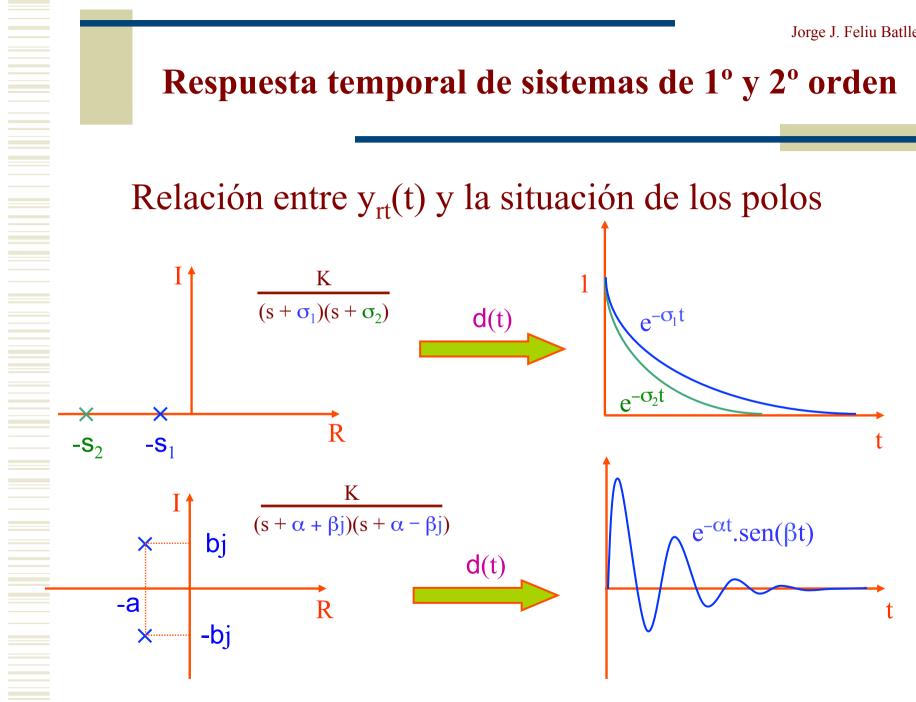
$$y(t) = y_{rt}(t) + y_{rp}(t) \quad \text{tal que} \quad \begin{cases} y_{rp}(t) = \lim_{t \to \infty} y(t) \\ \lim_{t \to \infty} y_{rt}(t) = 0 \end{cases}$$



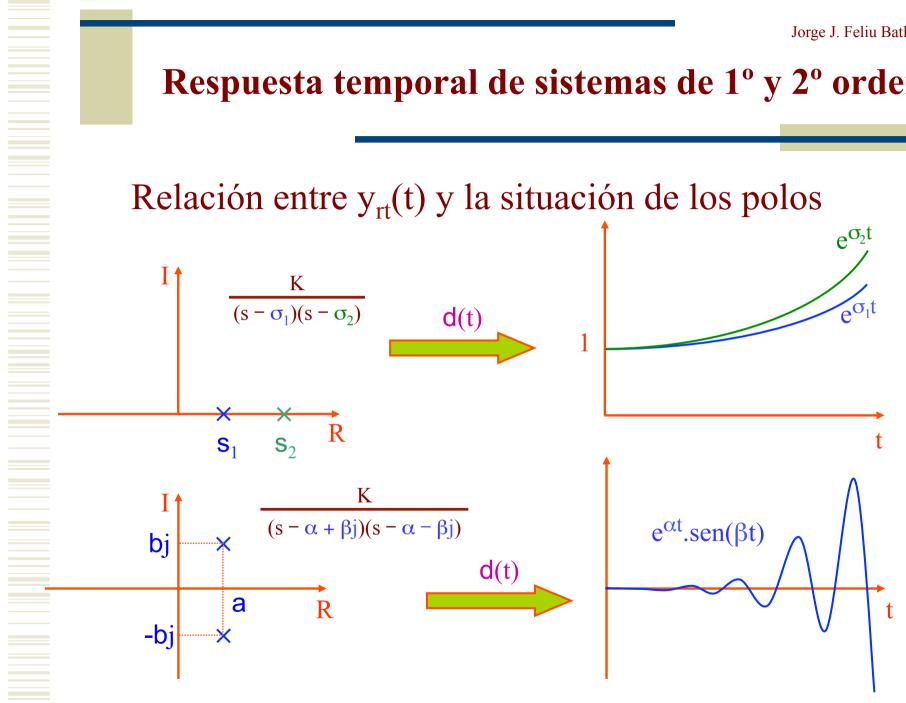
Tipos de señales de excitación habituales



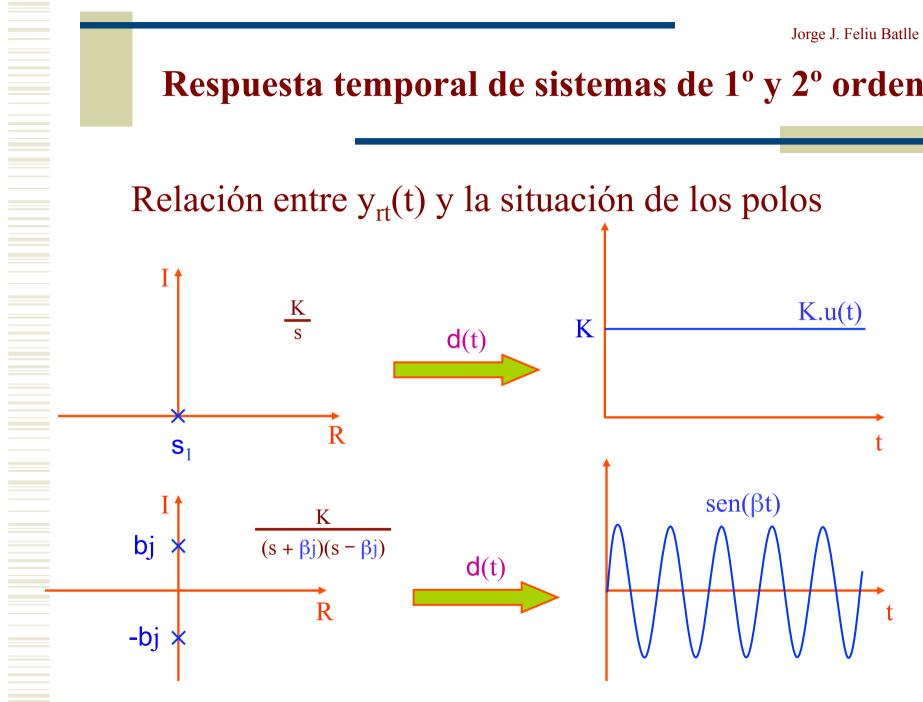
Relación entre  $y_{rt}(t)$  y la situación de los polos



Relación entre  $y_{rt}(t)$  y la situación de los polos



Relación entre y<sub>rt</sub>(t) y la situación de los polos



## Relación entre y<sub>rt</sub>(t) y la situación de los polos

Si todos los polos tienen parte real negativa el sistema es estable

Si algún polo tiene parte real positiva el sistema es inestable

Los polos reales dan respuestas NO oscilantes

Los polos con parte imaginaria dan respuestas SÍ oscilantes

Los polos en el origen dan respuestas "limitadamente estables"

Los polos sobre el eje imaginario dan respuestas "marginalmente estables"

Ante entrada impulso la respuesta de los sistemas estables tiende a cero

La respuesta es más rápida cuanto más alejados están los polos del eje imaginario

#### Sistemas de primer orden

Provienen de una ecuación diferencial del tipo:

$$a_0 \frac{dy(t)}{dt} + a_1 y(t) = b_0 \frac{du(t)}{dt} + b_1 u(t)$$
  $a_i > 0 \ y \ b_i > 0 \ i = 0, 1$ 

$$\frac{\mathcal{L}}{U(s)} = \frac{b_0 s + b_1}{a_0 s + a_1}$$
 orden 1

Ganancha/del sistema

Sistemas de primer orden simple

$$b_0 = 0 \qquad \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K}{Ts + 1}$$

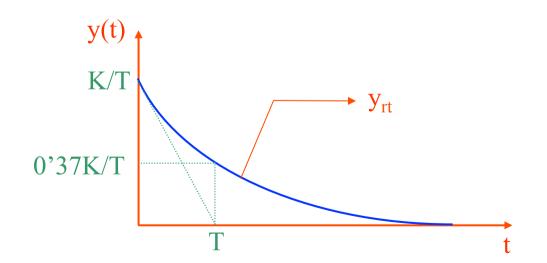
Un único polo real en -1/T

Constante/de tiempo

# Sistemas de primer orden: $\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K}{Ts+1}$

Respuesta impulsional: U(s) = 1

$$Y(s) = \frac{K}{Ts+1}$$
  $y(t) = \frac{K}{T}e^{-t/T}$   $(t \ge 0)$ 



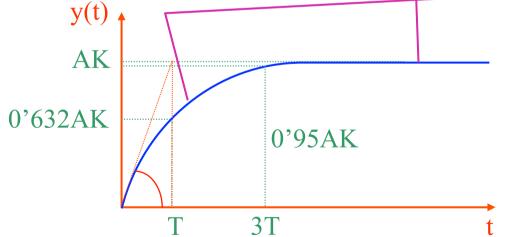
#### Valores característicos

$$y(0) = K/T$$
  
 $y(T) = 0.37K/T$   
 $\dot{y}(0) = -K/T^2$ 

## Sistemas de primer orden: $\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K}{Ts+1}$

Respuesta ante escalón: U(s) = A/s

$$Y(s) = \frac{K}{Ts+1} \frac{A}{s} \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} y(t) = AK \underbrace{1 - e^{-t/T}}_{t} \quad (t \ge 0)$$



#### Valores característicos

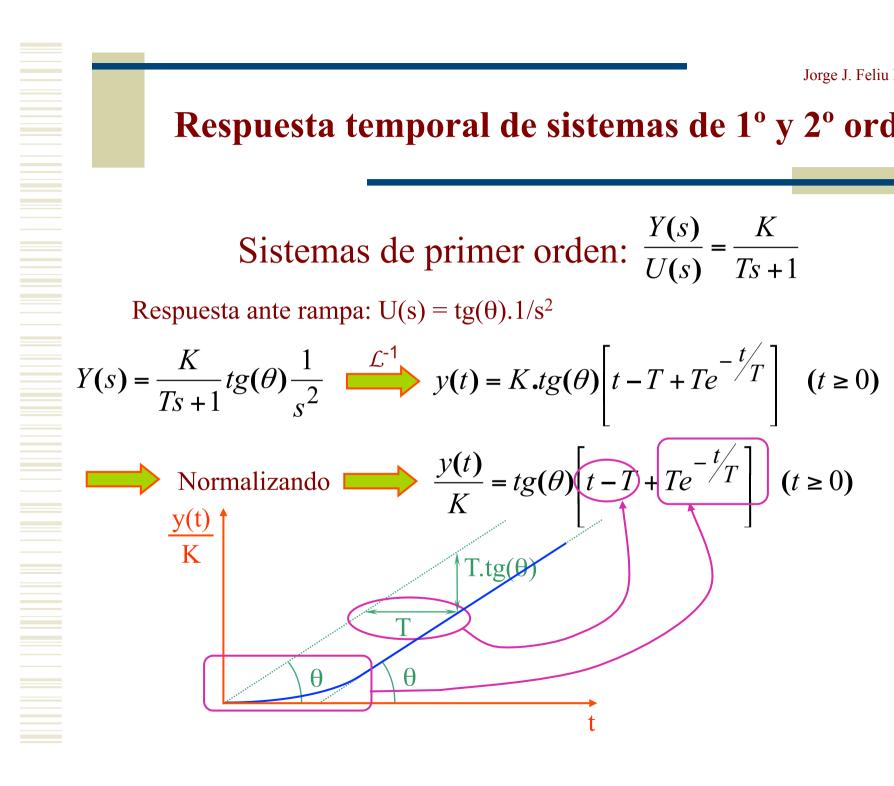
$$y(0) = 0$$

$$y(T) = 0.632AK$$

$$\dot{y}(0) = AK/T$$

t<sub>s</sub> = tiempo de establecimiento

$$Y(s) = \frac{K}{Ts+1}tg(\theta)\frac{1}{s^2} \quad \xrightarrow{\mathcal{L}^{-1}} \quad y(t) = K \cdot tg(\theta) \left[ t - T + Te^{-\frac{t}{T}} \right] \quad (t \ge 0)$$



$$a_0 \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_2 y(t) = b_0 \frac{d^2 u(t)}{dt^2} + b_1 \frac{du(t)}{dt} + b_2 u(t) \quad a_i > 0 \ y, b_i > 0 \ i = 0..2$$

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{b_0 s^2 + b_1 s + b_2}{a_0 s^2 + a_1 s + a_2}$$
orden 2

Respuesta temporal de sistemas de 1° y 2° orden

Sistemas de segundo orden

Provienen de una ecuación diferencial del tipo:
$$a_0 \frac{d^2 y(t)}{dt^2} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_2 y(t) = b_0 \frac{d^2 u(t)}{dt^2} + b_1 \frac{du(t)}{dt} + b_2 u(t) \quad a_i > 0 \ y, b_i > 0 \ i = 0..2$$

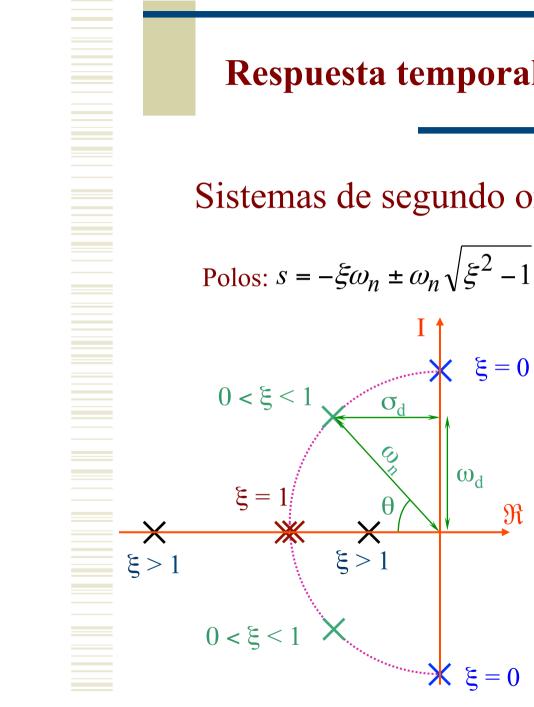
$$\frac{L}{U(s)} = \frac{b_0 s^2 + b_1 s + b_2}{a_0 s^2 + a_1 s + a_2}$$
orden 2

Sistemas de segundo orden simple  $b_0 = b_1 = 0$ 

$$\omega_n$$
: frecuencia natural no amortiguada (rad/s)
$$\xi$$
: factor de amortiguamiento

Sistemas de segundo orden: 
$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$$

Polos: 
$$s = -\xi \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\xi^2 - 1}$$
 Dos polos complejos conjugados



$$\frac{\text{Casos}}{s}$$

$$\xi = 0 \qquad \Rightarrow s = \pm \omega_n j$$

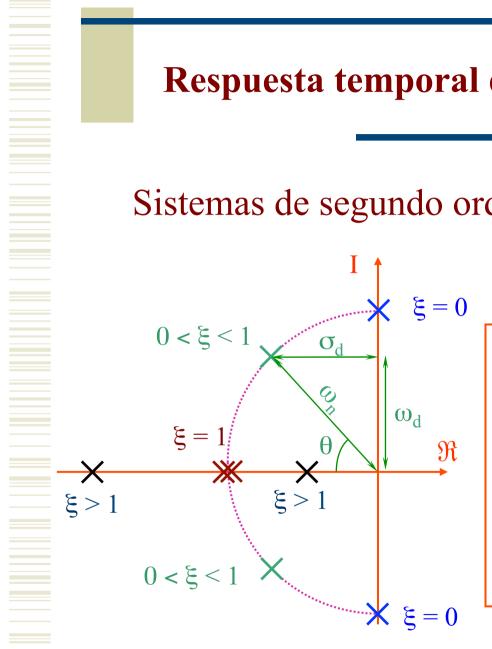
$$0 < \xi < 1 \Rightarrow s = -\xi \omega_n \pm \omega_n \sqrt{1 - \xi^2} j$$

$$\xi = 1 \Rightarrow s = -\omega_n$$

$$\xi > 1 \Rightarrow s = -\xi \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\xi^2 - 1}$$

Sistemas de segundo orden:

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$$



#### Relaciones

 $\omega_d$ : frecuencia amortiguada =  $\omega_n \sqrt{1-\xi^2}$ 

 $\sigma_d$ : factor decrecimiento =  $\xi \omega_n$ 

$$\xi = \cos(\theta) \ (0 \le \theta \le \pi/2)$$

Respuesta impulsional: U(s) = 1 
$$Y(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$$

$$\xi = 0$$
  $y(t) = K\omega_n.sen(\omega_n t)$ 

$$0 < \xi < 1 \qquad y(t) = K \left[ \frac{\omega_n}{\sqrt{1 - \xi^2}} \cdot e^{-\sigma_d t} \cdot sen(\omega_d t) \right]$$

$$\xi = 1$$
  $y(t) = K \left[ \omega_n^2 \cdot t \cdot e^{-\omega_n t} \right]$ 

Respuesta temporal de sistemas de 1° y 2° order

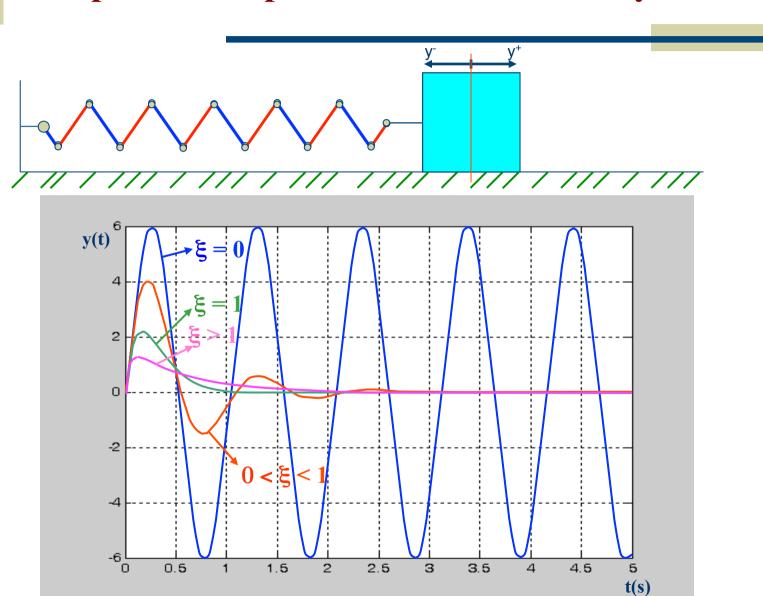
Sistemas de segundo orden: 
$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$$

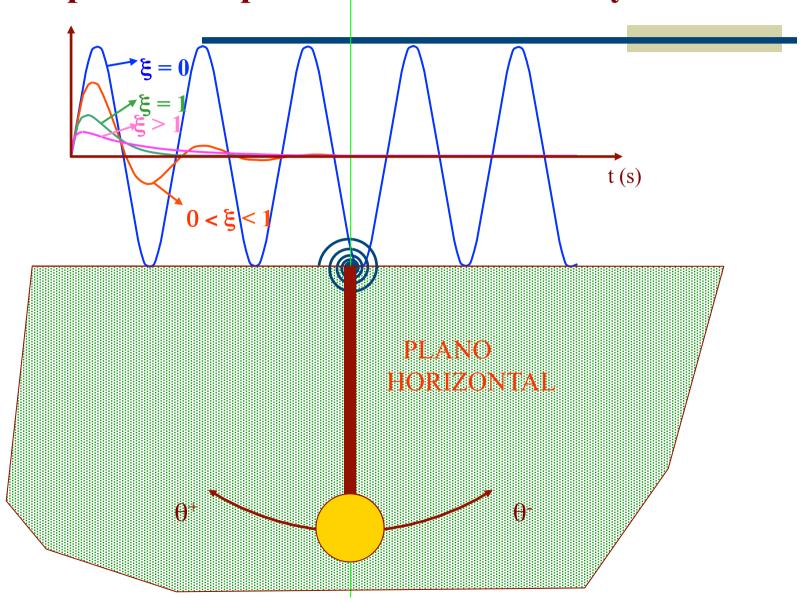
Respuesta impulsional:  $U(s) = 1$   $Y(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$ 

$$\xi = 0 \qquad y(t) = K\omega_n \cdot sen(\omega_n t)$$

$$0 < \xi < 1 \qquad y(t) = K \left[ \frac{\omega_n}{\sqrt{1 - \xi^2}} \cdot e^{-\sigma_s t} \cdot sen(\omega_d t) \right]$$

$$\xi = 1 \qquad y(t) = K \left[ \frac{\omega_n}{2\sqrt{\xi^2 - 1}} \left[ e^{-\omega_n \left(\xi - \sqrt{\xi^2 - 1}\right)t} - e^{-\omega_n \left(\xi + \sqrt{\xi^2 - 1}\right)t} \right] \right]$$





$$\xi = 0$$
  $y(t) = A.K [1 - \cos(\omega_n t)]$ 

$$0 < \xi < 1 \qquad y(t) = AK \left| 1 - \frac{e^{-\xi \omega_n t} sen(\omega_d t + \theta)}{\sqrt{1 - \xi^2}} \right|$$

$$\xi = 1$$
  $y(t) = AK \left[ 1 - e^{-\omega_n t} \left( 1 + \omega_n t \right) \right]$ 

Respuesta temporal de sistemas de 1° y 2° orden

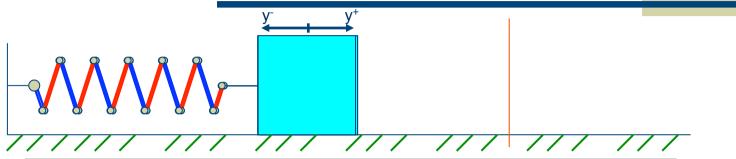
Sistemas de segundo orden: 
$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2}$$
Respuesta ante escalón: 
$$U(s) = A/s \implies Y(s) = \frac{K\omega_n^2}{s^2 + 2\xi\omega_n s + \omega_n^2} \xrightarrow{A} \xrightarrow{E^1}$$

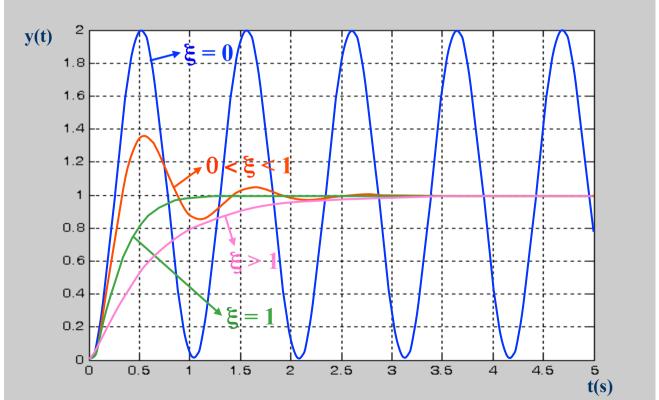
$$\xi = 0 \implies y(t) = A.K \Big[ 1 - \cos(\omega_n t) \Big]$$

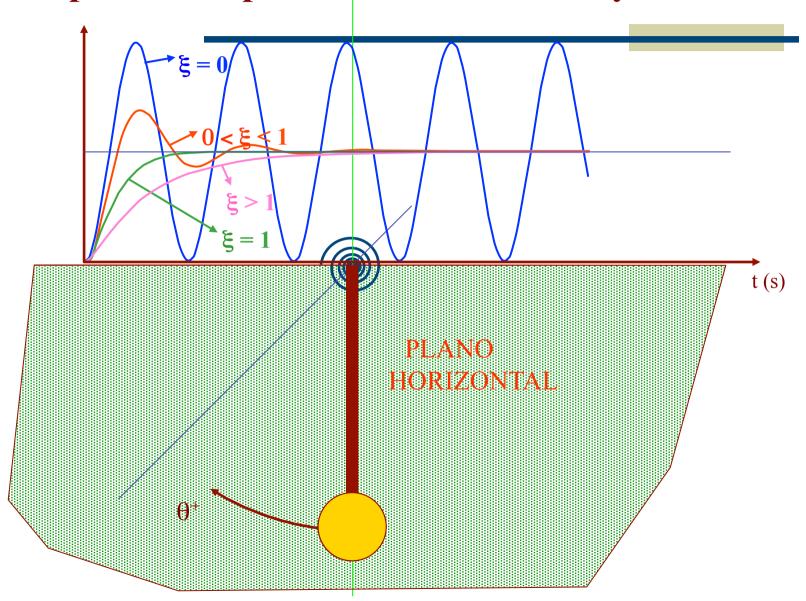
$$0 < \xi < 1 \implies y(t) = AK \Big[ 1 - \frac{e^{-\xi\omega_n t} sen(\omega_d t + \theta)}{\sqrt{1 - \xi^2}} \Big]$$

$$\xi = 1 \implies y(t) = AK \Big[ 1 - e^{-\omega_n t} (1 + \omega_n t) \Big]$$

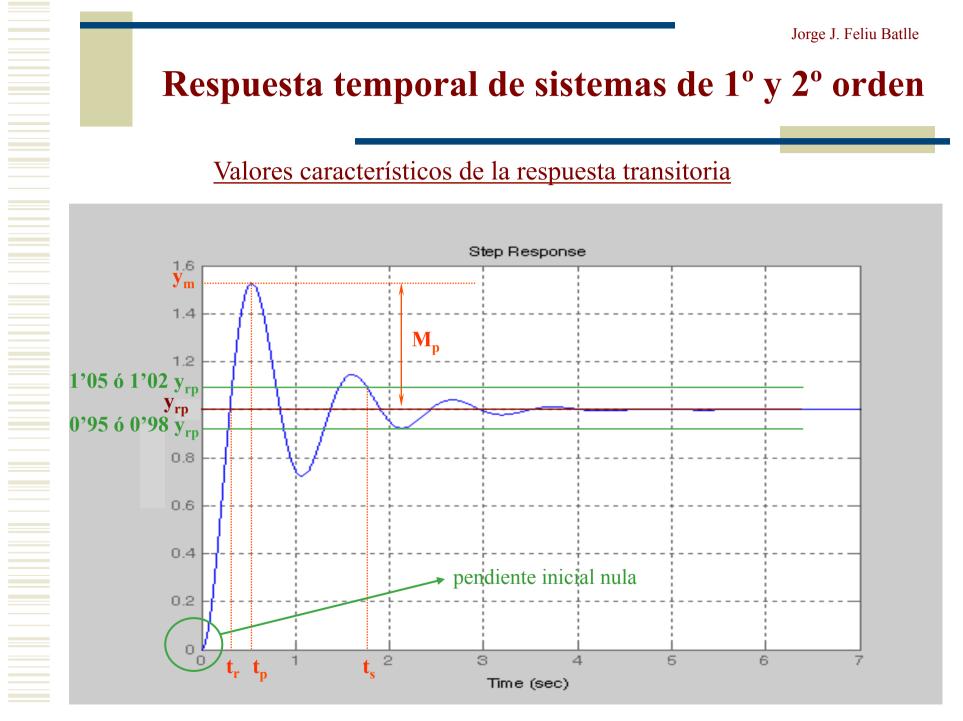
$$\xi > 1 \implies y(t) = AK \Big[ 1 + \frac{\omega_n}{2\sqrt{\xi^2 - 1}} \Big[ \frac{e^{-\omega_n (\xi + \sqrt{\xi^2 - 1})t}}{\omega_n (\xi + \sqrt{\xi^2 - 1})} - \frac{e^{-\omega_n (\xi - \sqrt{\xi^2 - 1})t}}{\omega_n (\xi - \sqrt{\xi^2 - 1})} \Big]$$







Valores característicos de la respuesta transitoria



#### Valores característicos de la respuesta transitoria

 $\triangleright$  Tiempo de pico ( $t_p$ ): instante en el que se produce el máximo ( $y_m$ ):

$$t_p = \frac{\pi}{\omega_d}$$

Pico de sobreoscilación  $(M_p)$ : diferencia porcentual entre  $y_m$  e  $y_{rp}$ :

$$M_p(\%) = \frac{y_m - y_{rp}}{y_{rp}} \times 100 = e^{-\left(\frac{\xi\pi}{\sqrt{1-\xi^2}}\right)} \times 100 = e^{-\frac{\pi}{tg(\theta)}} \times 100$$

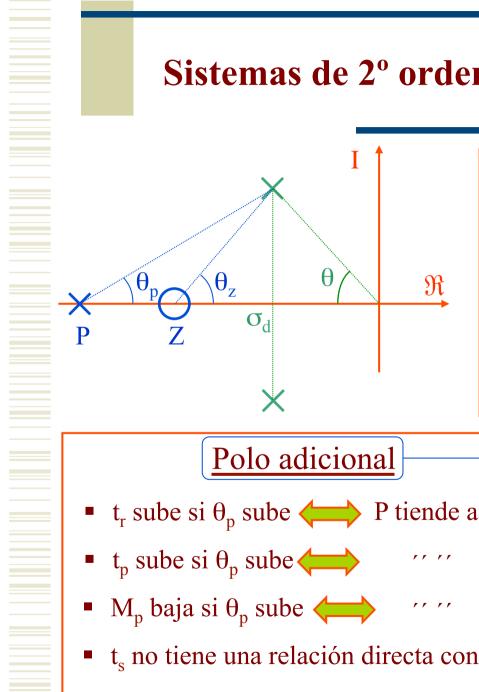
 $\succ$  Tiempo de subida ( $t_r$ ): instante en el que la señal llega por primera vez a  $y_{rp}$ :

$$t_r = \frac{\pi - \theta}{\omega_d}$$

Tiempo de establecimiento ( $t_s$ ): instante en el que la señal queda acotada entre el  $\pm$  2%  $y_{rp}$  ó  $\pm$  5%  $y_{rp}$ :

$$t_{S} = \frac{4}{\sigma_{d}} (2\%)$$
 o  $t_{S} = \frac{3}{\sigma_{d}} (5\%)$ 

#### Sistemas de 2º orden. Ceros y polos adicionales



#### Cero adicional

- $t_r$  baja si  $\theta_z$  sube  $\longleftarrow$  Z tiende a I
- $t_p$  baja si  $\theta_z$  sube
- $M_p$  sube si  $\theta_z$  sube
- $t_s$  no tiene una relación directa con  $\theta_z$

#### Polo adicional

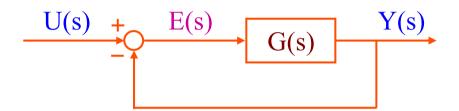
- $t_r$  sube si  $\theta_p$  sube  $\longleftrightarrow$  P tiende a  $\sigma_d$
- $t_n$  sube si  $\theta_p$  sube
- $M_p$  baja si  $\theta_p$  sube
- $t_s$  no tiene una relación directa con  $\theta_n$

→ A la izquierda de σ<sub>d</sub>



Si se pone a la derecha de  $\sigma_d$  el sistema se comporta de forma parecida a uno de primer orden

Se estudia la capacidad del sistema para seguir las señales de referencia



$$G(s) = \frac{K.N(s)}{D(s)}$$

Análisis de la respuesta estacionaria (errores)

Se estudia la capacidad del sistema para seguir las señales de referencia

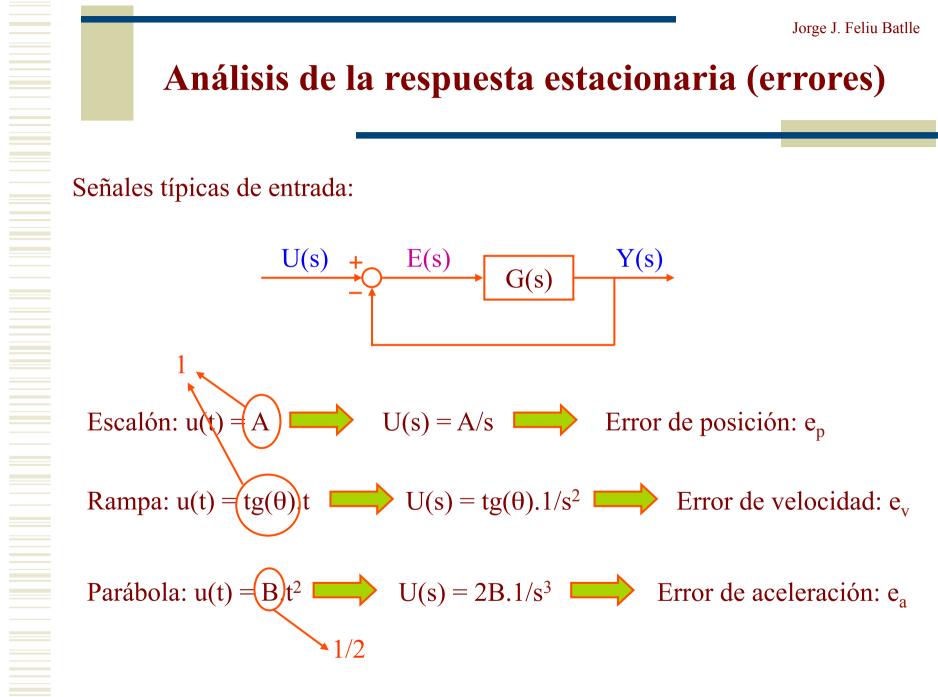
$$\frac{U(s)}{D(s)} + \frac{E(s)}{G(s)} + \frac{Y(s)}{G(s)}$$

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

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

$$e_{rp} = \lim_{s \to 0} s \frac{1}{1 + G(s)} U(s)$$

Señales típicas de entrada:



#### Error de posición (e<sub>p</sub>)

$$e_p = \lim_{s \to 0} s \frac{1}{1 + G(s)} \frac{A}{s} = \lim_{s \to 0} \frac{A}{1 + G(s)}$$

 $K_p$ : constante de error de posición =  $\lim_{s \to 0} G(s)$ 

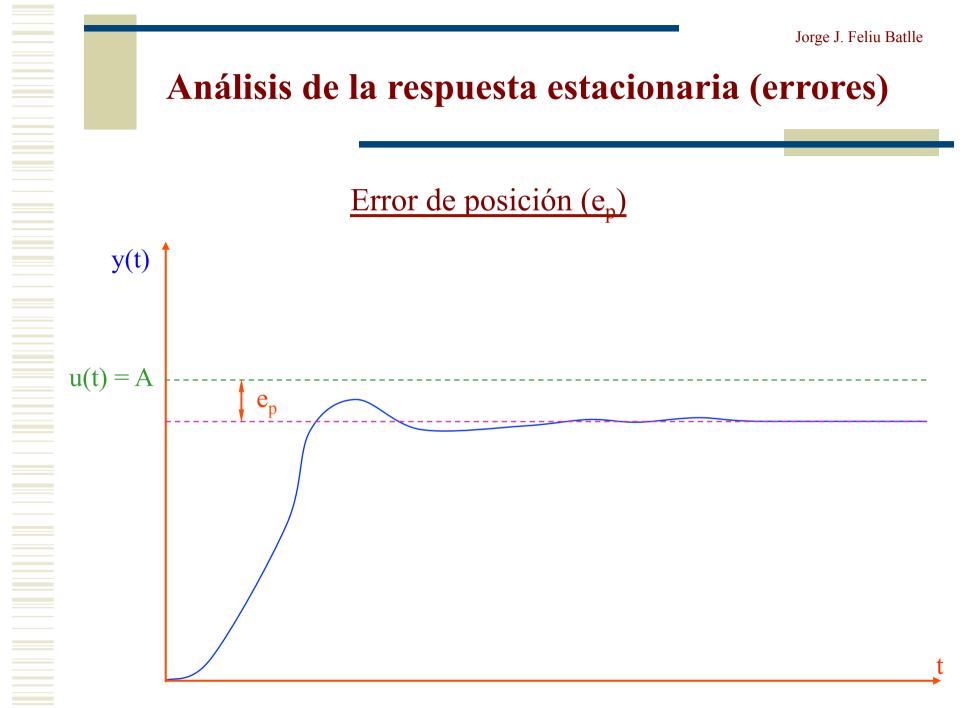
Si G(s) tiene cero polos en s = 0 
$$\longrightarrow$$
  $K_p = \frac{K.N(0)}{D(0)}$   $\longrightarrow$   $K_p = \frac{K.N(0)}{D(0)}$ 

Si G(s) tiene un polo en s = 0 
$$\longrightarrow$$
  $K_p = \infty$   $\rightleftharpoons$   $e_p = 0$ 

Si G(s) tiene dos polos en s = 0 
$$\longrightarrow$$
  $K_p = \infty$   $\Longrightarrow$   $e_p = 0$ 

. . .

Error de posición (e<sub>p</sub>)



#### Error de velocidad (e<sub>v</sub>)

$$e_{v} = \lim_{s \to 0} s \frac{1}{1 + G(s)} tg(\theta) \frac{1}{s^{2}} = tg(\theta) \lim_{s \to 0} \frac{1}{sG(s)}$$

$$K_{v}: \text{ constante de error de velocidad} = \lim_{s \to 0} s.G(s)$$

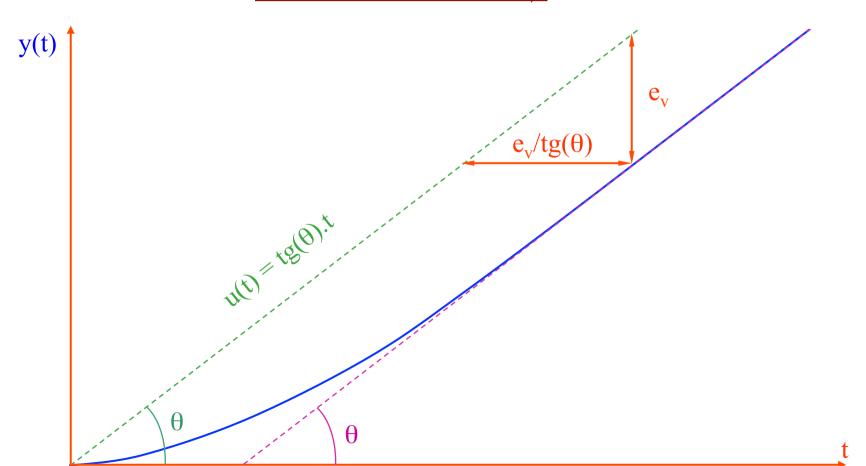
Si G(s) tiene cero polos en s = 0 
$$\qquad \qquad K_v = 0 \qquad \qquad e_v = \infty$$

Si G(s) tiene un polo en s = 0 
$$\longrightarrow$$
  $K_v = \frac{K.N(0)}{\widehat{D}(0)} \longrightarrow \uparrow K \longrightarrow \downarrow e_v$ 

Si G(s) tiene dos polos en s = 0 
$$\qquad \qquad K_v = \infty \qquad \qquad e_v = 0$$

. . .

Error de velocidad (e<sub>v</sub>)



#### Error de aceleración (e<sub>a</sub>)

$$e_a = \lim_{s \to 0} s \frac{1}{1 + G(s)} B \frac{1}{s^3} = B \lim_{s \to 0} \frac{1}{s^2 G(s)}$$

 $K_a$ : constante de error de aceleración =  $\lim_{s \to 0} s^2$ . G (s)

Si G(s) tiene cero polos en s = 0 
$$\qquad \qquad K_a = 0 \qquad \qquad e_a = \infty$$

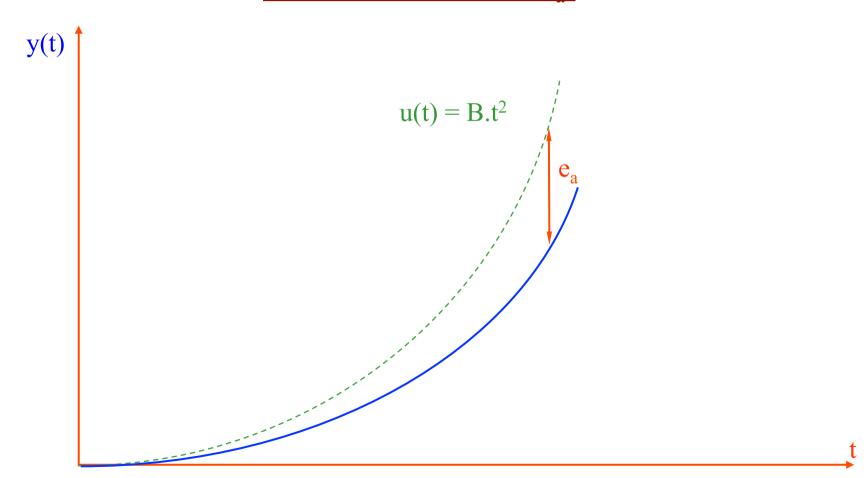
Si G(s) tiene un polo en s = 0 
$$\qquad \qquad K_a = 0 \qquad \qquad e_a = \infty$$

Si G(s) tiene dos polos en s = 0 
$$\longrightarrow$$
  $K_a = \frac{K.N(0)}{\widehat{D}(0)} \longrightarrow \uparrow K \longrightarrow \downarrow e_a$ 

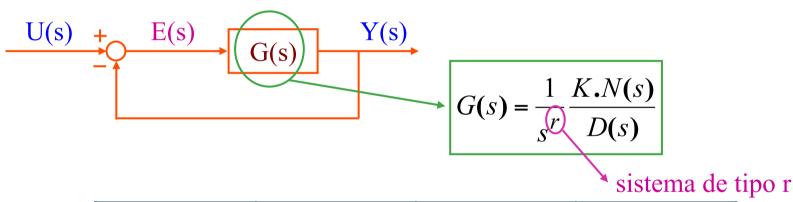
Si G(s) tiene tres polos en s = 0 
$$\qquad \qquad K_a = \infty \qquad \qquad e_a = 0$$

. . .

#### Error de aceleración (e<sub>a</sub>)

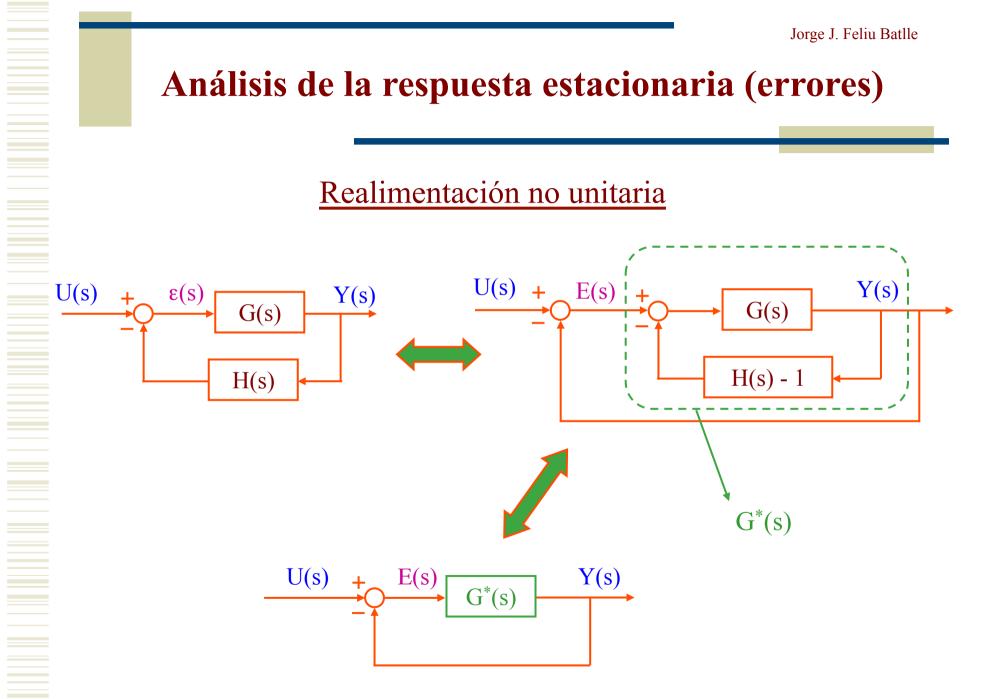


Tipo de un sistema: número de polos en s = 0 de G(s)



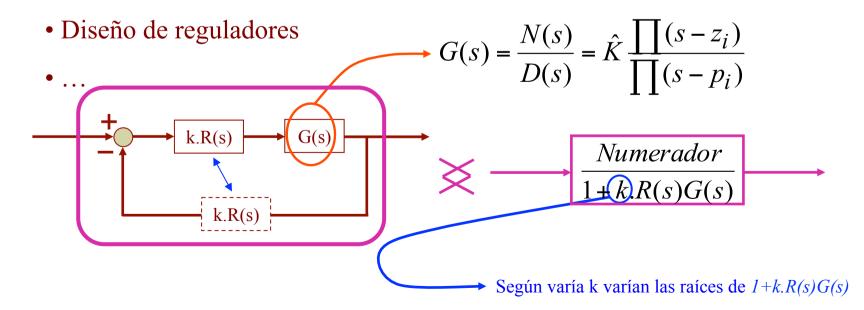
Tipo	$e_p$	$e_{v}$	$e_a$
0	$\frac{A}{1+K_p}$	$\infty$	$\infty$
1	0	$\frac{tg(\theta)}{K_{v}}$	$\infty$
2	0	0	$\frac{B}{K_a}$
3	0	0	0

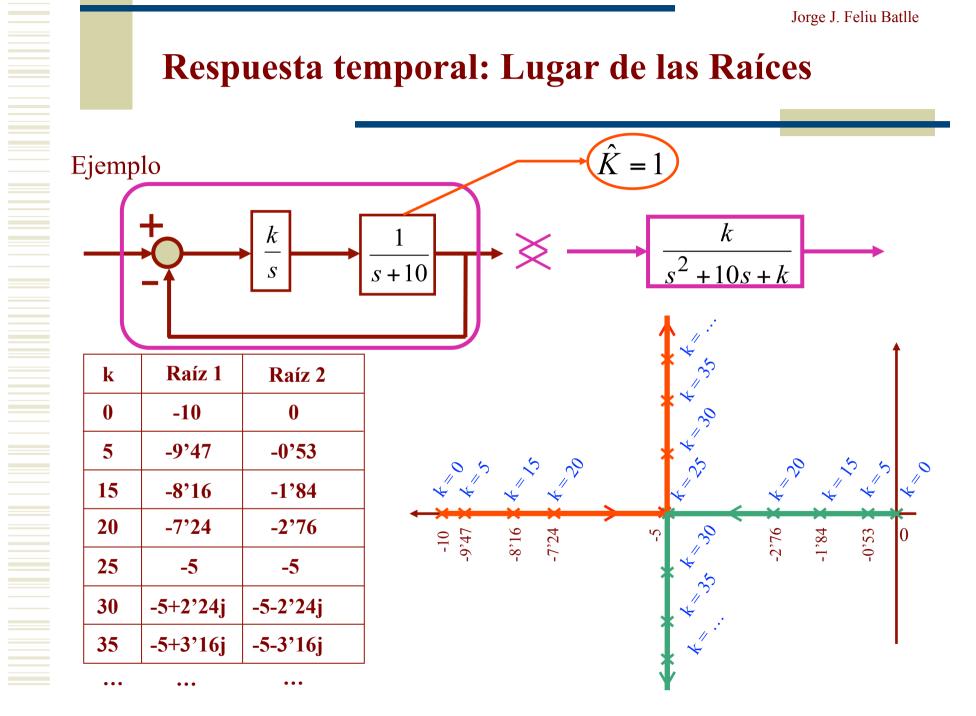
#### Realimentación no unitaria



Es una técnica gráfica que permite ver la variación de los polos de un sistema EN LAZO CERRADO cuando cierto parámetro k varía de 0 a  $\infty$ . Permite realizar estudios sobre:

- Régimen transitorio
- Estabilidad

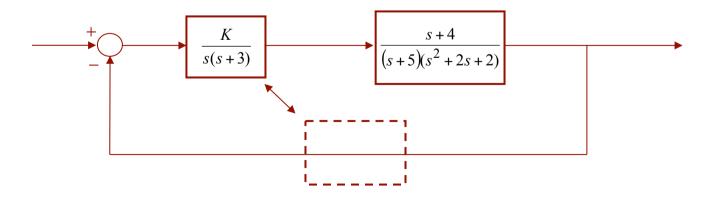




## Reglas para su trazado

- $\triangleright$  Permiten un trazado aproximado del  $\mathcal{L}.\mathcal{R}$ .
- ➤ Usan información en lazo abierto y en lazo cerrado
- > Es necesaria cierta experiencia

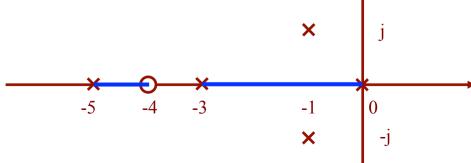
#### **EJEMPLO**



1) Calcular los polos y los ceros del sistema en lazo abierto (l.a.)

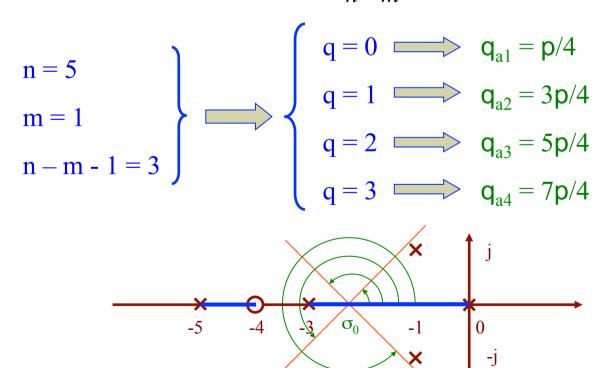
$$z_1 = -4$$
,  $p_1 = 0$ ,  $p_2 = -3$ ,  $p_3 = -5$ ,  $p_4 = -1+j$ ,  $p_5 = -1-j$ 

- 2) El número de ramas es igual al número de polos en lazo abierto  $\rightarrow$  5
- 3) Las ramas comienzan en los polos en lazo abierto (k = 0) y acaban en los ceros en lazo abierto  $(k = \infty)$ . Si el nº de ceros (m) es menor que el nº de polos (n) entonces se supone que hay n-m ceros en el infinto  $\rightarrow$  m = 1, n = 5
- 4) Los puntos del eje real que pertenecen al  $\mathcal{L}$ .  $\mathcal{R}$ , son los que cumplen que el nº de polos reales más el número de ceros reales (l.a.) situados a su derecha es impar.



5) El  $\mathcal{L}$ .  $\mathcal{R}$ , es simétrico respecto al eje real

6) Las ramas del  $\mathcal{L}$ .  $\mathcal{R}$ , que terminan en el infinito son asintóticas a rectas cuyos ángulos con el eje real son:  $\theta_a = \frac{(2q+1)\pi}{n-m}$ ;  $q = 0, 1, 2, \dots, n-m-1$ 



7) Las asíntotas cortan al eje real en un punto situado a una distancia dada por:

$$\sigma_o = \frac{\sum polos\ en\ l.a. - \sum ceros\ en\ l.a.}{n-m}$$

$$\begin{array}{c}
n = 5 \\
m = 1 \\
n - m = 4
\end{array}$$

$$s_{0} = \frac{0 - 3 - 5 - 1 + j - 1 - j - (-4)}{4} = -1^{5}$$

Son los puntos donde las ramas del  $\mathcal{L}.\mathcal{R}$ , entran o salen del eje real Coinciden con los máximos y mínimos relativos de K

$$1 + K.R(s).G(s) = 0 \Rightarrow K = \frac{-1}{R(s)G(s)} \Rightarrow \frac{dK}{ds} = 0 \Rightarrow s \Rightarrow K$$

$$K = \frac{-1}{\frac{1}{s(s+3)} \frac{(s+4)}{(s+5)(s^2+2s+2)}} \longrightarrow K = \frac{-s(s+3)(s+5)(s^2+2s+2)}{(s+4)}$$

Respuesta temporal: Lugar de las Raíces

8) Puntos de confluencia y dispersión
Son los puntos donde las ramas del 
$$\mathcal{L}.\mathcal{R}_s$$
 entran o salen del eje real
Coinciden con los máximos y mínimos relativos de K
$$1+K.R(s).G(s)=0\Rightarrow K=\frac{-1}{R(s)G(s)}\Rightarrow \frac{dK}{ds}=0\Rightarrow s\Rightarrow K$$

$$K=\frac{-1}{\frac{1}{s(s+4)}} \Longrightarrow K=\frac{-s(s+3)(s+5)(s^2+2s+2)}{(s+4)} \Longrightarrow$$

$$\frac{dK}{ds}=0 \Longrightarrow 2s^2+25s^4+113s^3+221s^2+184s+60=0$$

$$\Longrightarrow s=\begin{cases} -0.72\pm0.37j \Longrightarrow \text{No puede ser} \\ -0.72\pm0.37j \Longrightarrow \text{No puede ser} \\ -2.377 \Longrightarrow K=6.93 \end{cases}$$

Puntos de intersección del L.R. con el eje parte real = 0

Respuesta temporal: Lugar de las Raíces

9) Puntos de intersección del 
$$\mathcal{L}$$
.  $\mathcal{R}$ , con el eje imaginario s = j $\omega$  1+K.R(s).G(s) = 0 parte real = 0 parte imaginaria = 0

1+K  $\frac{1}{s(s+3)} \frac{(s+4)}{(s+5)(s^2+2s+2)} = 0$ 
 $s^5 + 10s^4 + 33s^3 + 46s^2 + (30 + K)s + 4K = 0$ 
 $\omega^5$ ,  $j + 10.\omega^4 - 33.\omega^3$ ,  $j - 46.\omega^2 + (30 + K).\omega$ ,  $j + 4K = 0$ 
 $\omega^5$ ,  $j - 33.\omega^3$ ,  $j + (30 + K).\omega$ ,  $j = 0$ 
 $\omega^5$ ,  $j - 33.\omega^3$ ,  $j + (30 + K).\omega$ ,  $j = 0$ 
 $\omega^5$ ,  $\omega^5$ ,

$$1 + K \frac{1}{s(s+3)} \frac{(s+4)}{(s+5)(s^2+2s+2)} = 0$$

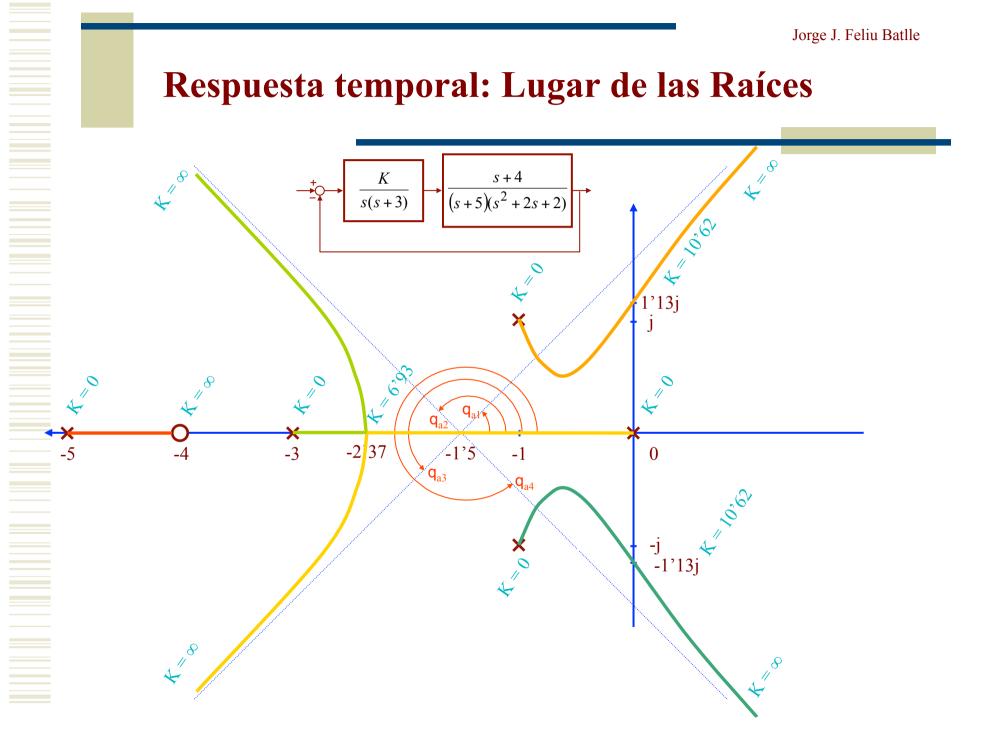
$$s^5 + 10s^4 + 33s^3 + 46s^2 + (30 + K)s + 4K = 0$$

$$\omega^5.j + 10.\omega^4 - 33.\omega^3.j - 46.\omega^2 + (30 + K).\omega j + 4K = 0$$

$$parte real = 0$$

$$parte imaginaria = 0$$

$$\begin{cases} 10.\omega^4 - 46.\omega^2 + 4K = 0 \\ \omega^5.j - 33.\omega^3.j + (30 + K).\omega j = 0 \end{cases} \qquad \qquad \qquad K = 10'63 \text{ y } \omega = 1'13 \text{ rad/s}$$



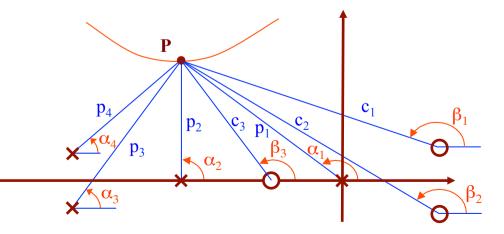
#### **Propiedades:**

Todos los puntos del  $\mathcal{L}$ .  $\mathcal{R}$ , cumplen que:

$$\angle R(s)G(s) = (2q+1)\pi; \quad q \in \mathbb{Z}$$

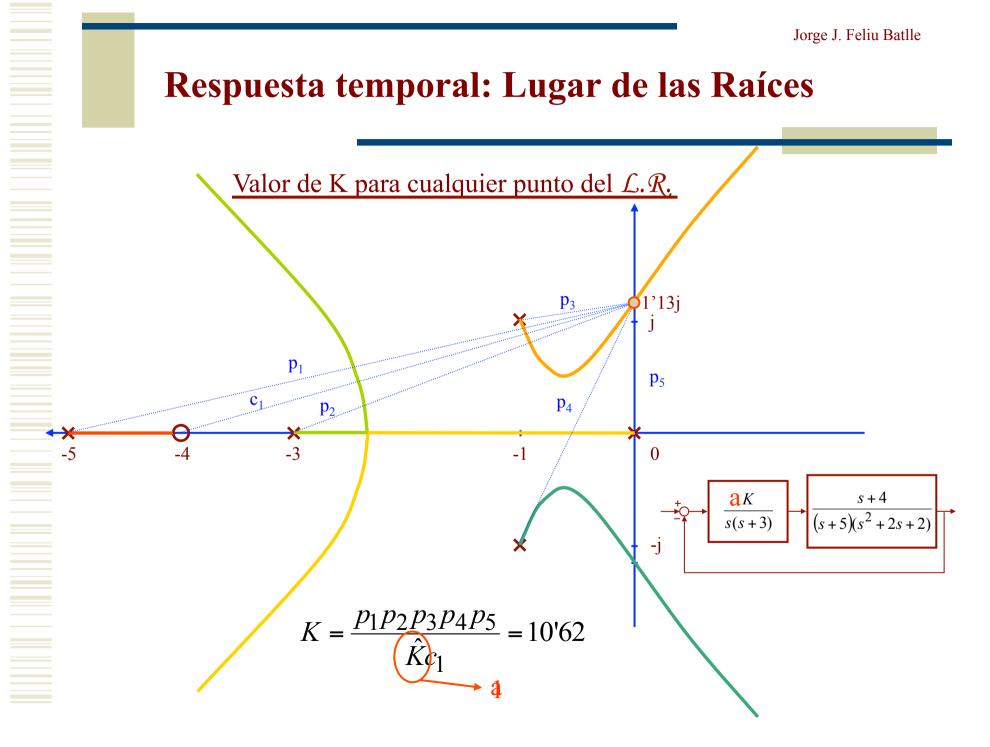
La ganancia K que provoca la aparición de un punto del L.R. es:

$$K = \frac{1}{\left| G(s)R(s) \right|}$$

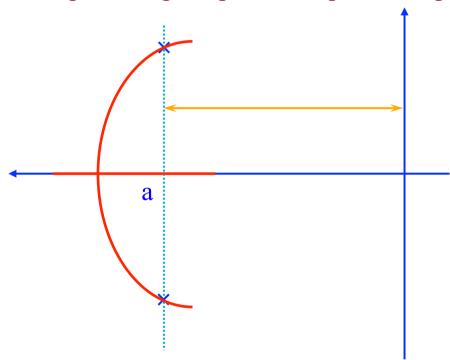


$$\beta_1 + \beta_2 + \beta_3 - (\alpha_1 + \alpha_2 + \alpha_3 + \alpha_4) = (2q + 1)p$$
  
pudiendo ser  $q = 0, \pm 1, \pm 2, \pm 3, ...$ 

$$K = \frac{p_1 p_2 p_3 p_4}{\hat{K} c_1 c_2 c_3}$$



Cálculo de K que da lugar a polos con parte real predeterminada



- Se calcula el polinomio característico en lazo cerrado: 1 + K. R(s).G(s) = 0
- Se le aplica una traslación de ejes:  $s_1 = s + a$

•  $s_1 = j\omega$  y se igualan las partes real e imaginaria a cero

Cálculo de K que de lugar a polos con parte real predeterminada

¿Qué valores de K provocan la aparición de polos con parte real -3?

$$s^5 + 10s^4 + 33s^3 + 46s^2 + (30 + K)s + 4K$$
 (obtenido anteriormente)  $s_1 = s + 3$ 

$$(s_1 - 3)^5 + 10(s_1 - 3)^4 + 33(s_1 - 3)^3 + 46(s_1 - 3)^2 + (30 + K)(s_1 - 3) + 4K = 0$$
operando
$$s_1^5 - 5s_1^4 + 3s_1^3 + 19s_1^2 - (30 - K)s_1 + K$$

Respuesta temporal: Lugar de las Raíces

Cálculo de K que de lugar a polos con parte real predeterminada

Ejemplo

¿Qué valores de K provocan la aparición de polos con parte real -3?

$$s^5 + 10s^4 + 33s^3 + 46s^2 + (30 + K)s + 4K$$
 (obtenido anteriormente)

 $(s_1 - 3)^5 + 10(s_1 - 3)^4 + 33(s_1 - 3)^3 + 46(s_1 - 3)^2 + (30 + K)(s_1 - 3) + 4K = 0$ 

operando

 $s_1^5 - 5s_1^4 + 3s_1^3 + 19s_1^2 - (30 - K)s_1 + K$ 

parte real = 0

 $\omega^5.j - 5.\omega^4 - 3.\omega^3.j - 19.\omega^2 - (30 - K).\omega j + K = 0$ 

Ojo con los resultados de  $\omega$ 
 $K = 32'2 \text{ y } \omega = 1'127 \text{ rad/s}$ 

$$\begin{cases}
-5.\omega^4 - 19.\omega^2 + K = 0 \\
\omega^5.\mathbf{i} - 3.\omega^3.\mathbf{j} - (30 - K).\omega\mathbf{j} = 0
\end{cases}$$
Ojo con los resultados de  $\omega$ 

$$K = 32'2 \text{ y } \omega = 1'127 \text{ rad/s}$$

