

Introduction à la mécanique des solides

Cours et exercices corrigés

Introduction à la mécanique des solides

Cours et exercices corrigés

DUNOD

Graphisme de couverture : Elizabeth Riba

Illustration de couverture : © Wright Out There - Shutterstock.com

Le pictogramme qui figure ci-contre mérite une explication. Son objet est d'alerter le lecteur sur la menace que représente pour l'avenir de l'écrit, particulièrement dans le domaine de l'édition technique et universitaire, le développement massif du photocollage. Le Code de la propriété intellectuelle du 1^{er} juillet 1992 interdit en effet expressément la photocopie à usage collectif sans autorisation des ayants droit. Or, cette pratique s'est généralisée dans les établissements



d'enseignement supérieur, provoquant une baisse brutale des achats de livres et de revues, au point que la possibilité même pour les auteurs de créer des œuvres nouvelles et de les faire éditer correctement est aujourd'hui menacée. Nous rappelons donc que toute reproduction, partielle ou totale, de la présente publication est interdite sans autorisation de l'auteur, de son éditeur ou du Centre français d'exploitation du droit de copie (CFC, 20, rue des Grands-Augustins, 75006 Paris).

© Dunod, 2022
11, rue Paul Bert, 92240 Malakoff
www.dunod.com
ISBN 978-2-10-082664-3

Le Code de la propriété intellectuelle n'autorisant, aux termes de l'article L. 122-5, 2^o et 3^o a), d'une part, que les « copies ou reproductions strictement réservées à l'usage privé du copiste et non destinées à une utilisation collective » et, d'autre part, que les analyses et les courtes citations dans un but d'exemple et d'illustration, « toute représentation ou reproduction intégrale ou partielle faite sans le consentement de l'auteur ou de ses ayants droit ou ayants cause est illicite » (art. L. 122-4).

Cette représentation ou reproduction, par quelque procédé que ce soit, constituerait donc une contrefaçon sanctionnée par les articles L. 335-2 et suivants du Code de la propriété intellectuelle.

Table des matières

Avant-propos	XI
1 Notions préliminaires de mécanique des solides indéformables	1
1. Notions de système matériel, de solide et de point matériel	2
1.1. Système matériel	2
1.2. Solide	2
1.3. Point matériel	2
2. Trièdres, bases, repères	3
2.1. Repérage d'un point	3
2.2. Vitesse et accélération d'un point	4
3. Calcul des vecteurs vitesse	6
3.1. Calcul de la vitesse dans R	6
3.2. Calcul de la vitesse dans R_i	7
3.3. Relation entre les vecteurs vitesse	7
4. Action mécanique	9
4.1. Définitions	9
4.2. Action mécanique de contact	10
4.3. Action mécanique à distance	14
5. Les lois fondamentales de la mécanique - interaction	15
5.1. Principe d'inertie - 1 ^{re} loi de Newton	15
5.2. Principe fondamental de la dynamique - 2 ^e loi de Newton	16
5.3. Actions réciproques - 3 ^e loi de Newton	17
6. Énergie cinétique, énergie potentielle, énergie mécanique d'un point matériel	18
6.1. Travail d'une force	18
6.2. Énergie mécanique	20
6.3. Exemple d'utilisation de l'énergie pour la résolution d'un problème	23
L'essentiel	25
Entraînez-vous	27
Solutions	33
2 Cinématique des solides indéformables	41
1. Définitions	41
1.1. Définition d'un solide indéformable	41

Table des matières

1.2. Espace	42
1.3. Notion de référentiel d'espace	42
2. Vitesse et accélération des points d'un solide	43
2.1. Angles d'Euler	43
2.2. Champ des vitesses dans un solide	45
2.3. Équiprojectivité	46
2.4. Exemple	46
2.5. Champ des accélérations	49
3. Composition des mouvements	49
3.1. Composition des vecteurs vitesse	49
3.2. Composition des vecteurs rotation	50
3.3. Composition des torseurs cinématiques	51
3.4. Vitesse de glissement	51
3.5. Composition des accélérations	52
4. Mouvement plan sur plan	54
4.1. Définition	54
4.2. Détermination du point I	55
4.3. Propriétés de la base et de la roulanter	55
5. Liaisons : aspects cinématiques	56
5.1. Liaison ponctuelle	57
5.2. Liaison linéaire rectiligne	58
5.3. Liaison linéaire annulaire	59
5.4. Liaison rotule	60
5.5. Liaison appui plan	61
5.6. Liaison pivot glissant	62
5.7. Liaison pivot	63
5.8. Liaison glissière	64
5.9. Liaison hélicoïdale	65
5.10. Liaison enca斯特ment	66
6. Schématisation des systèmes mécaniques	67
6.1. Graphe des liaisons, des actions mécaniques	67
6.2. Schéma cinématique	68
L'essentiel	70
Entraînez-vous	72
Solutions	77
3. Statique des solides indéformables	81
1. Action mécanique	82
1.1. Actions extérieures / actions intérieures	82

1.2. Force et moment	83
1.3. Torseur des actions mécaniques	83
1.4. Action mécanique de contact	84
1.5. Action mécanique à distance	85
1.6. Actions de liaison	87
2. Principe fondamental de la statique	94
2.1. Équilibre statique	94
2.2. Énoncé du principe fondamental de la statique (PFS)	94
2.3. Théorème de la résultante et théorème du moment résultant	95
2.4. Théorème des actions réciproques	95
3. Analyse des mécanismes	98
3.1. Liaison équivalente (liaisons en parallèle et liaisons en série)	99
3.2. Hyperstatisme et mobilité	101
3.3. Étude des chaînes de solides parfaits (chaîne fermée, chaîne ouverte)	102
L'essentiel	106
Entraînez-vous	109
Solutions	117
4 Cinétique des solides indéformables	131
1. Torseur cinétique	132
1.1. Quantité de mouvement	132
1.2. Moment cinétique	132
1.3. Torseur cinétique au centre de masse	133
1.4. Exemple : torseur cinétique d'une tige	134
1.5. Moment cinétique par rapport à un axe	135
2. Moments et opérateur d'inertie	136
2.1. Moment d'inertie d'un solide par rapport à un plan	136
2.2. Moment d'inertie d'un solide par rapport à un axe	137
2.3. Additivité	139
2.4. Moment d'inertie d'un solide par rapport à un point	139
2.5. Opérateur d'inertie d'un solide	140
2.6. Calcul de la matrice d'inertie	141
2.7. Exemple : matrice d'inertie d'un cylindre	142
3. Symétries matérielles et axes principaux d'inertie	145
3.1. Symétries	145
3.2. Axes principaux d'inertie	146
3.3. Exemples	151
4. Théorèmes des axes parallèles (Huygens)	153
4.1. Théorème de Huygens	153
4.2. Généralisation : Théorème de Huygens-Steiner	155

Table des matières

5.	Calcul du moment cinétique d'un solide	156
5.1.	Cas général	156
5.2.	Mouvement plan sur plan	157
6.	Énergie cinétique d'un solide	158
L'essentiel		160
Entraînez-vous		163
Solutions		166
5	Dynamique des solides indéformables	175
1.	Torseur dynamique	176
1.1.	Définition	176
2.	Relation entre le torseur cinétique et le torseur dynamique	176
3.	Principe fondamental de la dynamique (PFD)	179
3.1.	Énoncé	179
3.2.	Théorèmes dynamiques	179
3.3.	Théorème des actions réciproques	180
3.4.	Exemple : boule sur piste circulaire	181
4.	Principe fondamental de la dynamique en repère non galiléen	184
5.	Application du PFD. Retour sur l'exercice : métronome de secours	185
6.	Principe Fondamental de la Dynamique appliqué à un système en rotation	187
6.1.	Calculs préliminaires	187
6.2.	Application du PFD	188
6.3.	Équilibrage statique	189
6.4.	Équilibrage dynamique	189
7.	Théorèmes énergétiques	190
7.1.	Généralités	190
7.2.	Puissance des actions mécaniques exercées sur un solide	191
7.3.	Puissance des actions mutuelles entre deux solides	192
7.4.	Travail	193
7.5.	Énergie potentielle	193
7.6.	Théorème de l'énergie cinétique	196
7.7.	Intégrale première de l'énergie cinétique	199
L'essentiel		203
Entraînez-vous		206
Solutions		213

Annexe

A	Produit scalaire et produit vectoriel	225
B	Propriétés des torseurs	227
1.	Champ de vecteurs antisymétriques	227
2.	Vecteurs liés, libres	228
3.	Champ de moment	228
3.1.	Éléments de réduction d'un torseur	230
3.2.	Opérations sur les torseurs	230
3.3.	Glisseur	230
3.4.	Couple	231
3.5.	Décomposition d'un torseur	231
4.	Axe d'un torseur	231
C	Unités	233
1.	Unités du Système International	233
2.	Unités dérivées du système international	234
Bibliographie		237
Index		239

Avant-propos

Cette troisième version de l'ouvrage consacré à la mécanique du solide indéformable (parfois appelée mécanique du solide rigide) correspond à un remaniement important de la structure avec une ré-écriture des trois premiers chapitres, l'ajout de plusieurs exercices avec des corrections plus détaillées.

Le chapitre *Quelques éléments de la mécanique du solide* nous permet de définir l'objet d'étude, à savoir le système matériel, avec ses variantes : isolé, pseudo-isolé, fermé ou ouvert. Ce dernier cas, courant en mécanique des fluides, n'est pas traité ici.

Les notations, les notions de repère, de référentiel et de base permettent de manipuler les vecteurs vitesse et accélération d'un point. Nous présentons les actions mécaniques et leur modélisation vectorielle avec quelques éléments relatifs au frottement entre solides.

Ce chapitre se termine par les lois de Newton et les notions délicates d'énergies cinétique, potentielle ou mécanique qui sont fondamentales pour comprendre et utiliser le théorème de l'énergie cinétique.

La *Cinématique du solide indéformable* peut être efficacement décrite par la cinématique d'un des points de ce solide (par exemple son centre de masse) et les rotations du solide. C'est ainsi que nous arrivons aux notions d'angles d'Euler et de vecteur vitesse de rotation spécifiques à la mécanique des solides indéformables. Le torseur des vitesses sera défini ; c'est un outil très utilisé en France, inconnu partout ailleurs, qui a l'avantage de structurer - et d'unifier - la présentation générale. L'équiprojectivité du champ des vitesses découle de la relation entre les vitesses de deux points d'un solide mais elle peut aussi servir pour définir complètement ce champ des vitesses. Des applications dans le cas particulier de mouvements plan sur plan sont incluses dans ce chapitre avec la description du mouvement - dans ce cas précis - comme une combinaison de vitesses de rotations instantanées autour d'un point I, mobile au cours du temps, appelé centre instantané de rotation.

À ce stade il est naturel de s'intéresser aux mouvements relatifs de deux solides liés par ce que l'on appelle une liaison mécanique, laquelle autorise (ou pas) certains mouvements. Nous donnons quelques exemples pour chaque type de liaison et construisons le torseur cinématique de chacune d'elle.

Une fois que la modélisation mathématique de la cinématique est installée, il est possible de s'intéresser à la description des actions mécaniques entre solides et à leur équilibre. C'est l'objet du chapitre *Statique des solides*. Il nous faut pour cela reprendre les actions à distance, de contact et en proposer une modélisation cohérente avec la mécanique des solides indéformables. Cette cohérence impose de considérer la notion de résultante mais aussi de moment en un point ce qui définit un torseur d'actions mécaniques.

Avant-propos

Il devient alors possible de balayer les liaisons mécaniques et de compléter leur description par les torseurs d'actions transmissibles entre solides dans le cas d'un contact parfait (pas de frottement ou avec frottement mais dans le cas du roulement sans glissement ce qui est le cas dans un roulement à billes). Le cas du contact non parfait est traité dans quelques cas particuliers sachant que cela complique sérieusement les calculs (surtout en dynamique).

Les deux théorèmes de la résultante et du moment ainsi que celui des actions réciproques (issus du principe fondamental de la statique) fournissent les équations nécessaires à la résolution d'un problème de statique des solides indéformables.

Ce chapitre se termine par une courte description des liaisons (parallèle ou série) de solides avec les chaînes dites ouvertes, fermées ou complexes.

La Cinétique du solide indéformable est un chapitre de transition, technique, qui donne l'occasion de mettre en place l'opérateur d'inertie et la matrice d'inertie. Nous débutons par la construction du torseur cinétique - dans la lignée des torseurs cinématique et d'actions mécaniques - constitué de la quantité de mouvement et du moment cinétique. Nous montrons que l'utilisation du centre de masse (confondu avec le centre de gravité dans le cadre des applications présentées) permet de simplifier l'expression de la quantité de mouvement que nous pouvons calculer uniquement en connaissant la vitesse de ce point.

Les moments d'inertie d'un solide par rapport à un plan, à un axe ou à un point sont présentés. En reprenant le calcul du moment d'inertie d'un solide par rapport à un axe quelconque, il est possible, après manipulations, de faire apparaître ce que l'on appelle l'opérateur d'inertie caractérisé par sa matrice dans une base de travail. Il faut alors se familiariser avec cette matrice d'inertie en la calculant pour un certain nombre de solides simples (cylindres à base circulaire ou non, sphère, disque...). Nous nous intéressons aux axes principaux d'inertie et aux valeurs propres associées, ce qui simplifiera les calculs. Cet opérateur d'inertie peut alors être utilisé dans la définition du moment d'inertie pour montrer qu'il y a deux contributions, l'une dépendant de la vitesse du point de calcul et de celle du centre de masse et l'autre de cet opérateur d'inertie. De nombreux exemples montreront l'intérêt de cette présentation. Nous terminons ce chapitre par la définition et le calcul de l'énergie cinétique d'un solide en mouvement.

La Dynamique des solides débute de façon logique par la présentation du torseur dynamique. De la même façon que pour le torseur cinétique, nous montrons que le centre de masse permet de simplifier l'expression de la résultante dynamique. Le moment dynamique, quant à lui, est calculé à partir du moment cinétique pour aboutir à une formule de même structure.

Le principe fondamental de la dynamique est présenté avec les applications en repère galiléen ou non galiléen. Nous expliquons comment équilibrer - statiquement et dynamiquement - un solide en rotation, ce qui est d'intérêt pratique dans de nombreuses situations.

Enfin le théorème de l'énergie cinétique dans le cas général de solides en liaisons parfaites ou non, permet de retrouver de façon simple et automatique les équations de mouvements du système étudié, équations que l'on obtient *via* le principe fondamental de la dynamique mais de manière plus complexe.

Des annexes complètent cet ouvrage pour donner des précisions sur les produits scalaire et vectoriel, sur les torseurs et enfin sur les unités.

Notions préliminaires de mécanique des solides indéformables

Introduction

Cette partie a pour objectif de rappeler certaines notions importantes de la mécanique du point, où le solide est assimilé à un point matériel (sans dimension). Il faut la considérer comme une transition entre ce domaine, étudié au lycée principalement et en première année universitaire, et la mécanique des solides indéformables qui, elle, se traite bien souvent dès la deuxième année universitaire. Une description plus complète et approfondie de la mécanique du point est proposé - par exemple - dans l'ouvrage d'Henry et Delorme [1].

Nous décrirons les différents systèmes de coordonnées utilisés, mettrons en place la notion de vecteur vitesse dans un référentiel puis les actions mécaniques (de contact, à distance) avec les aspects de frottement entre solide. C'est à ce stade que nous pouvons énoncer les lois de Newton sous la forme du principe d'inertie, du principe fondamental de la dynamique puis des actions réciproques.

Nous terminons ce chapitre introductif par les notions d'énergies (potentielle, cinétique, mécanique) puis par une présentation du théorème de l'énergie cinétique.

Objectifs

- Isoler** un système d'étude.
- Énoncer** les lois fondamentales de la mécanique d'un point matériel.
- Énoncer** les théorèmes énergétiques d'un point matériel.
- Déterminer** les équations du mouvement d'un point matériel.

Plan

- 1 Notions de système matériel, de solide et de point matériel
- 2 Trièdres, bases, repères
- 3 Calcul des vecteurs vitesse
- 4 Action mécanique
- 5 Les lois fondamentales de la mécanique - interaction
- 6 Énergie cinétique, énergie potentielle, énergie mécanique d'un point matériel

1 Notions de système matériel, de solide et de point matériel

1.1 Système matériel

Le système matériel ou physique constitue l'ensemble des objets auxquels on s'intéresse et dont on veut étudier les propriétés.

Cette idée revient à séparer le monde en deux parties : celle qui nous intéresse (interne) de celle qui ne nous intéresse pas (externe). Selon la nature de l'interaction entre ces deux parties du monde, on peut parler de système matériel :

- isolé : système qui n'interagit pas avec l'extérieur (pas d'échange d'énergie, ni de matière) ;
- pseudo-isolé : système dont les actions extérieures agissant sur lui se compensent (tout se passe comme s'il était isolé). Par exemple, un mobile autoporteur sur un plan horizontal est pseudo-isolé : la soufflerie du mobile compense le poids et le mobile se déplace sur le plan horizontal comme s'il était isolé ;
- fermé : système qui n'échange pas de matière avec l'extérieur mais peut échanger de l'énergie ;
- ouvert : système qui échange de la matière avec l'extérieur.

Dans le cadre de ce chapitre, nous nous intéresserons quasiment exclusivement au cas des systèmes matériels isolés ou pseudo-isolés.

1.2 Solide

Dans ce livre, le système matériel d'étude sera bien souvent un solide ou un ensemble de solides. Bien qu'un solide soit constitué d'atomes, les distances inter-atomiques peuvent être considérées bien plus petites que les dimensions caractéristiques des systèmes dont nous allons étudier le mouvement. Cette différence de dimension permet de considérer le solide d'étude comme une distribution continue de matière. Bien évidemment, en fonction des contraintes, le solide considéré pourrait se déformer, mais nous ne considérerons, dans ce livre, que des solides indéformables, c'est-à-dire que, même soumis à des actions, ils ne se déforment pas.

1.3 Point matériel

Pour étudier certains problèmes et pour aborder différents concepts dans ce chapitre, nous introduisons la notion de point matériel. Elle n'est rien d'autre que l'assimilation d'un système à un point. Le point matériel est un objet de dimension nulle, mais qui possède une masse, celle du système considéré. Au même titre que la notion de solide, cette approximation peut être appliquée lorsque les dimensions du système sont bien plus petites que les distances caractéristiques du mouvement étudié. Attention à ne

pas considérer tout solide comme point matériel ; il s'avère que pour des solides en rotation, la simple approximation à un point matériel peut entraîner des erreurs. Néanmoins, avant d'entrer dans le vif du sujet des systèmes solides, il est bien souvent commode de commencer par le point matériel.

2 Trièdres, bases, repères

On considère $T = (O, \mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$ le trièdre défini par trois axes Ox , Oy et Oz concourants en O , et trois vecteurs unitaires \mathbf{x} , \mathbf{y} et \mathbf{z} non coplanaires. Ce trièdre, supposé fixe (au sens où sa forme ne change pas), forme un solide indéformable immatériel qui constitue un repère d'espace noté R . Dans tout ce livre, le repère $R = (O, \mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$ désignera le référentiel d'espace constitué du point O et des axes Ox , Oy et Oz associés à la base constituée des **trois vecteurs unitaires** (\mathbf{x} , \mathbf{y} , \mathbf{z}). Lorsque ce repère sera associé à un solide particulier S_i , le repère sera noté R_i et s'entendra comme constitué de $R_i = (O_i, \mathbf{x}_i, \mathbf{y}_i, \mathbf{z}_i)$, sauf cas particulier qui sera indiqué.

REMARQUE

Dans ce document, les vecteurs sont notés en italique gras suivant la norme internationale, par exemple \mathbf{x} , afin d'alléger l'écriture, sachant que l'on trouve aussi comme notation \underline{x} ou \vec{x} dans les ouvrages. Il n'y aura aucune confusion possible car nous ne manipulerons dans cet ouvrage que des scalaires x , des vecteurs \mathbf{x} ou des torseurs constitués de vecteurs. Les solides seront identifiés par S_i où i désigne le numéro du solide. Les repères seront notés R ou R_i , avec i le numéro du repère. Enfin, les points seront notés A , B ... en lettre normale droite.

2.1 Repérage d'un point

On repère la position d'un point M dans \mathcal{E} (qui est un espace affine ; il est complètement défini dans le chapitre suivant) par ses coordonnées (*figure 1.1*). En fait c'est le choix du repère d'espace $(O, \mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$ qui permet de définir ses coordonnées. Comme il y a une

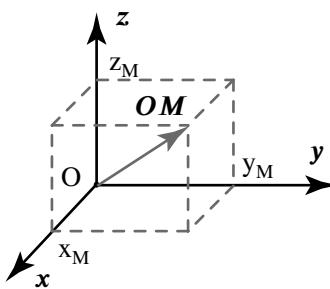


Figure 1.1 – Vecteur position pour un repérage cartésien.

infinité de choix possibles, il y a également une infinité de coordonnées pour un même point M à une position donnée.

Si on choisit $(O, \mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$ orthonormé direct, alors les coordonnées de M s'obtiennent par projection orthogonale de \mathbf{OM} sur les vecteurs de la base :

$$x_M = \mathbf{OM} \cdot \mathbf{x} \quad y_M = \mathbf{OM} \cdot \mathbf{y} \quad z_M = \mathbf{OM} \cdot \mathbf{z}.$$

Dans cette équation, \cdot désigne le produit scalaire des deux vecteurs (pour plus de détails sur le produit scalaire, reportez vous à l'annexe A).

2.2 Vitesse et accélération d'un point

a) Notion de temps

La notion de temps ou de durée en mécanique classique est un concept autonome. On parlera donc d'instants t dans un ensemble \mathcal{T} muni d'une chronologie. La différence entre deux instants est appelée durée (*figure 1.2*).

Les horloges - supposées galiléennes, terme qui sera précisé dans le chapitre consacré à la dynamique - sont classiquement fondées sur des mouvements répétitifs : la rotation de la Terre est le premier d'entre eux.

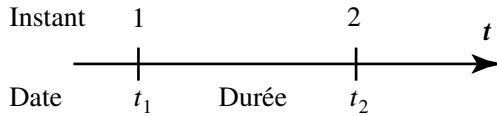


Figure 1.2 – Temps, durée.

b) Vecteur vitesse d'un point

On choisit un référentiel d'espace temps $(O, \mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$ et (O, t) qui, selon les applications, peut être :

- de Copernic : centre de masse du système solaire (assimilé à celui du Soleil) et trois étoiles fixes plus une horloge ;
- géocentrique : centre de masse de la Terre et trois étoiles fixes plus une horloge ;
- terrestre : un point et trois axes du laboratoire ainsi qu'une horloge.

REMARQUE

Pour les applications visées dans ce cours, la notion de temps restera classique (car les vitesses envisagées sont faibles). Nous confondrons afin de ne pas alourdir la présentation les notions de référentiel d'espace temps (souvent noté \mathcal{R}) et celle de repère noté R .

DÉFINITION

Soit un point matériel M en mouvement et soit un repère R (référentiel d'espace temps en toute rigueur \mathcal{R}). Le vecteur vitesse $\mathbf{V}(M/R)$ est la dérivée par rapport au temps du vecteur position \mathbf{OM} dans le référentiel considéré :

$$\mathbf{V}(M/R) = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_R . \quad (1.1)$$

Unité : la vitesse s'exprime en : m . s⁻¹.

DÉFINITION

La suite des points P de \mathcal{E} (espace affine de dimension trois) qui coïncident avec M au cours du temps (courbe décrite par le point) est appelée trajectoire de M dans le repère R.

Le vecteur vitesse est tangent à la trajectoire au point M à l'instant t considéré (figure 1.3).

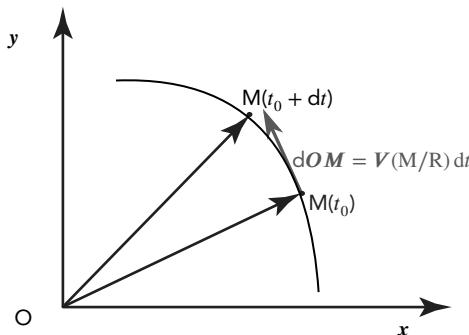


Figure 1.3 – Vecteur vitesse.

c) Vecteur accélération d'un point

DÉFINITION

Le vecteur accélération du point M par rapport au repère considéré est noté $\mathbf{\Gamma}(M/R)$, donné par :

$$\mathbf{\Gamma}(M/R) = \frac{d\mathbf{V}(M/R)}{dt} \Big|_R = \frac{d^2\mathbf{OM}}{dt^2} \Big|_R . \quad (1.2)$$

Unité : l'accélération s'exprime en : m . s⁻².

3

Calcul des vecteurs vitesses

Soit un repère R_1 (O, x_1, y_1, z) en rotation autour de l'axe (O, z) par rapport à un repère R (O, x, y, z). L'angle (x, x_1) est noté α (figure 1.4). Le symbole avec les deux cercles imbriqués à côté de z correspond à la flèche du vecteur vue de face. C'est une manière d'indiquer que le vecteur pointe vers nous. Le repère est donc direct (la base constituée par les trois vecteurs en toute rigueur). Par la suite nous ne l'indiquerons pas nécessairement. Il faut retenir que nous ne travaillerons qu'avec des bases directes.

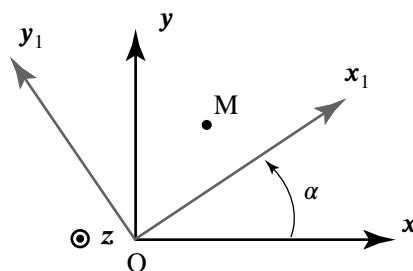


Figure 1.4 – Changement de repère.

3.1 Calcul de la vitesse dans R

Par définition, on a :

$$\begin{aligned} V(M/R) &= \frac{dOM}{dt} \Big|_R = \frac{d(xx + yy + zz)}{dt} \Big|_R \\ &= \frac{dx}{dt}x + x \frac{dx}{dt} \Big|_R + \frac{dy}{dt}y + y \frac{dy}{dt} \Big|_R + \frac{dz}{dt}z + z \frac{dz}{dt} \Big|_R. \end{aligned}$$

Par construction du repère R , les vecteurs de base (x, y, z) sont figés dans ce repère et sont alors des fonctions indépendantes du temps. On a ainsi :

$$\frac{dx}{dt} \Big|_R = \theta \text{ de même que } \frac{dy}{dt} \Big|_R = \theta \text{ et } \frac{dz}{dt} \Big|_R = \theta.$$

INTERPRÉTATION

On s'accroche à un repère ; on ne voit pas évoluer les vecteurs de base qui semblent ainsi fixes par rapport à nous. Donc le vecteur vitesse se résume à :

$$V(M/R) = \frac{dx}{dt}x + \frac{dy}{dt}y + \frac{dz}{dt}z = \dot{x}x + \dot{y}y + \dot{z}z.$$

3.2 Calcul de la vitesse dans R_1

On va cette fois utiliser le second repère pour calculer le vecteur vitesse du même point au même instant. On a par définition :

$$V(M/R_1) = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d(x_1 \mathbf{x}_1 + y_1 \mathbf{y}_1 + z \mathbf{z})}{dt} \Big|_{R_1}.$$

Pour la même raison que précédemment, la dérivée par rapport au temps d'un vecteur de base appartenant au repère R_1 , calculée à partir de ce repère, est nulle. Le vecteur vitesse se résume donc à :

$$V(M/R_1) = \frac{dx_1}{dt} \mathbf{x}_1 + \frac{dy_1}{dt} \mathbf{y}_1 + \frac{dz}{dt} \mathbf{z} = \dot{x}_1 \mathbf{x}_1 + \dot{y}_1 \mathbf{y}_1 + \dot{z} \mathbf{z}.$$

CONCLUSION

Les composantes du vecteur vitesse dans un repère donné sont données par les dérivées par rapport au temps des coordonnées du vecteur position exprimées dans la base liée au repère.

3.3 Relation entre les vecteurs vitesses

Nous allons établir une relation entre les vecteurs vitesse $V(M/R)$ et $V(M/R_1)$. Puisque l'axe z est fixe aussi bien dans R que dans R_1 , on supposera pour simplifier (et sans perdre en généralité) que le mouvement de M se fait dans un plan $z = z_0 = Cte$.

$$\begin{aligned} V(M/R) &= \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_R = \frac{d(x_1 \mathbf{x}_1 + y_1 \mathbf{y}_1 + z_0 \mathbf{z})}{dt} \Big|_R \\ &= \frac{dx_1}{dt} \mathbf{x}_1 + x_1 \frac{dx_1}{dt} \Big|_R + \frac{dy_1}{dt} \mathbf{y}_1 + y_1 \frac{dy_1}{dt} \Big|_R \\ &= \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} + x_1 \frac{dx_1}{dt} \Big|_R + y_1 \frac{dy_1}{dt} \Big|_R. \end{aligned}$$

Il faut maintenant calculer les termes $\frac{dx_1}{dt} \Big|_R$ et $\frac{dy_1}{dt} \Big|_R$. Or, on sait que le vecteur \mathbf{x}_1 est défini à chaque instant t par l'angle α (*figure 1.4*) qui est lui-même fonction du temps. On obtient ainsi :

$$\frac{dx_1}{dt} \Big|_R = \frac{dx_1}{d\alpha} \frac{d\alpha}{dt} \Big|_R = \frac{dx_1}{d\alpha} \Big|_R \frac{d\alpha}{dt}.$$

Or nous pouvons exprimer explicitement \mathbf{x}_1 en fonction de l'angle α , dans la base associée au repère R (*figure 1.4*) :

$$\mathbf{x}_1 = \cos \alpha \mathbf{x} + \sin \alpha \mathbf{y},$$

dont la dérivation par rapport à α donne :

$$\frac{dx_1}{d\alpha} \Big|_R = -\sin \alpha \mathbf{x} + \cos \alpha \mathbf{y}.$$

On reconnaît le vecteur \mathbf{y}_1 et on peut donc écrire :

$$\frac{d\mathbf{x}_1}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d\mathbf{x}_1}{d\alpha} \Big|_{R_1} \frac{d\alpha}{dt} = \dot{\alpha} \mathbf{y}_1 = \dot{\alpha} \mathbf{z} \wedge \mathbf{x}_1.$$

Dans cette équation, nous faisons apparaître le produit vectoriel \wedge ; plus de détails sont donnés dans l'annexe A. Le même travail est fait pour le second terme, $\frac{d\mathbf{y}_1}{dt} \Big|_{R_1} = \dot{\alpha} \mathbf{z} \wedge \mathbf{y}_1$ et on obtient ainsi :

$$\frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} + \dot{\alpha} \mathbf{z} \wedge \mathbf{OM}.$$

REMARQUE

Le vecteur $\dot{\alpha} \mathbf{z}$ est appelé vecteur vitesse de rotation; il renseigne à la fois sur l'intensité de la vitesse de rotation angulaire et sur l'axe autour duquel la rotation du repère R_1 par rapport au repère R se produit. On le note $\boldsymbol{\Omega}(R_1/R)$ ce qui permet d'écrire :

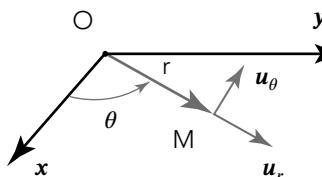
$$\frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} + \boldsymbol{\Omega}(R_1/R) \wedge \mathbf{OM}. \quad (1.3)$$

Cette formule est couramment appelée formule de **dérivation vectorielle**. Elle permet de passer d'un repère à un autre (d'une base à une autre en fait car on ne s'intéresse qu'aux vecteurs) pour exprimer le vecteur vitesse.

Encart 1.1 Systèmes de coordonnées

Selon la symétrie du mouvement, certains repères sont plus adaptés que d'autres pour décrire le mouvement. Nous proposons ici trois repères classiques permettant de décrire le mouvement en coordonnées polaires planes, en coordonnées cylindriques et en coordonnées sphériques.

Coordonnées polaires planes : $R_1 = (O, \mathbf{u}_r, \mathbf{u}_\theta)$.



$$\begin{cases} x(t) = r(t) \cos \theta(t) \\ y(t) = r(t) \sin \theta(t) \end{cases}$$

$$\begin{cases} \theta(t) = \arctan(y/x) \\ r(t) = \sqrt{x^2 + y^2} \end{cases}$$

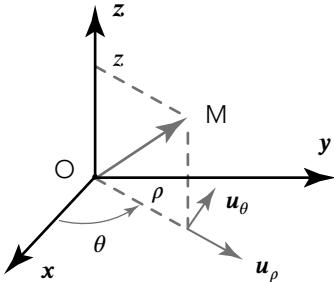
En coordonnées polaires planes, le point M est repéré par :

$$\mathbf{OM} = r\mathbf{u}_r \text{ avec } \mathbf{u}_r = \cos \theta \mathbf{x} + \sin \theta \mathbf{y}.$$

En dérivant cette expression on obtient la vitesse

$$\mathbf{V}(M/R_1) = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{dr}{dt} \mathbf{u}_r + r \frac{d\theta}{dt} \mathbf{u}_\theta.$$

Coordonnées cylindriques : $R_1 = (\mathcal{O}, \mathbf{u}_\rho, \mathbf{u}_\theta, \mathbf{z})$.



$$\begin{cases} x(t) = \rho(t) \cos \theta(t) \\ y(t) = \rho(t) \sin \theta(t) \\ z(t) = z(t) \\ \theta(t) = \arctan(y/x) \\ \rho(t) = \sqrt{x^2 + y^2} \\ z(t) = z(t). \end{cases}$$

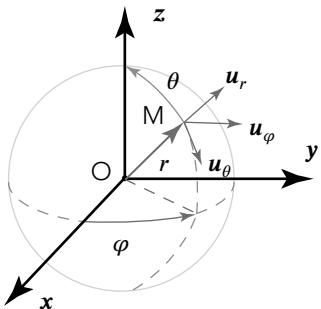
En coordonnées cylindriques, le point M est repéré par :

$$\mathbf{OM} = \rho \mathbf{u}_\rho + z \mathbf{z} \text{ avec } \mathbf{u}_\rho = \cos \theta \mathbf{x} + \sin \theta \mathbf{y}.$$

En dérivant cette expression on obtient la vitesse

$$\mathbf{V}(M/R_1) = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{d\rho}{dt} \mathbf{u}_\rho + \rho \frac{d\theta}{dt} \mathbf{u}_\theta + \frac{dz}{dt} \mathbf{z}.$$

Coordonnées sphériques : $R_1 = (\mathcal{O}, \mathbf{u}_r, \mathbf{u}_\theta, \mathbf{u}_\varphi)$.



$$\begin{cases} x(t) = r(t) \sin \theta(t) \cos \varphi(t) \\ y(t) = r(t) \sin \theta(t) \sin \varphi(t) \\ z(t) = r(t) \cos \theta(t) \\ \theta(t) = \arccos \frac{z}{\sqrt{x^2 + y^2 + z^2}} \\ \varphi(t) = \arctan(y/x) \\ r(t) = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}. \end{cases}$$

En coordonnées sphériques, le point M est repéré par :

$$\mathbf{OM} = r \mathbf{u}_r \text{ avec } \mathbf{u}_r = \sin \theta \cos \varphi \mathbf{x} + \sin \theta \sin \varphi \mathbf{y} + r \cos \theta \mathbf{z}.$$

En dérivant cette expression on obtient la vitesse

$$\mathbf{V}(M/R_1) = \frac{d\mathbf{OM}}{dt} \Big|_{R_1} = \frac{dr}{dt} \mathbf{u}_r + r \frac{d\theta}{dt} \mathbf{u}_\theta + r \sin \theta \frac{d\varphi}{dt} \mathbf{u}_\varphi.$$

Action mécanique

4.1 Définitions

a) Interaction

Deux solides S_1 et S_2 ou deux points matériels M_1 et M_2 sont dits en interaction si une modification de position de l'un entraîne une modification de position de l'autre.

b) Action mécanique

DÉFINITION

On dit que S_2 exerce une action mécanique sur S_1 si, relativement à un référentiel donné, les mouvements de S_1 par rapport à ce référentiel dépendent de la présence de S_2 .

D'une façon générale, on appelle action mécanique toute cause physique susceptible de maintenir ou de modifier les mouvements d'un corps. On peut par exemple recenser : le pied d'un footballeur qui frappe un ballon, les champs électriques et magnétiques qui dévient l'électron, le rotor qui entraîne l'axe d'une turbine. Ces quelques exemples illustrent les deux grandes catégories d'actions mécaniques :

- les actions à distance liées à des champs de force (exemple : champ d'accélération de la pesanteur ou champ électromagnétique) ;
- les actions de contact (exemple : action de la main sur la poignée d'une porte, pression de l'eau sur un plongeur).

Ces actions s'exercent soit sur une surface, parfois réduite à une ligne ou un point (exemple : contact entre deux solides), soit sur un volume (exemple : la pesanteur).

c) Force

Nous allons décider que les actions mécaniques (à distance, de contact entre solides) seront modélisées par une force, laquelle est représentée par un vecteur.

4.2 Action mécanique de contact

La modélisation des actions de contact est, en général, complexe car elles dépendent de la structure microscopique des surfaces en contact. La répartition de ces actions de contact peut être ponctuelle, linéaire ou surfacique et nécessite souvent le recours à des méthodes statistiques pour représenter l'effet global des actions locales. Nous allons cependant évoquer ici deux cas particuliers pour lesquels des lois expérimentales ont pu être établies :

- contact parfait (sans frottement) ;
- loi de frottement de glissement (loi d'Amontons-Coulomb).

Le contact entre deux solides S_1 et S_2 s'effectue selon une surface élémentaire notée dS (cette surface peut être réduite à une ligne ou un point). On sait que les efforts élémentaires exercés par S_2 sur S_1 en un point M sont représentés par un vecteur $d\mathbf{F}(S_2 \rightarrow M)$ attaché au point M . Le rapport entre l'effort élémentaire et l'élément de surface est

une densité surfacique d'effort (homogène à une pression exprimée en $\text{N.m}^{-2} = \text{Pa}$). Cependant, dans la plupart des cas, il est impossible de connaître la valeur de ces actions en tout point M de la surface de contact dS . On doit alors faire des hypothèses.

a) Cas du contact dit parfait (sans frottement)

Dans le cas du contact parfait, les phénomènes de frottement au contact. Les forces de contact, qui modélisent cette action, sont des forces de pression dirigées selon la normale n en M à la surface de contact dS . Cela revient à supposer qu'une infime couche de fluide parfait est interposée entre les deux surfaces solides.

REMARQUE

Dans le cas d'un contact ponctuel entre les solides S_1 et S_2 , la force de contact est dirigée selon la normale au plan tangent aux surfaces en contact (figure 1.5).

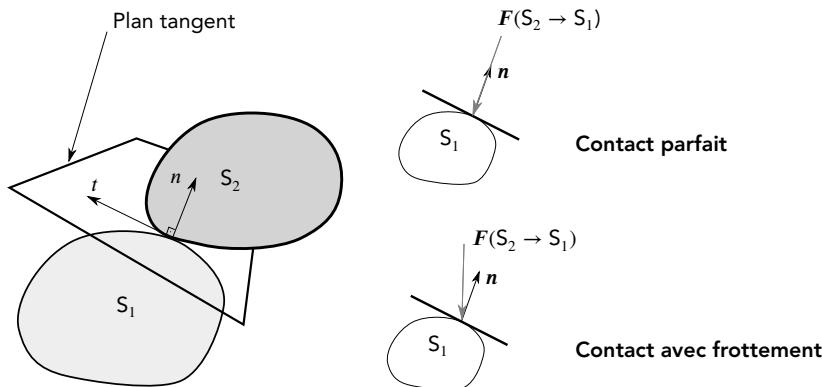


Figure 1.5 – Contact entre deux solides. Cas du contact parfait (sans frottement) et avec frottement.

b) Cas du contact avec frottement

Lors d'un contact avec frottement, la force modélisant l'action de contact est constituée de deux composantes : l'une dirigée suivant la normale n en M à la surface de contact dS , et une composante appartenant au plan tangent en M à cette surface de contact (figure 1.5).

On note dN la force normale exercée par S_2 en M et $p_n = dN/dS$ la pression correspondante où $dN = \|dN\|$. On note dT la force tangentielle exercée par S_2 en M et $\tau = dT/dS$ la pression (dite de cisaillement) correspondante où $dT = \|dT\|$.