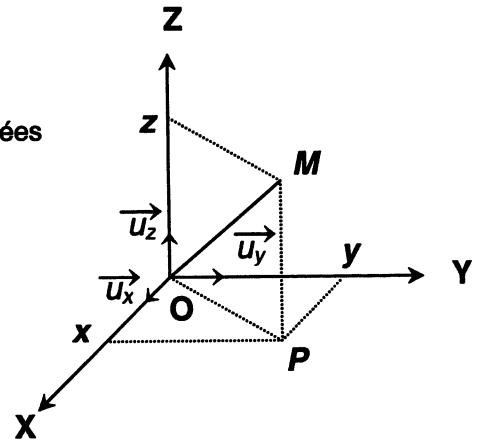


1. SYSTEMES DE COORDONNEES

1.1. COORDONNEES CARTESIENNES

Définition

Pour une origine O et une base orthonormée $(\vec{u}_x, \vec{u}_y, \vec{u}_z)$, les coordonnées cartésiennes (x, y, z) d'un point M sont définies sur le dessin :
Où P est la projection de M dans le plan (OXY).
Avec $x \in [-\infty, +\infty]$, $y \in [-\infty, +\infty]$, $z \in [-\infty, +\infty]$.



Lignes de coordonnées

- Lignes sur lesquelles seule x varie : droites // (OX)
- Lignes sur lesquelles seule y varie : droites // (OY)
- Lignes sur lesquelles seule z varie : droites // (OZ)

L'intersection de ces lignes définit un point (x, y, z) .

Base associée

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

définie par : déplacement vectoriel de M lorsque (x, y, z) varie séparément

Dans cette base :

$$\vec{OM} = x \vec{u}_x + y \vec{u}_y + z \vec{u}_z$$

Produit scalaire

$$\vec{OM} \cdot \vec{OM}' = xx' + yy' + zz'$$

En particulier :

$$\|\vec{OM}\|^2 = x^2 + y^2 + z^2$$

Produit vectoriel

$$\vec{OM} \wedge \vec{OM}' = \begin{vmatrix} x & y & z \\ x' & y' & z' \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} x & y & z \\ x' & y' & z' \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} yz' - zy' \\ zx' - xz' \\ xy' - yx' \end{vmatrix}$$

Déplacement élémentaire

- dx : variation infinitésimale de x à y et z constants
- dy : variation infinitésimale de y à x et z constants
- dz : variation infinitésimale de z à x et y constants

$$\rightarrow d\vec{M} = dx \vec{u}_x + dy \vec{u}_y + dz \vec{u}_z$$

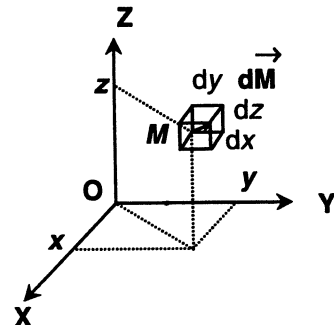
Longueur élémentaire $\|\vec{dM}\|^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2$

Volume élémentaire : $d\tau = dx dy dz$

Surface élémentaire sur un plan \perp à l'axe (OZ) : $dS = dx dy$

" (OX) : $dS = dy dz$

" (OY) : $dS = dx dz$



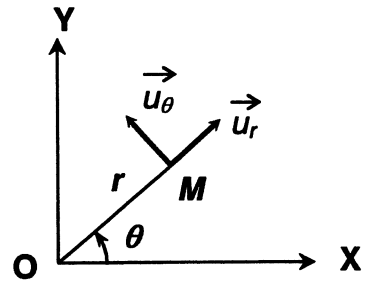
1.2. COORDONNEES POLAIRES (DANS UN PLAN)

Définition

Les coordonnées polaires (r, θ) d'un point M (distinct de O) sont définies par :

$$r = \|\overrightarrow{OM}\| = \text{distance à l'origine} \quad r > 0$$

$$\theta = (\overrightarrow{OX}, \overrightarrow{OM}) \text{ orienté} = \text{angle polaire} \quad 0 \leq \theta < 2\pi.$$



Lignes de coordonnées

Lignes sur lesquelles seule r varie : droites passant par O (= rayons)
 Lignes sur lesquelles seule θ varie : cercles centrés en O .
 L'intersection de ces lignes définit un point (r, θ) .

Quand a-t-on intérêt à utiliser ce système de coordonnées ?

Problèmes plans à symétrie circulaire.

Par ex. : rotation plane autour de O , ou problèmes où propriétés ne dépendent que de la distance à un point.

Base associée : LOCALE $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta)$ orthonormée, tangents aux lignes de coordonnées

définie par : déplacement vectoriel de M lorsque (r, θ) varient séparément

$$\text{Soit : } \vec{u}_r = \frac{\overrightarrow{OM}}{\|\overrightarrow{OM}\|} \quad \text{et} \quad \vec{u}_\theta = \frac{\partial \overrightarrow{OM}}{\partial \theta} \left\| \frac{\partial \overrightarrow{OM}}{\partial \theta} \right\|^{-1} = \frac{1}{r} \frac{\partial \overrightarrow{OM}}{\partial \theta} = \frac{\partial \vec{u}_r}{\partial \theta}$$

$$\text{Cette base est orthonormée : } \|\vec{u}_r\| = \|\vec{u}_\theta\| = 1 \quad \text{et} \quad (\vec{u}_r, \vec{u}_\theta) = +\frac{\pi}{2}$$

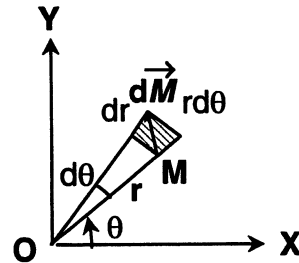
Dans cette base : $\boxed{\overrightarrow{OM} = r \vec{u}_r}$

Produit scalaire $\overrightarrow{OM} \cdot \overrightarrow{OM'} = r \vec{u}_r \cdot r' \vec{u}_r = r r' \cos(\theta - \theta')$

Déplacement élémentaire du point M

- pour une variation $d\rho$, à θ constants, M se déplace de $d\rho$ suivant \vec{u}_r ,
- pour une variation $d\theta$, à θ constants, M se déplace de $r d\theta$ suivant \vec{u}_θ

$$\rightarrow \boxed{d\vec{M} = dr \vec{u}_r + r d\theta \vec{u}_\theta}$$



Longueur élémentaire

$$\|d\vec{M}\| = \sqrt{dr^2 + r^2 d\theta^2}$$

Surface élémentaire (hachurée)

$$\boxed{dS = r dr d\theta}$$

1.3. COORDONNEES CYLINDRIQUES (DANS L'ESPACE)

Définition

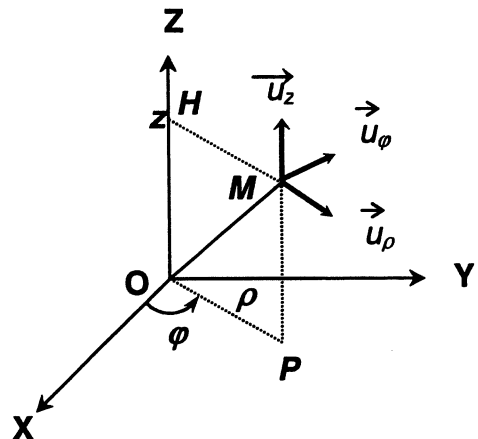
Les coordonnées cylindriques (ρ, φ, z) d'un point M sont définies par :

$$\rho = \|\overrightarrow{OP}\| = \text{distance à l'axe (OZ)} \quad \rho > 0$$

$$\varphi = (\overrightarrow{OX}, \overrightarrow{OP}) \text{ orienté} \quad 0 \leq \varphi < 2\pi$$

$$z = \overrightarrow{OH} \quad z \in [-\infty, +\infty]$$

P étant la projection de M dans le plan (OXY)
 et H sa projection parallèle à ce plan sur l'axe (OZ) .



Lignes de coordonnées

- Lignes sur lesquelles seule ρ varie : droites parallèles au plan (OXY) coupant l'axe (OZ).
- Lignes sur lesquelles seule φ varie : cercles d'axes (OZ).
- Lignes sur lesquelles seule z varie : droites // (OZ).

L'intersection de ces lignes définit un point (ρ, φ, z) .

Quand a-t-on intérêt à utiliser ce système de coordonnées ?

Problèmes à symétrie cylindrique

Par ex. : problèmes avec axe privilégié, comme rotation autour de l'axe (OZ).

Base associée : LOCALE $(\vec{u}_\rho, \vec{u}_\varphi, \vec{u}_z)$ orthonormée directe

définie par : déplacement vectoriel de M lorsque (r, φ, z) varient séparément

Soient : $\vec{u}_\rho = \frac{\vec{OP}}{\|\vec{OP}\|}$ $\vec{u}_\varphi = \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \varphi} \left\| \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \varphi} \right\|^{-1} = \frac{1}{r} \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \varphi} = \frac{\partial \vec{u}_r}{\partial \varphi}$ et $\vec{u}_z = \frac{\vec{OH}}{\|\vec{OH}\|}$

\vec{u}_φ dans le plan (OXY) avec $(\vec{u}_\rho, \vec{u}_\varphi) = +\frac{\pi}{2}$

Dans cette base : $\vec{OM} = \rho \vec{u}_\rho + z \vec{u}_z$

Produit scalaire

$\vec{OM} \cdot \vec{OM}' = (\rho \vec{u}_\rho + z \vec{u}_z) \cdot (\rho' \vec{u}_\rho + z' \vec{u}_z) = \rho \rho' \cos(\varphi - \varphi') + z z'$

Déplacement élémentaire du point M

- pour une variation $d\rho$, à φ et z constants, M se déplace de $d\rho$ suivant \vec{u}_ρ
- pour une variation $d\varphi$, à ρ et z constants, M se déplace de $\rho d\varphi$ suivant \vec{u}_φ
- pour une variation dz , à ρ et φ constants, M se déplace de dz suivant \vec{u}_z

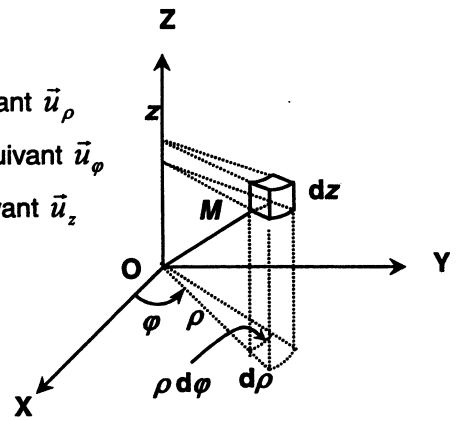
$\rightarrow \vec{dM} = d\rho \vec{u}_\rho + \rho d\varphi \vec{u}_\varphi + dz \vec{u}_z$

Longueur élémentaire $\|\vec{dM}\| = \sqrt{d\rho^2 + \rho^2 d\varphi^2 + dz^2}$

Volume élémentaire $d\tau = \rho d\rho d\varphi dz$

Surface élémentaire sur un cylindre d'axe (Oz) : $dS = \rho d\varphi dz$

" dans un plan \perp à l'axe (Oz) : $dS = \rho d\varphi d\rho$



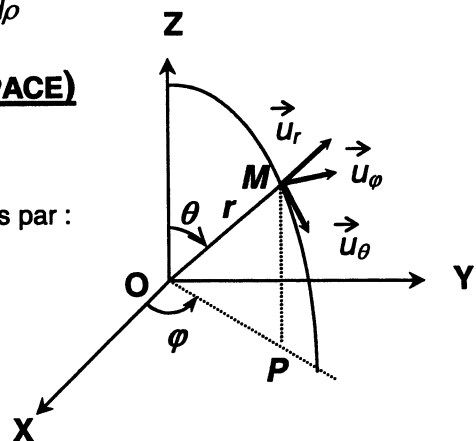
1.4. COORDONNEES SPHERIQUES (DANS L'ESPACE)

Définition

Les coordonnées sphériques (r, θ, φ) d'un point M sont définies par :

$r = \|\vec{OM}\|$ $r > 0$
 $\theta = (\vec{OM}, \vec{OZ})$ $0 \leq \theta \leq \pi$
 $\varphi = (\vec{OX}, \vec{OP})$ orienté $0 \leq \varphi < 2\pi$

où P est la projection de M dans le plan (OXY).



Lignes de coordonnées

- Lignes sur lesquelles seule r varie : droites passant par O (= rayons)
- Lignes sur lesquelles seule θ varie : demi-cercles centrés en O et de diamètre sur (OZ) (= méridiens)
- Lignes sur lesquelles seule φ varie : cercles d'axes (OZ) (= parallèles)

L'intersection de ces lignes définit un point (r, θ, φ) .

Quand a-t-on intérêt à utiliser ce système de coordonnées ?

- Problèmes à symétrie sphérique, avec un point privilégié.
- Par ex. : problèmes où propriétés ne dépendent que distance à un point.

Base associée : LOCALE $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta, \vec{u}_\varphi)$ orthonormée directe

définie par : déplacement vectoriel de M lorsque (r, θ, φ) varient séparément

Soient : $\vec{u}_r = \frac{\vec{OM}}{\|\vec{OM}\|}$

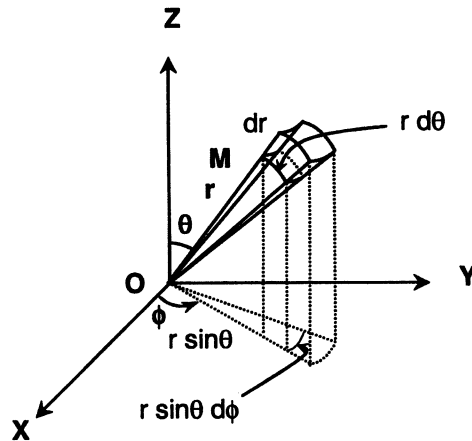
$$\vec{u}_\theta = \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \theta} \left\| \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \theta} \right\|^{-1} = \frac{1}{r} \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \theta} = \frac{\partial \vec{u}_r}{\partial \theta}$$

$$\vec{u}_\varphi = \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \varphi} \left\| \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \varphi} \right\|^{-1} = \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \vec{OM}}{\partial \varphi} = \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial \vec{u}_r}{\partial \varphi}$$

\vec{u}_θ dans le plan (\vec{OM}, OZ) tel que $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta) = -\frac{\pi}{2}$

\vec{u}_φ tel que $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta, \vec{u}_\varphi)$ forment un trièdre direct

Dans cette base : $\vec{OM} = r \vec{u}_r$



Déplacement élémentaire du point M :

- pour une variation dr , à θ et φ constants, M se déplace de dr suivant \vec{u}_r ,
- pour une variation $d\theta$, à r et φ constants, M se déplace de $r d\theta$ suivant \vec{u}_θ ,
- pour une variation $d\varphi$, à r et θ constants, M se déplace de $r \sin \theta d\varphi$ suivant \vec{u}_φ

$$\rightarrow d\vec{M} = dr \vec{u}_r + r \sin \theta d\varphi \vec{u}_\varphi + r d\theta \vec{u}_\theta$$

Longueur élémentaire $\|d\vec{M}\| = \sqrt{dr^2 + r^2 \sin^2 \theta d\varphi^2 + r^2 d\theta^2}$

Volume élémentaire $d\tau = dr r d\theta r \sin \theta d\varphi = r^2 \sin \theta dr d\varphi d\theta$

Surface élémentaire sur une sphère centrée en O : $dS = r^2 \sin \theta d\varphi d\theta$

1.5. RELATIONS AVEC LES COORDONNEES CARTESIENNES

Coordonnées polaires (dans le plan)

$$x = r \cos \theta \quad r = \sqrt{x^2 + y^2}$$

$$y = r \sin \theta \quad \text{tg} \theta = \frac{y}{x}$$

Coordonnées cylindriques (dans l'espace)

$$x = r \cos \varphi \qquad r = \sqrt{x^2 + y^2}$$

$$y = r \sin \varphi \qquad \operatorname{tg} \varphi = \frac{y}{x}$$

$$z = z \qquad z = z$$

Coordonnées sphériques (dans l'espace)

$$x = r \sin \theta \cos \varphi \qquad r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2}$$

$$y = r \sin \theta \sin \varphi \qquad \operatorname{tg} \theta = \frac{\sqrt{x^2 + y^2}}{z}$$

$$z = r \cos \theta \qquad \operatorname{tg} \varphi = \frac{y}{x}$$

2. ANALYSE VECTORIELLE

2.1. GRADIENT D'UNE FONCTION

Définition

A une dimension, on a besoin d'un scalaire (la pente de la courbe $y = f(x)$) pour définir la différentielle de

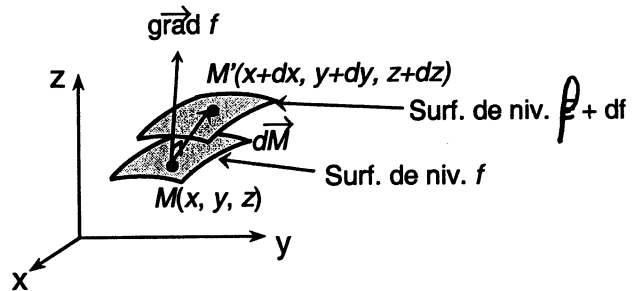
$$f : df = f'(x) dx$$

A trois dimensions, il faudra un vecteur, le vecteur gradient, pour définir la différentielle de f :

$$df = \overrightarrow{\text{grad}} f \cdot d\vec{M}$$

Interprétation géométrique

* $df > 0$ et maximum lorsque $\overrightarrow{\text{grad}} f$ et $d\vec{M}$ sont colinéaires
 → le gradient indique la **direction de plus grande variation (pente)**
 (direction le long de laquelle f augmente le plus vite)



* $df = 0$ lorsqu'on se déplace sur la surface $f = \text{cste}$ = surface de niveau f
 c'est à dire lorsque $d\vec{M}$ tangent à la surface $f = \text{cste}$ et alors $\overrightarrow{\text{grad}} f \perp d\vec{M}$
 → le gradient en M est orienté suivant la **normale à la surface $f = \text{cste}$** passant par M .

Expressions du gradient dans les différents systèmes de coordonnées

En cartésiennes :
 (base $(\vec{u}_x, \vec{u}_y, \vec{u}_z)$)

En cylindriques :
 (base $(\vec{u}_\rho, \vec{u}_\varphi, \vec{u}_z)$)

En sphériques :
 (base $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta, \vec{u}_\varphi)$)

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = \begin{pmatrix} \frac{\partial f}{\partial x} \\ \frac{\partial f}{\partial y} \\ \frac{\partial f}{\partial z} \end{pmatrix}_{x,y,z}$$

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = \begin{pmatrix} \frac{\partial f}{\partial \rho} \\ \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \\ \frac{\partial f}{\partial z} \end{pmatrix}_{\rho,\varphi,z}$$

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = \begin{pmatrix} \frac{\partial f}{\partial r} \\ \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \\ \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \end{pmatrix}_{r,\theta,\varphi}$$

On peut les retrouver facilement à partir de la définition du gradient : $df = \overrightarrow{\text{grad}} f \cdot d\vec{M}$

Ex. : pour les coordonnées cylindriques, $f(\rho, \varphi, z)$

$$\text{On a : } d\vec{M} = d\rho \vec{u}_\rho + \rho d\varphi \vec{u}_\varphi + dz \vec{u}_z$$

$$\text{On peut écrire le gradient sous la forme : } \overrightarrow{\text{grad}} f = a_\rho \vec{u}_\rho + a_\varphi \vec{u}_\varphi + a_z \vec{u}_z$$

Donc :

$$\begin{aligned} \overrightarrow{\text{grad}} f \cdot d\vec{M} &= (a_\rho \vec{u}_\rho + a_\varphi \vec{u}_\varphi + a_z \vec{u}_z) \cdot (d\rho \vec{u}_\rho + \rho d\varphi \vec{u}_\varphi + dz \vec{u}_z) \\ &= a_\rho d\rho + \rho a_\varphi d\varphi + a_z dz \end{aligned}$$

$$\text{Or : } df = f'_\rho d\rho + f'_\varphi d\varphi + f'_{z\theta} dz$$

Les variables (ρ, φ, z) étant *indépendantes*, on peut choisir des chemins particuliers, comme par exemple celui où seule ρ varie de ρ à $\rho + d\rho$, φ et z étant constantes.

$$\text{On a alors sur ce chemin : } df = a_\rho d\rho = f'_\rho d\rho \text{ pour tout } (\rho, \varphi, z).$$

$$\text{D'où l'on tire : } a_\rho = f'_\rho, \forall (\rho, \varphi, z).$$

$$\text{De la même façon, on montre : } a_\varphi = \frac{1}{\rho} f'_\varphi, \forall (\rho, \varphi, z) \text{ et } a_z = f'_z, \forall (\rho, \varphi, z).$$

Exemple : Expression d'une force conservatrice en fonction du gradient de E_p

$$\text{Si } \vec{F} \text{ dérive d'une énergie potentielle } E_p : \vec{F} \cdot d\vec{M} = -dE_p$$

$$\text{Or : } \vec{F} \cdot d\vec{M} = F_x dx + F_y dy + F_z dz$$

$$\text{Et par définition : } dE_p = \left(\frac{\partial E_p}{\partial x} \right)_{y,z} dx + \left(\frac{\partial E_p}{\partial y} \right)_{x,z} dy + \left(\frac{\partial E_p}{\partial z} \right)_{x,y} dz.$$

Ceci est vrai quelques soient dx, dy et dz donc :

$$F_x = - \left(\frac{\partial E_p}{\partial x} \right)_{y,z}. \text{ On montre de la même façon : } F_y = - \left(\frac{\partial E_p}{\partial y} \right)_{x,z}, F_z = - \left(\frac{\partial E_p}{\partial z} \right)_{x,y}.$$

$$\text{Soit : } \boxed{\vec{F} = -\overrightarrow{\text{grad}E_p}.$$

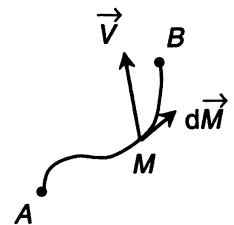
Autre exemple de relation de ce type : entre le potentiel V et le champ électrique \vec{E} : $\vec{E} = -\overrightarrow{\text{grad}V}$.

2.2. INTEGRALE CURVILIGNE – CIRCULATION

Soit \vec{V} un champ vectoriel (qui à tout point $M(x, y, z)$ associe un vecteur $\vec{V}(x, y, z)$).

Définition

$$\text{La circulation de } \vec{V} \text{ sur le trajet AB est : } C = \int_A^B \vec{V} \cdot d\vec{M}$$



Propriété

La circulation sur tout contour fermé d'un gradient est nulle. Formulé autrement : sa circulation ne dépend pas du chemin suivi, elle ne dépend que des points de départ et d'arrivée du contour.

$$\overrightarrow{\text{grad}f} \cdot d\vec{M} = df \quad (\text{par définition du gradient})$$

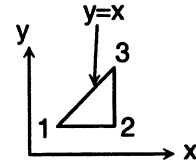
$$\text{Le long d'un contour fermé : } \boxed{\oint \overrightarrow{\text{grad}f} \cdot d\vec{M} = \oint df = 0.}$$

$$\text{Le long d'un contour ouvert AB : } \boxed{\int_A^B \overrightarrow{\text{grad}f} \cdot d\vec{M} = f(B) - f(A)}$$

Par contre, si \vec{V} n'est pas un gradient, la circulation sur un contour fermé peut être non nulle. Formulé autrement : sa circulation dépend du chemin suivi.

Exemple :

$\vec{V} = -x \vec{u}_y$ sur le contour C fermé 1-2-3-1 de la figure



$$\vec{V} \cdot d\vec{M} = -x dy$$

$$\oint_C \vec{V} \cdot d\vec{M} = \int_1^2 -x dy + \int_2^3 -x dy + \int_3^1 -x dy = 0 - x_2(y_3 - y_1) - \frac{(y_1^2 - y_3^2)}{2}$$

qui est différent de 0 a priori. Si par ex. $x_1 = 1, x_2 = 2, y_1 = 1, y_3 = 2$: $\oint_C \vec{V} \cdot d\vec{M} = -2 + \frac{3}{2} = -\frac{1}{2} \neq 0$

On reconnaîtra le travail d'une force de pression ($\int -pdV$) en thermodynamique.

2.3. DIVERGENCE (FORME LOCALE DU FLUX)

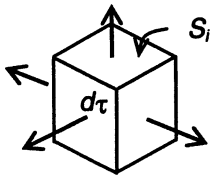
Soit \vec{V} un champ de vecteur (qui à tout point $M(x, y, z)$ associe un vecteur $\vec{V}(x, y, z)$).

Flux

Le flux de \vec{V} à travers une surface S orientée est le scalaire : $F_{\vec{V}}(S) = \iint_S \vec{V} \cdot d\vec{S}$

Si S est une surface fermée entourant un volume τ , on oriente toujours $d\vec{S}$ vers l'extérieur.

Forme locale (définition)



Le flux élémentaire $dF_{\vec{V}} = F_{\vec{V}}(S(d\tau))$ de \vec{V} sortant à travers la surface S entourant le volume élémentaire $d\tau$ est proportionnel à ce volume.

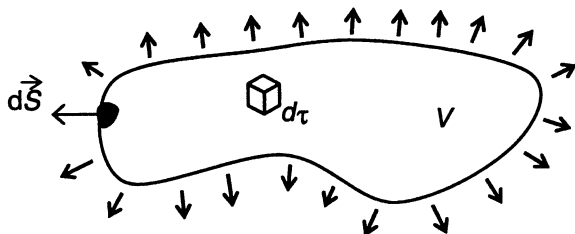
On appelle **divergence** de \vec{V} (notée $\text{div } \vec{V}$) le coefficient de proportionnalité.

$$dF_{\vec{V}} = F_{\vec{V}}(S(d\tau)) = \sum_{i=1}^6 \vec{V} \cdot \vec{S}_i = \text{div } \vec{V} d\tau,$$

où S_i désigne les surfaces des 6 faces du cube $d\tau$.

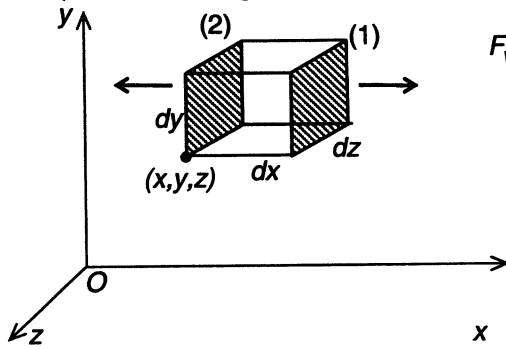
Forme globale (formule d'Ostrogradski)

Le flux de \vec{V} sortant à travers une surface fermée $S(V)$ entourant le volume V est égal à la somme de $\text{div } \vec{V}$ sur tout le volume :



$$F_{\vec{V}}(S(V)) = \iint_{S(V)} \vec{V} \cdot d\vec{S} = \iiint_V \text{div } \vec{V} d\tau$$

Calcul de la divergence en coordonnées cartésiennes



$$\begin{aligned}
 F_{\vec{V}}(S_1 \cup S_2) &= V_{x+dx} dy dz - V_x dy dz \\
 &\quad \downarrow \quad \downarrow \\
 &\quad x+dx \quad x \\
 &= [V_x(x+dx, y, z) - V_x(x, y, z)] dy dz \\
 &= \left[\frac{\partial V_x}{\partial x}(x, y, z) dx \right] dy dz \\
 &= \frac{\partial V_x}{\partial x} d\tau
 \end{aligned}$$

En sommant sur les deux autres couples de forces :

$$F_{\vec{V}}(S(d\tau)) = \left(\frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} + \frac{\partial V_z}{\partial z} \right) d\tau \quad \text{d'où} \quad \boxed{\text{div} \vec{V} = \frac{\partial V_x}{\partial x} + \frac{\partial V_y}{\partial y} + \frac{\partial V_z}{\partial z} = \overrightarrow{\text{grad}} \cdot \vec{V}}$$

Calcul de la divergence en coordonnées sphériques

Soit le champ de vecteurs :

$$\vec{E}(r, \theta, \varphi) = E_r(r, \theta, \varphi) \vec{u}_r + E_\theta(r, \theta, \varphi) \vec{u}_\theta + E_\varphi(r, \theta, \varphi) \vec{u}_\varphi$$

Le volume élémentaire en coordonnées sphériques est :

$$d\tau = dr \, r d\theta \, r \sin\theta d\varphi$$

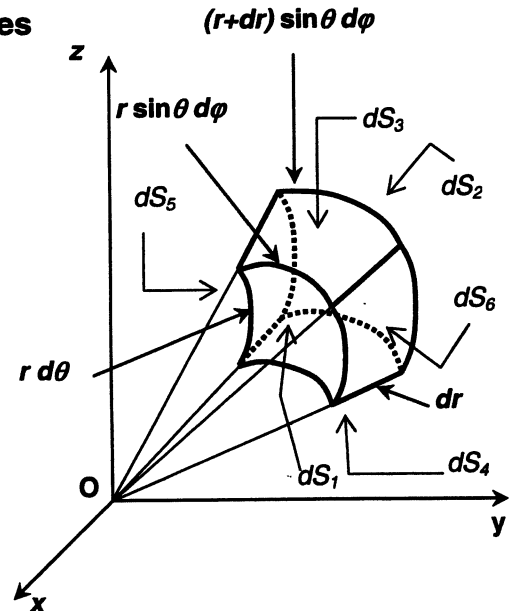
La surface dS , entourant ce volume, est composée de 6 facettes : $dS = dS_1 \cup dS_2 \cup dS_3 \cup dS_4 \cup dS_5 \cup dS_6$.

Par définition de la divergence le flux de \vec{E} à travers la surface fermée dS est :

$$F_{\vec{E}}(dS) = \text{div} \vec{E} \, d\tau \quad (1)$$

Pour calculer la divergence il faut donc calculer le flux de \vec{E}

$$\text{sortant de } d\tau, \text{ qui s'écrit : } F_{\vec{E}}(dS) = \sum_{i=1}^6 \vec{E} \cdot d\vec{S}_i$$



Flux de \vec{E} à travers les facettes dS_1 et dS_2 perpendiculaire à \vec{u}_r : $d\vec{S}_1 = -dS_1 \vec{u}_r$ et $d\vec{S}_2 = dS_2 \vec{u}_r$

$$F_{\vec{E}}(dS_1 \cup dS_2) = \vec{E}(r, \theta, \varphi) \cdot d\vec{S}_1 + \vec{E}(r+dr, \theta, \varphi) \cdot d\vec{S}_2 = -dS_1 E_r(r, \theta, \varphi) + dS_2 E_r(r+dr, \theta, \varphi)$$

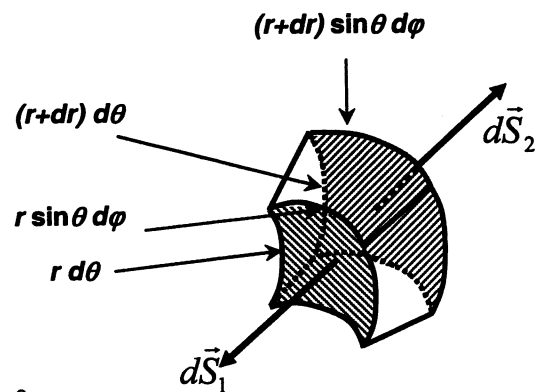
Les surfaces dS_1 et dS_2 ne sont pas égales :

$$\begin{aligned}
 dS_1 &= r d\theta \, r \sin\theta d\varphi \quad \text{et} \\
 dS_2 &= (r+dr) d\theta \, (r+dr) \sin\theta d\varphi \\
 &= (r^2 + 2rdr + dr^2) \sin\theta d\theta d\varphi \\
 &\approx (r^2 + 2rdr) \sin\theta d\theta d\varphi
 \end{aligned}$$

car, dr étant très petit, on ne garde pas le terme d'ordres 2 en dr .

On obtient donc

$$F_{\vec{E}}(S_1 \cup S_2) = E_r(r+dr, \theta, \varphi) (r^2 + 2rdr) \sin\theta d\theta d\varphi - E_r(r, \theta, \varphi) r^2 \sin\theta d\theta d\varphi$$



Par ailleurs : $E_r(r + dr, \theta, \varphi) - E_r(r, \theta, \varphi) = \frac{\partial E_r}{\partial r} dr$, donc :

$$\begin{aligned} F_{\vec{E}}(dS_1 \cup dS_2) &= \left(E_r(r, \theta, \varphi) + \frac{\partial E_r}{\partial r} dr \right) (r^2 + 2rdr) \sin \theta d\theta d\varphi - E_r(r, \theta, \varphi) r^2 \sin \theta d\theta d\varphi \\ &= \left(r^2 \frac{\partial E_r}{\partial r} dr + 2rdr E_r(r, \theta, \varphi) + 2r \frac{\partial E_r}{\partial r} (dr)^2 \right) \sin \theta d\theta d\varphi \end{aligned}$$

en négligeant le terme en $(dr)^2$ il vient :

$$F_{\vec{E}}(dS_1 \cup dS_2) = \frac{\partial(r^2 E_r)}{\partial r} \sin \theta d\theta d\varphi = \frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 E_r)}{\partial r} d\tau. \quad (2)$$

Flux de \vec{E} à travers les facettes dS_3 et dS_4 perpendiculaire à \vec{u}_θ : $d\vec{S}_3 = -dS_3 \vec{u}_\theta$ et $d\vec{S}_4 = dS_4 \vec{u}_\theta$

$$F_{\vec{E}}(dS_3 \cup dS_4) = \vec{E}(r, \theta, \varphi) \cdot d\vec{S}_3 + \vec{E}(r, \theta + d\theta, \varphi) \cdot d\vec{S}_4 = -dS_3 E_\theta(r, \theta, \varphi) + dS_4 E_\theta(r, \theta + d\theta, \varphi).$$

Les surfaces dS_3 et dS_4 ne sont pas égales :

$$dS_3 = dr r \sin \theta d\varphi \text{ et}$$

$$dS_4 = dr r \sin(\theta + d\theta) d\varphi.$$

Le développement limité de $\sin(\theta + d\theta)$ au voisinage de θ donne (premier ordre en $d\theta$) :

$$\sin(\theta + d\theta) \approx \sin \theta + \frac{d \sin \theta}{d\theta} d\theta = \sin \theta + \cos \theta d\theta \text{ donc}$$

$$dS_4 \approx dr r (\sin \theta + \cos \theta d\theta) d\varphi.$$

On obtient donc :

$$F_{\vec{E}}(S_3 \cup S_4) = E_\theta(r, \theta + d\theta, \varphi) r dr (\sin \theta + \cos \theta d\theta) d\varphi - E_\theta(r, \theta, \varphi) r dr \sin \theta d\varphi.$$

Or : $E_\theta(r, \theta + d\theta, \varphi) = E_\theta(r, \theta, \varphi) + \frac{\partial E_\theta}{\partial \theta} d\theta$, donc :

$$F_{\vec{E}}(S_3 \cup S_4) = E_\theta(r, \theta, \varphi) r dr \cos \theta d\theta d\varphi + \frac{\partial E_\theta}{\partial \theta} r dr \sin \theta d\theta d\varphi + \frac{\partial E_\theta}{\partial \theta} r dr \cos \theta (d\theta)^2 d\varphi$$

en négligeant le terme en $(d\theta)^2$ il vient :

$$F_{\vec{E}}(S_3 \cup S_4) = \frac{1}{r \sin \theta} \left(E_\theta(r, \theta, \varphi) \cos \theta + \frac{\partial E_\theta}{\partial \theta} \sin \theta \right) r^2 dr \sin \theta d\theta d\varphi = \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta E_\theta) d\tau. \quad (3)$$

Flux de \vec{E} à travers les facettes dS_5 et dS_6 perpendiculaire à \vec{u}_φ : $d\vec{S}_5 = -dS_5 \vec{u}_\varphi$ et $d\vec{S}_6 = dS_6 \vec{u}_\varphi$

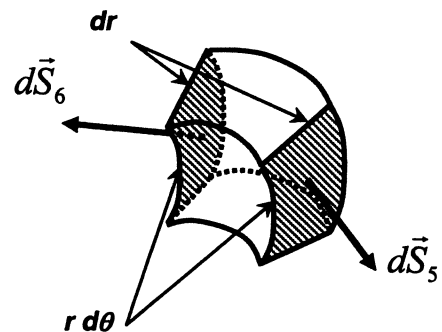
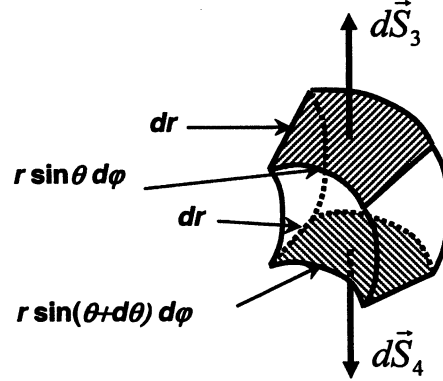
$$F_{\vec{E}}(dS_5 \cup dS_6) = \vec{E}(r, \theta, \varphi) \cdot d\vec{S}_5 + \vec{E}(r, \theta, \varphi + d\varphi) \cdot d\vec{S}_6 = -dS_5 E_\varphi(r, \theta, \varphi) + dS_6 E_\varphi(r, \theta, \varphi + d\varphi).$$

Les surfaces dS_5 et dS_6 sont égales : $dS_5 = dS_6 = dr r d\theta$.

$$\text{Sachant que } E_\varphi(r, \theta, \varphi + d\varphi) = E_\varphi(r, \theta, \varphi) + \frac{\partial E_\varphi}{\partial \varphi} d\varphi,$$

on a immédiatement :

$$F_{\vec{E}}(dS_5 \cup dS_6) = dr r d\theta \frac{\partial E_\varphi}{\partial \varphi} d\varphi = \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial E_\varphi}{\partial \varphi} dV. \quad (4)$$



D'après les équations (2), (3) et (4) :

$$F_{\vec{E}}(S) = \sum_{i=1}^6 \vec{E} \cdot d\vec{S}_i = \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 E_r)}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta E_\theta) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial E_\varphi}{\partial \varphi} \right) d\tau$$

donc par définition de $\text{div } \vec{E}$ (1) :

$$\boxed{\text{div } \vec{E} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial(r^2 E_r)}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta E_\theta) + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial E_\varphi}{\partial \varphi}}$$

Exemple : théorème de Gauss (en électrostatique)

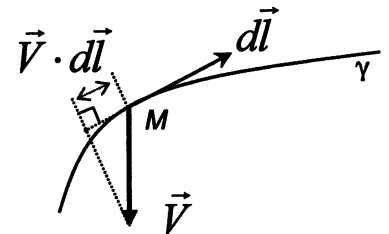
Soit \vec{E} le champ électrique, Q les charges électriques et ρ la densité volumique de charge. Soient S et V tels que : S est une surface entourant un volume V qui contient les charges Q .

Forme globale : Flux de \vec{E} à travers S : $F_{\vec{E}}(S) = \frac{Q_{\text{int}}}{\epsilon_0} = \iiint_{V(S)} \frac{\rho}{\epsilon_0} d\tau = \iiint_{V(S)} \text{div } \vec{E} d\tau$

Forme locale : $\boxed{\text{div } \vec{E} = \frac{\rho}{\epsilon_0}}$

2.4. ROTATIONNEL (FORME LOCALE DE LA CIRCULATION)

Soit \vec{V} un champ de vecteur (qui à tout point $M(x, y, z)$ associe un vecteur $\vec{V}(x, y, z)$).



Définition

On appelle **circulation** de \vec{V} le long de la courbe orientée γ le scalaire : $C_{\vec{V}}(\gamma) = \int_{\gamma} \vec{V} \cdot d\vec{l}$

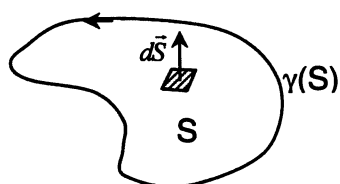
Lorsque γ est fermée : $C_{\vec{V}}(\gamma) = \oint_{\gamma} \vec{V} \cdot d\vec{l}$

Propriété-définition (forme locale)

La circulation sur un contour élémentaire fermé $d\gamma$ entourant une surface élémentaire $d\vec{S}(d\gamma) = dS \vec{n}$ (\vec{n} vecteur unitaire) est "proportionnelle" à cette surface. On appelle **rotationnel** de \vec{V} le vecteur, noté $\text{rot } \vec{V}$, vérifiant : $C_{\vec{V}}(d\gamma) = \text{rot } \vec{V} \cdot d\vec{S}$

Remarque : le choix de \vec{n} oriente la surface $d\vec{S}(d\gamma)$ et son contour $d\gamma$ (règle de la "main droite" ou du "tire bouchon")

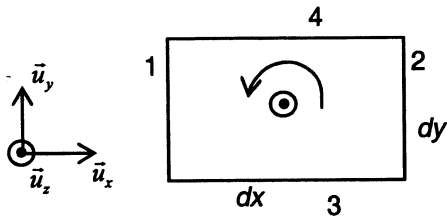
Forme globale (Théorème de Stokes-Ampère)



$$C_{\vec{V}}(\gamma(S)) = \iint_S \text{rot } \vec{V} \cdot d\vec{S}$$

Calcul du rotationnel en coordonnées cartésiennes

Soit le contour élémentaire $d\gamma$ fermé : $d\gamma = 1 \cup 2 \cup 3 \cup 4$



$$\begin{aligned}
 C_{\vec{v}}(1 \cup 2) &= C_{\vec{v}}(1) + C_{\vec{v}}(2) \\
 &= \vec{V}(x, y) \cdot d\vec{l}_1 + \vec{V}(x + dx, y) \cdot d\vec{l}_2 \\
 &= \vec{V}(x, y) \cdot (-dy \vec{u}_y) + \vec{V}(x + dx, y) \cdot (-dy \vec{u}_y) \\
 &= [V(x + dx, y) - V(x, y)] dy \\
 &= \frac{\partial V_y}{\partial x} dx dy
 \end{aligned}$$

$$\text{De même } C_{\vec{v}}(3 \cup 4) = -\frac{\partial V_x}{\partial y} dx dy.$$

$$\text{donc } C_{\vec{v}}(d\gamma) = C_{\vec{v}}(1 \cup 2 \cup 3 \cup 4) = \left(\frac{\partial V_y}{\partial x} - \frac{\partial V_x}{\partial y} \right) dx dy = \left(\frac{\partial V_y}{\partial x} - \frac{\partial V_x}{\partial y} \right) dS \text{ avec } d\vec{S}(d\gamma) = dS \vec{u}_z.$$

Par identification avec la définition du rotationnel on obtient la composante suivant z de $\overrightarrow{\text{rot}} \vec{V}$:

$$\left(\overrightarrow{\text{rot}} \vec{V} \right)_z = \left(\frac{\partial V_y}{\partial x} - \frac{\partial V_x}{\partial y} \right).$$

$$\text{Les autres composantes s'obtiennent de la même manière : } \overrightarrow{\text{rot}} \vec{V} = \begin{vmatrix} \frac{\partial V_z}{\partial y} - \frac{\partial V_y}{\partial z} \\ \frac{\partial V_x}{\partial z} - \frac{\partial V_z}{\partial x} \\ \frac{\partial V_y}{\partial x} - \frac{\partial V_x}{\partial y} \end{vmatrix} = \overrightarrow{\text{grad}} \wedge \vec{V}.$$

Exemple : Théorème d'Ampère (magnétostatique)

\vec{B} est le champ magnétique, I le courant et \vec{j} la densité de courant.

$$\text{Forme globale : } C_{\vec{B}}(\gamma) = \mu_0 I_{\text{int}} = \mu_0 \iint_{S(\gamma)} \vec{j} \cdot d\vec{S} = \iint_{S(\gamma)} \overrightarrow{\text{rot}} \vec{B} \cdot d\vec{S}$$

$$\text{Forme locale : } \boxed{\overrightarrow{\text{rot}} \vec{B} = \mu_0 \vec{j}}$$

2.5. COMPLEMENTS D'ANALYSE VECTORIELLE

Laplacien scalaire et Laplacien vectoriel

Définition : on appelle laplacien scalaire d'une fonction scalaire $f(M)$ le scalaire défini par :

$$\Delta = \text{div } \overrightarrow{\text{grad}}$$

En coordonnées cartésiennes $f(M) = f(x, y, z)$ et :

$$\Delta f = \left(\frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \right)_{y,z} + \left(\frac{\partial^2 f}{\partial y^2} \right)_{x,z} + \left(\frac{\partial^2 f}{\partial z^2} \right)_{x,y}$$

On appelle laplacien vectoriel d'un champ de vecteur $\vec{V}(x, y, z)$ le vecteur défini en coordonnées cartésiennes par

$$\vec{\Delta} \vec{V} = (\Delta V_x) \vec{u}_x + (\Delta V_y) \vec{u}_y + (\Delta V_z) \vec{u}_z$$

Identité entre opérateurs

$$\vec{\text{rot}} \vec{\text{grad}} = \vec{0}$$

$$\vec{\text{rot}} \vec{\text{rot}} = \vec{\text{grad}} \text{div} - \vec{\Delta}$$

$$\text{div} \vec{\text{rot}} = 0$$

Quelques formules utiles

$$\vec{\text{grad}}(nm) = n \vec{\text{grad}} m + m \vec{\text{grad}} n$$

$$\text{div}(m\vec{A}) = m \text{div} \vec{A} + (\vec{\text{grad}} m) \cdot \vec{A}$$

$$\text{div}(\vec{A} \wedge \vec{B}) = \vec{B} \cdot \vec{\text{rot}} \vec{A} - \vec{A} \cdot \vec{\text{rot}} \vec{B}$$

$$\vec{\text{rot}}(m\vec{A}) = m \vec{\text{rot}} \vec{A} + (\vec{\text{grad}} m) \wedge \vec{A}$$

$$\text{moins fréquente : } \vec{\text{rot}}(\vec{A} \wedge \vec{B}) = \vec{A}(\text{div} \vec{B}) - \vec{B}(\text{div} \vec{A}) + (\vec{B} \cdot \vec{\text{grad}})\vec{A} - (\vec{A} \cdot \vec{\text{grad}})\vec{B}$$

Notation « nabra » : $\vec{\nabla}$

Certain ouvrage introduisent le vecteur¹ symbolique « nabra », noté $\vec{\nabla}$, de coordonnées cartésiennes :

$$\vec{\nabla} = \left(\frac{\partial}{\partial x}, \frac{\partial}{\partial y}, \frac{\partial}{\partial z} \right)$$

Cela permet d'écrire :

$$\vec{\text{grad}} f = \vec{\nabla} f$$

$$\text{div} \vec{V} = \vec{\nabla} \cdot \vec{V},$$

$$\vec{\text{rot}} \vec{V} = \vec{\nabla} \wedge \vec{V}$$

$$\Delta f = \nabla^2 f$$

Remarque : L'utilisation du vecteur nabra est hasardeuse pour établir les formules entre opérateurs ; en particulier, elle peut conduire à un résultat faux dans le cas de $\vec{\text{rot}}(\vec{A} \wedge \vec{B})$.

Remarque : L'utilisation du vecteur nabra n'est possible qu'en coordonnées cartésiennes !

2.6. GRADIENT, DIVERGENCE, ROTATIONNEL ET LAPLACIEN DANS LES COORDONNEES USUELLES

Coordonnées cartésiennes (x,y,z)

Base $(\vec{u}_x, \vec{u}_y, \vec{u}_z)$

Soient la fonction $f(x, y, z)$ et le champ de vecteur $\vec{V}(x, y, z) = V_x \vec{u}_x + V_y \vec{u}_y + V_z \vec{u}_z$

$$\vec{\text{grad}} f = \left(\frac{\partial f}{\partial x} \right)_{y,z} \vec{u}_x + \left(\frac{\partial f}{\partial y} \right)_{x,z} \vec{u}_y + \left(\frac{\partial f}{\partial z} \right)_{x,y} \vec{u}_z$$

$$\Delta f = \left(\frac{\partial^2 f}{\partial x^2} \right)_{y,z} + \left(\frac{\partial^2 f}{\partial^2 y} \right)_{x,z} + \left(\frac{\partial^2 f}{\partial^2 z} \right)_{x,y}$$

Δ est le laplacien scalaire

$$\text{div} \vec{V} = \left(\frac{\partial V_x}{\partial x} \right)_{y,z} + \left(\frac{\partial V_y}{\partial y} \right)_{x,z} + \left(\frac{\partial V_z}{\partial z} \right)_{x,y}$$

¹ En fait c'est un opérateur.

$$\text{rot } \vec{V} = \left[\frac{\partial V_z}{\partial y} \right]_{x,z} - \left[\frac{\partial V_y}{\partial z} \right]_{x,y} \vec{u}_x + \left[\frac{\partial V_x}{\partial z} \right]_{x,y} - \left[\frac{\partial V_z}{\partial x} \right]_{y,z} \vec{u}_y + \left[\frac{\partial V_y}{\partial x} \right]_{y,z} - \left[\frac{\partial V_x}{\partial y} \right]_{x,z} \vec{u}_z$$

Coordonnées sphériques (r, θ, φ)

Base $(\vec{u}_r, \vec{u}_\theta, \vec{u}_\varphi)$

Soient la fonction $f(r, \theta, \varphi)$ et le champ de vecteur $\vec{V}(r, \theta, \varphi) = V_r \vec{u}_r + V_\theta \vec{u}_\theta + V_\varphi \vec{u}_\varphi$

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = \frac{\partial f}{\partial r} \vec{u}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} \vec{u}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \vec{u}_\varphi$$

$$\Delta f = \frac{1}{r^2} \left\{ \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial f}{\partial r} \right) + \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial f}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2 f}{\partial \varphi^2} \right\}$$

$$\text{div } \vec{V} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial (r^2 V_r)}{\partial r} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial (V_\theta \sin \theta)}{\partial \theta} + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial V_\varphi}{\partial \varphi}$$

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{V} &= \frac{1}{r \sin \theta} \left[\frac{\partial (V_\varphi \sin \theta)}{\partial \theta} - \frac{\partial V_\theta}{\partial \varphi} \right]_{r, \theta} \vec{u}_r \\ &+ \frac{1}{r} \left[\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial V_r}{\partial \varphi} - \frac{\partial (r V_\varphi)}{\partial r} \right]_{\theta, \varphi} \vec{u}_\theta \\ &+ \frac{1}{r} \left[\frac{\partial (r V_\theta)}{\partial r} - \frac{\partial V_r}{\partial \theta} \right]_{\theta, \varphi} \vec{u}_\varphi \end{aligned}$$

Coordonnées cylindriques (ρ, φ, z)

Base $(\vec{u}_\rho, \vec{u}_\varphi, \vec{u}_z)$

Soient la fonction $f(\rho, \varphi, z)$ et le champ de vecteur $\vec{V}(\rho, \varphi, z) = V_\rho \vec{u}_\rho + V_\varphi \vec{u}_\varphi + V_z \vec{u}_z$

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = \frac{\partial f}{\partial \rho} \vec{u}_\rho + \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \varphi} \vec{u}_\varphi + \frac{\partial f}{\partial z} \vec{u}_z$$

$$\Delta f = \frac{\partial^2 f}{\partial \rho^2} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 f}{\partial \varphi^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial z^2}$$

$$\text{div } \vec{V} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial (\rho V_\rho)}{\partial \rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial V_\varphi}{\partial \varphi} + \frac{\partial V_z}{\partial z}$$

$$\begin{aligned}
\text{rot } \vec{V} = & \left[\frac{1}{\rho} \frac{\partial v_z}{\partial \varphi} \right]_{\rho, z} - \left[\frac{\partial v_\varphi}{\partial z} \right]_{\rho, \varphi} \Big] \vec{u}_\rho \\
& + \left[\frac{\partial v_\rho}{\partial z} \right]_{\rho, \varphi} - \left[\frac{\partial (v_z)}{\partial \rho} \right]_{\varphi, z} \Big] \vec{u}_\varphi \\
& + \frac{1}{\rho} \left[\frac{\partial (\rho v_\varphi)}{\partial \rho} \right]_{\varphi, z} - \left[\frac{\partial v_\rho}{\partial \varphi} \right]_{\rho, z} \Big] \vec{u}_z
\end{aligned}$$