Como introduzir o atrito na análise do plano inclinado

Carlota Cardoso¹, Manuel Santos¹, Mariana Silva¹, Horácio Fernandes²

¹ Instituto Superior Técnico, Universidade Lisboa

² Instituto de Plasmas e Fusão Nuclear, Instituto Superior Técnico, Universidade Lisboa

Resumo

O plano inclinado, uma das seis máquinas simples descritas na antiguidade [1], permite alterar a força com que um objeto é elevado. Por exemplo, ao reduzir bastante o efeito da aceleração gravítica sentida pelo corpo, a variação da velocidade é menor e permite consequentemente realizar experiências simples de física em tempos de ordem superior ao segundo, entendíveis pelo olho humano. Consequentemente esta máquina é muito usada para estudar a aceleração nos corpos.

No entanto só calhas com almofadas de ar permitem realizar esta experiência sem atrito significativo, permitindo determinar uma aceleração gravítica (*g*) correta e próxima dos 9,8 ms⁻². Contudo, o atrito é parte integrante da mecânica do problema e neste artigo abordaremos como o poderemos considerar, demonstrando que é possível determinar o valor de *g* com uma experiência simples. A experiência criada para o efeito no e-lab, permite alterar o ângulo de descida e, através deste processo, separar as forças de atrito, da gravítica, obtendo-se um valor muito próximo de 9,8 ms⁻².

Introdução

O plano inclinado é geralmente utilizado para mover cargas pesadas sobre obstáculos verticais tais como as rampas comuns. Mover um objeto para cima num plano inclinado requer menos força do que levantálo na vertical, como se desmultiplicássemos a gravidade! Esta vantagem mecânica, pela qual a força é reduzida, é igual à razão entre o comprimento da superfície inclinada e a altura em que se estende a rampa.

Nas experiências laboratoriais que recriam esta máquina, a experiência torna-se mais percetível ao olho humano por via dessa aceleração reduzida. No entanto, ou é usada uma calha de ar de modo a quase eliminar o atrito de rolamento ou tem de ser usado um ângulo significativo de forma à projeção da aceleração gravítica sobre o plano ser muito superior à do atrito e eliminando consequentemente essa vantagem da experiência ser realizada num tempo grande, percetível aos sentidos humanos.



Figura 1 - Configuração e diagrama de forças do carrinho no plano inclinado.

Recorrendo à figura 1 é possível concluir que o módulo da força total aplicada no carrinho segundo o eixo do deslocamento é:

$$F = -mg\,\operatorname{sen}(\theta) + f_a = ma \tag{1}$$

Considera-se neste trabalho uma força de atrito fa na forma de um polinómio de segundo grau na velocidade – equação 2 [2]:

$$f_a = b_1 + b_2 \cdot v + b_3 \cdot v^2 \tag{2}$$

Que leva, portanto, à aceleração mostrada na equação 3.

$$a = (-g \operatorname{sen}(\theta) + b) + c \cdot v + d \cdot v^2 \tag{3}$$

onde $b = b_1/m$, $c = b_2/m$ e $d = b_3/m$.

Plano Inclinado no e-lab

O e-lab é um laboratório localizado no Instituto Superior Técnico da Universidade de Lisboa, controlado remotamente. Este laboratório permite a qualquer pessoa controlar expreriências de física reais, em tempo real, através da internet, de forma gratuita e pode ser acedido no seguinte *link*.

https://www.elab.tecnico.ulisboa.pt/



Figura 2 - Montagem experimental utilizada no e-lab. A escolha dum mecanismo de balanço permite restituir o carro à fonte de lançamento usando um ângulo negativo e facilitando deste modo a automação da experiência, onde o uso duma pala frontal permite aumentar a resistência aerodinâmica

O plano inclinado empregue

O plano inclinado desta experiência recria, como os restantes, a "desmultiplicação da gravidade". Consiste num veículo que se desloca numa calha com um ângulo regulável entre 0° e 23° e que bascula no seu ponto médio. A altura da calha é medida a 1003 mm do eixo da experiência.

O carro utilizado dispõe dum pára-vento de modo a exarcebar o efeito do atrito constituído por uma chapa de aço com 60x65 mm², aumentando o seu atrito dinâmico. Inicialmente a calha bascula para uma posição com um ângulo negativo de modo a recolher e a parar o carro na origem, que dista cerca de 1,3 m da mola e irá absorver a energia do seu movimento (figuras 2 e 3). Este é imobilizado através dum eletroíman e posteriormente a calha é elevada até à altura (*h*) pré-selecionada. Quando atinge esse ponto, o eletroíman liberta o carrinho e este desloca-se livremente sobre a calha até embater na mola. Um detetor ultrassónico mede, entretanto, as amostragens da posição em função do tempo decorrido, permitindo traçar a trajetória do veículo durante a queda e no seu amortecimento final. A inclinação do plano é dada por:

 $\theta = \arccos\left(\frac{Altura\ (mm)}{1003\ mm}\right) \tag{4}$



Figura 3 - Esquema da montagem experimental onde o utilizador programa a altura de lançamento *em relação ao fulcro*.

No programa de controlo do e-lab [3] é possível configurar a altura inicial, o tempo entre medições e o número total de medições (figura 4). Os resultados que se obtêm da realização da experiência têm a forma da figura 5: uma descida inicial, seguida de sucessivas curvas que representam cada movimento após impacto com a mola.



Figura 4 - Consola do e-lab (sala de controlo) que permite selecionar a altura da calha, o número total de amostragens e o intervalo de tempo entre as mesmas.



Figura 5 - Representação gráfica dos resultados obtidos com a configuração da figura 3.

Modelo multivariado

Tal como descrito na introdução, a aceleração do carrinho foi modelada com a equação $a = -g \operatorname{sen}(\theta) + b + cv$ $+ dv^2$. De forma a verificar a validade do modelo, é necessário ajustar o mesmo aos resultados experimentais e estudar os valores obtidos para os parâmetros g, b, c e d, bem com o valor dos indicadores estatísticos da qualidade de ajuste. Para distinguir a componente da gravidade do termo constante (b) do atrito (atrito de rolamento não dependente da velocidade) são considerados vários percursos para ângulos diferentes o que permite variar a componente no plano, da aceleração da gravidade.

Assim, e de forma a realizar um ajuste de mínimos quadrados, em cada ponto amostrado, a posição e velocidade são calculadas pelo método de Euler com base nas derivadas locais do movimento (velocidade e aceleração, respetivamente). O método de Euler, em termos de velocidade como derivada da posição, encontra-se resumido na equação 5 [4]:

$$v = \frac{dx}{dt} \cong \frac{\Delta x}{\Delta t} \to \Delta x = x_{i+1} - x_i \cong v_i \Delta t$$
 (5)

	Dados Experimentais		Cálculos para Solver						
lteração	Tempo, t _i /s	Posição, <i>x_i/</i> m	Aceleração, <i>a</i> i∕(m s ^{−2})	Velocidade, <i>v_i/</i> (m s ⁻¹)	Posição, <i>x_i</i> /m				
1	0,028	1,442	$a_1 = -g \operatorname{sen}\theta + b + cv_1 + dv_1^2$	0	1,442				
16	0,286	1,412	$a_{16} = -g \operatorname{sen}\theta + b + cv_{16} + dv_{16}^2$	$v_{16} = v_{15} + a_{15} \Delta t$	$x_{16} = x_{15} + v_{15} \Delta t$				

Tab. 1 - Exemplo ilustrativo dos cálculos a realizar no modelo com valores iniciais reais.

Como se consegue uma elevada resolução temporal nas medidas da posição, o método de Euler é particularmente adequado porque permite aos alunos compreender a equação do movimento na sua forma instantânea, baseada no conceito de derivada. Ou seja, as forças modificam a velocidade (impacto na dinâmica do corpo) e a velocidade, enquanto derivada local da posição, permite calcular/ prever o ponto seguinte no espaço.

Este processo está ilustrado na Tabela 1.

Finalmente, é determinado, para cada amostra, o módulo da diferença entre a posição calculada e a posição medida experimentalmente: o resíduo. Recorrendo ao *Solver*, é possível determinar *g*, *b*, *c* e *d* numericamente de forma a minimizar a soma dos resíduos quadrados, resolvendo assim o problema dos mínimos quadrados.

Há, no entanto, um detalhe importante a analisar. Os parâmetros g e b são ambos independentes da velocidade, pelo que não é possível numericamente obter um único valor ótimo para cada um recorrendo apenas aos resultados de uma única execução experimental. Utilizando as amostras de uma única execução, o Solver será apenas capaz de determinar conjuntamente o termo $-g \operatorname{sen}(\theta) + b$. Resultando assim num intervalo de valores possíveis para g e b que se ajustam igualmente bem aos dados recolhidos, levando o Solver a tender para certos valores finais de g e b consoante os valores que estes assumirem no início da otimização.

Esta não é uma questão puramente matemática. Este resultado mostra que analisando apenas uma trajetória de um carrinho numa calha é impossível distinguir um universo com gravidade menor e atrito de rolamento mais forte de um com gravidade elevada e atrito de rolamento mais fraco: a trajetória obtida para determinado ângulo seria igual em ambos os casos!

Deste modo, de forma a fazer sobressair a solução correta que corresponde à realidade física, é necessário otimizar os valores de g, b, c e d para mais do que uma trajetória obtida com ângulos diferentes, já que o parâmetro correspondente ao atrito de rolamento é independente do ângulo mas o valor de $g \operatorname{sen}(\theta)$ varia.

A otimização dos parâmetros para várias trajetórias é conseguida assim minimizando a soma dos totais dos resíduos quadrados de cada uma delas.



Figura 6 - Ajuste das co-variáveis pelo Solver do MSExcel. É particularmente didático usar a opção "Mostrar resultado das iterações" disponível no menu de "Opções".

Resultados

Os valores ajustados pelo *Solver* (fig. 6) encontram-se na tabela 2 e todas as curvas experimentais e calculadas na figura 7. O valor obtido para aceleração gravítica, que se desvia apenas (9,8-9,7)/9,8 ~ 1 % do valor padrão ($g_{padrão} = 9,8 \text{ ms}^{-2}$) permite assegurar a validade do modelo aplicado.



Figura 7 - Evolução temporal da posição do carrinho (curvas experimentais e ajustadas).

g/(m s ⁻²)	<i>b/</i> (m s ⁻²)b	c/(s ⁻¹)	<i>d/</i> (m ⁻¹)
9,7	0,13	-0,05	0,15

Tab. 2 - Valores das co-variáveis resultantes do ajuste feito pelo Solver. O termo c resulta negativo porque, sendo a velocidade negativa, o produto é positivo. Deste modo a contribuição de todos os termos de atrito resulta positiva segundo os *xx*.

É possível também estudar a evolução das intensidades das diferentes componentes da força de atrito e as velocidades para as quais cada uma é mais ou menos relevante. Num carro normal, o atrito dinâmico começa a ser relevante somente quando se atingem ~7 m/s (ou 25 km/h). No entanto, para o carrinho da experiência, ele começa a ter mais importância que o atrito de rolamento a partir de ~1 m/s – análise retirada da figura 8. Tal deve-se à presença da pala que aumenta a travagem originada pela resistência aerodinâmica. É, portanto, interessante notar que a forma do carrinho tem importância na maneira como as diferentes componentes do atrito influenciam o movimento, experiência que poderia ser efetuada alterando a forma do pára-vento.



Figura 8 - Evolução das componentes da força de atrito em função da velocidade do movimento onde se vê que a partir de 1m/s a resistência aerodinâmica excede o atrito de rolamento.

Coeficiente de Restituição da Mola

Como resultado extra é ainda possível determinar o coeficiente de restituição da mola [5] avaliando a variação da velocidade [6] ou - como neste caso - a variação da energia cinética do carrinho imediatamente antes (K_{p}) e depois do impacto (K_{p}):

$$e = \frac{v_f}{v_i} = \sqrt{\frac{K_f}{K_i}} \tag{6}$$

Determinando as alturas máximas antes e depois da colisão é possível determinar a variação de energia potencial nesses percursos. Na presença de atrito a energia cinética imediatamente antes (ou depois) da colisão pode ser calculada considerando a variação da energia potencial da descida que a antecede (ou subida que a sucede), subtraída (ou somada) ao trabalho que a força de atrito realizou no percurso. Isto é:

antes da colisão:

$$K_i = \Delta E_p - \sum |f_a(x_i) \cdot \Delta x| \tag{7}$$

depois da colisão:

$$K_f = \Delta E_p + \sum |f_a(x_i) \cdot \Delta x| \tag{8}$$

O movimento entre dois máximos (ver figura 5) inclui uma colisão entre o carrinho e a mola pelo que é possível calcular, nesse troço, o respetivo coeficiente de restituição.

Os valores resultantes deste cálculo, para os primeiros três troços entre máximos, estão presentes na tabela 3. Pode

verificar-se que não se trata de um valor constante: os valores mais elevados dão-se para energias mais reduzidas como se pode verificar no gráfico da figura 9. Isto leva à conclusão de que a mola deforma plasticamente e funciona também como amortecedor para energias mais elevadas, ou seja, dissipa ela própria uma certa energia dependendo da energia do carro.

Altura, <i>h</i> /mm	$e_{1 \rightarrow 2}$	$e_{2 \rightarrow 3}$	$e_{3 \rightarrow 4}$
75	0,52	0,88	0,94
125	0,46	0,68	0,73
175	0,33	0,67	0,85
225	0,32	0,60	0,76

Tab. 3 - Coeficiente de restituição da mola para diferentes alturas de lançamento e nos vários troços do movimento.



Figura 9 - Coeficiente de restituição em função da energia do carrinho: maiores velocidades de impacto levam a um maior amortecimento.

Conclusões

Este estudo permite concluir que se obtêm melhores ajustes à experiência real ao considerar o atrito de rolamento e aerodinâmico no movimento dum grave com a forma considerada. O método numérico utilizado, incluindo a utilização do método de Euler, foi validado com a proximidade do valor calculado da aceleração gravítica em relação ao padrão e com a elevada qualidade do ajuste, sendo uma mais valia na compreensão do conceito da velocidade e aceleração instantâneas.

Retira-se ainda que a influência do atrito aerodinâmico é exacerbada com a inserção da pala no carrinho e que este valor dependerá, portanto, da forma da pala utilizada podendo esta ser variada. Deste modo, maiores alturas levam a uma melhor qualidade do ajuste fruto das elevadas velocidades atingidas

Por fim, foi possível calcular o coeficiente de restituição da mola para as várias alturas e seus "ressaltos" considerando os efeitos da força de atrito. Verificouse que quanto maior a energia do carrinho antes do impacto, mais energia era perdida na colisão com a mola, mostrando que esta não se constitui como puramente elástica e que a dissipação e consequente amortecimento depende do seu curso.

Bibliografia

- Anderson, William Ballantyne (1914). <u>Physics for</u> <u>Technical Students: Mechanics and Heat</u>. New York, USA: McGraw Hill. p. 112–122. Consultado em 8 de Agosto de 2020
- [2] Tom Selton. "Stella Lux: the energy-positive family car". In Europhysics News Volume 48, Number 3, May-June 2017, pp. 13 16 DOI: https://doi.org/10.1051/epn/2017301
- [3] Horácio Fernandes, SC Leal, João Paulo Leal (2010)
- "e-lab: o laboratório online", Gazeta de Física, vol. 3
- [4] Ernst Hairer, Syvert P. Nørsett, Gerhard Wanner
 (2008). <u>Springer Science & Business Media</u>. Springer Science & Business Media. p.36. Consultado em 20 de Agosto de 2020
- [5] Raymond A. Serway, Jr. Jewett, John W, "Physics for Scientists and Engineers", 2013
- [6] Weir, G.; McGavin, P. (8 May 2008). "The coefficient of restitution for the idealized impact of a spherical, nano-scale particle on a rigid plane". Proceedings of the Royal Society A: Mathematical, Physical and Engineering Sciences. 464 (2093): 1295– 1307. Bibcode:2008RSPSA.464.1295W. doi:10.1098/rspa.2007.0289.



Carlota Cardoso. Aluna do 5.º ano do Mestrado em Engenharia Física Tecnológica no Instituto Superior Técnico. Foi elemento da direção do Núcleo de Física do IST em 2018/2019 e colaboradora em formações dadas pela SPF com apoio da REN.



Manuel Santos. Aluno de 5.º ano do Mestrado de Engenharia Aeroespacial no Instituto Superior Técnico.

Colaborador no projecto e-lab, tendo contribuído no desenvolvimento de experiências, na criação de conteúdo para a wiki do projecto e na manuntenção dia-a-dia das experiências e da infraestructura IT

do laboratório. As suas principais áreas de interesse são a física experimental e a computação.



Mariana Silva. Aluna do 5.º ano de Engenharia Física Tecnológica no Instituto Superior Técnico. Tem vindo, desde criança, a descobrir o seu gosto por Física e Engenharia em geral, sendo a Física Experimental a sua área de preferência.

Nunca está parada e foi nos últimos dois anos membro do Núcleo de Física do Instituto Superior Técnico, inicialmente como

Diretora do Circo da Física, secção que se dedica à divulgação científica entre toda a população, e mais recentemente como Vice-presidente do núcleo.



Horácio Fernandes, é professor associado do departamento de física do IST e investigador no Instituto de Plasmas e Fusão Nuclear onde coordena a atividade do tokamak ISTTOK. Em 1999 criou o e-lab, laboratório remoto do IST, com acesso livre. Mantém igualmente uma regular participação em divulgação científica. Foi

membro do "Technical Advisor Panel" da agência europeia para o ITER (F4E) e é investigador coordenador duma atividade de pesquisa da IAEA.