

Corso di Laurea in Ingegneria Industriale.  
Compito di Fisica Matematica del 23 Giugno 2014.

Parte A

**Punto 1).** Classificare le singolarità al finito di  $f(z) = \frac{1}{(e^{2\pi z} - 1)(z - 1)}$  e calcolarne i residui.

Valutare  $\oint_{\gamma} f(z) dz$ , dove  $\gamma$  è la circonferenza di centro  $\frac{1}{2}(1+i)$  e raggio 1 percorsa nel verso positivo.

**Soluzione.**

Le uniche singolarità sono date dall'annullamento del denominatore, cioè da  $z = 1$ ,  $e^{2\pi z} = 1$ . Notiamo che in campo complesso  $\log 1 = 2k\pi i$ , con  $k$  intero relativo (quindi non solamente  $\log 1 = 0$ ), e le altre singolarità sono date allora da  $2\pi z = 2k\pi i$  e quindi  $z_k = ki$ . E' evidente che  $\lim_{z \rightarrow 1} f(z) = \infty$ ,  $\lim_{z \rightarrow z_k} f(z) = \infty$ , tutte le singolarità sono allora poli. Verifichiamo che si tratta di poli del primo ordine

$$\lim_{z \rightarrow 1} (z - 1)f(z) = \lim_{z \rightarrow 1} \frac{1}{e^{2\pi z} - 1} = \frac{1}{e^{2\pi} - 1},$$

il limite è una quantità finita e non nulla, quindi il polo è del primo ordine e la quantità trovata è anche il residuo in  $z = 1$ . Verifichiamo allo stesso modo la natura di  $z_k$

$$\lim_{z \rightarrow z_k} (z - z_k)f(z) = \lim_{z \rightarrow ki} \frac{z - ki}{(e^{2\pi z} - 1)(z - 1)} \rightarrow \frac{0}{0},$$

otteniamo una forma indeterminata e procediamo applicando il teorema di de l'Hôpital

$$\lim_{z \rightarrow ki} \frac{z - ki}{(e^{2\pi z} - 1)(z - 1)} \stackrel{H}{=} \lim_{z \rightarrow ki} \frac{1}{2\pi e^{2\pi z}(z - 1) + (e^{2\pi z} - 1)} = \frac{1}{2\pi(ki - 1)} = -\frac{1 + ki}{2\pi(1 + k^2)}.$$

Anche i valori  $z_k = ki$  sono poli del primo ordine con residuo pari alla quantità sopra calcolata.

Per il calcolo dell'integrale sulla circonferenza  $\gamma$ , vediamo quali dei poli di  $f(z)$  appena trovati ricadono all'interno di essa, attraverso un'analisi grafica e, se è il caso, anche analitica. Il punto  $z = 1$  ricade entro  $\gamma$  (distanza da  $(\frac{1}{2}, \frac{1}{2})$  pari a  $\sqrt{2}/2 < 1$ ), come pure i punti  $z_0 = 0, z_1 = i$ . La distanza di  $z_2 = 2i$  o  $z_{-1} = -i$  dal centro della circonferenza è  $\sqrt{5}/2 > 1$ , come era abbastanza evidente, quindi gli unici punti ricadenti all'interno di  $\gamma$  sono  $z = 1, z = 0, z = i$ . Un procedimento più generale sarebbe studiare la disequazione  $|z_k - \frac{1}{2}(1+i)| < 1$ .

Per il teorema dei residui abbiamo quindi (tenendo conto anche del fatto che la circonferenza è percorsa nel verso positivo, cioè antiorario)

$$\oint_{\gamma} f(z) dz = 2\pi i \left( \frac{1}{e^{2\pi} - 1} - \frac{1}{2\pi} - \frac{1+i}{4\pi} \right) = \frac{2\pi i}{e^{2\pi} - 1} + \frac{1}{2}(1 - 3i).$$

**Punto 2a).** Classificare le singolarità al finito di  $g(z) = \frac{\sin i\pi z}{z^4 - 16}$  e calcolarne i residui.

**Soluzione.**

Anche in questo caso le singolarità nascono solo dall'annullamento del denominatore, quindi da  $z^4 - 16 = 0$ . Potremmo cercare le radici quarte (complesse) di 16 attraverso la formula di De Moivre, ma basta notare che  $z^4 - 16 = (z^2 - 4)(z^2 + 4) = (z - 2)(z + 2)(z - 2i)(z + 2i)$  per ricavare le quattro radici semplici  $z_{1,2} = \pm 2, z_{3,4} = \pm 2i$ . Notiamo ora che il numeratore si annulla per  $z = z_{3,4}$ , infatti  $\sin(i\pi z_{3,4}) = \sin(\mp 2\pi) = 0$ , quindi verifichiamo la natura delle singolarità  $z_{3,4}$  calcolando

$$\lim_{z \rightarrow 2i} g(z) = \lim_{z \rightarrow 2i} \frac{\sin i\pi z}{z^4 - 16} \stackrel{H}{=} \lim_{z \rightarrow 2i} \frac{i\pi \cos i\pi z}{4z^3} = \frac{i\pi}{-32i} = -\frac{\pi}{32},$$

dove abbiamo applicato il teorema di de l'Hôpital al secondo passaggio dopo avere ottenuto la forma indeterminata  $0/0$ . Possiamo ripetere un calcolo analogo per  $z \rightarrow -2i$ , e concludiamo quindi che  $z = \pm 2i$  sono singolarità eliminabili in quanto il limite della funzione nelle singolarità esiste ed è finito. Abbiamo invece

$$\lim_{z \rightarrow 2} g(z) = \lim_{z \rightarrow 2} \frac{\sin i\pi z}{z^4 - 16} \rightarrow \frac{\sin(2\pi i)}{0},$$

dove  $\sin(2\pi i)$  è una quantità finita e non nulla, infatti  $\sin(2\pi i) = (e^{-2\pi} - e^{2\pi})/(2i) \neq 0$ , ricordando le relazioni

$$\sin z = \frac{e^{iz} - e^{-iz}}{2i}, \quad \cos z = \frac{e^{iz} + e^{-iz}}{2}.$$

Il precedente limite è quindi divergente,  $\lim_{z \rightarrow 2} g(z) = \infty$ , ed anche  $\lim_{z \rightarrow -2} g(z) = \infty$ , e le due singolarità  $z_{1,2}$  sono quindi poli, necessariamente del primo ordine in quanto radici semplici del denominatore. Calcoliamo allora i residui

$$\text{Res}(g(z), 2) = \lim_{z \rightarrow 2} (z - 2)g(z) = \left. \frac{\sin(i\pi z)}{4z^3} \right|_{z=2} = \frac{\sin(2\pi i)}{32} = \frac{e^{-2\pi} - e^{2\pi}}{(2i)32} = \frac{e^{2\pi} - e^{-2\pi}}{64}i.$$

Qui abbiamo sfruttato la formula (utile per il calcolo dei residui nei poli *del primo ordine*)

$$\lim_{z \rightarrow \bar{z}} (z - \bar{z}) \frac{N(z)}{D(z)} = \frac{N(\bar{z})}{D'(\bar{z})},$$

dove si intende che  $D(\bar{z}) = 0$ ,  $N(\bar{z}) \neq 0$ . Con calcolo simile si verifica che anche

$$\text{Res}(g(z), -2) = \lim_{z \rightarrow -2} (z + 2)g(z) = \frac{e^{2\pi} - e^{-2\pi}}{64}i.$$

Riassumendo,  $z = \pm 2i$  sono singolarità eliminabili,  $z = \pm 2$  sono poli del primo ordine con residuo  $i(e^{2\pi} - e^{-2\pi})/64$ .

**Punto 2b).** Calcolare la trasformata di Fourier di  $h(x) = \frac{1}{x^2 + ix + 2}$ .

**Soluzione.**

Dobbiamo calcolare l'integrale sull'asse reale

$$\hat{h}(\omega) = \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{e^{-i\omega x}}{x^2 + ix + 2} dx.$$

Notiamo che il prolungamento complesso  $h(z)$  della funzione  $h(x)$  soddisfa le ipotesi del lemma di Jordan (sia sull'arco  $[0, \pi]$  che  $[\pi, 2\pi]$ ), ovvero che

$$\lim_{z \rightarrow \infty} |h(z)| = 0,$$

e quindi, ponendo  $f(z) = e^{-i\omega z}h(z)$ , valgono

$$\lim_{R \rightarrow +\infty} \int_{\gamma_R} f(z) dz = 0 \quad \text{per } \omega \leq 0,$$

$$\lim_{R \rightarrow +\infty} \int_{\gamma_R^-} f(z) dz = 0 \quad \text{per } \omega \geq 0,$$

dove  $\gamma_R$  e  $\gamma_R^-$  sono le semicirconferenze di raggio  $R$  con centro nell'origine contenute rispettivamente nel semipiano immaginario positivo e negativo.

Possiamo valutare allora l'integrale attraverso il teorema dei residui applicato a una delle due curve  $\Gamma_R = I_R \cup \gamma_R$  e  $\Gamma_R^- = I_R \cup \gamma_R^-$  (dove  $I_R = [-R, R]$ ) rispettivamente per  $\omega \leq 0$  e  $\omega \geq 0$ , e facendo tendere  $R \rightarrow \infty$ . Notiamo che le singolarità dell'integrando sono date dalle soluzioni di  $z^2 + iz + 2 = 0$ , e quindi  $z = i$ ,  $z = -2i$ , e inoltre che la curva  $\Gamma_R$  è percorsa nel verso positivo (antiorario) e la curva  $\Gamma_R^-$  nel verso negativo (orario). Si ha quindi

$$\begin{aligned} \hat{h}(\omega) &= 2\pi i \text{Res}(f(z), i) && \text{per } \omega \leq 0 \\ \hat{h}(\omega) &= -2\pi i \text{Res}(f(z), -2i) && \text{per } \omega \geq 0. \end{aligned}$$

I residui si valutano facilmente, essendo  $z = i, z = -2i$  poli del primo ordine di  $f(z)$ ,

$$\text{Res}(f(z), i) = \left. \frac{e^{-i\omega z}}{2z + i} \right|_{z=i} = \frac{e^{\omega}}{3i}, \quad \text{Res}(f(z), -2i) = \left. \frac{e^{-i\omega z}}{2z + i} \right|_{z=-2i} = \frac{e^{-2\omega}}{-3i},$$

e quindi

$$\hat{h}(\omega) = \begin{cases} \frac{2}{3}\pi e^{\omega} & \text{per } \omega \leq 0 \\ \frac{2}{3}\pi e^{-2\omega} & \text{per } \omega \geq 0. \end{cases}$$

**Punto 3).** Tramite le trasformate di Laplace, risolvere il seguente problema di Cauchy:

$$\begin{cases} y'' + 2y' + 5y = e^{-t} \sin t \\ y(0) = 0, \quad y'(0) = 1 \end{cases}$$

**Soluzione.**

Consideriamo la trasformata di Laplace di ambo i membri dell'equazione. Definendo  $\mathcal{L}[y(t)] = Y(s)$  ricaviamo  $\mathcal{L}[y''] = s^2Y - sy(0) - y'(0) = s^2Y - 1$ ,  $\mathcal{L}[y'] = sY - y(0) = sY$ , inoltre  $\mathcal{L}[e^{-t} \sin(t)] = 1/((s+1)^2 + 1)$ , e quindi, dopo alcuni passaggi,

$$(s^2 + 2s + 5)Y(s) - 1 = \frac{1}{s^2 + 2s + 2}, \quad Y(s) = \frac{s^2 + 2s + 3}{(s^2 + 2s + 2)(s^2 + 2s + 5)}.$$

I due fattori a denominatore possono essere scritti come  $(s+1)^2 + 1$ ,  $(s+1)^2 + 4$  e hanno quindi radici complesse coniugate  $-1 \pm i$  e  $-1 \pm 2i$ .

Possiamo cercare una decomposizione in fratti semplici del tipo

$$\frac{s^2 + 2s + 3}{(s^2 + 2s + 2)(s^2 + 2s + 5)} = \frac{As + B}{s^2 + 2s + 2} + \frac{Cs + D}{s^2 + 2s + 5},$$

e ricavare, dopo avere moltiplicato l'equazione per  $(s^2 + 2s + 2)(s^2 + 2s + 5)$  e avere applicato il principio d'identità dei polinomi,  $A = 0$ ,  $B = \frac{1}{3}$ ,  $C = 0$ ,  $D = \frac{2}{3}$ .

La soluzione  $y(t)$  sarà data quindi dalla somma delle antitrasformate

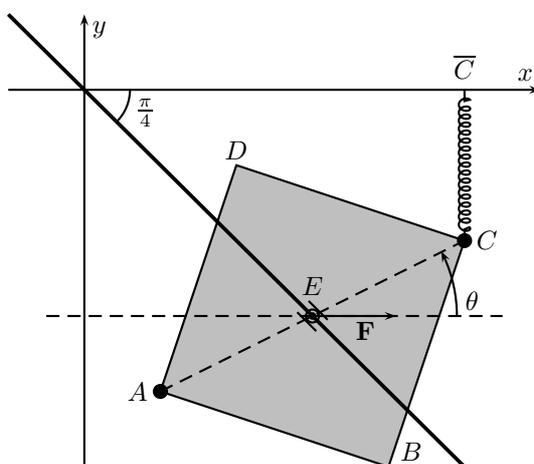
$$\mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{3} \frac{1}{(s+1)^2 + 1}\right] = \frac{1}{3} e^{-t} \sin(t), \quad \mathcal{L}^{-1}\left[\frac{1}{3} \frac{2}{(s+1)^2 + 2^2}\right] = \frac{1}{3} e^{-t} \sin(2t),$$

quindi  $y(t) = \frac{1}{3} e^{-t} (\sin(t) + \sin(2t))$ .

## Parte B

Un sistema materiale vincolato a muoversi su un piano verticale è costituito da una lamina quadrata omogenea  $ABCD$  di lato  $\sqrt{2}L$  e massa  $m$ , il cui centro  $E$  è vincolato, tramite una cerniera liscia, a scorrere su una retta inclinata come da figura. Alla lamina sono saldati un punto di massa  $m$  in  $A$  e un punto di massa  $2m$  in  $C$ . Oltre alla forza peso, sul sistema agisce una forza elastica  $\mathbf{F}_{el} = -4\frac{mg}{L}(C - \bar{C})$ , dove  $\bar{C}$  è la proiezione di  $C$  su un asse fisso orizzontale, e una forza costante orizzontale  $\mathbf{F} = (2mg, 0)$ , applicata al centro  $E$  della lamina. Assunto il sistema di riferimento indicato, posta  $s$  l'ascissa di  $E$ , e quindi  $E = (s, -s)$ , ed utilizzando come seconda variabile lagrangiana l'angolo  $\theta$  in figura, determinare:

- 1) Le configurazioni di equilibrio del sistema (facoltativo: studiarne la stabilità).
- 2) Le reazioni vincolari in  $E$  in una configurazione di equilibrio.
- 3a) L'energia cinetica totale del sistema.
- 3b) La matrice principale centrale d'inerzia del sistema costituito dalla lamina ed i punti in  $A$  e  $C$ .  
Momento d'inerzia di una lamina quadrata di massa  $M$  e lato  $\ell$  rispetto a qualunque asse del piano passante per il baricentro:  $\frac{1}{12}M\ell^2$ .

**Soluzione.**

Dati principali.

Lamina: lato  $\sqrt{2}L$ , massa  $m$ . Punto  $A$ : massa  $m$ . Punto  $C$ : massa  $2m$ . Costante elastica  $k = 4\frac{mg}{L}$ . Forza costante con componente orizzontale  $F = 2mg$ .

Serve calcolare la lunghezza della diagonale della lamina, pari a  $\sqrt{2}$  volte il lato, quindi  $|C - A| = \sqrt{2}\sqrt{2}L = 2L$ ,  $|E - A| = |C - E| = L$ .

Coordinate dei punti rilevanti, in base alle coordinate lagrangiane date nel testo (notiamo che  $(A - E)$  è un vettore opposto a  $(C - E)$ , cioè  $(A - E) = -(C - E)$ ).

$$\begin{aligned} (E - O) &= s \mathbf{i} - s \mathbf{j}; & (C - E) &= L \cos \theta \mathbf{i} + L \sin \theta \mathbf{j}; & (A - E) &= -L \cos \theta \mathbf{i} - L \sin \theta \mathbf{j}; \\ (C - O) &= (C - E) + (E - O) = (s + L \cos \theta) \mathbf{i} - (s - L \sin \theta) \mathbf{j}; & (\bar{C} - O) &= (s + L \cos \theta) \mathbf{i}; \\ (A - O) &= (A - E) + (E - O) = (s - L \cos \theta) \mathbf{i} - (s + L \sin \theta) \mathbf{j}; \end{aligned}$$

**Punto 1).** Tutte le forze sono conservative, compresa la forza costante  $\mathbf{F}$ . Calcoliamo i potenziali della forza peso, con indici: e=lamina, a=punto A, c=punto C,

$$\begin{aligned} U_e &= (-mg \mathbf{j}) \cdot (E - O) = -mg(E - O)_y = mgs \\ U_a &= -mg(A - O)_y = mg(s + L \sin \theta) \\ U_c &= -2mg(C - O)_y = 2mg(s - L \sin \theta). \end{aligned}$$

Potenziale della forza costante agente su  $E$

$$U_F = (E - O) \cdot \mathbf{F} = (E - O) \cdot (2mg \mathbf{i}) = 2mg(E - O)_x = 2mgs$$

Potenziale della forza elastica agente su  $C$ , con  $k = 4mg/L$ ,

$$U_{el} = -\frac{1}{2}k(C - \bar{C})^2 = -\frac{1}{2}k(-s + L \sin \theta)^2 = -2\frac{mg}{L}(-s + L \sin \theta)^2.$$

Quindi il potenziale totale è dato da

$$U = 6mgs - mgL \sin \theta - 2\frac{mg}{L}(-s + L \sin \theta)^2,$$

Annullando le derivate del potenziale rispetto alle due variabili lagrangiane otteniamo

$$\begin{aligned}\partial_s U &= 6mg + 4\frac{mg}{L}(-s + L \sin \theta) = 0, \\ \partial_\theta U &= -mgL \cos \theta - 4mg(-s + L \sin \theta) \cos \theta = 0.\end{aligned}$$

Eliminando il fattore costante  $mg$  e moltiplicando la prima equazione per  $L$  troviamo

$$\begin{cases} 6L + 4(-s + L \sin \theta) = 0, \\ L \cos \theta + 4(-s + L \sin \theta) \cos \theta = 0. \end{cases}$$

Notiamo che dalla prima equazione si ricava  $4(-s + L \sin \theta) = -6L$  che possiamo sostituire nella seconda equazione, ottenendo  $-5L \cos \theta = 0$  e quindi  $\theta = \pm\pi/2$ . Sostituendo i valori di  $\theta$  nella prima equazione ricaviamo allora

$$6L + 4(-s \pm L) = 0, \quad 4s = 6L \pm 4L, \quad s = \frac{3}{2}L \pm L$$

Le due configurazioni di equilibrio  $(s_1, \theta_1), (s_2, \theta_2)$  sono

$$\left(\frac{1}{2}L, -\frac{\pi}{2}\right), \quad \left(\frac{5}{2}L, \frac{\pi}{2}\right).$$

Per studiare la stabilità degli equilibri valutiamo la matrice hessiana di  $U$ , calcolando le derivate seconde di  $U$  (attenzione ad utilizzare le effettive derivate di  $U$  non trascurando eventuali fattori),

$$\partial_{ss}U = -4\frac{mg}{L}, \quad \partial_{s\theta}U = 4mg \cos \theta, \quad \partial_{\theta\theta}U = mgL \sin \theta - 4mgL(\cos \theta)^2 + 4mg(-s + L \sin \theta) \sin \theta.$$

Dopo avere anche verificato, come controllo di correttezza, che  $\partial_{s\theta}U = \partial_{\theta s}U$ , ricaviamo la matrice hessiana nelle due configurazioni di equilibrio, diagonale in entrambi i casi,

$$H(s_1, \theta_1) = \begin{bmatrix} -4\frac{mg}{L} & 0 \\ 0 & 5mgL \end{bmatrix}, \quad H(s_2, \theta_2) = \begin{bmatrix} -4\frac{mg}{L} & 0 \\ 0 & -5mgL \end{bmatrix}.$$

Gli autovalori in questo caso (matrice diagonale) non sono altro che gli elementi diagonali, e quindi concludiamo che  $U$  in  $(s_1, \theta_1)$  ha un punto di sella e la corrispondente configurazione è instabile, mentre in  $(s_2, \theta_2)$  ha un massimo (autovalori entrambi negativi) e la configurazione è stabile.

**Punto 2).** Abbiamo un unico vincolo esterno, dato dal carrello in  $E$  che scorre lungo una guida obliqua, inclinata di  $\pi/4$  rispetto all'orizzontale. Sappiamo che la reazione vincolare  $\Phi_E$  sarà ortogonale alla guida, e quindi ci aspettiamo che abbia componenti cartesiane  $\Phi_{Ex}, \Phi_{Ey}$  uguali. Procediamo applicando la prima equazione cardinale della statica al sistema

$$\Phi_E + \mathbf{F}_e + \mathbf{F}_a + \mathbf{F}_c + \mathbf{F}_{el} + \mathbf{F} = \mathbf{0},$$

dove  $\mathbf{F}_e, \mathbf{F}_a, \mathbf{F}_c$  sono le forze peso. Esplicitamente abbiamo

$$\Phi_{Ex} \mathbf{i} + \Phi_{Ey} \mathbf{j} - mg \mathbf{j} - mg \mathbf{j} - 2mg \mathbf{j} - k(-s + L \sin \theta) + 2mg \mathbf{i} = \mathbf{0},$$

da cui otteniamo le due equazioni scalari

$$\Phi_{Ex} + 2mg = 0, \quad \Phi_{Ey} - 4mg + 4\frac{mg}{L}s - 4mg \sin \theta = 0,$$

quindi chiaramente è sempre  $\Phi_{Ex} = -2mg$ , e sostituendo i valori di  $s$  e  $\theta$  otteniamo che anche  $\Phi_{Ey} = -2mg$  nelle due configurazioni (come previsto, dovendo essere  $\Phi_{Ex} = \Phi_{Ey}$ ). La reazione vincolare è pari quindi a  $\Phi_E = -2mg \mathbf{i} - 2mg \mathbf{j}$  in entrambe le configurazioni.

**Punto 3a).** Possiamo calcolare separatamente l'energia cinetica delle tre parti del sistema (la lamina e i punti  $A, C$ ). L'energia cinetica di un punto di massa  $M$  e velocità  $V$  è data comunque da  $\frac{1}{2}MV^2$ , quindi ricaviamo le velocità derivando le rispettive coordinate rispetto al tempo

$$\dot{C} = (\dot{s} - L \sin \theta \dot{\theta}, -\dot{s} + L \cos \theta \dot{\theta}), \quad \dot{C}^2 = 2\dot{s}^2 + L^2 \dot{\theta}^2 - 2L(\sin \theta + \cos \theta) \dot{s} \dot{\theta},$$

$$\dot{A} = (\dot{s} + L \sin \theta \dot{\theta}, -\dot{s} - L \cos \theta \dot{\theta}), \quad \dot{A}^2 = 2\dot{s}^2 + L^2 \dot{\theta}^2 + 2L(\sin \theta + \cos \theta) \dot{s} \dot{\theta}.$$

Quindi ( $C$  di massa  $2m$ ,  $A$  di massa  $m$ )

$$T_C = m(2\dot{s}^2 + L^2 \dot{\theta}^2 - 2L(\sin \theta + \cos \theta) \dot{s} \dot{\theta}), \quad T_A = \frac{1}{2}m(2\dot{s}^2 + L^2 \dot{\theta}^2 + 2L(\sin \theta + \cos \theta) \dot{s} \dot{\theta}).$$

La lamina ruota e trasla nel piano, e non ha comunque un moto di pura rotazione attorno a un punto fisso, calcoliamo quindi l'energia cinetica col teorema di Koenig

$$T_E = \frac{1}{2}m\dot{E}^2 + \frac{1}{2}I_E\dot{\theta}^2,$$

la velocità di  $E$  è data dal quadrato di  $(\dot{s}, -\dot{s})$ , quindi  $2\dot{s}^2$ , il momento di inerzia si può ricavare dal testo. Sappiamo che rispetto a qualunque *asse del piano*  $xy$  passante per  $E$  il momento d'inerzia vale  $\frac{1}{12}m(\sqrt{2}L)^2$ , quindi  $\frac{1}{6}mL^2$ , ma una rotazione *nel piano* è una rotazione con asse ortogonale al piano, e il momento d'inerzia  $I_E$  rispetto a un tale asse passante per  $E$  è il doppio del precedente valore,  $I_E = \frac{1}{3}mL^2$ . Abbiamo allora

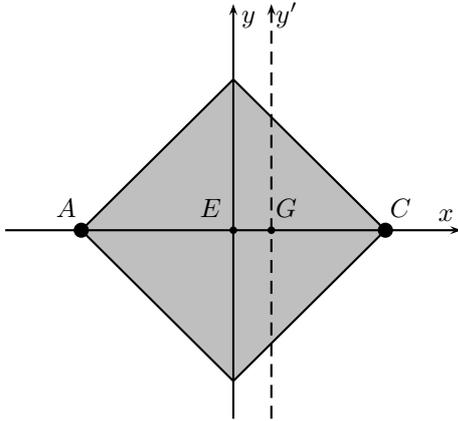
$$T_E = m\dot{s}^2 + \frac{1}{2}\left(\frac{1}{3}mL^2\right)\dot{\theta}^2 = m\dot{s}^2 + \frac{1}{6}mL^2\dot{\theta}^2.$$

L'energia cinetica totale risulta

$$T = 4m\dot{s}^2 + \frac{5}{3}mL^2\dot{\theta}^2 - mL(\sin \theta + \cos \theta)\dot{s}\dot{\theta}.$$

**Punto 3b).** Per il calcolo della matrice principale e centrale d'inerzia scegliamo intanto un riferimento di assi principali (se possibile), in questo caso la diagonale del quadrato contenente  $A$  e  $C$  è chiaramente un asse di simmetria del sistema, quindi scegliamo l'asse  $x$  lungo tale asse. L'asse  $z$  ortogonale al piano è pure principale d'inerzia, e qualunque asse del piano ortogonale a  $x$  è quindi anche principale. Scegliamo per comodità di calcolo l'origine nel centro del quadrato.

Sappiamo che il momento d'inerzia della lamina rispetto a qualunque asse del piano passante per  $E$  è pari a  $\frac{1}{12}m(\sqrt{2}L)^2 = \frac{1}{6}mL^2$ , quindi  $I_{e,x} = I_{e,y} = \frac{1}{6}mL^2$ .



I due punti hanno momento d'inerzia rispetto all'asse  $x$  uguale a zero, e  $I_{a,y} = mL^2$ ,  $I_{c,y} = 2mL^2$  (la massa di  $C$  è  $2m$ ). La matrice (principale) d'inerzia rispetto all'origine  $E$  è quindi data dalla somma dei tre contributi, ricordando anche che per un sistema piano  $I_z = I_x + I_y$ ,

$$\mathbf{I}^E = mL^2 \begin{bmatrix} \frac{1}{6} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{19}{6} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{10}{3} \end{bmatrix}.$$

Il baricentro del sistema  $G$  si troverà sull'asse  $x$ , con ascissa

$$x_G = \frac{m(-L) + m0 + 2mL}{4m} = \frac{L}{4}.$$

Il riferimento principale e centrale d'inerzia ha quindi origine in  $G = (\frac{L}{4}, 0)$  e assi  $x', y', z'$  paralleli ai precedenti. In particolare la retta  $x'$  coincide con  $x$ , e  $y'$  dista  $\frac{L}{4}$  da  $y$  (lo stesso vale per  $z'$ ). Abbiamo quindi  $I_x^E = I_{x'}^G$ , e applicando il teorema di Huygens-Steiner all'intero sistema  $I_y^E = I_{y'}^G + Md^2$ , dove  $M$  è la massa totale e  $d$  la distanza tra  $y$  e  $y'$ , quindi  $I_{y'}^G = I_y^E - 4m(\frac{L}{4})^2 = (\frac{19}{6} - \frac{1}{4})mL^2 = \frac{35}{12}mL^2$ , e  $I_z^G$  dato da  $I_z^G = I_{x'}^G + I_{y'}^G$  (o ricavato applicando H-S a  $I_z^E$ )

$$\mathbf{I}^G = mL^2 \begin{bmatrix} \frac{1}{6} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{35}{12} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{37}{12} \end{bmatrix}.$$