



**Universidade Federal do Rio de Janeiro**  
COPPE – Programa de Engenharia Química

## **COQ 790 – ANÁLISE DE SISTEMAS DA ENGENHARIA QUÍMICA**

### **AULA 8:**

*Sistemas de Primeira Ordem (Continuação): Sistema Lead-Lag; Sistemas de Segunda Ordem; Álgebra de Diagrama de Blocos; Sistemas com Resposta Inversa.*

- **Sistema do tipo *Lead-Lag* (Avanço-Atraso):**

O sistema dinâmico cuja função de transferência é dada por:

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

é chamado de sistema *lead-lag*. A expansão em frações parciais resulta em:

$$G(s) = K \frac{\xi s + 1}{\tau s + 1} = K \left[ a_0 + \frac{a_1}{\tau s + 1} \right]$$

com:  $a_0 = \frac{\xi}{\tau} = \rho$        $a_1 = 1 - \frac{\xi}{\tau} = (1 - \rho)$

de modo que:

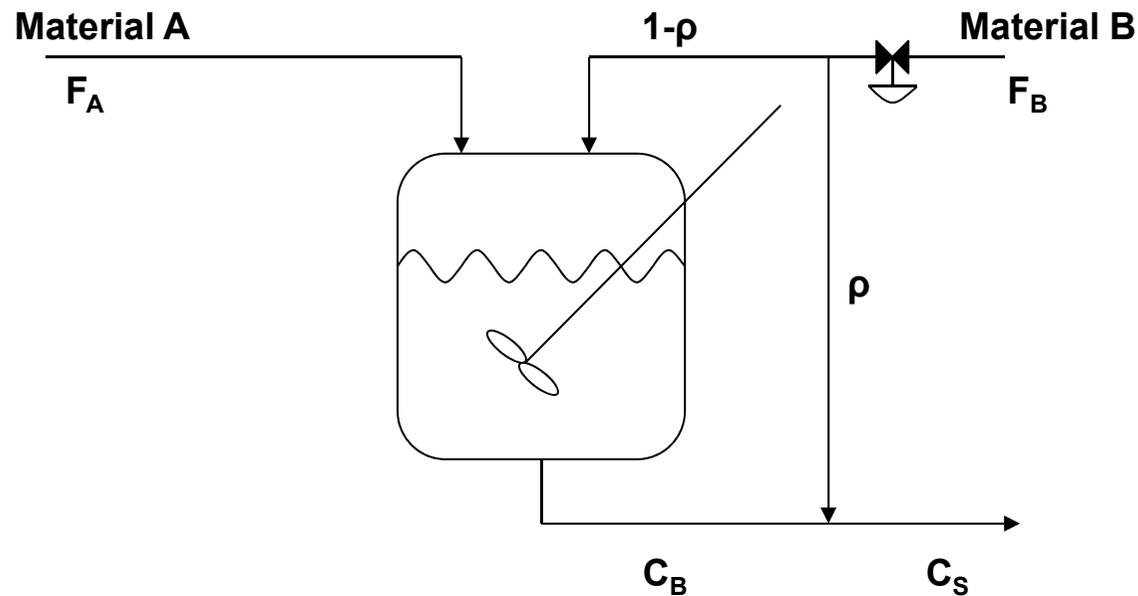
$$y(s) = G(s)u(s) = \left[ \rho K + (1 - \rho) \frac{K}{\tau s + 1} \right] u(s)$$

***O comportamento dinâmico do sistema lead-lag é uma média ponderada do comportamento dinâmico de um sistema do tipo puro ganho e daquele de um sistema de primeira ordem,  $\rho$  sendo o fator de ponderação, a razão lead-lag.***

A resposta temporal de um sistema dinâmico *lead-lag* (ganho  $K$ , constante de tempo  $\tau$ , razão *lead-lag*  $\rho$ ) a uma dada perturbação será dada pela combinação linear das respectivas respostas dos sistemas do tipo ganho puro (ganho =  $K$ ),  $y_g(t)$ , e de primeira ordem (ganho  $K$ , constante de tempo  $\tau$ ),  $y_1(t)$  a essa mesma perturbação:

$$y(t) = \rho y_g(t) + (1 - \rho) y_1(t)$$

Exemplo:

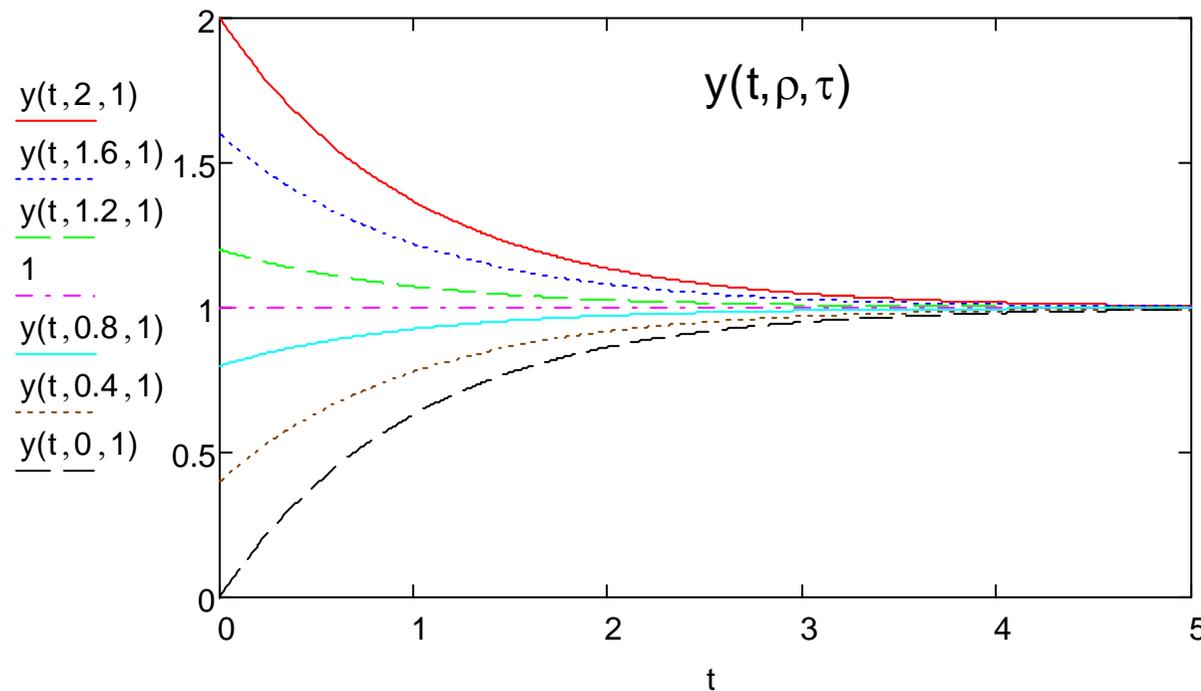


## Resposta ao degrau de um sistema *lead-lag*:

$$y_g(t) = K \quad \text{e} \quad y_1(t) = K \left(1 - e^{-t/\tau}\right)$$

Logo:

$$y(t) = K \left[ \rho + (1 - \rho) \left(1 - e^{-t/\tau}\right) \right]$$



Análise:

- ✓ **Caso 1:**  $\rho < 1$  ( $\xi < \tau$ )
- ✓ **Caso 2:**  $\rho = 1$  ( $\xi = \tau$ )
- ✓ **Caso 3:**  $\rho > 1$  ( $\xi > \tau$ )

# Sistemas de 2<sup>a</sup> Ordem

## Sistemas de Segunda Ordem

Os sistemas de segunda ordem têm dois polos e são tipicamente representados por equações diferenciais ordinárias de segunda ordem. Considerando o caso de sistemas de segunda ordem puros, lineares, com coeficientes constantes e condições iniciais nulas, temos:

$$a_2 \frac{dy^2(t)}{dt^2} + a_1 \frac{dy(t)}{dt} + a_0 y(t) = b_0 u(t) \quad \text{com } y(0) = 0 \text{ e } \left. \frac{dy(t)}{dt} \right|_{t=0} = 0$$

Usando a transformada de Laplace chegamos à função de transferência:

$$\frac{y(s)}{u(s)} = G(s) = \frac{b_0}{a_2 s^2 + a_1 s + a_0}$$

A função de transferência dos sistemas de segunda ordem tem uma forma padrão de ser escrita:

$$G(s) = \frac{K}{\tau^2 s^2 + 2\zeta\tau s + 1} \quad \left\{ \begin{array}{ll} K = G(0) = b_0 / a_0 & \longrightarrow \text{Ganho estático} \\ \tau = \sqrt{a_2 / a_0} & \longrightarrow \text{Constante de tempo aparente} \\ & \text{(período natural de oscilação)} \\ 2\zeta\tau = a_1 / a_0 & \longrightarrow \zeta \text{ coeficiente de amortecimento} \end{array} \right.$$

A forma geral dos polos é:

$$p = \frac{-\zeta \pm \sqrt{\zeta^2 - 1}}{\tau}$$

✓  $0 < \zeta < 1$ : polos complexas

✓  $\zeta = 1$ : polo real duplo,  $p = \frac{-1}{\tau}$

✓  $\zeta > 1$ : polos reais, distintos e negativos

✓  $\zeta = 0$ : polo imaginário puro,  $p = \frac{\pm i}{\tau}$

resultando numa oscilação permanente com período  $\tau$ ; esta é a origem do nome **período natural de oscilação**.

Note também que:

$$G(s) = \frac{K}{\tau^2 s^2 + 2\zeta\tau s + 1} = \frac{K}{\tau^2 (s - p_1)(s - p_2)} \quad \tau = \frac{1}{\sqrt{p_1 p_2}} \quad \zeta = -\frac{(p_1 + p_2)}{2} \frac{1}{\sqrt{p_1 p_2}}$$

**Os sistemas de segunda ordem podem ser originados da combinação de sistemas de primeira ordem ou serem inerentemente de segunda ordem.**

- **Combinação de sistemas de primeira ordem**

**Dois sistemas de primeira ordem combinados, mas sem interação, resultam na seguinte função de transferência:**

$$G(s) = \left( \frac{K_1}{\tau_1 s + 1} \right) \left( \frac{K_2}{\tau_2 s + 1} \right) = \frac{K_1 K_2}{\tau_1 \tau_2 s^2 + (\tau_1 + \tau_2) s + 1}$$

**Comparando com a forma padrão:**

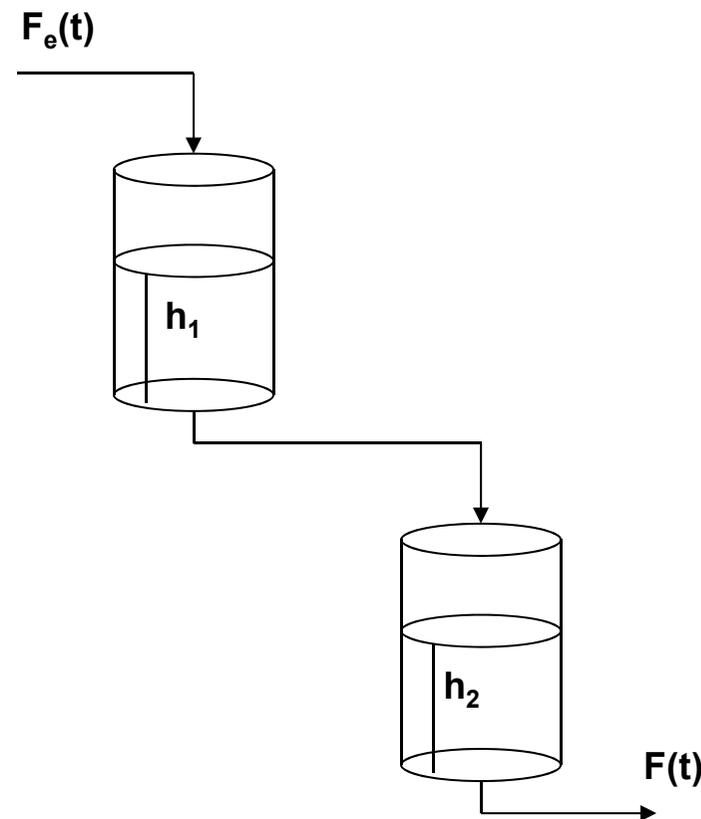
$$K = K_1 K_2$$

$$\tau = \sqrt{\tau_1 \tau_2}$$

$$\zeta = \frac{\tau_1 + \tau_2}{2} \frac{1}{\sqrt{\tau_1 \tau_2}}$$

O primeiro fator é a média aritmética e o segundo a inversa da média geométrica. Como a média aritmética é sempre maior ou igual a geométrica, o coeficiente de amortecimento para este tipo de sistema será sempre maior ou igual a 1, o que é um indicativo de que não haverá oscilação (os polos são  $-1/\tau_1$  e  $-1/\tau_2$ , reais).

Um sistema deste tipo, por exemplo, é a combinação de dois tanques de nível, como mostrado abaixo:



**Dois sistemas de primeira ordem combinados, mas com interação, resultam na seguinte função de transferência:**

$$G(s) = \frac{K_1 K_2}{\tau_1 \tau_2 s^2 + (\tau_1 + \tau_2 + K_2 \tau_1) s + 1}$$

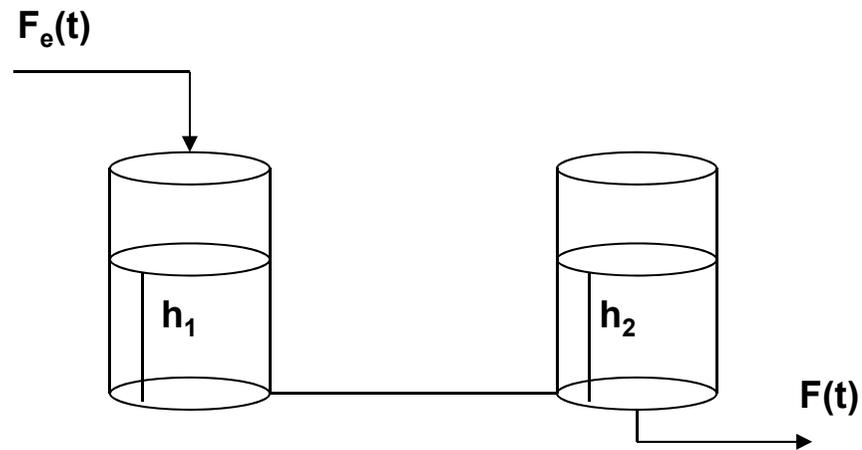
**Comparando com a forma padrão:**

$$\tau = \sqrt{\tau_1 \tau_2}$$

$$\zeta = \frac{\tau_1 + \tau_2 + K_2 \tau_1}{2} \frac{1}{\sqrt{\tau_1 \tau_2}}$$

**Novamente o coeficiente de amortecimento não pode ser menor do que 1 e este sistema também não apresenta oscilação.**

Um sistema deste tipo pode ser exemplificado pela combinação de dois tanques de nível:



- **Sistema inerentemente de segunda ordem**

**Neste caso os polos podem ser reais e distintos, reais e repetidos, complexos conjugados e imaginários conjugados, cuja forma geral é:**

$$p = \frac{-\zeta \pm \sqrt{\zeta^2 - 1}}{\tau}$$

**Resposta ao degrau de um sistema de segunda ordem:**

$$y(s) = \frac{K}{\tau^2 s^2 + 2\zeta\tau s + 1} \frac{A}{s} = \frac{AK / \tau^2}{s(s - p_1)(s - p_2)}$$

**Resolvendo pela técnica de expansão em frações parciais, obtemos:**

$$y(s) = \frac{AK/\tau^2}{s(s-p_1)(s-p_2)} \Rightarrow y(t) = c_0 + c_1 e^{p_1 t} + c_2 e^{p_2 t} = AK \left[ 1 + \frac{p_2 e^{p_1 t}}{(p_1 - p_2)} + \frac{p_1 e^{p_2 t}}{(p_2 - p_1)} \right]$$

**onde:**

$$p_1, p_2 = -\frac{\zeta}{\tau} \pm \frac{\sqrt{\zeta^2 - 1}}{\tau}$$

**Observe que:**

$$\left. \frac{dy}{dt} \right|_{t=0} = 0$$

**Análise:**

✓ **Caso 1:  $0 < \zeta < 1$  ( $p_1$  e  $p_2$  raízes complexas conjugadas)**

$$y(t) = AK \left[ 1 - \frac{1}{\beta} e^{-\zeta t/\tau} \operatorname{sen} \left( \frac{\beta}{\tau} t + \phi \right) \right]$$

**onde:**

$$\beta = \sqrt{|\zeta^2 - 1|}$$

$$\phi = \operatorname{arctg}(\beta / \zeta)$$

✓ **Caso 2:  $\zeta=1$  ( $p_1=p_2=-1/\tau$ ; raízes reais e iguais)**

**Nesse caso, a seguinte função de transferência deve ser invertida:**

$$y(s) = \frac{AK / \tau^2}{s(s - p_1)^2} \Rightarrow y(t) = AK \left[ 1 - \left( 1 + \frac{t}{\tau} \right) e^{-t/\tau} \right]$$

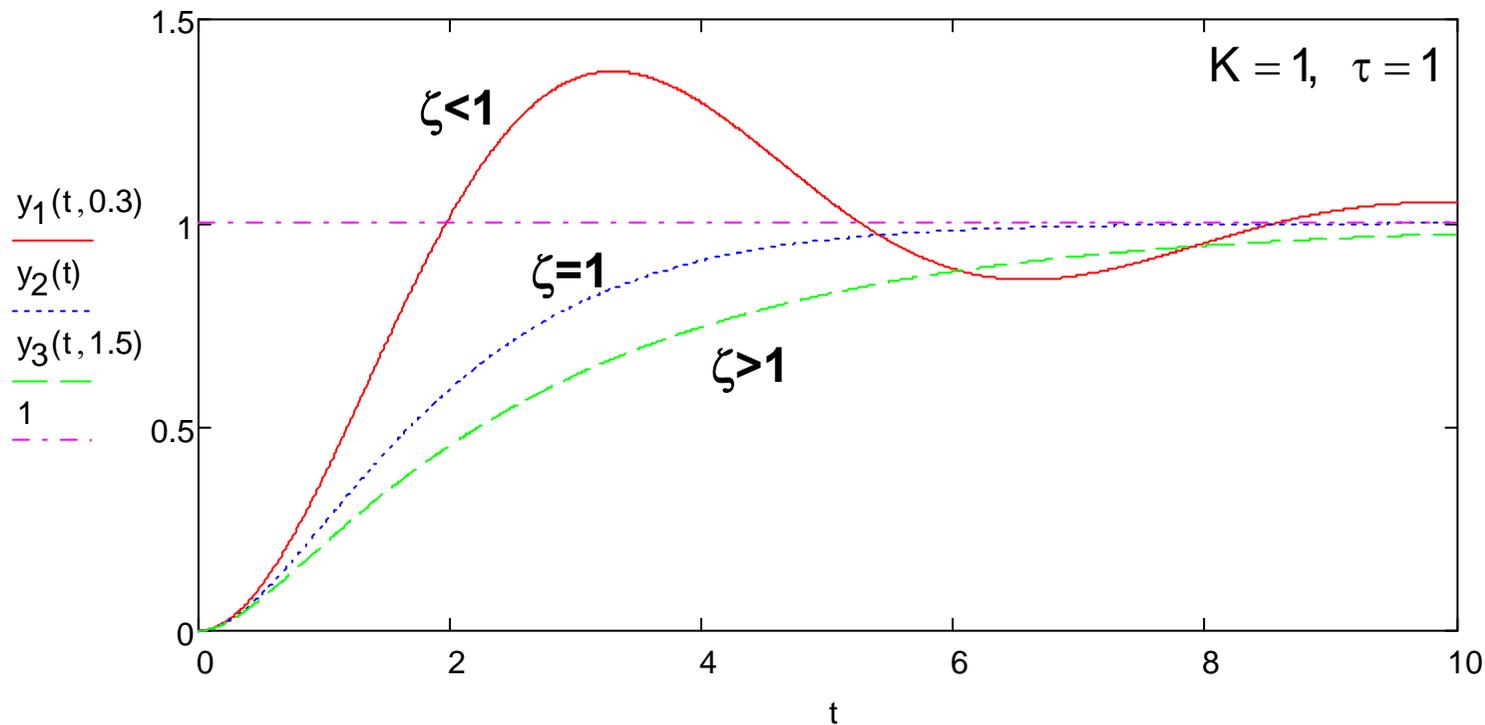
✓ **Caso 3:  $\zeta > 1$  ( $p_1$  e  $p_2$  raízes reais e distintas)**

**Nesse caso, a seguinte função de transferência deve ser invertida:**

$$p_1, p_2 = -\frac{\zeta}{\tau} \pm \frac{\beta}{\tau}$$

**de modo que:**

$$y(t) = AK \left[ 1 - e^{-\zeta t/\tau} \left( \cosh \frac{\beta}{\tau} t + \frac{\zeta}{\beta} \sinh \frac{\beta}{\tau} t \right) \right]$$



### Análise:

- ✓ **Caso 1 ( $0 < \zeta < 1$ ):** A resposta é oscilatória e é dita sub-amortecida (*underdamped*).
- ✓ **Caso 2 ( $\zeta = 1$ ):** A resposta é dita criticamente amortecida (*critically damped*) e oferece a resposta mais rápida para alcançar o valor final sem oscilação.
- ✓ **Caso 3 ( $\zeta > 1$ ):** A resposta é morosa e é dita sobre-amortecida (*overdamped*).

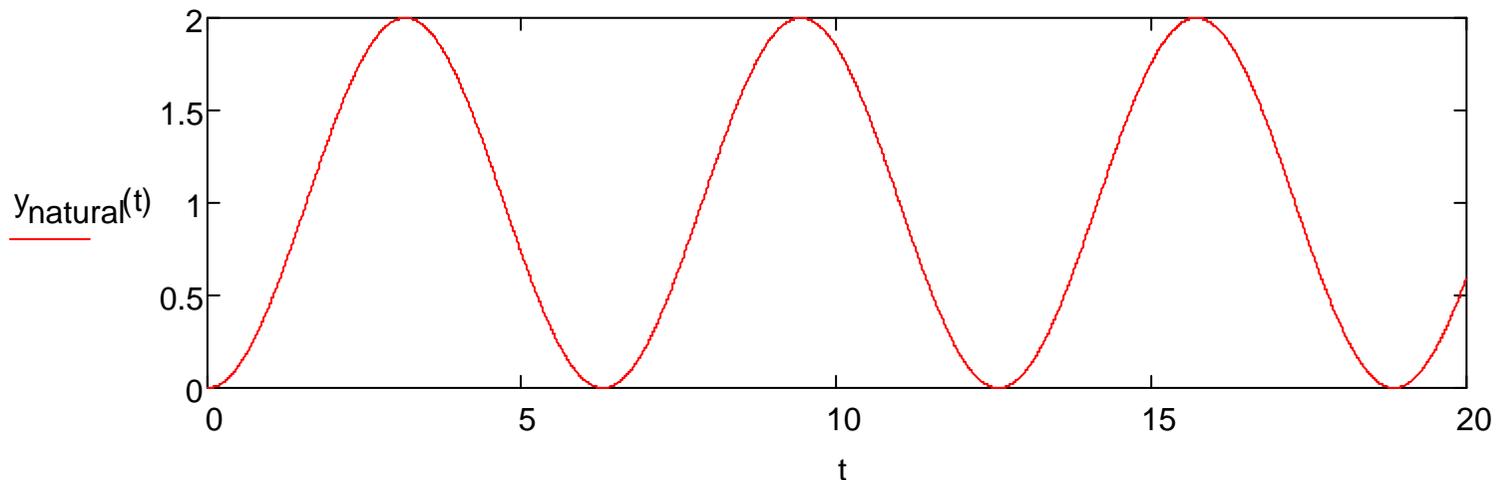
**Consideremos novamente o caso sub-amortecido ( $0 < \zeta < 1$ ):**

$$y(t) = AK \left[ 1 - \frac{1}{\beta} e^{-\zeta t / \tau} \operatorname{sen} \left( \frac{\beta}{\tau} t + \phi \right) \right]$$

**e vejamos a resposta do sistema para  $\zeta=0$ :**

$$y(t) = AK \left[ 1 - \operatorname{sen} \left( \frac{t}{\tau} + \frac{\pi}{2} \right) \right]$$

**Vemos que a resposta obtida é um sinal sinusoidal puro e não amortecido com frequência  $1/\tau$ , chamada de frequência natural de oscilação. Observe que o seu inverso é  $\tau$ , portanto chamado de período natural de oscilação.**



- **Efeito de um zero**

**A função de transferência para um sistema de segunda ordem com um zero é dada por:**

$$G(s) = \frac{K(\xi_1 s + 1)}{(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}$$

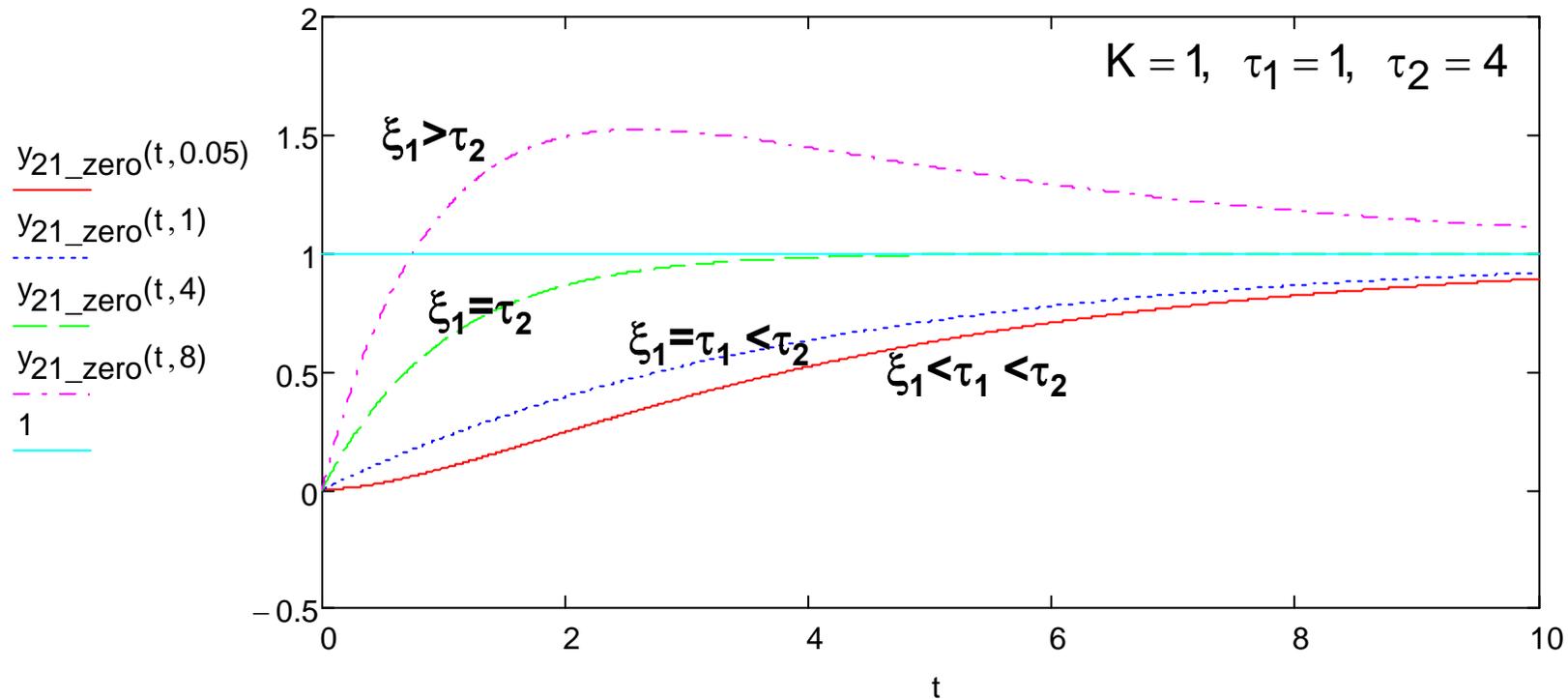
**Também  
conhecido como  
sistema (2,1)**

**de modo que a resposta a um degrau unitário no domínio de tempo fica:**

$$y(t) = K \left( 1 - \frac{\tau_1 - \xi_1}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_1}} - \frac{\tau_2 - \xi_1}{\tau_2 - \tau_1} e^{-\frac{t}{\tau_2}} \right)$$

**Comparando sua resposta a um degrau unitário com a resposta do sistema de segunda ordem puro:**

$$y(t) = K \left( 1 - \frac{\tau_1}{\tau_1 - \tau_2} e^{-\frac{t}{\tau_1}} - \frac{\tau_2}{\tau_2 - \tau_1} e^{-\frac{t}{\tau_2}} \right)$$



### Análise:

- ✓ **Caso 1 ( $\xi_1 > \tau_2$ ):** Observamos a possibilidade de *overshoot*.
- ✓ **Caso 2 ( $\xi_1 = \tau_2$ ):** Verificamos o cancelamento de um polo com o zero; logo o sistema se comporta como um sistema de primeira ordem.
- ✓ **Caso 3 ( $0 < \xi_1 < \tau_2$ ):** À medida que  $\xi$  diminui, as respostas tendem para aquelas de um sistema de segunda ordem sobre-amortecido.

## Observações finais para o sistema 2,1:

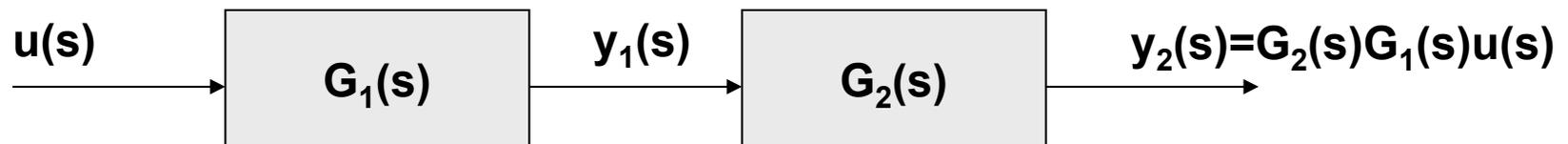
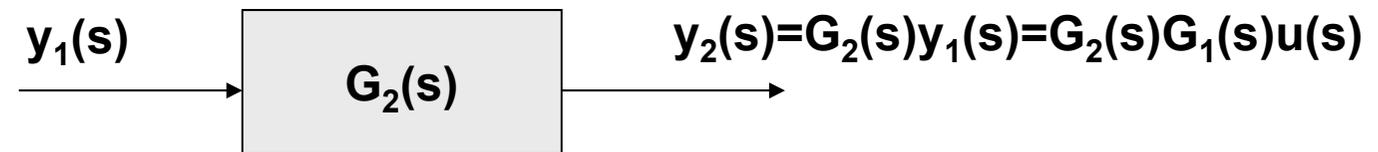
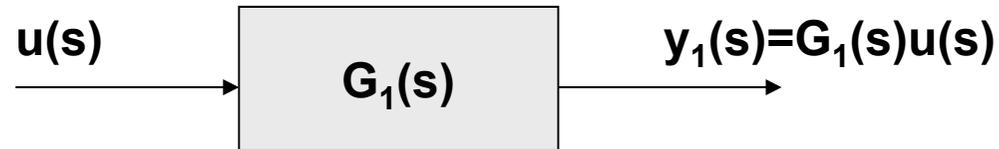
- ✓ Diferentemente de um sistema de segunda ordem puro, a resposta com um zero é mais rápida. Vemos então, com clareza, que o efeito do termo *lead* acelera o processo.
- ✓ É possível acelerar o sistema até o ponto de haver *overshoot*. Isso acontece quando a constante de tempo *lead* for maior que as duas constantes de tempo *lag*.
- ✓ Pode-se mostrar que esse sistema tem inclinação inicial não nula:

$$\left. \frac{dy}{dt} \right|_{t=0} = \frac{K\xi_1}{\tau_1\tau_2}$$

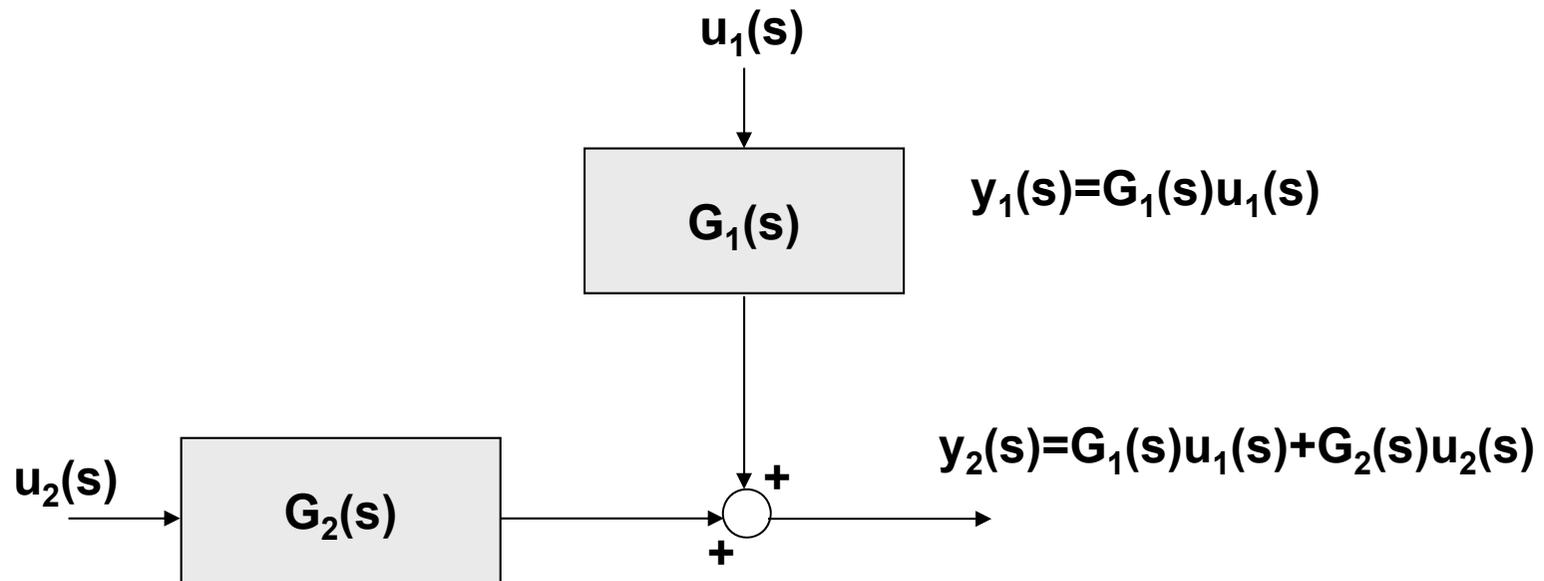
Deve-se observar que a inclinação é positiva quando os sinais de  $K$  e  $\xi_1$  forem os mesmos, e negativa quando  $K$  e  $\xi_1$  tiverem sinais opostos.

## Álgebra de Diagramas de Blocos (Revisão)

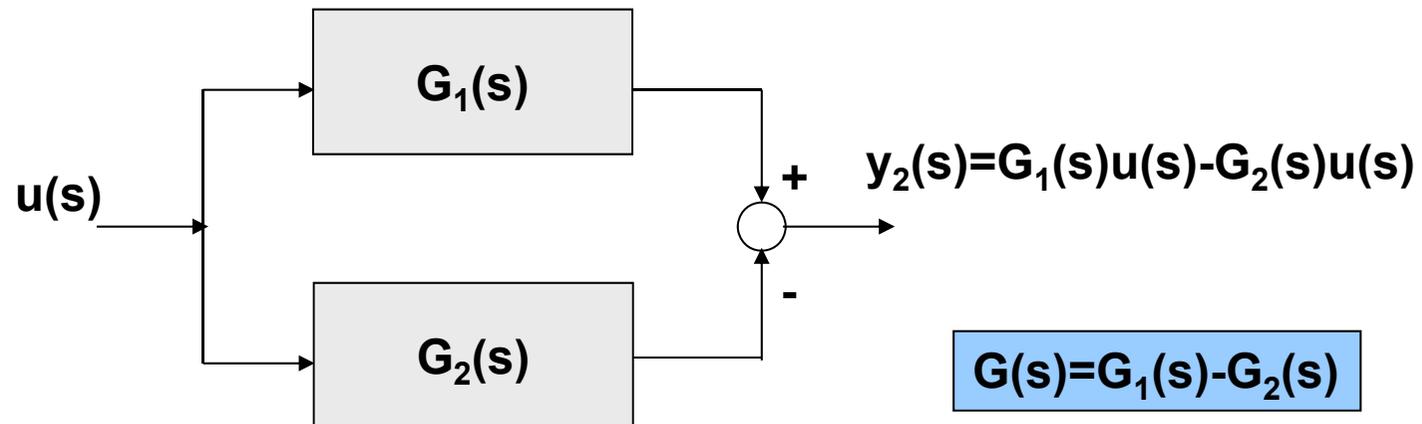
A função de transferência relaciona a resposta de saída de um sistema à perturbação de entrada:



## Álgebra de Diagramas de Blocos (Revisão)



## Álgebra de Diagramas de Blocos (Revisão)



- Resposta inversa

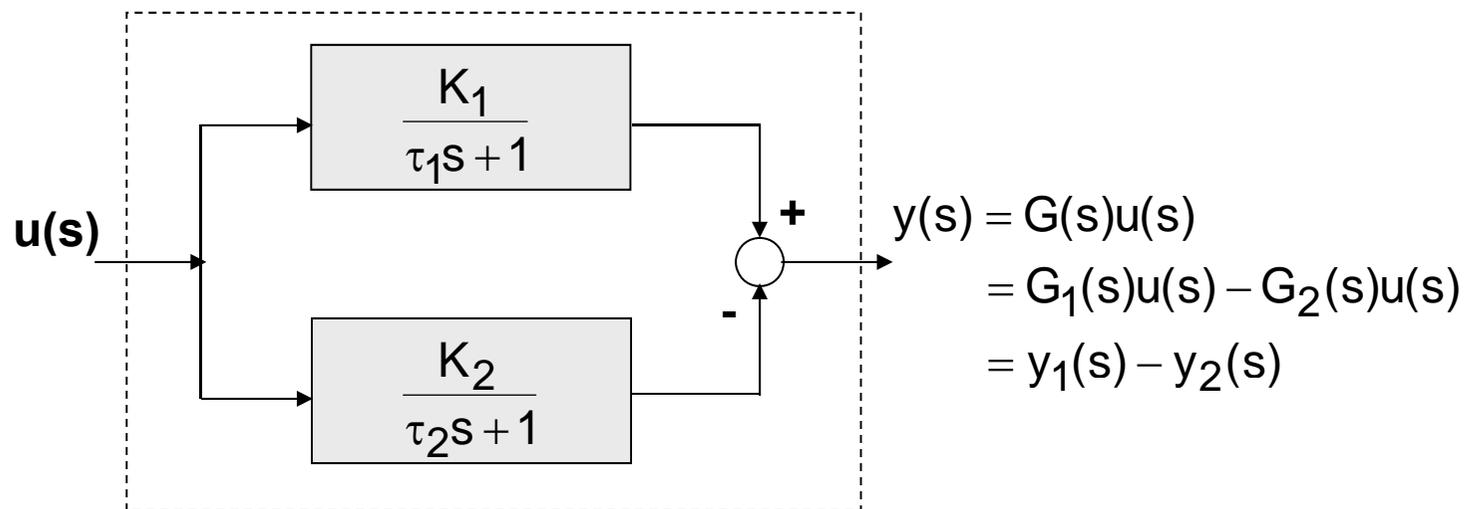
Consideremos um sistema cuja função de transferência,  $G(s)$ , é composta de duas partes:

$$G(s) = G_1(s) - G_2(s)$$

└── modo secundário (opositor)  
└── modo principal

Vamos considerar, em particular, a situação de dois sistemas de primeira ordem:

$$G(s) = \frac{K_1}{\tau_1 s + 1} - \frac{K_2}{\tau_2 s + 1}, \text{ com } K_1 > 0, K_2 > 0, K_1 > K_2$$



**Consideremos, agora, a resposta ao degrau unitário desse sistema. De nosso aprendizado com os sistema de primeira ordem, sabemos que:**

$$y(\infty) = K_1 - K_2$$

**e como  $K_1 > K_2$ , essa quantidade é positiva.**

### **Inclinação inicial**

$$y(t) = y_1(t) - y_2(t)$$

⇓

$$\frac{dy}{dt} = \frac{dy_1}{dt} - \frac{dy_2}{dt}$$

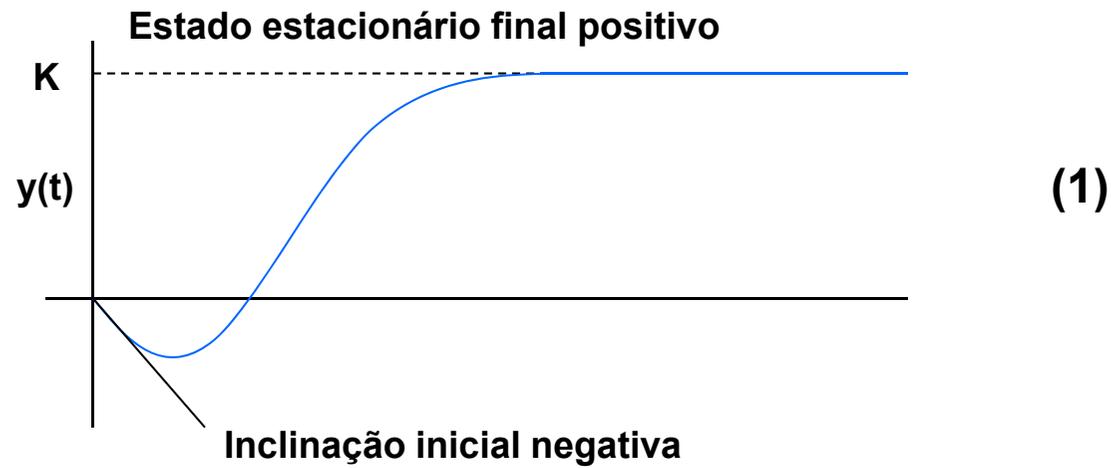
⇓

$$\left. \frac{dy}{dt} \right|_{t=0} = \frac{K_1}{\tau_1} - \frac{K_2}{\tau_2}$$

**Vamos, agora, admitir que:**

$$\frac{K_2}{\tau_2} > \frac{K_1}{\tau_1}$$

# Representação gráfica da resposta inversa:



## Considerações finais dos sistemas com resposta inversa:

- ✓ **Sistemas cujas respostas ao degrau são caracterizadas por tal inversão inicial (o processo se inicia na “direção errada” que é, a seguir, revertida de modo que o processo segue pela “direção correta”) são aqueles que exibem resposta inversa.**

*Resposta inversa ocorre como resultado líquido de (pelo menos de dois) modos dinâmicos de magnitudes diferentes, operando em escalas de tempo diferentes. O modo rápido, que deve ter a menor magnitude, é responsável pela resposta inicial “na direção errada”; esse comportamento é, com o tempo, superado pelo modo lento que tem maior magnitude.*

- ✓ **Agora observe que:**

$$G(s) = \frac{K_1}{\tau_1 s + 1} - \frac{K_2}{\tau_2 s + 1} = \frac{(K_1 \tau_2 - K_2 \tau_1) s + (K_1 - K_2)}{(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}$$

**Podemos ver que o sistema acima é um sistema 2,1:**

$$G(s) = \frac{K(\xi_1 s + 1)}{(\tau_1 s + 1)(\tau_2 s + 1)}$$

onde:

$$K = K_1 - K_2$$

$$\xi = \frac{K_1\tau_2 - K_2\tau_1}{K_1 - K_2} = \left( \frac{K_1}{\tau_1} - \frac{K_2}{\tau_2} \right) \frac{\tau_1\tau_2}{(K_1 - K_2)}$$

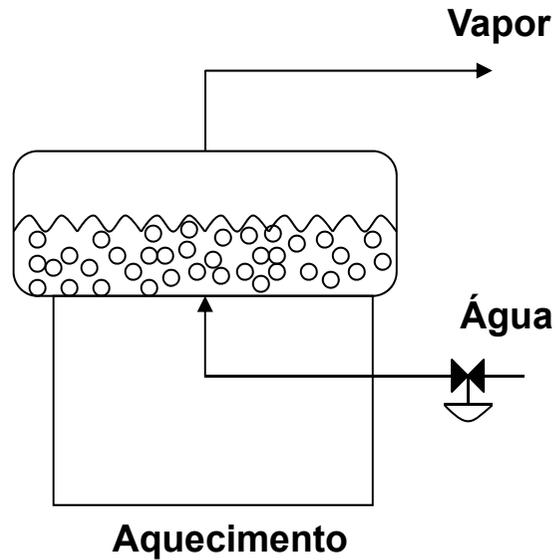
Para obtermos resposta inversa como mostrado na Figura 1, é requerido que  $K_1, K_2$  sejam positivos,  $K_1 > K_2$  e também que  $K_2/\tau_2 > K_1/\tau_1$ . Isso implica que  $K > 0$  e  $\xi < 0$ .

Alternativamente, a Figura (2) pode ser obtida para  $|K_1| > |K_2|$  com  $K_1$  e  $K_2$  negativos e também que  $|K_2/\tau_2| > |K_1/\tau_1|$ . Isso implica que  $K < 0$  e  $\xi < 0$ .

*Assim, vemos que embora o ganho global do processo possa ter qualquer sinal,  $\xi < 0$  é um requerimento para resposta inversa de  $G(s)$ , isto é,  $G(s)$  tem que possuir um zero positivo (Right-Half Plane – RHP).*

## Exemplos de sistemas com resposta inversa:

- ✓ Um tambor de vapor:



- ✓ Um refeedor de uma coluna de destilação.
- ✓ Um reator catalítico tubular exotérmico.