Mécanisme = Association de pièces reliées entre elles par des liaisons

Modélisation = Créer un outil de calcul simplifié qui peut s'apparenter à la réalité

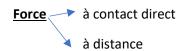
Liaisons Simples

Surfaces en Contact	Sphère	Cylindre	Plan	
Sphère	Rotule	Linéaire Annulaire	Ponctuelle	
Cylindre	Linéaire Annulaire	Pivot Glissant	Linéaire Rectiligne	
Plan	Ponctuelle	Linéaire Rectiligne	Appui Plan	

<u>Graphe des liaisons</u> = Représentation qui décrit les liaisons entre les pièces / classes d'équivalence d'un mécanisme.

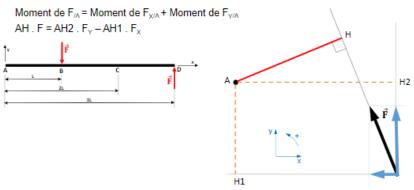
Schéma cinématique = Représentation géométrique plane ou spatiale du graphe des liaisons.

<u>Force</u> = Action d'un corps sur un autre qui peut modifier la vitesse, la trajectoire et même aller jusqu'à déformer un ou des corps impliqués. <u>Unité</u>: Newton (N) ou kg.m.s^-2

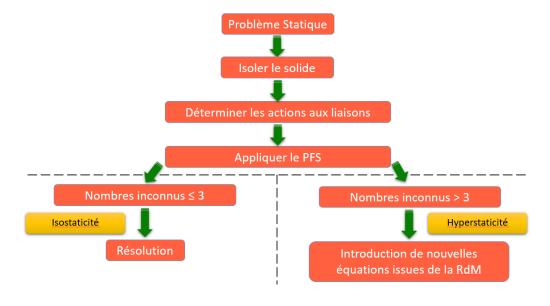


Le **moment** d'une force mesure l'effet à causer une rotation aux solides sur lesquels elle agit.

Théorème de Varignon :



Un système matériel indéformable isolé est en équilibre si le torseur des actions mécaniques extérieures qui lui est appliquée est nul.



$$(S) \ en \ \acute{e}quilibre \ \Leftrightarrow \ \begin{cases} \sum \vec{F}_{ext} = \vec{0} \\ \sum \vec{M}_{\vec{F}_{ext}/P} + \sum \vec{M}_{i} = \vec{0} \\ \\ \text{Le torseur} \ \text{est un outil mathématique particulièrement bien adapté aux calculs de mécanique du solide indéformable.} \end{cases}$$

Notation vectorielle:

Notation analytique:

Changement de point du torseur :

$$\left\{ \begin{array}{c} \vec{R} \\ \vec{M}_A \end{array} \right\} \quad et \left\{ \begin{array}{c} \vec{R} \\ \vec{M}_B = \vec{M}_A + B\vec{A} \wedge \vec{R} \end{array} \right\}$$

Torseurs statiques:

Liaison	Degré de mobilité			Schéma spatial	Schémas plan	Torseur statique
Encastrement	0	0		×××	21 10 21 10	[X ₅₂₅₁ L ₅₂₅₁]
	0	0	L-6			Ys281 Ms281
	0	0			variante 1 variante 2	Zs251 Ns251
	0	Rx		Z X	7 , 1	[X ₈₂₈₁ 0]
Pivot ďaxe x	0	0	L-5			Ys251 Ms251
	0	0				Zs2 s1 Ns2 s1
Glissière d'axe x	Tx	0	L-5	z ×	**	(0 L ₈₂₈₁)
	0	0				Ys251 Ms251 }
	0	0				Zs251 Ns251
Hélicoïdale d'axe x	Tx	Rx	L-5 Ix=kRx	Z X		[X _{82.81} L _{82.81}]
	0	0				Ys251 Ms251 }
	0	0				Zs281 Ns281
Pivot glissant d'axe x	Tx	Rx	L-4	Z X	,	(a a)
	0	0				Ys281 Ms281 }
	0	0				Zs2-51 Ns2-51

Sphérique à doigt d'axe x	0	0	L4		2 1	[Xa281 La281]
	0	Ry.				{Ys181 0 }
	0	Rz		ZXX	4	Z _{32,51} 0
Appui plan	Tx	0	L-3	z Y	2/1	[0 L _{82.51}]
	0	Ry				Ys251 0
de normale y	Tz	0				0 N ₈₂₋₉₁
	0	Rx		Z X		X _{52.51} 0
Rotule	0	Ry.	L-3			Ys251 0
de centre A	0	Rz				Zs2:s1 0
20000000 1000	Tx.	Rx	L-2	z ×	₩	0 0 Ys281 0
Linéaire annulaire	0	Ry				
d'axe x	0	Rz				Zs2 s1 0
Linéaire rectiligne	Ix	Rx	L-2	Z ×	ty ty	(o o)
d'axe x de normale y	0	Ry.			4	Ys281 0
	Tz	0			2 2	0 N ₅₂₅₁
Ponctuelle de normale y	Tx	Rx	L-1	Y	1 ty y61	(a a)
	0	Ry			V 0	Ys2 31 0
	Tz	Rz.		z X	2 x 12 x	0 0

Torseurs cinématiques:

Liaison	Degré de mobilité			Schéma spatial	Schémas plan	Torseur cinématique
	0	0		ΙΥ	The The	ſo o
Encastrement	0	0	L-6	ZX.X	/ /	0 0
	0	0			variante f variante 2	0 0
Pivot d'axe x	0	Rx		· V	y y	[ω _X 0
	0	0	L-5			Ko o
	0	0		Z X	2	0 0
Glissière ¢axe x	JX	0	L-5	ΙΥ	12 12	0 Vx
	0	0		z X	海,中,	50 0
	0	0				0 0
Hélicoïdale d'axe x	J.X.	Rx	L-5	Y	A' 11'	ίωχ V _X
	0	0	Tx =		Thousand	Ko o
	0	0	192	Z X	9: 1	0 0
Pivot glissant disse x	JX	Rx	L-4	Y	\$ *	ωx Vx
	0	0				Ko o
	0	0		Z X	1 4	0 0

Sphérique à doigt d'axe x	0 R		Z X	2 1	0 0 ω _Y 0 ω _Z 0
Appui plan de normale y	O R	X L-3	z ×	271;	$\begin{cases} 0 & V_X \\ \omega_Y & 0 \\ 0 & V_Z \end{cases}$
Rotule de centre A	0 R 0 R	Y L-3	Z X		$\begin{cases} \omega_X & 0 \\ \omega_Y & 0 \\ \omega_Z & 0 \end{cases}$
Linéaire annulaire d'axe x	0 R	X L-2	Z X	₩	$\begin{cases} \omega_X & V_X \\ \omega_Y & 0 \\ \omega_Z & 0 \end{cases}$
Linéaire rectiligne d'axe x de normale y	IX R	L-2	z ×	¥ 117	$\begin{cases} \omega_X & V_X \\ \omega_Y & 0 \\ 0 & V_Z \end{cases}$
Ponctuelle de normale y	Tx R 0 R Tz R	X L-1	z ×	1 y y 1 y 1 y 1 y 1 y 1 y 1 y 1 y 1 y 1	$\begin{cases} \omega_X & V_X \\ \omega_Y & 0 \\ \omega_Z & V_Z \end{cases}$