## Control Sistemas Mecatronicos

### BMJIvan

9 de agosto de 2021

#### Solución de ecuaciones en espacio de estado 1.

$$(1) \left\{ \begin{array}{l} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{array} \right.$$

con condición inicial

$$x(0) = x_0.$$

$$A: n \times n, \ x: n \times 1, \ B: n \times m, \ u: m \times 1, \ C: p \times n, \ y: p \times 1,$$

El problema consiste en determinar x(t) y la respuesta y(t)Aplicando la transformada de Laplace a (1)

$$\mathcal{L}\{\dot{x}(t)\} = \mathcal{L}\{Ax(t)\} + \mathcal{L}\{Bu(t)\}$$

$$sX(s) - X(0) = AX(s) + Bu(s)$$

$$\underbrace{sX(s)}_{n \times 1} - \underbrace{AX(s)}_{n \times 1} = X(0) + Bu(s)$$

$$(sI - A)X(s) = X(0) + Bu(s)$$

$$X(s) = (sI - A)^{-1}X(0) + (sI - A)^{-1}Bu(s)$$

$$\mathcal{L}^{-1}\{X(s)\} = x(t) = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}x(0) + \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}Bu(s)\}$$

$$y(t) = \underbrace{\mathcal{C}\mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}X(0)}_{\text{Solución homogenea}} + \underbrace{\mathcal{C}\mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}Bu(s)\}}_{\text{Solución particular}}$$

Respuesta en estado transitorio Respuesta en estado estacionario Respuesta forzada

#### Transformación de similitud 2.

considere el vector  $q: n \times 1 \ (q \in \mathbb{R}^n)$ . El conjunto de vectores  $q_1, \ldots, q_m$ es linealmente independiente si existen numero reales  $\alpha_1, \ldots, \alpha_m$  no todos cero, tales que

$$\alpha_1 q_1 + \alpha_1 q_1 \dots, \alpha_n q_n = 0 \quad (1)$$

Si la solución unica de (1) es  $\alpha_1 = \alpha_2 \dots = \alpha_m$  entonces el conjunto de vectores es linealmente independientes (l.i).

A la expresión  $\alpha_1 q_1 + \alpha_2 q_2 + \ldots + \alpha_n q_n$  se le denomina combinación lineal. Base: Un conjunto de vetores l.i en  $\mathbb{R}^n$  se define como una base si se puede expresar como una combinación lineal unica.

En  $\mathbb{R}^n$  todo conjunto de vectores l.i puede utilizarse como una base.

Sea  $X: n \times 1$  todo vector X puede expresarse como

$$X = \alpha_1 q_1 + \ldots + \alpha_n q_n \quad (2)$$

donde  $q_i$  son l.i.

De (2) se tiene que

$$X = \underbrace{\begin{bmatrix} q_1, & q_2, & \dots, & q_n \end{bmatrix}}_{n \times n} \underbrace{\begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \vdots \\ \alpha_n \end{bmatrix}}_{n \times 1} (3)$$

se definen

$$Q = \begin{bmatrix} q_1, & q_2, & \dots, & q_n \end{bmatrix}, \quad \tilde{X} = \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \vdots \\ \alpha_n \end{bmatrix}$$

entonces sustituyendo en (3) se tiene que

$$X = Q\tilde{X}$$

donde 
$$X$$
 y  $\tilde{X}$  son similares.  
De (2)  $X^{\top} = \alpha_1 S_1 + \alpha_2 S_2 + \ldots + \alpha_n S_n \ S_i : 1 \times n$ 

$$X^{\top} = \begin{bmatrix} \alpha_1, & \alpha_2, & \dots & \alpha_n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} S_1 \\ S_2 \\ \vdots \\ S_n \end{bmatrix}$$

Una matriz es estable cuando los valores propios son negativos. Sea la ecuacion lineal

$$Ax = y$$
 (4)

donde  $A: n \times n \ B: n \times 1 \ y: n \times 1$  se definen

$$x = Q\tilde{x}, \ y = Q\tilde{y}$$

sustituyendo en (4) se tiene que

$$AQ\tilde{x} = Q\tilde{y}$$
$$Q^{-1}AQ\tilde{x} = \tilde{y} \quad (5)$$

donde A y  $Q^{-1}AQ$  son similares y A esta relacionada con la estabilidad. ejercicio: Sea  $A:n\times n$  una matriz estable, demuestre que la matriz  $\tilde{A}=Q^{-1}AQ$  es tambien estable, considere que Q es invertible. Si

$$det(\lambda I - A) = \lambda^n + alpha_1 \lambda^{n-1} + \alpha_2 \lambda^{n-2} + \dots + \alpha_n = 0$$
  
$$det(\lambda I - \tilde{A}) = \lambda^n + alpha_1 \lambda^{n-1} + \alpha_2 \lambda^{n-2} + \dots + \alpha_n = 0$$

entonces

$$\begin{split} \det(\lambda I - \tilde{A} &= \det(\lambda I - A) \\ \det(\lambda I - \tilde{A}) &= \det(\lambda Q^{-1}Q - Q^{-1}AQ) \\ &= \det(Q^{-1}\lambda Q - Q^{-1}AQ) \\ &= \det(Q^{-1}(\lambda I - A)Q) \\ &= \det(Q^{-1})\det(\lambda I - A)\det(Q) \\ &= \det(Q^{-1})\det(Q)\det(\lambda I - A) \\ &= \det(Q^{-1}Q)\det(\lambda I - A) \\ &= \det(\lambda I - A) \end{split}$$

repetir el ejercicio anterior considerando la siguiente matriz  $\tilde{A}=QAQ^{-1}$ 

$$\begin{aligned} \det(\lambda I - \tilde{A} &= \det(\lambda I - A) \\ \det(\lambda I - A) &= \det(\lambda I - QAQ^{-1}) \\ &= \det(\lambda QQ^{-1} - QAQ^{-1}) \\ &= \det(Q\lambda Q^{-1} - QAQ^{-1}) \\ &= \det(Q(\lambda I - A)Q^{-1}) \\ &= \det(Q)\det(\lambda I - A)\det(Q^{-1}) \\ &= \det(Q)\det(Q^{-1})\det(\lambda I - A) \\ &= \det(QQ^{-1})\det(\lambda I - A) \\ &= \det(\lambda I - A) \end{aligned}$$

## 3. Controlabilidad y observabilidad de sistemas lineales

Sea el sistema

$$(1) \left\{ \begin{array}{l} \dot{x}(t) = \overbrace{A}^{\text{estabilidad}} x(t) + \underbrace{B}_{\text{controlabilidad}} u(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{array} \right.$$

donde

$$\begin{split} X:n\times 1\\ A:n\times n\\ B:n\times m & entradas\\ u:m\times 1\\ C:p\times n\\ y:P\times 1 & salidas \end{split}$$

Controlabilidad: Existencia de una entrada u(t) tal que cada variable de estado se pueda manipular de manera independiente. Es decir, las entradas cambian las variables.

Observabilidad: Consiste en determinar el estado inicial a partit de la salida y(t). Es decir, las condiciones iniciales afectan la salida.

Definición 1. El sistema (1) es controlable si existe u(t) tal que para todo estado inicial  $x_0 = x(0)$  y todo estado final  $x_f = x(T)$ , el sistema puede llevarse de  $x_0$  a  $x_f$  en tiempo finito.

# 4. Solución de ecuaciones en espacio de estado 2

Se condidera el sistema

$$(1) \left\{ \begin{array}{l} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \quad x(0) = X_0 \end{array} \right.$$

$$\dot{x}(t) - Ax(t) = Bu(t)$$

$$e^{-At}(\dot{x}(t) - Ax(t)) = e^{-At}Bu(t)$$

$$e^{-At}(\dot{x}(t)) - e^{-At}Ax(t) = e^{-At}Bu(t)$$

$$\int_{0}^{t} \frac{d}{dt}(e^{-A\tau}x(\tau)) = \int_{0}^{t} Bu(\tau)d\tau$$

$$e^{-A\tau}\Big|_{a}^{b} = \int_{0}^{t} e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau$$

$$e^{-At}x(t) - e^{0}x(0) = \int_{0}^{t} e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau$$

$$e^{At}(e^{-At}x(t) - e^{0}x(0)) = e^{At}\left(\int_{0}^{t} e^{-A\tau}Bu(\tau)d\tau\right)$$

$$x(t) = e^{At}x(0) + \int_{0}^{t} e^{(t-\tau)}Bu(\tau)d\tau + C$$

anteriormente se obtuvo

$$x(t) = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}x(0) + \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}Bu(s)\}\$$

Por lo tanto

$$e^{At} = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$$

A continuación se desarrollará los dos terminos un poco mas. Se considera la matriz exponencial de la siguiente forma

$$f(t) = e^{At} \quad f(0) = I$$

entonces, partiendo de la derivada

$$f(t) = Ae^{At} = Af(t)$$

$$\mathcal{L}\{f(t)\} = \mathcal{L}\{Af(t)\}$$

$$sF(s) - AF(s) = AF(s)$$

$$sF(s) - AF(s) = F(0)$$

$$(sI - A)F(s) = I$$

$$(sI - A)^{-1}(sI - A)F(s) = (sI - A)^{-1}I$$

$$F(s) = (sI - A)^{-1}$$

$$\mathcal{L}^{-1}\{F(s)\} = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$$

$$F(t) = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$$

$$e^{At} = \mathcal{L}^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$$

Por otro lado, considerando la definicion de la convolución

$$h(t) = (f * g)(t) = \int_0^t f(t - \tau)g(\tau)d\tau$$

Según el teorema de la covolución. si  $\mathcal{L}\{f(t)\}y\mathcal{L}\{g(t)\}$  existen para  $s>a\geq 0$ , entonces

$$\mathcal{L}\{f*g\} = \mathcal{L}\{f(t)\}\mathcal{L}\{g(t)\} = F(s)G(s)$$

considerando las ecuaciones

$$f(t) = e^{At}, \quad g(t) = Bu(t)$$

Se tiene que

$$\int_0^t e^{At-\tau} Bu(\tau) d\tau = f * g$$

Aplicando la transformada de Laplace se tiene que

$$\mathcal{L}\left\{\int_0^t e^{At-\tau} Bu(\tau) d\tau\right\} = \mathcal{L}\left\{f * g\right\}$$
$$= F(s)G(s)$$
$$= (SI - A)^{-1} Bu(s)$$

Por lo tanto aplucando la transformada inversa de Laplace se obtiene

$$\int_0^t e^{At-\tau} Bu(\tau) d\tau = \mathcal{L}^{-1} \Big\{ (SI - A)^{-1} Bu(s) \Big\}$$

### 5. Criterios de estabilidad

El sistema

$$(1) \begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases}$$

O el par (A, B) es controlable si cumple alguno de los siguientes criterios.

1) Controlabilidad de Kalman La matriz de controlabilidad

$$C = \left[ \underbrace{B}_{n \times m} \quad \underbrace{AB}_{n \times m} \quad A^2B \quad \dots \quad A^{n-1}B \right] \Big\} n \times nm$$

para m=1 (una entrada), con  $det(C)\neq 0$  es de rango completo, es decir, rango(C)=n.

2) Controlabilidad de Hautus La matriz de controlabilidad

$$H = \begin{bmatrix} \lambda I - A & B \end{bmatrix} n \times (n+m)$$

es de rango completa, rango(HC) = n para todo  $\lambda \in \mathbb{C}$ 

3) Gramiano de controlabilidad

$$G_c = \int_0^t e^{At\tau} BB^T e^{A^T \tau} d\tau$$

es invertible, es decir,  $det(G_c) \neq 0$ )

4) Los valores propios de la matriz A-Bk pueden asignarse arbitrariamente.

### 6. Criterios de observabilidad

El sistema

$$(1) \left\{ \begin{array}{l} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{array} \right.$$

O el par (A, B) es observable si cumple alguno de los siguientes criterios.

1) Observabilidad de Kalman La matriz de observabilidad

$$C = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^2 \\ \vdots \\ CA^{n-1} \end{bmatrix} \right\} pn \times n$$

es de rango completo, rango(C) = n.

2)Observabilidad de Hautus La matriz de observabilidad

$$H_o = \begin{bmatrix} \lambda I - A \\ C \end{bmatrix}$$

es de rango completa,  $rango(H_o)=n$  para todo  $\lambda\in\mathbb{C}$  3) Gramiano de observabilidad

$$G_o = \int_0^t e^{At\tau} C^T C e^{A^T \tau} d\tau$$

es invertible,  $det(G_o) \neq 0$ ) 4) Los valores propios de la matriz A-LC pueden asignarse arbitrariamente.

### 7. Forma Canonica Controlable

Ejercicio: demostrar que la propiedad de controlabilidad es invariante para cualquier transformación de similtud

Se considera la transformación de similitud

$$(1)X = P^{-1}z$$

donde P es invertible Se toma el sistema

$$(2) \begin{cases} \dot{x}(t) = Ax(t) + Bu(t) \\ y(t) = Cx(t) \end{cases}$$

Se sustituye (1) en (2) para conseguir  $P^{-1}\dot{z}=AP^{-1}z+Bu,$ y asi, obtener el sistema

$$(3) \begin{cases} \dot{z}(t) = \overbrace{PAP^{-1}}^{\tilde{A}} + \overbrace{PBu}^{\tilde{B}} \\ y(t) = CP^{-1} \end{cases}$$

donde A y  $PAP^{-1}$  son invariantes, se tiene que  $\lambda(A) = \lambda(PAP^{-1})$  debido a que P es invertible, entonces  $rango(\tilde{C}) = rango(C)$ .

Se obtiene la matriz de controlabilidad para los sitemas (2) y (3) respectivamente.

(4) 
$$C = [B, AB, A^2B, \dots, A^{n-1}B]$$
  
(5)  $\tilde{C} = [\tilde{B}, \tilde{A}\tilde{B}, \tilde{A}^2\tilde{B}, \dots, \tilde{A}^{n-1}\tilde{B}]$ 

Considerando que  $(PAP^{-1})^n = PA^nP^{-1}$ , se sustituye las matrices similares de (3) en (5)

$$\tilde{C} = [PB, PAP^{-1}PB, PA^{2}P^{-1}PB, \dots, PA^{n-1}P^{-1}PB]$$
  
 $\tilde{C} = P[B, AB, A^{2}B, \dots, A^{n-1}B]$   
 $\tilde{C} = PC$ 

Lo que se busca es la matriz P, por lo tanto, de la ecuación anterior se puede despejar de la siguiente forma

$$\tilde{C} = PC$$

$$\tilde{C}\tilde{C}^{-1} = PC\tilde{C}^{-1}$$

$$I = PC\tilde{C}^{-1}$$

$$P^{-1}I = C\tilde{C}^{-1}$$

$$P^{-1} = C\tilde{C}^{-1}$$
 (6)

Ahora se tomará el sistema de entradas y salidas

$$y^{n}(t) + a_{1}y^{n-1}(t) + \dots + a_{n}y(t) = b_{1}u^{n-1}(t) + \dots + b_{n}u(t)$$

$$\mathcal{L}\{y^{n}(t) + a_{1}y^{n-1}(t) + \dots + a_{n}y(t)\} = \mathcal{L}\{b_{1}u^{n-1}(t) + \dots + b_{n}u(t)\}$$

$$y(s)s^{n} + a_{1}y(s)s^{n-1} + \dots + a_{n}y(s) = b_{1}u(s)s^{n-1} + \dots + b_{n}u(s)$$

$$y(s)(s^{n} + a_{1}s^{n-1} + \dots + a_{n}) = u(s)(b_{1}s^{n-1} + \dots + b_{n})$$

Se escribe la función de transferencia como

$$g(s) = \frac{y(s)}{u(s)} = \frac{b_1 s^{n-1} + \dots + b_n}{s^n + a_1 s^{n-1} + \dots + a_n}$$

Si consideramos una función de transferencia racional (sin retardo) y estrictamente propia (orden del denominador mayor que el numerador)

$$g(s) = N(s)D(s)^{-1}$$

donde N(s) y D(s) son polinomios. Por lo tanto, la función de transferencia se puede escribir como

$$g(s) = \frac{y(s)}{u(s)} = N(s)D(s)^{-1}$$

La salida del sistema se puede escribir como

$$y(s) = N(s)D(s)^{-1}u(s)$$

donde  $v(s)=D(s)^{-1}u(s).$  Entonces la entrada y la salida se pueden escribir como

$$u(s) = D(s)v(s)$$
$$y(s) = N(s)v(s)$$

Se definen las variables de estado de la siguiente forma

$$\begin{bmatrix} X_1(s) \\ X_2(s) \\ \vdots \\ X_{n-1}(s) \\ X_n(s) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} S^{n-1} \\ S^{n-2} \\ \vdots \\ S \\ 1 \end{bmatrix} v(s)$$

entonces las variables de estado se pueden escribir como

$$X_{n} = v(s)$$

$$X_{n-1} = sv(s) = sX_{n}(s)$$

$$X_{n-2}(s) = S^{2}v(s) = s(sv(s)) = sX_{n-1}(s)$$

$$\vdots$$

$$X_{2}(s) = sX_{3}(s)$$

$$X_{1}(s) = sX_{2}(s)$$

Si se sustituyen las variables de estado en la entrada se obtiene lo siguiente

$$u(s) = sX_1(s) + a_1X_1(s) + \ldots + a_nX_n(s)$$

Se despeja  $sX_1(s)$ 

$$sX_1(s) = -a_1X_1(s) - \dots - a_nX_n + u(s)$$

Entonces es posible escribir el espacio de estados como

$$\begin{bmatrix} SX_1(s) \\ SX_2(s) \\ \vdots \\ SX_n(s) \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} -a_1 & -a_2 & \cdots & -a_n \\ 1 & 0 & \cdots & 0 \\ \vdots & \ddots & \cdots & \vdots \\ 0 & \cdots & 1 & 0 \end{bmatrix}}_{\tilde{A}} \begin{bmatrix} X_1(s) \\ X_2(s) \\ \vdots \\ X_n(s) \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix}}_{\tilde{B}} u(s)$$

Según la definición de la matriz similar de controlabilidad

$$\tilde{C} = [\tilde{B}, \tilde{A}\tilde{B}, \tilde{A}^2\tilde{B}, \cdots, \tilde{A}^{n-1}\tilde{B}]$$

Se usará una matriz de 3\*3 para encontrar un patrón

$$\tilde{C} = \begin{bmatrix} 1 & -a_1 & -a_1^2 - a_2 \\ 0 & 1 & -a_1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

La inversa esta dada por

$$\tilde{C}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & a_1 & a_2 \\ 0 & 1 & a_1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Por lo tanto, la inversa de la matriz de controlabilidad se puede expresar como

$$\tilde{C}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & a_1 & a_2 & \cdots & a_{n-1} \\ 0 & 1 & a_1 & \cdots & a_{n-2} \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \ddots & a_1 \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & 1 \end{bmatrix}$$

Considerando la matriz de controlabilidad

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

La ecuación (6) se puede escribir como

$$P^{-1} = [B, AB, A^{2}B, \cdots, A^{n-1}B] \begin{bmatrix} 1 & a_{1} & a_{2} & \cdots & a_{n-1} \\ 0 & 1 & a_{1} & \cdots & a_{n-2} \\ \vdots & \ddots & \ddots & \ddots & \vdots \\ 0 & 0 & 0 & \ddots & a_{1} \\ 0 & 0 & 0 & \cdots & 1 \end{bmatrix}$$