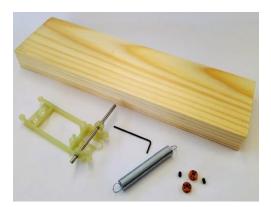
Projeto Integrador em Engenharia Mecânica II

Dinâmica do Carro

https://youtu.be/y8lofCcy9CU



Neste vídeo estuda-se a dinâmica do carro, no âmbito do projeto "só acelera", no qual cada grupo de trabalho deve conceber, desenvolver e construir um carro do tipo *dragster* para percorrer uma distância de 5 metros.



Kit básico



Carro sem carroçaria

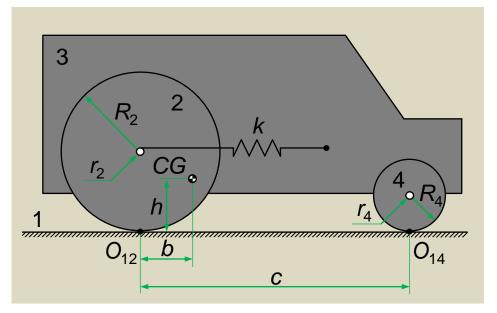


Competição



Na figura abaixo mostra-se a representação genérica do carro utilizado na análise dinâmica aqui apresentada.

- ✓ Duas rodas traseiras (2),
- ✓ Uma roda dianteira (4),
- ✓ Um chassis (3),
- \checkmark Uma mola (k),
- ✓ Solo (1).



Representação do carro estudado



Para uma melhor compreensão do carro aqui estudado, há um conjunto de aspetos e caraterísticas que deve ser tido em consideração, nomeadamente:

- ✓ O carro descreve o seu movimento retilíneo num plano horizontal liso, percorrendo uma distância total de 10 m,
- ✓ O carro é acionado por uma mola helicoidal de tração, a qual é esticada pelo enrolamento de um fio inextensível ligado ao eixo traseiro,



- ✓ A mola está posicionada horizontalmente dentro do chassis do carro,
- ✓ A mola tem uma rigidez igual a 190 N/m, e não se considera a existência de pré-tensão da mola,
- ✓ A deformação máxima da mola é de 100 mm,
- ✓ Os pontos de contacto entre as rodas e o solo, O_{12} e O_{14} , são centros instantâneos de rotação, uma vez que se considera que aquelas rodam sem escorregar,



- ✓ A massa do carro, incluindo todos os seus componentes (chassis, rodas traseiras e dianteira, mola, etc.) é de 100 g,
- ✓ As rodas traseiras têm 50 mm de raio, R_2 , sendo estas as rodas motrizes ou motoras do sistema,
- ✓ A roda dianteira tem 25 mm de raio, R_4 , sendo esta uma roda movida,
- ✓ O raio do eixo traseiro é igual a 1 mm, r_2 = 1 mm,



- ✓ O centro de gravidade ou de massa do carro está localizado a 40 mm de altura do solo e 40 mm à frente do eixo traseiro, h = b = 40 mm,
- ✓ A distância entre os eixos traseiro e dianteiro é igual a 180 mm, c = 180 mm,
- ✓ A largura do carro é igual a 70 mm,
- ✓ Não se considera a existência de qualquer sistema de acionamento externo.



Cálculo da aceleração máxima do carro sem que haja escorregamento nas rodas motoras, isto é, traseiras.

A força de atrito traseira, que inclui o efeito das duas rodas traseiras, é a ação responsável pelo movimento do carro. Atente--se ao sentido de atuação desta força de atrito.

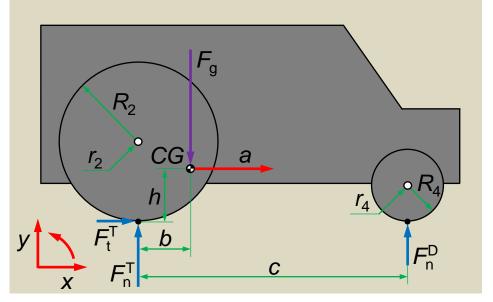


Diagrama de corpo livre simplificado



Na presente abordagem, considera-se que o carro é constituído apenas por um único corpo, que concentra toda a massa do sistema (chassis, rodas, etc.), pelo que o diagrama de corpo livre é simplificado sobremaneira.

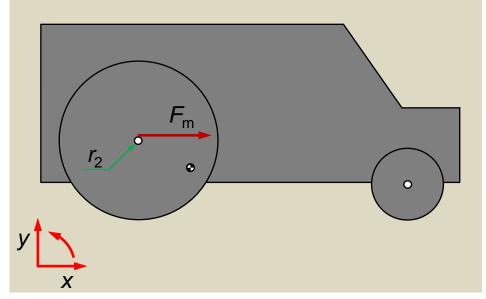
Na representação do diagrama de corpo livre exposta anteriormente, considera-se que não existe atrito na roda dianteira, o que corresponde à situação ideal em termos de desempenho do carro.



O momento motor que se desenvolve no eixo traseiro devido à ação da mola é dado por

$$M_{\rm m} = F_{\rm m} r_2$$

em que $F_{\rm m}$ representa a força exercida pela mola, e r_2 é o raio do eixo das rodas traseiras, tal como se mostra na figura do lado.



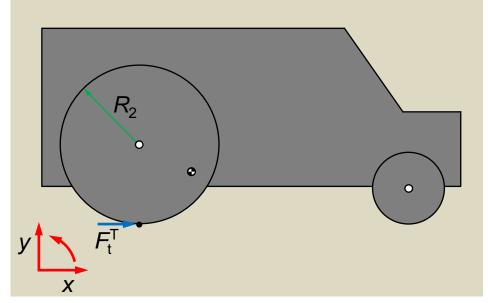
Força exercida pela mola no eixo traseiro



O momento desenvolvido pela força de atrito nas rodas traseiras é dado por

$$M_{\rm t} = F_{\rm t}^{\rm T} R_2$$

em que F_t^T é a força de atrito atuante nas rodas traseiras, e que é responsável pelo acelerar do carro, e R_2 é o raio das rodas traseiras.



Força de atrito atuante nas rodas traseiras



O momento motor é tanto maior quanto maior for a força desenvolvida na mola. Este momento aumenta com o aumento do raio do eixo traseiro.

O momento realizado pela força de atrito é tanto maior quanto maior for o atrito entre as rodas e o solo.

Se o momento motor for maior que o momento da força de atrito, significa que há escorregamento das rodas motoras.



O limite de capacidade de transmissão de potência corresponde à igualdade entre o momento motor da mola e o momento de tração de atrito.

Se não existir atrito suficiente entre as rodas e o solo, as rodas patinam.

A força de atrito é a força responsável pela aceleração do carro, sendo esta denominada força de tração.



Aplicando as leis do movimento de translação e de rotação ao diagrama de corpo livre do carro resulta que

$$\sum F_{x} = ma \Longrightarrow F_{t}^{T} = ma$$

$$\sum F_{y} = 0 \Longrightarrow F_{n}^{T} + F_{n}^{D} - F_{g} = 0$$

$$\sum M_{CG} = 0$$

$$\Rightarrow -F_{n}^{T}b + F_{n}^{D}(c-b) + F_{t}^{T}h = 0$$

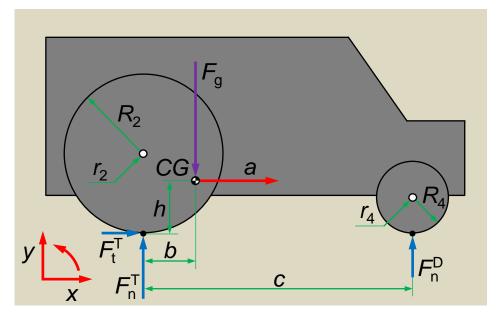


Diagrama de corpo livre simplificado



A equação relativa à direção y pode ser reescrita como

$$F_{\rm n}^{\rm D} = F_{\rm g} - F_{\rm n}^{\rm T}$$

Substituindo esta equação na de momentos resulta que

$$F_{\rm n}^{\rm T}c - F_{\rm t}^{\rm T}h = F_{\rm g}(c-b)$$

Considerando a lei de atrito de Coulomb sabe-se que

$$F_{t}^{\mathrm{T}} = \mu F_{n}^{\mathrm{T}}$$

em que μ é o coeficiente de atrito entre as rodas e o solo.



Combinando as três equações anteriores, juntamente com a equação do movimento na direção *x*, obtém-se a seguinte expressão para a aceleração do carro

$$a = \frac{\mu g(c-b)}{c-\mu h}$$

Esta equação permite calcular a aceleração máxima do carro quando as rodas traseiras, *i.e.* motoras, descrevem rolamento puro.



Considerando os dados apresentados anteriormente, e tendo em conta que o valor do coeficiente de atrito estático entre as rodas e o solo é igual a 1, resulta a seguinte aceleração máxima do carro

$$a_{\text{máx}} = \frac{1 \times 9,81 \times (180 - 40)}{180 - 1 \times 40} \Rightarrow a_{\text{máx}} = 9,81 \text{ m/s}^2$$

Deve notar-se que a aceleração máxima que pode ser conferida ao carro é igual à aceleração da gravidade.



As três equações do movimento de translação e de rotação do carro anteriormente apresentadas podem ser resolvidas para a força de reação normal traseira, resultando em

$$F_{\rm n}^{\rm T} = F_{\rm g} \frac{c - b}{c} + \frac{mah}{c}$$

onde a primeira parcela do segundo membro é a carga estática e a segunda diz respeito à transferência de carga dinâmica devido à aceleração do carro.



De modo análogo ao apresentado anteriormente, pode obter-se uma expressão para a força de reação normal dianteira, ou seja

$$F_{\rm n}^{\rm D} = F_{\rm g} \frac{b}{c} - \frac{mah}{c}$$

onde a primeira parcela do segundo membro representa a carga estática e a segunda diz respeito à transferência de carga dinâmica.



Da análise do que acaba de ser exposto, observa-se que a roda dianteira pode perder o contacto com o solo, se o centro de gravidade do carro for demasiado alto, se estiver demasiado atrás, ou uma combinação destes dois fatores.

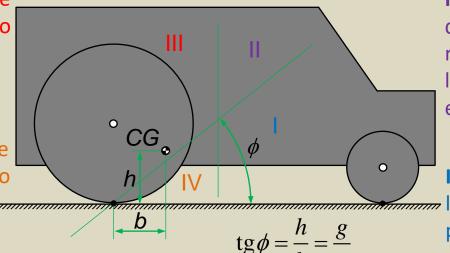
A perda de contacto da roda dianteira com o solo pode trazer dificuldades de direcionalidade no movimento do carro. Este é, sem dúvida, um dos aspetos a ter em consideração no desenvolvimento e construção do carro.



A figura abaixo mostra quatro zonas distintas, no que à posição do centro de gravidade do carro diz respeito.

III. A roda dianteira tende a levantar quando o carro está parado e em aceleração.

IV. A roda dianteira tende a levantar quando o carro está parado, mas é estável quando o carro está em aceleração.



II. O carro é estável quando parado, mas a roda dianteira tende a levantar quando o carro está em aceleração.

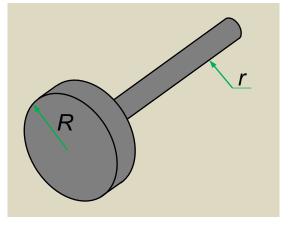
I. A roda dianteira não levanta, isto é, não perde o contacto com o solo.

Zonas caraterísticas da posição do centro de gravidade do carro



De seguida apresenta-se uma metodologia que permite relacionar a deformação da mola, que aciona o carro, e o deslocamento do carro.

Para o efeito, utiliza-se um sistema de transmissão do tipo roda-eixo, tal como o que se mostra na figura do lado, onde *R* representa o raio da roda e *r* denota o raio do eixo.



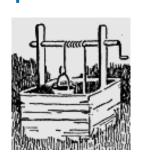
Sistema roda-eixo

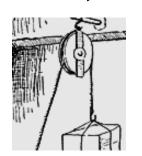


O sistema roda-eixo serve para aumentar ou diminuir a força ou velocidade em transmissões mecânicas.

O sistema roda-eixo é uma das seis máquinas simples da Antiguidade: a alavanca, a roda-eixo ou manivela, a polia ou roldana, o plano inclinado, a cunha e o parafuso.

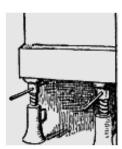












Representações relativas às seis máquinas simples existentes na Antiguidade



Do funcionamento de sistema roda-eixo sabe-se que a potência na roda é igual à potência no eixo, pelo que se pode escrever a seguinte relação

$$\frac{M_{\text{roda}}}{M_{\text{eixo}}} = \frac{F_{\text{roda}}R}{F_{\text{eixo}}r} \Rightarrow \frac{F_{\text{eixo}}}{F_{\text{roda}}} = \frac{R}{r}$$

Esta equação representa a vantagem mecânica do sistema roda-eixo, que é o quociente entre a força de saída, ou produzida, e a força de entrada, ou aplicada.



No sistema roda-eixo, a vantagem mecânica é tanto maior quanto menor for o raio do eixo, por isso é que os eixos são muito finos em relação às rodas a que estão associados.

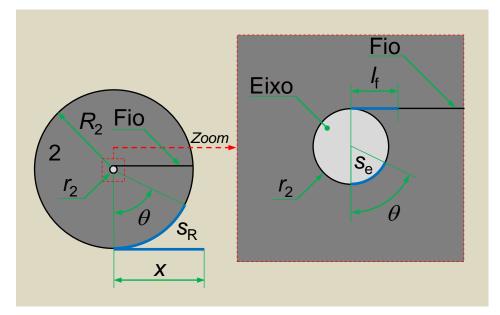
Para aumentar a vantagem mecânica do sistema roda-eixo pode aumentar-se o raio da roda, contudo, quando se adota esta solução, deve usar-se rodas intermédias.

Não deve confundir-se vantagem mecânica com rendimento.



A figura abaixo mostra o sistema roda-eixo utilizado para transmitir a energia da mola para as rodas traseiras do carro.

Do funcionamento do sistema eixo-roda verifica--se que a rotação, ou deslocamento angular, é igual na roda e no eixo, pois admite-se que os corpos são perfeitamente rígidos.



Sistema roda-eixo usado no carro

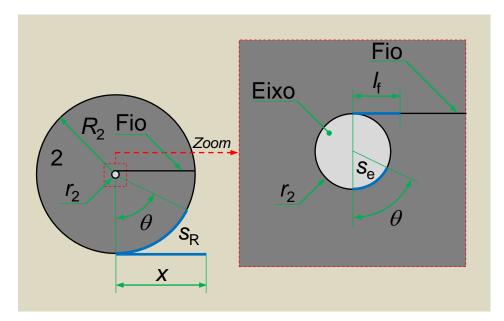


O deslocamento do carro é igual ao comprimento do arco realizado pelas rodas traseiras.

Do conceito de ângulo ao centro verifica-se que

$$x = s_{\rm R} = R_2 \theta \implies \theta = \frac{x}{R_2}$$

$$l_{\rm f} = s_{\rm e} = r_2 \theta \implies \theta = \frac{l_{\rm f}}{r_2}$$



Sistema roda-eixo usado no carro



Atendendo a que amplitude de rotação das rodas é igual à amplitude de rotação do eixo, então pode combinar-se as duas equações anteriores, resultando que

$$\frac{x}{R_2} = \frac{l_f}{r_2} \implies l_f = x \frac{r_2}{R_2}$$

onde $l_{\rm f}$ é o desenrolamento do fio face à deformação da mola, x é o deslocamento do carro, $r_{\rm 2}$ é o raio do eixo e $R_{\rm 2}$ é o raio das rodas traseiras.



Da análise desta equação observa-se que a relação entre a deformação da mola ($\delta = l_{\rm f}$) e o deslocamento do carro (x) depende da vantagem mecânica do sistema roda-eixo.

A deformação instantânea da mola, à medida que o fio se vai desenrolando do eixo e o carro vai avançando, é dada por

$$\delta = \delta_{\text{máx}} - x \frac{r_2}{R_2}$$



Dividindo $\delta_{\rm máx}$ pelo perímetro do eixo, obtém-se o correspondente número de voltas de enrolamento do fio

$$\frac{\delta_{\text{máx}}}{2\pi r_2} = \frac{100}{2\pi \times 1} = 15,916 \text{ voltas}$$

Para 15,916 voltas de desenrolamento do fio, em torno do eixo, o carro desloca-se

$$x = 2\pi R_2 \frac{\delta_{\text{máx}}}{2\pi r_2} = \frac{R_2}{r_2} \delta_{\text{máx}} = \frac{50}{1} \times 100 \times 10^{-3} = 5 \text{ m}$$



De seguida caraterizam-se as forças que atuam no carro e que influenciam o seu desempenho dinâmico, nomeadamente:

- ✓ Força produzida pela mola,
- ✓ Força devido à resistência do ar,
- ✓ Forças causadas pelo atrito de rolamento,
- ✓ Forças devido ao atrito em chumaceiras.

Força motora

Forças dissipativas



Na figura abaixo mostra-se uma mola helicoidal de tração. Tal como já se referiu anteriormente, uma mola helicoidal de tração produz força, cuja intensidade pode ser calculada utilizando a lei de Hooke, ou seja

$$F_{\rm m} = k\delta$$

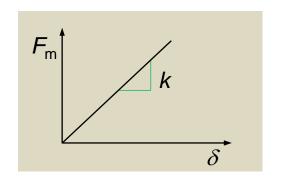
em que k diz respeito à rigidez, ou constante da mola, e δ representa a deformação da mola.



Mola helicoidal de tração



As molas helicoidais de tração têm um comportamento linear, isto é, a relação entre a força e a deformação é do tipo linear de acordo com a lei de Hooke.



O declive da reta representa a rigidez ou constante da mola, podendo esta ser obtida experimental ou analiticamente.

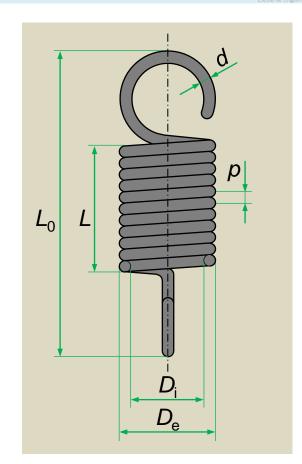


Determinação da rigidez



Esta figura mostra as caraterísticas geométricas de uma mola helicoidal:

- \checkmark L_0 comprimento total da mola,
- \checkmark L comprimento de enrolamento,
- \checkmark $D_{\rm e}$ diâmetro exterior da mola,
- $\checkmark D_i$ diâmetro interior da mola,
- √ d diâmetro do arame da mola,
- \checkmark p passo da mola.





Analiticamente, a rigidez de uma mola helicoidal é dada por

$$k = \frac{d^4G}{8D^3N}$$

onde d é o diâmetro do arame, G é o módulo de elasticidade transversal do material da mola, D é o diâmetro médio, e N é o número de espiras ativas.

O módulo de elasticidade transversal do aço comum usado em molas helicoidais é da ordem dos 75-80 GPa.



A força de arrasto frontal devido à resistência do ar que é exercida sobre o carro é dada por

$$F_{\rm a} = \frac{1}{2} \rho v^2 A C_{\rm f}$$

onde ρ é a massa específica do ar [\approx 1,16 kg/m³], v é a velocidade relativa entre o carro e o ar, A denota a área projetada segundo a direção do movimento do carro, e $C_{\rm f}$ representa o coeficiente de forma do carro, vulgo coeficiente de resistência aerodinâmica.



O coeficiente de forma é um parâmetro adimensional que representa a maior ou menor facilidade com que o ar escoa sobre os objetos, podendo ser determinado numérica ou experimentalmente, usando túneis de vento.



Camião, $C_f = 0.9$



Ford T, $C_f = 0.8$



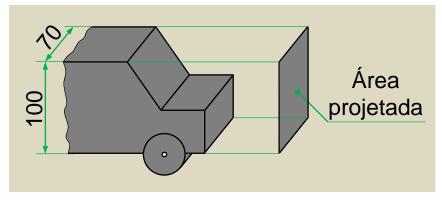
Toyota Prius, C_f =0,26



Admitindo que o carro tem uma configuração frontal como a da figura abaixo, então a área projetada é igual

$$A = 100 \times 10^{-3} \times 70 \times 10^{-3} = 0,007 \text{ m}^2$$

Para geometrias complexas, a área projetada deve ser determinada usando um qualquer sistema CAD.



Cálculo da área projetada ou frontal



O atrito de deslizamento está associado ao escorregamento, ou tendência para escorregar, de duas superfícies com grande área de contacto.

Quando uma pedra de curling é lançada sobre o gelo, havendo movimento da primeira, está-se perante atrito de deslizamento ou escorregamento.



Atrito de deslizamento



O atrito de rolamento refere-se ao rolar de um corpo sobre outro, em que o contacto é, teoricamente, pontual ou linear.

Se uma roda rolar sem escorregar sobre uma superfície, o ponto de contacto é um centro instantâneo de rotação, tendo, por isso, velocidade nula.



Atrito de rolamento



Pode dizer-se que no atrito de deslizamento há movimento entre as superfícies em contacto, ao passo que no atrito de rolamento não há movimento no ponto de contacto.



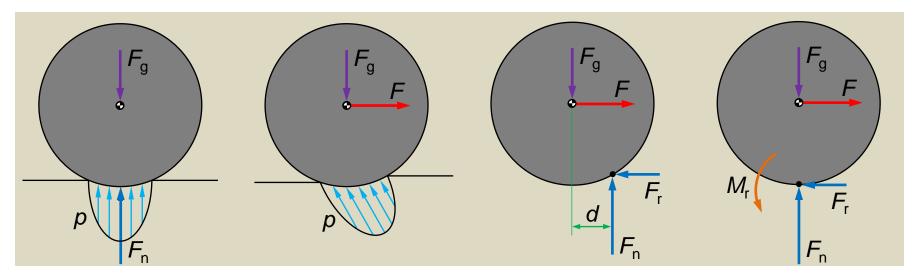
Atrito de deslizamento



Atrito de rolamento

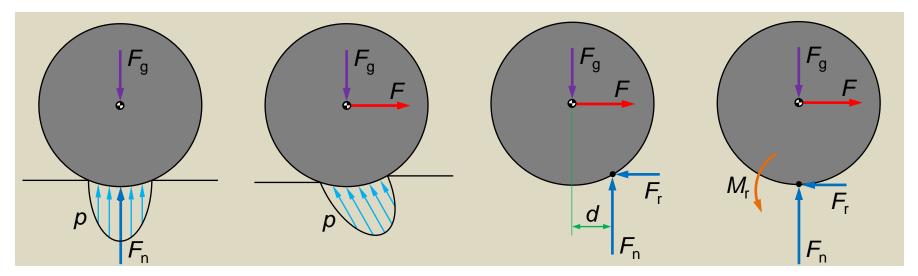


O atrito de rolamento acontece quando um corpo rola sobre outro, e.g. um disco que roda no solo. A figura abaixo ilustra diferentes situações de um disco sobre um plano.



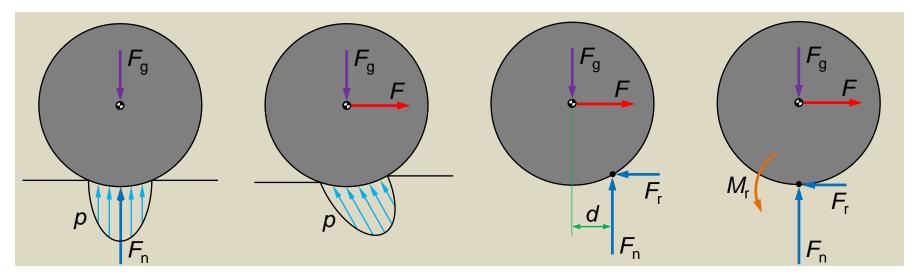


Numa situação estática, a pressão de contacto origina uma força de reação normal, que é perpendicular ao solo e está alinhada com a força da gravidade que atua no disco.



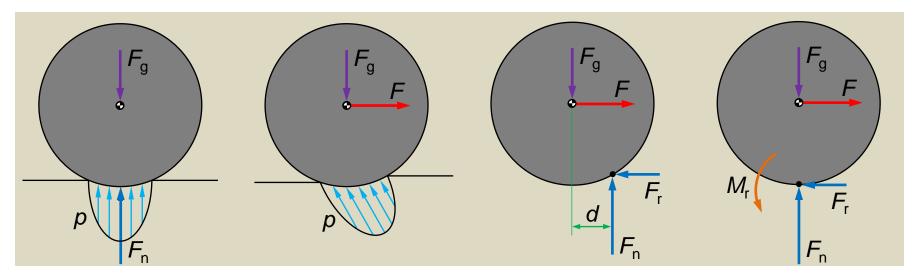


Quando é aplicada uma força *F*, a distribuição de pressões acompanha a deformação disco-plano, deslocando o ponto de aplicação da força de reação normal de uma distância *d*.





Esta situação corresponde à resistência ao movimento de rolamento puro do disco. Observa-se, pois, a existência de um momento de atrito de rolamento dado por $M_r = F_n d$.





Aumentando a força exterior aplicada ao disco, aumenta-se a distância d e, concomitantemente, o momento de atrito de rolamento.

Como esta resistência não aumenta indefinidamente, verifica-se que, no limite, o momento resistente máximo é expresso da seguinte forma

$$(M_{\rm r})_{\rm máx} = F_{\rm n} d_{\rm máx}$$



O movimento disco-solo inicia-se quando o momento de atrito de rolamento é vencido. Atendendo à definição de coeficiente de atrito de rolamento observa-se que

$$\mu_{\rm r} = \frac{d_{\rm máx}}{R}$$

donde decorre que

$$(M_{\rm r})_{\rm máx} = \mu_{\rm r} F_{\rm n} R$$

em que μ_r é o coeficiente de atrito de rolamento, F_n é a força de reação normal disco-solo, e R é o raio do disco.



Atendendo ao seguinte equilíbrio de momentos

$$(M_{\rm r})_{\rm máx} = \mu_{\rm r} F_{\rm n} R = F_{\rm r} R$$

observa-se que a força de atrito de rolamento é dada por

$$F_{\rm r} = \mu_{\rm r} F_{\rm n}$$

O atrito de rolamento atua na forma de um momento, que se opõe ao rolamento, e cuja resistência está associada à deformação dos corpos em jogo, transformando um contacto pontual ou linear num contacto superficial.



Em geral, a resistência ao rolamento é cerca de duas ordens de grandeza inferior ao atrito de deslizamento seco. Na tabela abaixo apresentam-se valores do coeficiente de atrito de rolamento para diferentes pares de materiais.

Par de materiais	$\mu_{ m r}$
Pneu-asfalto	0,020
Pneu de bicicleta-cimento	0,003
Pneu de bicicleta-asfalto	0,002
Pneu de bicicleta-madeira	0,001

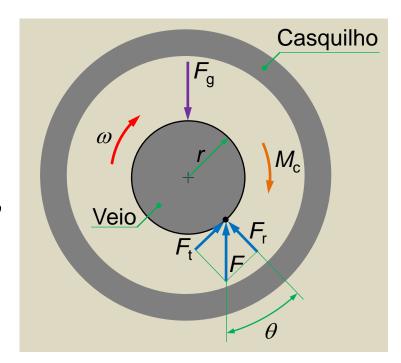
Valores do coeficiente de atrito de rolamento



O atrito em chumaceiras faz com que exista um momento resistente entre o veio e o casquilho.

Para o caso de chumaceiras secas, o momento necessário para vencer o atrito entre as superfícies do veio e do casquilho, é expresso do seguinte modo

$$M_{\rm c} = F_{\rm r} r = F r \operatorname{sen} \theta$$





Para valores do ângulo θ suficientemente pequenos, pode considerar-se aceitável a seguinte aproximação matemática

$$sen \theta \approx tg \theta = \mu_c$$

Este facto decorre da própria definição de coeficiente de atrito. Assim, tem-se que o momento de atrito numa chumaceira é dado pela seguinte expressão

$$M_c = \mu_c F r$$



A força de reação resultante numa chumaceira é dada por

$$F = \sqrt{F_{\rm t}^2 + F_{\rm r}^2} = \sqrt{R_{\rm x}^2 + R_{\rm y}^2}$$

Para diminuir o atrito numa chumaceira, deve-se reduzir a força de reação, o raio do eixo ou o coeficiente de atrito.

Em chumaceiras comuns, o eixo deve ter o menor diâmetro possível, de modo a minimizar as perdas por atrito.



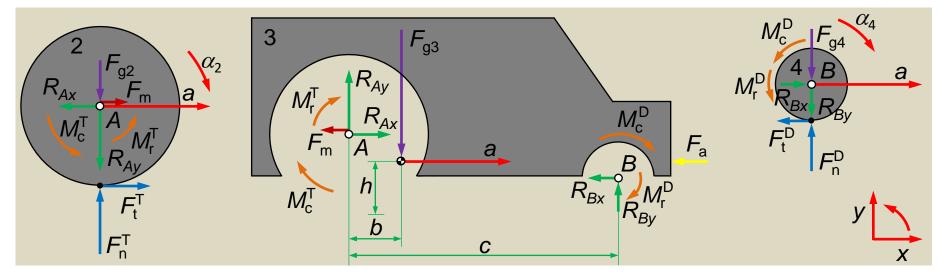
Na tabela abaixo apresentam-se valores do coeficiente de atrito em chumaceiras secas. Deve salientar-se que os valores do coeficiente de atrito dependem das condições de funcionamento (e.g. velocidade, temperatura, etc).

Par de materiais	$\mu_{ m c}$
Polímero-polímero (deslizamento)	0,25
Polímero-polímero (rolamento)	0,10
Aço-bronze (rolamento)	0,15
Aço-polímero (rolamento)	0,20

Valores do coeficiente de atrito em chumaceiras



De seguida apresenta-se o estudo relativo ao desempenho dinâmico do carro, tendo em vista a identificação das variáveis dominantes e secundárias.



Diagramas de corpo livre das rodas traseiras, do chassis e da roda dianteira



De uma forma simples, o procedimento relativo ao estudo do desempenho dinâmico do carro consiste em determinar a aceleração produzida pelo carro e, posteriormente, obter, a correspondente velocidade e posição, utilizando uma qualquer técnica de integração numérica.

Esta abordagem permite estudar a influência das variáveis e dos parâmetros em jogo, tendo em vista a otimização do desempenho do carro.



Por simplicidade, numa primeira abordagem ao estudo do desempenho dinâmico do carro, não se consideram quaisquer perdas devido aos efeitos dissipativos, isto é,

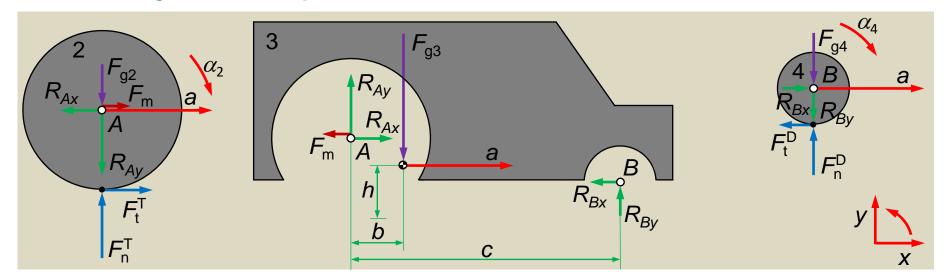
✓ À resistência do ar,

✓ Ao atrito de rolamento nas rodas,

✓ Ao atrito nas chumaceiras.



Nas figuras abaixo estão representados os diagramas de corpo livre das rodas traseiras, do chassis e da roda dianteira, sem as ações dissipativas anteriormente descritas.



Diagramas de corpo livre das rodas traseiras, do chassis e da roda dianteira sem perdas



Aplicando as leis do movimento de translação horizontal e de rotação às rodas traseiras resulta que

$$\sum F_{2x} = m_2 a \Longrightarrow F_{\rm m} - R_{Ax} + F_{\rm t}^{\rm T} = m_2 a$$

$$\sum M_{2CG} = -I_{2CG}\alpha_2 \Rightarrow F_{t}^{T}R_2 - F_{m}r_2 = -I_{2CG}\alpha_2$$

Da premissa relativa ao movimento de rolamento puro descrito pelas rodas traseiras sabe-se

$$a = \alpha_2 R_2$$



Combinando as duas últimas equações vem que

$$F_{\rm t}^{\rm T} = F_{\rm m} \frac{r_2}{R_2} - I_{2CG} \frac{a}{R_2^2}$$

Substituindo esta equação na equação relativa ao movimento de translação horizontal das rodas traseiras resulta que

$$R_{Ax} = F_{\rm m} + F_{\rm m} \frac{r_2}{R_2} - I_{2CG} \frac{a}{R_2^2} - m_2 a$$

Esta equação permite determinar a força de reação horizontal nos apoios do eixo traseiro do carro.



Aplicando as leis do movimento de translação horizontal e de rotação à roda dianteira resulta que

$$\sum F_{4x} = m_4 a \Longrightarrow R_{Bx} - F_{t}^{D} = m_4 a$$

$$\sum M_{4CG} = -I_{4CG}\alpha_4 \Longrightarrow -F_{\rm t}^{\rm D}R_4 = -I_{4CG}\alpha_4$$

Da premissa relativa ao movimento de rolamento puro descrito pela roda dianteira sabe-se

$$a = \alpha_4 R_4$$



Combinando as duas últimas equações vem que

$$F_{\rm t}^{\rm D} = I_{4CG} \frac{a}{R_{\perp}^2}$$

Substituindo esta equação na equação relativa ao movimento de translação horizontal da roda dianteira resulta que

$$R_{Bx} = m_4 a + I_{4CG} \frac{a}{R_4^2}$$

Esta equação permite determinar a força de reação horizontal nos apoios do eixo dianteiro do carro.



Finalmente, aplicando a 2ª lei de Newton para o movimento de translação do chassis resulta que

$$\sum F_{3x} = m_3 a \Longrightarrow R_{Ax} - F_{m} - R_{Bx} = m_3 a$$

Introduzindo as equações de R_{Ax} e R_{Bx} neste equação obtém-se

$$a = \frac{F_{\rm m} \frac{r_2}{R_2}}{m_2 + m_3 + m_4 + \frac{I_{2CG}}{R_2^2} + \frac{I_{4CG}}{R_4^2}}$$



Observa-se, portanto, que a aceleração do carro depende:

- ✓ Da ação da mola, força motriz,
- ✓ Da vantagem mecânica, r_2/R_2 ,
- ✓ Dos parâmetros inerciais do carro.

Do que acaba de ser exposto, pode inferir-se que quanto menor for a inércia do carro, mais fácil é acelerar o carro, tal como preconiza a 2ª lei de Newton.



A implementação computacional, tendo em vista a análise dinâmica do movimento do carro, sem os efeitos dissipativos, consiste nas seguintes etapas:

- 1. Definir as condições iniciais do problema, isto é, x_0 , v_0 , t_0 , t_{final} , Δt e inércia dos corpos,
- 2. Calcular as forças que atuam no carro, ou seja, $F_{\rm m}$,
- 3. Calcular, para o instante t, a aceleração do carro, resolvendo as equações do movimento,
- 4. Calcular a nova velocidade, para $t+\Delta t$, integrando numericamente aceleração do instante t,
- 5. Calcular a nova posição, para $t+\Delta t$, integrando numericamente a velocidade do instante t,
- 6. Atualizar as variáveis de estado, voltar à etapa 2 e prosseguir a análise até se atingir o tempo final da simulação, t_{final} , e em que se incrementa o tempo, isto é, $t=t+\Delta t$.



Se se considerasse a existência da força de arrasto devido à resistência do ar, a análise seria em tudo idêntica à que acaba de ser exposta, e da qual resultaria a seguinte expressão para o cálculo da aceleração do carro

$$a = \frac{F_{\rm m} \frac{r_2}{R_2} - F_{\rm a}}{m_2 + m_3 + m_4 + \frac{I_{2CG}}{R_2^2} + \frac{I_{4CG}}{R_4^2}}$$

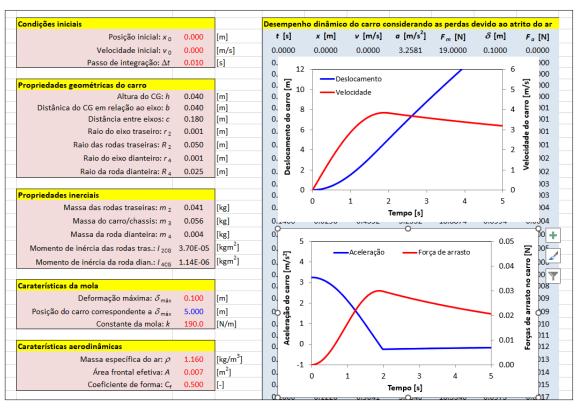


Da análise desta equação observa-se que as principais variáveis que influenciam o desempenho do carro, ou seja, a aceleração são:

- \checkmark A força da mola, $F_{\rm m}$,
- ✓ A vantagem mecânica, r_2/R_2 ,
- ✓ A força de arrasto causada pela resistência do ar,
- ✓ A inércia dos elementos que constituem o carro.



Desempenho do carro em termos de posição, velocidade, aceleração e força de arrasto ao longo do tempo, tendo em conta a formulação com perdas por arrasto do ar.

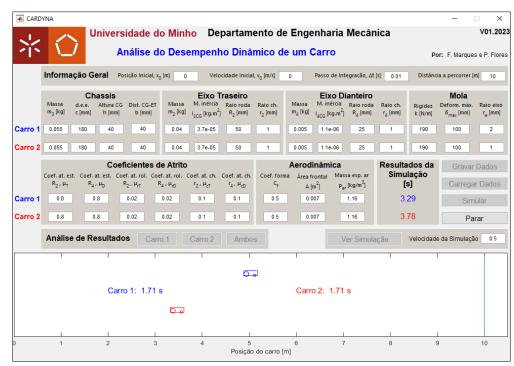


Simulação computacional do movimento do carro



O código CARDYNA permite estudar o movimento do carro.

Este código permite, de forma simples e expedita, estudar o desempenho do carro, bem como visualizar o seu movimento, tendo em conta todos os efeitos dissipativos.



Pantalha gráfica do código CARDYNA

6. Questões de Revisão

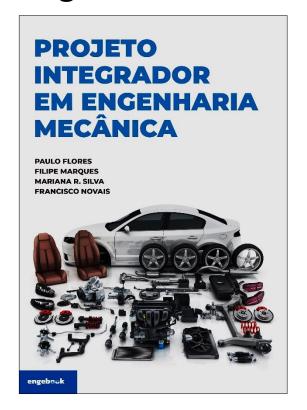


- Diga como se determina a aceleração máxima do carro.
- Descreva as seis máquinas simples da Antiguidade.
- Defina vantagem mecânica (VM).
- Como se pode aumentar a VM num sistema roda-eixo?
- Qual é a influência da VM no desempenho do carro?
- Escreva as equações do movimento do carro analisado.

7. Bibliografia



Sugestões de leitura complementar.







Projeto Integrador em Engenharia Mecânica II



Paulo Flores

Universidade do Minho Departamento de Engenharia Mecânica Campus de Azurém 4804-533 Guimarães – Portugal Email: pflores@dem.uminho.pt

Referências Bibliográficas

Flores, P. (2012) *Análise Cinemática e Dinâmica de Mecanismos - Exercícios resolvidos e propostos*. Publindústria, Porto.

Flores, P. (2015) Concepts and Formulations for Spatial Multibody Dynamics. Springer International Publishing.

Flores, P., Lankarani, H.M. (2016) Contact Force Models for Multibody Dynamics. Springer International Publishing.

Flores, P., Marques, F. (2017) Sobre a Dinâmica do Carro – Teoria e Aplicação. Publindústria, Porto.

Marques, F., Flores, P. (2021) *Da Dinâmica de Sistemas Multicorpo*. Quântica Editora, Porto.

Flores, P., Marques, F., Silva, M.R., Novais, F. (2023) *Projeto Integrador em Engenharia Mecânica*. Quântica Editora, Porto.