

# Controle Clássico

Prof: Dennis

- Representação no Espaço de Estados

NISE, N. S. **Engenharia de Sistemas de Controle**. São Paulo: LTC 6ª ed. 2012.

# Abordagem Clássica: Domínio da Frequência

- A abordagem clássica de sistema de controle é a do domínio da frequência;
- Essa abordagem é baseada na transformada de Laplace e representa os sistemas por funções de transferência;
- Sua principal vantagem é a facilidade na obtenção de informações sobre a estabilidade do sistema, sua resposta transitória e erro em regime permanente;
- Sua grande limitação é que ela pode ser aplicada apenas a sistemas lineares e invariantes no tempo, ou sistemas que assim podem ser aproximados.
- Também, não pode ser utilizada para sistemas com múltiplas entradas e saídas;

# Abordagem Moderna: Domínio do tempo

- A abordagem Moderna de sistema de controle trabalha diretamente no domínio do tempo;
- Essa abordagem utiliza a representação no espaço de estados que é baseada em equações diferenciais de 1ª ordem;
- Essa abordagem pode ser usada para modelar, analisar e projetar uma vasta variedade de sistemas.
- Sua grande vantagem é não possuir limitações, podendo ser utilizada para representar:
  - Sistemas não lineares, como os que possuem folgas, saturações, zonas mortas ou mesmo comportamento caótico;
  - Sistemas com condições iniciais não nulas;
  - Sistemas variantes no tempo;
- Além disso, essa abordagem é facilmente utilizada para sistemas com múltiplas entradas e saídas;

# Representação no espaço de estados:

- A representação em espaço de estados usa equações diferenciais ou não para:
  - O sistema;
  - As saídas;
  - As condições iniciais;
- A representação geral no espaço de estados é:

Equações de estado  $\longrightarrow \frac{d\vec{x}}{dt} = \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u}$

Equações de saída  $\longrightarrow \vec{y} = \mathbf{C}\vec{x} + \mathbf{D}\vec{u}$

Condições iniciais  $\longrightarrow \vec{x}_0 = \vec{x}(t = 0)$

Sendo:

$\vec{x}$  o vetor de estados

$\vec{u}$  o vetor de entrada ou controle

$\vec{y}$  o vetor de saída

$\vec{x}_0$  o vetor de condições iniciais

$\mathbf{A}$  a matriz do sistema

$\mathbf{B}$  a matriz de entrada

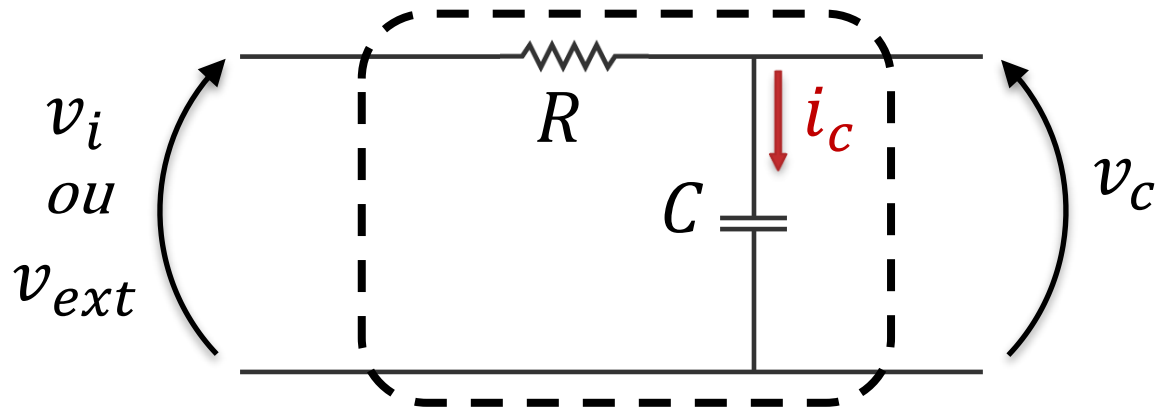
$\mathbf{C}$  a matriz de saída

$\mathbf{D}$  a matriz de transmissão direta

- Ou seja, precisamos de 4 vetores e 4 matrizes. Mas vamos entender isso com exemplos:

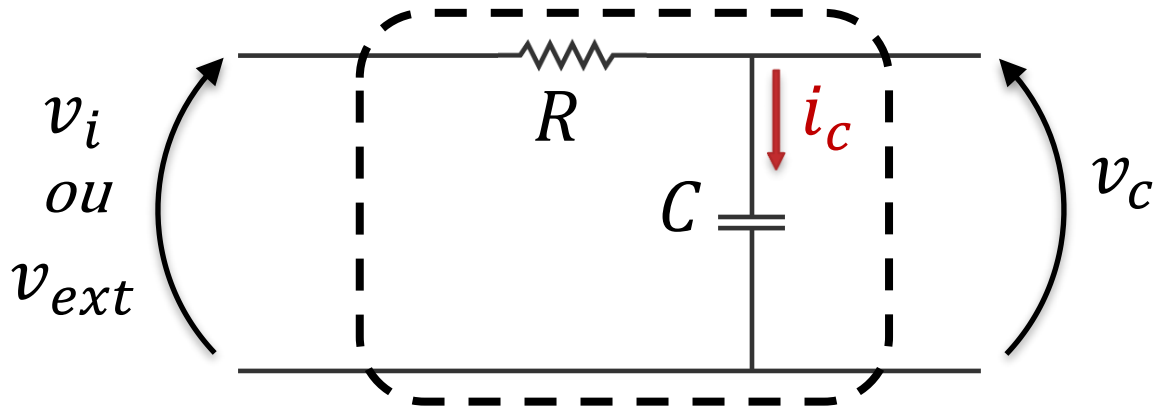
# Exemplo I: Modelos de sistemas elétricos

- Dado o circuito RC abaixo e assumindo a condição inicial  $v_c(t = 0) = v_{c0}$ , construa a representação no espaço de estados para  $v_c$  e  $i_c$  como saídas:



- Note que esse é uma “Planta” de 1ª ordem e portanto terá apenas 1 variável de estado:  $v_c$
- Pelo que o exemplo pede, serão duas saídas:  $v_c$  e  $i_c$ .

# Exemplo I: Modelos de sistemas elétricos



- Vamos começar calculando a equação de estado. Essa equação deve ser da seguinte forma:

A derivada de cada variável de estado deve depender apenas das variáveis de estado, das entradas e de constantes.

Partimos da equação de malha do circuito:

$$v_C = v_i - v_R$$

Então incluímos as equações constitutivas do capacitor e resistor:

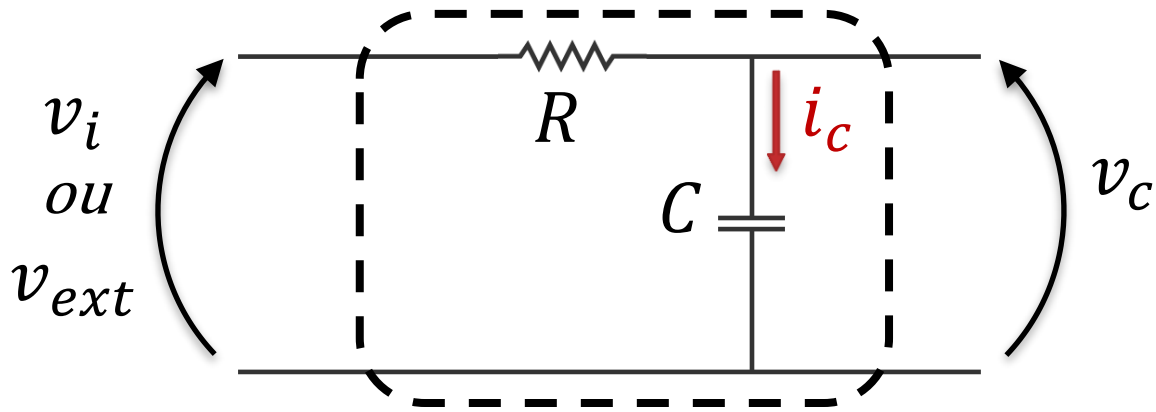
$$\left. \begin{aligned} i_c &= C \frac{dv_C}{dt} \\ v_R &= Ri_c \end{aligned} \right\} v_R = RC \frac{dv_C}{dt}$$

$$v_C = v_i - RC \frac{dv_C}{dt}$$

Chegamos na EDO do circuito, basta isolar  $\frac{dv_C}{dt}$  que teremos a equação de estado:

$$\frac{dv_C}{dt} = -\frac{1}{RC} v_C + \frac{1}{RC} v_i \quad \text{Equação de estado}$$

# Exemplo I: Modelos de sistemas elétricos



- Agora, vamos escrever as saídas,  $v_c$  e  $i_c$  :
- Essas equações devem ser da seguinte forma:

Cada variável de saída deve depender apenas das variáveis de estado, das entradas e de constantes.

$$v_c = v_c \quad i_c = C \frac{dv_c}{dt}$$

Temos que nos livrar desta devida. Para isso vamos usar a própria equação de estado:

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{RC} v_c + \frac{1}{RC} v_i$$

$$i_c = C \left( -\frac{1}{RC} v_c + \frac{1}{RC} v_i \right) \Rightarrow -\frac{1}{R} v_c + \frac{1}{R} v_i$$

Com isso temos o sistema de equações da saídas:

$$\begin{cases} v_c = v_c \\ i_c = -\frac{1}{R} v_c + \frac{1}{R} v_i \end{cases} \quad \text{Equações de saída}$$

Só nos falta a condição inicial, que é dada pelo exemplo:

$$v_c(t = 0) = v_{c0} \quad \text{Condição inicial}$$

# Exemplo I: Modelos de sistemas elétricos

- Comparando as nossas equações com a representação geral, podemos identificar as matrizes:

$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{d\vec{x}}{dt} = \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u} \\ \vec{y} = \mathbf{C}\vec{x} + \mathbf{D}\vec{u} \\ \vec{x}_0 = \vec{x}(t = 0) \end{array} \right.$$

Sistema:

$$\frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{RC}v_c + \frac{1}{RC}v_i$$

Saídas:

$$\left\{ \begin{array}{l} v_c = v_c \\ i_c = -\frac{1}{R}v_c + \frac{1}{R}v_i \end{array} \right.$$

$$\vec{x} = [v_c]$$

$$\vec{u} = [v_i]$$

$$\vec{y} = \begin{bmatrix} v_c \\ i_c \end{bmatrix}$$

$$\vec{x}_0 = [v_{c0}]$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{RC} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C} = \begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{1}{R} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{B} = \begin{bmatrix} +\frac{1}{RC} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{D} = \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{R} \end{bmatrix}$$

Esse conjunto de vetores e matrizes é que dá a representação do sistema em espaço de estados!



# Exemplo I: Modelos de sistemas elétricos

- Confuso com tantas matrizes? Vamos fazer a contra checagem:

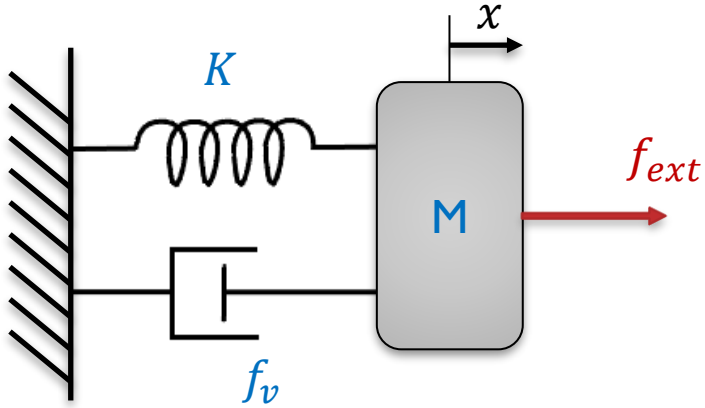
$$\begin{array}{ll} \vec{x} = [v_c] & \mathbf{A} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{RC} \end{bmatrix} \\ \vec{u} = [v_i] & \mathbf{B} = \begin{bmatrix} +\frac{1}{RC} \end{bmatrix} \\ \vec{y} = \begin{bmatrix} v_c \\ i_c \end{bmatrix} & \\ \vec{x}_0 = [v_{c0}] & \mathbf{C} = \begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{1}{R} \end{bmatrix} \\ & \mathbf{D} = \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{R} \end{bmatrix} \end{array} \quad \Rightarrow \quad \left\{ \begin{array}{l} \frac{d\vec{x}}{dt} = \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u} \Rightarrow \frac{dv_c}{dt} = -\frac{1}{RC}v_c + \frac{1}{RC}v_i \\ \vec{y} = \mathbf{C}\vec{x} + \mathbf{D}\vec{u} \Rightarrow \begin{bmatrix} v_c \\ i_c \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ -\frac{1}{R} \end{bmatrix}v_c + \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{R} \end{bmatrix}v_i \Rightarrow \\ \left\{ \begin{array}{l} v_c = v_c + 0v_i \\ i_c = -\frac{1}{R}v_c + \frac{1}{R}v_i \end{array} \right. \end{array} \right.$$

$$\vec{x}_0 = \vec{x}(t = 0) \Rightarrow v_c(t = 0) = v_{c0}$$

Voltamos para as equações do sistema! Ou seja, o conjunto de vetores e matrizes é equivalente as equações.

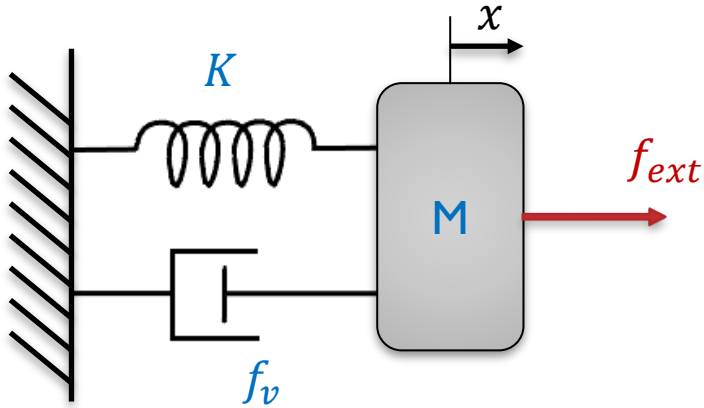
## Exemplo 2: Sistema mecânico massa, mola e amortecedor

- Dado o sistema mecânico a seguir, construa a representação no espaço de estados para as saídas sendo a posição e o momento linear da massa  $M$ . No instante  $t=0$ , a posição da massa  $M$  é  $x_0$  e sua velocidade é  $v_0$



- Note que esse é uma “Planta” de 2ª ordem e portanto com 2 variáveis de estado:  $x$  e  $v$ .
- Pelo que o exemplo pede, serão duas saídas:  $x$  e  $p = Mv$ .

## Exemplo 2: Sistema mecânico massa, mola e amortecedor



- Vamos começar calculando a equação de estado.

$$\sum f_i = M \frac{d^2 x}{dt^2}$$

$$\sum f_i = -kx - f_v \frac{dx}{dt} + f_{ext}$$

$$f_{ext} = M \frac{d^2 x}{dt^2} + f_v \frac{dx}{dt} + Kx$$

$$\frac{d^2 x}{dt^2} = -\frac{f_v}{M} \frac{dx}{dt} - \frac{K}{M} x + \frac{1}{M} f_{ext} \Rightarrow$$

Temos que dividir essa EDO de 2ª ordem em duas de 1ª ordem.

Sistema: 
$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = v \\ \frac{dv}{dt} = -\frac{K}{M} x - \frac{f_v}{M} v + \frac{1}{M} f_{ext} \end{cases}$$

No entanto as saídas são imediatas:

Saídas,  $x$  e  $p$ : 
$$\begin{cases} x = x \\ p = Mv \end{cases}$$

## Exemplo 2: Sistema mecânico massa, mola e amortecedor

- Comparando as nossas equações com a representação geral:

$$\begin{cases} \frac{d\vec{x}}{dt} = \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u} \\ \vec{y} = \mathbf{C}\vec{x} + \mathbf{D}\vec{u} \\ \vec{x}_0 = \vec{x}(t=0) \end{cases}$$

Sistema:

$$\begin{cases} \frac{dx}{dt} = 0 * x + 1 * v \\ \frac{dv}{dt} = -\frac{K}{M}x - \frac{f_v}{M}v + \frac{1}{M}f_{ext} \end{cases}$$

Saídas:

$$\begin{cases} x = x \\ p = Mv \end{cases}$$

$$\vec{x} = \begin{bmatrix} x \\ v \end{bmatrix}$$

$$\vec{u} = [f_{ext}]$$

$$\vec{y} = \begin{bmatrix} x \\ p \end{bmatrix}$$

$$\vec{x}_0 = \begin{bmatrix} x_0 \\ v_0 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K}{M} & -\frac{f_v}{M} \end{bmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{M} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & M \end{bmatrix} \quad \mathbf{D} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

## Exemplo 2: Sistema mecânico massa, mola e amortecedor

- Vamos verificar se a representação está de acordo com o sistema:

$$\begin{aligned}
 \vec{x} &= \begin{bmatrix} x \\ v \end{bmatrix} & \vec{u} &= [f_{ext}] & \vec{y} &= \begin{bmatrix} x \\ p \end{bmatrix} & \vec{x}_0 &= \begin{bmatrix} x_0 \\ v_0 \end{bmatrix} \\
 \mathbf{A} &= \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K}{M} & -\frac{f_v}{M} \end{bmatrix} & \mathbf{B} &= \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{M} \end{bmatrix} & \mathbf{C} &= \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & M \end{bmatrix} & \mathbf{D} &= \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}
 \end{aligned}$$

$$\frac{d\vec{x}}{dt} = \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u} \Rightarrow \frac{d}{dt} \begin{bmatrix} x \\ v \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K}{M} & -\frac{f_v}{M} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ v \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{M} \end{bmatrix} f_{ext} \Rightarrow$$

$$\begin{bmatrix} \frac{dx}{dt} \\ \frac{dv}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K}{M} & -\frac{f_v}{M} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ v \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{M} \end{bmatrix} f_{ext} \Rightarrow$$

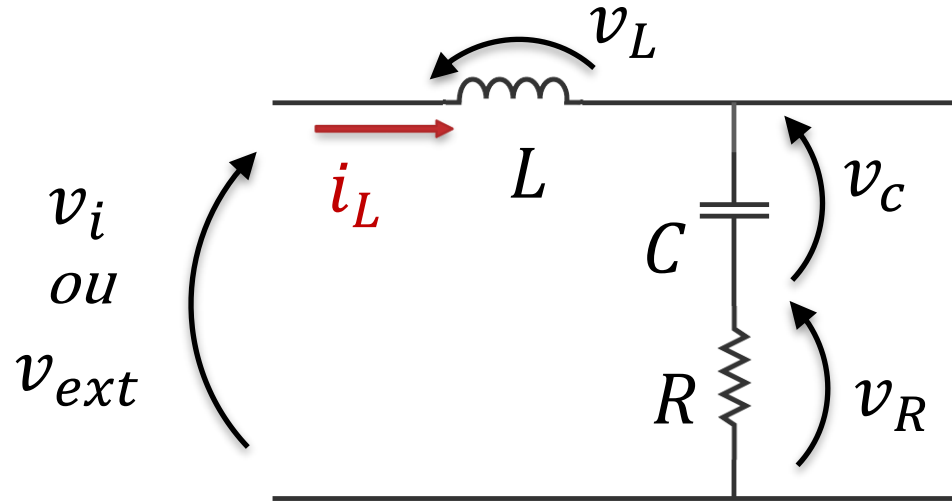
$$\begin{bmatrix} \frac{dx}{dt} \\ \frac{dv}{dt} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0x + 1v \\ -\frac{K}{M}x - \frac{f_v}{M}v \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0f_{ext} \\ +\frac{1}{M}f_{ext} \end{bmatrix} \Rightarrow \begin{cases} \frac{dx}{dt} = v \\ \frac{dv}{dt} = -\frac{K}{M}x - \frac{f_v}{M}v + \frac{1}{M}f_{ext} \end{cases}$$

$$\vec{y} = \mathbf{C}\vec{x} + \mathbf{D}\vec{u} \Rightarrow \begin{bmatrix} x \\ p \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & M \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ v \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} f_{ext} \Rightarrow \begin{cases} x = x \\ p = Mv \end{cases} \quad \text{Sucesso! Voltamos as equações!}$$

Obs: As condições iniciais são de verificação imediata.

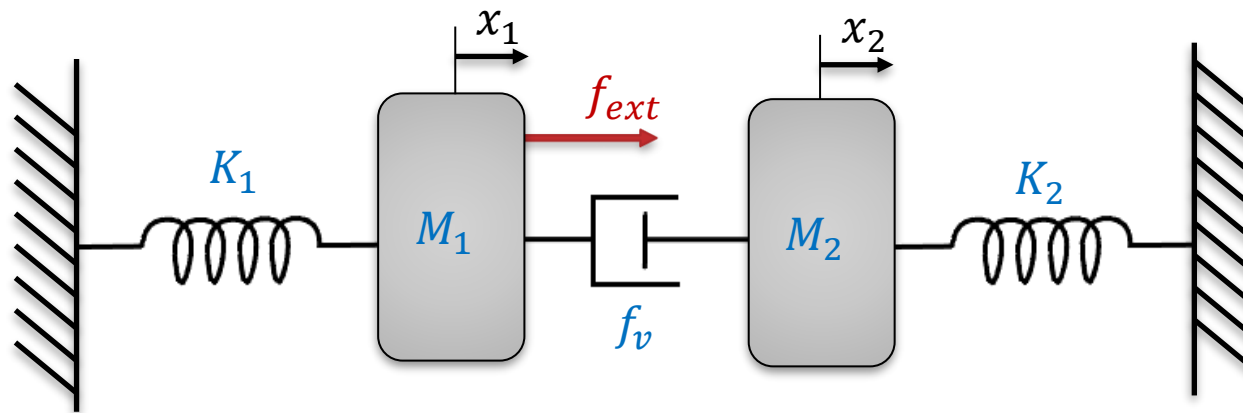
# Exercício I:

- Dado o circuito RLC abaixo e assumindo as condições iniciais  $v_c(t = 0) = v_{c0}$  e  $i_L(t = 0) = i_{L0}$ ,
  - a) Construa a representação no espaço de estados, para  $v_c$  e  $v_R$  como saídas.
  - b) Tomando  $R = 5\Omega$ ,  $C = 1mF$ ,  $L = 20mH$ ,  $v_{c0} = 0,5V$  e  $i_{L0} = 0A$ , reescreva essa representação de forma numérica.



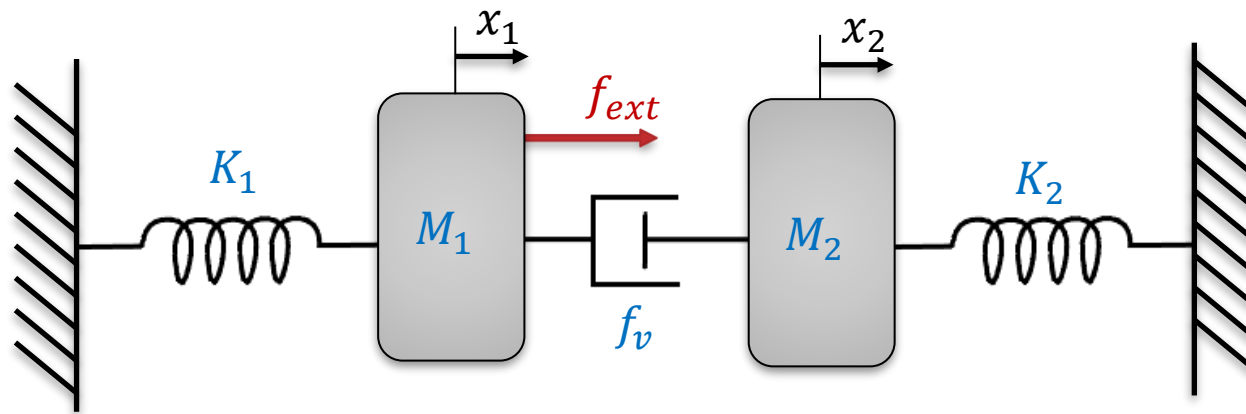
## Exercício 2:

Dado o sistema mecânico a seguir, construa a representação no espaço de estados para as saídas sendo as posições  $x_1$  e  $x_2$  das massas  $M_1$  e  $M_2$  respectivamente. No instante  $t=0$ , as posições das massas  $M_1$  e  $M_2$  são  $x_{1_0}$  e  $x_{2_0}$  e suas velocidades são  $v_{1_0}$  e  $v_{2_0}$ .



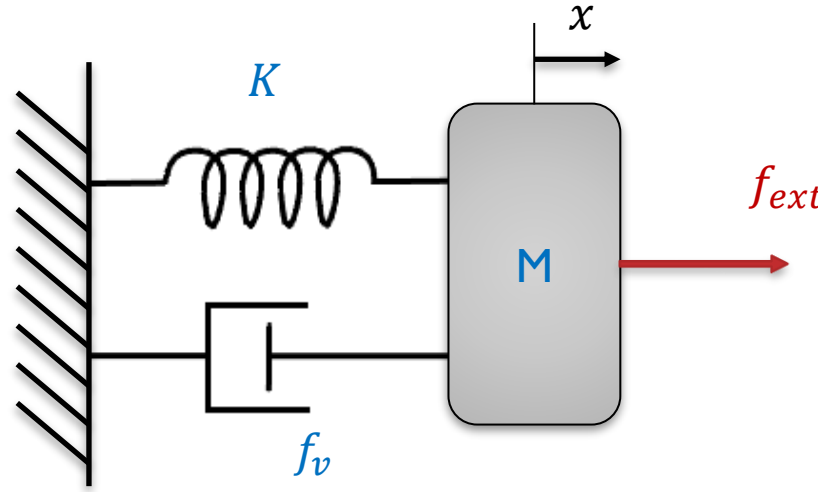
## Exercício 3:

Dado o sistema mecânico a seguir, construa a representação no espaço de estados para as saídas sendo a posição e a velocidade  $x_1$  e  $v_1$  da massas  $M_1$ . No instante  $t=0$ , as posições das massas  $M_1$  e  $M_2$  são  $x_{1_0}$  e  $x_{2_0}$  e suas velocidades são  $v_{1_0}$  e  $v_{2_0}$ .



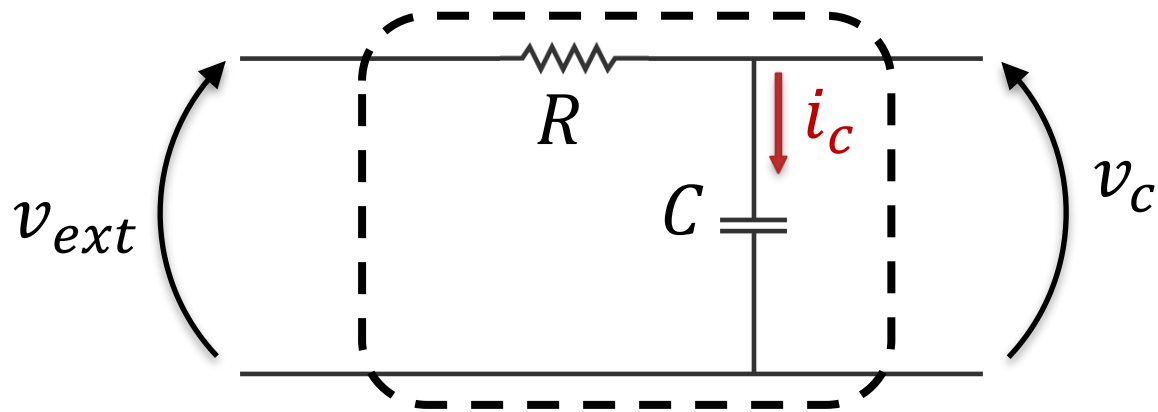


$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{d\vec{x}}{dt} = \mathbf{A}\vec{x} + \mathbf{B}\vec{u} \\ \vec{y} = \mathbf{C}\vec{x} + \mathbf{D}\vec{u} \\ \vec{x}_0 = \vec{x}(t = 0) \end{array} \right.$$



$$\mathbf{A} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K}{M} & -\frac{f_v}{M} \end{bmatrix} \quad \mathbf{B} = \begin{bmatrix} 0 \\ +\frac{1}{M} \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{C} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & M \end{bmatrix} \quad \mathbf{D} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$



**CONTROLE CLÁSSICO:**  
**Representação no Espaço**  
**de Estados**