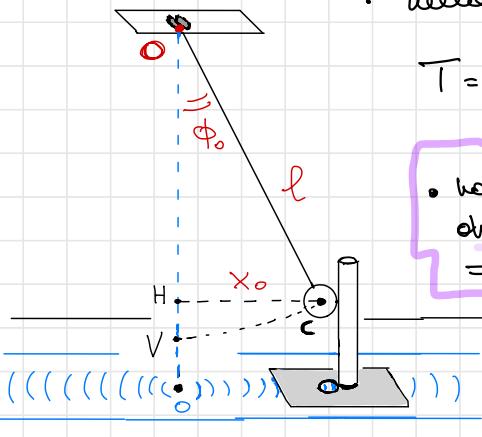


* MISURE DI TEMPO \Rightarrow PERIODO



- Nelle nostre configurazioni sperimentate

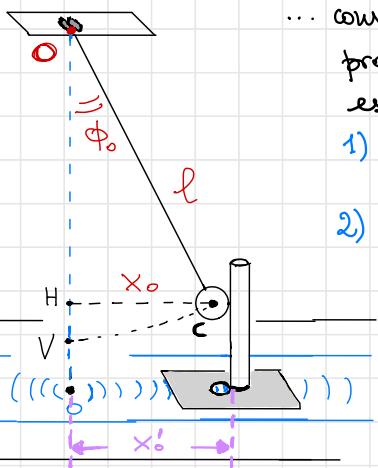
$$T = T(\phi_0) = \underbrace{\left(2\pi\sqrt{\frac{g}{l}}\right)}_{=T_0} \cdot \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2} \dots\right)$$

• noi misureremo il periodo $T(\phi_{0i})$ per diversi valori dell'ampiezza angolare $\Rightarrow \{\phi_{0i}, i = 1 \dots 5\}$, che SCELGEREMO in modo che siano SUFFICIENTEMENTE DIFFERENTI da consentire anche di mettere in evidenza l'ANISOCRONISMO delle OSCILLAZIONI...

\Rightarrow dovremo quindi scegliere sulla scala centimetrica posta sul balcone 5 valori di x_0 ($x_{0i}, i = 1 \dots 5$) e per ciascuno di questi ($x_{0i} \Rightarrow \phi_{0i}$) andrai effettuare la serie di misure di intervalli di tempo che ci porterà alla misura del PERIODO di oscillazione corrispondente, $T(\phi_{0i})$, con le sue incertezze sperimentali $\Delta T(\phi_{0i})$... vedremo come...

* Per la misura DIRETTA degli opportuni intervalli di tempo abbiamo a disposizione un CRONOMETRO MANUALE, con errore di sensibilità pari a 0.01s, ma che deve essere AZIONATO, in partenza e stop, dallo Sperimentatore \Rightarrow ci aspettiamo, SULLA MISURA DIRETTA, INCERTEZZE Sperimentali SUPERIORI all'errore di sensibilità, dato che l'AZIONAMENTO MANUALE comporta un contributo alle incertezze a causa della capacità di reazione (riflessi...) dello sperimentatore e alla indeterminazione sull'istante in cui effettivamente il pendolo passa, nel suo moto, dal riferimento (di posizione) scelto.... (ci torneremo più avanti...) \Rightarrow questa fonte di errore, che è qualchiesa con $\Delta t_{az} = \text{"errore di azionamento manuale"}$, NON è univocamente quantificabile (dipende dallo sperimentatore e da molti fattori), ma COME ORDINE DI GRANDEZZA "A PRIORI" ci aspettiamo contributi ALL'INCERTEZZA SULLA MISURA DI TEMPO DIRETTA, dell'ordine di $\Delta t_{az} \sim 0.1s$





... consideriamo uno dei valori scelti per $\phi_0 \Rightarrow \phi_{oi}$; procederemo nella descrizione delle misure esaminando:

- 1) come OTTIMIZZARE le condizioni di misura e le procedure,
- 2) come effettuare le misure di tempo, come qualizzarle e come ricavare i periodi $T(\phi_{oi}) \pm \Delta T(\phi_{oi})$.

1) OTTIMIZZAZIONE: PROCEDURE E ACCORGIMENTI

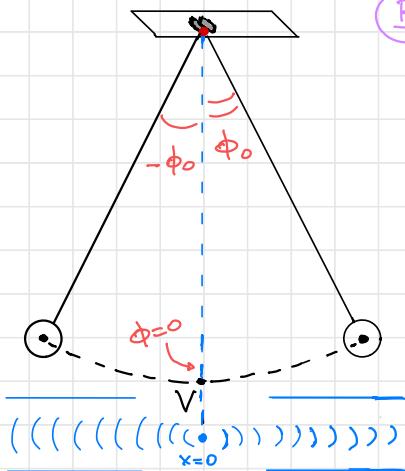
(A) ATTENZIONI NEL RILASCIO DELLA SFERETTA

per mettere in moto il pendolo in oscillazione in modo "corretto":

"moto oscillatorio su un piano verticale"

- * spostare il pendolo dalla sua posizione di equilibrio mantenendo il filo teso, ma NON TIRANDOLO, e
- * trasportare la sferetta fino alla posizione di rilascio, EVITANDO di ruotarla (dall'alto alla direzione del filo) rispetto alla sua orientazione nella posizione di equilibrio
- * nell'effettuare una serie di misure (dell'intervallo di tempo da valutare) per un dato valore x_{oi} di x_0 , ad ogni rilascio (cioè per ciascuna delle misure della serie in questione) fare attenzione a riappoggiare la sferetta a contatto col cilindretto in modo da riprodurre al meglio possibile il valore x_{oi} (e dunque di ϕ_{oi}) scelto (...anche se $\Delta x_0 = 5 \text{ mm}$...) \Rightarrow RIPRODUCIBILITÀ del valore di ϕ_0 salvo...
- * rilasciare la sferetta avendo cura di NON imprimere spinte iniziali, né longitudinali, né trasversali: a quelle che sarà la direzione del moto (\Rightarrow vogliamo un moto PIANO e con $v(t=0)=0$!!)

→ Una volta rilasciato correttamente il pendolo inizia il suo moto oscillatorio: adesso ci chiediamo quando e come azionare il cronometro e quale intervallo di tempo misurare DIRETTAMENTE →



B) ACCORGIMENTI E SCELTE PER EFFETTUARE MISURE DI TEMPO CORRETTE

* SCELTA DEL RIFERIMENTO per l'azionamento del cronometro \Rightarrow per fare partire e fermare il cronometro occorre considerare il passaggio del pendolo dalla posizione più comune lungo la sua traiettoria, posizione che sarà il nostro riferimento e che deve dunque essere tale da indurre al minore errore possibile nella determinazione dell'istante di effettivo passaggio, istante in cui va azionato il cronometro.

Analogamente al caso del pendolo di torsione, che avete già visto, il miglior riferimento è il passaggio per la posizione di MASSIMA VELOCITÀ (sia angolare che tangenziale $\Rightarrow \omega_\phi = l\dot{\phi}!!$) lungo la traiettoria, ovvero la posizione angolare $\phi = 0$, corrispondente alla posizione del punto C (centro della sferetta \equiv punto materiale !!) quando il pendolo è a riposo. \Rightarrow il nostro occhio è "nato" su un intervallo spaziale Δs lungo la traiettoria e centrato attorno al punto scelto come riferimento per il passaggio del pendolo;

Δs non dipende dal punto scelto come riferimento, quindi l'intervallo di tempo Δt che il pendolo (punto C) impiega a percorrerlo sarà MINIMIZZATO se sceglieremo come riferimento il punto della traiettoria in cui la VELOCITÀ È MASSIMA $\rightarrow \Delta s = v_\phi \Delta t \rightarrow \Delta t = \frac{\Delta s}{v_\phi} \rightarrow \Delta t_{\min} = \frac{\Delta s}{(v_\phi)_{\max}}$

\Rightarrow lo scatto del riferimento nel punto di massima velocità minimizza l'indeterminazione nell'istante di effettivo passaggio, indeterminazione che è uno dei fattori che contribuiscono a definire l'incertezza dovuta all'azionamento meccanico del cronometro.



* POSIZIONE DI OSSERVAZIONE:

è opportuno porsi in una posizione tale da minimizzare eventuali "errori di parallasse" nel giudicare i passaggi \Rightarrow per ogni azionamento del cronometro occorre mettersi sopra di fronte alla posizione di riferimento, in modo da avere la linea di vista normale al piano del moto

* VALUTAZIONE DI UNA OSCILLAZIONE COMPLETA

\Rightarrow la durata di una oscillazione completa è pari ad un periodo T .

\Rightarrow poiché consideriamo come riferimento i passaggi da $\phi = 0$

(il punto V sulla traiettoria, corrispondente alla posizione a riposo del "punto materiale" C), dobbiamo assicurarsi di sapere valutare quando, una volta azionato in partenza il cronometro

($t_0 = 0$) al passaggio del riferimento,

sarà stata compiuta una oscillazione completa

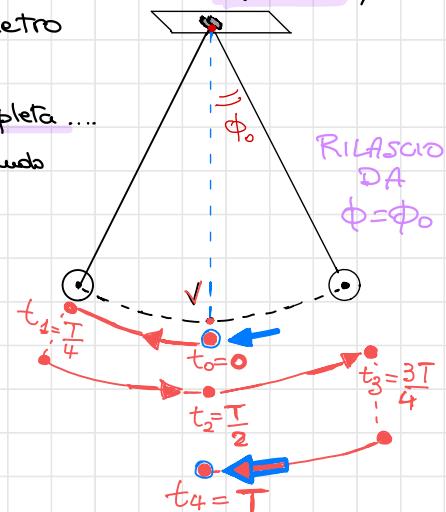
\Rightarrow avremo una OSCILLAZIONE COMPLETA quando

il pendolo ripassa oltre punto V ($\phi = 0$)

CON LA VELOCITÀ NELLO STESSO VERSO

che aveva quando ci è passato

ALL'INIZIO dell'oscillazione



* INTERVALLO DI TEMPO DA MISURARE

DIRETTAMENTE

• Come già visto nel caso del pendolo di torsione

anche nel nostro caso non conviene misurare la durata di una

simplice oscillazione (cioè un intervallo di tempo pari ad un singolo periodo), bensì LA DURATA DI UN CERTO NUMERO DI OSCILLAZIONI, n , ossia

l'intervallo di tempo

$$\bar{\tau} = \tau(n) = nT$$

(misura DIRETTA)

e poi ricavare T INDIRETTAMENTE dalla misura di $\bar{\tau}$

\Rightarrow in questo modo, se misuro $\tau(n) \pm \Delta\tau(n)$ direttamente, otterro' il singolo periodo come

$$T = \frac{\tau(n)}{n} \pm \frac{\Delta\tau(n)}{n}$$



\Rightarrow dunque, alla misura indiretta di T associiamo come incertezza sperimentale ΔT quella ottenuta come

$$\Delta T = \frac{\Delta \tau(n)}{n} .$$

\Rightarrow misuriamo direttamente la durata di n oscillazioni (con $n > 1$) per riportare l'incidenza sul singolo periodo $T \pm \Delta T$ delle fonti di incertezza dovute all'azionamento manuale del cronometro, cioè l'incertezza sulla determinazione dell'istante effettivo di passaggio del pendolo dal riferimento (sia all'inizio che alla fine dell'intervallo di tempo $\tau(n)$ da misurare) e il tempo di reazione dello sperimentatore.

Questa è una strategia che adottiamo perché anche "a priori" sappiamo che l'uso di un cronometro ha una inevitabilmente incertezza sulla misura di tempo DIRETTA UN'INCERTEZZA, che indicheremo con $(\Delta t)_{a_2}$, sicuramente superiore all'errore di sensibilità del cronometro (pari a 0.01 s).

$\Rightarrow (\Delta t)_{a_2}$ sintetizza l'effetto delle fonti di incertezza dovute all'azionamento manuale e che abbiamo menzionato sopra; come già detto NON è univocamente quantificabile, ma possiamo considerarne un valore rappresentativo come ordine di grandezza per una stima "a priori" del suo effetto sulle misure di tempo \Rightarrow prendiamo quindi, come valore indicativo un $(\Delta t)_{a_2}$ intorno a

$$(\Delta t)_{a_2} \sim 0,1 \text{ s} .$$

"A PRIORI"



\Rightarrow Consideriamo $(\Delta t)_{az}$ come l'incertezza dominante, a priori, sulla lettura diretta $T(n)$ $\Rightarrow T(n) \pm (\Delta t)_{az}$

- Se scegliessimo $n=1 \Rightarrow$ misura DIRETTA: $T(n)=T(1)=T$

$$\Rightarrow T(n=1) \pm (\Delta t)_{az} = T \pm (\Delta t)_{az} \Rightarrow \frac{(\Delta T)}{AP} = \frac{(\Delta t)_{az}}{AP} \quad e \quad \frac{(\Delta T)}{T} = \frac{(\Delta t)_{az}}{T}$$

(AP = "a priori")

- Se invece misuriamo direttamente le durate di un numero $n > 1$ di oscillazioni allora avremo

$$T(n) \pm (\Delta t)_{az} \quad \text{ma} \quad T = \frac{T(n)}{n} \pm \frac{(\Delta t)_{az}}{n} \Rightarrow \frac{(\Delta T)}{AP} = \frac{(\Delta t)_{az}}{\frac{n}{AP}}$$

$\frac{(\Delta T)}{T} = \frac{(\Delta t)_{az}}{T} \cdot \frac{1}{n}$

\Rightarrow è evidente che misurando DIRETTAMENTE le durate di un numero $n (> 1)$ di oscillazioni, si riduce l'effetto dell'azionamento meccanico sulla misura INDIRETTA del periodo T : $(\Delta t)_{az}$ è come "redistribuito" sulle n oscillazioni e incide (moeto) meno sulla misura del periodo, per la quale possiamo ottenere una maggiore precisione.

\Rightarrow LIMITAZIONI SUL NUMERO DI OSCILLAZIONI n

- Perchè allora non è il caso di armarsi di pazienza e misurare la durata $T(n)$ di un numero molto elevato n di oscillazioni [$T(n=100)$ o $T(n=1000)$!!] e comunque riunire gli più ordinii di gradi di libertà l'incidente dell'errore di azionamento sulla misura del periodo ??

- Per rispondere a queste domande occorre tenere presente che l'osservazione del moto reale del pendolo mostra che le oscillazioni risultano lentamente, ma progressivamente SMORZATE (cioè diminuisce l'ampiezza angolare). Questo avviene a causa dell'azione degli attriti sul pendolo, INTRINSECAMENTE DI PICCOLA ENTITÀ MA CON AZIONE CONTINUA durante il moto (resistenza dell'aria).

⇒ è un effetto piccolo, ma, con l'aumentare del numero di oscillazioni compiute dal rilascio del pendolo, risulta progressivamente visibile nell'ampiezza angolare dell'oscillazione ⇒ col crescere di n diventa sensibile ...

⇒ vedremo meglio in seguito che nel LIMITE P.O. l'effetto sul periodo, T_0 , risulta essenzialmente trascurabile, MA NEL REGIME DI OSCILLAZIONI DI AMPIEZZA GENERICA, su cui operiamo, abbiano $T = T(\phi_0)$ e, dopo un numero cospicuo di oscillazioni, avremo $\phi_0(n) \neq \phi_0(n=0)$ in modo che $T(\phi_0(n))$ può risultare SENSIBILMENTE DIVERSO da $T(\phi_0(n=0))$

[↳ rispetto all'incertezza
della misura su T]

$(\phi_0(n=0))$ = ampiezza angolare INIZIALE, al rilascio...

⇒ misurando $T = nT$ per n troppo elevato, ricaverai un

$$T^* = \frac{T(n)}{n} \pm \frac{\Delta T}{n} \quad \text{con un } \Delta T^* = \frac{\Delta T}{n} \quad \text{MOLTO Piccolo} \Rightarrow \text{la misura}$$

sarebbe molto precisa, ma T^* così ottenuto non rappresenterebbe più correttamente $T(\phi_0(n=0))$ ⇒ misura SCORRETTA!!

⇒ in definitiva, dovranno scegliere un valore di n che sia un quanto compromesso fra la necessità di abbattere l'incertezza sul periodo T e quella di mantenere i.e. rispettato delle misura correttamente rappresentativo del $T(\phi_0)$ che vogliamo misurare.

⇒ nella nostra Specifica configurazione sperimentale in laboratorio, operando un'analisi dello smorzamento dei vari pendoli, è stato verificato che, PER AVERE LA CERTITÀ DI MISURARE CORRETTEMENTE IL PERIODO $T(\phi_0)$, è opportuno limitarsi a $n = 10 - 12$

\Rightarrow abbiamo discusso la SCELTA del numero n di oscillazioni:

per garantire la correttezza della misura di $T(\phi_i)$ deve essere troppo elevato....

\Rightarrow PER I NOSTRI PENDOLI DI LABORATORIO scegliendo

$n \approx 10 \div 12$, la nostra procedura di misura resterà ben affidabile \Rightarrow anche per l'ultima oscillazione la durata della singola oscillazione, cioè il periodo T_n , sarà ben rappresentativo ENTRO LA PRECISIONE DELLA MISURA, del periodo $T(\phi_i)$, riferito al valore dell'ampiezza angolare AL RILASCIO scelta per la misura, ovvero

$T_n = T(\phi_i)$ ENTRO L'INCERTEZZA DI MISURA, nonostante l'effettiva lenta ma progressiva diminuzione dell'ampiezza angolare con il crescere del tempo trascorso dal rilascio nel moto "reale" del pendolo (attriti, di piccole entità, presenti nella situazione "reale"....).

\Rightarrow con queste accortezze, $\Delta T = \frac{\Delta \tau(n)}{n} \Rightarrow$ nella MISURA

INDIRETTA, incertezza sperimentale sul periodo più piccolo secondo un fattore $\frac{1}{n}$ rispetto a $\Delta \tau(n)$, incertezza sperimentale sulla MISURA DIRETTA $\tau(n) = nT \Rightarrow$ miglioriamo la precisione della misura di T , mantenendola accurata con l'opportuna limitazione sulla scelta di n

\Rightarrow COME PROCEDIAMO per fare ed analizzare le misure di tempo?



2) MISURE DI TEMPO: procedure e analisi

- scelta delle ampiezze angolari ϕ_{oi} (o meglio delle distanze x_{oi}) \Rightarrow compatibilmente con la configurazione fisica del sistema, vanno scelte le più distanziate fra loro possibili; tipicamente fra $x_0 \approx 30.0 \text{ cm}$ e $x_0 \approx 90.0 \text{ cm}$ [\Rightarrow anisocromismo] $\Rightarrow \{x_{oi}, i=1 \dots 5\} \Rightarrow \{\phi_{oi}, i=1 \dots 5\}$
- scelta di n , da specificare sul tabulato

• PER OGNI i ($i=1 \dots 5$), cioè per ogni valore ϕ_{oi} (ovvero $x_{oi} \dots$) fra quelli pianificati, deve essere fatta una SERIE (6-7 MISURE) di MISURE DIRETTE della DURATA τ_i di n OSCILLAZIONI,

$$\tau_{i(n)} = (nT)_i \quad [\text{iP pedice "i" indica l'i-esimo valore di } \phi_{oi} \dots]$$

\Rightarrow serie di misure: $\{\tau_{i1}, \tau_{i2} \dots \tau_{ij} \dots \tau_{in}\} \Rightarrow$ media e scarto massimo dalla media

$$* \quad \bar{\tau}_i = \overline{(nT)_i} \Rightarrow \tau_i = \bar{\tau}_i \pm \Delta \tau_i$$

da confrontare con errore di sens. del cronometro (MISURA DIRETTA!!) MA $\Delta \tau_i$ SARÀ SICURAMENTE SUPERIORE (\Rightarrow cronometro manuale...)

\Rightarrow NOTA BENE: mi aspetto che $\Delta \tau_i$, incertezza sperimentale, possa essere dell'ordine di $(\Delta t)_{az} \sim 0.1s$, ma può essere anche inferiore \Rightarrow l'errore da associare a $\bar{\tau}_i$ (fatto salvo il confronto con l'err. di sens. del cronometro) resta COMUNQUE definito dall'incertezza sperimentale ("a posteriori !!") DEFINITA dall'ANALISI DEI DATI RACCOLTI !!

* Sempre per ogni ϕ_{oi} , da $\bar{\tau}_i \pm \Delta \tau_i$ posso ricavare il PERIODO come MISURA INDIRETTA \Rightarrow

$$T(\phi_{oi}) = T_i = \frac{\bar{\tau}_{i(n)}}{n} \pm \frac{\Delta \tau_i}{n}$$

con $\Delta T_i = \frac{\Delta \tau_i}{n}$ \Rightarrow attenzione: ΔT = incertezza sperimentare su una misura INDIRETTA: le sue valori, ottenuti dall'analisi dei dati sperimentali NON è limitato dall'errore di sensibilità dello strumento (usato per la MISURA DIRETTA!) e può essere (...anzi, per misure ben fatte SARÀ) INFERIORE a $0.01s$!! OK! \Rightarrow

$$\Rightarrow \Delta T \approx \text{qualche} \times 10^{-3} \text{ s} \dots$$

* procediamo così PER OGUNO DEI ϕ_i scelti e possiamo costruire una TABELLA dei risultati ottenuti dall'analisi dei dati raccolti:

ϕ_i (rad)	$T(n)_i$ (s)	ΔT_i (s)	T_i (s)	ΔT_i (s)
ϕ_{01}	\bar{T}_1	ΔT_1	T_1	ΔT_1
ϕ_{02}	\bar{T}_2	ΔT_2	T_2	ΔT_2
:	:	:	:	:
ϕ_{05}	\bar{T}_5	ΔT_5	T_5	ΔT_5

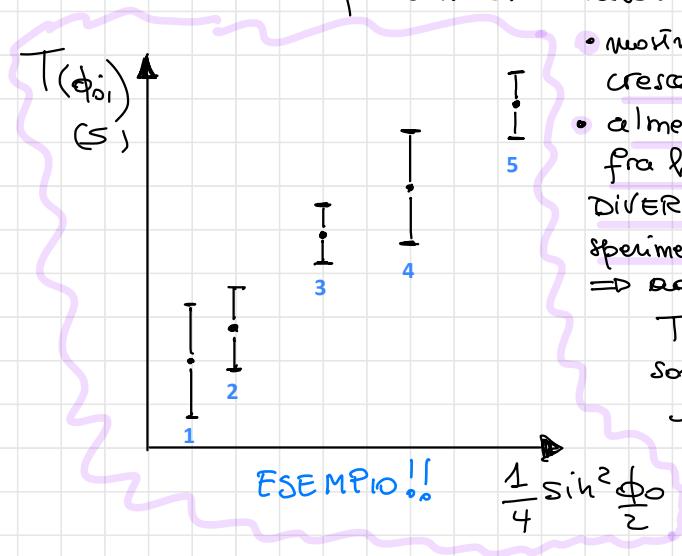
\Rightarrow Nell'ambito delle schematizzazioni fisiche adottate per descrivere i pendoli, i valori dei periodi misurati, $T_i \pm \Delta T_i$ (con l'indice "i" che identifica il particolare valore ϕ_i dell'angolo angolare della oscillazione) devono essere interpretati e trattati come

$$T_i = \left(2\pi \sqrt{\frac{g}{l}}\right) \cdot \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_i}{2}\right) = T_0 \cdot \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_i}{2}\right) = T(\phi_i)$$

• come procediamo?

1) VERIFICHIAMO L'ANISOCRONISMO DELLE OSCILLAZIONI

\Rightarrow ci aspettiamo che i valori misurati $T(\phi_i) \pm \Delta T_i$

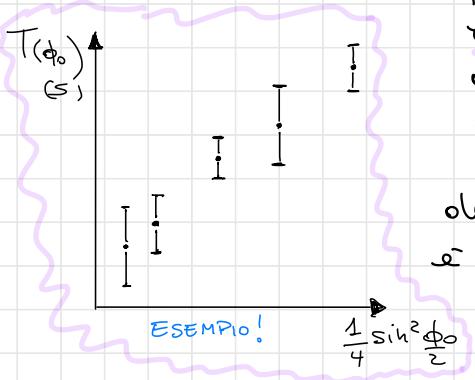


• mostrino un andamento di crescita con crescere di ϕ_i (e quindi di $\frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_i}{2}$!), almeno per i valori di ϕ_i più distanti fra loro, siano SIGNIFICATIVAMENTE DIVERSI in relazione alle incertezze sperimentali ad essi associate
 \Rightarrow ad esempio, $\phi_{05} > \phi_{03}$ e $T_3 + \Delta T_3 < T_5 - \Delta T_5$: non c'è sovrapposizione fra le barre d'errore e i valori $T_3 \pm \Delta T_3$ e $T_5 \pm \Delta T_5$ sono SIGNIFICATIVAMENTE DIVERSI

ANISOCRONISMO

\Rightarrow per visualizzare il fenomeno possiamo riportare in grafico i valori misurati di $T(\phi_i)$, IN FUNZIONE DI $\frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2}$

\Rightarrow Se, come è ragionevole per le nostre esperienze, la funzione di dipendenza del periodo da ϕ , $T(\phi)$, è ben rappresentata come $T(\phi) \approx 1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2}$,



allora ci aspettiamo una crescita di $T(\phi_i)$ con andamento LINEARE

al crescere di $\frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2} \Rightarrow$

$$T = T_0 \cdot \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2}\right) = T_0 + T_0 \cdot \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2} = T_0 + T_0 \cdot x$$

$$\text{con } x = \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2}$$

\Rightarrow NON mi viene richiesto NESSUN TIPO DI FIT, ma il grafico che illustra l'ANISOCRONISMO è istruttivo...

2) PROCEDURA PER LA MISURA DI g

* il valore di T_0 , periodo nel limite delle piccole oscillazioni è di fatto una CARATTERISTICA DEL PENDOLO DI LUNGHEZZA l (MISURATA) NELLO SPECIFICO LUOGO in cui si opera (che definisce il valore di g) $\Rightarrow T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}} = T_0(l, g)$

* DATA LA RELAZIONE CHE LEGA

$T(\phi_i) \approx T_0$, da ciascuno dei valori di $T(\phi_i) = T_i \pm \Delta T$ misurati possiamo ricavare una stima di T_0

$$\Rightarrow T(\phi_i) = T_0 \cdot \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi}{2}\right) \Rightarrow$$

\Rightarrow da ogni T_i misurato ricavo

$$T_{0i} = \frac{T_i}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_i}{2}}$$

$$T_0 = \frac{T(\phi_i)}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_i}{2}}$$

\Rightarrow ottengo tante stime di T_0 quanti sono i valori di $T_i = T(\phi_i)$ misurati.



$$\Rightarrow T_{oi} = \frac{T_i}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_{oi}}{2}} \Rightarrow$$

le varie stime di T_o che ottieniamo sono funzione dei corrispondenti T_i e ϕ_{oi} $\Rightarrow T_o = T_o(T_i, \phi_{oi})$

\Rightarrow propagando le incertezze su T_i e ϕ_{oi} possiamo ricevere anche ΔT_o formalmente e valuterlo numericamente (lo vedremo in dettaglio fra poco).

\Rightarrow possiamo allora aggiungere alle nostre tabelle di analisi dati delle colonne con i T_{oi} e i rispettivi ΔT_{oi} ...

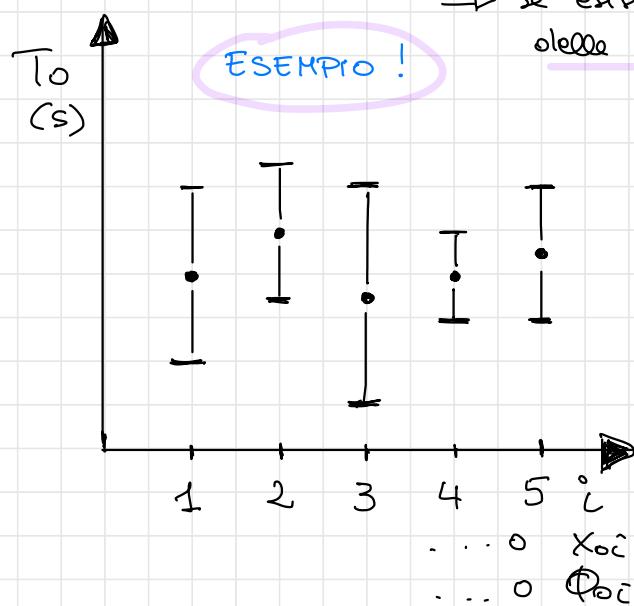
ϕ_{oi} (rad)	$T(n)_{(s)}$	$\Delta T_{(s)}$	$T(s)$	$\Delta T(s)$	$T_o(s)$	$\Delta T_o(s)$
ϕ_{o1}	\bar{T}_1	$\Delta \bar{T}_1$	T_1	ΔT_1	T_{o1}	ΔT_{o1}
ϕ_{o2}	\bar{T}_2	$\Delta \bar{T}_2$	T_2	ΔT_2	T_{o2}	ΔT_{o2}
\vdots	\vdots	\vdots	\vdots	\vdots	\vdots	\vdots
ϕ_{o5}	\bar{T}_5	$\Delta \bar{T}_5$	T_5	ΔT_5	T_{o5}	ΔT_{o5}

\Rightarrow così come le incertezze ΔT_i , anche i vari ΔT_{oi} dovrebbero risultare dello stesso ordine di grandezza, ma con valori numericamente diversi \Rightarrow in queste condizioni per VALUTARE LA MIGLIORE STIMA del valore DI T_o NON possiamo fare la media dei T_{oi} ottenuti, ma occorrerà

- (A) verificare che le stime $\{T_{oi} \pm \Delta T_{oi}; i=1..5\}$ siano CONSISTENTI in relazione alle incertezze associate (STIME DIVERSE DELLA STESSA GRANDEZZA T_o ...)
- (B) ADOTTARE COME MIGLIORE STIMA DI T_o $[=(T_o)_{best}]$ IL VALORE $T_{oi} \pm \Delta T_{oi}$, fra quelli consistenti, caratterizzato dalla MINORE INCERTEZZA RELATIVA $\left(\frac{\Delta T_{oi}}{T_{oi}}\right)_{min}$.

\Rightarrow per effettuare la VERIFICA DI CONSISTENZA DELLE STIME DI T_o ottenute, dobbiamo fare UN APPOSITO GRAFICO \Rightarrow

⇒ VERIFICA GRAFICA DELLA CONSISTENZA delle varie stime di T_0 ($T_{0i} \pm \Delta T_{0i}$, $i = 1 \dots 5$) ottenute nella nostra misura
 ⇒ riportiamo (sulle ORDINATE) i valori di T_0 con le rispettive barre d'errore IN FUNZIONE di una qualsiasi quantità che indichi da quale specifico $T_i \pm \Delta T_i$ ogni valore di T_0 è stato ricavato ⇒ STIAMO CONFRONTANDO STIME DIVERSE DELLA STESSA GRANDEZZA (T_0) ⇒ in assise possiamo quindi riportare sia x_{0i} che ϕ_{0i}
 o semplicemente "i"



⇒ se esiste una regione di sovrapposizione delle barre d'errore di tutti i valori $T_{0i} \pm \Delta T_{0i}$, allora questi sono tutti CONSISTENTI.

⇒ $(T_0)_{best} = \text{valore, fra i } T_{0i} \pm \Delta T_{0i} \text{ CONSISTENTI, con } \left(\frac{\Delta T_0}{T_0}\right)_{\text{MIN}}$

avendo ricavato la stima migliore di T_0 , ovvero ottenuto una MISURA INDIRETTA di T_0 , grandezza CARATTERISTICA del pendolo di LUNGHEZZA l in un dato luogo (per noi i.e LAB. del Dip. di Fisica e Astronomia...), posso usare, per OTTENERE la MISURA di g , la relazione che lega g a T_0 ed l ⇒ $T_0 = 2\pi \sqrt{\frac{l}{g}}$

$$\Rightarrow g = 4\pi^2 \frac{l}{T_0^2}$$



* RICAVIAMO L'INCERTEZZA SULLE MISURE INDIRETTE DI T_0

- sapendo che $T = T_0 \cdot \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}\right)$, abbiamo ricavato T_0 come

$$T_0 = \frac{T}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}} = T_0(T, \phi_0) \Rightarrow \text{dobbiamo propagare le incertezze su } T \text{ e } \phi_0 \text{ per ricavare quella su } T_0$$

• ricaveremo $\frac{\Delta T_0}{T_0}$, incertezza RELATIVA su T_0 , utilizzando il metodo delle "derivate logaritmiche" ...

$$\Rightarrow d(\ln T_0) = d(\ln \left(\frac{T}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}} \right))$$

$$\frac{dT_0}{T_0} = d\ln T - d\ln \left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2} \right) = \frac{dT}{T} - \frac{d\left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}\right)}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}}$$

$$\frac{dT_0}{T_0} = \frac{dT}{T} - \frac{1}{4} \frac{\sin \frac{\phi_0}{2} \cdot \cos \frac{\phi_0}{2} \cdot \frac{1}{2} d\phi_0}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}} = \frac{dT}{T} - \frac{1}{4} \frac{(2 \sin \frac{\phi_0}{2} \cos \frac{\phi_0}{2})}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}} \frac{d\phi_0}{2}$$

($\sin 2\alpha = 2 \cos \alpha \sin \alpha$!!)

$$\frac{dT_0}{T_0} = \frac{dT}{T} - \frac{1}{8} \frac{\sin \phi_0 \cdot d\phi_0}{\left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}\right)} \Rightarrow \text{a questo punto possiamo passare "ai valori finiti"}$$

$$\Rightarrow \frac{\Delta T_0}{T_0} = \frac{\Delta T}{T} + \left| \left(-\frac{1}{8} \frac{\sin \phi_0}{1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}} \right) \right| \Delta \phi_0$$

\Downarrow ($\phi_0 > 0$, essendo una ampiezza angolare)

$$\boxed{\frac{\Delta T_0}{T_0} = \frac{\Delta T}{T} + \frac{1}{8} \frac{\sin \phi_0}{\left(1 + \frac{1}{4} \sin^2 \frac{\phi_0}{2}\right)} \cdot \Delta \phi_0}$$

\Rightarrow questa è la relazione di propagazione degli errori che cercavamo
 \Rightarrow per comprendere meglio le caratteristiche della nostra

misura, può essere utile fare una STIMA ESEMPLIFICATIVA

per ordine di grandezza dei contributi al $\frac{\Delta T_0}{T_0}$, usando QUI valori rappresentativi delle quantità in gioco,

mentre nell'esperienza le INCERTEZZE Sperimentali andranno valutate sulla base delle MISURE specifiche da voi ottenute ... \Rightarrow