

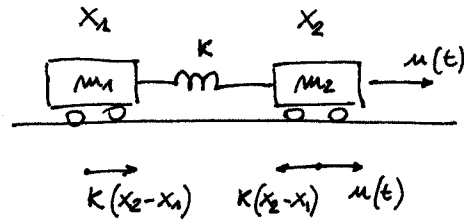
SOLUZIONE PROBLEMA 1

x_1 | posizione carrello 1

x_2 | posizione carrello 2

$x_3 = \dot{x}_1$ | velocità carrello 1

$x_4 = \dot{x}_2$ | velocità carrello 2



↓
Applicando le leggi di Newton:

$$m_1 \dot{x}_3 = k(x_2 - x_1)$$

$$m_2 \dot{x}_4 = u(t) - k(x_2 - x_1)$$

Perciò le equazioni di stato sono:

$$\dot{x}_1 = x_3$$

$$\dot{x}_2 = x_4$$

$$\dot{x}_3 = \frac{1}{m_1} k(x_2 - x_1)$$

$$\dot{x}_4 = \frac{1}{m_2} [u(t) - k(x_2 - x_1)]$$

e la trasformazione d'uscita:

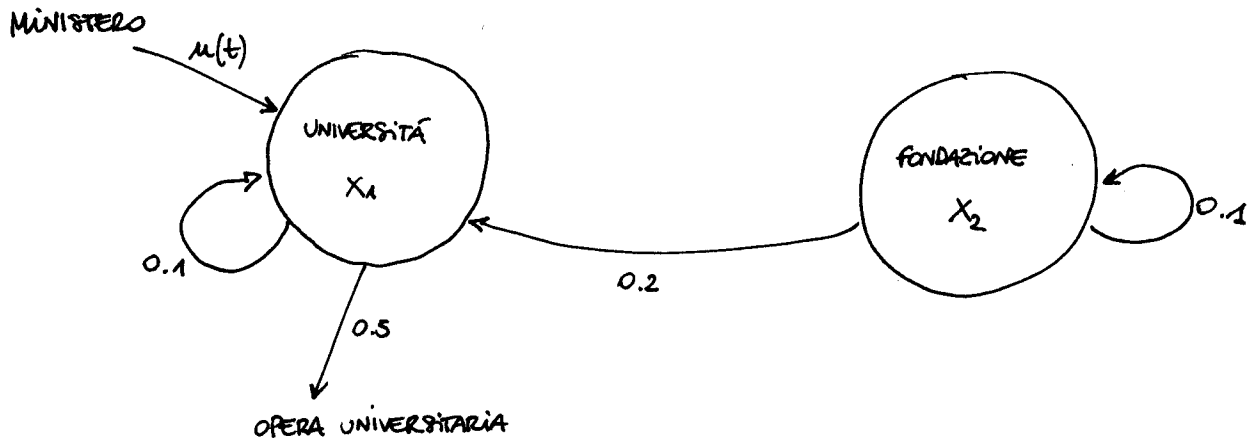
$$y = x_1$$

Quindi si ottiene

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{k}{m_1} & \frac{k}{m_1} & 0 & 0 \\ \frac{k}{m_2} & -\frac{k}{m_2} & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad b = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{m_2} \end{bmatrix}$$

$$c^T = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad d = \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix}$$

SOLUZIONE PROBLEMA 2



$$\begin{aligned} X_1(t+1) &= 1.1 \left[X_1(t) + 0.2 X_2(t) + u(t) - 0.5 \left[X_1(t) + 0.2 X_2(t) + u(t) \right] \right] = \\ &= 0.55 X_1(t) + 0.11 X_2(t) + 0.55 u(t) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} X_2(t+1) &= 1.1 \left[X_2(t) - 0.2 X_2(t) \right] = \\ &= 0.88 X_2(t) \end{aligned}$$

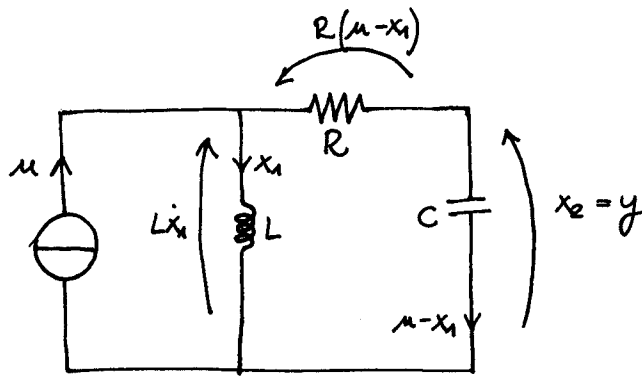
$$y(t) = 0.5 \left[X_1(t) + 0.2 X_2(t) + u(t) \right]$$

Perciò

$$A = \begin{bmatrix} 0.55 & 0.11 \\ 0 & 0.88 \end{bmatrix} \quad b = \begin{bmatrix} 0.55 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$c^T = \begin{bmatrix} 0.5 & 0.1 \end{bmatrix} \quad d = \begin{bmatrix} 0.5 \end{bmatrix}$$

SOLUZIONE PROBLEMA 3



$$L\dot{x}_1 = R(u-x_1) + x_2$$

$$C\dot{x}_2 = u - x_1$$

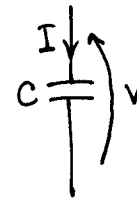
$$y = x_2$$

Per cui

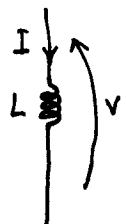
$$A = \begin{bmatrix} -\frac{R}{L} & \frac{1}{L} \\ -\frac{1}{C} & 0 \end{bmatrix} \quad b = \begin{bmatrix} \frac{R}{L} \\ \frac{1}{C} \end{bmatrix}$$

$$c^T = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix} \quad d = \begin{bmatrix} 0 \end{bmatrix}$$

Equazioni del condensatore
e dell'induttore



$$I = C\dot{V}$$



$$V = L\dot{I}$$

Per trovare il modello ARMA bisogna portare il sistema nelle forme:

$$D(p) y(t) = N(p) u(t)$$

$$\text{con } D(p) = p^m + \alpha_1 p^{m-1} + \dots + \alpha_m$$

$$N(p) = \beta_0 p^m + \beta_1 p^{m-1} + \dots + \beta_m$$

\$p\$ operatore di auto/derivazione

Con un po' di passaggi:

$$C\dot{x}_2 = u - x_1 \Rightarrow C\ddot{x}_2 = \dot{u} - \dot{x}_1 \Rightarrow C\ddot{y} = \dot{u} - \frac{1}{L} [R(u-x_1) + x_2] \Rightarrow$$

$$\Rightarrow C\ddot{y} = \dot{u} - \frac{R}{L} u + \frac{R}{L} x_1 - \frac{x_2}{L} \Rightarrow C\ddot{y} = \dot{u} - \frac{R}{L} u + \frac{R}{L} (u - C\dot{y}) - \frac{1}{L} y \Rightarrow$$

$$\Rightarrow C\ddot{y} + \frac{RC}{L} \dot{y} + \frac{1}{L} y = \dot{u} \Rightarrow \ddot{y} + \frac{R}{L} \dot{y} + \frac{1}{LC} y = \frac{1}{C} \dot{u}$$

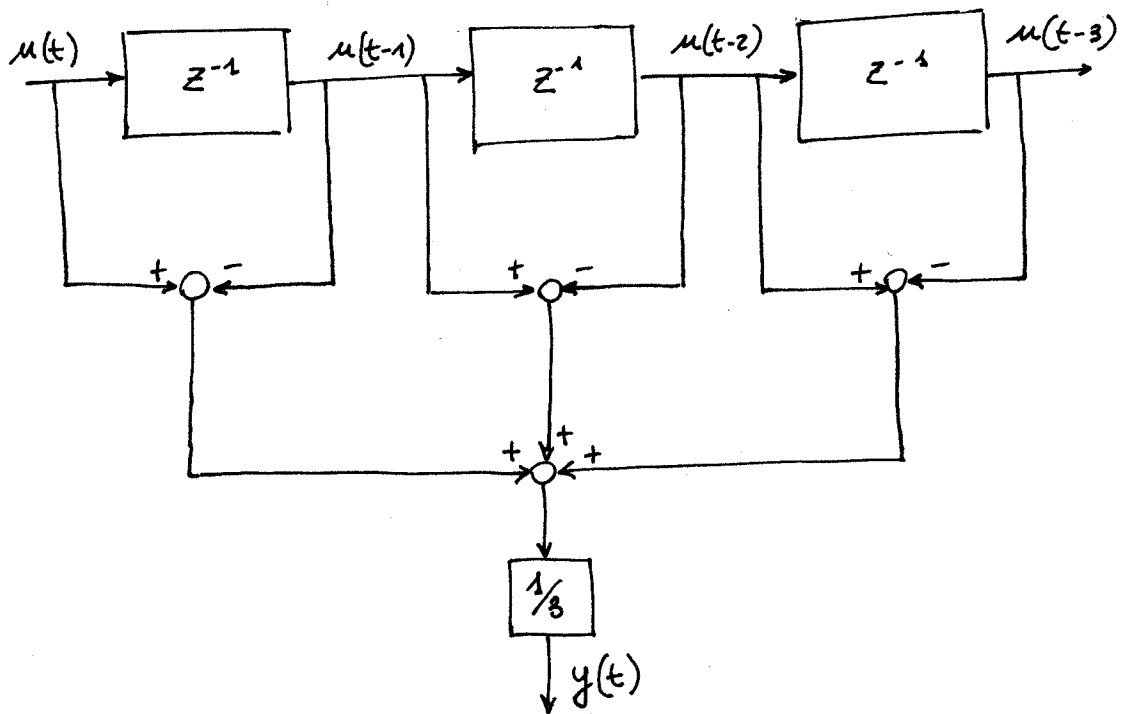
$$\Rightarrow N(s) = \frac{1}{C} s$$

$$D(s) = s^2 + \frac{R}{L} s + \frac{1}{LC}$$

\$\Rightarrow\$ la funzione
di trasferimento \$\bar{e}\$

$$G(s) = \frac{N(s)}{D(s)} = \frac{\frac{1}{C} s}{s^2 + \frac{R}{L} s + \frac{1}{LC}}$$

SOLUZIONE PROBLEMA 7



$$y(t) = \frac{1}{3} u(t) \left[1 - \cancel{z^{-1}} + \cancel{z^{-1}} - \cancel{z^{-2}} + \cancel{z^{-2}} - \cancel{z^{-3}} \right]$$

$$= \frac{1}{3} (1 - z^{-3}) u(t)$$

↓

$$G(z) = \frac{1 - z^{-3}}{3} = \frac{z^3 - 1}{3z^3}$$

SOLUZIONE PROBLEMA 8

$$G^{(1)}(s) = \frac{G_1 G_2 G_5 + G_1 G_4 G_5 + G_1 G_6}{1 + G_1 G_3}$$

$$G^{(2)}(s) = \frac{G_2 G_5 + G_4 G_5 + G_6}{1 + G_1 G_3}$$

SOLUZIONE PROBLEMA 9

$$G(s) = \frac{G_1 G_3 G_5}{1 + G_2 G_3 + G_2 G_3 G_4 G_5}$$

SOLUZIONE PROBLEMA 10

$$\frac{G}{1 - GH} = \frac{1}{1 - \frac{s-1}{s}} = s$$

La funzione di trasferimento ottenuta non rispetta il vincolo che il grado del polinomio al numeratore non è maggiore del grado del polinomio al denominatore. Questo avviene a causa del fatto di aver collegato in retroazione due sistemi impropri.

SOLUZIONE PROBLEMA 11

$$\dot{x} = Ax + bu$$
$$\begin{bmatrix} \frac{m^3}{\text{min}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ \text{min} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} m^3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} - \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{m^3}{\text{min}} \end{bmatrix}$$

$$y = c^T x$$
$$\begin{bmatrix} \frac{m^3}{\text{min}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ \text{min} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} m^3 \end{bmatrix}$$



$$\begin{bmatrix} \frac{l}{s} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} l \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} - \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{l}{s} \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \frac{l}{s} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 \\ s \end{bmatrix} \begin{bmatrix} l \end{bmatrix}$$

Per ciò

$$A^* = \frac{1}{60} A = \begin{bmatrix} -0.5 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

$$b^* = b$$

$$c^{*T} = \frac{1}{60} c^T = \begin{bmatrix} 0.5 & 1 \end{bmatrix}$$

↖ A^* è più comoda di A , ad es. nell'applicazione delle formule di Lagrange.

SOLUZIONE PROBLEMA 12

Formule di Laplace con $u=0$:

$$x(t) = e^{At} x(0)$$

↓

$$y(t) = C^T e^{At} x(0)$$

dove

$$e^{At} = I + At + A^2 \frac{t^2}{2!} + A^3 \frac{t^3}{3!} + \dots \quad \leftarrow \text{somma di funzioni continue}$$

$$y(t) = C^T A e^{At} x(0)$$

Cioè ne $y(t)$ che $\dot{y}(t)$ sono funzioni continue.

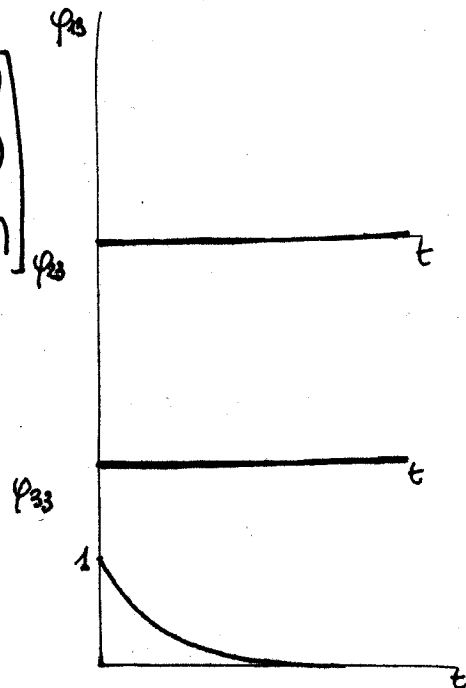
Perciò il diagramma che non può rappresentare il movimento libero di uscita di un sistema a tempo continuo il tutto, che presenta una discontinuità nelle derivate.

SOLUZIONE PROBLEMA 13

$$x(t) = \Phi(t) x(0) + \Psi(t) u_{[0,t]}(\cdot)$$

↓ possiamo fingere che $u(t)=0$

$$\begin{bmatrix} x_1(t) \\ x_2(t) \\ x_3(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \varphi_{11}(t) & \varphi_{12}(t) & \varphi_{13}(t) \\ \varphi_{21}(t) & \varphi_{22}(t) & \varphi_{23}(t) \\ \varphi_{31}(t) & \varphi_{32}(t) & \varphi_{33}(t) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1(0) \\ x_2(0) \\ x_3(0) \end{bmatrix}$$

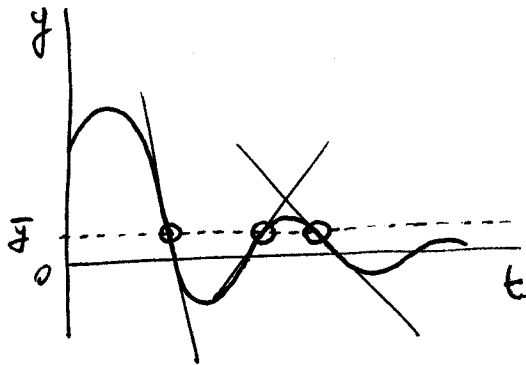


SOLUZIONE PROBLEMA 14

Se, il doppio bifido contiene elementi reattivi. Infatti, se così non fosse, la corrente $i_c(t)$ nel condensatore sarebbe una funzione continua (lineare o non lineare) della tensione $y(t)$; per cui ottremmo

$$\dot{y} = \frac{1}{C} f(y(t))$$

Ma ciò è in contrasto con la figura:



Per lo stesso valore $y = \bar{y}$ si possono avere 3 diversi valori di \dot{y} ; perciò \dot{y} non può essere funzione soltanto di $y(t)$.

SOLUZIONE PROBLEMA 15

Se i resistori fossero lineari e invarianti, la corrente i e la tensione v dovrebbero essere le variabili di stato x_1 e x_2 di un sistema lineare del secondo ordine senza ingresso. Ma, in un tale sistema, il movimento libero dovrebbe essere lineare nello stato iniziale $x(0)$, mentre ciò non è vero nella seconda figura.