

Calcul vectoriel

Aimé Lachal

Cours d'OMNI
1^{er} cycle, 1^{re} année

Sommaire

- 1 Géométrie vectorielle de l'espace
 - Vecteurs
 - Points
- 2 Orientation
 - Droite
 - Plan
 - Espace
- 3 Produit scalaire
 - Définition
 - Propriétés
 - Applications
- 4 Produit vectoriel
 - Définition
 - Propriétés
 - Applications
- 5 Barycentres
 - Barycentre de deux points
 - Barycentre de n points
 - Coordonnées d'un barycentre
 - Associativité des barycentres
 - Lien avec la physique : centre d'inertie

1. Géométrie vectorielle de l'espace a) Vecteurs

Vecteurs

Un vecteur du plan ou de l'espace est caractérisé par sa **direction**, son **sens** et sa **longueur** (ou **norme**).

Une **base** du plan est la donnée de deux vecteurs **non colinéaires**. Une **base** de l'espace est la donnée de trois vecteurs **non coplanaires**. Elle permet de repérer n'importe quel vecteur du plan ou de l'espace à l'aide de ses **composantes** (on dit aussi parfois **coordonnées**).

Composantes/bases dans l'espace : diverses notations

- $\vec{u} \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}$ dans la base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ signifie : $\vec{u} = x\vec{i} + y\vec{j} + z\vec{k}$
→ notation simple en dimension 2 ou 3.
- $\vec{u} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{pmatrix}$ dans la base $(\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$ signifie : $\vec{u} = x_1\vec{e}_1 + x_2\vec{e}_2 + x_3\vec{e}_3$
→ notation généralisable en dimension supérieure (cf. cours de Maths).
- $\vec{u} \begin{pmatrix} u_x \\ u_y \\ u_z \end{pmatrix}$ dans la base $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$ signifie : $\vec{u} = u_x\vec{e}_x + u_y\vec{e}_y + u_z\vec{e}_z$
→ notation utile pour les changements de systèmes de coordonnées (cartésiennes, polaires, cylindriques, sphériques... Cf. cours d'OMNI).

1. Géométrie vectorielle de l'espace b) Points

Vecteurs et points

Un vecteur du plan ou de l'espace est géométriquement représenté par un **bipoint** (A, B) surmonté d'une flèche indiquant le sens : $\vec{u} = \vec{AB}$. Il est ainsi représenté par un segment de droite orienté. Deux segments de droites orientés parallèles, de même longueur et de même sens représentent le même vecteur.

Coordonnées/repères

Un **repère** de l'espace est la donnée d'un point O et d'une **base** $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$, on l'écrit $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$. Il permet de repérer n'importe quel point de l'espace à l'aide de ses **coordonnées**.

Si (x_A, y_A, z_A) et (x_B, y_B, z_B) sont les **coordonnées** de A et B dans le **repère** $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$, on écrit $A(x_A, y_A, z_A)$ et $B(x_B, y_B, z_B)$. On a

$$\vec{OA} = x_A\vec{e}_x + y_A\vec{e}_y + z_A\vec{e}_z \quad \text{et} \quad \vec{OB} = x_B\vec{e}_x + y_B\vec{e}_y + z_B\vec{e}_z$$

Alors le vecteur $\vec{AB} = \vec{OB} - \vec{OA}$ a pour **composantes** dans la **base** $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$:

$$\begin{pmatrix} x_B - x_A \\ y_B - y_A \\ z_B - z_A \end{pmatrix}. \text{ On écrit usuellement en colonne : } \vec{AB} \begin{pmatrix} x_B - x_A \\ y_B - y_A \\ z_B - z_A \end{pmatrix}.$$

Il arrive que l'on note les composantes aussi en ligne : $\vec{AB}(x_B - x_A, y_B - y_A, z_B - z_A)$.

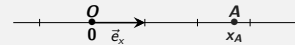
On écrit parfois $\vec{AB} = B - A$ en cohérence avec la relation entre **coordonnées** de A et B et **composantes** de \vec{AB} décrite ci-dessus.

2. Orientation a) Droite

Orientation d'une droite

Pour **orienter** une droite, on choisit une origine O et un sens de parcours (**2 orientations** possibles).

Le vecteur **unitaire** \vec{e}_x donne l'orientation choisie. On définit ainsi un **repère normé orienté** $(O; \vec{e}_x)$ et un point quelconque A de la droite est repéré par son **abscisse** x_A : $\vec{OA} = x_A\vec{e}_x$.

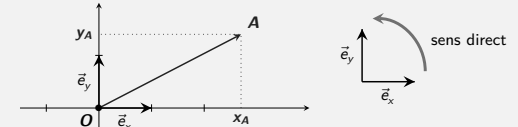


2. Orientation b) Plan

Orientation d'un plan

On choisit un axe de repère normé $(O; \vec{e}_x)$ puis un deuxième axe passant par O de repère normé $(O; \vec{e}_y)$, perpendiculaire au premier. On choisit un sens de rotation pour passer des vecteurs **unitaires** \vec{e}_x à \vec{e}_y , c'est le **sens direct** ou **trigonométrique**.

On obtient le **repère orthonormé direct** $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y)$ dans lequel un point quelconque A du plan est repéré par son **abscisse** x_A et son **ordonnée** y_A : $\vec{OA} = x_A\vec{e}_x + y_A\vec{e}_y$.



On note usuellement les **coordonnées** d'un point en ligne, les **composantes** d'un vecteur en colonne : $O(0,0)$, $A(x_A, y_A)$ et $\vec{e}_x \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix}$, $\vec{e}_y \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix}$, $\vec{OA} \begin{pmatrix} x_A \\ y_A \end{pmatrix}$.

Remarque : on parle parfois de coordonnées d'un vecteur, et on les écrit parfois en ligne : $\vec{OA}(x_A, y_A)$.

2. Orientation c) Espace

Orientation de l'espace

Une fois un plan de l'espace muni d'un repère orthonormé $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y)$, il y a deux choix possibles (opposés) du dernier vecteur **unitaire** \vec{e}_z **orthogonal** aux deux premiers, pour **orienter** l'espace.

Le **sens direct** du repère $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$ correspond :

- à la **règle des trois doigts de la main droite** (pouce : \vec{e}_x , index : \vec{e}_y , majeur : \vec{e}_z);
- ou à la **règle du bonhomme d'ampère** (droite : \vec{e}_x , gauche : \vec{e}_y , haut : \vec{e}_z);
- ou à la **règle du tire-bouchon** :

Un **tire-bouchon** que l'on tourne dans le sens qui amène le vecteur \vec{e}_x sur le vecteur \vec{e}_y et qui progresse dans le sens \vec{e}_z , **dévisse**.

On obtient un repère $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$, dans lequel les trois vecteurs \vec{e}_x , \vec{e}_y et \vec{e}_z sont **unitaires** et **orthogonaux** deux à deux, **orienté** selon l'une des règles précédentes. On dit que c'est un **repère orthonormé direct**.

Un point quelconque A du plan est repéré par son **abscisse** x_A , son **ordonnée** y_A et sa **cote** z_A : $\vec{OA} = x_A\vec{e}_x + y_A\vec{e}_y + z_A\vec{e}_z$.

2. Orientation c) Espace

Les trois doigts de la main droite

Bonhomme d'Ampère

Tire-bouchon

progression

+ rotation (dévisse)

$(O, \vec{OA}, \vec{OB}, \vec{OC})$ direct

2. Orientation c) Espace

Orientation et permutations

$(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$ directe

$(\vec{e}_z, \vec{e}_x, \vec{e}_y)$ directe

$(\vec{e}_y, \vec{e}_z, \vec{e}_x)$ directe

Une permutation circulaire conserve l'orientation

$(\vec{e}_y, \vec{e}_x, \vec{e}_z)$ indirecte

$(\vec{e}_z, \vec{e}_z, \vec{e}_y)$ indirecte

$(\vec{e}_z, \vec{e}_y, \vec{e}_x)$ indirecte

Une permutation de deux vecteurs inverse l'orientation

Attention : il existe plusieurs produits scalaires (cf. cours de mathématiques de 2^e année). On parle ici du produit scalaire « usuel » (**euclidien...**)

Définition 3.1 (Produit scalaire/norme)

1 Soit \vec{u} et \vec{v} deux vecteurs de l'espace. Leur **produit scalaire** est le réel

$$\vec{u} \cdot \vec{v} = \|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\| \cdot \cos(\widehat{(\vec{u}, \vec{v})})$$

où $\widehat{(\vec{u}, \vec{v})}$ est l'angle entre \vec{u} et \vec{v} .

Remarque : l'angle n'est pas nécessairement orienté.

2 La **norme** se déduit inversement du carré scalaire : $\|\vec{u}\| = \sqrt{\vec{u} \cdot \vec{u}}$.
Un vecteur est dit **normé** ou **unitaire** lorsque sa norme vaut 1.

Propriété 3.2 (Bilinéarité)

- 1 Le produit scalaire est **symétrique** : $\vec{u} \cdot \vec{v} = \vec{v} \cdot \vec{u}$.
- 2 Le produit scalaire est **bilinéaire** :
$$\begin{cases} \vec{u} \cdot (\vec{v} + \vec{w}) = \vec{u} \cdot \vec{v} + \vec{u} \cdot \vec{w} \\ \vec{u} \cdot (\lambda \vec{v}) = \lambda(\vec{u} \cdot \vec{v}) \end{cases}$$
 (où λ est un réel).
- 3 Le produit scalaire est **défini positif** : $\vec{u} \cdot \vec{u} = \|\vec{u}\|^2 > 0$ pour $\vec{u} \neq \vec{0}$.

Propriété 3.3 (Expression analytique)

Soit une base **orthonormée** de l'espace et soit \vec{u} et \vec{v} deux vecteurs de composantes respectives $\vec{u} \begin{pmatrix} u_x \\ u_y \\ u_z \end{pmatrix}$ et $\vec{v} \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ v_z \end{pmatrix}$ dans cette base.

Le **produit scalaire** et la **norme** s'expriment alors en réel selon :

$$\vec{u} \cdot \vec{v} = u_x v_x + u_y v_y + u_z v_z \quad \text{et} \quad \|\vec{u}\| = \sqrt{u_x^2 + u_y^2 + u_z^2}$$

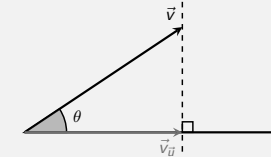
Remarque 3.4 (Vecteur unitaire)

Pour tout vecteur $\vec{u} \neq \vec{0}$, le vecteur $\frac{1}{\|\vec{u}\|} \vec{u}$ est un vecteur **unitaire de même sens et direction** que \vec{u} .

Propriété 3.5 (Projection orthogonale d'un vecteur sur un autre)

Le **projeté orthogonal** \vec{v}_u d'un vecteur \vec{v} sur un vecteur **non nul** \vec{u} se détermine selon

$$\vec{v}_u = \frac{\vec{u} \cdot \vec{v}}{\|\vec{u}\|^2} \vec{u}$$



Si l'on note \vec{v}_u la **mesure algébrique** de \vec{v}_u sur l'axe **orienté** par \vec{u} , alors on a : $\vec{u} \cdot \vec{v} = \|\vec{u}\| \vec{v}_u$. En conséquence, \vec{v}_u et $\vec{u} \cdot \vec{v}$ ont **même signe**.

Cas particulier : lorsque \vec{u} est un vecteur **unitaire**, la formule se simplifie selon

$$\vec{v}_u = (\vec{u} \cdot \vec{v}) \vec{u}$$

Démonstration de la projection (cf. propriété 3.5)

• (1) : $\vec{u} \cdot \vec{v} = \|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\| \cos \theta$ où $\theta = \widehat{(\vec{u}, \vec{v})}$ est l'angle géométrique entre \vec{u} et \vec{v} . Or, par trigonométrie dans un triangle rectangle, (2) : $\|\vec{v}_u\| = \|\vec{v}\| \cdot |\cos \theta|$ (attention, l'angle θ peut être aigu ou obtus, donc $\cos(\theta)$ peut changer de signe).

En combinant (1) et (2), on a $\|\vec{v}_u\| = \frac{|\vec{u} \cdot \vec{v}|}{\|\vec{u}\|}$.

• Par ailleurs, \vec{v}_u et \vec{u} étant colinéaires, il existe un $\lambda \in \mathbb{R}$ tel que $\vec{v}_u = \lambda \vec{u}$.
On en déduit $|\lambda| = \frac{\|\vec{v}_u\|}{\|\vec{u}\|} = \frac{|\vec{u} \cdot \vec{v}|}{\|\vec{u}\|^2}$. De plus \vec{v}_u a le même sens que $(\cos \theta) \vec{u}$: donc λ et $\cos \theta$, ou encore $\vec{u} \cdot \vec{v}$ ont même signe. On peut alors écrire $\lambda = \frac{\vec{u} \cdot \vec{v}}{\|\vec{u}\|^2}$
d'où $\vec{v}_u = \frac{\vec{u} \cdot \vec{v}}{\|\vec{u}\|^2} \vec{u}$.

Exemple 3.6

Dire qu'un vecteur \vec{u} a pour composantes $\begin{pmatrix} u_x \\ u_y \\ u_z \end{pmatrix}$ dans la base $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$ de l'espace, c'est dire que $\vec{u} = u_x \vec{e}_x + u_y \vec{e}_y + u_z \vec{e}_z$, mais aussi que l'on obtient ses composantes grâce aux produits scalaires (**projections** sur les vecteurs de la base)
$$\begin{cases} u_x = \vec{u} \cdot \vec{e}_x \\ u_y = \vec{u} \cdot \vec{e}_y \\ u_z = \vec{u} \cdot \vec{e}_z \end{cases}$$

Démonstration de l'addition (cf. propriété 3.2)

• Partant des projetés de \vec{v} et \vec{w} : $\vec{v}_u = \frac{\vec{u} \cdot \vec{v}}{\|\vec{u}\|^2} \vec{u}$ et $\vec{w}_u = \frac{\vec{u} \cdot \vec{w}}{\|\vec{u}\|^2} \vec{u}$
on obtient $\vec{v}_u + \vec{w}_u = \frac{\vec{u} \cdot \vec{v} + \vec{u} \cdot \vec{w}}{\|\vec{u}\|^2} \vec{u}$.

D'autre part, le projeté de $\vec{v} + \vec{w}$ est donné par $(\vec{v} + \vec{w})_u = \frac{\vec{u} \cdot (\vec{v} + \vec{w})}{\|\vec{u}\|^2} \vec{u}$.

On a l'égalité des projections : $(\vec{v} + \vec{w})_u = \vec{v}_u + \vec{w}_u$
d'où par identification : $\vec{u} \cdot (\vec{v} + \vec{w}) = \vec{u} \cdot \vec{v} + \vec{u} \cdot \vec{w}$.

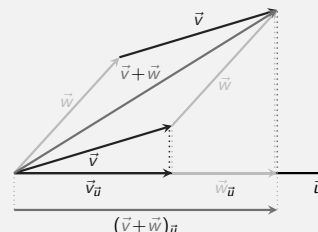


Illustration dans le plan

Applications géométriques

• Tester l'**orthogonalité** de deux vecteurs :

$$\vec{u} \text{ et } \vec{v} \text{ sont orthogonaux} \iff \vec{u} \cdot \vec{v} = 0$$

• Tester la **colinéarité** de deux vecteurs :

$$\vec{u} \text{ et } \vec{v} \text{ sont colinéaires} \iff \vec{u} \cdot \vec{v} = \pm \|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\|$$

Les vecteurs sont alors de **même sens** ssi le produit scalaire est **positif**.

Exemple 3.7 (Plan orthogonal à un vecteur)

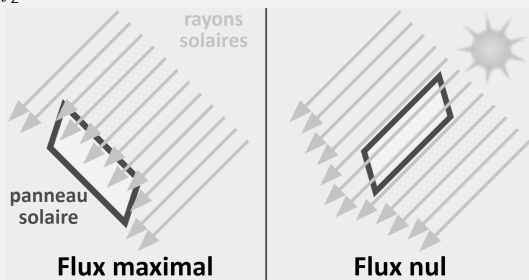
On se place dans une base **orthonormée** de l'espace.

Soit a, b, c trois réels non nuls et $\vec{u} \begin{pmatrix} a \\ b \\ c \end{pmatrix}$ un vecteur fixé.

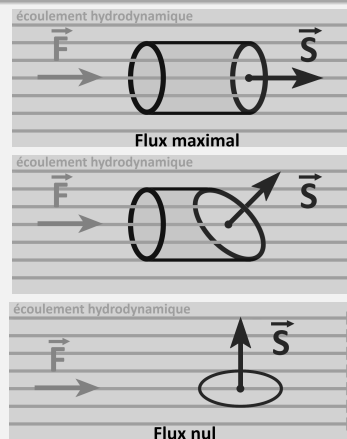
Alors l'ensemble des vecteurs $\vec{v} \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix}$ orthogonaux à \vec{u} sont caractérisés par la relation $ax + by + cz = 0$. Il s'agit d'une **équation cartésienne** du **plan vectoriel orthogonal** à \vec{v} .

Applications physiques

- En mécanique, le travail de la force constante \vec{F} qui déplace en ligne droite son point d'application de A à B est le produit scalaire $\vec{F} \cdot \vec{AB}$.
- Dans divers domaines de la physique (mécanique des fluides, électromagnétisme, thermodynamique, acoustique, etc.) le flux d'un champ de vecteurs \vec{F} à travers une surface orientée Σ est donné par l'intégrale de surface d'un produit scalaire $\iint_{\Sigma} \vec{F} \cdot d\vec{S}$ où $d\vec{S}$ représente un vecteur normal « élémentaire » à la surface Σ .



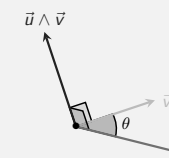
Applications physiques



Définition 4.1 (Produit vectoriel)

Soit \vec{u} et \vec{v} deux vecteurs de l'espace **orienté**. Leur **produit vectoriel** est le **vecteur** $\vec{u} \wedge \vec{v}$ défini par :

- si \vec{u} et \vec{v} sont **colinéaires** ou que l'un des deux est nul, $\vec{u} \wedge \vec{v} = \vec{0}$;
- si \vec{u} et \vec{v} ne sont ni nuls ni colinéaires, alors $\vec{u} \wedge \vec{v}$ est l'**unique** vecteur dont les caractéristiques sont :
 - * **longueur** : $\|\vec{u} \wedge \vec{v}\| = \|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\| \cdot |\sin(\widehat{(\vec{u}, \vec{v})})|$;
 - * **direction** : $\vec{u} \wedge \vec{v}$ est **orthogonal** à \vec{u} et \vec{v} ;
 - * **sens** : la base $(\vec{u}, \vec{v}, \vec{u} \wedge \vec{v})$ est **directe**.



Attention : le produit vectoriel de deux vecteurs n'existe qu'en dimension 3 !

Propriété 4.2 (Bilinéarité)

- 1 Le produit vectoriel est **antisymétrique** : $\vec{u} \wedge \vec{v} = -\vec{v} \wedge \vec{u}$.
- 2 Le produit vectoriel est **bilinéaire**, c'est-à-dire **linéaire par rapport à chaque variable** :

$$\begin{cases} (\vec{u} + \vec{v}) \wedge \vec{w} = \vec{u} \wedge \vec{w} + \vec{v} \wedge \vec{w} & \text{et} & \vec{u} \wedge (\vec{v} + \vec{w}) = \vec{u} \wedge \vec{v} + \vec{u} \wedge \vec{w} \\ (\lambda \vec{u}) \wedge \vec{v} = \lambda(\vec{u} \wedge \vec{v}) & & \vec{u} \wedge (\lambda \vec{v}) = \lambda(\vec{u} \wedge \vec{v}) \end{cases}$$

- 3 Dans une **base orthonormée directe** de l'espace $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$, soit \vec{u} et \vec{v} deux vecteurs de composantes respectives $\vec{u} \begin{pmatrix} u_x \\ u_y \\ u_z \end{pmatrix}$ et $\vec{v} \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ v_z \end{pmatrix}$.

Le produit vectoriel $\vec{u} \wedge \vec{v}$ a pour composantes :

$$\vec{u} \wedge \vec{v} \begin{pmatrix} u_y v_z - u_z v_y \\ -(u_x v_z - u_z v_x) \\ u_x v_y - u_y v_x \end{pmatrix}$$

En particulier, si \vec{u} et \vec{v} sont deux vecteurs du plan de base (\vec{e}_x, \vec{e}_y) donc de

composantes respectives $\vec{u} \begin{pmatrix} u_x \\ u_y \\ 0 \end{pmatrix}$ et $\vec{v} \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ 0 \end{pmatrix}$, alors $\vec{u} \wedge \vec{v} = (u_x v_y - u_y v_x) \vec{e}_z$.

Composantes : procédé mnémotechnique

Retenir les expressions des composantes d'un produit vectoriel étant difficile, il est pratique de procéder comme suit :

- 1 on écrit les composantes des vecteurs sous forme de matrices-colonnes ;
- 2 on recopie les deux premières composantes de chaque colonne en dessous ;
- 3 on note l'emplacement des « produits en croix » et l'on effectue les différences des produits en croix :

$$\begin{pmatrix} u_x \\ u_y \\ u_z \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ v_z \end{pmatrix} \rightarrow \begin{pmatrix} u_y v_z - u_z v_y \\ u_z v_x - u_x v_z \\ u_x v_y - u_y v_x \end{pmatrix}$$

On peut aussi calculer les composantes d'un produit vectoriel à l'aide d'un déterminant.

En posant $\begin{vmatrix} a & c \\ b & d \end{vmatrix} = ad - bc$ (**déterminant d'ordre 2**) et en « développant » par rapport à la 3^e colonne :

$$\vec{u} \wedge \vec{v} = \begin{vmatrix} u_x & v_x & \vec{e}_x \\ u_y & v_y & \vec{e}_y \\ u_z & v_z & \vec{e}_z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} u_y & v_y \\ u_z & v_z \end{vmatrix} \vec{e}_x - \begin{vmatrix} u_x & v_x \\ u_z & v_z \end{vmatrix} \vec{e}_y + \begin{vmatrix} u_x & v_x \\ u_y & v_y \end{vmatrix} \vec{e}_z$$

$$= (u_y v_z - u_z v_y) \vec{e}_x - (u_x v_z - u_z v_x) \vec{e}_y + (u_x v_y - u_y v_x) \vec{e}_z$$

Remarque 4.3

Dans toute **base orthonormée directe** de l'espace $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$, on a

$$\begin{aligned} \vec{e}_x \wedge \vec{e}_y &= \vec{e}_z, \vec{e}_y \wedge \vec{e}_z = \vec{e}_x \\ \vec{e}_y \wedge \vec{e}_x &= -\vec{e}_z, \vec{e}_z \wedge \vec{e}_x = \vec{e}_y \\ \vec{e}_z \wedge \vec{e}_y &= -\vec{e}_x, \vec{e}_x \wedge \vec{e}_z = -\vec{e}_y \end{aligned}$$

Démonstration de l'expression analytique (cf. propriété 4.2)

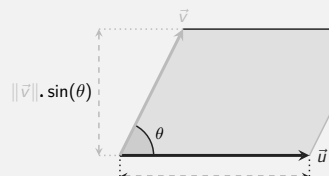
$$\begin{aligned} \vec{u} \wedge \vec{v} &= (u_x \vec{e}_x + u_y \vec{e}_y + u_z \vec{e}_z) \wedge (v_x \vec{e}_x + v_y \vec{e}_y + v_z \vec{e}_z) \\ &= (u_x \vec{e}_x) \wedge (v_x \vec{e}_x + v_y \vec{e}_y + v_z \vec{e}_z) + u_y \vec{e}_y \wedge (v_x \vec{e}_x + v_y \vec{e}_y + v_z \vec{e}_z) \\ &\quad + u_z \vec{e}_z \wedge (v_x \vec{e}_x + v_y \vec{e}_y + v_z \vec{e}_z) \text{ par linéarité} \\ &\text{par rapport à la première variable} \\ &= (u_x \vec{e}_x) \wedge (v_x \vec{e}_x) + (u_x \vec{e}_x) \wedge (v_y \vec{e}_y) + (u_x \vec{e}_x) \wedge (v_z \vec{e}_z) \\ &\quad + (u_y \vec{e}_y) \wedge (v_x \vec{e}_x) + (u_y \vec{e}_y) \wedge (v_y \vec{e}_y) + (u_y \vec{e}_y) \wedge (v_z \vec{e}_z) \\ &\quad + (u_z \vec{e}_z) \wedge (v_x \vec{e}_x) + (u_z \vec{e}_z) \wedge (v_y \vec{e}_y) + (u_z \vec{e}_z) \wedge (v_z \vec{e}_z) \end{aligned}$$

On simplifie tout ceci en utilisant $\vec{e}_x \wedge \vec{e}_x = \vec{0}$, $\vec{e}_x \wedge \vec{e}_y = \vec{e}_z$, $\vec{e}_y \wedge \vec{e}_x = -\vec{e}_z$, etc.

On obtient $\vec{u} \wedge \vec{v} = (u_y v_z - u_z v_y) \vec{e}_x + (u_z v_x - u_x v_z) \vec{e}_y + (u_x v_y - u_y v_x) \vec{e}_z$.

Applications géométriques

- **Calcul d'aire** : l'aire du **parallélogramme** construit sur les vecteurs \vec{u} et \vec{v} est donnée par $\|\vec{u} \wedge \vec{v}\|$.



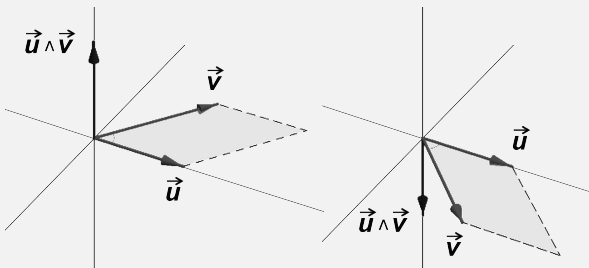
$$\text{aire} = \text{base} (\|\vec{u}\|) \times \text{hauteur} (\|\vec{v}\| \cdot \sin(\theta)) = \|\vec{u} \wedge \vec{v}\|$$

Remarque : dans le plan orienté,

- * $\|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\| \cdot \sin(\theta)$ représente l'aire **géométrique** (positive) du parallélogramme ;
- * $\|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\| \cdot \sin(\theta)$ représente l'aire **algébrique** (avec un éventuel signe) du parallélogramme.

Applications géométriques

- **Calcul d'aire** : l'aire du **parallélogramme** construit sur les vecteurs \vec{u} et \vec{v} est donnée par $\|\vec{u} \wedge \vec{v}\|$.



→ animation

Applications géométriques

- Tester la **colinéarité** de deux vecteurs :

$$\vec{u} \text{ et } \vec{v} \text{ sont colinéaires} \iff \vec{u} \wedge \vec{v} = \vec{0}$$

- Tester l'**orthogonalité** de deux vecteurs :

$$\vec{u} \text{ et } \vec{v} \text{ sont orthogonaux} \iff \|\vec{u} \wedge \vec{v}\| = \|\vec{u}\| \cdot \|\vec{v}\|$$

- Tester la **coplanarité** de trois vecteurs :

$$\begin{aligned} \vec{u}, \vec{v} \text{ et } \vec{w} \text{ sont coplanaires} &\iff \vec{u} \cdot (\vec{v} \wedge \vec{w}) = 0 \\ &\iff \vec{v} \cdot (\vec{w} \wedge \vec{u}) = 0 \\ &\iff \vec{w} \cdot (\vec{u} \wedge \vec{v}) = 0 \end{aligned}$$

Remarque : la quantité $\vec{u} \cdot (\vec{v} \wedge \vec{w})$ s'appelle **produit mixte** des trois vecteurs $\vec{u}, \vec{v}, \vec{w}$, ce produit est noté $((\vec{u}, \vec{v}, \vec{w}))$ (cf. paragraphe C.1). Il se trouve que les trois nombres $\vec{u} \cdot (\vec{v} \wedge \vec{w}), \vec{v} \cdot (\vec{w} \wedge \vec{u}), \vec{w} \cdot (\vec{u} \wedge \vec{v})$ coïncident...

- Calcul d'un vecteur **normal** à un plan défini par trois points A, B, C : $\vec{AB} \wedge \vec{AC}$.

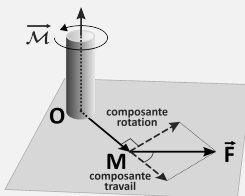
Applications physiques

- Le **moment** d'une force \vec{F} à un point d'application M par rapport à un autre point O est défini par

$$\vec{M}_O(\vec{F}) = \vec{OM} \wedge \vec{F}$$

C'est une grandeur physique vectorielle traduisant l'aptitude de cette force à faire tourner un système mécanique autour de ce point, souvent appelé pivot.

Il s'exprime en $N \cdot m$ (Newton mètre).

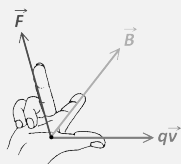


- La **relation de Lorentz** exprime la force magnétique exercée sur une particule de charge électrique, animée d'une vitesse dans un champ magnétique :

$$\vec{F} = q\vec{v} \wedge \vec{B}$$

La force de Lorentz a toujours une puissance nulle car elle est constamment perpendiculaire au vecteur vitesse de la particule :

$$P = \vec{F} \cdot \vec{v} = 0$$



Définition 5.1 (Barycentre de deux points)

Soit (A_1, m_1) et (A_2, m_2) deux points pondérés de l'espace tels que $A_1 \neq A_2$ et l'un des réels m_1, m_2 soit non nul.

Un **barycentre** de $(A_1, m_1), (A_2, m_2)$ est un point G de l'espace vérifiant

$$m_1 \vec{GA}_1 + m_2 \vec{GA}_2 = \vec{0}$$

Analyse

Supposons qu'un tel G existe. Soit M un point quelconque de l'espace.

Avec la relation de Chasles :

$$\begin{aligned} m_1 \vec{GA}_1 + m_2 \vec{GA}_2 = \vec{0} &\iff m_1(\vec{GM} + \vec{MA}_1) + m_2(\vec{GM} + \vec{MA}_2) = \vec{0} \\ &\iff (m_1 + m_2)\vec{MG} = m_1\vec{MA}_1 + m_2\vec{MA}_2 \end{aligned}$$

Disjonction de cas :

- si $m_1 + m_2 \neq 0$, alors, en prenant pour M l'origine O d'un repère, on obtient

$$\vec{OG} = \frac{m_1}{m_1 + m_2} \vec{OA}_1 + \frac{m_2}{m_1 + m_2} \vec{OA}_2$$

Donc G existe et est défini de manière unique ;

- si $m_1 + m_2 = 0$, on obtient $m_1(\vec{OA}_1 - \vec{OA}_2) = \vec{0}$ donc $A_1 A_2 = \vec{0}$ puisque $m_1 \neq 0$. Cela donne $A_1 = A_2$, qui est absurde : G n'existe pas.

Ce qui démontre la propriété suivante :

Propriété 5.2 (Formule du barycentre)

- Les points pondérés (A_1, m_1) et (A_2, m_2) de l'espace admettent un barycentre si et seulement si $m_1 + m_2 \neq 0$.
- Le barycentre, lorsqu'il existe, est **unique**.
- Lorsque $m_1 + m_2 \neq 0$, si G est le barycentre de (A_1, m_1) et (A_2, m_2) , pour tout point M de l'espace :

$$\vec{MG} = \frac{m_1}{m_1 + m_2} \vec{MA}_1 + \frac{m_2}{m_1 + m_2} \vec{MA}_2$$

En particulier, si O est l'origine d'un repère de l'espace alors :

$$\vec{OG} = \frac{m_1}{m_1 + m_2} \vec{OA}_1 + \frac{m_2}{m_1 + m_2} \vec{OA}_2$$

Si de plus $m_1 = m_2$, alors

$$\vec{OG} = \frac{1}{2} \vec{OA}_1 + \frac{1}{2} \vec{OA}_2$$

Dans ce cas, G est le milieu du segment $[A_1, A_2]$.

Propriété 5.3 (Position relative du barycentre)

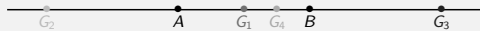
Soit G le barycentre des points pondérés $(A_1, m_1), (A_2, m_2)$ de l'espace. Alors :

- G appartient à la droite (A_1A_2) ,
- G appartient au segment $[A_1A_2]$ si et seulement si $m_1m_2 > 0$
- G est le plus près du point A_i dont la pondération m_i est la plus grande en valeur absolue : $|m_i| = \max(|m_1|, |m_2|)$,
- si $m_1 = m_2$ alors G est le milieu de $[A_1A_2]$. On l'appelle **isobarycentre** de A_1 et A_2 .

Exemple 5.4 (Position relative du barycentre)

Soit A, B deux points. Sur la figure ci-dessous, on a placé les barycentres

- G_1 de $(A, 2), (B, 2)$: $\begin{cases} \vec{OG}_1 = \frac{1}{2}\vec{OA} + \frac{1}{2}\vec{OB} \\ \Rightarrow \vec{AG}_1 = \frac{1}{2}\vec{AB} \end{cases}$
- G_2 de $(A, -2), (B, 1)$: $\begin{cases} \vec{OG}_2 = -\vec{OA} + \frac{1}{2}\vec{OB} \\ \Rightarrow \vec{AG}_2 = -\vec{AB} \end{cases}$
- G_3 de $(A, 1), (B, -2)$: $\begin{cases} \vec{OG}_3 = \vec{OA} + 2\vec{OB} \\ \Rightarrow \vec{AG}_3 = 2\vec{AB} \end{cases}$
- G_4 de $(A, -1), (B, -3)$: $\begin{cases} \vec{OG}_4 = -\vec{OA} + \frac{1}{2}\vec{OB} \\ \Rightarrow \vec{AG}_4 = -\frac{1}{2}\vec{AB} \end{cases}$



Définition 5.5 (Barycentre de n points)

Soit A_1, A_2, \dots, A_n n points distincts de l'espace et soit m_1, m_2, \dots, m_n n réels non tous nuls.

Un **barycentre** des points pondérés $(A_i, m_i), i \in \{1, \dots, n\}$ est un point G de l'espace vérifiant

$$\sum_{i=1}^n m_i \vec{GA}_i = \vec{0}.$$

Lorsque tous les m_i sont égaux, on parle d'**isobarycentre**.

On peut facilement généraliser les propriétés du barycentre de 2 points :

Propriété 5.6 (Formule du barycentre)

Le barycentre des n points pondérés $(A_i, m_i), i \in \{1, \dots, n\}$ existe et est unique si et seulement si $\mathcal{M} = \sum_{i=1}^n m_i \neq 0$.

Dans ce cas, en notant G le barycentre, on a pour tout point M de l'espace :

$$\vec{MG} = \sum_{i=1}^n \frac{m_i}{\mathcal{M}} \vec{MA}_i$$

\mathcal{M} est la **masse totale** du système de points pondérés.

Remarque 5.7 (Proportionnalité des poids)

Ce qui détermine un barycentre n'est pas le poids m_i en lui-même mais le **rapport** $\frac{m_i}{\mathcal{M}}$.

En effet, le barycentre d'un système de points pondérés ne change pas si on multiplie tous les poids par un **même nombre**.

En d'autres termes, pour tout $\alpha \neq 0$, les systèmes de points pondérés

$$(A_i, m_i), i \in \{1, \dots, n\} \text{ et } (A_i, \alpha m_i), i \in \{1, \dots, n\}$$

ont **même barycentre**.

Lorsque tous les poids m_i coïncident, l'**isobarycentre** G des n points est donné par

$$\vec{MG} = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n \vec{MA}_i$$

Propriété 5.8 (Coordonnées d'un barycentre)

Dans l'espace muni d'un repère $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$, si G est barycentre de n points pondérés $(A_i, m_i), i \in \{1, \dots, n\}$, la relation vectorielle $\vec{OG} = \sum_{i=1}^n \frac{m_i}{\mathcal{M}} \vec{OA}_i$ permet de donner les coordonnées de G en fonction de celles des A_i :

$$(x_G, y_G, z_G) = \left(\frac{1}{\mathcal{M}} \sum_{i=1}^n m_i x_{A_i}, \frac{1}{\mathcal{M}} \sum_{i=1}^n m_i y_{A_i}, \frac{1}{\mathcal{M}} \sum_{i=1}^n m_i z_{A_i} \right)$$

Dans le cas d'un **isobarycentre** (c'est-à-dire lorsque tous les m_i sont identiques) :

$$(x_G, y_G, z_G) = \left(\frac{1}{n} \sum_{i=1}^n x_{A_i}, \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n y_{A_i}, \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n z_{A_i} \right)$$

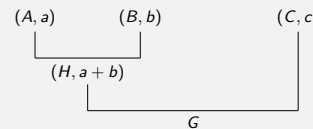
Dans le plan les relations ci-dessus sont analogues, il suffit de supprimer la 3^e coordonnée en z .

Exemple 5.9 (Coordonnées d'un barycentre)

Les coordonnées du barycentre de 2 points $(A, a), (B, b)$ avec $a + b \neq 0$ dans le plan muni d'un repère $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y)$ sont $(x_G, y_G) = \left(\frac{ax_A + bx_B}{a + b}, \frac{ay_A + by_B}{a + b} \right)$.

Théorème 5.10 (Associativité des barycentres, cas de 3 points)

Dans l'espace, si G est le barycentre de $(A, a), (B, b), (C, c)$ avec $a + b + c \neq 0$, et si H est le barycentre de $(A, a), (B, b)$ avec $a + b \neq 0$, alors G est le barycentre de $(H, a + b)$ et (C, c) . H est appelé **barycentre partiel**.



En d'autres termes :

$$\begin{aligned} & \text{Barycentre}((A, a), (B, b), (C, c)) \\ &= \text{Barycentre}((\text{Barycentre}((A, a), (B, b)), a + b), (C, c)) \end{aligned}$$

Démonstration de l'associativité (cf. théorème 5.10)

Soit G le barycentre de $(A, a), (B, b), (C, c)$ et H le barycentre de $(A, a), (B, b)$. Ils existent car $a + b \neq 0$ et $a + b + c \neq 0$.

On a pour tout point M de l'espace :

$$(a + b + c)\vec{MG} = a\vec{MA} + b\vec{MB} + c\vec{MC} \quad \text{et} \quad (a + b)\vec{MH} = a\vec{MA} + b\vec{MB}$$

En remplaçant, on obtient $(a + b + c)\vec{MG} = (a + b)\vec{MH} + c\vec{MC}$ donc

$$\vec{MG} = \frac{a + b}{a + b + c} \vec{MH} + \frac{c}{a + b + c} \vec{MC}$$

ce qui prouve que G est le barycentre du $(H, a + b), (C, c)$.

Théorème 5.11 (Associativité du barycentre, cas de n points)

Dans l'espace, si :

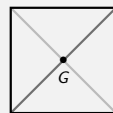
- G_A est le barycentre de p points pondérés $(A_i, m_i), i \in \{1, \dots, p\}$,
- G_B est le barycentre de q points pondérés $(B_j, n_j), j \in \{1, \dots, q\}$,
- G est le barycentre des $p + q$ points pondérés $(A_i, m_i), i \in \{1, \dots, p\}$ et $(B_j, n_j), j \in \{1, \dots, q\}$,

alors, sous réserve que $\sum_{i=1}^p m_i + \sum_{j=1}^q n_j \neq 0$, G est aussi le barycentre des deux points

pondérés $(G_A, \sum_{i=1}^p m_i)$ et $(G_B, \sum_{j=1}^q n_j)$.

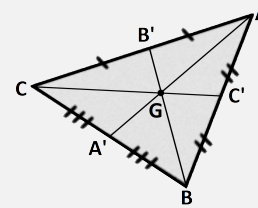
Barycentre et centre d'inertie

- Le **centre d'inertie** de n masses ponctuelles est le **barycentre** des points affectés de leur masse.
- Le **centre d'inertie** d'une plaque homogène ayant un centre de symétrie est précisément ce **centre de symétrie**.



- Le **centre d'inertie** d'une tige homogène est son **milieu**.

- Le **centre d'inertie** d'une plaque triangulaire homogène ABC est l'**isobarycentre** des points A, B, C . C'est le **point de concours des médianes** du triangle ABC.



Notions à retenir

- Produit scalaire
 - Maîtrise du calcul analytique et géométrique
 - Calcul de projections
 - Utilisation en physique
- Produit vectoriel
 - Visualisation de l'orientation
 - Maîtrise du calcul analytique et géométrique
 - Utilisation en physique
- Barycentres
 - Maîtrise du calcul
 - Utilisation en physique

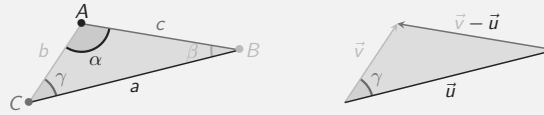
Annexes

- Applications des produits scalaire et vectoriel
- Produit mixte
- Applications des barycentres

A. Applications du produit scalaire a) Trigonometrie

Application trigonometrique : loi des cosinus (theoreme d'Al-Kashi)

On considere un triangle quelconque ABC de cotes $AB = c$, $BC = a$, $CA = b$ et d'angles (non orientes) $\alpha = \widehat{A}$, $\beta = \widehat{B}$, $\gamma = \widehat{C}$.
La loi des cosinus permet d'exprimer chacun des angles α, β, γ en fonction des cotes a, b, c du triangle.



Notons $\vec{u} = \vec{CB}$ et $\vec{v} = \vec{CA}$.
On a alors $\vec{BA} = \vec{v} - \vec{u}$, $\|\vec{u}\| = a$, $\|\vec{v}\| = b$, $\|\vec{v} - \vec{u}\| = c$ et $\vec{u} \cdot \vec{v} = ab \cos(\gamma)$.
D'autre part, par bilinearite du produit scalaire, on a
 $\|\vec{v} - \vec{u}\|^2 = (\vec{v} - \vec{u}) \cdot (\vec{v} - \vec{u}) = \vec{v} \cdot \vec{v} - \vec{v} \cdot \vec{u} - \vec{u} \cdot \vec{v} + \vec{u} \cdot \vec{u} = \|\vec{v}\|^2 + \|\vec{u}\|^2 - 2\vec{u} \cdot \vec{v}$

d'où l'on tire
$$c^2 = a^2 + b^2 - 2ab \cos(\gamma)$$

ou encore
$$\cos(\gamma) = \frac{a^2 + b^2 - c^2}{2ab}$$

35

A. Applications du produit scalaire b) Projection plane

Exercice A.1 (Projection plane)

L'espace est rapporte au repere orthonorme $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$. On se donne :

- (P) le plan d'equation $ax + by + cz = d$ (a, b, c, d non nuls);
- $A(x_A, y_A, z_A)$ un point de (P) ;
- $M(x_M, y_M, z_M)$ un point quelconque de l'espace;
- $\vec{V} \begin{pmatrix} v_x \\ v_y \\ v_z \end{pmatrix}$ un vecteur quelconque de l'espace.

1 Donner un vecteur \vec{n} unitaire normal a (P) . On note (D) la droite passant A orthogonale a P . Elle est alors determinee par A et \vec{n}

Aspect vectoriel

- 1 Determiner le projete de \vec{V} sur (D) . Donner son expression en fonction de \vec{n} puis donner ses composantes.
- 2 En deduire le projete de \vec{V} sur le plan (P) en fonction de vecteurs deja determines. Puis donner ses composantes.

Aspect ponctuel

Determiner les projetes de M sur (D) et sur (P) en fonction de vecteurs determines precedemment. Expliquer comment obtenir leurs coordonnees.

36

A. Applications du produit scalaire b) Projection plane

Solution (Projection plane)

1 Le plan (P) est caracterise par les trois points $A(\frac{d}{a}, 0, 0)$, $B(0, \frac{d}{b}, 0)$, $C(0, 0, \frac{d}{c})$, soit encore par le point A et les vecteurs $\vec{AB} \begin{pmatrix} -\frac{d}{a} \\ \frac{d}{b} \\ 0 \end{pmatrix}$ et $\vec{AC} \begin{pmatrix} -\frac{d}{a} \\ 0 \\ \frac{d}{c} \end{pmatrix}$.

Les vecteurs \vec{AB} et \vec{AC} sont colineaires aux vecteurs $\vec{u} \begin{pmatrix} b \\ -a \\ 0 \end{pmatrix}$ et $\vec{v} \begin{pmatrix} c \\ 0 \\ -a \end{pmatrix}$.

Un vecteur $\vec{n} \begin{pmatrix} \alpha \\ \beta \\ \gamma \end{pmatrix}$ est normal a (P) ssi il est orthogonal a \vec{u} et \vec{v} , ce qui donne $\vec{u} \cdot \vec{n} = 0$ et $\vec{v} \cdot \vec{n} = 0$.

D'où les equations $b\alpha - a\beta = 0$ et $c\alpha - a\gamma = 0$. On a $\beta = \frac{b}{a}\alpha$ et $\gamma = \frac{c}{a}\alpha$.

En choisissant par exemple $\alpha = a$, on obtient le vecteur normal $\vec{n} \begin{pmatrix} a \\ b \\ c \end{pmatrix}$.

(Remarque : il suffit de supposer a, b, c non tous nuls.)

37

A. Applications du produit scalaire b) Projection plane

Solution (Projection plane)

1 Autre methode.

Comme $A \in (P)$, on a $ax_A + by_A + cz_A = d$.

Soit $M(x, y, z)$ un point quelconque de l'espace et $\vec{N} \begin{pmatrix} a \\ b \\ c \end{pmatrix}$.

Le point M appartient a (P) ssi $ax + by + cz = d$ ou encore ssi $ax + by + cz = ax_A + by_A + cz_A$ qui s'ecrit aussi $a(x - x_A) + b(y - y_A) + c(z - z_A) = 0$.

Or l'expression $a(x - x_A) + b(y - y_A) + c(z - z_A)$ n'est autre que le produit scalaire $\vec{N} \cdot \vec{AM}$.

Ainsi, $M \in (P)$ ssi les vecteurs \vec{AM} et \vec{N} sont orthogonaux.

Le vecteur \vec{AM} etant un vecteur generique de la direction du plan (P) , on a trouve un vecteur \vec{N} orthogonal a (P) .

38

A. Applications du produit scalaire b) Projection plane

Solution (Projection plane)

2 On a $\vec{V}_D = \vec{V} \cdot \vec{n} \frac{\vec{n}}{\|\vec{n}\|^2} = \frac{av_x + bv_y + cv_z}{a^2 + b^2 + c^2} \vec{n}$.

Composantes :

$$\frac{1}{a^2 + b^2 + c^2} \begin{pmatrix} a^2 v_x + abv_y + acv_z \\ abv_x + b^2 v_y + bcv_z \\ acv_x + bcv_y + c^2 v_z \end{pmatrix}$$

3 L'autre projection s'obtient en remarquant que $\vec{V} = \vec{V}_D + \vec{V}_P$ donc $\vec{V}_P = \vec{V} - \vec{V}_D$.

Composantes :

$$\frac{1}{a^2 + b^2 + c^2} \begin{pmatrix} (b^2 + c^2)v_x - abv_y - acv_z \\ -abv_x + (a^2 + c^2)v_y - bcv_z \\ -acv_x - bcv_y + (a^2 + b^2)v_z \end{pmatrix}$$

4 En choisissant $\vec{V} = \vec{AM}$, on trouve $\vec{AM}_D = \vec{V}_D$ et $\vec{AM}_P = \vec{V}_P$, donc $M_D = A + \vec{V}_D$ et $M_P = A + \vec{V}_P$.

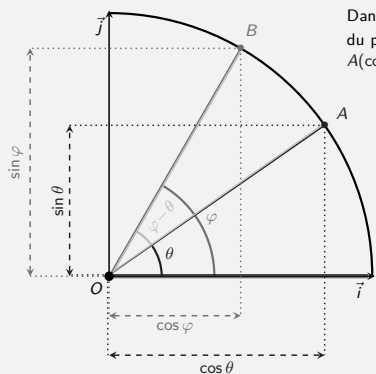
On peut ainsi obtenir les coordonnees de M_D et M_P a l'aide des composantes de \vec{V}_D et \vec{V}_P en changeant les composantes v_x, v_y, v_z en $x - x_A, y - y_A, z - z_A$.

39

B. Applications du produit vectoriel a) Trigonometrie

Applications trigonometriques

- Formule trigonometrique : $\cos(\varphi - \theta) = \cos\theta \cos\varphi + \sin\theta \sin\varphi$



Dans un repere orthonorme $(O; \vec{i}, \vec{j})$ du plan, soit les points $A(\cos\theta, \sin\theta)$ et $B(\cos\varphi, \sin\varphi)$.

$$\begin{cases} \vec{OA} = \cos\theta \vec{i} + \sin\theta \vec{j} \\ \vec{OB} = \cos\varphi \vec{i} + \sin\varphi \vec{j} \end{cases}$$

Produit scalaire

1. Calcul analytique :

$$\vec{OA} \cdot \vec{OB} = \cos\theta \cos\varphi + \sin\theta \sin\varphi$$

2. Calcul geometrique :

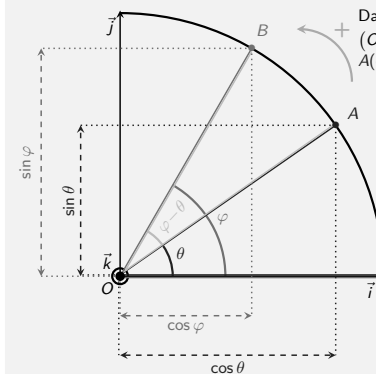
$$\vec{OA} \cdot \vec{OB} = \|\vec{OA}\| \times \|\vec{OB}\| \times \cos(\widehat{AOB}) = \cos(\varphi - \theta)$$

40

B. Applications du produit vectoriel a) Trigonometrie

Applications trigonometriques

- Formule trigonometrique : $\sin(\varphi - \theta) = \cos\theta \sin\varphi - \sin\theta \cos\varphi$



Dans un repere orthonorme direct $(O; \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ de l'espace, soit les points $A(\cos\theta, \sin\theta, 0)$ et $B(\cos\varphi, \sin\varphi, 0)$.

$$\begin{cases} \vec{OA} = \cos\theta \vec{i} + \sin\theta \vec{j} \\ \vec{OB} = \cos\varphi \vec{i} + \sin\varphi \vec{j} \end{cases}$$

Produit vectoriel

1. Calcul analytique :

$$\vec{OA} \wedge \vec{OB} = (\cos\theta \sin\varphi - \sin\theta \cos\varphi) \vec{k}$$

2. Calcul geometrique :

$$\vec{OA} \wedge \vec{OB} = \|\vec{OA}\| \times \|\vec{OB}\| \times \sin(\widehat{AOB}) \vec{k} = \sin(\varphi - \theta) \vec{k}$$

40

B. Applications du produit vectoriel b) Distance dans l'espace

Distance dans l'espace

• Distance d'un point a un plan : soit (P) un plan et M un point de l'espace. On cherche a calculer la distance du point M au plan (P) .

* Approche geometrique

(P) est defini par le point A et le vecteur \vec{n} normal a (P) .

Notons H la projection orthogonale du point M sur le plan (P) .

La distance du point M au plan (P) coincide avec la distance entre les points M et H : $d(M, P) = MH$.

C'est aussi le projete orthogonal du vecteur \vec{AM} sur le vecteur \vec{n} qui est donnee par la propriete 3.5. Ainsi :

$$d(M, P) = \frac{|\vec{AM} \cdot \vec{n}|}{\|\vec{n}\|}$$

* Approche analytique

L'espace est rapporte au repere orthonorme direct $(O; \vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$.

(P) est defini par l'equation $ax + by + cz + d = 0$ (a, b, c non tous nuls) et

$M(x, y, z)$. Un vecteur normal a (P) est donne par $\vec{n} \begin{pmatrix} a \\ b \\ c \end{pmatrix}$ (cf. exercice A.1).

D'apres l'approche precedente :

$$d(M, P) = \frac{|ax + by + cz + d|}{\sqrt{a^2 + b^2 + c^2}}$$

41

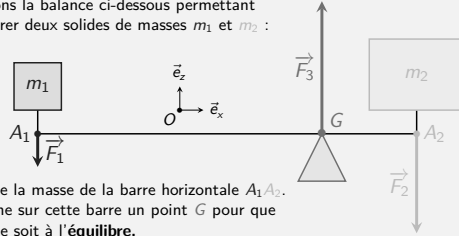
Applications physiques

- **Moment** d'une force \vec{F} appliquée en un point M par rapport à un axe Δ orienté de vecteur directeur unitaire \vec{k} passant par un point O :

$$\mathcal{M}_{\Delta}(\vec{F}) = \vec{k} \cdot \vec{M}_O(\vec{F}) = ((\vec{k}, \vec{OM}, \vec{F}))$$

Barycentre et centre d'inertie (balance)

Considérons la balance ci-dessous permettant de comparer deux solides de masses m_1 et m_2 :



On néglige la masse de la barre horizontale A_1A_2 .
On cherche sur cette barre un point G pour que ce système soit à l'équilibre.

Bilan des forces :

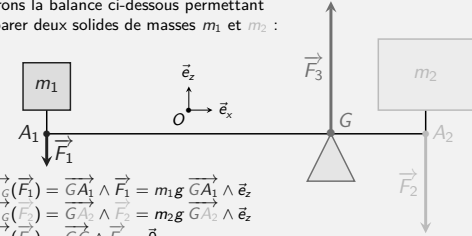
- poids du solide de masse m_1 : $\vec{F}_1 = -m_1g \vec{e}_z$, appliqué en A_1 ;
- poids du solide de masse m_2 : $\vec{F}_2 = -m_2g \vec{e}_z$, appliqué en A_2 ;
- réaction du support : $\vec{F}_3 = F_3 \vec{e}_z$, appliquée en G .

Les objets étant immobiles, d'après la relation fondamentale de la statique, la somme des forces et la somme des moments (en n'importe quel point) sont nulles :

$$\vec{F}_1 + \vec{F}_2 + \vec{F}_3 = \vec{0} \quad \text{et} \quad \vec{M}_O(\vec{F}_1) + \vec{M}_O(\vec{F}_2) + \vec{M}_O(\vec{F}_3) = \vec{0}$$

Barycentre et centre d'inertie (balance)

Considérons la balance ci-dessous permettant de comparer deux solides de masses m_1 et m_2 :



$$\text{Or} \begin{cases} \vec{M}_O(\vec{F}_1) = \vec{GA}_1 \wedge \vec{F}_1 = m_1g \vec{GA}_1 \wedge \vec{e}_z \\ \vec{M}_O(\vec{F}_2) = \vec{GA}_2 \wedge \vec{F}_2 = m_2g \vec{GA}_2 \wedge \vec{e}_z \\ \vec{M}_O(\vec{F}_3) = \vec{GG} \wedge \vec{F}_3 = \vec{0} \end{cases}$$

L'équation des moments donne $g(m_1 \vec{GA}_1 + m_2 \vec{GA}_2) \wedge \vec{e}_z = \vec{0}$.

Comme $g \neq 0$ et $m_1 \vec{GA}_1 + m_2 \vec{GA}_2$ est colinéaire à \vec{e}_z , on en déduit l'équation :

$$m_1 \vec{GA}_1 + m_2 \vec{GA}_2 = \vec{0}$$

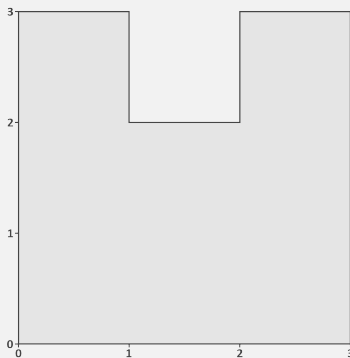
Ainsi, le **point d'équilibre** G n'est autre que le **barycentre** de $A_1(m_1)$ et $A_2(m_2)$:

$$\vec{OG} = \frac{m_1}{m_1 + m_2} \vec{OA}_1 + \frac{m_2}{m_1 + m_2} \vec{OA}_2$$

Par exemple, en choisissant $O = A_1$: $A_1G = \frac{m_2}{m_1 + m_2} A_1A_2$.

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

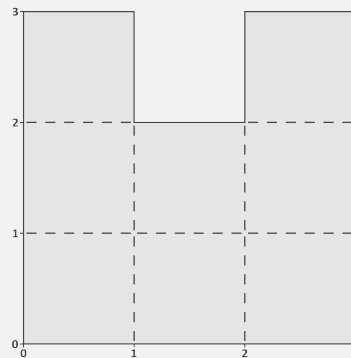


Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Première méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.



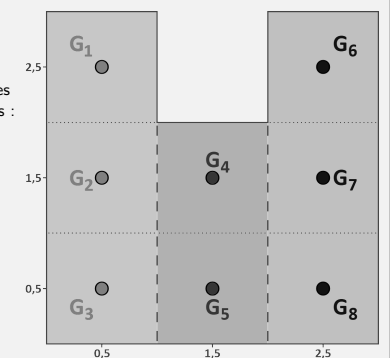
Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Première méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.
- Le **centre d'inertie** de la plaque est l'**isobarycentre** des **centres d'inertie** des 8 carrés :

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} \sum_{k=1}^8 \vec{OG}_k$$



Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

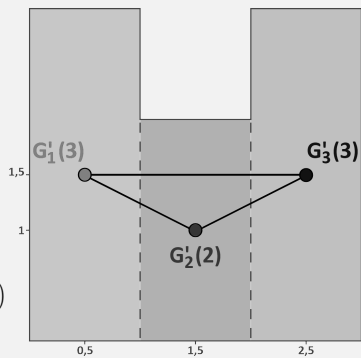
Première méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.
- Le **centre d'inertie** de la plaque est l'**isobarycentre** des **centres d'inertie** des 8 carrés :

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} \sum_{k=1}^8 \vec{OG}_k$$

- Il coïncide avec le **centre d'inertie des barycentres** de 3 bandes de base 1u et de hauteurs 2u et 3u pondérées par les aires relatives :

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} (\vec{OG}_1 + 2\vec{OG}_2 + 3\vec{OG}_3)$$



Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Première méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.
- Le **centre d'inertie** de la plaque est l'**isobarycentre** des **centres d'inertie** des 8 carrés :

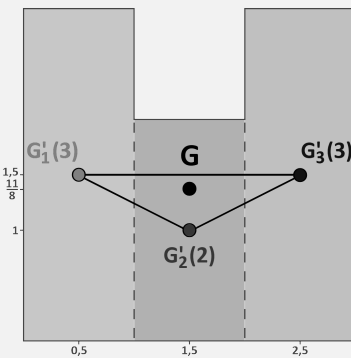
$$\vec{OG} = \frac{1}{8} \sum_{k=1}^8 \vec{OG}_k$$

- Il coïncide avec le **centre d'inertie des barycentres** de 3 bandes de base 1u et de hauteurs 2u et 3u pondérées par les aires relatives :

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} (\vec{OG}_1 + 2\vec{OG}_2 + 3\vec{OG}_3)$$

- En choisissant $O = G_2$:

$$\vec{G}_2G = \frac{3}{8} (\vec{G}_2G_1 + \vec{G}_2G_3)$$

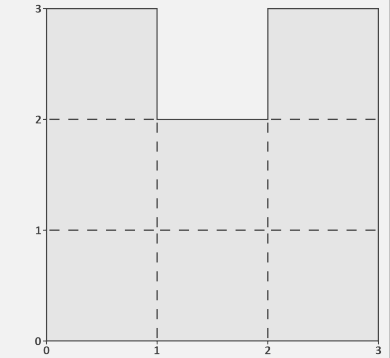


Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Deuxième méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.



D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Deuxième méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.
- Le **centre d'inertie** de la plaque est l'**isobarycentre** des **centres d'inertie** des 8 carrés :

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} \sum_{k=1}^8 \vec{OG}_k$$

D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Deuxième méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.
- Le **centre d'inertie** de la plaque est l'**isobarycentre** des **centres d'inertie** des 8 carrés :
- Il coïncide aussi avec le **centre d'inertie** des **barycentres** de deux carrés de côté 1u et d'un rectangle de côtés 2u et 3u, pondérés par les aires relatives :

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} (2\vec{OG}_1 + 6\vec{OG}_2)$$

D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Deuxième méthode

- On subdivise la plaque en 8 carrés de côté 1u.
- Le **centre d'inertie** de la plaque est l'**isobarycentre** des **centres d'inertie** des 8 carrés :
- Il coïncide aussi avec le **centre d'inertie** des **barycentres** de deux carrés de côté 1u et d'un rectangle de côtés 2u et 3u, pondérés par les aires relatives :
- En choisissant $O = G_1'$:

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} (2\vec{OG}_1' + 6\vec{OG}_2')$$

$$\vec{G}_2'G = \frac{1}{4} \vec{G}_1'G_1'$$

D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Troisième méthode

- Le **centre d'inertie** de la plaque peut aussi s'obtenir à l'aide des **centres d'inertie** de la plaque carrée complète de côté 3u et du carré retiré de côté 1u au milieu d'un bord.

D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Troisième méthode

- Le **centre d'inertie** de la plaque peut aussi s'obtenir à l'aide des **centres d'inertie** de la plaque carrée complète de côté 3u et du carré retiré de côté 1u au milieu d'un bord.
- Partant de la plaque complète de **centre d'inertie** G_2'' (de masse 9 fois celle d'un carré de côté 1u) :

$$\vec{OG}_2'' = \frac{1}{9} (\vec{OG}_1'' + 8\vec{OG})$$

D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Troisième méthode

- Le **centre d'inertie** de la plaque peut aussi s'obtenir à l'aide des **centres d'inertie** de la plaque carrée complète de côté 3u et du carré retiré de côté 1u au milieu d'un bord.
- Partant de la plaque complète de **centre d'inertie** G_2'' (de masse 9 fois celle d'un carré de côté 1u) :

$$\vec{OG}_2'' = \frac{1}{9} (\vec{OG}_1'' + 8\vec{OG})$$

d'où l'on tire

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} (9\vec{OG}_2'' - \vec{OG}_1'')$$

D. Applications des barycentres Centre d'inertie

Barycentre et centre d'inertie (plaque)

On examine une plaque carrée homogène de côté 3 unités amputée d'un carré de côté 1 unité situé au milieu d'un bord de la plaque. Déterminons son **centre d'inertie**.

Troisième méthode

- Le **centre d'inertie** de la plaque peut aussi s'obtenir à l'aide des **centres d'inertie** de la plaque carrée complète de côté 3u et du carré retiré de côté 1u au milieu d'un bord.
- Partant de la plaque complète de **centre d'inertie** G_2''' (de masse 9 fois celle d'un carré de côté 1u) :

$$\vec{OG}_2''' = \frac{1}{9} (\vec{OG}_1''' + 8\vec{OG})$$

d'où l'on tire

$$\vec{OG} = \frac{1}{8} (9\vec{OG}_2''' - \vec{OG}_1''')$$

- En choisissant $O = G_2'''$:

$$\vec{G}_2'''G = \frac{1}{8} \vec{G}_1'''G_1'''$$
