Fondamenti di automatica

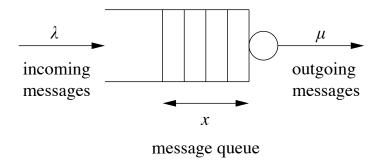
Esercizi di riepilogo sull'analisi dei sistemi non lineari

Esercizio 1

Si consideri un sistema non lineare tempo continuo descritto dall'equazione differenziale:

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = x_1^3(t) + x_2(t) \\ \dot{x}_1(t) = -x_1^3(t) + x_2^3(t) \\ y(t) = 2x_1(t) \end{cases}$$

- a) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema;
- b) Si studi la stabilità degli equilibri.



La dinamica di una coda in un server può essere descritta da un sistema non lineare del tipo

$$\dot{x} = \lambda - \mu_{\text{max}} \, \frac{x}{x+1}$$

con x lunghezza media della coda, $\lambda > 0$ tasso di messaggi in ingresso, $\mu_{\rm max} > 0$ tasso massimo con cui i messaggi vengono serviti, x/(x+1) effettivo tasso di servizio in funzione della dimensione della coda.

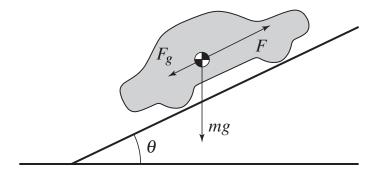
- a) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema per x>0 al variare dei parametri λ e $\mu_{\rm max}$.
- b) Si studi la stabilità dei punti di equilibrio.

Come visto, la dinamica di un ecosistema in cui interagiscono due specie animali può essere descritta in prima approssimazione tramite le equazioni di Lotka-Volterra, note anche come equazioni o modello predapredatore:

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = \alpha x_1(t) - \beta x_1(t) x_2(t) \\ \dot{x}_2(t) = -\delta x_2(t) + \gamma x_1(t) x_2(t) \end{cases}$$

con $\alpha > 0$, $\beta > 0$, $\delta > 0$ e $\gamma > 0$ costanti opportune, dove $x_1(t)$ rappresenta la popolazione della specie preda al tempo t, mentre $x_2(t)$ rappresenta la popolazione della specie predatore al tempo t. Si supponga per semplicità $\alpha = 1$, $\beta = 1$, $\delta = 1$ e $\gamma = 1$.

- a) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema.
- b) Si studi la stabilità dei punti di equilibrio.



Si consideri il problema del controllo della velocità v (cruise control) di un veicolo di massa m. La dinamica della velocità v in funzione dell'apertura u della valvola del motore e della pendenza θ della strada è del tipo

$$\dot{v} = -(\alpha + \beta \sin(\theta)) - \gamma v^2 + \delta u$$

dove la costante $\alpha>0$ tiene conto dell'attrito, $\beta>0$ tiene conto della forza di gravità, γ tiene conto della componente aerodinamica e $\delta>0$ esprime la relazione tra l'apertura della valvola e l'accelerazione impressa al veicolo.

- a) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema al variare di u e θ .
- b) Si studi la stabilità dei punti di equilibrio.

Si consideri la dinamica di un virus informatico in una rete di computer. Sia $a \ge 0$ la frazione di computer infetti e sia K > 0 il numero di computer vulnerabili che possono essere infettati da ciascun computer infetto nell'unità di tempo. Poiché il numero di computer vulnerabili è 1 - a, la dinamica del virus è del tipo

$$\dot{a} = Ka(1-a)$$

- a) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema.
- b) Si studi la stabilità dei punti di equilibrio.

Supponendo ora che i computer infetti possano essere immunizzati mediante un anti-virus con un rate γ tale che $0 < \gamma < K$ la dinamica diventa del tipo

$$\dot{a} = K a (1 - a - r) - \dot{r}
\dot{r} = \gamma a$$

dove r indica la frazione di computer immunizzati.

- c) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema così modificato.
- d) Se ne studi la stabilità.

Molti sistemi biologici, ad esempio le reti di neuroni, possono essere rappresentati come oscillatori accoppiati. Il modello più semplice per due oscillatori accoppiati è del tipo

$$\dot{\theta}_1 = \omega + K \sin(\theta_2 - \theta_1)
\dot{\theta}_2 = \omega + K \sin(\theta_1 - \theta_2)$$

dove θ_1 e θ_2 indicano le fasi dei due oscillatori, ω la loro frequenza di oscillazione, e K>0 l'intensità dell'accoppiamento.

- a) Si calcolino i punti di equilibrio del sistema.
- b) Si studi la stabilità dei punti di equilibrio.
- c) Si consideri ora lo sfasamento tra i due oscillatori $\varphi = \theta_1 \theta_2$. La dinamica dello sfasamento si ottiene a partire dalle dinamiche di θ_1 e θ_2 e risulta essere

$$\dot{\varphi} = \dot{\theta}_1 - \dot{\theta}_2 = K \sin(\theta_2 - \theta_1) - K \sin(\theta_1 - \theta_2) = -2K \sin(\varphi)$$

Si calcolino i punti di equilibrio del nuovo sistema così ottenuto.

d) Si studi la stabilità degli equilibri al punto c).

Soluzioni

Esercizio 1

a) Si calcolano gli equilibri risolvendo il sistema

$$\begin{cases}
0 = x_1^3 + x_2 \\
0 = -x_1^3 + x_2^3 \\
y = 2x_1
\end{cases}$$

Dalla seconda equazione si trova $x_1 = x_2$. Imponendo tale eguaglianza, la prima equazione diventa $x_1^3 + x_1 = x_1(x_1^2 + 1) = 0$ che ha come unica soluzione $x_1 = 0$. Quindi il sistema non lineare ammette un unico equilibrio dato da $x_e = (0,0)$ e $y_e = 0$.

b) Per studiare la stabilità di questo equilibrio, calcoliamo la matrice A_e del sistema linearizzato attorno all'origine. Si ha $f_1(x) = x_1^3 + x_2$ e $f_2(x) = -x_1^3 + x_2^3$, quindi

$$A_e = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=0} = \left[\begin{array}{cc} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{array} \right] \right|_{x=0} = \left[\begin{array}{cc} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{array} \right]$$

La matrice A_e ha quindi un autovalore in 0 di molteplicità 2. Siamo dunque nel caso critico (non tutti gli autovalori hanno parte reale < 0 ma non ci sono autovalori con parte reale > 0). Quindi, non si possono trarre conclusioni circa la stabilità con il metodo di linearizzazione.

a) In questo caso il sistema ha una sola variabile di stato, la lunghezza della coda x, e una sola variabile di ingresso $u = \lambda$ tasso di messaggi in ingresso. Risulta quindi

$$\dot{x} = f(x, u)$$
 con $f(x, u) = u - \mu_{\text{max}} \frac{x}{x+1}$

I punti di equilibrio sono tutte e solo le coppie (x_e, u_e) tali che $f(x_e, u_e) = 0$. In questo caso

$$f(x_e, u_e) = 0 \iff u_e - \mu_{\text{max}} \frac{x_e}{x_e + 1} = 0 \iff u_e(x_e + 1) - \mu_{\text{max}} x_e = 0$$
$$\iff x_e = \frac{u_e}{\mu_{\text{max}} - u_e} = \frac{\lambda}{\mu_{\text{max}} - \lambda}$$

Notiamo che solo quando $0 < \lambda < \mu_{\rm max}$ lo stato di equilibrio x_e è > 0 e quindi corrisponde ad un valore compatibile con il valore fisico della lunghezza della coda. Per $\lambda = \mu_{\rm max}$ non ho nessun stato di equilibrio e quando $\lambda > \mu_{\rm max}$ ho uno stato di equilibrio $x_e < 0$ non compatibile con il valore fisico della lunghezza della coda.

b) Considero solo il caso $x_e > 0$ compatibile con il valore fisico della lunghezza della coda. Per studiare la stabilità locale di un punto di equilibrio (x_e, u_e) devo linearizzare il sistema nell'intorno di (x_e, u_e) calcolando $A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e, u=u_e}$. In questo caso

$$A_e = \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x = x_e, u = u_e} = \left. -\mu_{\text{max}} \frac{1}{(x+1)^2} \right|_{x = \lambda/(\mu_{\text{max}} - \lambda), u = \lambda} = -\frac{(\mu_{\text{max}} - \lambda)^2}{\mu_{\text{max}}}$$

Poiché $\mu_{\text{max}} > 0$ si vede che A_e risulta sempre < 0. Di conseguenza il sistema linearizzato risulta asintoticamente stabile, e quindi tali punti di equilibrio sono tutti localmente asintoticamente stabili.

a) Riscrivendo le equazioni nella forma

$$\begin{cases} \dot{x}_1(t) = x_1(t) (1 - x_2(t)) \\ \dot{x}_2(t) = -x_2(t) (1 - x_1(t)) \end{cases}$$

è facile verificare che il sistema ammette due punti d'equilibrio

$$x_{e1} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}, \quad x_{e2} = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}$$

b) Si ha

$$f(x) = \begin{pmatrix} x_1 - x_1 x_2 \\ x_1 x_2 - x_2 \end{pmatrix} \implies \frac{\partial f}{\partial x} = \begin{pmatrix} 1 - x_2 & -x_1 \\ x_2 & -1 + x_1 \end{pmatrix}$$

Per l'equilibrio x_{e1} si ha

$$\left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=x_{e1}} = \left(\begin{array}{cc} 1 & 0 \\ 0 & -1 \end{array} \right)$$

che ha un autovalore a parte reale > 0. Pertanto l'equilibrio x_{e1} risulta instabile. Per l'equilibrio x_{e2} si ha

$$\left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=x_{e2}} = \left(\begin{array}{cc} 0 & -1 \\ 1 & 0 \end{array} \right)$$

che ha una coppia di autovalori puramente immaginari $\pm j$. Di conseguenza non si possono trarre conclusioni circa l'equilibrio x_{e2} . Utilizzando metodi di analisi più avanzati si potrebbe verificare che l'equilibrio x_{e2} è marginalmente stabile e le due popolazioni tendono ad oscillare periodicamente intorno a tale equilibrio senza però convergere ad esso.

a) In questo caso il sistema ha una sola variabile di stato, la velocità x=v, e una sola variabile di ingresso u apertura della valvola del motore. Risulta quindi

$$\dot{x} = f(x, u)$$
 con $f(x, u) = -(\alpha + \beta \sin \theta) - \gamma x^2 + \delta u$

I punti di equilibrio sono tutte e solo le coppie (x_e, u_e) tali che $f(x_e, u_e) = 0$. In questo caso

$$f(x_e, u_e) = 0 \iff -(\alpha + \beta \sin \theta) - \gamma x_e^2 + \delta u_e = 0 \iff \gamma x_e^2 = \delta u_e - (\alpha + \beta \sin \theta)$$

Occorre dunque distinguere due casi. Se $\delta u_e < (\alpha + \beta \sin \theta)$ l'equazione non ha soluzioni e quindi non ci sono punti di equilibrio. Se invece $\delta u_e > (\alpha + \beta \sin \theta)$ ci sono due stati di equilibrio

$$x_e = \pm \sqrt{\frac{\delta u_e - (\alpha + \beta \sin \theta)}{\gamma}}$$

b) Considero solo il caso $\delta u_e > (\alpha + \beta \sin \theta)$ perché altrimenti non ci sono punti di equilibrio. Per studiare la stabilità locale di un punto di equilibrio (x_e, u_e) devo linearizzare il sistema nell'intorno di (x_e, u_e) calcolando $A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e, u=u_e}$. In questo caso

$$A_e = \frac{\partial f}{\partial x} \bigg|_{x=x_e, u=u_e} = -2\gamma \, x \big|_{x=x_e u=u_e} = -2\gamma \, x_e$$

Occorre quindi distinguere due casi. Per velocità di equilibrio positive $x_e = \sqrt{\frac{\delta u_e - (\alpha + \beta \sin \theta)}{\gamma}}$ si ha

$$A_e = -2\gamma \sqrt{\frac{\delta u_e - (\alpha + \beta \sin \theta)}{\gamma}} < 0$$

Di conseguenza, nei punti di equilibrio per velocità positive, il sistema linearizzato risulta asintoticamente stabile, e quindi tali punti di equilibrio sono localmente asintoticamente stabili.

Per velocità di equilibrio negative $x_e = -\sqrt{\frac{\delta u_e - (\alpha + \beta \sin \theta)}{\gamma}}$ si ha invece

$$A_e = 2\gamma \sqrt{\frac{\delta u_e - (\alpha + \beta \sin \theta)}{\gamma}} > 0$$

Di conseguenza, nei punti di equilibrio per velocità negative, il sistema linearizzato risulta esponenzialmente instabile, e quindi tali punti di equilibrio sono instabili.

a) In questo caso il sistema ha una sola variabile di stato x=a, frazione di computer infetti, e non ci sono ingressi. Risulta quindi

$$\dot{x} = f(x) \quad \text{con } f(x) = Kx(1-x)$$

I punti di equilibrio sono tutti e soli gli stati x_e tali che $f(x_e) = 0$. In questo caso

$$f(x_e) = 0 \iff Kx_e(1 - x_e) = 0$$

Ci sono dunque solo due punti di equilibrio: $x_e = 0$ e $x_e = 1$.

b) Per studiare la stabilità locale di un punto di equilibrio x_e devo linearizzare il sistema nell'intorno di x_e calcolando $A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e}$. In questo caso

$$A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e} = K - 2Kx_e$$

Poiché K > 0 si vede che per il punto di equilibrio $x_e = 0$ (corrispondente al caso in cui non c'è infezione nella rete) si ha $A_e = K > 0$. Di conseguenza, il sistema linearizzato risulta esponenzialmente instabile e quindi tale punto di equilibrio è instabile.

Viceversa per il punto di equilibrio $x_e = 1$ (corrispondente al caso in cui tutti i computer sono infetti) si ha $A_e = -K < 0$. Di conseguenza, il sistema linearizzato risulta asintoticamente stabile e quindi tale punto di equilibrio è localmente asintoticamente stabile.

c) Scegliendo come stato

$$x = \left[\begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c} a \\ r \end{array} \right]$$

si ha

$$\dot{x}_1 = \dot{y} = Kx_1(1 - x_1 - x_2) - \dot{x}_2 = Kx_1(1 - x_1 - x_2) - \gamma x_1$$

 $\dot{x}_2 = \gamma x_1$

Di conseguenza le equazioni di stato del sistema sono

$$\dot{x} = f(x)$$
 con $f(x) = \begin{bmatrix} f_1(x) \\ f_2(x) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Kx_1(1 - x_1 - x_2) - \gamma x_1 \\ \gamma x_1 \end{bmatrix}$

I punti di equilibrio sono tutti e soli i vettori x_e tali che $f(x_e) = 0$. In questo caso

$$f(x_e) = 0 \iff \begin{cases} Kx_{e,1}(1 - x_{e,1} - x_{e,2}) - \gamma x_{e,1} = 0 \\ \gamma x_{e,1} = 0 \end{cases} \iff x_{e,1} = 0$$

Quindi i punti di equilibrio sono tutti e soli i vettori del tipo

$$x = \begin{bmatrix} 0 \\ x_{2,e} \end{bmatrix} \text{ con } x_{2,e} \in \mathbb{R}$$

Notiamo che ovviamente solo i valori $x_{2,e} \in [0,1]$ sono consistenti con il modello essendo x_2 la frazione di computer infetti.

d) Per studiare la stabilità locale di un punto di equilibrio x_e devo linearizzare il sistema nell'intorno di x_e calcolando $A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e}$. In questo caso poiché ho due variabili di stato

$$\begin{split} A_e &= \left. \begin{array}{l} \left. \frac{\partial f}{\partial x} \right|_{x=x_e} = \left[\begin{array}{cc} \frac{\partial f_1}{\partial x_1} & \frac{\partial f_1}{\partial x_2} \\ \frac{\partial f_2}{\partial x_1} & \frac{\partial f_2}{\partial x_2} \end{array} \right] \right|_{x_1=x_{e,1},x_2=x_{e,2}} \\ &= \left. \begin{bmatrix} K - \gamma - 2K \, x_1 - K \, x_2 & -K \, x_1 \\ \gamma & 0 \end{bmatrix} \right|_{x_1=0,x_2=x_{2,e}} = \left[\begin{array}{cc} K - \gamma - K \, x_{2,e} & 0 \\ \gamma & 0 \end{array} \right] \end{split}$$

La matrice A_e ha quindi come autovalori 0 e $K - \gamma - Kx_{2,e}$. Occorre distinguere due casi. Quando $K - \gamma - Kx_{2,e} > 0$ uno dei due autovalori ha Re > 0, di conseguenza il sistema linearizzato risulta esponenzialmente instabile e il corrispondente punto di equilibrio è instabile.

Quando invece $K - \gamma - Kx_{2,e} < 0$ allora non ci sono autovalori con Re > 0 ma non tutti gli autovalori hanno Re < 0, di conseguenza il metodo di linearizzazione non è sufficiente per concludere sulla stabilità del punto di equilibrio.

a) Scegliendo come stato

$$x = \left[\begin{array}{c} x_1 \\ x_2 \end{array} \right] = \left[\begin{array}{c} \theta_1 \\ \theta_2 \end{array} \right]$$

si ha

$$\dot{x}_1 = \omega + K \sin(x_2 - x_1)$$

$$\dot{x}_2 = \omega + K \sin(x_1 - x_2)$$

Di conseguenza le equazioni di stato del sistema sono

$$\dot{x} = f(x)$$
 con $f(x) = \begin{bmatrix} f_1(x) \\ f_2(x) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \omega + K\sin(x_2 - x_1) \\ \omega + K\sin(x_1 - x_2) \end{bmatrix}$

I punti di equilibrio sono tutti e soli i vettori x_e tali che $f(x_e) = 0$. In questo caso

$$f(x_e) = 0 \iff \begin{cases} \omega + K \sin(x_{e,2} - x_{e,1}) = 0 \\ \omega + K \sin(x_{e,1} - x_{e,2}) = 0 \end{cases} \iff \begin{cases} \sin(x_{e,2} - x_{e,1}) = -\omega/K \\ \sin(x_{e,1} - x_{e,2}) = -\omega/K \end{cases}$$

Poiché $\sin(x_{e,2}-x_{e,1})=-\sin(x_{e,1}-x_{e,2})$ si vede che quando $\omega\neq 0$ il sistema non ha soluzioni e quindi non ci sono punti di equilibrio. Quando invece $\omega=0$ tutti i valori di $x_{e,1}$ e $x_{e,2}$ tali per cui $\sin(x_{e,1}-x_{e,2})=0$ sono punti di equilibrio. Quindi per $\omega=0$ tutti i vettori del tipo

$$x = \begin{bmatrix} x_{1,e} \\ x_{1,e} + \ell \pi \end{bmatrix} \text{ con } x_{1,e} \in \mathbb{R}, \quad \ell \in \mathbb{Z}$$

sono punti di equilibrio.

b) Considero solo il caso $\omega=0$ perché per $\omega\neq 0$ non ci sono punti di equilibrio. Per studiare la stabilità locale di un punto di equilibrio x_e devo linearizzare il sistema nell'intorno di x_e calcolando $A_e=\frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e}$. In questo caso poiché ho due variabili di stato

$$A_{e} = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_{e}} = \begin{bmatrix} \frac{\partial f_{1}}{\partial x_{1}} & \frac{\partial f_{1}}{\partial x_{2}} \\ \frac{\partial f_{2}}{\partial x_{1}} & \frac{\partial f_{2}}{\partial x_{2}} \end{bmatrix}\Big|_{x_{1}=x_{e,1},x_{2}=x_{e,2}}$$

$$= \begin{bmatrix} -K\cos(x_{2}-x_{1}) & K\cos(x_{2}-x_{1}) \\ K\cos(x_{1}-x_{2}) & -K\cos(x_{1}-x_{2}) \end{bmatrix}\Big|_{x_{1}=x_{1,e},x_{2}=x_{1,e}+k\pi}$$

$$= \begin{bmatrix} -K\cos(\ell\pi) & K\cos(\ell\pi) \\ K\cos(-\ell\pi) & -K\cos(-\ell\pi) \end{bmatrix} = K\begin{bmatrix} (-1)^{\ell+1} & (-1)^{\ell} \\ (-1)^{\ell} & (-1)^{\ell+1} \end{bmatrix}$$

Occorre distinguere due casi. Quando ℓ è pari la matrice A_e diventa

$$A_e = K \left[\begin{array}{cc} -1 & 1 \\ 1 & -1 \end{array} \right]$$

che ha autovalori $\lambda_1 = 0$ e $\lambda_2 = -2 \, K$. Quindi non essendo il sistema linearizzato asintoticamente stabile né essendoci autovalori con Re> 0 il metodo della linearizzazione non è sufficiente per concludere sulla stabilità locale dei punti di equilibrio per ℓ pari.

Quando ℓ è dispari la matrice A_e diventa

$$A_e = K \left[\begin{array}{cc} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{array} \right]$$

che ha autovalori $\lambda_1 = 0$ e $\lambda_2 = 2 K$. Quindi essendoci un autovalore con Re> 0 possiamo concludere che i punti di equilibrio per ℓ dispari sono tutti instabili.

c) La dinamica dello sfasamento ha una sola variabile di stato $x = \varphi$. Risulta quindi

$$\dot{x} = f(x)$$
 con $f(x) = -2K \sin(x)$

I punti di equilibrio sono tutti e soli gli stati x_e tali che $f(x_e) = 0$. In questo caso

$$f(x_e) = 0 \Longleftrightarrow -2K \sin(x_e) = 0$$

Tutti gli stati del tipo $x_e = \ell \pi$, $\ell \in \mathbb{Z}$, sono quindi punti di equilibrio.

d) Per studiare la stabilità locale di un punto di equilibrio x_e devo linearizzare il sistema nell'intorno di x_e calcolando $A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e}$. In questo caso

$$A_e = \frac{\partial f}{\partial x}\Big|_{x=x_e} = -2 K \cos(x)\Big|_{x=\ell \pi} = -2 K (-1)^{\ell}$$

Anche in questo caso quindi dobbiamo distinguere tra i punti di equilibrio per ℓ pari (corrispondenti al caso in cui i due oscillatori sono in fase) e i punti di equilibrio per ℓ dispari (corrispondenti al caso in cui i due oscillatori hanno fase contraria).

Per ℓ pari si ha $A_e = -2 K < 0$, di conseguenza il sistema linearizzato è asintoticamente stabile e i corrispondenti punti di equilibrio sono localmente asinntoticamente stabili.

Per ℓ dispari si ha $A_e = -2 K > 0$, di conseguenza il sistema linearizzato è esponenzialmente instabile i corrispondenti punti di equilibrio sono localmente instabili.

Si vede quindi che i due oscillatori tendono a sincronizzarsi.