

## TD phénomènes de transport

## Mathématiques &amp; physique — solution

## 1 — Calcul de gradient et de divergence

1. On calcule

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

1.a)

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = 2x \vec{e}_x + 3y^2 \vec{e}_y + 4z^3 \vec{e}_z.$$

1.b)

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = 2xy^3z^4 \vec{e}_x + 3x^2y^2z^4 \vec{e}_y + 4x^2y^3z^3 \vec{e}_z.$$

1.c)

$$\overrightarrow{\text{grad}} f = e^x \sin y \ln z \vec{e}_x + e^x \cos y \ln z \vec{e}_y + \frac{e^x \sin y}{z} \vec{e}_z.$$

$$f(x, y, z) = e^x \sin y \ln z.$$

2. On calcule en cartésiennes

$$\text{div } \vec{A} = \frac{\partial A_x}{\partial x} y, z + \frac{\partial A_y}{\partial y} x, z + \frac{\partial A_z}{\partial z} x, y.$$

2.a)

$$\text{div } \vec{A} = 1 + 1 = 2.$$

2.b)

$$\text{div } \vec{A} = 0 + 0 = 0.$$

2.c) On calcule  $\text{div } \vec{A} = \frac{1}{r} \frac{d(rA_r)}{dr}$  en coordonnées cylindriques pour un champ radial dont la composante ne dépend que de  $r$ .

$$\text{div } \vec{A} = \frac{A_0}{r} \left( 1 - 3 \frac{r^2}{a^2} \right) = A_0 \left( \frac{1}{r} - 3 \frac{r}{a^2} \right).$$

2.d) On calcule  $\text{div } \vec{E} = \frac{1}{r^2} \frac{d(r^2 E_r)}{dr}$  en coordonnées cylindriques pour un champ radial dont la composante ne dépend que de  $r$ .

$$\text{div } \vec{E} = 0.$$

3. On calcule  $\Delta G = \left( \frac{\partial^2 G}{\partial x^2} \right)_{y,z} + \left( \frac{\partial^2 G}{\partial y^2} \right)_{x,z} + \left( \frac{\partial^2 G}{\partial z^2} \right)_{x,y}.$

3.a)

$$\Delta G = 2.$$

3.b)

$$\begin{aligned} \Delta G &= -\sin x \sin y \sin z - \sin x \sin y \sin z - \sin x \sin y \sin z \\ &= -3 \sin x \sin y \sin z. \end{aligned}$$

3.c)

$$\begin{aligned} \Delta G &= 5^2 e^{-5x} \sin(4y) \cos(3z) - 4^2 e^{-5x} \sin(4y) \cos(3z) \\ &\quad - 3^2 e^{-5x} \sin(4y) \cos(3z) = 0. \end{aligned}$$

## 2 — Le gradient

1. En coordonnées cartésiennes, le déplacement élémentaire s'écrit

$$d\vec{\ell} = dx \vec{e}_x + dy \vec{e}_y + dz \vec{e}_z.$$

On a donc

$$\overrightarrow{\text{grad}} G \cdot d\vec{\ell} = A_x dx + A_y dy + A_z dz. \quad (1)$$

La différentielle de  $G(x, y, z)$  s'écrit

$$dG = \frac{\partial G}{\partial x} dx + \frac{\partial G}{\partial y} dy + \frac{\partial G}{\partial z} dz. \quad (2)$$

En identifiant (1) et (2) on obtient

$$A_x = \frac{\partial G}{\partial x}; \quad A_y = \frac{\partial G}{\partial y} \quad \text{et} \quad A_z = \frac{\partial G}{\partial z},$$

d'où l'expression du gradient

$$\overrightarrow{\text{grad}} G = \frac{\partial G}{\partial x} \vec{e}_x + \frac{\partial G}{\partial y} \vec{e}_y + \frac{\partial G}{\partial z} \vec{e}_z.$$

2. En coordonnées cylindriques, le déplacement élémentaire s'écrit

$$d\vec{\ell} = dr \vec{e}_r + r d\theta \vec{e}_\theta + dz \vec{e}_z.$$

On a donc

$$\overrightarrow{\text{grad}} G \cdot d\vec{\ell} = A_r dr + A_\theta r d\theta + A_z dz. \quad (3)$$

La différentielle de  $G(r, \theta, z)$  s'écrit

$$dG = \frac{\partial G}{\partial r} dr + \frac{\partial G}{\partial \theta} d\theta + \frac{\partial G}{\partial z} dz. \quad (4)$$

En identifiant (3) et (4) on obtient

$$A_r = \frac{\partial G}{\partial r}; \quad r A_\theta = \frac{\partial G}{\partial \theta} \quad \text{et} \quad A_z = \frac{\partial G}{\partial z},$$

d'où l'expression du gradient

$$\overrightarrow{\text{grad}} G = \frac{\partial G}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial G}{\partial \theta} \vec{e}_\theta + \frac{\partial G}{\partial z} \vec{e}_z.$$

3. En coordonnées sphériques, le déplacement élémentaire s'écrit

$$d\vec{\ell} = dr \vec{e}_r + r d\theta \vec{e}_\theta + r \sin \theta d\varphi \vec{e}_\varphi.$$

On a donc

$$\overrightarrow{\text{grad}} G \cdot d\vec{\ell} = A_r dr + A_\theta r d\theta + A_\varphi r \sin \theta d\varphi. \quad (5)$$

La différentielle de  $G(r, \theta, \varphi)$  s'écrit

$$dG = \frac{\partial G}{\partial r} dr + \frac{\partial G}{\partial \theta} d\theta + \frac{\partial G}{\partial \varphi} d\varphi. \quad (6)$$

En identifiant (5) et (6) on obtient

$$A_r = \frac{\partial G}{\partial r}; \quad r A_\theta = \frac{\partial G}{\partial \theta} \quad \text{et} \quad r \sin \theta = \frac{\partial G}{\partial \varphi},$$

d'où l'expression du gradient

$$\overrightarrow{\text{grad}} G = \frac{\partial G}{\partial r} \vec{e}_r + \frac{1}{r} \frac{\partial G}{\partial \theta} \vec{e}_\theta + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial G}{\partial \varphi} \vec{e}_\varphi.$$

### 3 — Gradient et force conservative

**1.** La circulation élémentaire  $\vec{F} \cdot d\vec{\ell}$  représente le travail élémentaire de la force  $\vec{F}$ .

Cette grandeur est une forme différentielle, mais n'est *a priori* pas une différentielle : on la note donc  $\delta W$ .

► Du point de vue du physique, cette grandeur est la *petite quantité* d'énergie cédée par la force au cours du déplacement, d'où la notation «  $\delta$  ».

**2.a)** On a

$$\delta W = \vec{F} \cdot d\vec{\ell}.$$

Par définition du gradient, on a

$$d\mathcal{E}_p = \overrightarrow{\text{grad}} \mathcal{E}_p \cdot d\vec{\ell}.$$

Par identification, on en déduit

$$\vec{F} = -\overrightarrow{\text{grad}} \mathcal{E}_p.$$

**2.b)** Le travail  $W_{A \rightarrow B}(\vec{F})$  entre deux points  $A$  et  $B$  s'écrit alors

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \int_A^B \delta W = \int_A^B \vec{F} \cdot d\vec{\ell} = - \int_A^B d\mathcal{E}_p$$

soit

$$W_{A \rightarrow B}(\vec{F}) = \mathcal{E}_p(A) - \mathcal{E}_p(B),$$

indépendant du chemin suivi.

**2.c)** Le long d'un contour, les points de départ et d'arrivée sont identiques, d'où

$$W = \oint_{M \in \Gamma} \vec{F} \cdot d\vec{\ell} = \mathcal{E}_p(A) - \mathcal{E}_p(A) = 0.$$

Une force conservative ne travaille pas le long d'un contour.

### 4 — Potentiel de Yukawa

Le potentiel de Yukawa s'écrit en coordonnées sphériques sous la forme

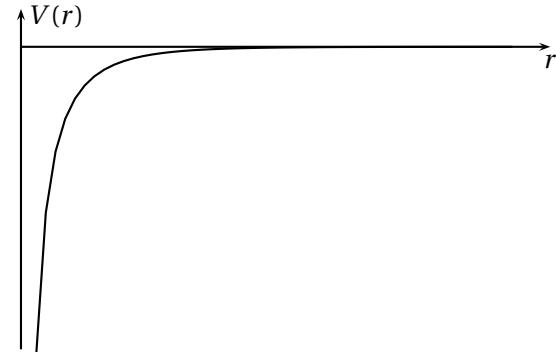
$$V(r) = -g^2 \frac{e^{-mr}}{r}$$

où  $g$  et  $m$  sont deux constantes positives.

**1.** On a

$$\lim_{r \rightarrow 0} V(r) = -\infty \quad \text{et} \quad \lim_{r \rightarrow \infty} V(r) = 0.$$

De plus  $V(R) < 0, \forall r$ .



**2.** Le champ de force associé est donné par

$$\vec{F} = -\overrightarrow{\text{grad}} V = -\frac{dV}{dr} \vec{e}_r = -g^2 e^{-mr} \left( -\frac{m}{r} - \frac{1}{r^2} \right) \vec{e}_r$$

soit

$$\vec{F} = \frac{mg^2}{r} e^{-mr} \left( 1 + \frac{1}{mr} \right) \vec{e}_r.$$

### 5 — La divergence

Considérons le cube de côtés  $dx, dy$  et  $dz$ , de volume  $d\tau = dx dy dz$ .

Le flux *sortant* de  $\vec{A}$  à travers les faces perpendiculaires à  $\vec{e}_x$  situées en  $x$  et en  $x + dx$  fait intervenir la composante  $A_x$  de  $\vec{A}$  normale à ces faces et s'écrit

$$\begin{aligned} \delta \Phi_x &= -A_x(x, y, z, t) dy dz + A_x(x + dx, y, z, t) dy dz \\ &= \frac{\partial A_x}{\partial x} dx dy dz. \end{aligned}$$

De même en considérant les faces perpendiculaires à  $\vec{e}_y$  situées en  $y$  et  $y + dy$  :

$$\begin{aligned} \delta \Phi_y &= -A_y(x, y, z, t) dx dz + A_y(x, y + dy, z, t) dx dz \\ &= \frac{\partial A_y}{\partial y} dy dx dz. \end{aligned}$$

En considérant les faces perpendiculaires à  $\vec{e}_z$  situées en  $z$  et  $z + dz$  :

$$\begin{aligned} \delta \Phi_z &= -A_z(x, y, z, t) dx dy + A_z(x, y, z + dz, t) dx dy \\ &= \frac{\partial A_z}{\partial z} dz dx dy. \end{aligned}$$

Finalement, le flux sortant total s'écrit

$$\delta\Phi = \frac{\partial A_x}{\partial x} dt + \frac{\partial A_y}{\partial y} dt + \frac{\partial A_z}{\partial z} dt.$$

En identifiant avec

$$\delta\Phi(t) = \operatorname{div} \vec{A}(M, t) dt$$

on obtient l'expression de la divergence en cartésiennes :

$$\operatorname{div} \vec{A} = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z}.$$

## 6 — Une colline

1. La variation de la hauteur pour un déplacement élémentaire de  $dx$  selon  $Ox$  et  $dy$  selon  $Oy$  est donné par la différentielle

$$dh = \frac{\partial h}{\partial x} dx + \frac{\partial h}{\partial y} dy$$

soit

$$dh = 10(2y - 6x - 18) dx + 10(2x - 8y + 28) dy.$$

Le sommet de la colline correspond à l'extremum de  $h(x, y)$ , soit  $dh = 0$ . On détermine donc sa position en résolvant le système

$$\begin{cases} -6x + 2y - 18 = 0 \\ 2x - 8y + 28 = 0 \end{cases}$$

On obtient

$$x = -2 \text{ km} \quad \text{et} \quad y = 3 \text{ km}.$$

2. L'altitude de la colline vaut alors  $H = h(-2, 3)$ , soit  $H = 720 \text{ m}$ .

3. On a

$$\begin{aligned} \vec{\operatorname{grad}} h &= \frac{\partial h}{\partial x} \vec{e}_x + \frac{\partial h}{\partial y} \vec{e}_y \\ &= 10(2y - 6x - 18) \vec{e}_x + 10(2x - 8y + 28) \vec{e}_y \end{aligned}$$

Au point  $x_0 = 1 \text{ km}$ ,  $y_0 = 1 \text{ km}$ , on calcule

$$\vec{\operatorname{grad}} h(x_0, y_0) = -220 \vec{e}_x + 220 \vec{e}_y.$$

La pente est donnée par

$$\|\vec{\operatorname{grad}} h\| = \sqrt{220^2 + 220^2} = \sqrt{2 \times 220^2} = 220\sqrt{2}$$

soit  $\|\vec{\operatorname{grad}} h\| = 311 \text{ m} \cdot \text{km}^{-1}$ .

On a une pente de  $311 \text{ m/km}^{-1}$  au point  $(x_0, y_0)$ .

La pente est la plus raide dans la direction du gradient, soit  $\vec{u} = -\vec{e}_x + \vec{e}_y$  : c'est la direction nord-ouest.

## 7 — Retour vers le futur

On a

$$\frac{dx}{dt'} = -\frac{dx}{dt} \quad \text{et} \quad \frac{d^2x}{dt'^2} = \frac{d^2x}{dt^2}.$$

1. L'équation

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \omega_0^2 x(t) = 0$$

devient alors

$$\frac{d^2x}{dt'^2} + \omega_0^2 x(t') = 0.$$

Elle est invariante par renversement du temps.

L'équation

$$\frac{d^2x}{dt^2} + \frac{\omega_0}{Q} \frac{dx}{dt} + \omega_0^2 x(t) = 0$$

devient

$$\frac{d^2x}{dt'^2} - \frac{\omega_0}{Q} \frac{dx}{dt'} + \omega_0^2 x(t') = 0.$$

Elle n'est pas invariante par renversement du temps.

2. La première équation est celle de l'oscillateur harmonique. Elle décrit l'évolution d'un système conservatif (par exemple un point matériel soumis à la force conservation  $\vec{F} = -kx \vec{e}_x$ ). En l'absence de phénomène dissipatif, l'évolution d'un tel système est réversible.

La seconde équation est celle d'un oscillateur linéaire **amorti**. L'évolution est donc irréversible (présence de phénomène dissipatif). Le renversement du temps décrit alors un oscillateur linéaire amplifié.