نام و نام خانوادگی : نوید نادری علی زاده – شماره ی دانشجویی : ۸۶۱۰۸۷۴۴ – رشته : مهندسی برق – گروه : ۱ – زیر گروه : ۲ – تاریخ انجام آزمایش : ۸۷/۱/۲۴ – ساعت : ۳۰:۳۰ – دستیار آموزشی : خانم فضل علی

آزمایش شماره ی ۵

عنوان آزمایش: تعادل اجسام

هدف: در این آزمایش ، به بررسی قانون جمع بردارها و شرط تعادل اجسام خواهیم پرداخت.

وسایل مورد نیاز: میز نیرو ، چهار قرقره ، خط کش یک متری چوبی ، نیرو سنج ، دو پایه ی فلزی همراه گیره های آن ، چهار جاوزنه ای (کفه) ، وزنه های کوچک ، ترازو و تراز .

نظریه:

به طور کلی ، کمیت ها در علم فیزیک از منظری خاص به دو دسته ی نرده ای (اسکالر) و برداری تقسیم بندی می شوند . کمیت های نرده ای فقط دارای اندازه هستند و جهتی برای آنها تعریف نمی شود مثل جرم ، دما ، زمان ، طول و ... در این میان کمیتی مثل جریان الکتریکی یک استثنا است که با وجود جهت دار بودن ، نرده ای است چون که از قانون جمع بردارها پیروی نمی کند . در مقابل ، کمیت های برداری هستند که علاوه بر اندازه ، جهت نیز دارند و از قانون جمع بردارها پیروی می کنند . بسیاری از کمیت هایی که ما با آنها سر و کلر داریم ، برداری هستند ؛ مثل سرعت ، نیرو ، وزن ، گشتاور ، شتاب و ... در این آزمایش ، ما با دو کمیت برداری نیرو و گشتاور کار خواهیم کرد .



برای اینکه جسمی در حال تعادل باشد ، دو شرط باید برقرار باشد : نخست اینکه برآیند نیروهای وارد بر جسم باید برابر صفر باشد . واضح است که این شرط کافی نیست ؛ برای مثال ، می توان به فرمان ماشین اشاره کرد که اگر نیرویی به سمت راست فرمان به سوی پایین و نیرویی به همان اندازه اما به سوی بالا به سمت چپ فرمان وارد کنیم (مطابق شکل روبرو) ، با اینکه برآیند نیروهای وارد بر فرمان صفر است ، اما فرمان حرکت می کند .

این مثال و سایر مثال های مشابه ، نشان می دهند که شرط دومی باید برای تعادل جسم برقرار باشد که این شرط مربوط به حرکت دورانی جسم است . شرط دوم تعادل جسم این است که برآیند گشتاورهای وارد بر جسم حول هر محور دلخواه باید برابر صفر باشد . گشتاور یک نیرو حول یک محور ، به نقطه ی اثر نیرو وابسته است . اگر بردار واصل مبدا به نقطه ی اثر نیرو را با \vec{r} و بردار نیرو را با \vec{r} نشان دهیم ، گشتاور نیرو به این صورت تعریف می شود :

$$\vec{\tau} = \vec{r} \times \vec{F}$$

بنابراین اگر دو نیروی مثال قبل ، به یک نقطه وارد شود ، گشتاور دو نیرو ، قرینه ی هم خواهند شد و در نتیجه گشتاور کل صفر است و فرمان هیچ گونه حرکتی نخواهد کرد .

یس دو شرط تعادل اجسام به این صورت خواهد بود :

$$\sum_{i} \vec{F}_{i} = \vec{\cdot} \quad , \quad \sum_{i} \vec{\tau}_{i} = \vec{\cdot}$$

روش انجام آزمایش:

۱- جمع بردارها و تعادل انتقالی

(۱- الف) برآیند دو بردار: سه قرقره ی B ، A و B را بر روی میز نیرو قرار می دهیم . از نخ قرقره ی A ، وزنه ای به جرم حدود ۲۰۰ گرم قرار می دهیم . سپس زاویه ی بین دو قرقره ی B و B را عدود ۱۰۰ گرم و از نخ قرقره ی B ، وزنه ای به جرم حدود ۲۰۰ گرم قرار می دهیم . سپس زاویه ی بین دو قرقره ی C آنقدر وزنه به ۹۰ درجه می رسانیم . با این کار ، حلقه از وضع تعادل منحرف می شود ؛ برای تعادل حلقه به نخ روی قرقره ی C آنقدر وزنه های آویخته شده از نخ قرقره می کنیم و آنقدر آنرا بر روی میز جابجا می کنیم تا حلقه به حال تعادل برسد . در این حالت ، جرم وزنه های آویخته شده از نخ قرقره ی بین نخ های قرقره های C و یا یادداشت می کنیم .

وزنه هایی به اجرام تقریبی چهار قرقره ی D تا D را بر روی میز قرار می دهیم . از نخهای قرقره های D و D به ترتیب وزنه هایی به اجرام تقریبی ۲۰۰، ۲۰۰، ۱۰۰ و ۵۰ گرم قرار می دهیم . قرقره های D و D را کاملا مقابل هم قرار می دهیم و قرقره های D و D را آنقدر جابجا می کنیم تا حلقه ی وسط میز به حال تعادل برسد . در این حالت به ترتیب زوایای بین نخهای قرقره های D و D و D و D و D و D و D و فقی نیروهای D و مفر شود .

۲- جمع بردارها و تعادل دورانی:

قبل از انجام آزمایش های این بخش ، طول خط کش را بطور کامل اندازه می گیریم .

(۲- الف) تعیین جرم (و چگالی طولی) خط کش: نیرو سنجی را از فاصله ی یک سانتی متری سری از خط کش که دورتر از تکیه گاه است ، آویزان می کنیم و آنقدر نیروسنج را در راستای افقی و عمودی جابجا می کنیم که اولا نیروسنج کاملا در راستای قائم قرار گیرد و ثانیا ، خط کش در حالت کاملا افقی قرار داشته باشد . برای اطمینان از افقی بودن خط کش ، تراز را روی خط کش می گذاریم به طوری که وسط تراز (مرکز جرم آن) دقیقا بالای تکیه گاه باشد و وقتی که حباب تراز ، دقیقا وسط دو شاخص آن قرار گرفت ، خط کش کاملا افقی شده است . در این حالت ، نیرویی را که نیروسنج نشان می دهد و فاصله ی نقطه ی اتصال نیروسنج به خط کش تا تکیه گاه را یادداشت می کنیم .

 $(Y - \psi)$ تعادل خط کش I: وزنه ای به جرم حدود ۵۵۰ گرم را در فاصله ی ۳۵ سانتی متری سمتی از تکیه گاه که نیروسنج هم در همان سمت است ، قرار می دهیم . آنقدر پایه ی متصل به نیروسنج را در راستای افقی جابجا می کنیم تا خط کش کاملا به حالت افقی در آید . افقی بودن خط کش را با تراز تحقیق می کنیم . در این حالت ، عددی را که نیروسنج نشان می دهد و زاویه ای را که نیروسنج با راستای قائم می سازد ، یادداشت می کنیم . برای محاسبه ی زاویه ، طول وتر و ضلع مقابل به زاویه را با خط کش محاسبه کرده ، با تقسیم آنها بر هم ، سینوس زاویه ، حاصل می شود .

(۲-ج) تعادل خط کش ۲: وزنه ای به جرم حدود ۵۰۰ گرم را در فاصله ی ۳۵ سانتی متری سمتی از تکیه گاه که نیروسنج هم در همان سمت است و وزنه ای به جرم حدود ۶۵۰ گرم را در فاصله ی ۲۰ سانتی متری سمت دیگر تکیه گاه قرار می دهیم . آنقدر پایه ی نیروسنج را جابجا می کنیم تا خط کش کاملا افقی شود . در این حالت ، نیروی نشان داده شده توسط نیروسنج و زاویه ی بین نیروسنج با راستای قائم را محاسبه می کنیم .

جداول:

جدول ۱ - برآیند دو بردار (نیرو)

T_A (grf)	T_B (grf)	$T_{\mathcal{C}}$ (grf)	θ
1	7	777	۱۱۸ <i>deg</i>

جدول ۲ - تعادل انتقالی

T_A (grf)	T_B (grf)	$T_{\mathcal{C}}$ (grf)	T_D (grf)	α	β
1	۲٠٠	1	۵٠	۳۶ deg	۱ <i>۰۷ deg</i>

جدول ۳ - تعیین جرم خط کش

F (N)	OA (cm)
۲.۱	۷۷.۵

جدول ۴ - تعادل خط کش (۱)

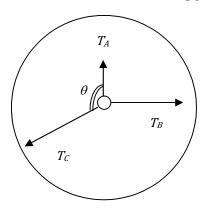
F (N)	α
۵.٠	$\approx sin^{-1}(\frac{17}{51}) \cong 17 r dag$

جدول ۵ - تعادل خط کش (۲)

F (N)	β
۲.۶	$\approx sin^{-1}(\frac{\pi.9}{91}) \cong \text{s.n.} deg$

خواسته ها:

خواسته ی ۱ (تحلیل داده های جدول ۱) :



شرط تعادل:

$$\sum_{i=1}^{*}\vec{F}_{i}=\vec{\cdot} \rightarrow \vec{T}_{A}+\vec{T}_{B}+\vec{T}_{C}=\vec{\cdot} \rightarrow \vec{T}_{C}=-\vec{T}_{A}-\vec{T}_{B}$$

روش ترسیمی:

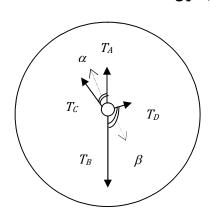
روش تحلیلی:

و از آزمایش نیز بدست می آوریم:

$$T_{\mathcal{C}} = \cdot .$$
Tyy * 9.a $=$ y.iad N , $heta \cong$ iia°

که مشاهده می شود که نتایج تجربی ، ترسیمی و تحلیلی تقریبا یکسانند.

خواسته ی ۲ (تحلیل داده های جدول ۲) :



شرط تعادل:

$$\Sigma_{i=}^{*}, \vec{F}_{i} = \vec{\cdot} \rightarrow \vec{T}_{A} + \vec{T}_{B} + \vec{T}_{C} + \vec{T}_{D} = \vec{\cdot}$$

وش ترسیمی :

$$\begin{split} &*\vec{T}_A + \vec{T}_B + \vec{T}_C + \vec{T}_D = \vec{\cdot} \rightarrow \vec{T}_A + \vec{T}_C = -(\vec{T}_B + \vec{T}_D) \rightarrow |\vec{T}_A + \vec{T}_C|^{\top} = |\vec{T}_B + \vec{T}_D|^{\top} \\ &\to T_A^{\top} + T_C^{\top} + \Upsilon T_A T_C \cos\alpha = T_B^{\top} + T_D^{\top} + \Upsilon T_B T_D \cos\beta \rightarrow \cdots \rightarrow \cos\alpha - \cos\beta = \frac{\gamma}{\Lambda} (I) \\ &*\vec{T}_A + \vec{T}_B + \vec{T}_C + \vec{T}_D = \vec{\cdot} \rightarrow \vec{T}_A + \vec{T}_D = -(\vec{T}_B + \vec{T}_C) \rightarrow |\vec{T}_A + \vec{T}_D|^{\top} = |\vec{T}_B + \vec{T}_C|^{\top} \\ &\to T_A^{\top} + T_D^{\top} + \Upsilon T_A T_D \cos(\gamma \Lambda \cdot - \beta) = T_B^{\top} + T_C^{\top} + \Upsilon T_B T_C \cos(\gamma \Lambda \cdot - \alpha) \rightarrow \cdots \rightarrow \Upsilon \cos\alpha - \cos\beta = \frac{\gamma \Delta}{\gamma} (II) \\ &(I), (II) \rightarrow \cos\alpha = \frac{\gamma}{\Lambda}, \cos\beta = \frac{-\gamma}{\gamma} \rightarrow \alpha \cong \Upsilon \Upsilon^0, \beta \cong \gamma \Upsilon^0 \end{split}$$

روش تحليلي:

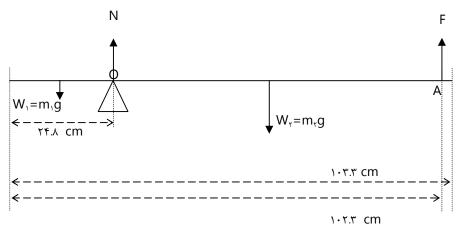
$$\begin{split} *\sum \overrightarrow{F_{x}} &= \stackrel{*}{\cdot} \rightarrow T_{A} cos \uparrow \cdot + T_{B} cos (-\uparrow \cdot) + T_{C} cos (\uparrow \cdot + \alpha) + T_{D} cos (\beta - \uparrow \cdot) = \cdot \\ \rightarrow T_{C} sin\alpha &= T_{D} sin\beta \rightarrow \cdots \rightarrow sin\beta = r sin\alpha (I) \\ *\sum \overrightarrow{F_{y}} &= \stackrel{*}{\cdot} \rightarrow T_{A} sin\uparrow \cdot + T_{B} sin (-\uparrow \cdot) + T_{C} sin (\uparrow \cdot + \alpha) + T_{D} sin (\beta - \uparrow \cdot) = \cdot \\ \rightarrow T_{A} - T_{B} + T_{C} cos \alpha - T_{D} cos \beta = \cdot \rightarrow \cdots \rightarrow cos \beta = r cos \alpha - r (II) \\ (I)_{*}(II) \rightarrow cos \alpha &= \frac{\gamma}{\Lambda}, cos \beta = \frac{-1}{\gamma} \rightarrow \alpha \cong r \uparrow \uparrow, \beta \cong 1 \cdot \uparrow \uparrow \end{split}$$

و از آزمایش نیز بدست می آوریم :

 $\alpha \cong 75^{\circ}$, $\beta \cong 1.7^{\circ}$

باز هم دیده می شود که نتایج تا حد زیادی یکسانند ؛ خطای موجود هم به علت اصطکاک قرقره ها ، جرم نخ ها ، خطای اندازه گیری جرم وزنه ها و ... می باشد .

خواسته ی ۳ (تحلیل داده های جدول ۳) :



$$m_{\rm i} = \frac{{\rm TF.A}}{{\rm T.T.F}} m_{\rm i}, m_{\rm i} = \frac{{\rm VA.A}}{{\rm T.T.F}} m_{\rm i}$$

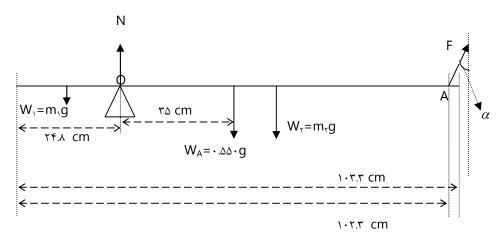
محور دوران را در روی تکیه گاه در نظر می گیریم و شرط تعادل دورانی را می نویسیم:

$$\begin{split} &\sum \vec{\tau_i} = \vec{\cdot} \rightarrow W_i \left(\frac{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Lambda}}{\mathbf{Y}}\right) * \mathbf{Y}^{-\mathsf{Y}} - W_r \left(\frac{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}}{\mathbf{Y}}\right) * \mathbf{Y}^{-\mathsf{Y}} + F(\mathbf{Y},\mathbf{Y} - \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}) * \mathbf{Y}^{-\mathsf{Y}} = \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta} \\ &\rightarrow \frac{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Lambda}}{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Lambda}} * \frac{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}}{\mathbf{Y}} * mg - \frac{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}}{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}} * \frac{\mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}}{\mathbf{Y}} * mg + \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}F = \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}F = \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}F + \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}F = \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}F + \mathbf{Y}^{\mathsf{Y},\Delta}F +$$

خواسته ی ۴ (تحلیل داده های جداول ۴ و ۵):

الف) (به علت نداشتن نیروی تکیه گاه ، شرط تعادل انتقالی را نمی نویسیم)

مرحله ی ۲- ب:



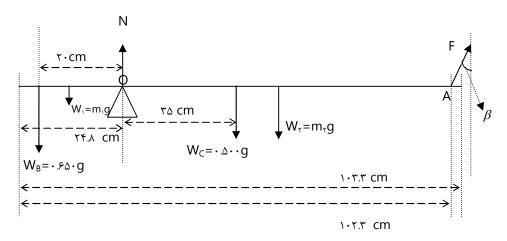
$$m_1 = \frac{r r . \lambda}{1 \cdot r . r} m \cong \cdot . 1 kg$$
 , $m_2 = \frac{V \lambda . \Delta}{1 \cdot r . r} m \cong \cdot . \Delta kg$

محور دوران را در روی تکیه گاه در نظر می گیریم و شرط تعادل دورانی را می نویسیم:

$$\begin{split} &\sum \hat{\tau_i} = \vec{\tau} \; \to \; \; W_i \left(\frac{\mathsf{YK}, \Delta}{\mathsf{Y}} \right) * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} - W_r \left(\frac{\mathsf{YA}, \Delta}{\mathsf{Y}} \right) * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} - W_A * \mathsf{Y} \Delta * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{YK}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{YK}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{YK}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{YK}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{YK}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{YK}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y} - \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \cos\alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \alpha * \; \mathsf{Y} \cdot - \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \alpha * \; \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{Y}, \Delta) * \; \mathsf{Y} + F(\mathsf{Y} \cdot \mathsf{$$

که با تقریب بسیار خوبی با نتیجه ی تجربی برابر است .

مرحله ي ٢- ج :



$$m_{\rm i} = \frac{{
m YF.A}}{{
m NF.F}} m \cong {
m NAB} \; , m_{\rm i} = \frac{{
m VA.A}}{{
m NF.F}} m \cong {
m NAB} \; .$$

محور دوران را در روی تکیه گاه در نظر می گیریم و شرط تعادل دورانی را می نویسیم:

$$\begin{split} & \sum \vec{\tau}_{\vec{k}} = \vec{\tau} \ \, \rightarrow \ \, W_{\vec{k}} \left(\frac{\tau \, f. \Lambda}{\tau} \right) * 1 \cdot \vec{-} \vec{\tau} - W_{\vec{k}} \left(\frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \right) * 1 \cdot \vec{-} \vec{\tau} - W_{\vec{k}} \circ \tau \, \Delta \circ 1 \cdot \vec{-} \vec{\tau} + W_{\vec{k}} \circ \tau \cdot \circ 1 \cdot \vec{-} \vec{\tau} + F \left(1 \cdot \tau , \tau - \tau \, f. \Lambda \right) \circ \cos \beta \circ 1 \cdot \vec{-} \vec{\tau} = \cdot \cdot \cdot \vec{\tau} + \frac{\tau \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} \cdot \vec{\tau} + \frac{\gamma \, f. \Lambda}{\tau} \circ \vec{\tau} + \frac{\gamma$$

مشاهده می شود که به یک تناقض شدید (!) برخوردیم که کسینوس یک زاویه ، از یک بیشتر شد . طبیعتا این خطا ، به علت خیلی کوچک بودن زاویه ی بتا و خطای موجود در جرم وزنه هاست و این احتمال وجود دارد که جرم واقعی وزنه های آویخته شده ، کمتر یا بیشتر از مقادیر نامی آنها - که در محاسبات از آنها استفاده کردیم - بوده باشد .

ب)

مرحله ی ۲- ب:

شرط تعادل انتقالى :

$$\begin{split} *\sum \overrightarrow{F_{x}'} &= \stackrel{+}{\cdot} \rightarrow Fstn\alpha - f_{x} = \cdot \rightarrow f_{x}' = Fstn\alpha \cong a. \cdot *\frac{\text{i.i.}}{\text{fi...}} \cong \text{i.aN} \\ *\sum \overrightarrow{F_{y}'} &= \stackrel{+}{\cdot} \rightarrow Fcos\alpha + N - (m_{1} + m_{2})g - W_{A} = \cdot \rightarrow N \cong -a * \cos(\text{iv...}) + (\text{i...} + \cdot \cdot \cdot aa.) * \text{fi...} \cong \text{f.aN} \\ &\rightarrow \mu_{\mathcal{Z}_{min}} = \frac{f_{x}}{N} \cong \frac{\text{i...} a}{\text{f...} a} \cong \cdot \text{...} \end{split}$$

مرحله ي ٢- ج:

شرط تعادل انتقالى:

$$\begin{split} *\sum \overrightarrow{F_{X}} &= \overrightarrow{\cdot} \rightarrow Fsin\beta - f_{\overline{S}} = \cdot \rightarrow f_{\overline{S}} = Fsin\beta \cong \text{Y.P} * \frac{\text{Y.P}}{\text{Fi...}} \cong \cdot \text{.YN} \\ *\sum \overrightarrow{F_{Y}} &= \overrightarrow{\cdot} \rightarrow Fcos\alpha + N - (m_{1} + m_{2})g - W_{A} - W_{B} = \cdot \rightarrow N \cong -\text{Y.P} * \cos(\text{P.AP}) + (\cdot .P + \cdot .D - \cdot + \cdot .PD \cdot) * \text{P.AP} \\ \rightarrow \mu_{Smin} &= \frac{f_{S}}{N} \cong \frac{\cdot .Y}{\text{Y.P}} \cong \cdot \cdot \cdot \end{split}$$

سوالات:

۱- تفریق دو بردار $ec{A}$ و $ec{B}$ را چگونه تعریف می کنیم؟

تفریق به معنی جمع با قرینه است . A-B در واقع همان برآیند A و قرینه ی B است . قرینه ی B نیز برداری است که جمع آن با بردار B ، برابر بردار صفر است .

خیر ، لازم نیست ؛ چون نیروهای وارد بر حلقه ، در راستای بردار واصل مرکز حلقه به نقطه ی اثر نیرو هستند و گشتاور تک تک نیروها برابر صفر است .

۳- چرا در تمام مراحل آزمایش (خصوصا مرحله ی دوم ، جمع بردارها و تعادل دورانی) خط کش را افقی قرار می دهیم؟

چون در اینصورت ، زاویه ی بین بردارهای r و بردارهای نیرو (به جز نیروی نیروسنج) ، تغییر خواهد کرد و قائمه نخواهد بود .

۴- در مرحله ی دوم آزمایش، آیا تحقیق رابطه ی $\vec{ au} = \vec{0}$ فقط در مورد محور دوران $\mathbf{0}$ (تکیه گاه) باید صورت گیرد؟

می توان ثابت کرد که اگر تعادل دورانی حول یک محور برقرار باشد ، حول تمام محورهای دلخواه این تعادل برقرار است . فرض کنید رابطه ی فوق برای محور \vec{A} برقرار باشد، ثابت می کنیم برای محور $\vec{B} = \vec{A} + \vec{U}$ هم برقرار است.

$$\sum_{i} (\vec{r_i} - \vec{A}) \times \vec{F_i} = \vec{\tau}(I)$$

$$\sum_{i} \vec{F_i} = \vec{\tau} \rightarrow (-\vec{U}) \times \sum_{i} \vec{F_i} = \vec{\tau} \rightarrow \sum_{i} (-\vec{U}) \times \vec{F_i} = \vec{\tau} (II)$$

$$(I) + (II) \rightarrow \sum_{i} (\vec{r_i} - (\vec{A} + \vec{U})) \times \vec{F_i} = \vec{\tau} \rightarrow \sum_{i} (\vec{r_i} - \vec{E}) \times \vec{F_i} = \vec{\tau}$$

که این یعنی برقراری رابطه ی تعادل دورانی برای محور $ec{B}$. پس کافیست شرط تعادل دورانی را حول یک محور تحقیق کنیم .