

Numero di matricola

-	-	$= 10\alpha - 1$	$= 10\beta - 1$	$= 10\gamma - 1$	-
---	---	------------------	-----------------	------------------	---

- A) Con riferimento alla fig.1, si discuta la raggiungibilità e la osservabilità del sistema sottoposto ad ingresso  $f$  e con misura della posizione della prima massa  $y_1$ , al variare delle costanti elastiche delle molle. Si trovino i casi nei quali alcune di tali proprietà non sono verificate e si fornisca una interpretazione fisica di tali casi. (Suggerimento: usare la f.d.t. del sistema)

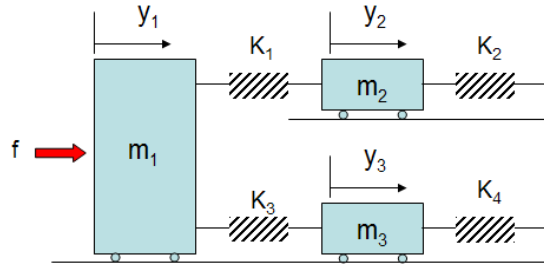


Figure 1: Sistema meccanico da studiare

- B) Si consideri il sistema di fig.2, in cui lo smorzatore e la molla siano elementi nonlineari, rispettivamente con caratteristica  $f_s = cy^3$  e  $f_m = ky^3$ . Si studi la stabilità del sistema al variare dei parametri  $c \geq 0$  e  $k \geq 0$  (Suggerimento: usare come candidata di Lyapunov la energia meccanica del sistema).

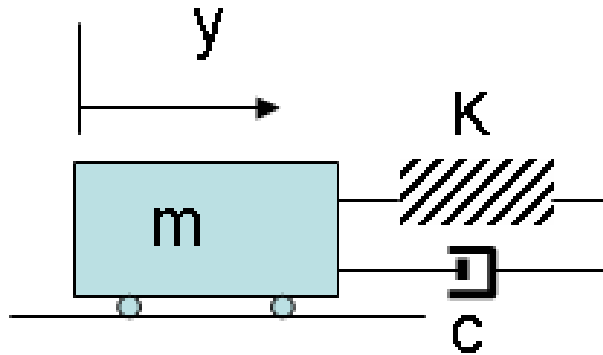


Figure 2: Sistema meccanico con molla e smorzatore non-lineari

## Soluzione

A) Indicando con  $y_i$  le posizioni della massa  $m_i$ ,  $i = 1, 2, 3$  le equazioni del moto del sistema sono le seguenti:

$$\begin{aligned} m_1 \ddot{y}_1 + k_1(y_1 - y_2) + k_3(y_1 - y_3) &= f \\ m_2 \ddot{y}_2 + k_1(y_2 - y_1) + k_2 y_2 &= 0 \\ m_3 \ddot{y}_3 + k_3(y_3 - y_1) + k_4 y_3 &= 0 \end{aligned}$$

Applicando la trasformata di Laplace alle equazioni appena scritte, e ponendo  $p_1(s) = m_1 s^2 + k_1 + k_3$ ,  $p_2(s) = m_2 s^2 + k_1 + k_2$ ,  $p_3(s) = m_3 s^2 + k_3 + k_4$ , si ottengono le relazioni:

$$\begin{aligned} p_1(s)Y_1(s) - k_1 Y_2(s) - k_3 Y_3(s) &= f \\ Y_2(s) &= \frac{k_1}{p_2(s)} Y_1(s) \\ Y_3(s) &= \frac{k_3}{p_3(s)} Y_1(s), \end{aligned}$$

da cui

$$\left( p_1(s) - \frac{k_1^2}{p_2(s)} - \frac{k_3^2}{p_3(s)} \right) Y_1(s) = F(s),$$

e infine

$$\frac{Y_1(s)}{F(s)} = \frac{p_2(s)p_3(s)}{p_1(s)p_2(s)p_3(s) - k_1^2 p_3(s) - k_3^2 p_2(s)}.$$

Essendo il denominatore della f.d.t. considerata di ordine 6 (ogni polinomio  $p_i(s)$  è del secondo ordine), il sistema di tre masse è completamente raggiungibile ed osservabile se e solo se non vi sono cancellazioni polo/zero.

Si può avere una cancellazione se  $k_1 = 0$ : in tal caso infatti, le radici (immaginarie) di  $p_2(s) = 0$  sono comuni a numeratore e denominatore. Il modo oscillante corrispondente è quindi non osservabile, oppure non raggiungibile, o entrambe. Dalla osservazione fisica del sistema, si capisce facilmente che è il terzo il caso che si applica al nostro esempio: infatti il moto della massa  $m_2$  non è influenzato dall'ingresso  $f$ , né influenza l'uscita  $y_1$  quando  $k_1 = 0$ .

Analoghe conclusioni si raggiungono nel caso  $k_3 = 0$ , per quel che riguarda la irraggiungibilità e la inosservabilità dei modi propri della massa  $m_3$ .

Un ultimo caso, meno banale, di cancellazione si può avere con  $k_1$  e  $k_3$  non nulle, quando  $p_2(s)$  e  $p_3(s)$  hanno radici comuni, cioè quando

$$\frac{k_1 + k_2}{m_2} = \frac{k_3 + k_4}{m_3}.$$

Ponendo ad esempio  $p_2(s) = p(s)$  e  $p_3(s) = \alpha p(s)$ , si ha

$$\frac{Y_1(s)}{F(s)} = \frac{\alpha p^2(s)}{\alpha p_1(s)p^2(s) - (\alpha k_1^2 + k_3^2)p(s)} = \frac{\alpha p(s)}{\alpha p_1(s)p(s) - (\alpha k_1^2 + k_3^2)}$$

In questo caso, la cancellazione è causata dalla uguaglianza dei rapporti tra coefficienti elastici e inerziali dei due sottosistemi oscillanti collegati alla prima massa. La raggiungibilità del sistema è compromessa, in quanto non è possibile far raggiungere al sistema complessivo stati arbitrari a partire da condizioni iniziali arbitrarie: i due sottosistemi interni, se inizializzati con posizioni e velocità uguali, non potranno evidentemente essere mai portati ad avere stati diversi in quanto eccitati dallo stesso moto di  $m_1$ .

Anche la osservabilità è persa: infatti, una oscillazione di pari ampiezza e frequenza delle due masse, ma in opposizione di fase, darebbe effetto risultante nullo sulla massa  $m_1$ , quindi sulla misura.

È naturalmente possibile trovare identici risultati studiando il sistema nello spazio di stato, con le matrici

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{k_1+k_3}{m_1} & \frac{k_1}{m_1} & \frac{k_3}{m_1} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{k_1}{m_2} & -\frac{k_1+k_2}{m_2} & 0 & 0 & 0 & 0 \\ \frac{k_3}{m_3} & 0 & -\frac{k_3+k_4}{m_3} & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}; \quad B = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{m_1} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$C = [ 1 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 \ 0 ].$$

Le matrici di raggiungibilità e osservabilità sono

$$R = \begin{bmatrix} 0 & \frac{1}{m_1} & 0 & -\frac{k_1+k_3}{m_1^2} & 0 & a \\ 0 & 0 & 0 & \frac{k_1}{m_1 m_2} & 0 & b \\ 0 & 0 & 0 & \frac{k_3}{m_1 m_3} & 0 & c \\ \frac{1}{m_1} & 0 & -\frac{k_1+k_3}{m_1^2} & 0 & a & 0 \\ 0 & 0 & \frac{k_1}{m_1 m_2} & 0 & b & 0 \\ 0 & 0 & \frac{k_3}{m_1 m_3} & 0 & c & 0 \end{bmatrix}$$

$$O = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\frac{k_1+k_3}{m_1} & \frac{k_1}{m_1} & \frac{k_3}{m_1} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\frac{k_1+k_3}{m_1} & \frac{k_1}{m_1} & \frac{k_3}{m_1} \\ am_1 & bm_2 & cm_3 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & am_1 & bm_2 & cm_3 \end{bmatrix}$$

dove si è posto

$$a = \frac{(k_1+k_3)^2}{m_1^3} + \frac{k_1^2}{m_1^2 m_2} + \frac{k_3^2}{m_1^2 m_3},$$

$$b = -\frac{k_1}{m_1 m_2} \left( \frac{k_1+k_3}{m_1} + \frac{k_1+k_2}{m_2} \right),$$

$$c = -\frac{k_3}{m_1 m_3} \left( \frac{k_1+k_3}{m_1} + \frac{k_3+k_4}{m_3} \right).$$

Mediante scambio di righe o colonne (operazioni che non cambiano il rango di una matrice), si può riscrivere

$$R = \begin{bmatrix} M & 0 \\ 0 & M \end{bmatrix}; \quad O = \begin{bmatrix} N & 0 \\ 0 & N \end{bmatrix}$$

dove

$$M = \begin{bmatrix} \frac{1}{m_1} & -\frac{k_1+k_3}{m_1^2} & a \\ 0 & \frac{k_1}{m_1 m_2} & b \\ 0 & \frac{k_3}{m_1 m_3} & c \end{bmatrix}.$$

$$N = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -\frac{k_1+k_3}{m_1} & \frac{k_1}{m_1} & \frac{k_3}{m_1} \\ am_1 & bm_2 & cm_3 \end{bmatrix}.$$

Sia  $R$  che  $O$  perdono rango esattamente dove perdono rango  $M$  e  $N$ , cioè quando

$$c \frac{k_1}{m_2} - b \frac{k_3}{m_3} = 0,$$

ovvero quando

$$k_1 k_3 \left( \frac{k_1+k_2}{m_2} - \frac{k_3+k_4}{m_3} \right) = 0,$$

da cui

- se  $k_1 \neq 0$ ,  $k_3 \neq 0$ , e  $\frac{k_1+k_2}{m_2} \neq \frac{k_3+k_4}{m_3}$ , il sistema è completamente controllabile con  $f$  e osservabile da  $y_1$ ;
- se  $k_1 = 0$  e  $k_3 \neq 0$ , oppure se  $k_1 \neq 0$  e  $k_3 = 0$ , il sottosistema non raggiungibile e non osservabile ha dimensione due;
- se  $k_1 \neq 0$ ,  $k_3 \neq 0$ , ma  $\frac{k_1+k_2}{m_2} = \frac{k_3+k_4}{m_3}$ , il sottosistema non raggiungibile e non osservabile ha ancora dimensione due.

**B)** Scelto come vettore di stato  $x = (y, \dot{y}) = (x_1, x_2)$ , si ottiene la dinamica:

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = -\frac{k}{m} x_1^3 - \frac{c}{m} x_2^2 \end{cases}$$

Se  $k \neq 0$  l'unico punto di equilibrio risulta l'origine  $\bar{x} = (0, 0)$ . Il linearizzato del sistema é il seguente:

$$\frac{\partial f}{\partial x} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{3k}{m} x_1^2 & -\frac{3c}{m} x_2^2 \end{pmatrix}$$

che, calcolato nell'origine, vale

$$\begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Avendo il linearizzato autovalori nulli, non ci permette di dedurre alcunché riguardo alla stabilità del sistema. Ricaviamo allora la funzione di Lyapunov. L'energia meccanica del sistema è data dalla somma della energia cinetica  $T = \frac{1}{2}m\dot{y}^2$  e della energia potenziale elastica  $U = \int_0^y kw^3 dw = \frac{k}{4}y^4$ . Posto  $V = U + T = \frac{k}{4}x_1^4 + \frac{1}{2}mx_2^2$ , si ottiene

$$\dot{V} = -cx_2^4,$$

quindi il sistema, per  $k > 0$  e  $c > 0$ , è stabile. Per concludere sulla asintotica stabilità è necessario studiare ulteriormente il sistema col criterio di Lassalle/Krasovski: le traiettorie che rimangono nel luogo in cui si verifica  $\dot{V} \equiv 0$  hanno  $x_2 \equiv 0$ , quindi anche  $\dot{x}_2 = 0$ , e ciò, per la seconda equazione dinamica del sistema, è possibile solo dove  $x_1 = 0$ . Quindi, essendo il massimo insieme invariante interno al luogo in cui  $\dot{V} = 0$  costituito dalla sola origine, l'equilibrio nell'origine è asintoticamente stabile.

Nel caso  $k \neq 0$ ,  $c = 0$ , la  $\dot{V}$  è identicamente nulla al variare di  $x_1$  e  $x_2$ , quindi non si può concludere per la asintotica stabilità. In effetti in tal caso il sistema è marginalmente stabile, essendo le traiettorie confinate a curve di livello della  $V$ : se il sistema è inizializzato in una condizione tale da avere  $V(x(0)) = V_0$ , essendo  $\dot{V} \equiv 0$  sarà  $V(x(t)) \equiv V_0$ .

Nel caso  $k = 0$ ,  $c \neq 0$ , tutti gli stati con  $x_2 = 0$  e  $x_1$  qualsiasi sono di equilibrio; inoltre, la funzione  $V$  sopra considerata non è positiva definita, né ha curve di livello chiuse, quindi non è a rigore una candidata di Lyapunov né di Lassalle. Si può però osservare in questo caso che il sistema è di fatto disaccoppiato, essendo la dinamica di  $x_2$  indipendente da  $x_1$ :

$$\begin{cases} \dot{x}_1 = x_2 \\ \dot{x}_2 = -\frac{c}{m}x_2^3 \end{cases}$$

Per il sistema  $\dot{x}_2 = -\frac{c}{m}x_2^3$  la candidata  $V = \frac{m}{2}x_2^2$  è p.d., e  $\dot{V} = -cx_2^4$  è n.d., quindi  $x_2$  converge globalmente asintoticamente a zero. Naturalmente, altrettanto non si può dire per  $x_1$ , del quale sappiamo solo che tenderà ad un valore costante tanto più piccolo quanto minori sono le condizioni iniziali in  $x_1$  e  $x_2$ . Gli stati con  $x_2 = 0$ ,  $\forall x_1$  sono dunque tutti equilibri marginalmente stabili.

Infine, nel caso  $k = 0$ ,  $c = 0$ , il sistema è lineare, ed è instabile avendo due autovalori nulli con molteplicità geometrica uno (il sistema è ridotto ad una massa libera di muoversi sulla retta, per la quale una condizione iniziale arbitrariamente piccola sulla velocità  $\dot{y} = x_2$  porta a divergenza della posizione  $y = x_1$ ). Vale la pena osservare che, se il teorema di Lyapunov venisse applicato scorrettamente in questo caso ( $k = c = 0$ ), cioè trascurando la necessaria ipotesi che  $V$  sia definita positiva, si potrebbe giungere (essendo  $\dot{V} = 0$ ) a concludere falsamente per la stabilità del sistema.