



C4 : MODÉLISATION CINÉMATIQUES DES SYSTÈMES COMPOSÉS DE CHAINES DE SOLIDES

C4-5 - Modélisation des liaisons mécaniques

15 Janvier 2019

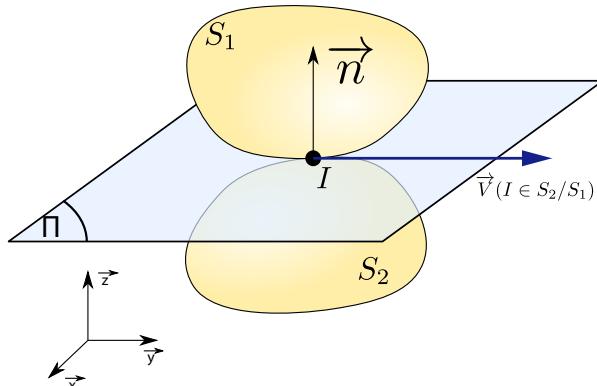
Table des matières

I Modélisation des contacts entre solides	1
1 Paramétrage	1
2 Vitesse de glissement/ Roulement sans glissement	2
3 Vitesse de roulement / Vitesse de pivotement	2
II Modélisation des liaisons mécaniques	2
1 Contact entre les solides	2
2 Degrés de liberté	3
III Modélisation des liaisons entre solides	3
1 Liaisons normalisées	3
a) La liaison encastrement	3
b) La liaison sphère-plan	4
c) La liaison pivot	4
d) La liaison pivot-glissant	5
e) La liaison glissière	5
f) La liaison hélicoïdale	6
g) La liaison sphérique	7
h) La liaison sphérique à doigt	7
i) La liaison plan-plan	8
j) La liaison sphère-cylindre	8
k) La liaison cylindre-plan	9
2 Tableau des liaisons cinématiques normalisées	10

Compétences

- **Modéliser :** Proposer un modèle de connaissance et de comportement :
 - Solide indéformable;
 - référentiel, repère;
 - équivalence solide/référentiel;
 - vecteur-vitesse angulaire de deux référentiels en mouvement l'un par rapport à l'autre";
- **Résoudre :** Proposer un modèle de connaissance et de comportement
 - Torseur cinématique;
 - Liaisons.

- Soient deux solides S_1 et S_2 **en contact** pendant leur mouvement dans un repère R_0 (fig.1).
- Soit I un point de la zone de contact (on notera que la zone de contact sera souvent ramenée à cet unique point I).
- Soit Π le plan tangent au contact (i.e. tangent aux deux solides au point de contact).
- Soit \vec{n} la normale à ce plan.

FIGURE 1 – Solides en contact, de plan tangent Π .

2. Vitesse de glissement/ Roulement sans glissement

Modélisation des contacts entre solides



Définition 1 : vitesse de glissement/roulement sans glissement

1 P

- On appelle **vitesse de glissement** au point I , de S_2 par rapport à S_1 le vecteur vitesse du point I dans le mouvement de S_2 par rapport à S_1 (fig.1) :

$$\boxed{\overrightarrow{V}(I \in S_2/S_1).} \quad (1)$$

- On dit qu'il y a **roulement sans glissement** au point I si :

$$\boxed{\overrightarrow{V}_{(I \in S_2/S_1)} = \overrightarrow{0}} \quad (2)$$

Dans ce cas, on dit que S_2 "roule sans glisser" sur S_1 .

- $\overrightarrow{V}_{(I \in S_2/S_1)}$ est contenu dans le plan Π (sinon il y aura inter-pénétration des deux solides, ou décollement du contact)
- Décomposition :**

$$\overrightarrow{V}_{(I \in S_2/S_1)} = \overrightarrow{V}_{(I \in S_2/R_0)} - \overrightarrow{V}_{(I \in S_1/R_0)}$$

3 Vitesse de roulement / Vitesse de pivotement



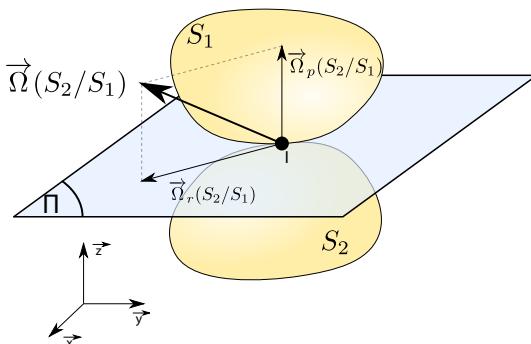
Définition 2 : Vitesse de roulement / Vitesse de pivotement

Soit $\overrightarrow{\Omega}_{(S_2/S_1)}$ le vecteur vitesse de rotation de S_2 par rapport à S_1 . On peut décomposer $\overrightarrow{\Omega}_{(S_2/S_1)}$ en la somme de deux vecteurs $\overrightarrow{\Omega}_{r(S_2/S_1)}$ et $\overrightarrow{\Omega}_{p(S_2/S_1)}$:

$$\boxed{\overrightarrow{\Omega}_{(S_2/S_1)} = \overrightarrow{\Omega}_{r(S_2/S_1)} + \overrightarrow{\Omega}_{p(S_2/S_1)}} \quad (3)$$

où :

- $\overrightarrow{\Omega}_{r(S_2/S_1)}$ est le **vecteur vitesse de rotation de roulement** de S_2 par rapport à S_1 . Il est contenu dans le plan Π .
- $\overrightarrow{\Omega}_{p(S_2/S_1)}$ est le **vecteur vitesse de rotation de pivotement** de S_2 par rapport à S_1 . Il est normal au plan Π



**Remarque 1 :**

De manière général, ces deux vecteurs s'obtiennent par :

$$\overrightarrow{\Omega_{p(S_2/S_1)}} = \left(\overrightarrow{\Omega_{(S_2/S_1)}} \cdot \vec{n} \right) \vec{n} \quad (4)$$

$$\overrightarrow{\Omega_r(S_2/S_1)} = \overrightarrow{\Omega_{(S_2/S_1)}} - \overrightarrow{\Omega_{p(S_2/S_1)}} \quad (5)$$

II. Modélisation des liaisons mécaniques

1 Contact entre les solides

**Définition 3 : Système mécanique**

- Un **système mécanique** est composé de plusieurs solides qui sont liés entre eux par **des liaisons mécaniques**.
- Une **liaison mécanique** résulte d'un **contact** entre deux solides.
- Dans la réalité tout contact est surfacique mais suivant les dimensions de certaines zones de contact, on peut idéaliser le contact comme étant parfois ponctuel ou linéaire.
- La **nature des surfaces** de contact va engendrer des mouvements relatifs autorisés entre les deux solides.

2 Degrés de liberté

**Définition 4 : Degrés de liberté**

Les **mouvements relatifs** autorisés entre deux solides liés par une liaison mécanique sont **les degrés de liberté**.

Dans l'espace (3D), on considère 6 degrés de liberté élémentaires (3 translations et 3 rotations) que l'on donne par rapport à un repère $(O, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$.

- rotations respectivement autour de (O, \vec{x}) , (O, \vec{y}) et (O, \vec{z}) : R_x , R_y et R_z ,
- translations respectivement suivant \vec{x} , \vec{y} et \vec{z} : T_x , T_y et T_z .

Les degrés de liberté autorisés par une liaison dépendent des surfaces de contact entre les solides.



III. Modélisation des liaisons entre solides

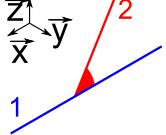
1 Liaisons normalisées

Il existe 11 liaisons usuelles et normalisées entre deux solides. Elles sont définies ci-dessous. Un tableau récapitulatif est donné dans la partie 2. Ces liaisons sont considérées comme parfaites, c'est à dire avec des contacts géométriques parfaits et sans jeu (ce qui est rarement le cas dans la réalité).

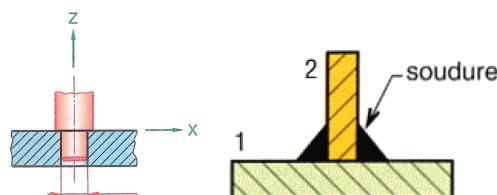
Pour la suite de la section, on considère deux solides S_1 et S_2 en liaison.

a) La liaison encastrement

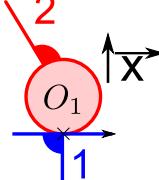
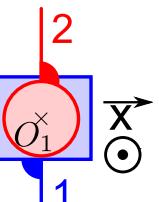
Aussi appelée "liaison fixe" ou "liaison complète", cette liaison n'admet aucun degré de liberté. Elle est rarement utilisée.

Liaison Encastrement		
Degrés de liberté	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
0 degré de liberté : • 0 rotation • 0 translation		

Exemple 1 :

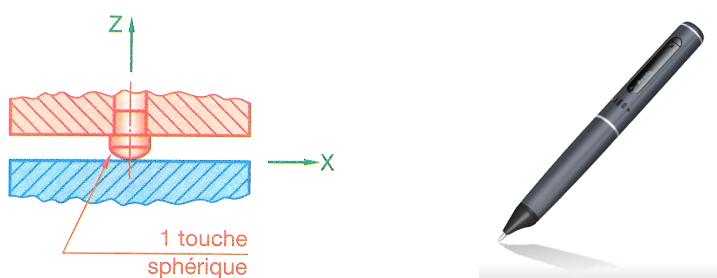


b) La liaison sphère-plan

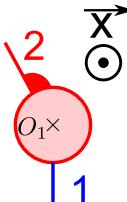
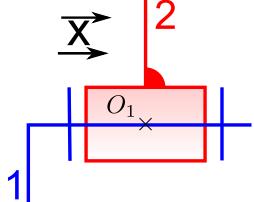
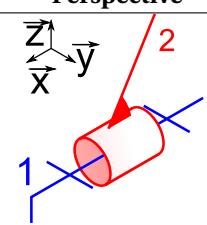
Liaison sphère-plan de centre O_1 , de normale \vec{x}		
Degrés de liberté	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
5 degrés de liberté : • 3 rotations : R_x, R_y, R_z • 2 translations : T_y, T_z		

Historiquement appelée "liaison ponctuelle", elle constitue **une liaison élémentaire** : toute autre liaison peut être considérée comme une combinaison de liaisons sphère-cylindre.

Exemple 2 :

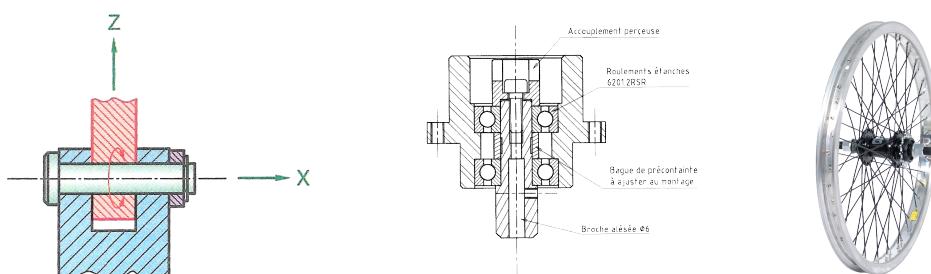


c) La liaison pivot

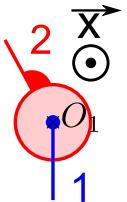
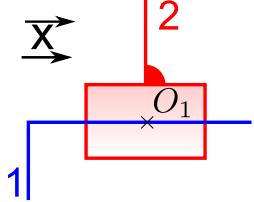
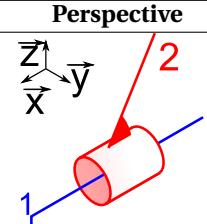
Degrés de liberté	Liaison pivot d'axe (O_1, \vec{x})		
	Symbole normalisé		Perspective
	Représentation plane		
1 degré de liberté : • 1 rotation : R_x • 0 translation	 		



Exemple 3 :

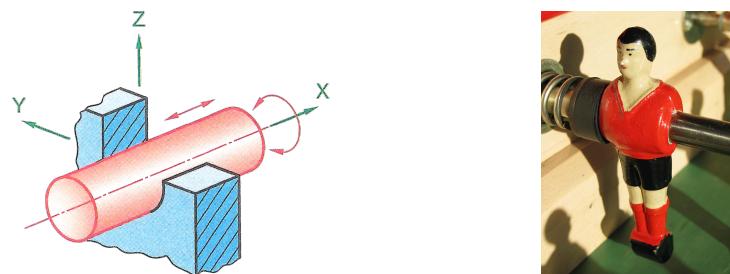


d) La liaison pivot-glissant

Degrés de liberté	Liaison pivot-glissant d'axe (O_1, \vec{x})		
	Symbole normalisé		Perspective
	Représentation plane		
2 degrés de liberté : • 1 rotation : R_x • 1 translation : T_x	 		



Exemple 4 :



**Attention :**

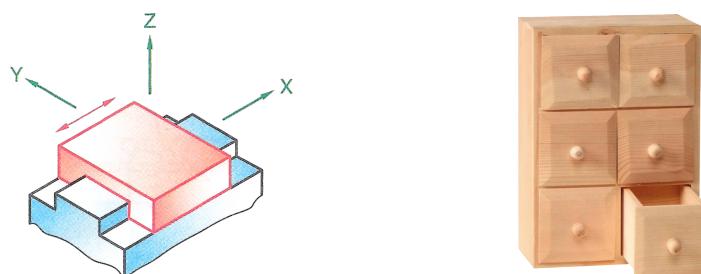
Un arbre de diamètre D dans un alésage de longueur L pourra être modélisé avec une **liaison pivot-glissant si le guidage est long** (c'est à dire si L est suffisamment grand par rapport à D). Généralement, on considère que c'est le cas si :

$$\frac{L}{D} \geq 1,5$$

Dans le cas contraire, elle sera assimilée à une **liaison sphère-cylindre**.

e) La liaison glissière

Liaison glissière d'axe \vec{x}			
Degrés de liberté	Symbole normalisé		
	Représentation plane	Perspective	
1 degré de liberté : • 0 rotation : • 1 translation T_x			

**Exemple 5 :****f) La liaison hélicoïdale**

Liaison hélicoïdale d'axe (O_1, \vec{x})			
Exemple de désignation	Symbole normalisé		
	Représentation plane	Perspective	
1 rotation R_x + 1 translation T_x couplée			

Un seul degré de liberté est considéré. Le mouvement de rotation R_x et celui de translation T_x sont couplés et ne constituent ainsi qu'un seul mouvement indépendant.



Définition 5 : pas de la liaison hélicoïdal

On appelle le **pas de la liaison hélicoïdal** le rapport entre la translation et la rotation : $p = 2\pi \frac{T_x}{R_x}$



Exemple 6 :

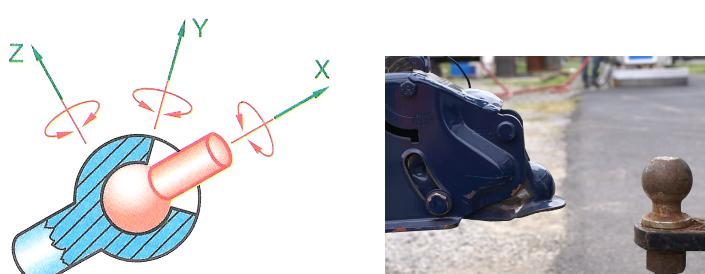


g) La liaison sphérique

Liaison sphérique de centre O_1		
Exemple de désignation	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
3 degrés de liberté : <ul style="list-style-type: none"> • 3 rotations : R_x, R_y, R_z • 0 translation 		

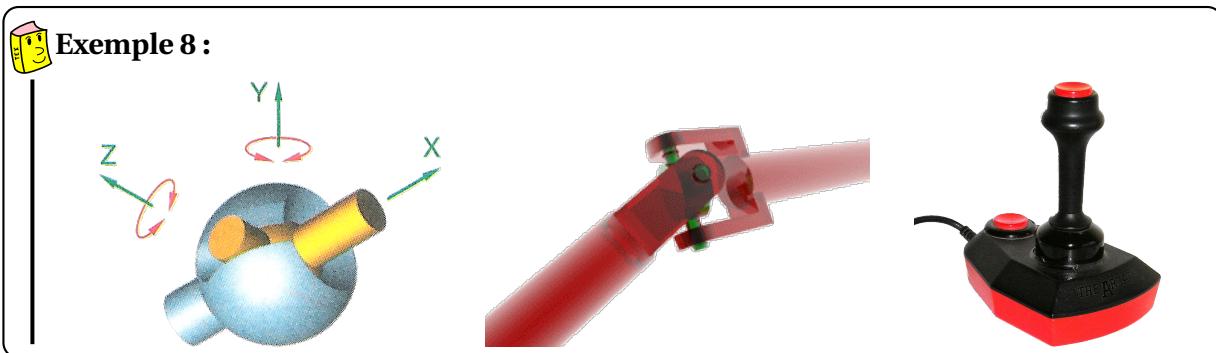


Exemple 7 :



h) La liaison sphérique à doigt

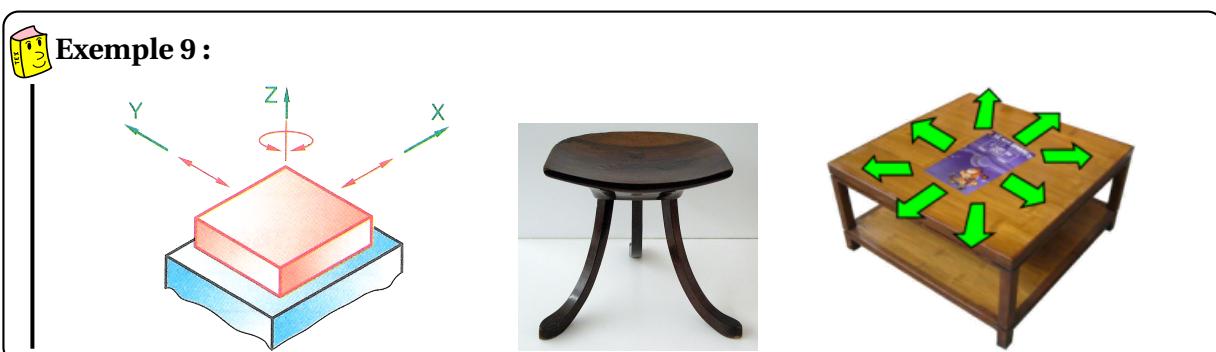
Liaison sphérique à doigt de centre O_1 et d'axe bloqué \vec{z}		
Exemple de désignation	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
2 degrés de liberté : <ul style="list-style-type: none"> • 2 rotations : R_x, R_y • 0 translation 		



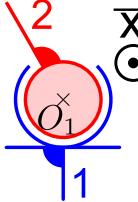
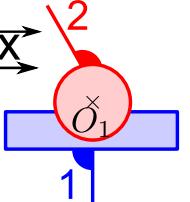
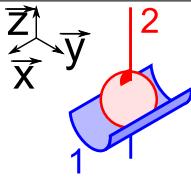
i) La liaison plan-plan

Liaison plan-plan de normale \vec{x}		
Exemple de désignation	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
3 degrés de liberté : <ul style="list-style-type: none"> • 1 rotation : R_x • 2 translations : T_y, T_z 		

Historiquement, cette liaison s'appelait "liaison appui-plan". Cette dénomination est parfois encore utilisée.



j) La liaison sphère-cylindre

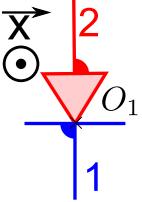
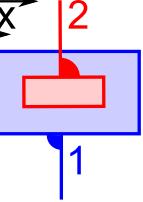
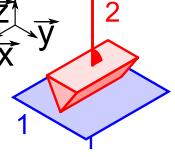
Liaison sphère-cylindre d'axe (O_1, \vec{x})		
Exemple de désignation	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
4 degrés de liberté : <ul style="list-style-type: none"> • 3 rotations : R_x, R_y, R_z • 1 translation : T_x 	 	

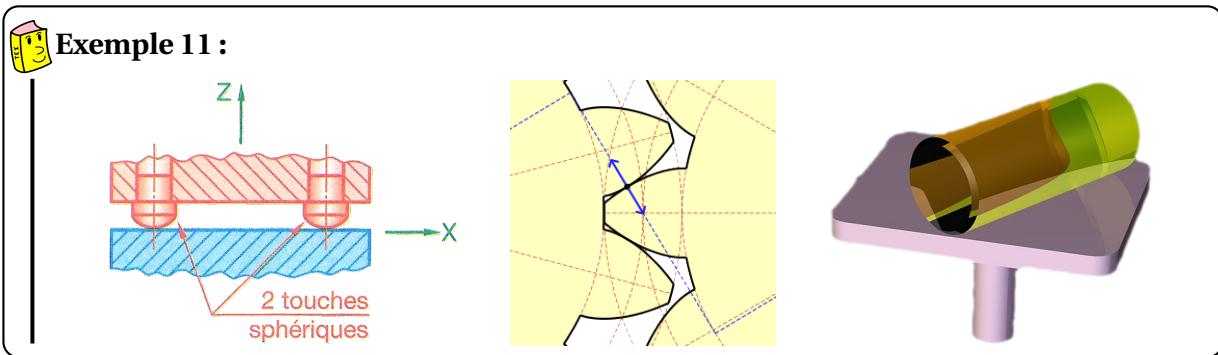
Cette liaison était autrefois appelée “*linéaire anulaire*”



k) La liaison cylindre-plan

Cette liaison était autrefois appelée “*linéaire-rectiligne*”. Malgré son nom, elle se représente par un liaison de forme prismatique. Certains la représentent toutefois par un cylindre posé sur un plan.

Liaison cylindre sur plan d'axe (O_1, \vec{x}), de normale \vec{z}		
Exemple de désignation	Symbole normalisé	
	Représentation plane	Perspective
4 degrés de liberté : <ul style="list-style-type: none"> • 2 rotations : R_x, R_z • 2 translations : T_x, T_y 	 	



2 Tableau des liaisons cinématiques normalisées

Définition 6 : *Torseur cinématique du mouvement relatif entre deux solides*

On caractérise le mouvement relatif du solide S_2 par rapport au solide S_1 par le torseur cinématique qu'on exprimera en un point P :

$$\left\{ \mathcal{V}_{(S_2/S_1)} \right\} = \underset{O_1}{\left\{ \begin{array}{c} \overrightarrow{\Omega_{(S_2/S_1)}} \\ \overrightarrow{V_{(O_1 \in S_2/S_1)}} \end{array} \right\}} = \underset{O_1}{\left\{ \begin{array}{cc} p_{21} & u_{21} \\ q_{21} & v_{21} \\ r_{21} & w_{21} \end{array} \right\}}_R = \underset{O_1}{\left\{ \begin{array}{c} p_{21} \cdot \vec{x}_1 + q_{21} \cdot \vec{y}_1 + r_{21} \vec{z}_1 \\ u_{21} \cdot \vec{x}_1 + v_{21} \cdot \vec{y}_1 + w_{21} \vec{z}_1 \end{array} \right\}} \quad (6)$$

- $R(O_1, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1) = R_1(O_1, \vec{x}_1, \vec{y}_1, \vec{z}_1)$, le repère lié à S_1
- p_{21} , q_{21} et r_{21} sont les composantes du vecteur rotation instantané $\overrightarrow{\Omega_{(S_2/S_1)}}$ dans le repère R .
- u_{21} , v_{21} et w_{21} sont les composantes du vecteur vitesse $\overrightarrow{V_{(O_1 \in S_2/S_1)}}$ dans le repère R .

Nom	Représentation	Torseur cinématique
Liaisons pivot d'axe $(\Delta) = (O_1, \vec{x})$		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_R$
Liaisons glissière de direction \vec{x}		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} 0 & u_{21} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_R$
Liaisons hélicoïdale d'axe $(\Delta) = (O_1, \vec{x})$ et de pas p		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & u_{21} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_R$ $u_{21} = +\frac{p}{2\pi} p_{21}$
Liaison pivot glissant d'axe $(\Delta) = (O_1, \vec{x})$		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & u_{21} \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_R$
Liaison sphérique de centre O_1		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & 0 \\ q_{21} & 0 \\ r_{21} & 0 \end{cases}_R$
Liaison plane de normale \vec{x}		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & 0 \\ 0 & v_{21} \\ 0 & w_{21} \end{cases}_R$
Liaison sphérique à doigt de centre O_1 , d'axe bloqué \vec{z}		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & 0 \\ q_{21} & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_R$
Liaison sphère-cylindre d'axe (O_1, \vec{x})		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & u_{21} \\ q_{21} & 0 \\ r_{21} & 0 \end{cases}_R$
Liaison cylindre-plan de normale \vec{z} et d'axe (O_1, \vec{x}) et de plan normal $\Pi = (O_1, \vec{z}, \vec{x})$		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & u_{21} \\ 0 & v_{21} \\ r_{21} & 0 \end{cases}_R$
Liaison sphère-plan de normale $(\Delta) = (O_1, \vec{x})$		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} p_{21} & 0 \\ q_{21} & v_{21} \\ r_{21} & w_{21} \end{cases}_R$
Liaison encastrement		$\{\mathcal{V}_{(2/1)}\} = \begin{cases} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{cases}_R$

Avec $R(O_1, \vec{x}, \vec{y}, \vec{z})$, le repère associé au solide 1.