

Estática

Estática

Condições de Equilíbrio

- Um corpo rígido diz-se em equilíbrio estático se estiver em equilíbrio e a sua velocidade nula
- Para que um corpo rígido sobre o qual actua um sistema de forças e binários esteja em equilíbrio é necessário que se verifiquem duas condições
 - A resultante das forças tem de ser zero (de modo a garantir equilíbrio de translação)

$$\vec{R} = \sum_i \vec{F}_i = \vec{0}$$

- O momento resultante em relação a qualquer ponto do espaço tem de ser nulo (de modo a garantir equilíbrio de rotação)

$$\vec{M}_{r,O} = \sum_i \vec{M}_{\vec{F}_i,O} + \sum_i \vec{M}_{B_i} = \vec{0}$$

Estática

Condições de Equilíbrio

- Se um corpo rígido estiver em equilíbrio em relação a um ponto O do espaço, então estará em equilíbrio em relação a qualquer ponto do espaço, O'

- Se o sistema está em equilíbrio em relação ao ponto O , então

$$\begin{cases} \vec{R} = \vec{0} \\ \vec{M}_{r,O} = \vec{0} \end{cases}$$

- Considerando a expressão da transformação de momentos

$$\vec{M}_{r,O'} = \vec{r}_{O'O} \times \vec{R} + \vec{M}_{r,O}$$

- Pelo que

$$\vec{M}_{r,O'} = \vec{0}$$

Estática

Condições de Equilíbrio (3D)

- Para que sejam nulos os vectores resultante e momento resultante, têm de ser nulas as suas componentes, pelo que, para problemas genéricos a três dimensões, as equações anteriores levam a seis equações escalares

- Três para a resultante das forças

$$\vec{R} = \vec{0} \Rightarrow \begin{cases} R_x = 0 \\ R_y = 0 \\ R_z = 0 \end{cases}$$

- Três para o momento resultante

$$\vec{M}_{r,O} = \vec{0} \Rightarrow \begin{cases} M_x = 0 \\ M_y = 0 \\ M_z = 0 \end{cases}$$

- Sendo possível determinar até seis incógnitas

Estática

Condições de Equilíbrio (2D)

- Para sistemas de forças coplanares (no plano XY , por exemplo), e com binários perpendiculares ao plano das forças (com componente segundo a direcção perpendicular ao plano XY , ou seja, segundo Z), as seis equações anteriores reduzem-se a três

- Duas para a resultante das forças

$$\vec{R} = \vec{0} \Rightarrow \begin{cases} R_x = 0 \\ R_y = 0 \end{cases}$$

- Uma para o momento resultante

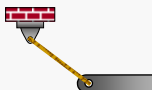
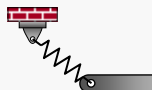
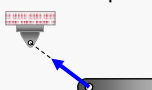
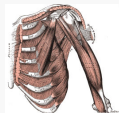

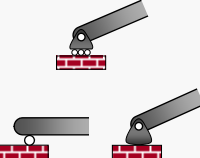
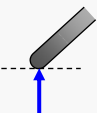
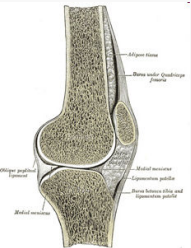
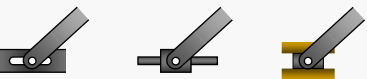
$$\vec{M}_{r,O} = \vec{0} \Rightarrow M_z = 0$$

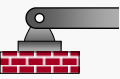
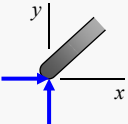


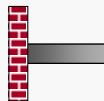
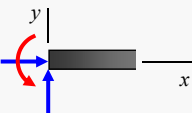

- Sendo possível determinar até 3 incógnitas

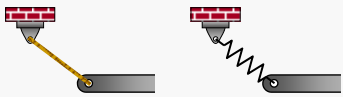
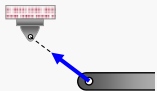
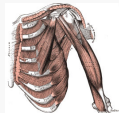
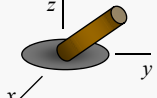

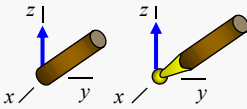

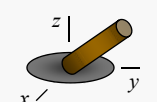
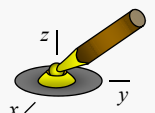
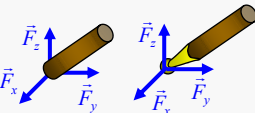

Estática

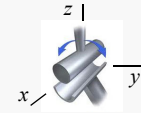
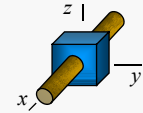
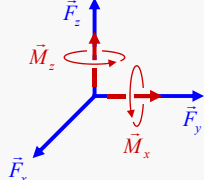
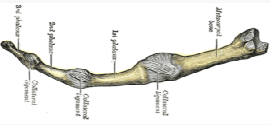
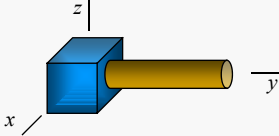
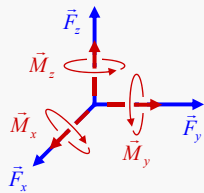

Apoios

- De um modo geral, se aplicarmos a um corpo rígido, livre de ligações com outros corpos, um sistema de força e binários, este adquirirá movimento de translação e de rotação, não se verificando as condições de equilíbrio (a menos que o próprio sistema de forças e binários seja um sistema nulo)
- Existindo ligações a outros corpos, os movimentos podem ser restringidos
 - O corpo exerce uma acção sobre a ligação
 - A ligação exercerá sobre o corpo uma reacção com a mesma direcção e intensidade, mas sentido oposto
- Os apoios, ou ligações, desempenham um papel importante em estática, sendo importante estudar as reacções que estes exercem sobre os corpos em análise
 - Podem ser classificados de acordo com o número de reacções que exercem sobre o corpo em estudo

Estática		
Apoios a Duas Dimensões		
Suporte	Reacção	Análogo Biomecânico
<p>Corda</p>  <p>Mola</p> 	<p>Uma força colinear com o suporte</p> 	<p>Músculos e Tendões</p> 
<p>Contacto com uma superfície lisa (sem atrito)</p>  <p>Rolete</p> 	<p>Uma força perpendicular ao plano de apoio</p> 	<p>Contacto entre ossos</p> 
<p>Cursor</p> 		

Estática		
Apoios a Duas Dimensões		
Suporte	Reacção	Análogo Biomecânico
<p>Rótula ou Pino</p> 	<p>Duas forças perpendiculares entre si</p> 	<p>Algumas articulações como a do cotovelo</p> 
<p>Contacto com uma superfície rugosa (com atrito)</p> 		
<p>Encastramento</p> 	<p>Duas forças e um momento</p> 	<p>Ossos do crânio (a 2D)</p> 

Estática		
Apoios a Três Dimensões		
Suporte	Reacção	Análogo Biomecânico
<p>Corda Mola</p> 	<p>Uma força colinear com o suporte</p> 	<p>Músculos e Tendões</p> 
<p>Contacto com uma superfície lisa (sem atrito)</p> 	<p>Rolete</p>  <p>Uma força perpendicular ao plano de apoio</p> 	<p>Contacto entre ossos</p> 
<p>Contacto com uma superfície rugosa</p> 	<p>Rótula</p>  <p>Uma força segundo cada um dos eixos</p> 	<p>Cabeça do fémur</p> 

Estática		
Apoios a Três Dimensões		
Suporte	Reacção	Análogo Biomecânico
<p>Dobradiça</p>  <p>Eixo rotativo</p> 	<p>Três forças e dois momentos</p> 	<p>Articulações interfalângicas</p> 
<p>Encastramento</p> 	<p>Três forças e três momentos</p> 	<p>Ossos do crânio</p> 

Estática

Resolução de Problemas de Estática do Corpo Rígido

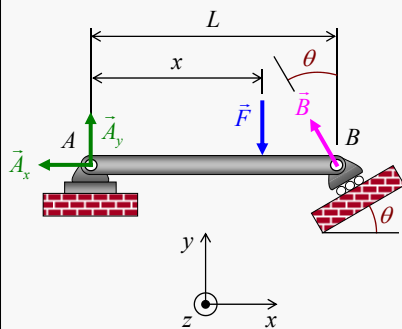
- Para resolver um problema de estática do corpo rígido, procede-se da mesma forma que para um problema de estática da partícula
 - Desenhar o diagrama de corpo livre do objecto em estudo
 - Identificar o objecto que se pretende isolar
 - Fazer um esboço do objecto isolado, representando as dimensões relevantes
 - Representar todas as forças externas que actuam sobre o objecto isolado
 - Tendo particular atenção aos pontos nos quais as forças actuam
 - Escolher e representar um sistema de eixos apropriado, que facilite a resolução do problema
 - Escrever todas as forças na forma analítica, no sistema de eixos escolhido
 - Calcular os momentos de todas as forças em relação a um ponto arbitrário do espaço, que facilite a resolução do problema
 - Resolver as equações de equilíbrio, de modo a determinar as forças ou parâmetros desconhecidos

Estática

Diagramas de Corpo Livre

- Exemplo:
 - Determinar as reacções que os apoios exercem sobre a barra.

$$\vec{R} = \vec{0} \Rightarrow \begin{cases} R_x = 0 \\ R_y = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} -A_x - B_x = 0 \\ A_y - F + B_y = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = -B_x \\ A_y = F - B_y \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = -B \sin(\theta) \\ A_y = F - B \cos(\theta) \end{cases}$$



$$\begin{aligned} \vec{M}_{r,A} = \vec{0} &\Rightarrow \vec{M}_{\vec{A}_x,A} + \vec{M}_{\vec{A}_y,A} + \vec{M}_{\vec{F},A} + \vec{M}_{\vec{B},A} = \vec{0} \\ &\Leftrightarrow -x F + L \sin(90 - \theta) B = 0 \\ &\Leftrightarrow B = \frac{x F}{L \cos(\theta)} \end{aligned}$$

$$\begin{cases} A_x = -\frac{x F}{L \cos(\theta)} \sin(\theta) \\ A_y = F - \frac{x F}{L \cos(\theta)} \cos(\theta) \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = -\frac{x}{L} F \operatorname{tg}(\theta) \\ A_y = \frac{L-x}{L} F \end{cases}$$

Estática

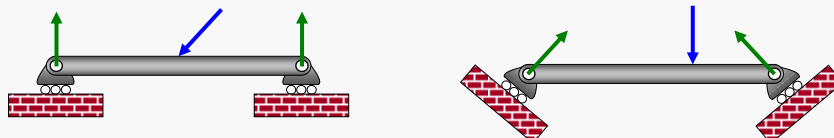
Suficiência de Apoios

- Para garantir o equilíbrio de um corpo contra qualquer carregamento, as condições de equilíbrio têm de ser satisfeitas, e o corpo tem de estar correctamente apoiado nos seus suportes
- Dependendo da distribuição e tipo de apoios, podemos ter
 - Sistemas hipoestáticos
 - O número de incógnitas é inferior ao número de equações possíveis resultantes da aplicação das condições de equilíbrio estático
 - Os apoios não impedem todos os movimentos possíveis do sistema em estudo
 - Sistemas isoestáticos
 - O número de incógnitas é igual ao número de equações possíveis resultantes da aplicação das condições de equilíbrio estático
 - Os apoios são suficientes, garantindo o equilíbrio estático do sistema
 - Sistemas hiperestáticos
 - O número de incógnitas é superior ao número de equações possíveis resultantes da aplicação das condições de equilíbrio estático
 - Os apoios garantem o equilíbrio, diminuindo as reacções nos apoios

Estática

Suficiência de Apoios – Sistemas Hipoestáticos

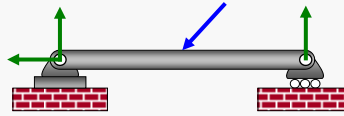
- Um sistema hipoestático tem um número insuficiente de apoios, movendo-se sob a acção das cargas aplicadas
- A duas dimensões, considerando as reacções segundo cada um dos eixos, esta situação pode ocorrer se
 - Os suportes exercerem forças paralelas
 - Se as cargas aplicadas tiverem componentes perpendiculares às forças exercidas pelos apoios, o objecto pode mover-se
 - Os suportes só exercerem forças concorrentes
 - O momento resultantes das reacções dos apoios em relação ao ponto de intercepção das linhas de acção das reacções é nulo, mas o momento resultante das cargas calculado em relação ao mesmo ponto não o é



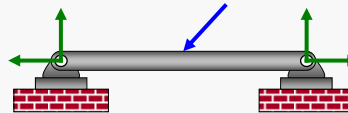
Estática

Suficiência de Apoios

Sistema Isoestático



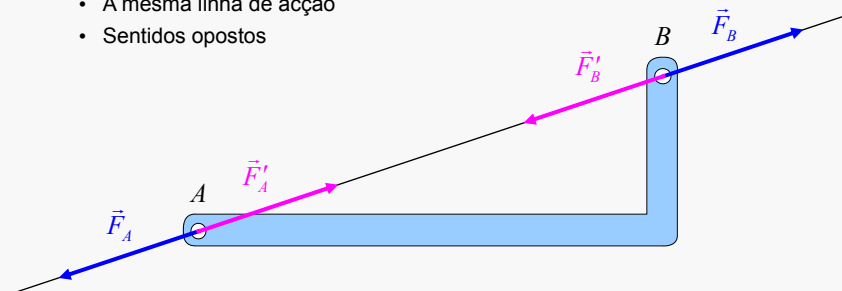
Sistema Hiperestático



Estática

Elementos de Duas Forças

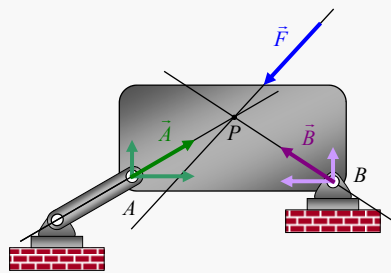
- Consideremos um sistema de forças e binários a actuar num objecto
 - Se o sistema de forças e binários puder ser substituído por duas forças a actuar em pontos distintos do objecto, o objecto diz-se um elemento de duas forças
 - Se o elemento de duas forças estiver em equilíbrio, então as duas forças têm
 - A mesma intensidade
 - A mesma linha de acção
 - Sentidos opostos



Estática

Elementos de Três Forças

- Consideremos um sistema de forças e binários a actuar num objecto
 - Se o sistema de forças e binários puder ser substituído por três forças a actuar em pontos distintos do objecto, o objecto diz-se um elemento de três forças
 - Se o elemento de três forças estiver em equilíbrio, então as três forças são coplanares
 - Paralelas
 - Concorrentes num ponto



$$\vec{R} = \vec{0} \Rightarrow \vec{A} + \vec{B} + \vec{F} = \vec{0}$$

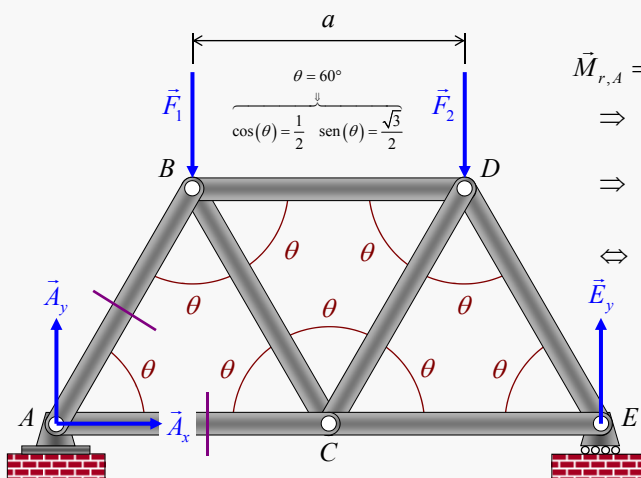
$$\vec{M}_{r,P} = \vec{0} \Rightarrow \cancel{\vec{M}_{A,P}} + \vec{M}_{B,P} + \cancel{\vec{M}_{F,P}} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \vec{M}_{B,P} = \vec{0}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

$$\vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \vec{A} + \vec{E} + \vec{F}_1 + \vec{F}_2 = \vec{0} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = 0 \\ A_y + E_y - F_1 - F_2 = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = 0 \\ A_y = F_1 + F_2 - E_y \end{cases}$$



$$\vec{M}_{r,A} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow \vec{M}_{F_1,A} + \vec{M}_{F_2,A} + \vec{M}_{E,A} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow -\frac{a}{2}F_1 - \frac{3a}{2}F_2 + 2aE_y = 0$$

$$\Leftrightarrow 2aE_y = \frac{a}{2}(F_1 + 3F_2)$$

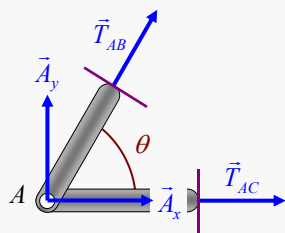
$$\Leftrightarrow E_y = \frac{F_1 + 3F_2}{4}$$

$$A_y = \frac{3F_1 + F_2}{4}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

$$\vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \vec{A} + \vec{T}_{AC} + \vec{T}_{AB} = \vec{0} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x + T_{AC} + \frac{1}{2}T_{AB} = 0 \\ A_y + \frac{\sqrt{3}}{2}T_{AB} = 0 \end{cases}$$

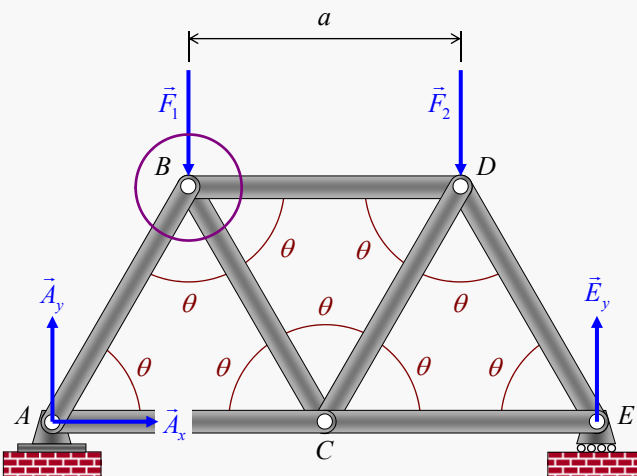


$$\Leftrightarrow \begin{cases} T_{AB} = -\frac{\sqrt{3}}{6}(3F_1 + F_2) \\ T_{AC} = \frac{\sqrt{3}}{12}(3F_1 + F_2) \end{cases}$$

$$\begin{cases} A_x = 0 \\ A_y = \frac{3F_1 + F_2}{4} \\ E_y = \frac{F_1 + 3F_2}{4} \end{cases}$$

Estática

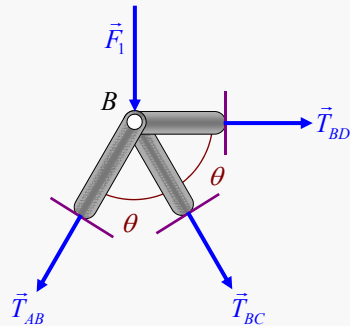
Análise de Estruturas em Equilíbrio



$$\begin{cases} A_x = 0 \\ A_y = \frac{3F_1 + F_2}{4} \\ E_y = \frac{F_1 + 3F_2}{4} \\ T_{AC} = \frac{3F_1 + F_2}{4} \cotg(\theta) \\ T_{AB} = -\frac{3F_1 + F_2}{4 \sin(\theta)} \end{cases}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

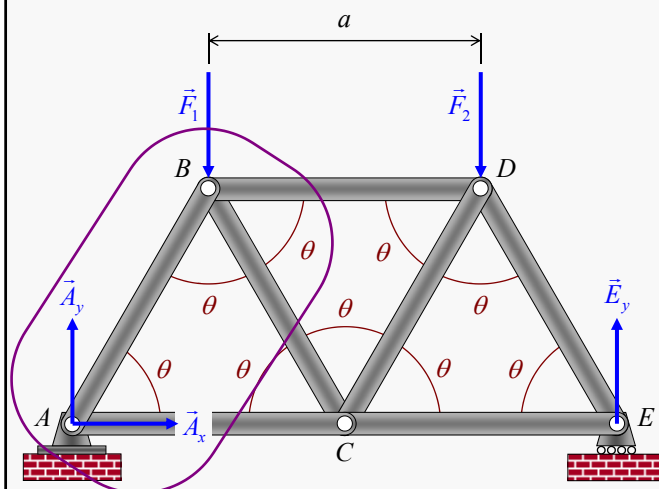


$$\begin{cases} A_x = 0 \\ A_y = \frac{3F_1 + F_2}{4} \\ E_y = \frac{F_1 + 3F_2}{4} \\ T_{AC} = -\frac{3F_1 + F_2}{4} \cot(\theta) \\ T_{AB} = -\frac{3F_1 + F_2}{4 \sin(\theta)} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \vec{R} = \vec{0} &\Leftrightarrow \vec{F}_1 + \vec{T}_{AB} + \vec{T}_{BC} + \vec{T}_{BD} = \vec{0} \Leftrightarrow \begin{cases} T_{BD} + T_{BC} \cos(\theta) - T_{AB} \cos(\theta) = 0 \\ -F_1 - T_{AB} \sin(\theta) - T_{BC} \sin(\theta) = 0 \end{cases} \\ &\Leftrightarrow \begin{cases} T_{BC} = -\frac{\sqrt{3}}{6} (F_1 - F_2) \\ T_{BD} = -\frac{\sqrt{3}}{6} (F_1 + F_2) \end{cases} \end{aligned}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio



$$\begin{cases} A_x = 0 \\ A_y = \frac{3F_1 + F_2}{4} \\ E_y = \frac{F_1 + 3F_2}{4} \end{cases}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

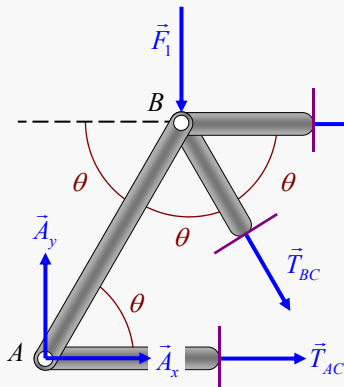
$$\vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \vec{A}_x + \vec{A}_y + \vec{T}_{AC} + \vec{T}_{BC} + \vec{T}_{BD} + \vec{F}_1 = \vec{0}$$

$$\Leftrightarrow \begin{cases} A_x + T_{AC} + T_{BC} \cos(\theta) + T_{BD} = 0 \\ A_y - T_{BC} \sin(\theta) - F_1 = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} A_x = 0 \\ A_y = \frac{3F_1 + F_2}{4} \\ E_y = \frac{F_1 + 3F_2}{4} \end{cases}$$

$$\vec{M}_{r,A} = \vec{0} \Rightarrow \vec{M}_{\vec{T}_{BC},A} + \vec{M}_{\vec{T}_{BD},A} + \vec{M}_{\vec{F}_1,A} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow -a \sin(\theta) T_{BC} - a \sin(\theta) T_{BD} - \frac{a}{2} F_1 = 0$$



$$\begin{cases} T_{AC} = \frac{\sqrt{3}}{12} (3F_1 + F_2) \\ T_{BC} = -\frac{\sqrt{3}}{6} (F_1 - F_2) \\ T_{BD} = -\frac{\sqrt{3}}{6} (F_1 + F_2) \end{cases}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

$$\vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \vec{A} + \vec{D} + \vec{T} = \vec{0}$$

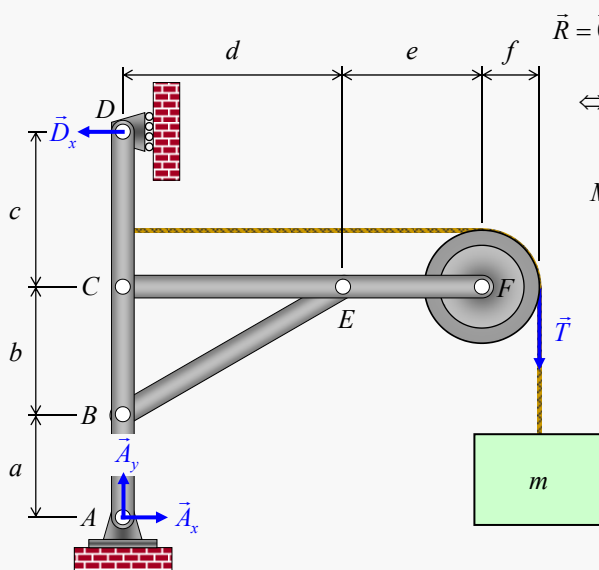
$$\Leftrightarrow \begin{cases} A_x - D_x = 0 \\ A_y - T = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = D_x \\ A_y = T \end{cases}$$

$$\vec{M}_{r,A} = \vec{0}$$

$$\Leftrightarrow \vec{M}_{\vec{D}_x,A} + \vec{M}_{\vec{T},A} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow + (a+b+c) D_x - (d+e+f) T = 0$$

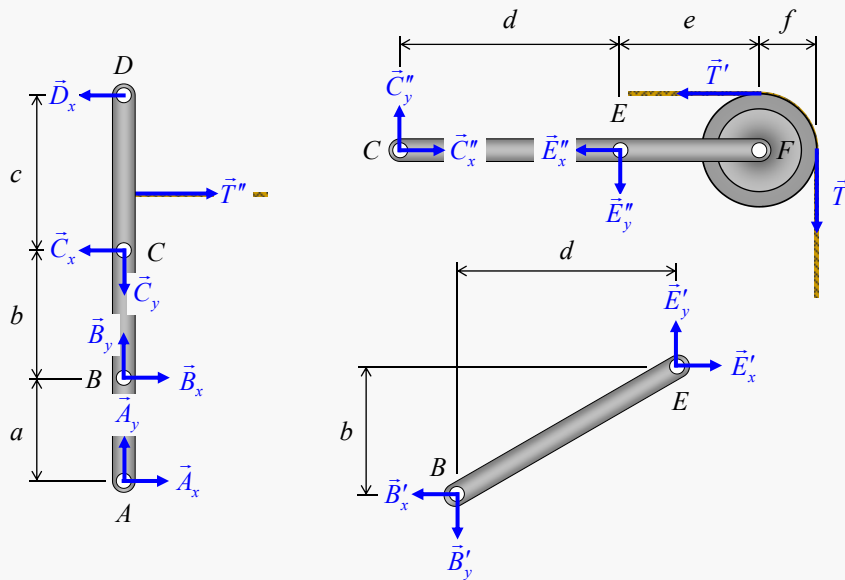
$$\Rightarrow D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c} T$$



$$A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c} T$$

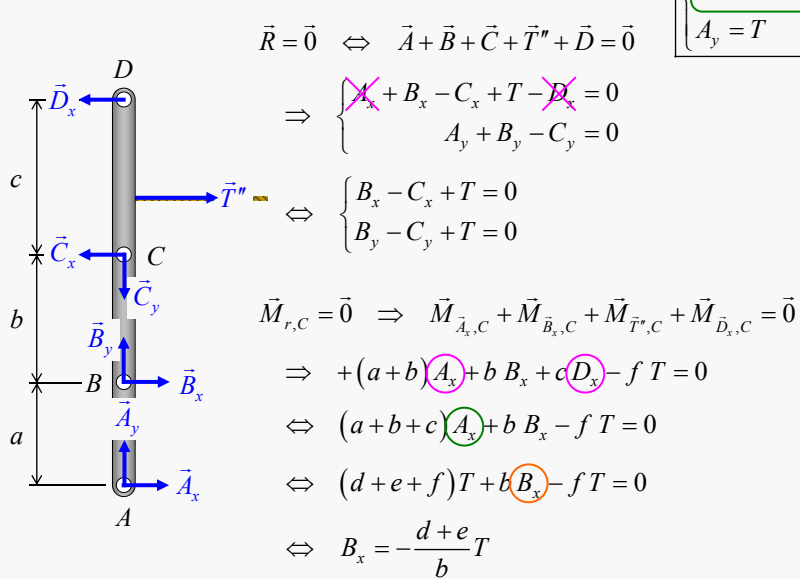
Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio



Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

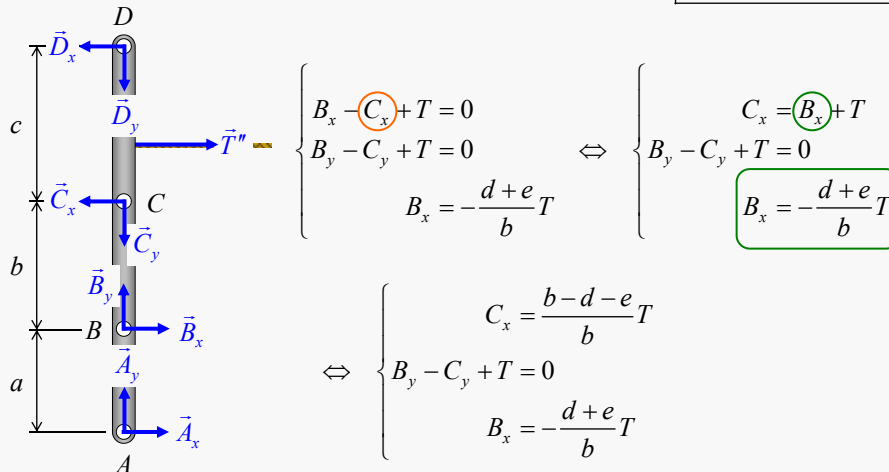


$$\begin{cases} A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c}T \\ A_y = T \end{cases}$$

Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

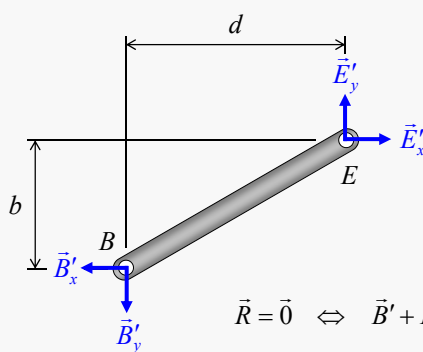
$$\begin{cases} A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c} T \\ A_y = T \end{cases}$$



Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

$$\begin{cases} A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c} T \\ A_y = T \\ B_x = -\frac{d+e}{b} T \\ B_y - C_y + T = 0 \\ C_x = \frac{b-d-e}{b} T \end{cases}$$



$$\vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \vec{B}' + \vec{E}' = \vec{0} \Rightarrow \begin{cases} -B_x + E_x = 0 \\ -B_y + E_y = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} E_x = B_x \\ E_y = B_y \end{cases}$$

$$\vec{M}_{r,B} = \vec{0} \Rightarrow \vec{M}_{\vec{E}_x,B} + \vec{M}_{\vec{E}_y,B} = \vec{0} \Rightarrow -b E_x + d E_y = 0$$

$$\Leftrightarrow E_y = \frac{b}{d} E_x \Leftrightarrow E_y = -\frac{d+e}{d} T$$

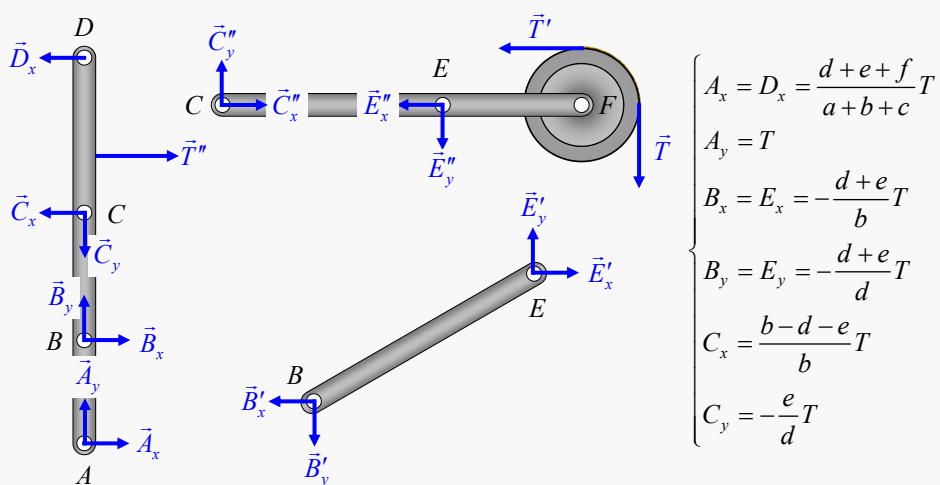
Estática

Análise de Estruturas em Equilíbrio

$$\begin{cases} A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c}T \\ A_y = T \\ B_x = E_x = -\frac{d+e}{b}T \\ B_y = E_y = -\frac{d+e}{d}T \\ C_x = \frac{b-d-e}{b}T \\ B_y - C_y + T = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c}T \\ A_y = T \\ B_x = E_x = -\frac{d+e}{b}T \\ B_y = E_y = -\frac{d+e}{d}T \\ C_x = \frac{b-d-e}{b}T \\ C_y = B_y + T \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} A_x = D_x = \frac{d+e+f}{a+b+c}T \\ A_y = T \\ B_x = E_x = -\frac{d+e}{b}T \\ B_y = E_y = -\frac{d+e}{d}T \\ C_x = \frac{b-d-e}{b}T \\ C_y = -\frac{e}{d}T \end{cases}$$

Estática

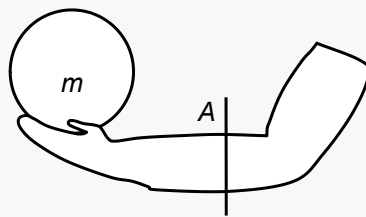
Análise de Estruturas em Equilíbrio



Estática

Forças que Actuam numa Secção do Antebraço

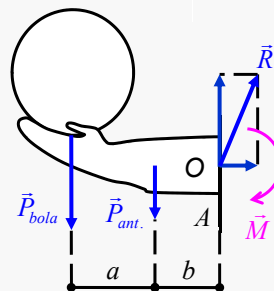
- Consideremos que uma pessoa segura um objecto de massa m , mantendo o antebraço na horizontal
 - Pretendemos determinar as forças que actuam numa secção A do antebraço, que poderá corresponder ao local de uma fractura, ou de um reimplante



Estática

Forças que Actuam numa Secção do Antebraço

- Começamos por isolar a porção do antebraço em estudo
- Seguidamente representemos as forças aplicadas no antebraço
 - O peso da bola, P_{bola}
 - O peso do antebraço, $P_{ant.}$
 - A força de reacção que a porção omitida do antebraço exerce sobre a porção em estudo, R
 - O momento que a porção omitida do antebraço exerce sobre a porção em estudo, M
- Representamos as distâncias relevantes para a resolução do problema
- Escrevemos as equações de equilíbrio e resolvemos em ordem às grandezas desconhecidas



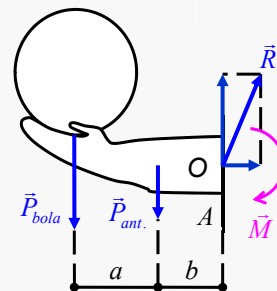
Estática

Forças que Actuam numa Secção do Antebraço

$$\begin{cases} \vec{R} = \vec{0} \\ \vec{M}_{r,O} = \vec{0} \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{P}_{bola} + \vec{P}_{antebraço} + \vec{R} = \vec{0} \\ \vec{M}_{\vec{P}_{bola},O} + \vec{M}_{\vec{P}_{ant.},O} + \cancel{\vec{M}_{\vec{R},O}} + \vec{M} = \vec{0} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} xx: & R_x = 0 \\ yy: & -P_{bola} - P_{ant.} + R_y = 0 \\ zz: & (a+b)P_{bola} + bP_{ant.} - M = 0 \end{cases}$$

$$\Leftrightarrow \begin{cases} xx: & R_x = 0 \\ yy: & R_y = P_{bola} + P_{ant.} \\ zz: & M = aP_{bola} + b(P_{bola} + P_{ant.}) \end{cases}$$



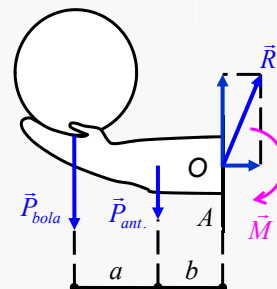
Estática

Forças que Actuam numa Secção do Antebraço

$$\begin{cases} xx: & R_x = 0 \\ yy: & R_y = P_{bola} + P_{ant.} \\ zz: & M = aP_{bola} + b(P_{bola} + P_{ant.}) \end{cases}$$

$$\begin{cases} a = 20 \text{ cm} \\ b = 15 \text{ cm} \\ m_{bola} = 1 \text{ kg} \\ m_{antebraço} = 0,5 \text{ kg} \end{cases}$$

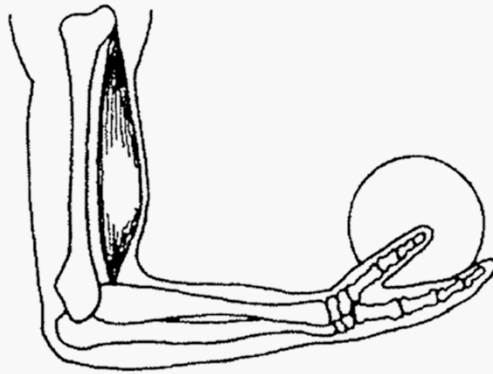
$$\begin{cases} R_x = 0 \\ R_y = 102,9 \text{ N} \\ M = 17,395 \text{ N m}^{-1} \end{cases} \quad \begin{cases} R = 102,9 \text{ N} \\ M = 17,395 \text{ N m}^{-1} \end{cases}$$



Estática

Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

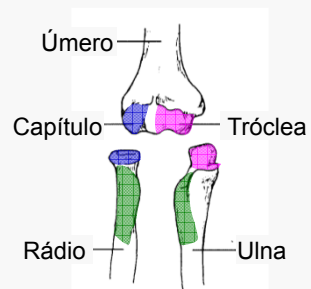
- Pretende-se determinar a reacção a que fica sujeita a articulação do cotovelo numa situação semelhante à anterior



Estática

Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

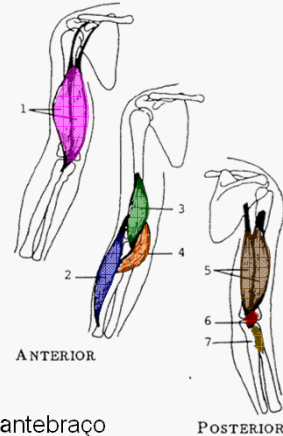
- O cotovelo é constituído por três articulações:
 - **Articulação Úmero-Ulnar**
 - Só permite movimentos de rotação uniaxiais, limitando o movimento à flexão ou extensão do antebraço
 - **Articulação úmero-radial**
 - Permite rotação segundo dois eixos perpendiculares
 - **Articulação radio-ulnar proximal**
 - Permite rotação relativa entre a ulna e o rádio.



Estática

Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

- Músculos que controlam a articulação do cotovelo:
 - Bíceps**: intervêm na flexão do cotovelo, principalmente quando o antebraço está supinado
 - Braquiorradial**: é o músculo mais efectivo na flexão do cotovelo quando o antebraço está na posição neutra (entre as posições de supinação e pronação máximas)
 - Braquial**: é o motor primário da flexão do cotovelo, sendo igualmente efectivo em qualquer posição (supinação ou pronação)
 - Pronador Redondo**: auxilia o pronador quadrado quando a pronação é rápida
 - Tríceps**: extensor do cotovelo
 - Ancóneo**: auxilia na extensão
 - Supinador**: é o principal músculo supinador do antebraço



Estática

Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

- Na situação que se pretende estudar, podemos considerar, em primeira aproximação, que o Bíceps é o principal músculo flector do antebraço

- Neste caso, o diagrama de corpo livre pode ser representado como na figura ao lado

Ponto O: eixo de rotação da articulação do cotovelo

Ponto A: inserção do Bíceps no Rádio

Ponto B: centro de gravidade do antebraço

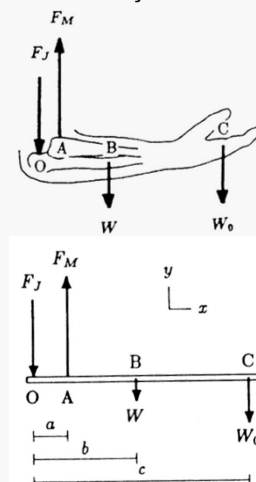
Ponto C: situado numa linha vertical que passa pelo centro de gravidade do objecto que se encontra na mão

F_J : força de reacção do Úmero sobre a articulação do cotovelo

F_M : força exercida pelo Bíceps no antebraço

W : peso total do antebraço

W_0 : peso do objecto que se encontra na mão



Estática

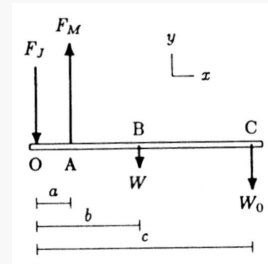
Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

- Escrevendo as equações de equilíbrio estático, podemos determinar a reacção que o Úmero exerce sobre o cotovelo

$$\begin{cases} \vec{R} = \vec{0} \\ \vec{M}_{r,O} = \vec{0} \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \vec{F}_J + \vec{F}_M + \vec{W} + \vec{W}_0 = \vec{0} \\ \vec{M}_{F_J,O} + \vec{M}_{F_M,O} + \vec{M}_{W,O} + \vec{M}_{W_0,O} = \vec{0} \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} xx: & - \\ yy: & -F_J + F_M - W - W_0 = 0 \\ zz: & a F_M - b W - c W_0 = 0 \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} F_J = F_M - W - W_0 \\ F_M = \frac{bW + cW_0}{a} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} F_J = \frac{(b-a)W + (c-a)W_0}{a} \\ F_M = \frac{bW + cW_0}{a} \end{cases}$$

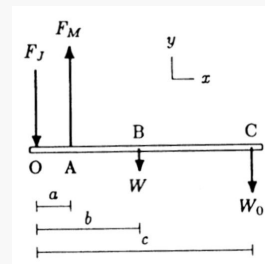


Estática

Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

- Assumindo os valores teremos

$$\begin{cases} a = 4 \text{ cm} \\ b = 15 \text{ cm} \\ c = 35 \text{ cm} \\ W = 2,1 \text{ kgf} \end{cases}$$



$$\begin{cases} F_J = \frac{(b-a)W + (c-a)W_0}{a} \\ F_M = \frac{bW + cW_0}{a} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} F_J = 7,75 W_0 + 5,775 \\ F_M = 8,75 W_0 + 7,875 \end{cases}$$

Estática

Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

- Num modelo mais realista, teríamos de considerar as forças

F_{M1} : exercida pelo Bíceps

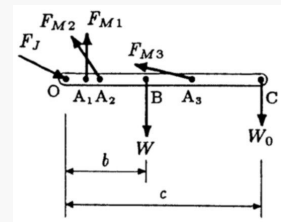
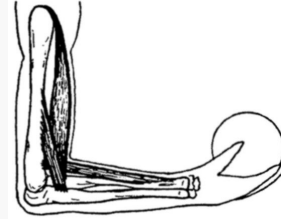
F_{M2} : exercida pelo músculo braquial

F_{M3} : exercida pelo músculo braquiorradial

- E as equações do equilíbrio levariam a um sistema indeterminado

$$\begin{cases} R_x = 0 \\ R_y = 0 \\ M_{r,O} = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} F_{Jx} = F_{M1x} + F_{M2x} + F_{M3x} \\ F_{Jy} = F_{M1y} + F_{M2y} + F_{M3y} - W - W_0 \\ a_1 F_{M1} + a_2 F_{M2} + a_3 F_{M3} = bW + cW_0 \end{cases}$$

- Para resolver o sistema, teríamos de conhecer as forças F_{M1} , F_{M2} e F_{M3}



Estática

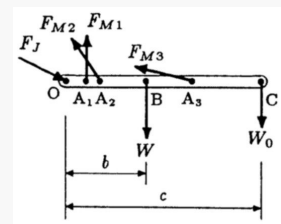
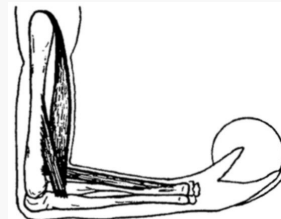
Forças que Actuam na Articulação do Cotovelo

- Para determinar a relação entre as forças F_{M1} , F_{M2} e F_{M3} , podem ser usadas pelo menos duas abordagens:

- Determinar a intensidade relativa das forças recorrendo a electromiografia
- Assumindo que os músculos exercem forças proporcionais às áreas das suas secções rectas

- Designado as áreas dos músculos Bíceps, Braquial, e Braquiorradial por A_1 , A_2 e A_3 , respectivamente, podemos escrever

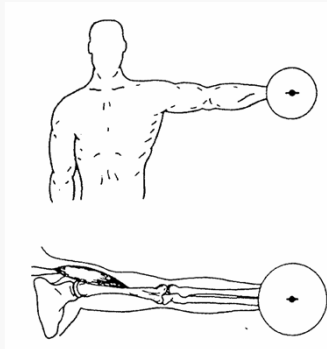
$$\begin{cases} F_{M1} = k A_1 \\ F_{M2} = k A_2 \\ F_{M3} = k A_3 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \frac{F_{M2}}{F_{M1}} = \frac{A_2}{A_1} = k_{21} \\ \frac{F_{M3}}{F_{M1}} = \frac{A_3}{A_1} = k_{31} \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} F_{M2} = k_{21} F_{M1} \\ F_{M3} = k_{31} F_{M1} \end{cases}$$



Estática

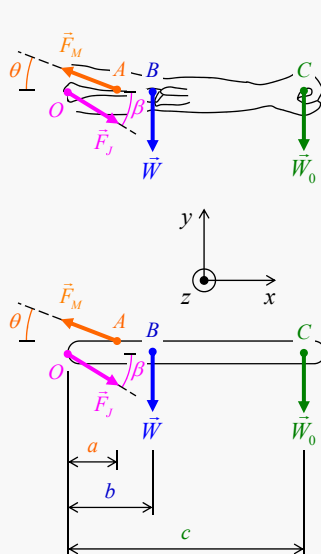
Forças que Actuam na Articulação do Ombro

- Consideremos a situação representada na figura, na qual uma pessoa segura um peso com o braço esticado na posição horizontal. Assumindo que só o músculo deltóide efectua força, determinar a intensidade e direcção da reacção sobre a articulação do úmero, e a força exercida pelo deltóide.



Estática

Forças que Actuam na Articulação do Ombro



$$\vec{R} = \vec{0} \Leftrightarrow \begin{cases} F_J \cos(\beta) - F_M \cos(\theta) = 0 \\ -F_J \sin(\beta) + F_M \sin(\theta) - W - W_0 = 0 \end{cases}$$

$$\vec{M}_{r,O} = \vec{0} \Leftrightarrow \cancel{\vec{M}_{F_J,O}} + \vec{M}_{F_M,O} + \vec{M}_{W,O} + \vec{M}_{W_0,O} = \vec{0}$$

$$\Rightarrow a \sin(\theta) F_M - bW - cW_0 = 0$$

$$\Leftrightarrow F_M = \frac{bW + cW_0}{a \sin(\theta)}$$

$$\begin{cases} F_J \cos(\beta) = F_M \cos(\theta) \\ F_J \sin(\beta) = F_M \sin(\theta) - W - W_0 \end{cases}$$

Estática

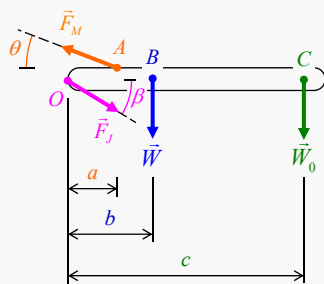
Forças que Actuam na Articulação do Ombro

$$F_M = \frac{bW + cW_0}{a \sin(\theta)}$$

$$\begin{cases} F_J \cos(\beta) = F_M \cos(\theta) \\ F_J \sin(\beta) = F_M \sin(\theta) - W - W_0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} F_J^2 \cos^2(\beta) = F_M^2 \cos^2(\theta) \\ F_J^2 \sin^2(\beta) = F_M^2 \sin^2(\theta) - 2 F_M \sin(\theta)(W + W_0) + (W + W_0)^2 \end{cases}$$

$$\Rightarrow F_J^2 = F_M^2 \cos^2(\theta) + F_M^2 \sin^2(\theta) - 2 F_M \sin(\theta)(W + W_0) + (W + W_0)^2$$

$$\Leftrightarrow F_J^2 = F_M^2 - 2 F_M \sin(\theta)(W + W_0) + (W + W_0)^2 \Leftrightarrow F_J = \sqrt{F_M^2 - 2 F_M \sin(\theta)(W + W_0) + (W + W_0)^2}$$



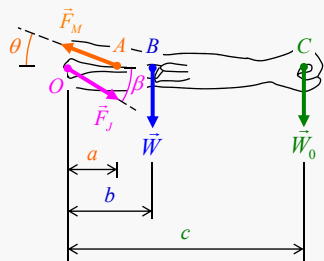
$$\frac{F_J \sin(\beta)}{F_J \cos(\beta)} = \frac{F_M \sin(\theta) - W - W_0}{F_M \cos(\theta)}$$

$$\Leftrightarrow \operatorname{tg}(\beta) = \frac{F_M \sin(\theta) - W - W_0}{F_M \cos(\theta)}$$

$$\Leftrightarrow \beta = \arctg[\operatorname{tg}(\theta) - (W + W_0) \sec(\theta)]$$

Estática

Forças que Actuam na Articulação do Ombro



$$\begin{cases} F_M = \frac{bW + cW_0}{a \sin(\theta)} \\ F_J = \sqrt{F_M^2 - 2 F_M \sin(\theta)(W + W_0) + (W + W_0)^2} \\ \beta = \arctg[\operatorname{tg}(\theta) - (W + W_0) \sec(\theta)] \end{cases}$$

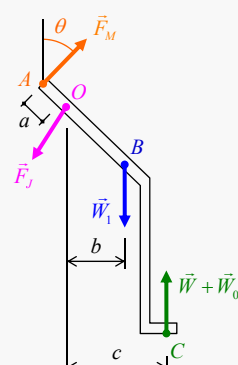
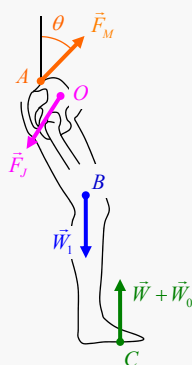
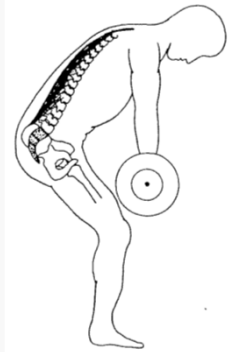
$$a = 10 \text{ cm} ; b = 30 \text{ cm} ; c = 60 \text{ cm} ; \theta = 15^\circ ; W = 4 \text{ kgf}$$

	W_0 (kgf)						
	0	1	2	4	6	8	10
F_M (kgf)	46	70 (1,5×)	93 (2×)	139 (3×)	185 (4×)	232 (5×)	278 (6×)
F_J (kgf)	45	68	91	137	183	229	275
β (graus)	75,5	78,5	80,4	82,9	84,3	85,3	86,0

Estática

Forças que Actuam na 5ª Vértebra Lombar

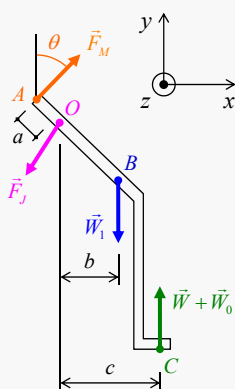
- Consideremos uma pessoa a segurar um peso W_0 , de tal forma que o seu tronco um ângulo θ com a vertical
- Pretende-se calcular a força exercida pelos músculos erectores da coluna vertebral, e a reacção que esta exerce sobre a 5ª vértebra lombar



Estática

Forças que Actuam na 5ª Vértebra Lombar

- Considerando as condições de equilíbrio

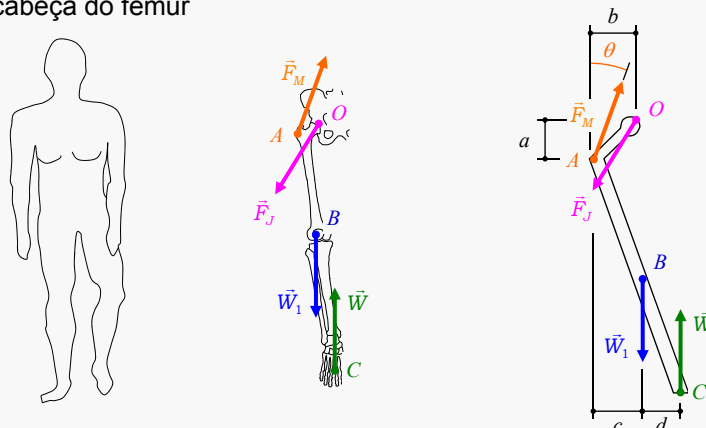


$$\begin{cases} F_M = \frac{c(W + W_0) - bW_1}{a} \\ F_{Jx} = F_M \sin(\theta) \\ F_{Jy} = F_M \cos(\theta) - W_1 + W + W_0 \end{cases} \quad \begin{cases} a = 3,5 \text{ cm} \\ b = 14 \text{ cm} \\ c = 21 \text{ cm} \\ \theta = 45^\circ \\ W_1 = 28 \text{ kgf} \\ W = 70 \text{ kgf} \end{cases}$$

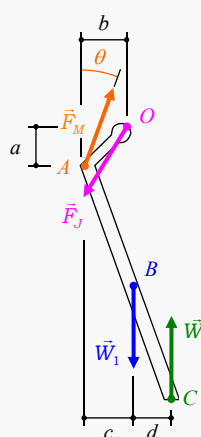
	W_0 (kgf)				
	0	5	10	15	20
F_M (kgf)	308	338	368	398	428
F_J (kgf)	339	373	406	440	474

Forças que Actuam na Epífise da Cabeça do Fémur

- Consideremos uma pessoa apoiada numa só perna
- Pretende-se calcular a força muscular exercida pelos músculos que se inserem no grande trocanter, bem como a reacção exercida na epífise da cabeça do fémur



Forças que Actuam na Epífise da Cabeça do Fémur



$$\begin{cases} F_M = \frac{cW_1 - (c+d-b)W}{a \sin(\theta) - b \cos(\theta)} \\ F_{Jx} = F_M \sin(\theta) \\ F_{Jy} = F_M \cos(\theta) - W_1 + W \end{cases}$$

$$\begin{cases} a = 6,2 \text{ cm} \\ b = 6,2 \text{ cm} \\ c = 6,1 \text{ cm} \\ d = 9,7 \text{ cm} \\ \theta = 20^\circ \\ W_1 = 0,17 W \end{cases}$$

$$\begin{cases} F_M \approx 2,3 W \\ F_J \approx 3,1 W \end{cases}$$