



ITESO

Universidad Jesuita
de Guadalajara

Sistemas de Control Automático

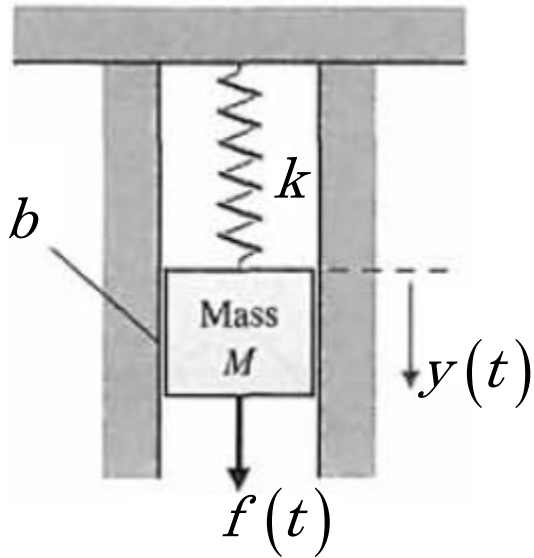
8. Diseño de Controladores por Retroalimentación del Estado

Profesor: Luis Enrique González Jiménez

Departamento de Electrónica, Sistemas e Informática (DESI)

Hora: Ma-Vi 16:00 - 18:00

Aula: T-201



Obtenemos su modelo en espacio de estados:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1(t) \\ \dot{x}_2(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{M} & -\frac{b}{M} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{M} \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \end{bmatrix}$$



$$\begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases}$$

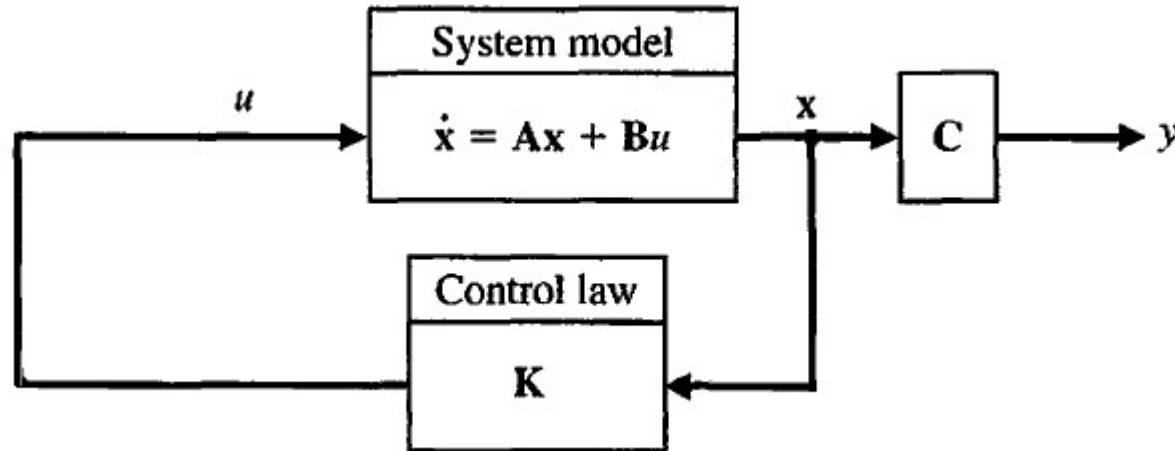
Clásicos Objetivos de Control:

- Que la masa vuelva o permanezca en su posición inicial (Estabilización y ubicación de polos) con algún transitorio deseado.
- Que la salida se comporte de acuerdo a algún patrón deseado (Seguimiento de Referencias).

¿Cómo lograr esto?

Por medio de la entrada $u(t)$

En espacio de estados retroalimentamos combinaciones lineales del estado.



Entonces, el objetivo es diseñar $u(t) = Kx(t)$, es decir $K = ?$

Para poder elegir la ganancia del controlador K analicemos el sistema en lazo cerrado:

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= Ax(t) + BKx(t) \\ &= (A + BK)x(t)\end{aligned}$$

Es decir, cambiamos un sistema definido por A a un sistema definido por $A + BK$

- ¿Cómo definir K para que $A + BK$ tenga los polos que deseo?
- ¿Es esto siempre posible?

Ubicación de Polos: Ackermann al rescate 😊

Para un sistema con n estados y con los siguientes polos deseados:

$$\{p_{d1} \quad p_{d2} \quad p_{d3} \quad \cdots \quad p_{dn}\}$$

El controlador $u(t) = Kx(t)$ con $K = -[0 \quad 0 \quad \cdots \quad 1]M_c^{-1}H(A)$ donde:

$$M_c = [B \quad AB \quad A^2B \quad \cdots \quad A^{n-1}B]$$

$$H(A) = (A - p_{d1}I)(A - p_{d2}I) \cdots (A - p_{dn}I)$$

Entonces el sistema en lazo cerrado $\dot{x}(t) = (A + BK)x(t)$ tendrá los polos deseados.

FÓRMULACIÓN DE ACKERMANN

Esto solo es posible si el sistema es **completamente controlable**...

Un sistema de orden n es **completamente controlable** si existe una señal de control $u(t)$ que lleve al sistema de un estado inicial $x(t_0)$ a otro estado deseado $x(t)$ en un tiempo finito, $t > t_0$.

La forma de validar si un sistema es controlable es con el cumplimiento de cualquiera de las siguientes condiciones:

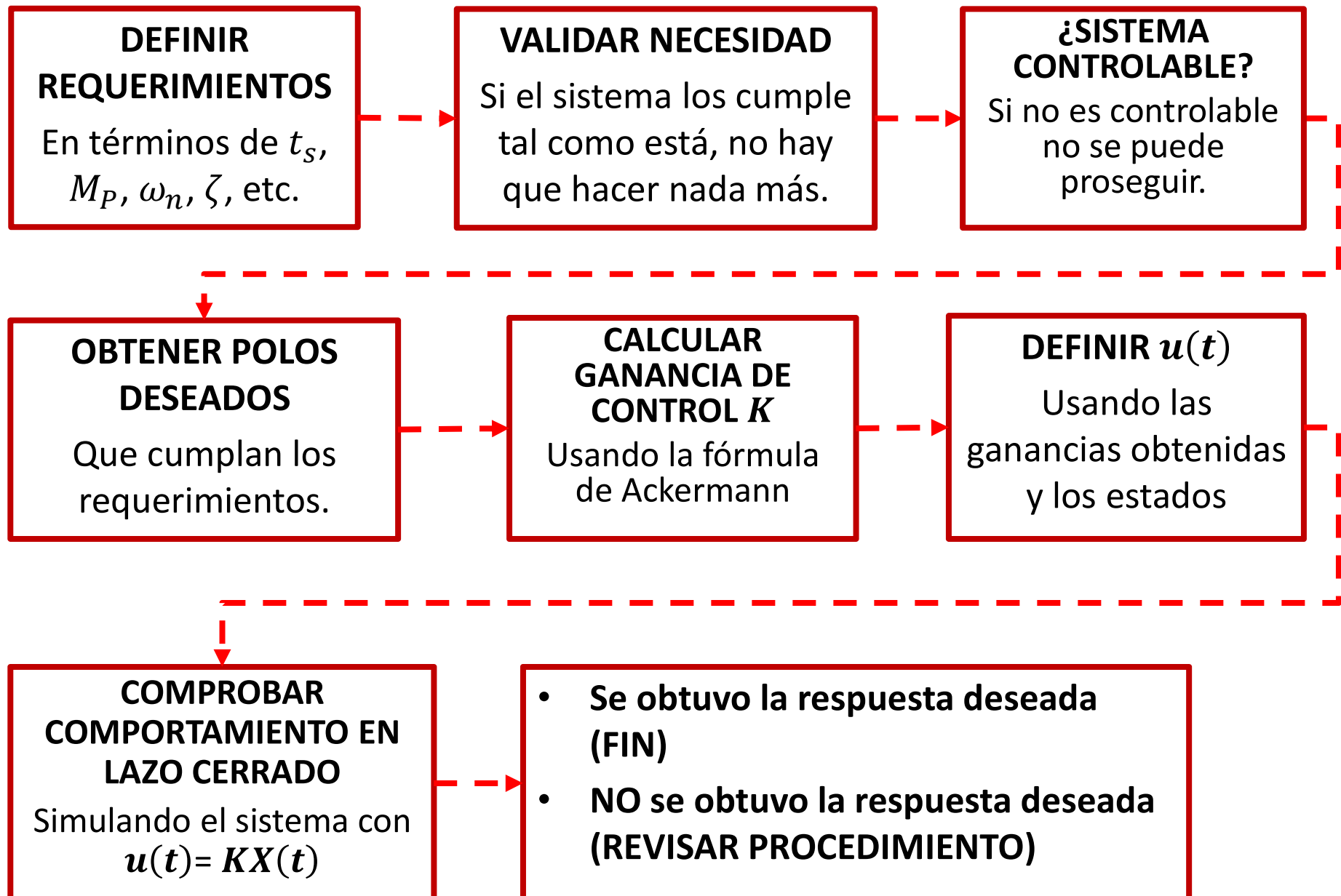
$$\text{rank}(M_c) = n, \quad \det(M_c) \neq 0 \quad M_c \text{ es invertible}$$

donde M_c se conoce como matriz de controlabilidad y está definida como:

$$M_c = \begin{bmatrix} B & AB & A^2B & \cdots & A^{n-1}B \end{bmatrix}$$

NOTA: Existen sistemas que poseen una parte **controlable** y otra **no controlable**. Cuando la parte no controlable es **estable** se pueden aplicar técnicas de control a la parte controlable del sistema.

PROCESO DE DISEÑO: Ubicación de Polos con Ackermann



Problema: Dado los parámetros $k = 0.5$, $b = 1$, $M = 1$ para el sistema masa-resorte, diseñe un controlador que logre que la respuesta en lazo cerrado del sistema cumpla $t_s < 2 \text{ s}$ y $M_p = 0$

REQUERIMIENTOS

$$t_s < 2 \text{ s y } M_p = 0$$

¿YA SE CUMPLEN?



Solución: El sistema original es

$$\dot{x}(t) = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -0.5 & -1 \end{bmatrix} x(t) + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u(t)$$

$$y(t) = [0 \quad 1] x(t)$$

Tiene los polos en $\left\{-\frac{1}{2} - \frac{1}{2}i, -\frac{1}{2} + \frac{1}{2}i\right\}$ y de la definición de los polos de un sistema de segundo orden

$$p_{1,2} = -\zeta\omega_n \pm \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1} \Rightarrow \zeta\omega_n = \frac{1}{2}, \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1} = \frac{1}{2}$$

Lo que resulta en $\zeta = \omega_n = \sqrt{\frac{1}{2}}$.

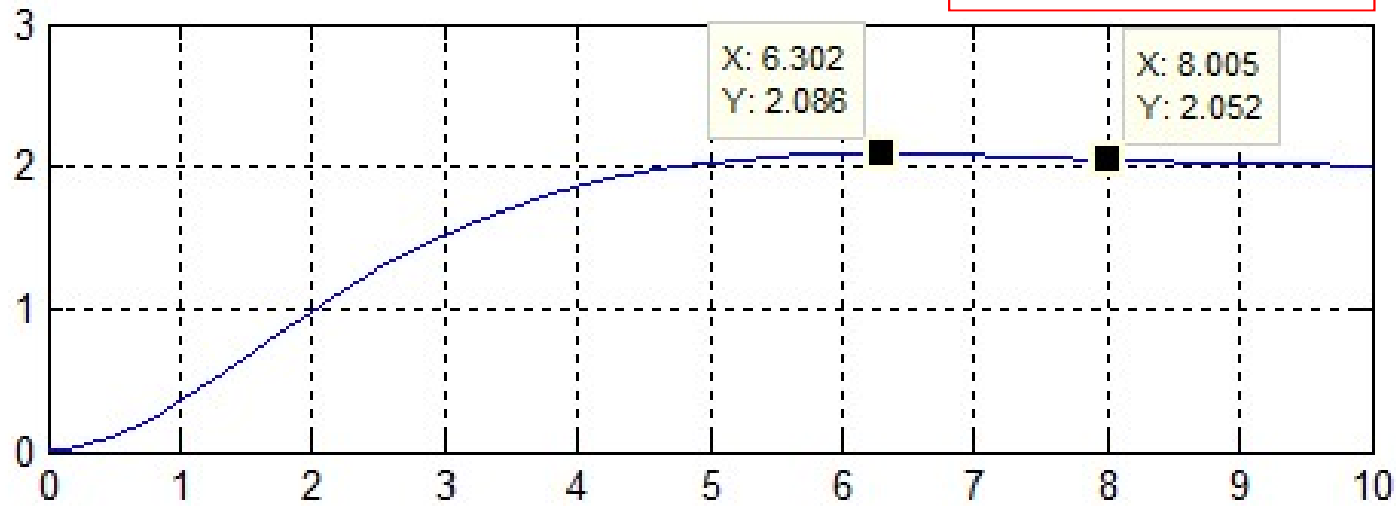
Eso significa que la respuesta ante una entrada escalón tendrá las características

$$t_s = \frac{4}{\zeta\omega_n} = 8, \quad M_p = e^{-(\zeta/\sqrt{1-\zeta^2})\pi} = 0.0432 = 4.32\%$$

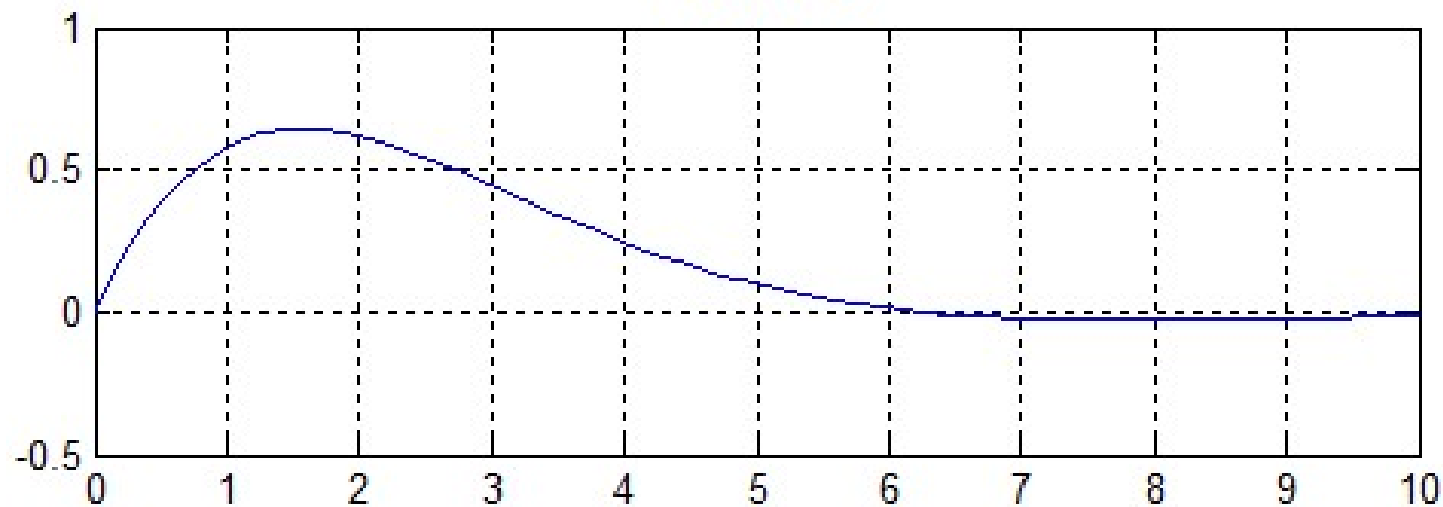
Veamos que dice Matlab...

4.32% de 2 = 0.0864
2% de 2 = .05

ESTADO 1



ESTADO 2



REQUERIMIENTOS

$$t_s < 2 \text{ s y } M_p = 0$$

¿YA SE CUMPLEN?



CONTROLABILIDAD



POLOS DESEADOS

$$p_{1,2} = -4$$

Entonces, verificamos si el sistema es controlable (es decir, si podemos ubicar los polos donde queramos)

$$M_c = [B \quad AB] = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix} \quad \text{rank}(M_c) = 2$$

¡Sistema Controlable!

Entonces, de las especificaciones podemos obtener el factor de amortiguamiento y la frecuencia natural como (proponiendo $t_s = 1 \text{ s}$)

$$1 = \frac{4}{\zeta \omega_n}, \quad 0 = e^{-(\zeta/\sqrt{1-\zeta^2})\pi}$$

¿Cómo despejar el factor de amortiguamiento?

$$M_p = e^{-(\zeta/\sqrt{1-\zeta^2})\pi} \Rightarrow \zeta = \sqrt{\frac{\Psi^2}{1+\Psi^2}} \quad \text{donde } \Psi = \frac{-\ln(M_p)}{\pi}$$

Nosotros ya sabíamos que para no tener sobreimpulso era necesario $\zeta \geq 1$. Por lo tanto, podemos elegir $\zeta = 1$ y $\omega_n = 4$ para cumplir los requerimientos y los polos deseados quedarían como:

$$p_{1,2} = -\zeta \omega_n \pm \omega_n \sqrt{\zeta^2 - 1} = -4$$

REQUERIMIENTOS

$$t_s < 2 \text{ s y } M_p = 0$$

¿YA SE CUMPLEN?



CONTROLABILIDAD



POLOS DESEADOS

$$p_{1,2} = -4$$

GANANCIA DE CONTROL

$$K = [-15.5 \quad -7]$$

LEY DE CONTROL

$$u(t) = -15.5x_1 - 7x_2$$

¿RESPUESTA DESEADA?

¿?

Ahora si, podemos poner a Ackerman a trabajar...

$$H(A) = (A + 4I)(A + 4I) = A^2 + 8A + 16I = \begin{bmatrix} 15.5 & 7 \\ -3.5 & 8.5 \end{bmatrix}$$

$$K = -[0 \quad 0 \quad \dots \quad 1]M_c^{-1}H(A) = [-15.5 \quad -7]$$

Y la ley de control queda como:

$$u(t) = Kx(t) = -15.5x_1 - 7x_2$$

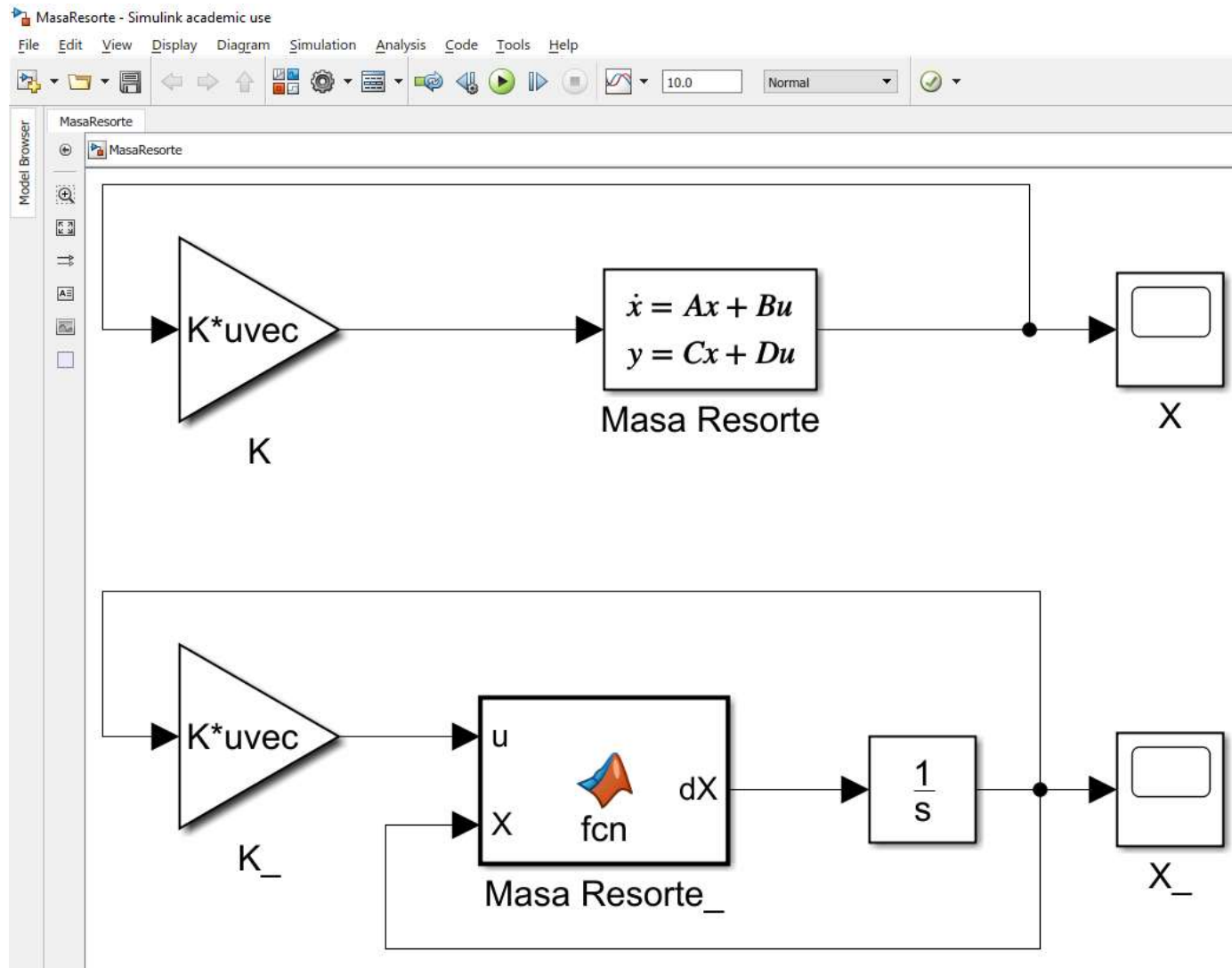
Veamos si se cumplen los requerimientos...

Simulación del Sistema en Lazo Cerrado (MATLAB)

```
function MasaResorte_ODE_plot( tspan, x0, Pd )  
  
    global A B C K  
  
    %Parámetros del sistema  
    k = 0.5; b = 1; M = 1;  
  
    %Matrices del Sistema  
    A = [0 1; -k/M -b/M];  
    B = [0; 1/M];  
    C = eye(2);  
  
    %Calculamos ganancia del controlador  
    Mc = [B A*B] %Matriz de controlabilidad  
    H = (A-Pd(1)*eye(2))*(A-Pd(2)*eye(2))  
  
    K = -[0 1]*Mc^-1*H %Para seguimiento de ref constantes  
    %K = [0 0]; %En caso de querer simular solo cond. iniciales  
  
    [t, X] = ode45(@MasaResorte_ODE_sys, tspan, x0);  
  
    %Grafico los estados  
    figure;  
    subplot(2,1,1); plot(t, X(:,1)); title('ESTADO 1'); grid;  
    subplot(2,1,2); plot(t, X(:,2)); title('ESTADO 2'); grid;  
  
    %Grafico el control  
    figure;  
    U = K*X';  
    plot(t, U); title('SEÑAL DE CONTROL'); grid;  
  
end
```

```
function dX = MasaResorte_ODE_sys( t, X )  
  
    global A B C K  
  
    %U = K*X; %Control por retro (solo estabiliza el sistema)  
    U = K*X + 1; %Control por retro a una entrada escalón  
    %U = 1; %Entrada escalón  
  
    %ODE's  
    dX = A*X + B*U;
```

Simulación del Sistema en Lazo Cerrado (2 OPCIONES EN SIMULINK)



Respuesta del SLC $u(t) = -15.5x_1 - 7x_2$, $X(0) = \begin{bmatrix} 2 & 2 \end{bmatrix}$

REQUERIMIENTOS

$t_s < 2 \text{ s}$ y $M_p = 0$

¿YA SE CUMPLEN?



CONTROLABILIDAD



POLOS DESEADOS

$$p_{1,2} = -4$$

GANANCIA DE CONTROL

$$K = \begin{bmatrix} -15.5 & -7 \end{bmatrix}$$

LEY DE CONTROL

$$u(t) = -15.5x_1 - 7x_2$$

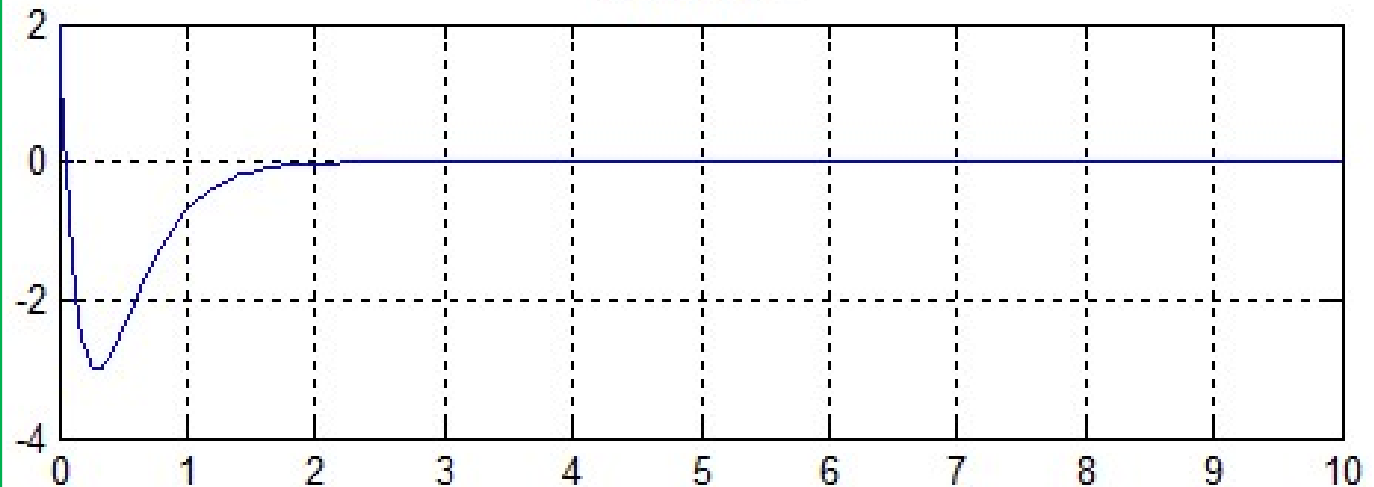
¿RESPUESTA DESEADA?



ESTADO 1



ESTADO 2



Solo estabiliza, ¿Cómo podremos visualizar ante una entrada escalón?

Respuesta del SLC $u(t) = -15.5x_1 - 7x_2 + 1$, $X(0) = [0 \ 0]$

REQUERIMIENTOS

$t_s < 2 \text{ s}$ y $M_p = 0$

¿YA SE CUMPLEN?



CONTROLABILIDAD



POLOS DESEADOS

$$p_{1,2} = -4$$

GANANCIA DE CONTROL

$$K = [-15.5 \ -7]$$

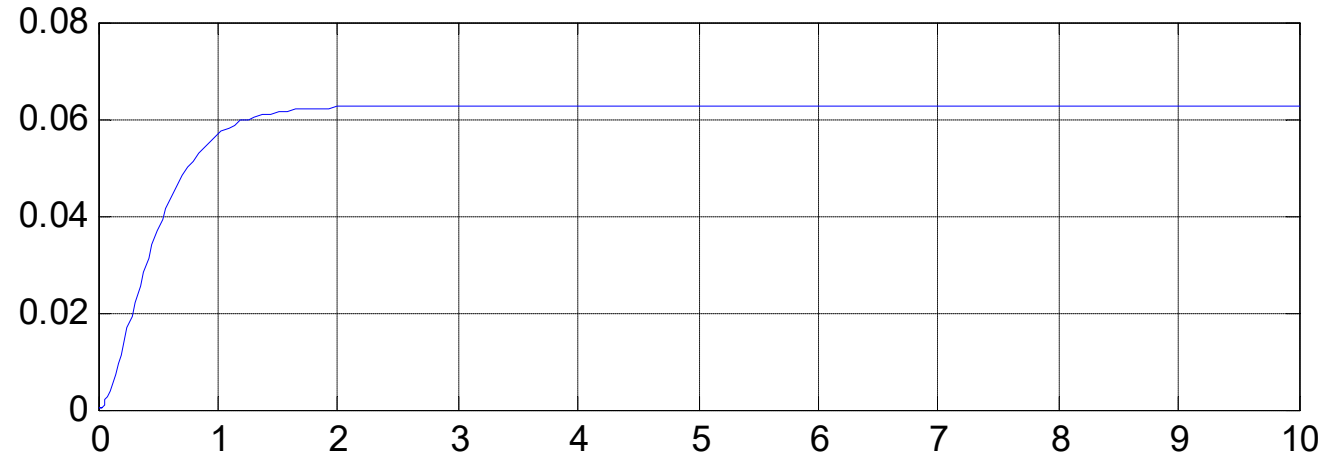
LEY DE CONTROL

$$u(t) = -15.5x_1 - 7x_2 + 1$$

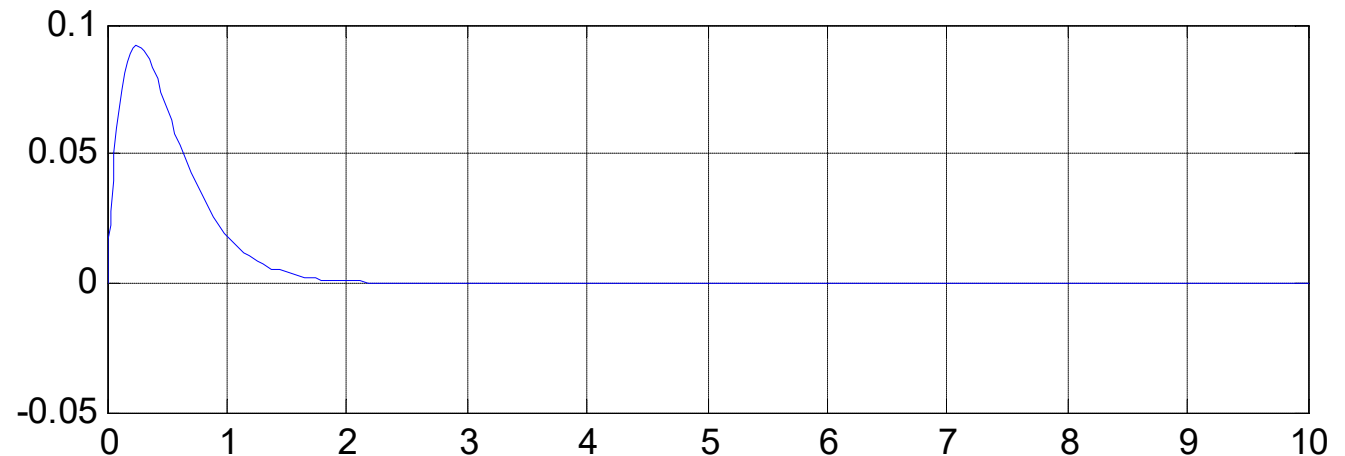
¿RESPUESTA DESEADA?



ESTADO 1



ESTADO 2



¿Porqué no se estabilizó en 1?

No es un esquema de seguimiento de referencias, lo veremos después 😊