Parte I

Conceptos básicos

Capítulo 1

Introducción

Modelo de un sistema no lineal

$$\dot{x}_1 = f_1(t, x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_p)$$
 $\dot{x}_2 = f_2(t, x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_p)$
 \vdots
 $\dot{x}_n = f_n(t, x_1, \dots, x_n; u_1, \dots, u_p)$

dónde

 \dot{x}_i denota la derivada con respecto al tiempo (t) de la variable x_i u_1, \cdots, u_p son las variables de entrada x_1, \cdots, x_n son las variables de estado

o en forma breve

$$\dot{x} = f(t, x, u)$$

$$x = \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ \vdots \\ x_n \end{bmatrix}, u = \begin{bmatrix} u_1 \\ u_2 \\ \vdots \\ u_n \end{bmatrix}, f(t, x, u) = \begin{bmatrix} f_1(t, x, u) \\ f_2(t, x, u) \\ \vdots \\ f_n(t, x, u) \end{bmatrix}$$

Para sistemas con salidas

$$\dot{x} = f(t, x, u)$$

 $y = h(t, x, u)$

dónde x es el estado, u es la entrada, y es la salida (vector de dimensión

1.1. Casos especiales

1.1.1. Sistemas lineales

$$\dot{x} = A(t)x + B(t)u$$

$$y = C(t)x + D(t)u$$

1.1.2. Ecuación de estado sin entrada (no forzada)

$$\dot{x} = f(t, x)$$

Resulta de aplicar un control

$$u = \gamma \left(t, x \right)$$

al sistema con entrada de control

$$\dot{x} = f(t, x, u)$$

1.1.3. Sistema autónomo

$$\dot{x} = f(x)$$

1.1.4. Sistema Invariante en el tiempo

$$\dot{x} = f(x, u)$$

 $y = h(x, u)$

Un sistema invariante en el tiempo tiene una propiedad de invarianza en el tiempo con respecto al desplazamiento del tiempo inicial de t_0 a t_0+a , siempre y cuando la señal de entrada sea aplicada a partir del instante t_0+a , en vez del instante t_0 .

1.2. Existencia y unicidad de soluciones

$$\dot{x} = f(t, x)$$

 $f\left(t,x\right)$ es contínua a tramos en t y localmente Lipschitz en x sobre el dominio de interés.

• f(t,x) es contínua a tramos en t en un intervalo $J \subset \mathbb{R}$ si para todo subintervalo acotado $J_0 \subset J$, f es contínua en t para toda $t \in J_0$, excepto, posiblemente, en un número finito de puntos, en los cuales f puede tener discontinuidades con saltos finitos.

• f(t,x) es localmente Lipschitz en x en un punto x_0 si existe una vecindad (abierta) $N(x_0,r)=\{x\in\mathbb{R}^n\mid \|x-x_0\|< r\}$ en la cual f(t,x) satisface la condición de Lipschitz

$$||f(t,x) - f(t,y)|| \le L ||x - y||, L > 0$$

- Una función f(t,x) es localmente Lipschitz en x en un dominio (un conjunto abierto y conexo) $D \subset \mathbb{R}^n$ si ella es localmente Lipschitz en cada punto $x_0 \in D$
 - Si n=1 y f depende solo de x

$$\frac{|f(y) - f(x)|}{|y - x|} \le L$$

En una gráfica de f(x) contra x una línea recta que una dos puntos cualesquiera de f(x) no puede tener una pendiente cuyo valor

absoluto sea mayor que L

- Cualquier función f(x) que tiene una pendiente infinita en algún punto no es localmente Lipschitz en ese punto.
- Una función discontínua no es localmente Lipschitz en los puntos de discontinuidad.
- La función $f\left(x\right)=x^{1/3}$ no es localmente Lipschitz en x=0, ya que

$$f(x) = \frac{1}{3x^{2/3}} \to \infty$$
 cuando $x \to 0$

- Por otro lado, si f'(x) es contínua en un punto x_0 entonces f(x) es localmente Lipschitz en ese punto, ya que la continuidad de

f'(x) asegura que |f'(x)| es acotada por una constante k en una vecindad de x_0 , lo que implica que f(x) satisface la condición de Lipschtz con L=k

• En general, si para $t \in J \subset \mathbb{R}$ y x en un dominio $D \subset \mathbb{R}^n$, f(t,x) y sus derivadas parciales $\partial f_i(t,x)/\partial x_i$ son contínuas, entonces f(t,x) es localmente Lipschitz en x en D.

Lema 1 Sea f(t,x) una función contínua a tramos en t y localmente Lipschitz en x en el punto x_0 , para toda $t \in [t_0, t_1]$. Entonces, existe $\delta > 0$ tal que la ecuación $\dot{x} = f(t,x)$, con $x(t_0) = x_0$ tiene una solución única en $[t_0, t_0 + \delta]$, que se denotará como

$$x\left(t\right) = \varphi\left(t, t_0, x_0\right)$$

Sin la condición local de Lipschitz no se puede asegurar la *unicidad* de la solución. Por ejemplo,

$$\dot{x} = x^{1/3}$$

tiene dos soluciones diferentes

$$x(t) = \begin{cases} \left(\frac{2t}{3}\right)^{3/2} \\ 0 \end{cases}$$

cuando el estado inicial es x(0) = 0.

El lema es un resultado local porque el garantiza la existencia y unicidad de la solución en un intervalo $[t_0,t_0+\delta]$, pero este intervalo puede no incluir un intervalo dado $[t_0,t_1]$. De hecho la solución puede cesar de existir después de cierto tiempo

Ejemplo 2

$$\dot{x} = -x^2$$

 $f(x) = -x^2$ es localmente Lipschitz para todo x

$$x(0) = -1 \Longrightarrow x(t) = \frac{1}{t-1} \Longrightarrow \lim_{t \to 1} x(t) = -\infty$$

La solución tiene un tiempo de escape finito en t=1.

En general, si f(t,x) es localmente Lipschitz sobre un dominio D y la solución de $\dot{x}=f(t,x)$ tiene un tiempo de escape finito t_e para la condición inicial x_0 , entonces $\varphi(t,t_0,x_0)$ debe abandonar todo subconjunto compacto (conjunto cerrado y acotado) de D cuando $t \to t_e$

1.3. Existencia Global y unicidad de soluciones

Una función f(t,x) es globalmente Lipschitz en x si

$$||f(t,x) - f(t,y)|| \le L ||x - y||, L > 0$$

para toda $x, y \in \mathbb{R}^n$, con la misma constante de Lipschitz L.

Si f(t,x) y sus derivadas parciales $\partial f_i(t,x)/\partial x_i$ son contínuas para toda $x\in\mathbb{R}^n$, entonces f(t,x) es globalmente Lipschitz en x si y sólo si las derivadas parciales $\partial f_i(t,x)/\partial x_i$ son globalmente acotadas, uniformemente en t.

 $f\left(x\right)=-x^{2}$ es localmente Lipschitz para todo x, pero no globalmente Lipschitz porque $f'\left(x\right)=-2x$ no es globalmente acotada.

Lema 3 Sea f(t,x) una función contínua a tramos en t y globalmente Lipschitz en x para toda $t \in [t_0,t_1]$. Entonces, la ecuación $\dot{x} = f(t,x)$, con $x(t_0) = x_0$, tiene una solución única en $[t_0,t_1]$.

La condición global de Lipschitz es satisfecha por sistemas lineales de la forma

$$\dot{x} = A(t)x + g(t)$$

si $A\left(t\right)$ es acotada, pero es, en general, una condición muy restrictiva para sistemas no lineales.

Lema 4 Sea f(t,x) una función contínua a tramos en t y localmente Lipschitz en x para toda $t \ge t_0$, y toda x en un dominio $D \subset \mathbb{R}^n$. Sea W un subconjunto compacto de D, y suponga que toda solución de

$$\dot{x} = f(t, x) , x(t_0) = x_0$$

con $x_0 \in W$ se encuentra completamente en W, es decir,

$$x_0 \in W \Longrightarrow \varphi(t, t_0, x_0) \in W , \forall t \ge t_0 .$$

Entonces, existe una solución única para toda $t \geq t_0$.

Ejemplo 5

$$\dot{x} = -x^3 = f(x)$$

 $f\left(x\right)$ es localmente Lipschitz para todo $x\in\mathbb{R}$, pero no globalmente Lipschitz, ya que $f'\left(x\right)=-3x^2$ no es globalmente acotada.

Si, en algún instante de tiempo, x(t) es positiva, la derivada $\dot{x}(t)$ será negativa. En forma similar, si x(t) es negativa, la derivada $\dot{x}(t)$ será positiva.

Por lo tanto, iniciando de alguna condición inicial x(0) = a, la solución

no puede abandonar el conjunto compacto $\{x \in \mathbb{R} \mid |x| \leq a\}$

Entonces la ecuación tiene una solución única para todo $t \geq 0$.

1.4. Puntos de equilibrio

Un punto $x=x^{*}$ en el espacio de estado se dice que es un punto de equilibrio del sistema

$$\dot{x} = f(t, x) ,$$

si

$$x(t_0) = x^* \Longrightarrow x(t) = \varphi(t, t_0, x^*) \equiv x^*, \ \forall t \ge t_0$$

Este es el caso si el vector velocidad en el punto x^* es cero para todo tiempo $t \geq t_0$, es decir, si

$$f\left(t,x^{*}\right)=0$$

Para el sistema invariante en el tiempo (autónomo) $\dot{x} = f(x)$ los puntos de equilibrio son las soluciones reales de la ecuación

$$f\left(x\right) =0$$

Un punto de equilibrio puede ser:

Aislado: es decir, no existen otros puntos de equilibrio en su vecindad,
 o

No aislado: hay un contínuo de puntos de equilibrio.

Un sistema lineal $\dot{x}=Ax$ puede tener un punto de equilibrio aislado en x=0 (si A es no singular, o sea det $A\neq 0$), o un continuo de puntos de equilibrio, que corresponde a la variedad de puntos en \mathbb{R}^n , en la que se satisface la ecuación Ax=0, denominada el espacio nulo de A (cuando A es singular, o sea det A=0).

Sin embargo, el sistema lineal no puede tener *múltiples puntos de equilibrio aislados*, ya que si x_a y x_b son puntos de equilibrio, se satisface que $Ax_a=0$ y $Ax_b=0$, y entonces, por linealidad para todo punto en la línea que une a x_a y x_b , descrita por $\alpha x_a+(1-\alpha)\,x_b$, se satisface que $A\left[\alpha x_a+(1-\alpha)\,x_b\right]=0$, con lo que es también un punto de equilibrio.

Un sistema no lineal puede poseer múltiples puntos de equilibrio aislados. Por ejemplo, la ecuación de estado

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = -a\sin x_1 - bx_2$$

tiene puntos de equilibrio en

$$x = \begin{bmatrix} n\pi \\ 0 \end{bmatrix}$$
, $n = 0, \pm 1, \pm 2, \cdots$

1.5. Linealización

Una práctica común en ingeniería al analizar sistemas no lineales es linealizarlo alrededor de un punto de operación nominal y luego analizar el modelo lineal encontrado.

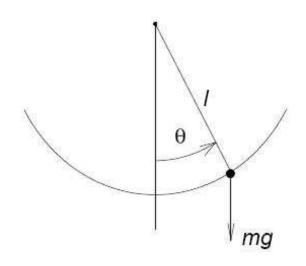
¿Cuáles son las limitaciones de la linealización?

- Ya que la linealización es una aproximación del sistema no lineal en la vecindad del punto de operación, ella solo puede predecir el comportamiento "local" del sistema no lineal en la vecindad de tal punto. La linealización no puede predecir el comportamiento "no local" o "global".
- Existen "fenómenos esencialmente no lineales", que pueden ocurrir solo en la presencia de la nolinealidad.
 Algunos fenómenos no lineales son:
 - Tiempo de escape finito
 - Múltiples puntos de equilibrio

- Ciclos límite
- Oscilaciones subarmónicas, armónicas o cuasiperiódicas
- Caos
- Múltiples modos de comportamiento

Capítulo 2

Ejemplos de sistemas no lineales



2.1. El péndulo simple

$$ml\ddot{\theta} = -mg\sin\theta - kl\dot{\theta}$$
$$x_1 = \theta \ , \ x_2 = \dot{\theta}$$

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -\frac{g}{l}\sin x_1 - \frac{k}{m}x_2 \end{aligned}$$

2.1.1. Puntos de equilibrio

$$0 = x_2$$

$$0 = -\frac{g}{l}\sin x_1 - \frac{k}{m}x_2$$

$$x^* = \begin{bmatrix} n\pi \\ 0 \end{bmatrix}$$
, $n = 0, \pm 1, \pm 2, \cdots$

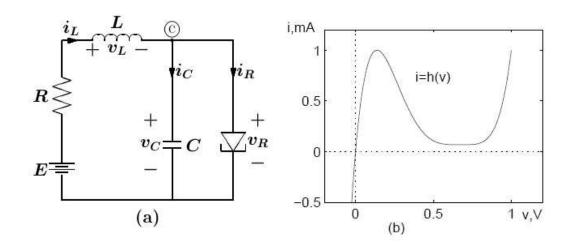
Puntos de equilibrio no triviales en (0,0) y en $(\pi,0)$.

2.1.2. Péndulo sin fricción

$$\dot{x}_1 = x_2
\dot{x}_2 = -\frac{g}{l}\sin x_1$$

2.1.3. Péndulo con torque de entrada

$$\dot{x}_1 = x_2 \dot{x}_2 = -\frac{g}{l} \sin x_1 - \frac{k}{m} x_2 + \frac{1}{ml^2} T$$



2.2. El circuito de Diodo Túnel

$$i_C = C \frac{dv_C}{dt}$$
, $v_L = L \frac{di_L}{dt}$
 $x_1 = v_C$, $x_2 = i_L$, $u = E$

$$i_C + i_R - i_L = 0 \Longrightarrow i_C = -h(x_1) + x_2$$
 $v_C - E + Ri_L + v_L = 0 \Longrightarrow v_L = -x_1 - Rx_2 + u$

$$\dot{x}_1 = \frac{1}{C} [-h(x_1) + x_2]$$

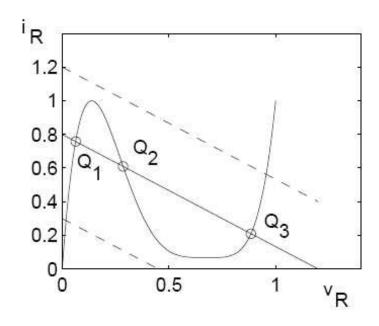
$$\dot{x}_2 = \frac{1}{L} [-x_1 - Rx_2 + u]$$

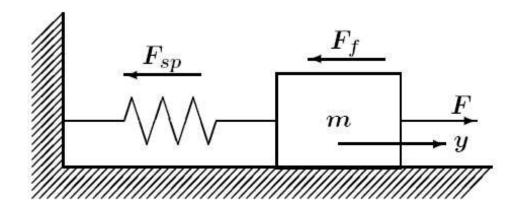
2.2.1. Puntos de equilibrio

$$0 = -h(x_1) + x_2$$

$$0 = -x_1 - Rx_2 + u$$

$$h\left(x_{1}\right) = \frac{E}{R} - \frac{1}{R}x_{1}$$





2.3. Sistema Masa-Resorte

$$m\ddot{y} + F_f + F_{sp} = F$$

Fuentes de no linealidad:

• Fuerza de restitución del resorte no lineal $F_{sp} = g(y)$

$$g\left(y\right) = \begin{cases} k\left(1 - a^2y^2\right)y \ , \ |ay| \leq 1 & \text{Resorte suavizante} \\ k\left(1 + a^2y^2\right)y & \text{Resorte endureciente} \end{cases}$$

• Fricción estática o de Coulomb. La fuerza de fricción ${\cal F}_f$ puede tener componentes debidas a la fricción estática, de Coulomb o viscosa.

Cuando la masa se encuentra en reposo, existe una fricción estática F_s que actúa paralela a la superficie y es limitada por $\pm \mu_s mg$ (0 < $\mu_s < 1$). F_s toma cualquier valor, entre sus límites, para mantener a la masa en reposo.

Una vez el movimiento se ha iniciado, la fuerza resistiva F_s es modelada como una función de la velocidad de deslizamiento $v=\dot{y}$

2.4. Oscilador de resistencia negativa

$$h\left(0
ight)=0\;,\;h'\left(0
ight)<0$$
 $\lim_{v o\infty}h\left(v
ight)=\infty\;,\;\mathrm{y}\;,\;\lim_{v o-\infty}h\left(v
ight)=-\infty$ $i_C+i_L+i=0$ $Crac{dv}{dt}+rac{1}{L}\int_{-\infty}^tv\left(s
ight)ds+h\left(v
ight)=0$

Derivando con respecto a t y multiplicando por L:

$$CL\frac{d^2v}{dt^2} + v(t) + Lh'(v)\frac{dv}{dt} = 0$$

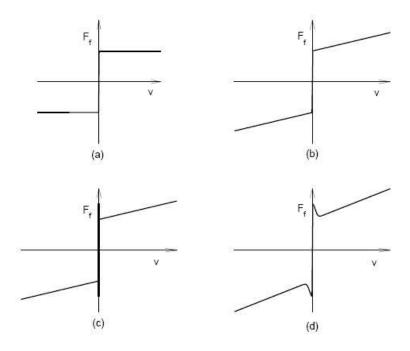
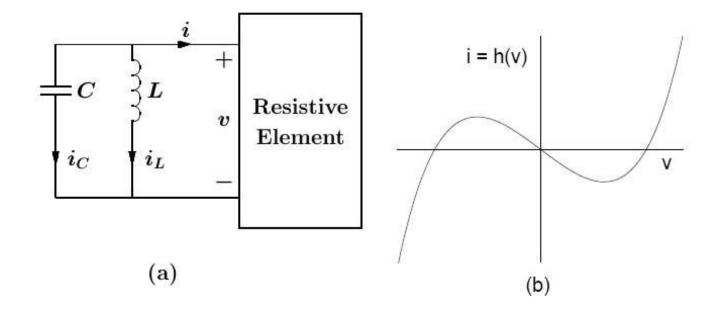


Figura 2.1: (a) Fricción de Coulomb; (b) Fricción de Coulomb con fricción viscosa lineal; (c) Fricciones estática, de Coulomb y viscosa lineal; (d) Fricciones estática, de Coulomb y viscosa lineal – Efecto Stribeck.



$$\tau = \frac{t}{\sqrt{CL}}$$

$$\frac{dv}{d\tau} = \sqrt{CL}\frac{dv}{dt} \ , \ \frac{d^2v}{d\tau^2} = CL\frac{d^2v}{dt^2}$$

Denótese a la derivada de v con respecto a au por \dot{v}

$$\ddot{v} + \varepsilon h'(v)\dot{v} + v = 0$$
, $\varepsilon = \sqrt{L/C}$

2.4.1. Caso especial: la ecuación de Van der Pol

$$h\left(v\right) = -v + \frac{1}{3}v^3$$

$$\ddot{v} - \varepsilon \left(1 - v^2\right) \dot{v} + v = 0$$

2.4.2. Modelo de estados

$$x_1 = v , x_2 = \dot{v}$$

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = -x_1 - \varepsilon h'(x_1) x_2$$

2.4.3. Otro modelo de estados

$$egin{aligned} z_1 &= i_L \;,\; z_2 = v_C \ & \dot{z}_1 &= rac{1}{arepsilon} z_2 \ & \dot{z}_2 &= -arepsilon \left[z_1 + h \left(z_2
ight)
ight] \end{aligned}$$

2.4.4. Cambio de variables

$$x_1 = v = z_2$$

$$x_2 = \frac{dv}{d\tau} = \sqrt{CL}\frac{dv}{dt} = \sqrt{\frac{L}{C}}\left[-i_L - h\left(v_C\right)\right] = -\varepsilon\left[z_1 + h\left(z_2\right)\right]$$

$$T(x) = \begin{bmatrix} -h(x_1) - \frac{1}{\varepsilon}x_2 \\ x_1 \end{bmatrix}, T^{-1}(z) = \begin{bmatrix} z_2 \\ -\varepsilon[z_1 + h(z_2)] \end{bmatrix}$$

2.5. Control adaptable

Planta: $\dot{y}_p = a_p y_p + k_p u$

Modelo de referencia: $\dot{y}_m = a_m y_m + k_m r$

$$u(t) = \theta_1^* r(t) + \theta_2^* y_p(t)$$

$$\theta_1^* = \frac{k_m}{k_p} \; , \; \theta_2^* = \frac{a_m - a_p}{k_p}$$

Cuando a_p y k_p son desconocidas, se puede usar

$$u(t) = \theta_1(t) r(t) + \theta_2(t) y_p(t)$$

dónde $\theta_1(t)$ y $\theta_2(t)$ son ajustadas en línea.

Ley de adaptación (algoritmo de gradiente):

$$\dot{\theta}_1 = -\gamma (y_p - y_m) r
\dot{\theta}_2 = -\gamma (y_p - y_m) y_p , \gamma > 0$$

Variables de estado

$$e_0 = y_p - y_m$$
, $\phi_1 = \theta_1 - \theta_1^*$, $\phi_2 = \theta_2 - \theta_2^*$

$$\dot{y}_m = a_p y_m + k_p \left(\theta_1^* r + \theta_2^* y_m\right)$$
$$\dot{y}_p = a_p y_p + k_p \left(\theta_1 r + \theta_2 y_p\right)$$

$$\dot{e}_0 = a_p e_0 + k_p (\theta_1 - \theta_1^*) r + k_p (\theta_2 y_p - \theta_2^* y_m)
= \dots + k_p [\theta_2^* y_p - \theta_2^* y_p]
= (a_p + k_p \theta_2^*) e_0 + k_p (\theta_1 - \theta_1^*) r + k_p (\theta_2 - \theta_2^*) y_p$$

2.5.1. Sistema en lazo cerrado

$$\dot{e}_{0} = a_{m}e_{0} + k_{p}\phi_{1}r(t) + k_{p}\phi_{2} [e_{0} + y_{m}(t)]$$

$$\dot{\phi}_{1} = -\gamma e_{0}r(t)$$

$$\dot{\phi}_{2} = -\gamma e_{0} [e_{0} + y_{m}(t)]$$