# Laboratorio di Fisica 1 R7: Misura di $|\vec{g}|$ mediante pendolo fisico

Gruppo 15: Bergamaschi Riccardo, Graiani Elia, Moglia Simone 05/03/2024-12/03/2024

#### Sommario

Il gruppo di lavoro ha misurato il modulo del campo gravitazionale locale (q) studiando il moto oscillatorio di un pendolo fisico.

## 1 Materiali e strumenti di misura utilizzati

Strumento di misura	Soglia	Portata	Sensibilità	
Sensore di rotazione	$0.002\mathrm{rad}$	N./A.	$0.002\mathrm{rad}$	
Cronometro	$0.001{\rm s}$	N./A.	$0.001\mathrm{s}$	
Micrometro ad asta filettata	$0.01\mathrm{mm}$	$25.00\mathrm{mm}$	$0.01\mathrm{mm}$	
Calibro ventesimale	$0.05\mathrm{mm}$	$150.00\mathrm{mm}$	$0.05\mathrm{mm}$	
Metro	$0.1\mathrm{cm}$	$300.0\mathrm{cm}$	$0.1\mathrm{cm}$	
Bilancia di precisione	0.01 g	6200.00 g	$0.01\mathrm{g}$	
Altro	Descrizione/Note			
		_		

Altro	Descrizione/Note	
Asta e rotore	L'asta, fissata ortogonalmente al rotore, è libera di ruotare attorno ad un suo estremo. Il rotore è invece innestato del sensore di rotazione.	
Tre cilindri (con masse e raggi distinti)	Presentano un foro centrale lungo l'asse di simmetria. Li indicheremo con $A, B \in C$ .	

## 2 Esperienza e procedimento di misura

**Definizione.** Con il termine "configurazione" indicheremo d'ora in poi l'insieme delle posizioni di una qualunque combinazione di cilindri lungo l'asta, misurate rispetto all'estremo fissato al rotore.

- 1. Misuriamo le masse dei cilindri con la bilancia di precisione, i rispettivi diametri (interni ed esterni) con il calibro ventesimale e le altezze con il micrometro ad asta filettata.
- Mediante il metro a nastro misuriamo la lunghezza dell'asta e, servendoci del micrometro, i diametri di asta e rotore.
- 3. Ripetiamo 9 volte i seguenti passi:
  - (a) Scelta arbitrariamente una configurazione  $\Gamma$ , fissiamo all'asta i cilindri coinvolti, servendoci del foro centrale. Misuriamo poi, mediante il metro a nastro, le posizioni dei cilindri lungo l'asta rispetto al suo estremo libero.
  - (b) Servendoci dell'apposito programma, avviamo l'acquisizione dell'angolo in funzione del tempo  $(\theta(t), lo definiremo formalmente più avanti).$
  - (c) Inclinando l'asta rispetto alla sua posizione di equilibrio di un angolo prefissato  $\theta_0$ , sufficientemente piccolo<sup>1</sup>, diamo inizio al moto del pendolo. Acquisiamo dati fino all'arresto del moto.<sup>2</sup>

## 3 Analisi dei dati raccolti e conclusioni

**Nota.** Avendo valutato gli errori sulle grandezze misurate direttamente come piccoli, casuali e indipendenti, per svolgere ogni calcolo abbiamo utilizzato la tradizionale propagazione degli errori.

## 3.1 Misura di $|\vec{q}|$

Scegliamo un sistema di riferimento cartesiano ortogonale fisso, con versore  $\hat{\imath}$  giacente sul piano di oscillazione del centro di massa del pendolo, versore  $\hat{\jmath}$  parallelo a  $\vec{g}$  e versore  $\hat{k}$  diretto lungo l'asse di rotazione del sistema.

Allora, detto  $\theta$  lo spostamento angolare del centro di massa rispetto alla sua posizione di equilibrio, vale la seconda equazione cardinale della dinamica:

$$\sum \tau_z^{\text{ext}} = \frac{d}{dt} L_z = I_z^{\text{tot}} \ddot{\theta}$$

**Nota.** In questa sezione abbiamo trascurato la presenza di attriti, ma chiaramente gli attriti ci sono e il moto è smorzato. Nella sezione successiva tratteremo proprio questo fenomeno, determinando, alla luce dei dati raccolti, quanto influisca sul valore di g.

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup>Questa condizione sull'angolo  $\theta_0$  ci permette di approssimare  $\sin(\theta) \sim \theta \quad \forall \theta \in [-\theta_0, \theta_0]$ .

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup>Abbiamo operato questa scelta perché, come verrà spiegato successivamente, l'angolo misurato dallo strumento quando il moto ha ampiezza minore della sensibilità dello strumento offre al gruppo di lavoro informazioni importanti relativamente alla bontà della misura.

Poiché l'unica forza esterna al sistema che compie un momento lungo  $\hat{k}$  è la forza peso, si ha:

$$\sum \vec{\tau}_z^{\,\rm ext} = \vec{D} \times M \vec{g} = -M D g \sin(\theta) \hat{k}.$$

dove  $\vec{D}$  è la posizione del centro di massa rispetto all'asse di rotazione.

L'equazione differenziale che descrive il moto del centro di massa del pendolo fisico sarà allora:

 $\ddot{\theta} = -\frac{MDg}{I_z^{\text{tot}}}\sin(\theta)$ 

#### 3.1.1 L'approssimazione $sin(\theta) \simeq \theta$

Poiché  $\sin(x) \sim x$  per  $x \to 0$ , come accennato in precedenza possiamo semplificare il modello fisico approssimando  $\sin(\theta)$  a  $\theta$ . Questa operazione è valida solo se  $\theta - \sin(\theta) < \delta\theta$ , ma, essendo chiaramente<sup>3</sup>  $\theta(t) \le \theta_0 \quad \forall t \in [0, +\infty)$ , la condizione è soddisfatta per ogni  $\theta$  se è soddisfatta per  $\theta_0$ .

Essendo, nel nostro caso,  $\delta\theta=0.02\,\mathrm{rad},$  possiamo utilizzare  $\theta_0^\mathrm{max}=0.49\,\mathrm{rad},$  in quanto:

$$0.49 \, \text{rad} - \sin(0.49 \, \text{rad}) \simeq 0.019 \, \text{rad}$$
  $0.50 \, \text{rad} - \sin(0.50 \, \text{rad}) \simeq 0.021 \, \text{rad}$ 

In conclusione, l'approssimazione  $\sin(\theta) \simeq \theta$  può essere utilizzata sic nel modello fisico con la cautela di verificare che  $\theta_0 \leq 0.49\,\mathrm{rad}$ . Posta dunque questa condizione, possiamo risolvere:

$$\ddot{\theta} = -\frac{MDg}{I_z^{\text{tot}}}\theta$$

Questa equazione descrive un moto armonico. Le soluzioni sono infatti del tipo:

$$\theta(t) = \theta_0 \cos(\omega t) \quad \text{dove} \quad \omega = \sqrt{\frac{MDg}{I_z^{\text{tot}}}} \quad \text{è detta "pulsazione"}.$$

Possiamo tuttavia facilmente esprimere  $\omega$  in funzione del periodo T del moto oscillatorio, più semplice da calcolare dai dati acquisiti. Vale infatti:

$$\omega = \frac{2\pi}{T}$$
 e quindi  $\frac{I_z^{\text{tot}}}{MD} = g \frac{T^2}{4\pi^2}$ 

## 3.1.2 Il calcolo di $I_z^{\text{tot}}$ e $Mr_{\text{CM}}$

La formula utilizzata per il calcolo di  $I_z^{\rm tot}$  riflette la composizione del sistema, sfruttando la proprietà additiva del momento d'inerzia:

$$I_z^{\rm tot} = I_{z, {\rm rotore}} + I_{z, {\rm asta}} + \sum_{\gamma \in \Gamma} I_{z, \gamma}$$

 $<sup>^3</sup>$ Lo si può osservare facilmente mediante la conservazione dell'energia meccanica totale: se per t=0 si ha  $\theta=\theta_0$  ed  $E(0)=U_g=-MgD\cos(\theta_0)$ , in ogni altro istante di tempo si avrà  $E(t)=K-MgD\cos(\theta)\leq E(0)=-MgD\cos(\theta_0)$ , da cui  $\cos(\theta)\geq\cos(\theta_0)$  ovvero  $0\leq\theta\leq\theta_0$  (poiché  $0\leq\theta<\pi$ , intervallo in cui la funzione coseno è strettamente decrescente).

Chiaramente, per calcolare i momenti d'inerzia rispetto all'asse di rotazione è necessario applicare il teorema di Huygens-Steiner a quelli calcolati sui rispettivi centri di massa:

$$\begin{split} I_{z,\text{asta}} &= I_{\text{CM},\text{asta}} + m_{\text{asta}} \left(\frac{L_{\text{asta}} + \varnothing_{\text{rotore}}}{2}\right)^2 \\ I_{z,(i,d)} &= I_{\text{CM},i} + m_i \left(d + \frac{h_i - \varnothing_{\text{rotore}}}{2}\right)^2 \quad \forall (i,d) \in \Gamma \end{split}$$

Per calcolare il termine  $Mr_{\rm CM}$ , si osservi che, per la definizione di posizione del centro di massa, la massa totale si semplifica:

$$\begin{split} Mr_{\text{CM}} &= M \cdot \frac{1}{M} \left( m_{\text{rotore}} \cdot 0 + m_{\text{asta}} r_{\text{CM,asta}} + \sum_{(i,d) \in \Gamma} m_i r_{\text{CM},i} \right) \\ &= m_{\text{asta}} \left( \frac{L_{\text{asta}} + \varnothing_{\text{rotore}}}{2} \right) + \sum_{(i,d) \in \Gamma} m_i \left( d + \frac{h_i - \varnothing_{\text{rotore}}}{2} \right) \end{split}$$

Di seguito riportiamo le misure, dirette e indirette, utilizzate per il calcolo dei momenti d'inerzia:

Oggetto	l (cm)	Ø (mm)	m (g)	$I_{\rm CM} \ (10^{-5}{\rm kgm^2})$
Asta	$60.0 \pm 0.1$	$5.94 \pm 0.01$	$45.82 \pm 0.01$	$568.5 \pm 1.5$
Rotore	N./A.	$13.41 \pm 0.01$	$22.4 \pm 0.1^*$	$0.058 \pm 0.001^*$

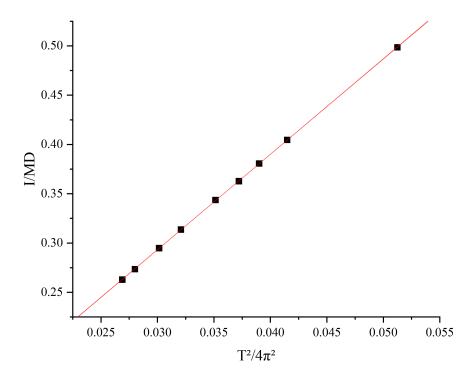
#### [\*] Valori dati

i	$m_i$ (g)	$d_i^{\mathrm{ext}} \ (\mathrm{mm})$	$d_i^{\mathrm{int}} \ (\mathrm{mm})$	$h_i$ (mm)	$I_{\mathrm{CM},i}~(\mathrm{mgm^2})$
A	$115.95 \pm 0.01$	$29.95 \pm 0.05$	$6.20 \pm 0.05$	$19.93 \pm 0.01$	$10.62 \pm 0.03$
В	$115.86 \pm 0.01$	$29.95 \pm 0.05$	$6.20 \pm 0.05$	$19.89 \pm 0.01$	$10.59 \pm 0.03$
С	$71.46 \pm 0.01$	$29.95 \pm 0.05$	$6.20 \pm 0.05$	$12.08 \pm 0.01$	$5.047 \pm 0.018$

#### 3.1.3 Il calcolo di q

Utilizzando le formule di cui sopra, il gruppo di lavoro ha calcolato, per ogni configurazione  $\Gamma$ , i valori di  $\frac{I_2^{\rm tot}}{MD}$  e  $\frac{T^2}{4\pi^2}$ , riportati nel grafico seguente. Come è possibile osservare dalla relazione che le lega, la dipendenza tra

Come è possibile osservare dalla relazione che le lega, la dipendenza tra queste due grandezze è lineare: questo ci permette di determinare il valore di g come coefficiente angolare di una retta di regressione.



I risultati della regressione lineare sono i seguenti:

- 1. Intercetta = (0.003  $\pm$  0.005) m (compatibile con 0)
- 2. Coefficiente angolare  $g=(9.68\pm0.13)~{\rm m/s^2}$  (compatibile con  $g_{\rm atteso}=9.805\,{\rm m/s^2})$

### 3.2 Misura dello smorzamento

Il moto del pendolo fisico è condizionato dalla presenza di attriti, che ne modificano ampiezza e periodo.

In questa sezione, illustreremo come il gruppo di lavoro abbia valutato lo smorzamento del moto e quanto questo sia significativo, prendendo come esempio la configurazione  $\Gamma = \{\}$ , dove il pendolo fisico è composto solamente da asta e rotore, senza l'aggiunta di cilindri. Il gruppo di lavoro ha effettuato gli stessi passaggi per tutte le altre configurazioni: i risultati saranno messi in evidenza alla fine della sezione.

Sempre applicando la seconda equazione cardinale della dinamica, è facile ricavare l'equazione differenziale che caratterizza il moto del sistema sotto l'effetto delle forze di attrito. Approssimando, come prima,  $\sin(\theta) \simeq \theta$ , si ottiene:

$$\ddot{\theta} = -\lambda \dot{\theta} - \frac{MDg}{I_z^{\text{tot}}} \theta$$

dove  $\lambda$  è una costante legata allo smorzamento del moto. Le soluzioni di questa equazione differenziale sono infatti della forma:

$$\theta(t) = \theta_0 \cos(\omega t) e^{-\lambda t}$$

dove la pulsazione del moto,  $\omega$ , è data da:

$$\omega^2 = \omega_0^2 - \lambda^2$$
 con  $\omega_0 = \sqrt{\frac{MDg}{I_z^{\text{tot}}}}.$ 

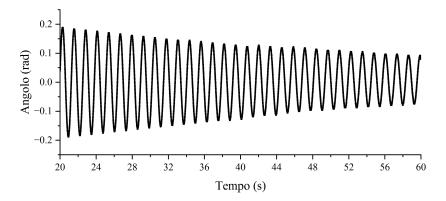


Figura 1: Parte dei dati di un'acquisizione di  $\theta(t)$  con  $\Gamma = \{\}$ , come raccolti dal sensore di rotazione, riportati su una larga scala temporale. Si può chiaramente notare lo smorzamento del moto.

Per stimare  $\lambda$ , il gruppo di lavoro ha proceduto come segue:

- 1. Per prima cosa, abbiamo individuato i massimi dei nostri dati, ovvero gli insiemi di punti della forma  $\{t_i, t_{i+1}, \dots, t_j\} \times \{\theta_k\}$  tali che  $\theta(t_{i-1}) < \theta_k > \theta(t_{j+1})$ .
- 2. Per ogni massimo, ne abbiamo calcolato il punto medio, prendendo come  $\delta t_{\rm picco}$  la semidispersione  $\frac{1}{2}(t_j t_i) + \delta t$ .
- 3. Infine, abbiamo graficato i punti così trovati su scala logaritmica e abbiamo effettuato una regressione lineare (pesata<sup>4</sup>) sulle nuove ordinate. Il coefficiente angolare di tale regressione dovrebbe essere proprio  $-\lambda$ .
- 4. Abbiamo ripetuto i tre punti precedenti sugli stessi dati, con  $\theta$  cambiato di segno: così facendo, ai massimi si sostituiscono i minimi e tutto il resto dell'analisi è analoga. Per ogni configurazione abbiamo pertanto ottenuto due diversi valori di  $\lambda$ :  $\lambda_{\min}$  e  $\lambda_{\max}$ . Abbiamo scelto di porre  $\lambda = \frac{1}{2}(\lambda_{\min} + \lambda_{\max})$ .

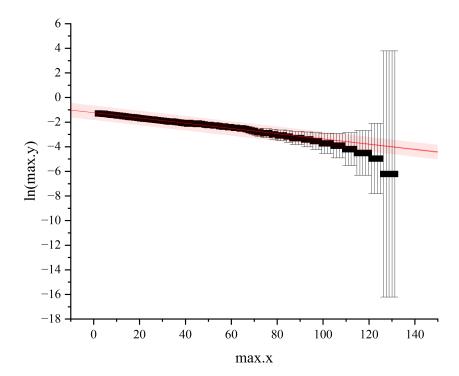


Figura 2:  $\ln \theta(t_{massimi})$ , su scala logaritmica. Sono riportate anche le barre di errore. In rosso, la retta di regressione lineare e in rosa la sua regione di incertezza.

 $<sup>^4\</sup>delta$ ln  $|\theta|$ , infatti, varia molto, nonostante  $\delta|\theta|$  sia costante: ciò è conseguenza della propagazione degli errori. È inoltre possibile osservarlo nella Figura 2.

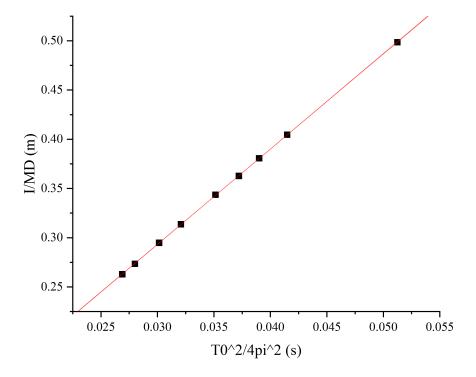
Poiché l'obiettivo è calcolare g, la correzione da effettuare sul periodo, per tenere conto dell'attrito, è la seguente:

$$T_0^2 = \frac{4\pi^2}{\omega_0^2} = \frac{4\pi^2}{\omega^2 + \lambda^2} = \frac{4\pi^2}{\frac{4\pi^2}{T^2} + \lambda^2} = \frac{1}{\frac{1}{T^2} + \frac{\lambda^2}{4\pi^2}}$$

Effettuata questa correzione per ogni configurazione  $\Gamma$ , si può allora costruire nuovamente una retta di regressione, analogamente a quanto fatto nella sezione precedente. La relazione fra le grandezze misurate, ricordiamo, è lineare:

$$\frac{I_z^{\text{tot}}}{MD} = g \frac{T_0^2}{4\pi^2}$$

Riportiamo di seguito il grafico della nuova regressione, unitamente ai risultati ottenuti.



I risultati della regressione lineare sono i seguenti:

- 1. Intercetta =  $(0.003 \pm 0.005)$  m (compatibile con 0)
- 2. Coefficiente angolare  $g=(9.68\pm0.13)~{\rm m/s^2}$  (compatibile con  $g_{\rm atteso}=9.805\,{\rm m/s^2})$

Come è possibile osservare comparando questi risultati a quelli precedentemente ottenuti, il valore di g risultante è rimasto essenzialmente invariato (al netto della sua incertezza).

In conclusione, possiamo affermare ragionevolmente che, rispetto alla sensibilità degli strumenti di misura, il contributo dell'attrito è trascurabile.