

UNIVERSIDADE FEDERAL DE PERNAMBUCO CENTRO ACADÊMICO DO AGRESTE NÚCLEO DE FORMAÇÃO DOCENTE CURSO DE LICENCIATURA EM FÍSICA

MATEUS JOSÉ DA SILVA

O PROBLEMA DE UMA ESFERA NO PLANO INCLINADO: MODELOS E RESPECTIVAS ABRANGÊNCIAS

CARUARU

MATEUS JOSÉ DA SILVA

O PROBLEMA DE UMA ESFERA NO PLANO INCLINADO: MODELOS E RESPECTIVAS ABRANGÊNCIAS

Trabalho de Conclusão de Curso apresentado ao Curso de Graduação em Licenciatura em Física da Universidade Federal de Pernambuco, como requisito parcial para a obtenção do título de Licenciado em Física.

Área de concentração: Ciências Exatas e da Natureza

Orientador: Prof°. Dr. Sérgio de Lemos Campello.

CATALOGAÇÃO NA FONTE...

MATEUS JOSÉ DA SILVA

ANÁLISE DOS MODELOS DE ROTAÇÃO NO PLANO INCLINADO UTILIZADOS EM CURSOS DE MECÂNICA UNIVERSITÁRIA

		Trabalho de Conclusão de Curso apresentado ao Curso de Graduação em Licenciatura em Física da Universidade Federal de Pernambuco, como requisito parcial para a obtenção de do título de Licenciado em Física.
Aprovada em:		
	BANCA E	XAMINADORA
		emos Campello (Orientador)
	Universidade Fe	ederal de Pernambuco

AGRADECIMENTOS

Em primeiro lugar agradeço aos meus familiares, que me incentivaram nos momentos difíceis e compreenderam a minha ausência, nas muitas vezes que isso se fez necessário ao longo dessa formação.

Aqui também tomo espaço para agradecer aos meus colegas de curso, Thyago Celso, José Boniex, Vinicius Patriota, e Alisson Dênis, pessoas com quem convívi intensamente durante esses anos, pelo companherismo, amizade, pelas longas e intermináveis conversas no restaurante universitário (RU) e pela troca de experiências que me permitiram crescer não só como pessoas, mas também como profissional.

Agradeço também ao professor Sérgio de Lemos Campello, por ter sido meu orientador e ter desempenhado tal função com amizade rara de se ver no âmbito acadêmico, e finalmente a todos aqueles que contríbuiram, de alguma forma, para a realização deste trabalho.

A todos vocês, o meu mais sincero obrigado.

RESUMO

O deslizamento de corpos em planos inclinados, em especial, a esfera que rola o plano

inclinado é um problema corriqueiro na Física – a modelagem comumente estudada para essa

situação leva em consideração que o torque responsável pelo movimento de rotação dessa

esfera é proveniente da força de atrito estático entre a esfera e a superfície do plano.

Entretanto, esse modelo falha em explicar o porque corpos rolando páram, uma vez que ao

introduzir uma força de atrito para frear uma esfera, paradoxalmente, também é introduzido

um torque que aumentaria a velocidade angular dessa esfera. Assim, o objetivo desse trabalho

é investigar os limites da modelagem dos corpos que se movimentam sobre planos inclinados,

principalmente, a esfera. Nesse contexto foram aplicados os pressupostos feitos por

SILVEIRA em seu artigo "Potência de tração de um veículo automotor que se movimenta

com velocidade constante", essencialmente chegando a uma nova descrição desse movimento.

Na tentativa de comparar os modelos foi utilizado um aparato experimental composto por

uma rampa de madeira, sensores infravermelhos, uma placa arduino e o acelerômetro de um

smartphone. Foi observado que, apesar do modelo de rolamento comumente visto possuir

inconsistências sob determinadas condições, ainda descreve tal problema de maneira

satisfatória.

Palavras-chave: Deslizamento; Rolamento; Plano inclinado.

ABSTRACT

The sliding of bodies on inclines, especially the sphere that rolls the inclined plane, is

a common problem in Physics - the commonly studied modelling for this situation takes into

account that the torque responsible for the rotational movement of the sphere comes from the

force of static friction between the sphere and the surface of the plane. However, this model

fails to explain why rolling bodies stop, since when introducing a friction force to brake a

sphere, paradoxically, a torque is also introduced that would increase the angular velocity of

that sphere. Thus, the objective of this work is to investigate the limits of modelling bodies

that move on inclined planes, mainly the sphere. In this context, the assumptions made by

SILVEIRA in his article "Tractive power of a motor vehicle moving at constant speed" were

applied, essentially reaching a new description of this movement. In an attempt to compare

the models, an experimental apparatus was used, consisting of a wooden ramp, infrared

sensors, an Arduino board and an accelerometer of a smartphone. It was observed that despite

the bearing model commonly seen to have inconsistencies under certain conditions, it still

describes this problem satisfactorily.

Keywords: Sliding; Rolling; Incline.

LISTA DE FIGURAS

Figura 1 - Esquematização clássica para o problema da esfera que rola o plano inclinado	.11
Figura 2 - Interface inicial do aplicativo Phyphox	.20
Figura 3 - Exemplo de medida de inclinação obtida via Phyphox	.21
Figura 4 - Exemplo da medida da aceleração gravitacional no local do experimento utilizando	ob
o aplicativo Phyphox	.21
Figura 5 - Placa Arduino utilizada no experimento junto de um dos sensores IR na base do	
plano inclinado	.22
Figura 6 - Segundo sensor IR localizado no topo do plano inclinado	.22
Figura 7 - Captura de um dos resultados obtidos pela placa	.23
Figura 8 - Três esferas de metal coladas com o objetivo de inibir o rolamento	.24
Figura 9 - Esquema para o rolamento de esferas em um plano horizontal com destaque para	a
distribuição da pressão na parte posterior da esfera	.26
Figura 10- Gráfico da quantidade de livros que abordam o modelo da esfera que rola o plano	3
inclinado	.30
Figura 11 - Esquematização da condição de não deslizamento para o rolamento de corpos	.31
Figura 12 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal	
(direita) em um plano inclinado de 1.5 metros de comprimento	34
Figura 13 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal	
(direita) em um plano inclinado de 0.6 metros de comprimento	34
Figura 14 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal	
(direita) em um plano inclinado de 30 graus	.35
Figura 15 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal	
(direita) em um plano inclinado de 60 graus	.35
Figura 16 - Gráfico da duração do movimento em relação ao ângulo (esquerda) e ao	
comprimento do plano (direita) para diferentes coeficientes de resistência ao rolamento	.36
Figura 17 - Gráficos dos resultados experimentais da duração do movimento para esferas de	;
vidro (esquerda) e esferas de metal (direita) em comparação com os modelos teóricos para	
ângulos entre 0 e 90 graus	.37
Figura 18 - Gráficos dos resultados para a duração do movimento das esferas de vidro	
(esquerda) e esferas de metal (direita) em comparação com os modelos teóricos para ângulo	S
entre 0 e 20 graus	.38

Figura 19 - Gráfico dos resultados experimentais da duração do movimento para esferas de	;
vidro (verde) e esferas de metal (vermelha) em comparação com os modelos teóricos para	
ângulos entre 0 e 10 graus	39

LISTA DE TABELAS

Tabela 1 - Livros universitários de Física analisados	19
Tabela 2 - Diâmetros das esferas utilizadas no experimento	22
Tabela 3 - Ângulos críticos para o deslizamento em graus (esferas coladas juntas)	34
Tabela 4 - Ângulos críticos para o rolamento em graus (esferas livres)	34
Tabela 5 - Coeficientes de atrito e de resistência ao rolamento obtidos	35
Tabela 6- Duração do movimento para ângulos entre 0° e 90° com diferentes esferas	39
Tabela 7 - Duração do movimento para ângulos entre 0° e 20° com diferentes esferas	40
Tabela 8 - Duração do movimento para ângulos entre 0º e 10º com as esferas Vidro III e M	letal
II e respectivas incertezas	41

SUMÁRIO

1	INTRODUÇÃO	11
1.1	OBJETIVOS	12
2	MODELAGENS CLÁSSICAS	13
2.1	ANÁLISE DO PROBLEMA	13
2.2	DESLIZAMENTO SEM ATRITO	15
2.3	DESLIZAMENTO COM ATRITO	16
2.4	FORÇA DE ATRITO COMO GERADORA DE TORQUE	18
3	METODOLOGIA	19
3.1	LEVANTAMENTO DE BIBLIOGRAFIAS EM FÍSICA	19
3.2	ANÁLISE DE CURVAS TEÓRICAS	20
3.3	APARATO EXPERIMENTAL, PROCEDIMENTOS E INCERTEZAS	
	EXPERIMENTAIS	21
3.4	COEFICIENTES DE ATRITO E COEFICIENTES DE ROLAMENTO	26
4	MODELAGEM PROPOSTA	28
4.1	RESISTÊNCIA AO ROLAMENTO E ATRITO DE ROLAMENTO	28
4.2	MODELO PROPOSTO	30
5	RESULTADOS OBTIDOS	32
5.1	RESULTADOS DO LEVANTAMENTO BIBLIOGRÁFICO	32
5.2	COEFICIENTES DE ATRITO E DE RESISTÊNCIA AO ROLAMENTO	34
5.3	COMPARAÇÕES ENTRE MODELOS TEÓRICOS	35
5.4	RESULTADOS EXPERIMENTAIS	39
6	CONCLUSÕES E PERSPECTIVAS	43
	REFERÊNCIAS	45
	APÊNDICE A – CÓDIGO UTILIZADO NA PLACA	46
	APÊNDICE B – CÓDIGO PARA CÁLCULO DOS COEFICIENTES	48
	APÊNDICE C – CÓDIGOS PARA ANÁLISE DOS MODELOS	49
	APÊNDICE D – CÓDIGOS PARA ANÁLISE DOS RESULTADOS	58

1 INTRODUÇÃO

Atualmente, nos cursos de Física espalhados pelo mundo, um tópico de estudo onipresente é a mecânica, que basicamente trata do estudo do movimento dos corpos e da relação entre esse movimento e as forças externas que são aplicadas a esse corpo. Em toda a mecânica existem diversos problemas considerados "clássicos", como por exemplo: estudo de colisões, movimentos planetários, queda de corpos, osciladores harmônicos, e o problema que é o escopo principal desse trabalho: o plano inclinado.

O plano inclinado, ou popularmente conhecido como rampa, é um meio que possibilita erguer massas com um esforço menor do que naturalmente seria empregado se utilizado um esforço braçal comum. Normalmente, o plano inclinado reduz o esforço necessário para levantar uma massa pelo fator de $\sin(\theta)$, onde θ representa o ângulo de inclinação do plano.

Todavia, nesse trabalho o plano inclinado será tratado de uma perspectiva diferente, mas ainda presente em grande parte dos livros de mecânica (principalmente em livros de Física básica), o deslizamento de corpos em planos inclinados. Normalmente, esse problema é apresentado como um bloco abandonado na parte superior do plano inclinado e deslizando até sua base. Apenas no ensino superior são inseridos os estudos de corpos em rotação (e momento de inércia). Assim, é possível estudar o problema do plano inclinado com um corpo cilíndrico ou esférico, rolando do topo desse plano inclinado em direção a sua base.

Comumente na maioria dos livros de Física básica, como por exemplo: (HALLIDAY; WALKER; RESNICK, 2014), (TIPLER; MOSCA, 2008), (YOUNG; FREEDMAN, 2015) e (NUSSENZVEIG, 2013) a modelagem utilizada para o problema de uma esfera rolando uma superfície simplesmente considera que esse objeto está sobre influência da força de atrito estático, que é a geradora de torque nesse sistema. Deste modo a energia que seria dissipada pela força de atrito estático, contribui apenas para o aumento da energia cinética rotacional dessa esfera.

Assim, o objetivo deste trabalho consiste em estudar o movimento de esferas abandonadas em um plano inclinado e quais variáveis interferem nesse processo. Haja visto que na maioria das modelagens feitas são desprezados ou até mesmo não considerados conceitos como: rolamento com deslizamento e atrito de rolamento. Em suma, modelos básicos (os comumente vistos na área) são ótimos para o estudo básico dos conceitos envolvidos e de suas aplicações, entretanto modelos mais elaborados (como os que

consideram atrito de rolamento e rolamento com deslizamento) tem o potencial de melhor representar o fenômeno real.

Para analisar o fenômeno descrito, primeiramente serão levantados os modelos apresentados em livros de física básica, juntamente com as considerações propostas. Em um segundo momento será proposto o experimento para testar tal modelagem, e em seguida serão propostas novas alterações ao modelo, ou caso caiba, uma nova proposta de modelagem. Por fim, seguem abaixo de maneira explícita os objetivos inerentes a esse trabalho realizado.

1.1 OBJETIVOS

Objetivo Geral: Investigar as modelagens utilizadas nos livros de Física e caso necessário propor uma nova modelagem, ou complementar uma modelagem já existente para o problema de um corpo descendo o plano inclinado, que leve em consideração mais aspectos do ambiente.

Objetivos Específicos:

- Entender como os livros de Física fazem a modelagem desse problema;
- Quais são as variáveis consideradas e desprezadas;
- Levantar hipóteses de porque essas variáveis são consideradas ou desprezadas;
- Verificar a proximidade de tais modelos em comparação com a situação real.

2 MODELAGENS CLÁSSICAS

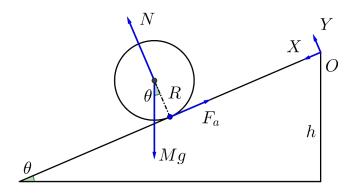
Ao decorrer desse capítulo serão descritas as principais formas de modelar o problema da esfera que desce o plano inclinado:

- Desprezando o atrito e o rolamento;
- Considerando o deslizamento com atrito (mas ainda desprezando o rolamento);
- Considerando que a força de atrito gera o torque necessário para o rolamento da esfera
 assim fazendo com que a esfera possua movimento de rotação e translação combinados.

2.1 ANÁLISE DO PROBLEMA

Para melhor compreender os modelos, e como as diferentes considerações (expostas acima) permitem chegar a resultados diferentes será feita uma abstração do problema inicial, que posteriormente será utilizada como base para as outras análises pertinentes (Figura 1):

Figura 1 - Esquematização clássica para o problema da esfera que rola o plano inclinado



Este esquema possui diversas grandezas que serão pertinentes ao decorrer da análise. No entanto o passo inicial consiste em orientar os eixos X e Y como indicados na figura (1) e utilizar a segunda lei de Newton para a esfera – tornando as equações de translação:

componente
$$X: N - Mg\cos\theta = 0,$$
 (2.1)

componente
$$Y: Mg\sin\theta - F_a = M\ddot{x}$$
. (2.2)

Nesse contexto a aceleração da esfera é representada pela seguinte relação:

$$\ddot{x} = \frac{Mg\sin\theta - F_a}{M} \tag{2.3}$$

Para calcular a velocidade no final do plano inclinado basta utilizar a famosa *Equação* de *Torriceli*:

$$\ddot{x}^2(l) = \ddot{x}_0^2 + 2\ddot{x}x,\tag{2.4}$$

Ressalva importante: a equação de Torriceli só poderá ser utilizada se a aceleração do sistema for constante. Neste caso, como a esfera parte do repouso e desce um plano inclinado de comprimento l, então ao final do plano a velocidade da esfera V é dada por:

$$V^2 = 2\ddot{x}l. (2.5)$$

Para calcular a energia cinética T ao final do plano inclinado será considerado a existência de um movimento de rotação – que por consequência possuirá uma energia cinética de rotação, aplicando também a condição de não deslizamento $\omega = \dot{x}/R$ (TIPLER; MOSCA, 2007, p. 310), obtém-se:

$$T = \frac{1}{2}MV^2 + \frac{1}{2}I_{cm}\frac{V^2}{R^2},\tag{2.6}$$

utilizando a equação (2.5) na equação (2.6) e simplificando os termos, a energia cinética é expressa da seguinte forma:

$$T = \left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right)\ddot{x}l. \tag{2.7}$$

Como a aceleração \ddot{x} é constante, a esfera parte do repouso (ou seja sua velocidade inicial é nula), e o topo da rampa é a origem do sistema de coordenadas, então a posição em termos do tempo é dada por:

$$x(t) = \frac{1}{2}\ddot{x}t^2. (2.8)$$

Assim o tempo necessário para a esfera percorrer um comprimento l é representado por t_q , então a equação 2.8 se torna:

$$l = \frac{1}{2}\ddot{x}t_q^2,\tag{2.9}$$

assim o tempo de queda será dado por:

$$t_q = \sqrt{\frac{2l}{\ddot{x}}}. (2.10)$$

2.2 DESLIZAMENTO SEM ATRITO

Uma vez que a modelagem básica está pronta, podem ser trabalhadas as considerações pertinentes a cada uma das modelagens. No caso do deslizamento sem atrito a primeira consideração feita é que **a força de atrito no sistema é nula**, portanto $F_a = 0$. Assim a aceleração expressa pela equação (2.3) é:

$$\ddot{x} = g\sin\theta,\tag{2.11}$$

então, utilizando o resultado de (2.11) na equação (2.7) e assumindo que o momento de inércia $I_{cm}=0$, tem-se:

$$T = Mgl\sin\theta = Mgh. \tag{2.12}$$

Neste caso torna-se perceptível que a **energia mecânica se conserva** durante todo o movimento, uma vez que a energia cinética ao final da rampa é igual a energia potencial no início do trajeto.

Agora faz-se necessário uma breve explanação sobre o momento de inércia, e o porquê faz sentido o considerar nulo nesta modelagem. Primeiramente o momento de inércia é conhecido como o análogo rotacional da massa de repouso, basicamente é possível dizer que o momento de inércia é a resistência que um determinado corpo possui a alterar o estado de rotação em relação a um eixo. Ter momento de inércia nulo indica que o objeto em questão não altera o seu estado de rotação. Ao observar a energia cinética rotacional, expressa por: $K = \frac{1}{2}I_{cm}\omega^2$, observa-se que ter momento de inércia nulo indica que tanto o objeto em questão não altera o seu estado de rotação, muito menos possui energia cinética rotacional, não rotacionando de maneira alguma.

Um detalhe importante a ser mencionado, é o fato que o momento de inércia depende da distribuição de massa ao redor de um eixo (eixo que passa pelo centro de massa) — mais especificadamente: $I_{cm} = \sum_i m_i r_i^2$, onde m_i representa a massa de pequenas partes que compõem o corpo, e r_i por sua vez representa as distâncias dessas pequenas partes até o eixo de rotação. Ao observar essa equação também pode ser exprimido que para um objeto que possua massa, possuir momento de inércia nulo implica que toda sua massa seja concentrada no eixo de rotação.

Por fim, a duração do movimento para esse modelo é dada pela equação (2.10) utilizando a aceleração descrita pela equação (2.11), o que resulta em:

$$t_q = \sqrt{\frac{2l}{g\sin\theta}}. (2.13)$$

2.3 DESLIZAMENTO COM ATRITO

Para o modelo de deslizamento com atrito o pressuposto básico é a existência de atrito entre a esfera e a superfície do plano inclinado. Neste modelo em particular a força de atrito é definida por: $F_a = \mu N$, onde μ representa o coeficiente de atrito, enquanto N representa a

força normal atuando no objeto. Segundo a equação (2.1) a força normal é quantificada através da equação $N=Mg\cos\theta$, o que leva a força de atrito a ser descrita por: $F_a=\mu Mg\cos\theta$. Assim a aceleração do objeto, segundo a equação (2.3) é:

$$\ddot{x} = g(\sin \theta - \mu \cos \theta). \tag{2.14}$$

Ao realizar o mesmo passo da seção anterior e utilizar a equação (2.7) com a aceleração proveniente da equação (2.14) obtém-se $T = Mlg(\sin \theta - \mu \cos \theta)$, que após a simplificação é descrito como:

$$T = Mgl\sin\theta - lMg\mu\cos\theta = Mgh - F_al \tag{2.15}$$

Perceba que Mgh faz referência a energia potencial armazenada no estado inicial, enquanto F_al faz referência ao trabalho exercido pela força de atrito – retirando energia do sistema. Assim, para o objeto que desliza sobre o plano inclinado com atrito a **energia mecânica não é conservada**. Seguindo um procedimento totalmente análogo à seção anterior usa-se a equação (2.14) na equação (2.10):

$$t_q = \sqrt{\frac{2l}{g(\sin\theta - \mu\cos\theta)}}. (2.16)$$

Para a equação anterior ser válida o ângulo do plano inclinado tem que ser tal de modo que a expressão $\sin\theta - \mu\cos\theta \geq 0$ seja verdadeira, ou seja o movimento só existe para um ângulo θ que satisfaça essa inequação, que pode ser escrita da seguinte maneira:

$$\theta \ge \arctan \mu.$$
 (2.17)

2.4 FORÇA DE ATRITO COMO GERADORA DE TORQUE

Nos dois modelos anteriores, estava sendo considerado apenas o deslizamento da esfera. Neste modelo, como o próprio nome sugere a força de atrito é a geradora de torque na esfera, portanto ela é responsável pela rotação da esfera enquanto ela rola através do plano inclinado, portanto $\tau = F_a R = I_{cm} \alpha$. Então a força de atrito nesse caso é $F_a = I_{cm} \frac{\alpha}{R}$. Substituindo na equação (2.3) e reorganizando em termos de \ddot{x} :

$$\ddot{x} = \frac{Mg\sin\theta}{M + \frac{I_{cm}}{R^2}}. (2.18)$$

Tomando como base a equação (2.7) e utilizando o parâmetro de (2.18), a energia cinética do sistema ao final da rampa é:

$$T = \left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right) \frac{Mgl\sin\theta}{\left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right)} = Mgl\sin\theta = Mgh.$$
 (2.19)

A força de atrito apenas converte a energia potencial em energia cinética de rotação, fazendo com que **a energia mecânica se conserve** nesse sistema. Isso só é possível se considerarmos o atrito estático, ou seja, a esfera rotaciona durante toda a trajetória. Caso haja algum deslizamento (escorregamento), seria necessário analisar o atrito dinâmico. Se apropriando novamente da equação (2.10) utilizando os valores de (2.18) obtém-se:

$$t_q = \sqrt{\frac{2l}{Mg\sin\theta} \left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right)},\tag{2.20}$$

sabendo que para uma esfera maciça o momento de inércia equivale à $I_{cm}=\frac{2}{5}MR^2$ então a equação (2.20) se reduz à:

$$t_q = \sqrt{\frac{14l}{5g\sin\theta}}. (2.21)$$

3 METODOLOGIA

Essa pesquisa é fragmentada em duas frentes, em conformidade com os objetivos definidos, sendo a primeira: entender como os livros universitários de Física tratam a modelagem da esfera que desce o plano inclinado, incluindo as variáveis que são consideradas e desprezadas. O segundo objetivo concerne na observação de como os modelos representam a situação real, que nesse caso será um experimento.

3.1 LEVANTAMENTO DE BIBLIOGRAFIAS EM FÍSICA

Para o desenvolvimento de um modelo teórico consistente, e para o maior entendimento de como os livros de Física modelam tal problema, se fez necessário averiguar em diversas referências, como as mesmas tratam esse problema da esfera que desce em um plano inclinado. Assim, para a consulta bibliográfica foram levantados uma série de autores diferentes de livros universitários de Física, nos mais diversos níveis possíveis. Segue na tabela abaixo todos os livros utilizados nesse levantamento bibliográfico (Tabela 1):

Tabela 1 - Livros universitários de Física analisados

Livro	Título	Autor(es)	Ano	Ed.
1	Curso de Física Básica	Nussenzveig	2013	5
2	Física: Um curso universitário	Alonso e Finn	2014	2
3	Classical Mechanics: System of particles	Grenier	1989	2
4	An Introduction to mechanics	Kleppner e Kolenkow	1973	1
5	Física 1 - Mecânica	Luiz	2012	2
6	Fundamentals of Physics	Halliday, Walker e Resnick	2014	10
7	Physics for Scientists and Engineers	Tipler e Mosca	2008	6
8	University Physics	Young e Freedman	2015	14
9	Curso de Física: Mecânica	Landau e Lifchitz	2004	1
10	Lições de Física	Feynman, Leighton e Sands	2008	2
11	Classical Mechanics	Goldstein, Poole e Safko	2014	3
12	Introdução à Mecânica Clássica	Lopes	2013	1
13	Classical Mechanics	Gregory	2008	3
14	Classical Dynamics of Particles and Systems	Thornton e Marion	2003	5
15	Classical Mechanics	Taylor	2004	1

Para obter uma noção geral de como os livros abordam tal modelo, foram analisados os seguintes parâmetros:

- I. O livro em questão trata e/ou aborda a modelagem da esfera que rola o plano inclinado ou algum outro modelo similar?
- II. Se o sim, quais são os pressupostos básicos para tal modelagem? Quais variáveis interferem no modelo? O que foi considerado e desconsiderado nesse modelo em questão?

Faz-se importante abrir um parênteses aqui, pois independentemente dos níveis de abstração matemática utilizadas pelos livros, se os mesmos concordarem quanto aos pressupostos e considerações iniciais, chegarão aos mesmos resultados teóricos. Uma vez que os critérios básicos estão definidos, pouco importa os artificios matemáticos utilizados durante a modelagem, o comportamento final será basicamente o mesmo.

Depois de obtidas as respostas para esses parâmetros serão comparados o quantitativo de livros que abordam modelagens para o problema do plano inclinado com os livros que não o abordam. Logo após tal comparação, será investigado os pressupostos que as obras usam, assim como quais variáveis interferem no modelo e as considerações feitas.

3.2 ANÁLISE DE CURVAS TEÓRICAS

Antes de começar a falar do aparato experimental propriamente dito se faz necessário afunilar quais parâmetros são influentes (ou não) para o problema em si, haja visto que investigar todos os possíveis parâmetros que possam ou não influenciar o experimento é uma tarefa complexa e extensiva para o escopo desse trabalho. Assim, para filtrar melhor os parâmetros mais significativos foram realizadas uma série de análises a respeito das equações que descrevem o movimento da esfera na tentativa de capturar as melhores condições para realização do experimento.

A primeira coisa a ser considerada é o limite do experimento, uma vez que a comparação entre modelos teóricos e o experimento pode ser feita através de diversos aspectos e relações entre grandezas, como por exemplo: velocidade instantânea e a relação entre a velocidade no início do plano e o final do plano; ou a relação entre as diversas posições ocupadas no tempo e suas respectivas velocidades; poderia também ser considerado a energia da esfera nos pontos iniciais e finais, com o teorema do trabalho-energia; e assim

sucessivamente. No entanto tais grandezas são em sua maioria indiretas e de difícil obtenção, portanto, para o escopo desse trabalho será utilizada a relação **entre deslocamento e duração do movimento**, uma vez que o deslocamento pode ser mantido fixo e a duração do movimento pode ser facilmente obtida através de um cronômetro ou dispositivo parecido. Portanto, de agora em diante todas as comparações realizadas terão como base tal relação.

Logo em seguida, com o objetivo de continuar afunilando o escopo do problema, o próximo passo é observar a influência de duas características fundamentais do sistema: a inclinação do plano e o comprimento do mesmo. Características essas que também podem influenciar os resultados experimentais de diversas maneiras possíveis, sendo assim a análise desses aspectos se torna imprescindível para o bom entendimento do sistema físico.

Tal análise será feita ao comparar as curvas teóricas da duração do movimento entre os diversos modelos, propondo alterações de parâmetros como coeficientes de atrito, coeficientes de compressão, comprimento do plano inclinado e inclinação do plano. Assim, ao observar as curvas à medida que variam-se os parâmetros, noções sobre quais aspectos são relevantes e o melhor cenário para se conduzir os experimentos começam a emergir.

3.3 APARATO EXPERIMENTAL, PROCEDIMENTOS E INCERTEZAS EXPERIMENTAIS

Como dito anteriormente, as possíveis modelagens para o problema do rolamento da esfera foram examinadas através de um aparato experimental composto por um plano inclinado de madeira, esferas maciças de vidro e metal – de diferentes tamanhos e um Smartphone com um aplicativo para medir os ângulos de inclinação da rampa. Para medir a duração do movimento foi utilizada uma placa Arduino MEGA junto de sensores de infravermelho (sensores IR).

O primeiro elemento da experimentação são as esferas maciças. Nesse trabalho foram utilizadas cinco esferas, sendo duas delas de metal, e outras três de vidro cujos diâmetros estão expressos na tabela abaixo (Tabela 2):

Tabela 2 - Diâmetros das esferas utilizadas no experimento

Esfera	$D \pm 0.01 ({\rm cm})$
Vidro I	0.94
Vidro II	1.90
Vidro III	2.50
Metal I	0.88
Metal II	1.20

O próximo item, a rampa de madeira, constituída por uma chapa de compensado de madeira com 150 cm de comprimento e 20 cm de largura, com guias de 2 cm para auxiliar as esferas a manterem suas trajetórias.

Para medir a inclinação da rampa foi utilizado um smartphone comum com o aplicativo Phyphox instalado. O Phyphox é um aplicativo para Android e iOS desenvolvido pelo 2nd Institute of Physics of the RWTH Aachen University, na Alemanha, que permite usar os sensores presentes em um smartphone para propósitos experimentais, no caso desse experimento será utilizado o acelerômetro para medir a inclinação da superfície da rampa. Abaixo segue uma captura da interface inicial do Phyphox, observe que uma entre as opções é referente a medidas de ângulo de inclinação (Figura 2).

Figura 2 - Interface inicial do aplicativo Phyphox

phyphox
physical phone experiments

Espectro Magnético
Mostra o espectro de frequência dos da...

Inclinação
Medida do ângulo de inclinação do apar...

Mecânica

Aceleração Centrípeda
Visualize a aceleração centrípeda como...

Colisão (IN)elástica
Determina a perda de energia durante c...

Pêndulo

O Phyphox também conta com o acelerômetro do dispositivo para implementação de outra funcionalidade crucial para esse experimento, medir a aceleração gravitacional no local do experimento. Abaixo segue uma captura do aplicativo realizando a medida de inclinação (Figura 3):

Figura 3 - Exemplo de medida de inclinação obtida via Phyphox



Ao observar o gráfico em termos do tempo é possível verificar que existe uma certa oscilação entre os valores medidos pelo smartphone. O mesmo comportamento é observado para as medidas referentes a aceleração da gravidade (Figura 4):

Figura 4 - Exemplo da medida da aceleração gravitacional no local do experimento utilizando o aplicativo



Com base na oscilação observada é conveniente expressar a incerteza associada a medida da inclinação como sendo:

$$\Delta\theta = 0.05^{\circ},\tag{3.1}$$

e a incerteza associada a medida da aceleração gravitacional:

$$\Delta g = 0.05 \text{ m/s}^2.$$
 (3.2)

O último dos dispositivos utilizados na experimentação (que carece de descrição) é o responsável para medida de tempo. Para medir a duração do movimento nesse experimento é utilizada uma placa Arduino MEGA 2560 e dois sensores infravermelhos também da Arduino (Figuras 5, 6). Basicamente a placa será responsável por medir o intervalo de tempo entre a largada da esfera no topo do plano inclinado e o momento que ela chega na base do plano.

Figura 5 - Placa Arduino utilizada no experimento junto de um dos sensores IR na base do plano inclinado

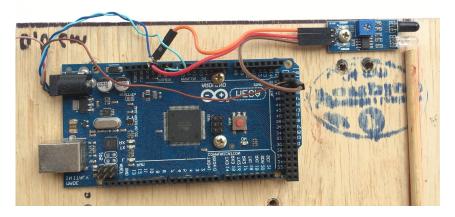


Figura 6 - Segundo sensor IR localizado no topo do plano inclinado



Esta placa Arduino consegue realizar medidas para o intervalo de tempo de maneira automatizada, como exemplificado na figura abaixo (Figura 7). O código executado na placa MEGA reúne informações de 50 lançamentos consecutivos e calcula a média aritmética desses valores.

Figura 7 - Captura de um dos resultados obtidos pela placa

Attempt 47: 0.29 s Attempt 48: 0.31 s Attempt 49: 0.27 s Attempt 50: 0.38 s Mean: 0.30 s

A partir da análise da Figura (7) é perceptível que a incerteza associada ao instrumento de medida é $\Delta t = 0.01$ s. Segundo (DEPARTAMENTO DE FÍSICA - CCEN, [s.d.]) a incerteza associada a um único erro total σ_{tot} será composta pelos erros instrumentais σ_{inst} e estatístico σ_{est} da seguinte maneira:

$$\sigma_{tot} = \sqrt{\sigma_{inst}^2 + \sigma_{est}^2},\tag{3.3}$$

com o erro estatístico σ_{est} , sendo:

$$\sigma_{est} = \sqrt{\frac{\frac{1}{N} \sum_{N}^{k=1} (m_k - \bar{m})^2}{N}},$$
(3.4)

portanto a incerteza total será dada pela seguinte equação:

$$\sigma_{tot} = \sqrt{\sigma_{est}^2 + 0.01^2}. (3.5)$$

Faz-se importante observar dois fatores nesse experimento, sendo o primeiro que a placa faz a medida dos 50 valores e ao final da medida contabiliza a incerteza total das medidas tomadas. O segundo ponto importante a ser observado é que a média tem uma incerteza menor do que a incerteza de cada medida, valendo também mencionar que a incerteza instrumental é o erro limite. Por fim, o código-fonte utilizado na placa está disponível no apêndice desse trabalho para consulta.

3.4 COEFICIENTES DE ATRITO E COEFICIENTES DE ROLAMENTO

Uma das primeiras coisas a serem determinadas para os modelos teóricos funcionarem é o coeficiente de atrito, para o modelo de deslizamento com atrito, e o coeficiente de resistência ao rolamento, que será posteriormente definido durante esse trabalho. Para obter o coeficiente de resistência ao rolamento é necessário obter a inclinação que induz o movimento da esferas (ângulo crítico) de vidro e metal. Para o caso do coeficiente de atrito fez-se necessário colar três esferas para que o rolamento não ocorra (Figura 8), e também observar a inclinação onde começa a tendência de deslizamento.

Figura 8 - Três esferas de metal coladas com o objetivo de inibir o rolamento



Primeiramente foi registrado os ângulos críticos que promoveram a tendência de rolamento e deslizamento – quatro medidas para cada esfera citada, o que totalizam 12 medidas diferentes para esferas de vidro, e 8 medidas para esferas de metal (isso para cada análise diferente: rolamento e deslizamento). Após registradas as medidas foi obtido o ângulo crítico médio para o vidro $\bar{\theta_v}$ - média dos ângulos críticos de todas as esferas de vidro, junto com o ângulo crítico médio para o metal $\bar{\theta_m}$ - média dos ângulos críticos de todas as esferas de metal (tanto para o regime de rolamento, quanto para o regime de deslizamento).

Tanto o coeficiente de atrito quanto o coeficiente de resistência ao rolamento são valores que não são obtidos de maneira direta. Não são valores diretamente medidos, então é necessário calcular a propagação de incerteza proveniente de tais cálculos. Ambos os valores são obtidos a partir da mesma relação matemática:

$$\mu = \tan \theta, \tag{3.6}$$

calculando a propagação de incerteza através de derivadas parciais, obtemos:

$$\sigma_{\mu}^{2} = \left(\frac{\mu(\theta)}{\partial \theta} \cdot \sigma_{\theta}\right)^{2},\tag{3.7}$$

que de maneira simplificada é expressa da seguinte forma:

$$\sigma_{\mu} = 0.05 \sec^2 \theta. \tag{3.8}$$

Para encerrar esse tópico de discussão cabe um breve comentário sobre como foram feitas a análise dos resultados, que será dada através da contraposição entre dados experimentais e modelagens teóricas com variação de coeficientes e condições analisadas. Também vale a pena mencionar que para cada esfera em cada ângulo medido foram realizados cinquenta lançamentos, e a média desses lançamentos foi utilizada na análise dos dados aqui feita.

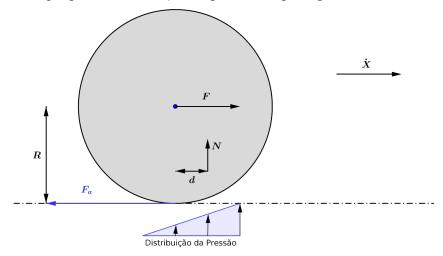
4 MODELAGEM PROPOSTA

4.1 RESISTÊNCIA AO ROLAMENTO E ATRITO DE ROLAMENTO

Para conceituar bem o atrito e a resistência de rolamento de uma esfera, adotaremos o movimento horizontal dessa esfera. Primeiramente faz se importante saber que o modelo de rolamento comum considera que a força de atrito estático é aplicada no ponto de contato entre a rampa e a esfera. Entretanto, devido às deformações que o objeto ou a superfície sofrem durante o movimento ao invés de existir um ponto de contato, aparecerá uma pequena superfície de contato, que impõe **resistência ao rolamento**. Torna importante nesse ponto frisar que assim como no modelo clássico, o atrito estático continua a gerar o torque e a condição de não deslizamento continua sendo mantida.

Essas deformações apesar de serem elásticas - pois fazem com o objeto retorne a sua forma original depois do contato com a superfície, acabam por sua vez dissipando energia da esfera, uma vez que parte dessa energia é utilizada na deformação/restauração da forma do corpo, consequentemente aumentando a energia interna (aquecendo) do corpo que está a rolar. Baseado no trabalho de (SILVEIRA, 2011), pode ser adotado o seguinte esquema para a esfera que rola em um plano horizontal (Figura 9).

Figura 9 - Esquema para o rolamento de esferas em um plano horizontal com destaque para a distribuição da pressão na parte posterior da esfera.



Devido ao rolamento, a pressão na região de contato entre a superfície e a esfera, não será uniforme, levando assim a um deslocamento horizontal da força normal aplicada a esfera, uma vez que tal vetor passa a representar a força aplicada na região de deformação. Considerando também que a roda gire com velocidade ω constante, isso indica que a força e o torque resultante na esfera são nulos, portanto:

$$F = F_a, (4.1)$$

$$F_a R = Nd, (4.2)$$

reorganizando a equação (4.2) a força de atrito estática será dada por:

$$F_a = \frac{d}{R}N. (4.3)$$

Segundo (SILVEIRA, 2011) "A razão d por R é denominada coeficiente de resistência ao rolamento - ε - e portanto"

$$\varepsilon = \frac{d}{R} = \frac{F_a}{N}.\tag{4.4}$$

Ao analisar a equação (4.4) d=0, a resistência ao rolamento desaparece. Assim (SILVEIRA, 2011) completa: "Em disciplinas de Física Geral o rolamento de um corpo rígido sobre uma superfície rígida é usualmente o único modelo abordado teoricamente, implicando que na ausência de deformações valha trivialmente d=0".

Outra situação importante onde o modelo clássico se mostra insuficiente é a tentativa de explicar o que leva um objeto que está rolando parar, uma vez que ao introduzir uma força de atrito com o objetivo de frear o objeto, essa força de atrito faz com que o torque no sistema seja positivo consequentemente aumentando a velocidade angular, a medida que a velocidade linear fosse diminuindo. Supondo que tal cenário seja verídico, um objeto que inicialmente esteja em um movimento de rotação e translação combinados, estaria diminuindo a velocidade translacional e aumentando a velocidade rotacional, chegando a um ponto onde a esfera teria velocidade de translação nula, mas estaria girando com velocidade ω perpetuamente, o que claramente não descreve a situação cotidiana de maneira satisfatória.

4.2 MODELO PROPOSTO

A ideia central nesse tópico consiste em aplicar as condições do modelo proposto por (SILVEIRA, 2011) ao problema da esfera que rola o plano inclinado, cujo esquema segue na figura 1.

Esta modelagem ainda preserva as características básicas da abstração utilizada ao longo da seção 2.1, portanto as componentes da força resultante no sistema ainda são representadas pelas equações 2.1 e 2.2. Porém neste caso o torque resultante não é nulo, pois o sistema é acelerado – nesse caso o somatório dos torques resulta em:

$$\sum \tau = F_a R - N d = I_{cm} \alpha, \tag{4.5}$$

assim a força de atrito é expressa por:

$$F_a = \frac{I_{cm}\alpha}{R} + \frac{Nd}{R} = I_{cm}\frac{\ddot{x}}{R} + N\varepsilon, \tag{4.6}$$

com $\alpha = \ddot{x}/R$ segundo a condição de não deslizamento e $\varepsilon = d/R$ segundo a definição de coeficiente de resistência ao rolamento (equação 4.4). Ao utilizar a equação 4.6 na equação 2.3 para calcular a aceleração da esfera, obtém-se:

$$\ddot{x} = \frac{Mg\sin\theta - N\varepsilon}{\left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right)}. (4.7)$$

Agora utilizando a relação 2.7 da abstração a energia cinética equivale à:

$$T = \left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right) \frac{Mgl\sin\theta - Nl\varepsilon}{\left(M + \frac{I_{cm}}{R^2}\right)} = Mgl\sin\theta - lN\varepsilon, \tag{4.8}$$

como $h = l \sin \theta$, a energia cinética resulta em:

$$T = Mgh - Nl\varepsilon, \tag{4.9}$$

faz-se importante notar que $Nl\varepsilon$ possui dimensão de trabalho, uma vez que ε é uma constante adimensional, portanto **a energia não se conserva** nesse modelo. Assim, como dito na seção anterior, parte da energia do movimento é transformada devido às sucessivas deformações durante o rolamento.

Por fim basta utilizar $N=Mg\cos\theta$ e $I_{cm}=\frac{2}{5}MR^2$ (esfera maciça) na equação 4.7 para obter:

$$\ddot{x} = \frac{5}{7}g\left(\sin\theta - \varepsilon\cos\theta\right),\tag{4.10}$$

ao utilizar a equação 2.10 a duração do movimento para essa modelagem é expressa por:

$$t_q = \sqrt{\frac{14l}{5g\left(\sin\theta - \varepsilon\cos\theta\right)}}. (4.11)$$

De maneira similar a equação 2.17 a condição de movimento para essa modelagem é

$$\theta \ge \arctan \varepsilon.$$
 (4.12)

5 RESULTADOS OBTIDOS

5.1 RESULTADOS DO LEVANTAMENTO BIBLIOGRÁFICO

No total foram levantados 15 autores de livros de Física, dentre eles os amplamente conhecidos (HALLIDAY; WALKER; RESNICK, 2014), (TIPLER; MOSCA, 2008), (YOUNG; FREEDMAN, 2015) e (FEYNMAN; LEIGHTON; SANDS, 2008). A partir dessa análise feita, foi descoberto que os livros 1 ao 9 (Tabela 1) basicamente trazem os mesmos pressupostos, como por exemplo: a força de atrito estático como geradora de torque na esfera (ou outro objeto que possa estar rolando no momento); que o ponto de contato entre o objeto e o plano inclinado tenha velocidade nula; e que a condição de rolamento sem deslizamento $\dot{x}=R\omega$ seja cumprida. Por outro lado, os autores dos livros 10 ao 15 (Tabela 1) não fazem nenhuma menção sobre o problema da esfera que rola o plano inclinado, nem como tal modelagem poderia ser feita (incluindo capítulos que falam sobre rotação e energia). Os resultados do levantamento podem ser melhor apresentados com a figura abaixo (Figura 10):

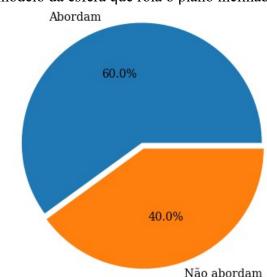


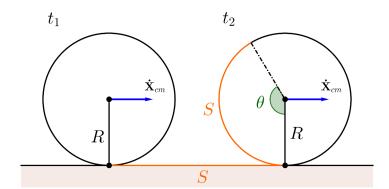
Figura 10- Gráfico da quantidade de livros que abordam o modelo da esfera que rola o plano inclinado

Para todos os livros analisados, a modelagem para o problema da esfera que desce o plano inclinado segue os mesmos pressupostos, sendo eles:

- I. A condição de rolamento sem deslizamento $\dot{x}=R\omega$ seja cumprida durante todo o movimento.
- II. A velocidade instantânea do ponto da esfera em contato com o plano inclinado seja sempre nula.
- III. A força de atrito estático seja a geradora de torque na esfera.

Tais pressupostos são extremamente importantes para o bom funcionamento da modelagem, haja visto que para o item (I) ocorrer, é necessário que um deslocamento angular $\Delta\theta$ gere um deslocamento linear Δx proporcional ao comprimento do raio da esfera R, e vice versa (Figura 11). Caso isso não seja cumprido teremos uma situação similar a um carro atolado ou um dragster onde as rotações do pneu não fazem o veículo se movimentar.

Figura 11 - Esquematização da condição de não deslizamento para o rolamento de corpos



Trazendo de volta ao problema do plano inclinado, dizer que a condição de rolamento sem deslizamento não é cumprida indica que a esfera não estaria rolando a rampa, apenas deslizando sobre ela, o que torna esse modelo igual ao modelo de um bloco descendo o plano inclinado com a ausência de atrito, que por sinal é outro modelo comumente encontrado em livros de Física básica.

Observe que se a condição (I) for cumprida, automaticamente a condição (II) será, uma vez que com a ausência de deslizamento, o movimento do centro de massa será proporcional a rotação da esfera. E se tomarmos a condição (II) se torna evidente a necessidade do pressuposto (III) ser verídico. É importante perceber que, no modelo comum, a força de atrito apenas serve como um meio de conversão de energia cinética translacional

em energia cinética rotacional, portanto a força de atrito estático não exerce trabalho no sistema, fazendo com que o princípio da conservação da energia mecânica seja válido.

5.2 COEFICIENTES DE ATRITO E DE RESISTÊNCIA AO ROLAMENTO

Uma das primeiras coisas a serem determinadas para os modelos teóricos funcionarem é o coeficiente de atrito estático (para o modelo de deslizamento com atrito) e o coeficiente de resistência ao rolamento. Desta maneira, seguem abaixo os dados obtidos para esses coeficientes partindo dos ângulos críticos (Tabelas 3, 4) – ângulos onde o movimento tem início.

Tabela 3 - Ângulos críticos para o deslizamento em graus (esferas coladas juntas)

2000 0100 0	1 1115 01100 Pu		8 (juinting)
Esfera	Medida I	Medida II	Medida III	Medida IV
Vidro I	12.00	11.50	11.20	13.20
Vidro II	12.12	10.30	11.00	15.04
Vidro III	12.20	11.00	10.15	14.40
Metal I	12.45	12.50	12.00	12.30
Metal II	14.80	14.60	15.30	14.90

Calculando o ângulo crítico médio para todas as esferas de vidro, chega-se no valor $\bar{\theta_v}=12.00^{\circ}$, o que leva a uma incerteza propagada de $\sigma_v=0.05^{\circ}$ (Equação 3.8). Enquanto para todas as esferas de metal obtém-se $\bar{\theta_m}=13.61^{\circ}$, o que leva a uma incerteza de $\sigma_m=0.05^{\circ}$. Então, basta calcular a incerteza total (incluindo a incerteza estatística) tomando como base a incerteza propagada, lembrando que todo esse processo é feito computacionalmente (Apêndice B). Para o rolamento foram obtidos os seguintes ângulos críticos:

Tabela 4 - Ângulos críticos para o rolamento em graus (esferas livres)

Esfera	Medida I	Medida II	Medida III	Medida IV
Vidro I	1,50	1,40	1,60	1,20
Vidro II	1,90	1,80	1,70	1,00
Vidro III	4,40	2,20	3,00	2,00
Metal I	2,80	1,70	1,20	1,30
Metal II	3,40	3,10	1,50	2,00

No caso do rolamento é realizado um procedimento igual ao feito para o coeficiente de atrito, obtendo assim para o metal $\bar{\theta_m}=2.12^{\rm o},~\sigma_m=0.05$. No caso do vidro os resultados foram $\bar{\theta_v}=1.98^{\rm o},~\sigma_v=0.05$. Compilando os coeficientes obtidos na tabela abaixo obtém-se:

Tabela 5 - Coeficientes de atrito μ e de resistência ao rolamento α obtidos

Material	$\mu \pm 0.05$	$\alpha \pm 0.05$
Vidro	0,21	0,03
Metal	0,24	0,04

Faz-se importante observar que, apesar do experimento possuir duas esferas de materiais diferentes a serem comparadas, a diferença entre seus coeficientes é menor do que a incerteza da medida dos coeficientes.

5.3 COMPARAÇÕES ENTRE MODELOS TEÓRICOS

Observando os modelos teóricos a serem comparados, fica evidente que possuem dois parâmetros importantes a serem definidos para o cálculo da duração do movimento: o comprimento da rampa e o seu ângulo de inclinação. Assim, para definir a melhor abordagem para o experimento (principalmente quais grandezas variar durante a execução desses experimentos), foram feitas observações prévias do que os modelos teóricos informam para cada configuração de sistema diferente. Tais observações foram feitas ao analisar os gráficos para as modelagens sob determinadas circunstâncias.

Primeiramente, verificam-se os gráficos para duração do movimento em função do ângulo de inclinação da pista, mantendo o comprimento do plano inclinado fixo. Para uma rampa de 1,5 metros de comprimento, obtém-se as seguintes curvas para as esferas de vidro e metal (Figura 12):

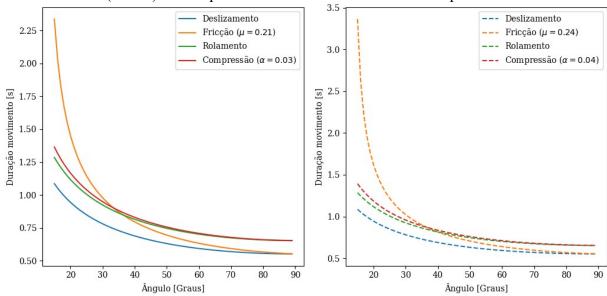


Figura 12 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal (direita) em um plano inclinado de 1.5 metros de comprimento

Enquanto para um plano de 0.6 metros a seguinte configuração é observada:

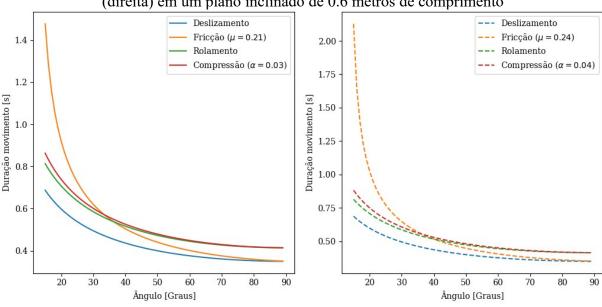


Figura 13 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal (direita) em um plano inclinado de 0.6 metros de comprimento

Ao observar bem os gráficos nas figuras 12 e 13 chega-se a conclusão que a variação no comprimento da rampa apenas aumenta a duração do movimento, mas sem efetivamente mudar nenhuma característica desse movimento.

Ao analisar o mesmo sistema por um gráfico diferente, onde se varia o comprimento da rampa e mantém-se o ângulo fixo em 30 graus, é verificado o seguinte comportamento (Figura 14):

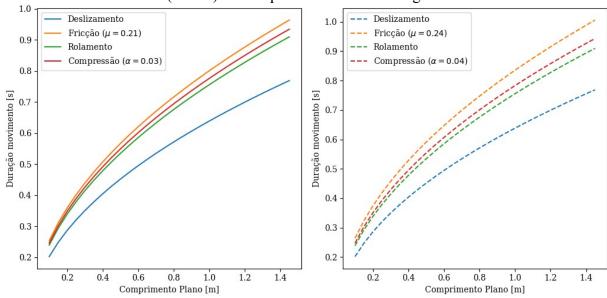


Figura 14 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal (direita) em um plano inclinado de 30 graus

Mantendo o ângulo fixo em 60 graus tem-se os gráficos apresentados (Figura 15):

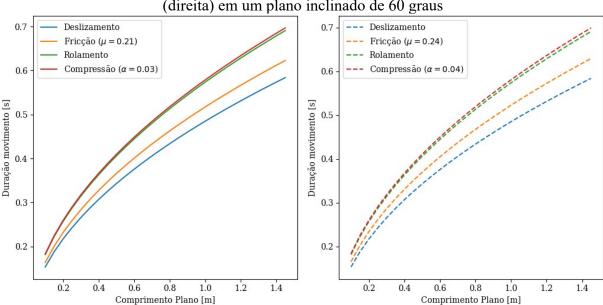
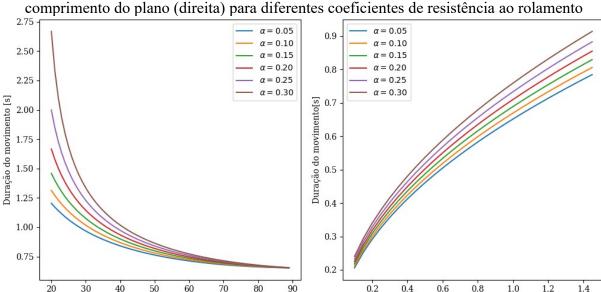


Figura 15 - Gráficos para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e metal (direita) em um plano inclinado de 60 graus

Os gráficos apresentados nas figuras 14 e 15 apresentam uma caracterísitca interessante: a inversão dos modelos de Fricção (laranja), com os modelos de Rolamento e Compressão (verde e vermelho, respectivamente). Tal inversão ocorre pois o coeficiente de atrito diminuí a medida que o ângulo aumenta, implicando que para ângulos menores um corpo que desça deslizando com atrito levará mais tempo para chegar ao final do plano do que um corpo que desça rolando — O que não ocorre para ângulos maiores. Outro ponto

importante de ser reafirmado é como a curva que representa a compressão (modelo com resistência ao rolamento devido a compressão da esfera durante o movimento) se assemelha à curva de rolamento para ângulos cada vez maiores – comportamento que também pode ser observado com a curva de fricção e a de deslizamento.

Cabe aqui uma análise sobre a influência do coeficiente de resistência ao rolamento na duração do movimento, para tal foi elaborado uma comparação de como os diferentes coeficientes de resistência ao rolamento influenciam a duração do movimento da esfera no plano inclinado, em relação à variações de ângulos (esquerda) e variações de comprimento (direita) (Figura 16):



Ângulos [Graus]

Figura 16 - Gráfico da duração do movimento em relação ao ângulo (esquerda) e ao omprimento do plano (direita) para diferentes coeficientes de resistência ao rolamento

Após uma breve análise dos modelos, são definidas as melhores configurações para o experimento. Para os experimentos propriamente ditos, o comprimento do plano inclinado será fixado em 1.5 metros, variando a inclinação entre 0° e 90° – pois facilitam alguma diferenciação entre os modelos, tornando a análise dos gráficos mais simples. Outro ponto importante de se mencionar é o fato de que os ângulos menores são mais relevantes para o modelo de resistência ao rolamento, uma vez que ângulos maiores implicam na sobreposição do modelo com resistência ao rolamento ao modelo de rolamento puro. Vale a pena também observar que nos ângulos menores a disparidade entre o modelo de fricção e os demais o torna um modelo menos assertivo para a presente situação, sendo assim excluído das próximas análises.

Comprimento Plano [m]

5.4 RESULTADOS EXPERIMENTAIS

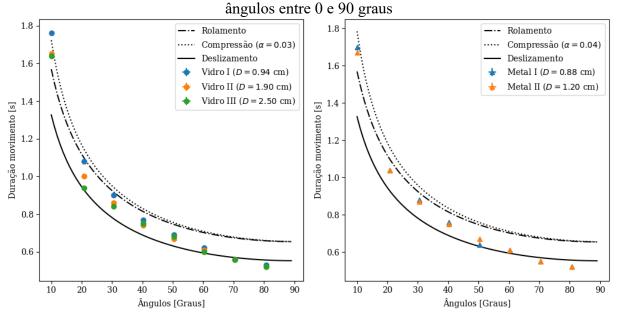
Uma vez definida as características básicas e realizada a experimentação, foram obtidos os seguintes dados que representam o comportamento das esferas durante todos os testes realizados. Neste primeiro caso foi medida a duração do movimento das esferas para ângulos entre 0° e 90°, com 50 repetições de cada lançamento.

Tabela 6- Duração do movimento para ângulos entre 0° e 90° com diferentes esferas

	,	1 6)		
$ heta \pm 0.05$ (Graus)	$t_{v1} \pm 0.01$ (s)	$t_{v2} \pm 0.01$ (s)	$t_{v3} \pm 0.01$ (s) t	$_{m1} \pm 0.01$ (s)	$t_{m2} \pm 0.01 (\mathrm{s})$
10,08	1,76	1,65	1,64	1,70	1,67
20,72	1,08	1,00	0,94	1,04	1,04
30,52	0,90	0,86	0,84	0,88	0,87
40,30	0,77	0,74	0,75	0,76	0,75
50,30	0,69	0,67	0,68	0,64	0,67
60,37	0,62	0,61	0,60	0,61	0,61
70,45	0,56	0,56	0,56	0,55	0,55
80,73	0,53	0,52	0,52	0,52	0,52

Na tabela acima t_{v1} , t_{v2} , e t_{v3} representam respectivamente a duração do movimento para as esferas de vidro I, II e III, enquanto t_{m1} e t_{m2} representam a duração do movimento para as esferas de metal I e II. Seguem abaixo na figura 17 os gráficos da duração do movimento para as esferas de vidro e metal na comparação com os modelos teóricos:

Figura 17 - Gráficos dos resultados experimentais da duração do movimento para esferas de vidro (esquerda) e esferas de metal (direita) em comparação com os modelos teóricos para



Uma das primeiras coisas a serem observadas é o afastamento dos dados experimentais em relação ao modelo de compressão. É visível que, para altos ângulos, o modelo de compressão tende a se aproximar do modelo de rolamento uma vez que a a componente normal diminui à medida que a inclinação aumenta, diminuindo assim o fator de compressão na esfera. Um segundo aspecto a ser observado é o distanciamento dos dados experimentais em relação às curvas de rolamento e compressão, o que indica que o movimento nos ângulos intermediários são um composto entre rolamento e deslizamento, e para ângulos realmente altos passa a valer somente o deslizamento.

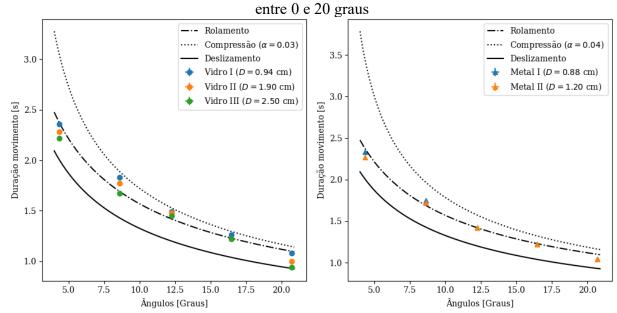
Em seguida é investigado o intervalo entre 0° e 20° com o intuito de obter uma melhor visualização das características do movimento para ângulos menores. Os resultados podem ser vistos na tabela abaixo (Tabela 7):

Tabela 7 - Duração do movimento para ângulos entre 0° e 20° com diferentes esferas

$\frac{\theta \pm 0.05}{\text{(Graus)}}$	$t_{v1} \pm 0.01 (\mathrm{s})$	$t_{v2} \pm 0.01 (\mathrm{s})$	$t_{v3} \pm 0.01 (\mathrm{s})$	$t_{m1} \pm 0.01 (\mathrm{s})$	$t_{m2} \pm 0.01 (\mathrm{s})$
4.37	2.36	2.28	2.22	2.33	2.27
8.62	1.83	1.77	1.67	1.75	1.72
12.26	1.49	1.48	1.45	1.42	1.42
16.45	1.26	1.22	1.22	1.22	1.22
20.72	1.08	1.00	0.94	1.04	1.04

De maneira análoga ao intervalo de 0° a 90° seguem abaixo os gráficos para as esferas de metal e as esferas de vidro no intervalo de 0° a 10° (Figura 18):

Figura 18 - Gráficos dos resultados para a duração do movimento das esferas de vidro (esquerda) e esferas de metal (direita) em comparação com os modelos teóricos para ângulos



Observando os últimos resultados, percebe-se que a duração do movimento independe do raio das esferas – assim como todos os modelos teóricos previram, uma vez que para esferas de mesmo material com raios diferentes a duração do movimento é aproximadamente a mesma. Para investigar o intervalo entre 0° e 10° foram utilizadas apenas a esferas de maior diâmetro (Vidro III e Metal II), cujo comportamento está expresso na tabela abaixo (Tabela 8):

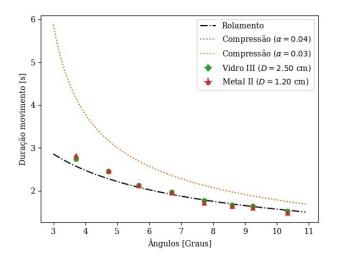
Tabela 8 - Duração do movimento para ângulos entre 0º e 10º com as esferas Vidro III e Metal

II e respectivas incertezas

ii e iespeetivas meettezas									
$\theta \pm 0.05$ (Graus)	$t_{v3}\left(\mathbf{s}\right)$	Δt_{v3} (s)	$t_{m2}\left(\mathbf{s}\right)$	Δt_{m2} (s)					
3.71	2.74	0.01	2.82	0.01					
4.73	2.45	0.01	2.46	0.01					
5.67	2.12	0.01	2.12	0.01					
6.70	1.97	0.01	1.95	0.01					
7.72	1.77	0.01	1.72	0.02					
8.60	1.67	0.01	1.64	0.03					
9.24	1.64	0.01	1.60	0.01					
10.34	1.52	0.01	1.49	0.01					

Abaixo segue o gráfico da duração do movimento das esferas de vidro e metal em comparação com o previsto pelos modelos de rolamento e resistência ao rolamento (compressão) (Figura 19):

Figura 19 - Gráfico dos resultados experimentais da duração do movimento para esferas de vidro (verde) e esferas de metal (vermelha) em comparação com os modelos teóricos para ângulos entre 0 e 10 graus



Para ângulos entre 0° e 10° as esferas de vidro e metal possuem comportamentos idênticos entre si e consequentemente concordantes com o modelo de rolamento – o modelo utilizado corriqueiramente em cursos de Física.

6 CONCLUSÕES E PERSPECTIVAS

O escopo desse trabalho se inicia com o entendimento de como os as bibliografías usadas em cursos de Física tratam o problema da esfera que rola o plano inclinado. Na maioria deles é utilizado o modelo no qual a força de atrito gera o torque na esfera aumentando a sua velocidade de rotação, fazendo com que a mesma tenha movimento de rotação e translação combinados (rolamento). Outra parcela dos livros de Física analisados sequer tratam de algum problema que se assemelhe a este, principalmente os livros que se distanciam dos livros de mecânica básica – como é o caso de livros de mecânica clássica ou mecânica analítica.

Ao decorrer desse texto foram observados os modelos mais comuns: deslizamento sem atrito, deslizamento com atrito e rolamento. No entanto esses modelos não contemplam situações onde uma esfera que esteja rolando pare, ou haja uma significativa compressão dessa esfera durante o movimento, com o intuito de abranger essas novas situações foi introduzido o modelo que leva em conta a compressão da esfera ou da superfície na qual ela esteja, impondo assim uma resistência ao rolamento.

Durante a análise dos modelos e dos dados experimentais, se tornou perceptível que grandezas como o raio da esfera nada influenciam no resultado final. Observando as curvas, também se percebeu que a resistência ao rolamento e o atrito diminuem a medida que a inclinação do plano inclinado aumenta, ou seja: quando $\theta \to 90^\circ$ os coeficientes $\mu, \varepsilon \to 0$. De uma maneira geral, pode-se dizer que para a esfera que rola o plano inclinado não há uma modelagem definitiva, mas sim intervalos onde uma modelagem será mais assertiva que outra, por exemplo: para ângulos entre 0° e 20° o modelo de rolamento descreve bem os resultados experimentais. No entanto para intervalos entre 60° em diante, o modelo de deslizamento se torna mais adequado. Em intervalos intermediários o experimento mostra que características de deslizamento e rolamento coexistem — a esfera pode estar rolando e deslizando ao mesmo tempo, ou até mesmo ora rolando e ora deslizando.

Dentro das características desse experimento, o modelo de compressão não se provou assertivo, o que se deve ao fato de que os utilizados (vidro e metal) possuem uma compressibilidade extremamente baixa, o que claramente não favorece o modelo. Entretanto, tal modelo se prova mais promissor quando o objeto de estudo são rodas de bicicletas ou pneus – materiais emborrachados, uma vez que sua compressibilidade é razoavelmente maior. Tal fato fica evidente quando se observa a incerteza na medida do coeficiente de compressão

obtida, que é maior do que a diferença entre os coeficientes, isso indica que em termos experimentais não há uma diferença significativa entre o metal e o vidro. Sob a ótica do experimento, metal e vidro são praticamente semelhantes. Infelizmente, encontrar diversas esferas de materiais diferentes não é uma tarefa trivial, o metal e o vidro foram os únicos materiais disponíveis para se realizar o experimento.

Finalmente, vale a pena comentar a importância desse trabalho em propor novas abordagens e interpretações para uma área que várias bibliografías consideram fechada. Uma vez que todos os livros básicos de Física analisados possuem as mesmas interpretações, os mesmos exemplos e questões quase sempre idênticas, o que pode levar ao estudante universitário de Física a crer, de maneira errônea, que a mecânica está "fechada", que não há mais problemas a se pesquisar ou desenvolvimentos a serem feitos em tal área da ciência.

REFERÊNCIAS

ALONSO, M.; FINN, E. **Física: Um curso universitário**. 2. ed. São Paulo: Blucher, 2014. v. 1

DEPARTAMENTO DE FÍSICA - CCEN. Incerteza Estatística. In: **Apostilas de Física Experimental I**. [s.l.] Universidade Federal de Pernambuco, [s.d.].

FEYNMAN, R.; LEIGHTON, R.; SANDS, M. Lições de Física. 2. ed. Porto Alegre: Bookman, 2008. v. 1

GOLDSTEIN, H.; POOLE, C.; SAFKO, J. Classical Mechanics. 3. ed. Porto Alegre: Pearson, 2014.

GREGORY, R. D. Classical Mechanics. 3. ed. New York: Cambridge University Press, 2008.

GRENIER, W. Classical Mechanics: System of particles. 2. ed. [s.l.] Springer, 1989.

HALLIDAY, D.; WALKER, J.; RESNICK, R. Fundamentals of Physics. 10. ed. [s.l.] Wiley, 2014.

KLEPPNER, D.; KOLENKOW, R. An Introduction to mechanics. [s.l.] McGraw-Hill, 1973.

LANDAU, L.; LIFCHITZ, E. Curso de Física: Mecânica. [s.l.] Hemus, 2004.

LOPES, A. **Introdução à Mecânica Clássica**. 1. ed. São paulo: Editora da Universidade de São Paulo, 2013.

LUIZ, A. Física 1 - Mecânica. 2. ed. [s.l.] Livraria da Física, 2012. v. 1

NUSSENZVEIG, H. Curso de Física Básica. 5. ed. São Paulo: Blucher, 2013. v. 1

SILVEIRA, F. Revista Brasileira de Ensino de Física. **Potência de tração de um veículo automotor que se movimenta com velocidade constante**, v. 33, n. 1, 2011.

TAYLOR, J. Classical Mechanics. [s.l.] University Science Books, 2004.

THORNTON, S.; MARION, J. Classical Dynamics of Particles and Systems. 5. ed. [s.l.] Cengage, 2003.

TIPLER, P.; MOSCA, G. **Physics for Scientists and Engineers**. 6. ed. New York: W. H Freeman and Company, 2008.

YOUNG, H.; FREEDMAN, R. University Physics. 14. ed. [s.l.] Pearson, 2015.

APÊNDICE A - CÓDIGO UTILIZADO NA PLACA

Abaixo segue uma cópia do código-fonte utilizado para fazer as medidas de tempo na placa Arduino. A versão oficial pode ser acessada através do seguinte endereço eletrônico: https://github.com/gmateusjose/Incline/blob/main/arduino-files/incline.ino/.

```
/* Board's Configuration */
#define firstSensor 53
#define secondSensor 52
/* Launching settings and uncertainty configuration */
#define LAUNCHES 50
#define UNCERTAINTY 0.01
/* Defining LauncherCounter and dinamically allocate memory to record all
launchers */
int launcherCounter = 0;
float *measurements = (float*) malloc(LAUNCHES * sizeof(float));
/* Pin and serial configuration */
void setup() {
  pinMode(firstSensor, INPUT);
 pinMode(secondSensor, INPUT);
  Serial.begin(9600);
/* Main function */
void loop() {
  // set the variables to save the time when the sphere is at the top
  // and when the shpere is at the bottom.
  long top = 0;
  long bottom = 0;
  // Capture all the movements
  while(true) {
    /* Look to see if the sphere is at the top or at the bottom.
Important:
       If the digitalRead() returns 1 -> there's nothing
       If the digitalRead() returns 0 -> there's something
   bool on top = digitalRead(firstSensor) == 0 &&
digitalRead(secondSensor) == 1;
    bool on bottom = digitalRead(firstSensor) == 1 &&
digitalRead(secondSensor) == 0;
    if(on top){
     top = millis();
    } else if (on bottom) {
     bottom = millis();
    // Checking the measurement condition and save the result.
    if(top != 0 and bottom != 0 and bottom > top) {
      float measurement = (float)(bottom - top)/1000;
```

```
measurements[launcherCounter] = measurement;
      print_attempts(measurement);
      break;
   }
  }
  // Computing the stop condition.
  if(launcherCounter < LAUNCHES - 1){</pre>
    launcherCounter++;
  } else {
    calculate mean();
    free (measurements);
    exit;
  }
}
/* Function to calculate mean and the total uncertainty */
void calculate mean(){
  // Defining the variable to store the mean
  // and the square of the standart deviation
  float mean = 0;
  float squaredSD = 0;
  // Loop over all the measurements made to calculate the mean
  for (int i = 0; i < LAUNCHES; i++) {
   mean += measurements[i] / (float) LAUNCHES;
  }
  // Loop over all values again to calculate the total uncertainty
  for (int i = 0; i < LAUNCHES; i++) {
    squaredSD += pow(measurements[i] - mean, 2) / (float) pow(LAUNCHES, 2);
  float totalUncertainty = sqrt(squaredSD + pow(UNCERTAINTY, 2));
  // Print out the mean and the total uncertainty
  Serial.print("\nMean: ");
  Serial.print(mean);
  Serial.print(" +- ");
  Serial.print(totalUncertainty);
  Serial.print(" s.");
/* Function to print the measurements made */
void print attempts(float measurement) {
  Serial.print("Attempt ");
  Serial.print(launcherCounter + 1);
  Serial.print(": ");
  Serial.print(measurement);
  Serial.println(" s");
```

APÊNDICE B – CÓDIGO PARA CÁLCULO DOS COEFICIENTES

Aqui segue uma cópia do código utilizado para o cálculo dos coeficientes de atrito e de resistência ao rolamento, incluindo os cálculos de incerteza estatística definidos na seção de metodologia.

```
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
def calcularCoeficienteJuntoDaIncerteza(listaAngulosCriticos):
    anguloCriticoMedio = mean(listaAngulosCriticos)
    tangenteAnguloCriticoMedio = tan(radians(anguloCriticoMedio))
    incertezaPropagadaAnguloMedio = 0.05 / (dcos(anguloCriticoMedio)**2)
    somatorio = 0
    for anguloCritico in listaAngulosCriticos:
        tangenteAnguloCritico = tan(radians(anguloCritico))
        somatorio += (tangenteAnguloCritico -
        tangenteAnguloCriticoMedio) **2
    incertezaEstatistica = sqrt(somatorio / len(listaAngulosCriticos)) /
    sqrt(len(listaAngulosCriticos))
    incertezaTotal = sqrt(incertezaEstatistica**2 +
    incertezaPropagadaAnguloMedio**2)
    print(f"{tangenteAnguloCriticoMedio:.2f} +- {incertezaTotal:.2f}")
    return None
angulosCriticosVidro = {
    'deslizamento': (12.20, 11.00, 10.15, 14.40, 12.12, 10.30, 11.00,
    15.04, 12.00, 11.50, 11.20, 13.20),
    'rolamento': (1.50, 1.40, 1.60, 1.20, 1.43, 1.90, 1.80, 1.70, 1.00,
    1.60, 4.40, 2.20, 3.00, 2.00, 2.90)
angulosCriticosMetal = {
    'deslizamento': (12.45, 12.50, 12.00, 12.30, 12.31, 14.80, 14.60,
    15.30, 14.90, 14.90),
    'rolamento': (2.80, 1.70, 1.20, 1.30, 1.75, 3.40, 3.10, 1.50, 2.00,
    2.50)
}
calcularCoeficienteJuntoDaIncerteza(angulosCriticosVidro['deslizamento'])
calcularCoeficienteJuntoDaIncerteza(angulosCriticosVidro['rolamento'])
calcularCoeficienteJuntoDaIncerteza(angulosCriticosMetal['deslizamento'])
calcularCoeficienteJuntoDaIncerteza(angulosCriticosMetal['rolamento'])
```

APÊNDICE C – CÓDIGOS PARA ANÁLISE DOS MODELOS

Nesta seção residem os códigos-fonte usados na análise gráfica dos modelos, no total são cinco arquivos diferentes:

fixedLength_15.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'
dsin = lambda deg angle: sin(radians(deg angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg angle))
GRAV = 9.82
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
            return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
            raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSgrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained_layout=True)
coefAtritoVidro = 0.21
coefCompressaoVidro = 0.03
```

```
angulos_teoricos_vidro = arange(15, 90)
modelo deslizamento vidro = [tempoComDeslizamento(1.5, angulo) for angulo
in \
                             angulos teoricos vidro]
modelo friccao vidro = [tempoComFriccao(1.5, angulo, coefAtritoVidro) for
angulo in \
                        angulos teoricos vidro]
modelo rolamento vidro = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in \
                         angulos teoricos vidro]
modelo compressao vidro = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoVidro) for angulo \
                           in angulos teoricos vidro]
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo deslizamento vidro,
             label="Deslizamento")
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo friccao vidro, fmt='-', \
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoVidro}$)")
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo rolamento vidro, fmt='-',
             label="Rolamento")
firstPlot.errorbar(angulos_teoricos_vidro, modelo_compressao_vidro,
fmt='-', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
firstPlot.set xlabel('Ângulo [Graus]')
firstPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
firstPlot.legend()
coefAtritoMetal = 0.24
coefCompressaoMetal = 0.04
angulos teoricos metal = arange(15, 90)
modelo deslizamento metal = [tempoComDeslizamento(1.5, angulo) for angulo
                             angulos teoricos metal]
modelo friccao metal = [tempoComFriccao(1.5, angulo, coefAtritoMetal) for
angulo in \
                        angulos teoricos metal]
modelo rolamento metal = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in \
                          angulos_teoricos_metal]
modelo compressao metal = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoMetal) for angulo \
                           in angulos_teoricos_metal]
secondPlot.errorbar(angulos teoricos metal, modelo deslizamento metal,
             label="Deslizamento")
secondPlot.errorbar(angulos teoricos metal, modelo friccao metal, fmt='--',
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoMetal}$)")
secondPlot.errorbar(angulos teoricos metal, modelo rolamento metal,
             label="Rolamento")
secondPlot.errorbar(angulos_teoricos_metal, modelo compressao metal,
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
secondPlot.set xlabel('Ângulo [Graus]')
secondPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
```

```
secondPlot.legend()
plt.show()
```

fixedLength_06.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'
dsin = lambda deg angle: sin(radians(deg angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg angle))
GRAV = 9.82
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
            return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
            raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained_layout=True)
coefAtritoVidro = 0.21
coefCompressaoVidro = 0.03
angulos teoricos vidro = arange(15, 90)
modelo deslizamento vidro = [tempoComDeslizamento(0.6, angulo) for angulo
in \
                             angulos teoricos vidro]
modelo friccao vidro = [tempoComFriccao(0.6, angulo, coefAtritoVidro) for
angulo in \
```

```
angulos_teoricos_vidro]
modelo\_rolamento\_vidro = [tempoComRolamento(0.6, angulo) for angulo in \
                         angulos teoricos vidro]
modelo compressao vidro = [tempoComCompressao(0.6, angulo,
coefCompressaoVidro) for angulo \
                           in angulos teoricos vidro]
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo deslizamento vidro,
fmt='-', \
             label="Deslizamento")
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo friccao vidro, fmt='-', \
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoVidro}$)")
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo rolamento vidro, fmt='-',
             label="Rolamento")
firstPlot.errorbar(angulos teoricos vidro, modelo compressao vidro,
fmt='-', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
firstPlot.set xlabel('Angulo [Graus]')
firstPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
firstPlot.legend()
coefAtritoMetal = 0.24
coefCompressaoMetal = 0.04
angulos teoricos metal = arange(15, 90)
modelo deslizamento metal = [tempoComDeslizamento(0.6, angulo) for angulo
in \
                             angulos_teoricos_metal]
modelo friccao metal = [tempoComFriccao(0.6, angulo, coefAtritoMetal) for
angulo in \
                        angulos teoricos metal]
modelo rolamento metal = [tempoComRolamento(0.6, angulo) for angulo in \
                          angulos teoricos metal]
modelo compressao metal = [tempoComCompressao(0.6, angulo,
coefCompressaoMetal) for angulo \
                           in angulos teoricos metal]
secondPlot.errorbar(angulos teoricos metal, modelo deslizamento metal,
fmt='--', \
             label="Deslizamento")
secondPlot.errorbar(angulos teoricos metal, modelo friccao metal, fmt='--',
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoMetal}$)")
secondPlot.errorbar(angulos teoricos metal, modelo rolamento metal,
             label="Rolamento")
secondPlot.errorbar(angulos_teoricos_metal, modelo_compressao_metal,
fmt='--', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
secondPlot.set xlabel('Angulo [Graus]')
secondPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
secondPlot.legend()
plt.show()
```

fixedAngle_30.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'
dsin = lambda deg angle: sin(radians(deg angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg angle))
GRAV = 9.82
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
            return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
            raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained layout=True)
coefAtritoVidro = 0.21
coefCompressaoVidro = 0.03
comps_teoricos_vidro = arange(0.1, 1.5, 0.05)
modelo deslizamento vidro = [tempoComDeslizamento(comp, 30) for comp in \
                              comps teoricos vidro]
modelo friccao vidro = [tempoComFriccao(comp, 30, coefAtritoVidro) for comp
in \
                         comps_teoricos_vidro]
modelo rolamento vidro = [tempoComRolamento(comp, 30) for comp in \
                          comps teoricos vidro]
modelo compressao vidro = [tempoComCompressao(comp, 30,
\operatorname{\texttt{coefCompressaoVidro}} for \operatorname{\texttt{comp}} \
                            in comps_teoricos_vidro]
firstPlot.errorbar(comps_teoricos_vidro, modelo_deslizamento_vidro,
fmt='-', \
             label="Deslizamento")
```

```
firstPlot.errorbar(comps_teoricos_vidro, modelo_friccao_vidro, fmt='-', \
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoVidro}$)")
firstPlot.errorbar(comps teoricos vidro, modelo rolamento vidro, fmt='-', \
             label="Rolamento")
firstPlot.errorbar(comps teoricos vidro, modelo compressao vidro,
fmt='-', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
firstPlot.set xlabel('Comprimento Plano [m]')
firstPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
firstPlot.legend()
coefAtritoMetal = 0.24
coefCompressaoMetal = 0.04
comps teoricos metal = arange(0.1, 1.5, 0.05)
modelo deslizamento metal = [tempoComDeslizamento(comp, 30) for comp in \
                             comps teoricos metal]
modelo friccao metal = [tempoComFriccao(comp, 30, coefAtritoMetal) for comp
                        comps teoricos metal]
modelo rolamento metal = [tempoComRolamento(comp, 30) for comp in \
                          comps_teoricos_metal]
modelo compressao metal = [tempoComCompressao(comp, 30,
coefCompressaoMetal) for comp \
                           in comps teoricos metal]
secondPlot.errorbar(comps_teoricos_metal, modelo_deslizamento_metal,
fmt='--', \
             label="Deslizamento")
secondPlot.errorbar(comps teoricos metal, modelo friccao metal, fmt='--', \
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoMetal}$)")
secondPlot.errorbar(comps teoricos metal, modelo rolamento metal, fmt='--',
             label="Rolamento")
secondPlot.errorbar(comps teoricos metal, modelo compressao metal,
fmt='--', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
secondPlot.set xlabel('Comprimento Plano [m]')
secondPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
secondPlot.legend()
plt.show()
```

fixedAngle_60.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt

from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean

mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'

dsin = lambda deg_angle: sin(radians(deg_angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg_angle))
```

```
GRAV = 9.82
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
           return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
           raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
 numerador = 2.8 * comprimento
 denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
 return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
 numerador = 2.8 * comprimento
 denominador = GRAV * dsin(angulo)
 return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
 numerador = 2 * comprimento
 denominador = GRAV * dsin(angulo)
 return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
 numerador = 2 * comprimento
 denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
 return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained layout=True)
coefAtritoVidro = 0.21
coefCompressaoVidro = 0.03
comps teoricos vidro = arange(0.1, 1.5, 0.05)
modelo deslizamento vidro = [tempoComDeslizamento(comp, 60) for comp in \
                            comps teoricos vidro]
modelo friccao vidro = [tempoComFriccao(comp, 60, coefAtritoVidro) for comp
                       comps teoricos vidro]
modelo rolamento vidro = [tempoComRolamento(comp, 60) for comp in \
                         comps_teoricos_vidro]
modelo compressao vidro = [tempoComCompressao(comp, 60,
coefCompressaoVidro) for comp \
                          in comps teoricos vidro]
firstPlot.errorbar(comps teoricos vidro, modelo deslizamento vidro,
fmt='-', \
            label="Deslizamento")
label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoVidro}$)")
firstPlot.errorbar(comps teoricos vidro, modelo rolamento vidro, fmt='-', \
            label="Rolamento")
firstPlot.errorbar(comps teoricos vidro, modelo compressao vidro,
fmt='-', \
            label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
firstPlot.set xlabel('Comprimento Plano [m]')
firstPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
firstPlot.legend()
```

```
coefAtritoMetal = 0.24
coefCompressaoMetal = 0.04
comps teoricos metal = arange(0.1, 1.5, 0.05)
modelo deslizamento metal = [tempoComDeslizamento(comp, 60) for comp in \
                             comps teoricos metal]
modelo friccao metal = [tempoComFriccao(comp, 60, coefAtritoMetal) for comp
in \
                        comps teoricos metal]
modelo rolamento metal = [tempoComRolamento(comp, 60) for comp in \
                          comps teoricos metal]
modelo compressao metal = [tempoComCompressao(comp, 60,
coefCompressaoMetal) for comp \
                           in comps teoricos metal]
secondPlot.errorbar(comps teoricos metal, modelo deslizamento metal,
             label="Deslizamento")
secondPlot.errorbar(comps teoricos metal, modelo friccao metal, fmt='--', \
             label=rf"Fricção ($\mu = {coefAtritoMetal}$)")
secondPlot.errorbar(comps_teoricos_metal, modelo_rolamento_metal, fmt='--',
             label="Rolamento")
secondPlot.errorbar(comps teoricos metal, modelo compressao metal,
fmt='--', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
secondPlot.set xlabel('Comprimento Plano [m]')
secondPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
secondPlot.legend()
plt.show()
```

rollingConstant.py – Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'
dsin = lambda deg angle: sin(radians(deg angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg angle))
GRAV = 9.82
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
      try:
            return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
            raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
```

```
return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained layout=True)
coefsCompressao = arange(0.05, 0.35, 0.05)
angulos teoricos = arange(20, 90)
for coef in coefsCompressao:
  modeloCompressao = [tempoComCompressao(1.5, angulo, coef) for angulo in \
                      angulos teoricos]
  firstPlot.errorbar(angulos_teoricos, modeloCompressao, \
               label=rf"$\alpha = {coef:.2f}$")
firstPlot.set xlabel('Angulos [Graus]')
firstPlot.set ylabel('Duração do movimento [s]')
firstPlot.legend()
comp\_teoricos = arange(0.1, 1.5, 0.05)
for coef in coefsCompressao:
  modeloCompressao = [tempoComCompressao(comp, 45, coef) for comp in \
                      comp teoricos]
  secondPlot.errorbar(comp_teoricos, modeloCompressao, \
               label=rf"$\alpha = {coef:.2f}$")
secondPlot.set_xlabel('Comprimento Plano [m]')
secondPlot.set_ylabel('Duração do movimento[s]')
secondPlot.legend()
plt.show()
```

APÊNDICE D – CÓDIGOS PARA ANÁLISE DOS RESULTADOS

Finalmente nesta secção seguem os códigos utilizados para realizar a comparação entre os dados experimentais obtidos e as curvas teóricas propostas, os códigos estão divididos em três diferentes arquivos – um para cada modalidade do experimento.

experiment_0_90.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'
dsin = lambda deg_angle: sin(radians(deg_angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg angle))
GRAV = 9.82
INCERTEZA ANGULO = 0.05
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
           return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
            raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
  return returnSgrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
 numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
 return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained layout=True)
```

```
angulosExperimentais = [10.08, 20.72, 30.52, 40.30, 50.30, 60.37, 70.45,
80.731
resultadosVidroI = [1.76, 1.08, 0.90, 0.77, 0.69, 0.62, 0.56, 0.53]
resultadosVidroII = [1.65, 1.00, 0.86, 0.74, 0.67, 0.61, 0.56, 0.52]
resultadosVidroIII = [1.64, 0.94, 0.84, 0.75, 0.68, 0.60, 0.56, 0.52]
coefCompressaoVidro = 0.03
angulosTeoricos = arange(10, 90, 1)
modeloCompressaoVidro = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoVidro) for \
                         angulo in angulosTeoricos]
modeloRolamento = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricosl
modeloDeslizamento = [tempoComDeslizamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
# Plot dos modelos teóricos
firstPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloRolamento, c='black', fmt='-.', \
             label="Rolamento")
firstPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloCompressaoVidro, c='black',
fmt=':', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
firstPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloDeslizamento, c='black', fmt='-',
             label="Deslizamento")
# Plot dos resultados experimentais
firstPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidroI, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='o', label=r'Vidro I ($D = 0.94$
cm)')
firstPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidroII, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='o', label=r'Vidro II ($D = 1.90$
firstPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidroIII, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='o', label=r'Vidro III ($D = 2.50$
cm)')
firstPlot.set xlabel('Angulos [Graus]')
firstPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
firstPlot.legend()
resultadosMetalI = [1.70, 1.04, 0.88, 0.76, 0.64, 0.61, 0.55, 0.52]
resultadosMetalII = [1.67, 1.04, 0.87, 0.75, 0.67, 0.61, 0.55, 0.52]
incerteza = 0.01
coefCompressaoMetal = 0.04
angulosTeoricos = arange(10, 90, 1)
modeloCompressaoMetal = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoMetal) for \
                         angulo in angulosTeoricos]
modeloRolamento = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
modeloDeslizamento = [tempoComDeslizamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
# Plot dos modelos teóricos
```

```
secondPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloRolamento, c='black',
fmt='-.', \
             label="Rolamento")
secondPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloCompressaoMetal, c='black',
fmt=':', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
secondPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloDeslizamento, c='black',
fmt='-', \
             label="Deslizamento")
# Plot dos resultados experimentais
secondPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosMetalI, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='^', label='Metal I ($D = 0.88$
cm)')
secondPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosMetalII, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='^', label='Metal II ($D = 1.20$
cm)')
secondPlot.set xlabel('Angulos [Graus]')
secondPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
secondPlot.legend()
plt.show()
```

experiment_0_20.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
import matplotlib as mpl
import matplotlib.pyplot as plt
from math import sin, cos, radians, sqrt, degrees, ceil, atan, tan
from numpy import arange, mean
mpl.rcParams['font.family'] = 'serif'
dsin = lambda deg angle: sin(radians(deg angle))
dcos = lambda deg angle: cos(radians(deg angle))
GRAV = 9.82
INCERTEZA ANGULO = 0.05
def returnSqrtOrNone(numerador, denominador):
            return sqrt(numerador / denominador)
      except ValueError:
            raise
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
 numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
```

```
numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
figure, (firstPlot, secondPlot) = plt.subplots(nrows=1, ncols=2,
constrained layout=True)
angulosExperimentais = [4.37, 8.62, 12.26, 16.45, 20.72]
resultadosVidroI = [2.36, 1.83, 1.49, 1.26, 1.08]
resultadosVidroII = [2.28, 1.77, 1.48, 1.22, 1.00]
resultadosVidroIII = [2.22, 1.67, 1.45, 1.22, 0.94]
incerteza = 0.01
coefCompressaoVidro = 0.03
angulosTeoricos = arange(4, 21, 0.1)
modeloCompressaoVidro = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoVidro) for \
                         angulo in angulosTeoricos]
modeloRolamento = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
modeloDeslizamento = [tempoComDeslizamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
# Plot dos modelos teóricos
firstPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloRolamento, c='black', fmt='-.', \
             label="Rolamento")
firstPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloCompressaoVidro, c='black',
fmt=':', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
firstPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloDeslizamento, c='black', fmt='-',
             label="Deslizamento")
# Plot dos resultados experimentais
firstPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidroI, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='o', label=r'Vidro I ($D = 0.94$
cm)')
firstPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidroII, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='o', label=r'Vidro II ($D = 1.90$
cm)')
firstPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidroIII, yerr=0.01, \setminus
             xerr=INCERTEZA_ANGULO, fmt='o', label=r'Vidro III ($D = 2.50$)
cm)')
firstPlot.set xlabel('Ângulos [Graus]')
firstPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
firstPlot.legend()
resultadosMetalI = [2.33, 1.75, 1.42, 1.22, 1.04]
resultadosMetalII = [2.27, 1.72, 1.42, 1.22, 1.04]
```

```
incerteza = 0.01
coefCompressaoMetal = 0.04
modeloCompressaoMetal = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoMetal) for \
                         angulo in angulosTeoricos]
modeloRolamento = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
modeloDeslizamento = [tempoComDeslizamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
# Plot dos modelos teóricos
secondPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloRolamento, c='black',
fmt='-.', \
             label="Rolamento")
secondPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloCompressaoMetal, c='black',
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
secondPlot.errorbar(angulosTeoricos, modeloDeslizamento, c='black',
fmt='-', \
             label="Deslizamento")
# Plot dos resultados experimentais
secondPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosMetalI, yerr=0.01, \
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='^', label='Metal I ($D = 0.88$
{\tt secondPlot.errorbar(angulosExperimentais, resultadosMetalII, yerr=0.01, \ \backslash }
             xerr=INCERTEZA ANGULO, fmt='^', label='Metal II ($D = 1.20$
cm)')
secondPlot.set xlabel('Angulos [Graus]')
secondPlot.set ylabel('Duração movimento [s]')
secondPlot.legend()
plt.show()
```

experiment_0_10.py - Responsável pela criação do gráfico Error: Reference source not found:

```
def tempoComCompressao(comprimento, angulo, coefCompressao):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefCompressao * dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComRolamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2.8 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSgrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComDeslizamento(comprimento, angulo):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * dsin(angulo)
  return returnSgrtOrNone(numerador, denominador)
def tempoComFriccao(comprimento, angulo, coefAtrito):
  numerador = 2 * comprimento
  denominador = GRAV * (dsin(angulo) - coefAtrito*dcos(angulo))
  return returnSqrtOrNone(numerador, denominador)
angulosExperimentais = [3.71, 4.73, 5.67, 6.70, 7.72, 8.60, 9.24, 10.34]
resultadosVidro = [2.74, 2.45, 2.12, 1.97, 1.77, 1.67, 1.64, 1.52]
resultadosMetal = [2.82, 2.46, 2.12, 1.95, 1.72, 1.64, 1.60, 1.49]
incertezaVidro = [0.01, 0.01, 0.01, 0.01, 0.01, 0.01, 0.01, 0.01]
incertezaMetal = [0.01, 0.01, 0.01, 0.01, 0.02, 0.03, 0.01, 0.01]
coefCompressaoMetal = 0.04
coefCompressaoVidro = 0.03
angulosTeoricos = arange(3, 11, 0.1)
modeloCompressaoMetal = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoMetal) for \
                         angulo in angulosTeoricos]
modeloCompressaoVidro = [tempoComCompressao(1.5, angulo,
coefCompressaoMetal) for \
                         angulo in angulosTeoricos]
modeloRolamento = [tempoComRolamento(1.5, angulo) for angulo in
angulosTeoricos]
# Plot dos modelos teóricos
plt.errorbar(angulosTeoricos, modeloRolamento, c='black', fmt='-.', \
             label="Rolamento")
plt.errorbar(angulosTeoricos, modeloCompressaoMetal, fmt=':', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoMetal}$)")
plt.errorbar(angulosTeoricos, modeloCompressaoVidro, fmt=':', \
             label=rf"Compressão ($\alpha = {coefCompressaoVidro}$)")
# Plot dos resultados experimentais
plt.errorbar(angulosExperimentais, resultadosVidro,
xerr=INCERTEZA ANGULO, \
             yerr=incertezaVidro, fmt='o', label=r'Vidro III ($D = 2.50$
cm)')
plt.errorbar(angulosExperimentais, resultadosMetal,
xerr=INCERTEZA ANGULO, \
             yerr=incertezaMetal, fmt='^', label=r'Metal II ($D = 1.20$
cm)')
plt.xlabel('Ângulos [Graus]')
plt.ylabel('Duração movimento [s]')
plt.legend()
```

plt.show()