

# Teoría de Control I

## Práctica No. 3

**Modelado e identificación paramétrica**

# Plan de la práctica

- Introducción.
  - Modelado de un servomecanismo de corriente directa.
  - Identificación paramétrica utilizando el método de Mínimos Cuadrados.
- Identificación de un sistema de segundo orden. Algoritmo de Mínimos Cuadrados. Simulaciones numéricas.
- Caso de estudio: Identificación de un servomecanismo de corriente directa controlado en posición. Algoritmo de Mínimos Cuadrados. Experimentos en tiempo real.

# Introducción.

Modelo de un sistema de segundo orden.

Sistema de segundo orden.

$$\ddot{y} + a_1 \dot{y} + a_2 y = bu$$

o alternativamente

$$\ddot{y} = -a_1 \dot{y} - a_2 y + bu$$

$b$  : ganancia

$a_1; a_2$  : coeficientes

$y$  : Salida

$u$  : Entrada

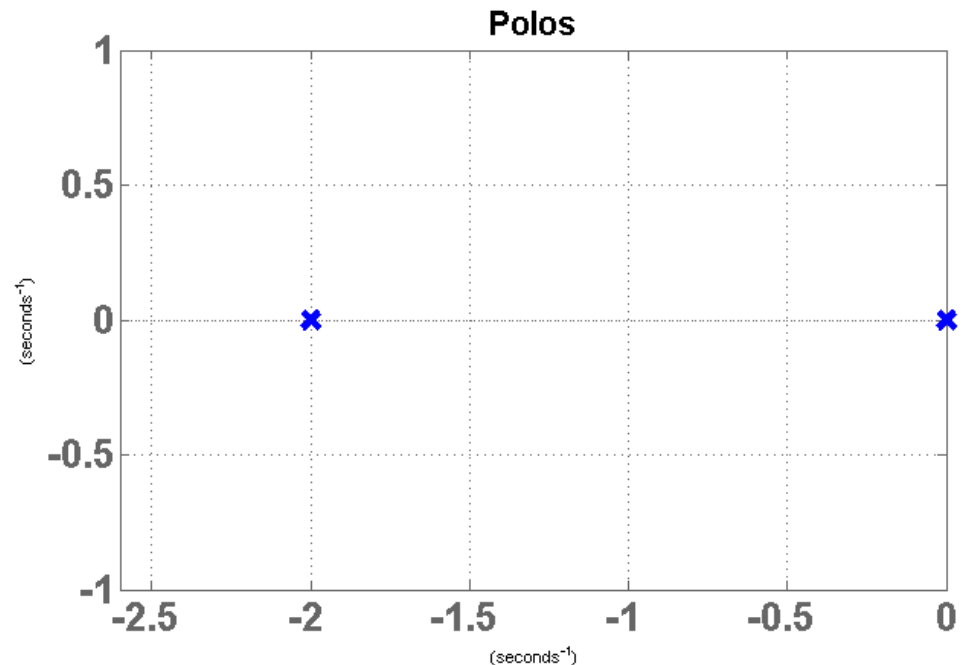
## Caso particular de un sistema de segundo orden.

$$G(s) = \frac{b}{s^2 + as}$$

$$= \frac{b}{s(s+a)}$$

Sistema marginalmente estable

Polos:  $s = 0; s = -a$

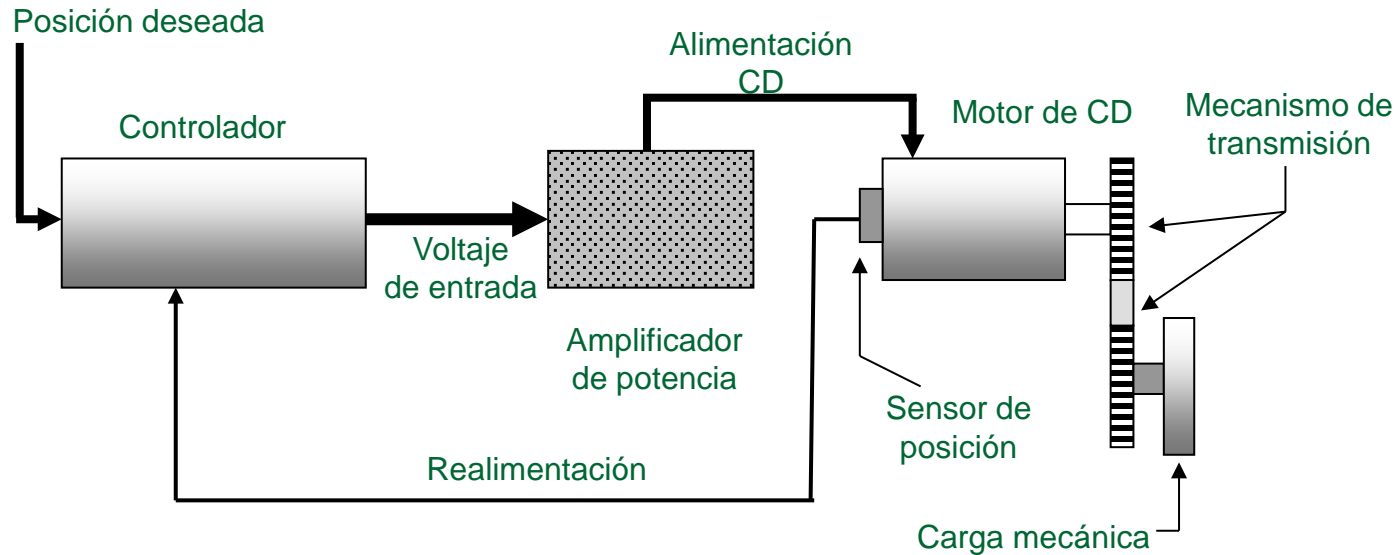


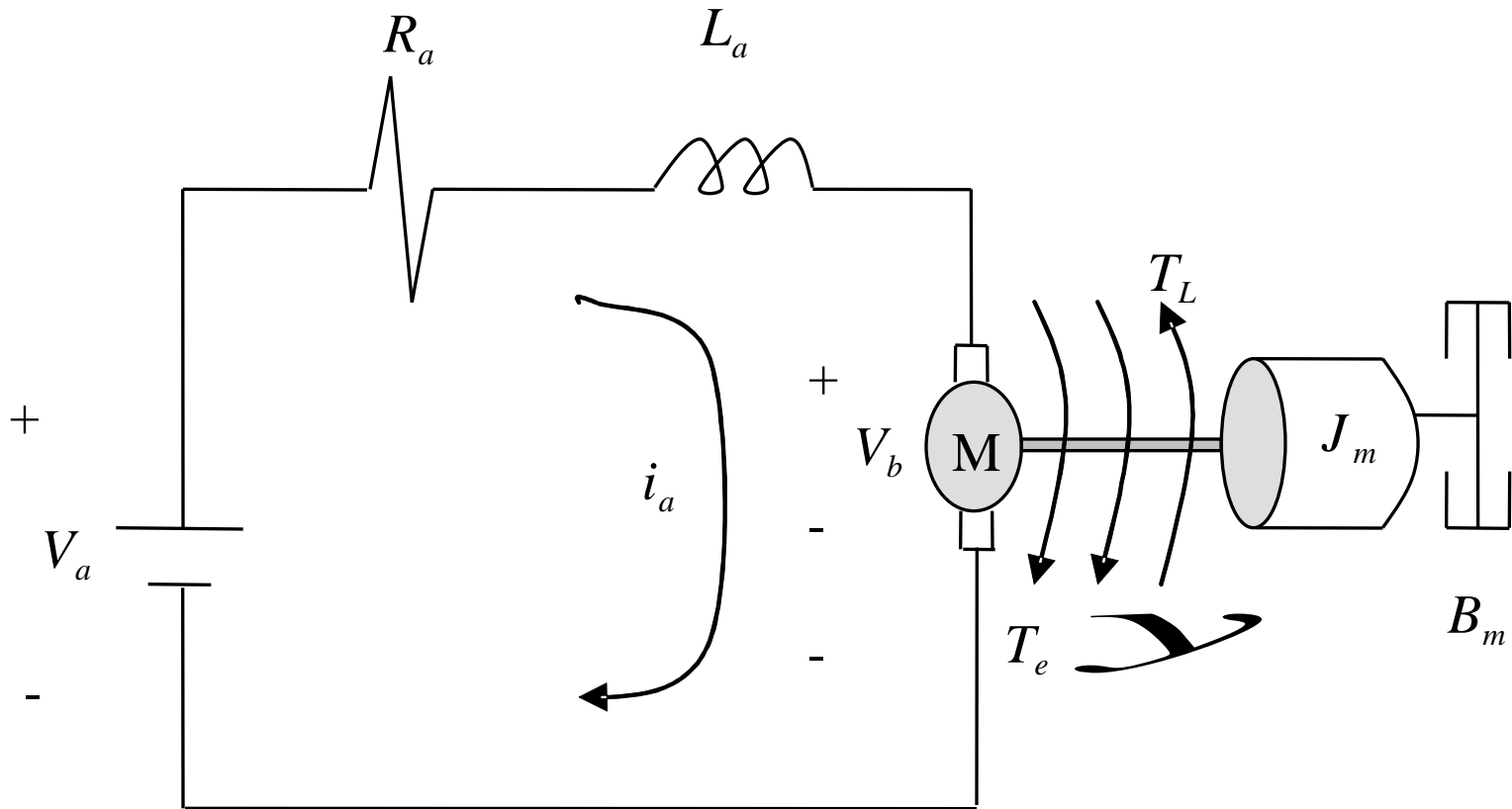
Este modelo es adecuado para diseñar leyes de control aplicadas a un servomecanismo de corriente directa

---

# Modelado de un servomecanismo de corriente directa

# Esquema básico de un servomecanismo de CD





Esquema de un servomecanismo de corriente directa sin la electrónica de potencia

# Modelo Lineal basado en ecuaciones diferenciales

Subsistema eléctrico

$$R_a i_a + L_a \frac{di_a}{dt} + V_b = V_a$$

Fuerza  
Contraelectromotriz

$$V_b = K_b \frac{dy}{dt}$$

Subsistema mecánico

$$J_m \frac{d^2 y}{dt^2} + B_m \frac{dy}{dt} = T_e$$

Relación Par-Corriente

$$T_e = K i_a$$

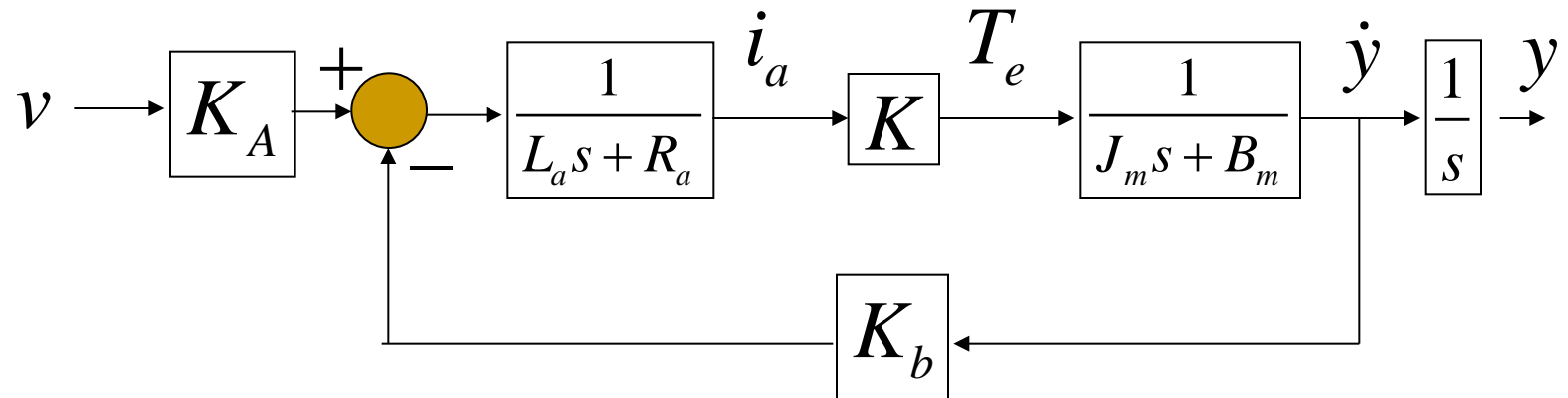
Amplificador de potencia



$$V_a = K_A v$$

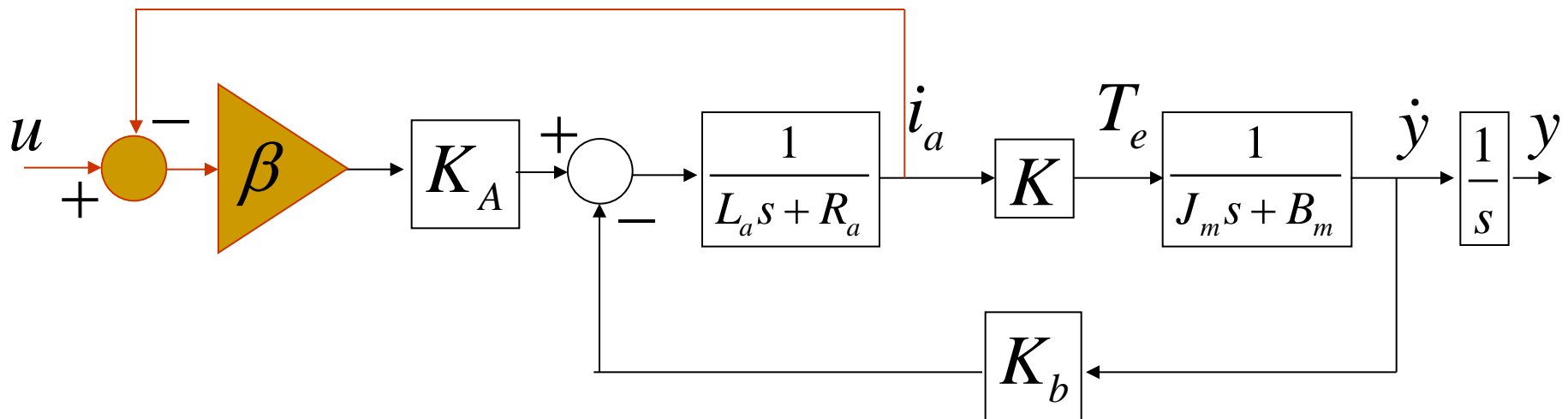


## Modelo lineal de tercer orden incluyendo el amplificador de potencia

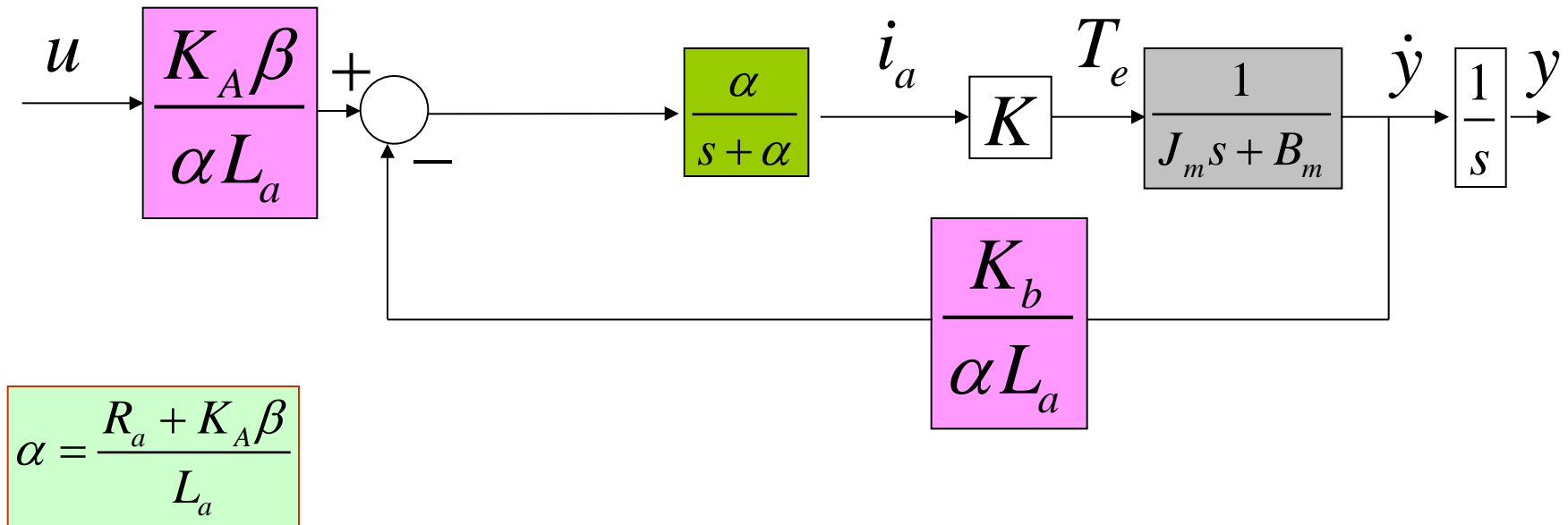


$$\frac{y(s)}{v(s)} = \frac{KK_A}{s(L_a J_m s^2 + L_a B_m s + R_a J_m s + R_a B_m + K_b K)}$$

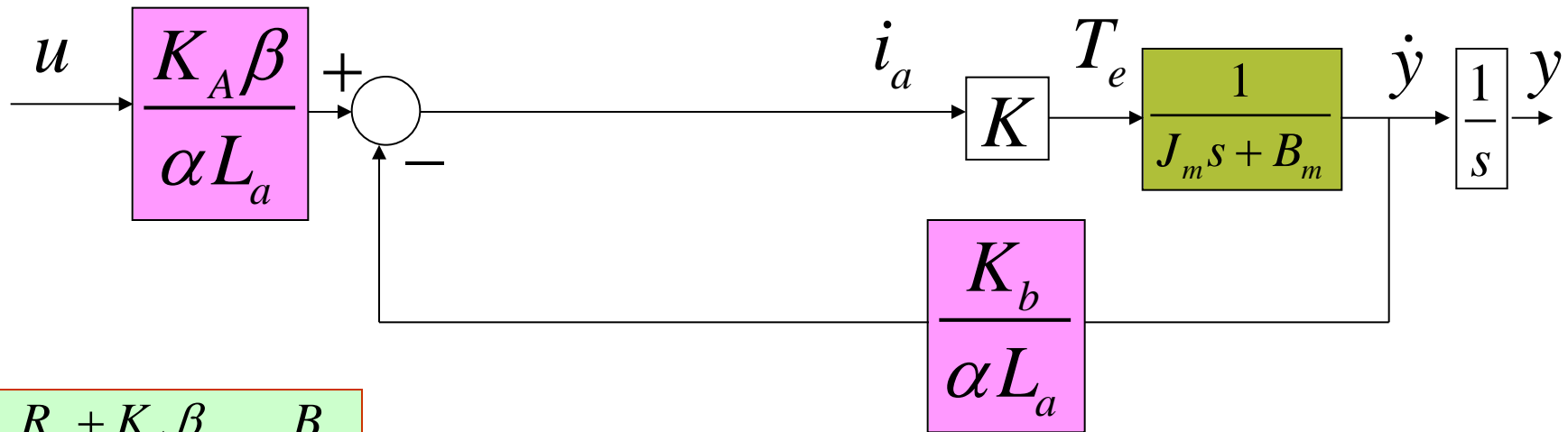
Modelo lineal de tercer orden incluyendo  
el amplificador de potencia y realimentación de corriente



## Modelo lineal de tercer orden incluyendo el amplificador de potencia y realimentación de corriente



## Modelo lineal de segundo orden incluyendo el amplificador de potencia y realimentación de corriente



$$\alpha = \frac{R_a + K_A \beta}{L_a} \gg \frac{B_m}{J_m}$$

Modelo a bajas frecuencias

## Modelo lineal de segundo orden incluyendo el amplificador de potencia y realimentación de corriente

$$\frac{y(s)}{u(s)} = G(s) = \frac{b}{s^2 + as} = \frac{b}{s(s + a)}$$

$$b = \frac{KK_A\beta}{(R_a + K_A\beta)J_m}$$

electromagnético

mecánico

Amortiguamiento:



$$a = \frac{KK_b}{(R_a + K_A\beta)} + B_m$$

Modelo lineal de segundo orden incluyendo  
el amplificador de potencia y realimentación de corriente

$$\frac{y(s)}{u(s)} = G(s) = \frac{b}{s(s+a)}$$



$$\ddot{y} + a\dot{y} = bu$$

---

# Identificación Paramétrica utilizando el método de Mínimos Cuadrados

# Problema de identificación

*Determinar los  
valores de  $a$  y  $b$*

¿Para qué sirve esta información?

*Por ejemplo, para  
diseñar controladores*



# Ejemplo

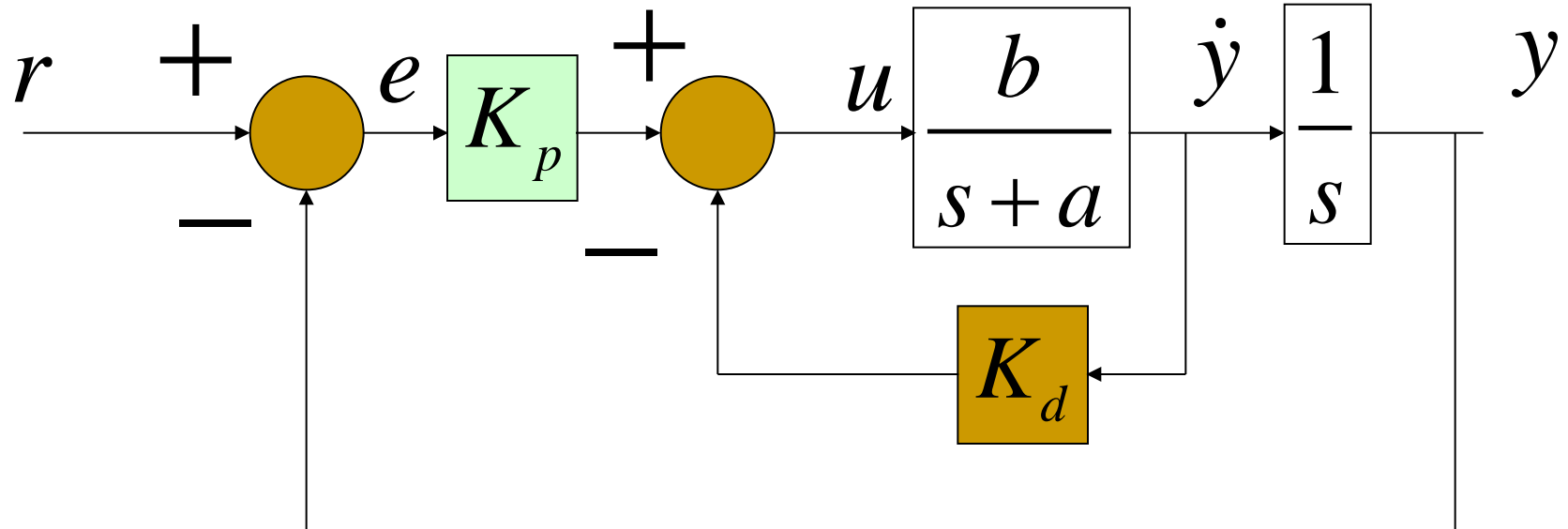
$$G(s) = \frac{b}{s^2 + as} : \text{Función de Transferencia}$$

en lazo abierto

$$G_{LC}(s) = \frac{\beta}{s^2 + \alpha_1 s + \alpha_2} : \text{Función de Transferencia}$$

en lazo cerrado deseada

## Control Proporcional Derivativo de un sistema de segundo orden



$r$  : Referencia constante

$e$  : error

$y$  : Salida

$K_p$  : Ganancia Proporcional

$u$  : Señal de control

$K_d$  : Ganancia Derivativa

# Control Proporcional Derivativo de un sistema de segundo orden

## Función de transferencia en lazo cerrado

$$G_{LC}(s) = \frac{K_p b}{s^2 + (a + K_d b)s + K_p b} = \frac{\beta}{s^2 + \alpha_1 s + \alpha_2}$$

$$\alpha_2 = K_p b \quad \alpha_1 = a + K_d b$$
$$\beta = K_p b$$



$$K_p = \frac{\alpha_2}{b}$$
$$K_d = \frac{\alpha_1 - a}{b}$$

El cálculo de las ganancias necesita del conocimiento de los parámetros **a** y **b**.

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

*Postulado por Gauss (1795)*



Asteroide CERES.

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

## *Principio*

**Minimizar** el criterio cuadrático

$$J = \sum_{i=1}^n r_i^2 = \sum_{i=1}^n (y_i - f(x_i, \theta))^2$$

Respecto al vector de parámetros  $\theta$

$y_i, x_i$  : Mediciones

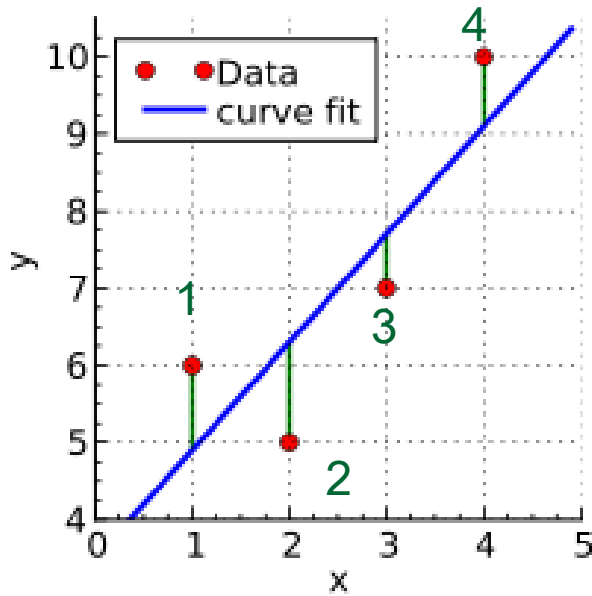
$f(x_i, \theta)$  : Modelo

$r_i = y_i - f(x_i, \theta)$  : Residuos o Discrepancias

$i = 1, \dots, n$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

*Ejemplo* (Wikipedia)



| i | $x_i$ | $y_i$ |
|---|-------|-------|
| 1 | 1     | 6     |
| 2 | 2     | 5     |
| 3 | 3     | 7     |
| 4 | 4     | 10    |

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

*Modelo al que se desea  
ajustar los datos: Ecuación de  
una línea recta*

$$f(x, \theta) = \theta_1 + \theta_2 x$$

$$\theta = [\theta_1 \quad \theta_2]^T$$

**Problema:** Determinar los valores de  $\theta_1$  y  $\theta_2$  tales que se minimice el criterio cuadrático  $J$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

## *Solución*

$$r_1 = y_1 - (\theta_1 + \theta_2 x_1) = 6 - (\theta_1 + \theta_2 1)$$

$$r_2 = y_2 - (\theta_1 + \theta_2 x_2) = 5 - (\theta_1 + \theta_2 2)$$

$$r_3 = y_3 - (\theta_1 + \theta_2 x_3) = 7 - (\theta_1 + \theta_2 3)$$

$$r_4 = y_4 - (\theta_1 + \theta_2 x_4) = 10 - (\theta_1 + \theta_2 4)$$



# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

## *Solución*

$$J = \sum_{i=1}^4 r_i^2 = [6 - (\theta_1 + \theta_2 1)]^2 + [5 - (\theta_1 + \theta_2 2)]^2 \\ + [7 - (\theta_1 + \theta_2 3)]^2 + [10 - (\theta_1 + \theta_2 4)]^2$$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

## *Solución*

$$\frac{\partial J}{\partial \theta_1} = 2(4\theta_1 + 10\theta_2 - 28) = 0$$

$$\frac{\partial J}{\partial \theta_2} = 2(10\theta_1 + 30\theta_2 - 77) = 0$$

$$\theta_1 = 3.5$$

$$\theta_2 = 1.4$$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

## *Solución*

La mejor solución en sentido de **mínimos cuadrados** es

$$\hat{y} = f(x, \theta) = \theta_1 + \theta_2 x = 3.5 + 1.4x$$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

*Solución de ecuaciones sobre-determinadas*

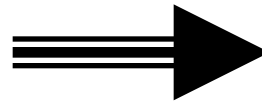
$$r_1 = 6 - (\theta_1 + \theta_2 1)$$

$$r_2 = 5 - (\theta_1 + \theta_2 2)$$

$$r_3 = 7 - (\theta_1 + \theta_2 3)$$

$$r_4 = 10 - (\theta_1 + \theta_2 4)$$

*Residuos*



$$\theta_1 + \theta_2 = 6$$

$$\theta_1 + 2\theta_2 = 5$$

$$\theta_1 + 3\theta_2 = 7$$

$$\theta_1 + 4\theta_2 = 10$$

*Sistema de ecuaciones  
sobre-determinado*

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

$$A\theta = Y$$

$$A = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 2 \\ 1 & 3 \\ 1 & 4 \end{bmatrix}; \theta = \begin{bmatrix} \theta_1 \\ \theta_2 \end{bmatrix}; Y = \begin{bmatrix} 6 \\ 5 \\ 7 \\ 10 \end{bmatrix}$$

*Sistema de ecuaciones  
sobre-determinado*

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

$$A\theta = Y$$

$$A^T A\theta = A^T Y$$

Si la inversa de  $A^T A$  existe, entonces

$$\theta = (A^T A)^{-1} A^T Y$$

Esta es la solución para  $\theta$ .

¿Es óptima en algún sentido?

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

*Solución de ecuaciones sobre-determinadas:*

*Caso general*

$$\theta_1 x_{11} + \theta_2 x_{12} + \dots + \theta_n x_{1n} = y_1$$

$$\theta_1 x_{21} + \theta_2 x_{22} + \dots + \theta_n x_{2n} = y_2$$

$$\vdots$$

$$\theta_1 x_{m1} + \theta_2 x_{m2} + \dots + \theta_n x_{mn} = y_m$$

*Sistema de ecuaciones  
sobre-determinado*

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

$$x_1^T \theta = y_1; x_1 = [x_{11}, x_{12}, \dots, x_{1n}]^T$$

$$x_2^T \theta = y_2; x_2 = [x_{21}, x_{22}, \dots, x_{2n}]^T$$

$$\vdots$$

$$x_m^T \theta = y_m; x_m = [x_{m1}, x_{m2}, \dots, x_{mn}]^T$$



# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

$$A\theta = Y$$

$$A = \begin{bmatrix} x_1^T \\ x_2^T \\ \vdots \\ x_m^T \end{bmatrix} \theta = Y; Y = \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \\ \vdots \\ y_m \end{bmatrix}$$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

## Criterio Cuadrático

$$\begin{aligned} J &= \sum_{i=1}^n r_i^2 = \sum_{i=1}^n (y_i - x_i^T \theta)^2 \\ &= (Y - A\theta)^T (Y - A\theta) \\ &= Y^T Y - 2Y^T A\theta + \theta^T A^T A\theta \end{aligned}$$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

Criterio Cuadrático: Minimización respecto de  $\theta$

$$\frac{\partial J}{\partial \theta} = -2Y^T A + 2\theta^T A^T A = 0$$

$\Rightarrow$

$$A^T A \theta = A^T Y$$

$\Rightarrow$

$$\theta = (A^T A)^{-1} A^T Y$$

# Algoritmo de Mínimos Cuadrados

¡Provee una solución óptima  
respecto de un criterio cuadrático!

# Identificación Paramétrica utilizando el método de Mínimos Cuadrados (Continuación)

*IDEA: Transformar el problema de identificación paramétrica al problema de resolver un sistema de ecuaciones sobre-determinadas*

# Modelo del servomecanismo

$$\frac{y(s)}{u(s)} = G(s) = \frac{b}{s(s+a)} \longrightarrow \ddot{y} + a\dot{y} = bu$$

## Problema de identificación

*Determinar los valores  
de **a** y **b***

*usando el método de  
Mínimos Cuadrados*

---

# Problema Práctico

El servomecanismo

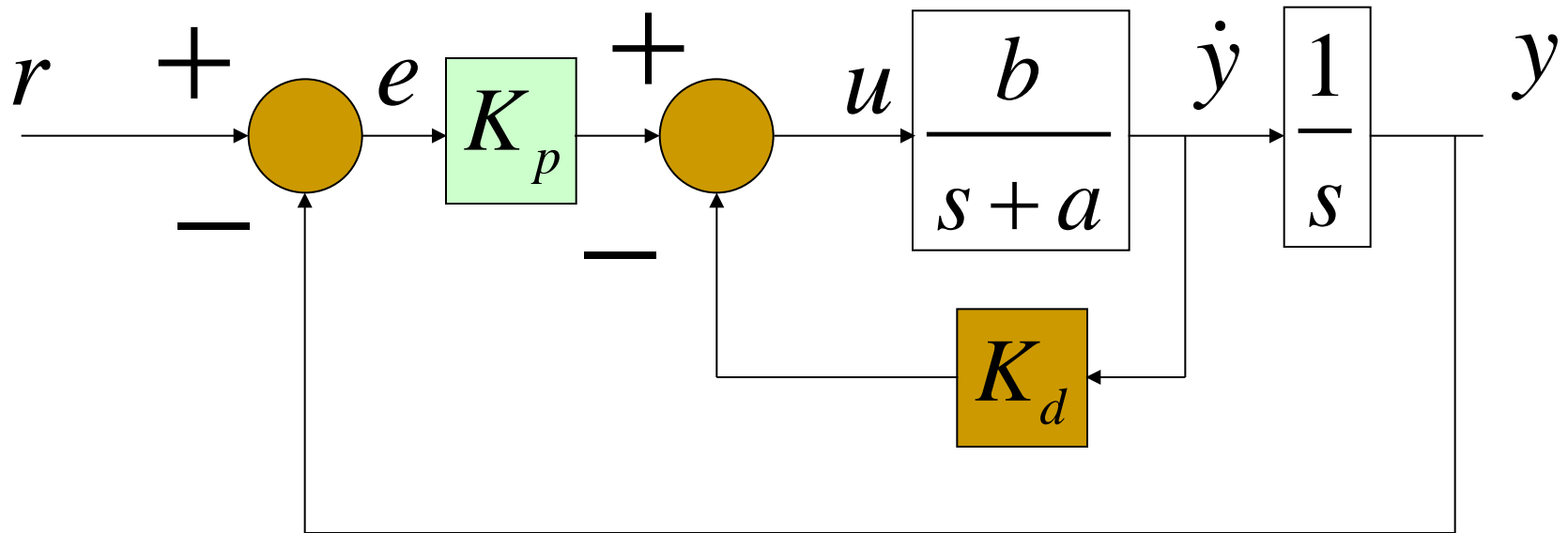
no es estable en lazo abierto

Solución

Hacer funcionar el servomecanismo  
en lazo cerrado

---

Una ley de Control Proporcional Derivativo (PD) es capaz de estabilizar a un servomecanismo SIN conocer sus parámetros





# Modelo del servomecanismo:

## Escritura alternativa

$$\ddot{y} + a\dot{y} = bu$$

$\Rightarrow$

$$(u)b + (-\dot{y})a = \ddot{y}$$

$\Rightarrow$

$$(u)\theta_1 + (-\dot{y})\theta_2 = \ddot{y}$$

# Primera Solución

Medir valores de  $u$ ,  $\dot{y}$  y  $\ddot{y}$  en instantes de tiempo diferentes para formar el sistema sobre-determinado

$$u_{11}\theta_1 + (-\dot{y}_{11})\theta_2 = \ddot{y}_1$$

$$u_{21}\theta_1 + (-\dot{y}_{21})\theta_2 = \ddot{y}_2$$

$\vdots$

$$u_{m1}\theta_1 + (-\dot{y}_{m1})\theta_2 = \ddot{y}_m$$

— y resolver para  $\theta_1$  y  $\theta_2$

---

## Problemas Prácticos:

- La medición de la aceleración no está disponible.
- En muchos servomecanismos industriales tampoco se dispone de un tacogenerador, entonces no se tiene disponible la medición de la velocidad.
- En general sólo se dispone de mediciones de posición.

## Segunda solución

Medir valores de  $u$  y  $y$  en instantes de tiempo diferentes

Utilizar filtros para evitar la medición de velocidades y aceleraciones

Formar un sistema sobre-determinado

$$\ddot{y} + a\dot{y} = bu$$



$$\frac{y(s)}{u(s)} = G(s) = \frac{b}{s(s+a)}$$



$$(s^2 + as)y(s) = bu(s)$$

Filtro

$$F(s) = \frac{f_2}{s^2 + f_1s + f_2}; f_1, f_2 > 0$$

## Filtrado del modelo

$$(s^2 + as)y(s) = bu(s)$$

$$F(s)(s^2 + as)y(s) = F(s)bu(s)$$

$$(s^2 + as)F(s)y(s) = bF(s)u(s)$$

Definir

$$y_f(s) = F(s)y(s); u_f(s) = F(s)u(s)$$

En consecuencia

$$(s^2 + as)y_f(s) = bu_f(s)$$

## Equivalentemente

$$(s^2 + as)y_f(s) = bu_f(s) \Rightarrow \ddot{y}_f + a\dot{y}_f = bu_f$$

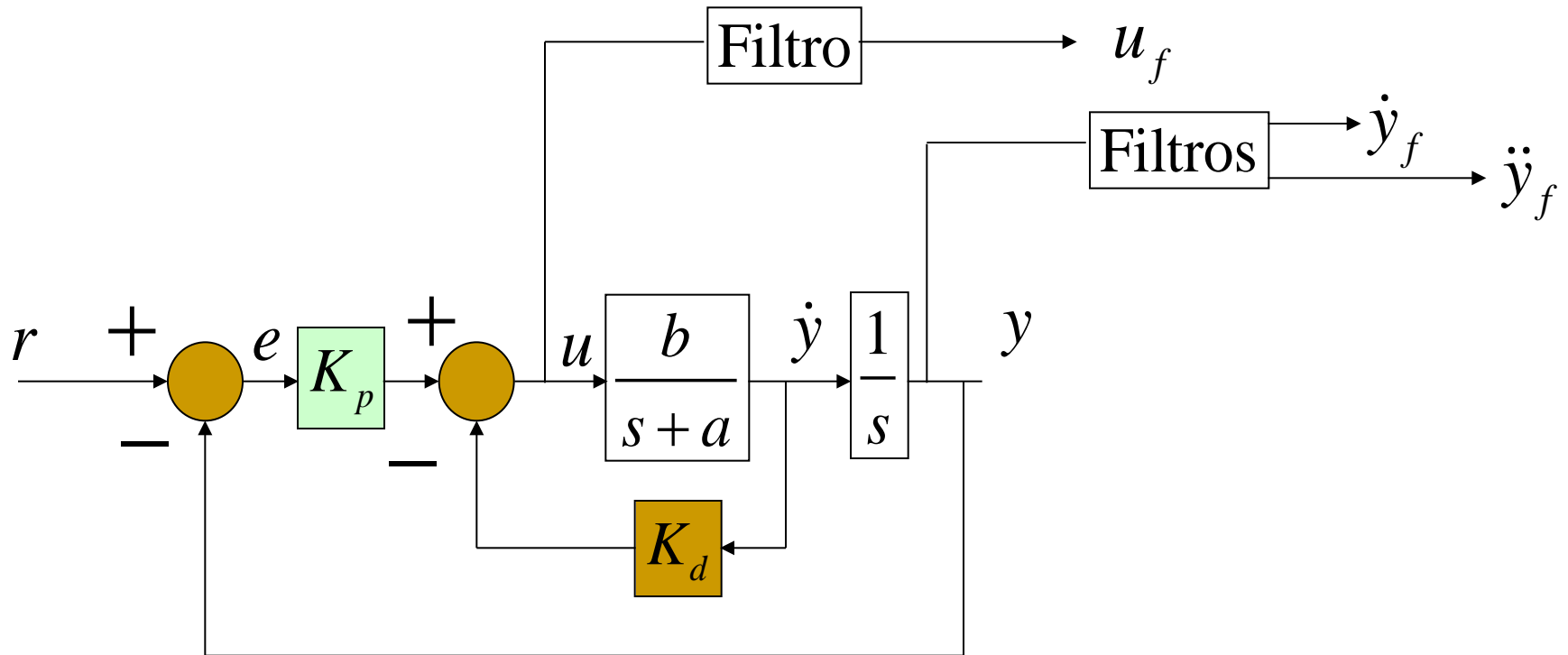
$$y \rightarrow \boxed{\frac{f_2}{s^2 + f_1s + f_2}} \rightarrow y_f$$

$$y \rightarrow \boxed{\frac{f_2s}{s^2 + f_1s + f_2}} \rightarrow \dot{y}_f$$

$$y \rightarrow \boxed{\frac{f_2s^2}{s^2 + f_1s + f_2}} \rightarrow \ddot{y}_f$$

$$u \rightarrow \boxed{\frac{f_2}{s^2 + f_1s + f_2}} \rightarrow u_f$$

## Filtrado de señales de entrada y salida para la identificación paramétrica





En conclusión, para llevar a cabo la identificación paramétrica se debe realizar lo siguiente

Medir valores de  $u_f$ ,  $\dot{y}_f$  y  $\ddot{y}_f$

en instantes de tiempo diferentes

Formar el sistema sobre-determinado

$$u_{f11}\theta_1 + (-\dot{y}_{f11})\theta_2 = \ddot{y}_{f1}$$

$$u_{f21}\theta_1 + (-\dot{y}_{f21})\theta_2 = \ddot{y}_{f2}$$

$\vdots$

$$u_{fm1}\theta_1 + (-\dot{y}_{fm1})\theta_2 = \ddot{y}_{fm}$$

Resolver para  $\theta_1$  y  $\theta_2$

---

Condición necesaria para que se lleve a cabo la identificación:

La matriz  $A^T A$  debe tener inversa

¿Cómo se logra esta condición?

Excitando a la planta con señales que hagan que sus señales (entradas, salidas y sus derivadas) cambien suficientemente con el tiempo.

¿Cómo se sabe si la excitación es correcta?

Calculando el condicionamiento de  $A^T A$ .

$$\kappa = \frac{\lambda_{\max}(A^T A)}{\lambda_{\min}(A^T A)}$$

$\lambda_{\max}$  : Valor propio máximo de  $A^T A$ .

$\lambda_{\min}$  : Valor propio mínimo de  $A^T A$ .

Valores cercanos a uno de  $\kappa$  son los adecuados.

Si ambos valores propios son muy diferentes, ésto significará que el condicionamiento y por tanto la excitación no es adecuada.

---

# CASO DE ESTUDIO

Identificación paramétrica  
de un servomecanismo de  
Corriente Directa:  
Simulaciones numéricas.

## Identificación de un sistema de segundo orden en lazo cerrado.

### Condiciones para la simulación

Parámetros :  $a = 2; b = 50$ .

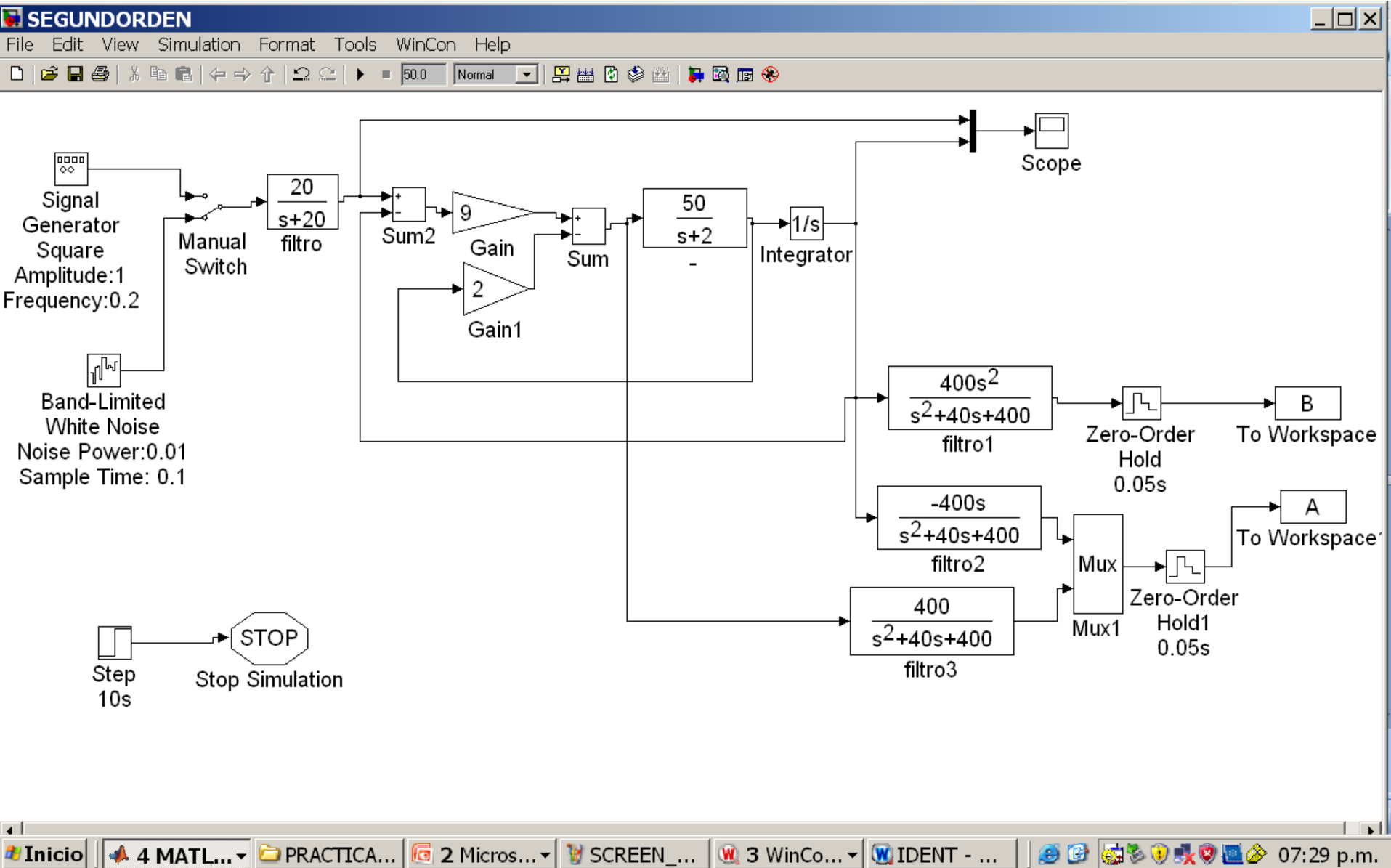
Periodo de integración :  $0.001 \text{ s}$

Método de integración: Runge-Kutta

Señal de entrada: Escalón unitario.

Tiempo de simulación :  $10 \text{ s}$

# Construir , compilar y ejecutar el diagrama siguiente



---

El cálculo de la solución de Mínimos Cuadrados se realiza en MatLab de la manera siguiente:

$\text{Theta} = A \backslash B$

Esto es equivalente a la solución del sistema  $A^* \text{Theta} = B$  dada por

$$\text{Theta} = (A^T A)^{-1} A^T B$$

- Conectar primero el generador de señales y sintonizar el controlador PD para que se obtenga una respuesta sin sobretiros. Posteriormente, repetir la simulación con el generador de ruido blanco filtrado.
- El ruido blanco filtrado provee una **excitación adecuada** para la identificación.
- La simulación durará solo 10s.
- La matriz A y el vector B se almacenan en el espacio de trabajo de MatLab
- Al final de la simulación acceder al espacio de trabajo de MatLab
- Calcular el valor de los parámetros  
 $\Theta = A \backslash B$
- Calcular  $A^T A$  así como su condicionamiento.
- **Comparar los resultados de la estimación y los parámetros usados en la simulación**



- Repetir la estimación de parámetros si se utiliza el generador de funciones en lugar del generador de ruido blanco ¿Qué sucede?
- Repetir los cálculos de  $A^T A$  y sus valores propios.
- Sustituir el generador de funciones por una entrada constante (no utilizar un escalón) y repetir la estimación de parámetros ¿Qué sucede?
- Repetir los cálculos de  $A^T A$  y su condicionamiento.

---

# CASO DE ESTUDIO

Identificación paramétrica  
de un servomecanismo de  
Corriente Directa:  
Resultados Experimentales.

---

Abrir la Carpeta **taller experimental** localizada en el escritorio.

Abrir la carpeta **2014**.

Abrir el archivo **Plantilla\_Servo\_2014**.

Crear un modelo nuevo en **SIMULINK** y guardarlo en la carpeta **2014** con un nombre que permita diferenciarlo de los archivos de otros estudiantes.

Copiar el bloque **Servo** que aparece en el archivo **Plantilla\_Servo\_2014** en el archivo correspondiente al nuevo modelo.

Mantener abierto el archivo **Plantilla\_Servo\_2014** durante toda la práctica.

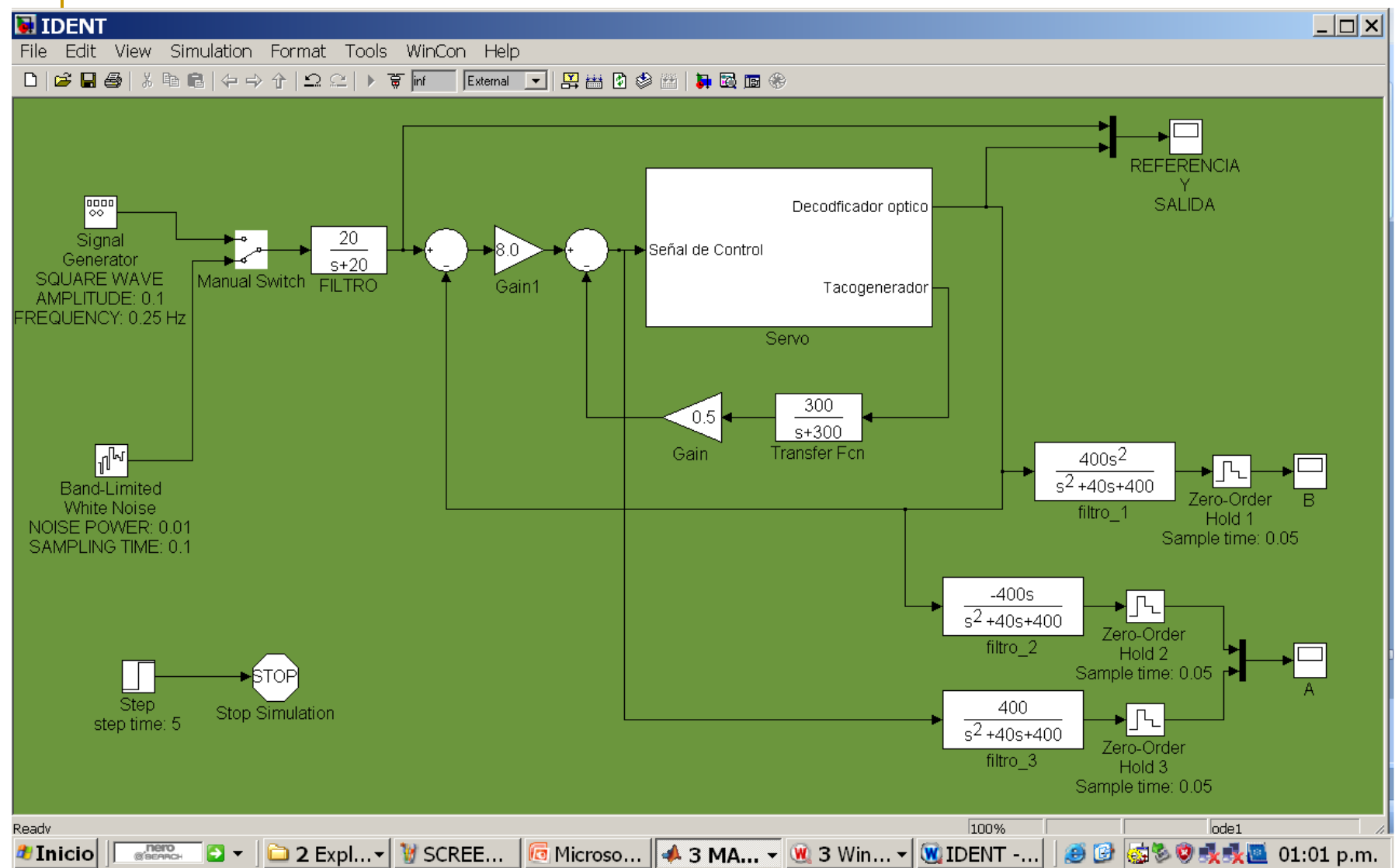
Guardar los archivos de prácticas **únicamente** en la carpeta **2014**.

---

**¡IMPORTANTE!**

Guardar el archivo con el nombre **IDENT** antes de comenzar. Respetar los nombres dados a los osciloscopios del diagrama siguiente.

# Construir , compilar y ejecutar el diagrama siguiente



- Conectar primero el generador de señales y sintonizar el controlador PD para que se obtenga una respuesta sin sobretiros.
- Abrir los osciloscopios A y B mediante el menú OSCILOSCOPIO de WINCON
- Repetir el experimento con el generador de ruido blanco filtrado.
- El experimento durará sólo 5s.
- La matriz A y el vector B se almacenan en la memoria de los osciloscopios.

- En el menú FILE del osciloscopio A, seleccionar SAVE y luego SAVE TO WORKSPACE. Esta operación almacena en el espacio de trabajo de MatLab los datos de la matriz A utilizando las variables IDENT\_A\_0\_ e IDENT\_A\_1\_
- En el espacio de MatlaB concatenar estos vectores de la manera siguiente:  
$$A=[IDENT\_A\_0\_ \quad IDENT\_A\_1\_]$$
- En el menú FILE del osciloscopio B, seleccionar SAVE y luego SAVE TO WORKSPACE. Esta operación almacena en el espacio de trabajo de MatLab los datos del vector B utilizando la variable IDENT\_B

- En el espacio de Matlab ejecutar la instrucción:  $B = \text{IDENT\_B}$
- Calcular  $\text{Theta} = A \backslash B$
- Todas las variables definidas se pueden observar en el espacio de trabajo de MatLab (WORKSPACE)
- Almacenar los resultados de la estimación para utilizarlos en las prácticas siguientes



- Repetir la estimación de parámetros si se utiliza el generador de funciones en lugar del generador de ruido blanco ¿Qué sucede?
- Sustituir el generador de funciones por una entrada constante (no utilizar un escalón) y repetir la estimación de parámetros ¿Qué sucede?