

# Techniques Mathématiques pour l'Ingénieur

## ISTIL 1ère année

### Corrigé de la feuille 3<sup>1</sup>

Une méthode pour calculer une intégrale en deux dimensions sur un domaine donné peut consister à

1. Choisir un jeu de paramètres (exemple : coordonnées cartésiennes, coordonnées polaires, coordonnées elliptiques, etc...). Ici, on note  $\varphi$  ce paramétrage :

$$\vec{\varphi} : \begin{pmatrix} u \\ v \end{pmatrix} \mapsto \begin{pmatrix} x(u, v) \\ y(u, v) \end{pmatrix}$$

2. Calculer le Jacobien du paramétrage. Pour une intégrale en deux dimensions, on retiendra que celui-ci est égal à

$$\left\| \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial v} \right\|$$

Cette étape est inutile si on paramètre en cartésiennes, car dans ce cas, le Jacobien vaut 1.

3. Chercher les bornes d'intégrations.
4. Calculer les intégrales obtenues.

## EXERCICE 1

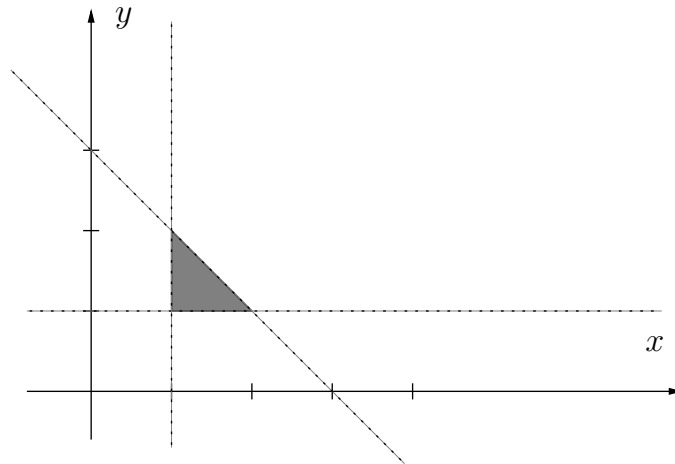
**1.a** On cherche à calculer l'intégrale

$$\iint \frac{dx dy}{(x+y)^3}$$

sur le domaine  $D_1 = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 \mid x > 1 \ y > 1 \ x + y < 3\}$

---

<sup>1</sup>généralisé avec L<sup>A</sup>T<sub>E</sub>X 2<sub>ε</sub>. Tous les commentaires, compléments, insultes et remarques désobligeantes sont les bienvenus à [perrier@math.u-bordeaux1.fr](mailto:perrier@math.u-bordeaux1.fr)



Paramétrons le domaine par  $x$ . Ce paramètre varie de 1 à 2. Pour un  $x$  donné,  $y$  varie de 1 à  $3 - x$ . On a donc

$$\begin{aligned}
 \iint_{D_1} \frac{dx \, dy}{(x+y)^3} &= \int_{x=1}^2 \left( \int_{y=1}^{3-x} \frac{dy}{(x+y)^3} \right) dx \\
 &= \int_{x=1}^2 \left[ -\frac{1}{2(x+y)^2} \right]_{y=1}^{3-x} dx \\
 &= \int_1^2 \left( -\frac{1}{18} + \frac{1}{2(1+x)^2} \right) dx \\
 &= \left[ -\frac{x}{18} \right]_1^2 + \left[ -\frac{1}{2(1+x)} \right]_1^2 \\
 \iint_{D_1} \frac{dx \, dy}{(x+y)^3} &= -\frac{1}{18} - \frac{1}{6} + \frac{1}{4}
 \end{aligned}$$

Finalement

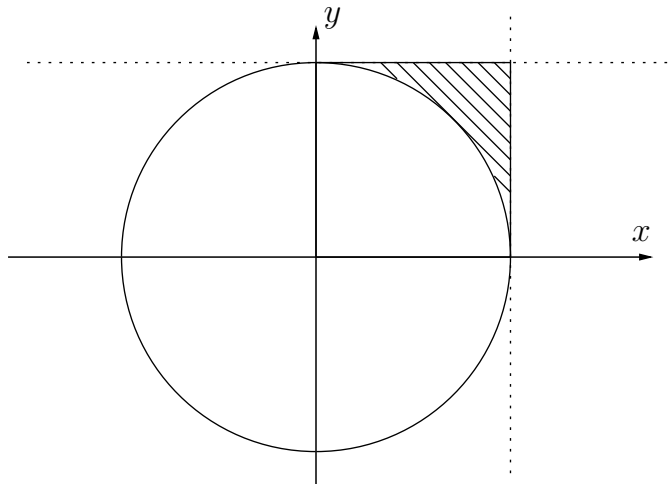
$$\boxed{\iint_{D_1} \frac{dx \, dy}{(x+y)^3} = \frac{1}{36}}$$

**1.b** On cherche à calculer l'intégrale

$$\iint \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2}$$

sur le domaine

$$D_2 = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 \mid 0 < x < 1 \quad 0 < y < 1 \quad x^2 + y^2 > 1\}$$



**Première méthode : paramétrisation cartésienne**

On choisit comme premier paramètre  $x$ , qui va de 0 à 1. Pour un  $x$  donné,  $y$  varie de  $\sqrt{1-x^2}$  à 1. On a alors

$$\begin{aligned} \iint \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \int_{x=0}^1 \left( \int_{y=\sqrt{1-x^2}}^1 \frac{xy \, dy}{1+x^2+y^2} \right) dx \\ &= \int_{x=0}^1 x \left( \int_{y=\sqrt{1-x^2}}^1 \frac{y \, dy}{1+x^2+y^2} \right) dx \\ &= \int_{x=0}^1 x \left[ \frac{1}{2} \ln |1+x^2+y^2| \right]_{y=\sqrt{1-x^2}}^1 dx \\ \iint \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \int_0^1 \left( \frac{x \ln(2+x^2)}{2} - \frac{x}{2} \ln 2 \right) dx \end{aligned}$$

La deuxième intégrale se calcule immédiatement

$$\int_0^1 -\frac{x}{2} \ln 2 \, dx = -\frac{\ln 2}{2} \left[ \frac{x^2}{2} \right]_0^1 = -\frac{\ln 2}{4}$$

Intégrons par parties la première intégrale, en posant

$$\begin{aligned} u(x) &= \ln(2+x^2) & \text{d'où} & & u'(x) &= \frac{2x}{2+x^2} \\ v'(x) &= \frac{x}{2} & \text{on choisit} & & v(x) &= \frac{x^2}{4} \end{aligned}$$

On obtient alors

$$\begin{aligned} \int_0^1 \frac{x \ln(2+x^2)}{2} \, dx &= \left[ \frac{x^2 \ln(2+x^2)}{4} \right]_0^1 - \int_0^1 \frac{x^3 \, dx}{2(x^2+2)} \\ &= \frac{\ln 3}{4} - \int_0^1 \frac{x^3 \, dx}{2(x^2+2)} \end{aligned}$$

En effectuant la division euclidienne de  $x^3$  par  $x^2+2$ , il vient

$$x^3 = x(x^2+2) - 2x$$

$$\begin{aligned}
\text{d'où} \quad \int_0^1 \frac{x \ln(2+x^2)}{2} dx &= \frac{\ln 3}{4} - \int_0^1 \frac{x(x^2+2) - 2x}{2(x^2+2)} dx \\
&= \frac{\ln 3}{4} - \int_0^1 \frac{x}{2} dx + \int_0^1 \frac{x}{x^2+2} dx \\
&= \frac{\ln 3}{4} - \left[ \frac{x^2}{4} \right]_0^1 + \left[ \frac{\ln |x^2+2|}{2} \right]_0^1 \\
&= \frac{\ln 3}{4} - \frac{1}{4} + \frac{\ln \frac{3}{2}}{2} \\
\int_0^1 \frac{x \ln(2+x^2)}{2} dx &= \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4}
\end{aligned}$$

en rassemblant les deux morceaux, on obtient

$$\boxed{\iint \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} = \frac{3 \ln 3 - 3 \ln 2 - 1}{4}}$$

Pour la première intégrale, on peut également remarquer qu'elle est de la forme

$$\int_0^1 \frac{u'(x) \ln u(x)}{4} dx$$

avec  $u : x \mapsto x^2 + 2$ . En faisant ce changement de variable, il vient

$$\int_0^1 \frac{2x \ln(2+x^2)}{4} dx = \left[ \frac{(2+x^2)(\ln(2+x^2) - 1)}{4} \right]_0^1 = \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4}$$

### Deuxième méthode : paramétrage en polaire

$$\begin{aligned}
\text{Posons} \quad x(r, \theta) &= r \cos \theta \\
y(r, \theta) &= r \sin \theta
\end{aligned}$$

Calculons le Jacobien de ce changement de variables

$$\frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial r} = \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{pmatrix} \quad \text{et} \quad \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} -r \sin \theta \\ r \cos \theta \end{pmatrix}$$

On rajoute une coordonnée nulle selon  $z$  à chacun de ces vecteurs pour avoir un vecteur de  $\mathbb{R}^3$ , et on effectue le produit vectoriel

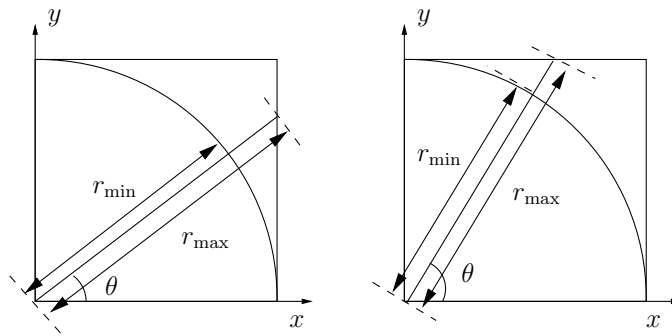
$$\frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial r} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ r \cos^2 \theta + r \sin^2 \theta \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ r \end{pmatrix}$$

On en déduit que le Jacobien est égal à  $r$ . On a ainsi

$$\frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} = \frac{r^3 \sin \theta \cos \theta \, dr \, d\theta}{1+r^2}$$

Cherchons à présent les bornes sur  $r$  et  $\theta$  qui permettent de décrire le domaine. On a le choix entre deux solutions : soit chercher les bornes sur  $r$  pour  $\theta$  fixé, soit chercher les bornes sur  $\theta$  pour  $r$  fixé.

• Recherche des bornes sur  $r$  pour  $\theta$  fixé



Dans ce cas, deux cas se présentent : si  $\theta$  est inférieur à  $\pi/4$  (figure de gauche), alors  $r$  varie entre 1 et  $1/\cos\theta$  ; si  $\theta$  est supérieur à  $\pi/4$  (figure de droite), alors  $r$  varie entre 1 et  $1/\sin\theta$ . Il vient alors

$$\iint \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} = \int_{\theta=0}^{\pi/4} \left( \int_{r=1}^{1/\cos\theta} \frac{r^3 \sin\theta \cos\theta \, dr}{1+r^2} \right) d\theta + \int_{\theta=\pi/4}^{\pi/2} \left( \int_{r=1}^{1/\sin\theta} \frac{r^3 \sin\theta \cos\theta \, dr}{1+r^2} \right) d\theta$$

Commençons par calculer les intégrales en  $r$ . Pour cela, on effectue la division euclidienne de  $r^3$  par  $1+r^2$

$$r^3 = r(1+r^2) - r$$

d'où 
$$\frac{r^3}{1+r^2} = r - \frac{r}{1+r^2}$$

on en déduit que

$$\begin{aligned} \int_1^{1/\cos\theta} \frac{r^3 \, dr}{1+r^2} &= \int_1^{1/\cos\theta} \left( r - \frac{r}{1+r^2} \right) dr \\ &= \left[ \frac{r^2}{2} - \frac{1}{2} \ln(1+r^2) \right]_1^{1/\cos\theta} \\ &= \frac{1}{2} \left( \frac{1}{\cos^2\theta} - 1 \right) - \frac{1}{2} \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{\cos^2\theta}}{2} \right) \end{aligned}$$

et 
$$\begin{aligned} \int_1^{1/\sin\theta} \frac{r^3 \, dr}{1+r^2} &= \int_1^{1/\sin\theta} \left( r - \frac{r}{1+r^2} \right) dr \\ &= \left[ \frac{r^2}{2} - \frac{1}{2} \ln(1+r^2) \right]_1^{1/\sin\theta} \\ &= \frac{1}{2} \left( \frac{1}{\sin^2\theta} - 1 \right) - \frac{1}{2} \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{\sin^2\theta}}{2} \right) \end{aligned}$$

Il reste à intégrer les intégrales en  $\theta$ . Intéressons nous à

$$I_1 = \int_0^{\pi/4} \left( \frac{1}{2} \left( \frac{1}{\cos^2 \theta} - 1 \right) - \frac{1}{2} \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{\cos^2 \theta}}{2} \right) \right) \sin \theta \cos \theta \, d\theta$$

Dans cette intégrale, posons  $u = \cos \theta$ . On a alors  $du = -\sin \theta d\theta$ . De plus, lorsque  $\theta = \pi/4$ , alors  $u = \sqrt{2}/2$ , et lorsque  $\theta = 0$ , on a  $u = 1$ . On a alors

$$\begin{aligned} I_1 &= \frac{1}{2} \int_1^{\sqrt{2}/2} \left( \left( \frac{1}{u^2} - 1 \right) - \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{u^2}}{2} \right) \right) u(-du) \\ &= \frac{1}{2} \int_{\sqrt{2}/2}^1 \left( \frac{1}{u} - u - u \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{u^2}}{2} \right) \right) du \\ &= \frac{1}{2} \int_{\sqrt{2}/2}^1 \left( \frac{1}{u} - u - u \ln(1 + u^2) + u \ln(2u^2) \right) du \\ &= \frac{1}{2} \left[ \ln u - \frac{u^2}{2} - \frac{1}{2} (1 + u^2) (\ln(1 + u^2) - 1) + \frac{1}{4} (2u^2) (\ln(2u^2) - 1) \right]_{\sqrt{2}/2}^1 \\ I_1 &= \frac{1}{2} \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4} \end{aligned}$$

Intéressons nous maintenant à

$$I_2 = \int_{\pi/4}^{\pi/2} \left( \frac{1}{2} \left( \frac{1}{\sin^2 \theta} - 1 \right) - \frac{1}{2} \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{\sin^2 \theta}}{2} \right) \right) \sin \theta \cos \theta \, d\theta$$

Dans cette intégrale, posons  $u = \sin \theta$ . On a alors  $du = \cos \theta d\theta$ . De plus, lorsque  $\theta = \pi/4$ , alors  $u = \sqrt{2}/2$ , et lorsque  $\theta = \pi/2$ , on a  $u = 1$ . On a alors

$$\begin{aligned} I_2 &= \frac{1}{2} \int_{\sqrt{2}/2}^1 \left( \left( \frac{1}{u^2} - 1 \right) - \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{u^2}}{2} \right) \right) u \, du \\ &= \frac{1}{2} \int_{\sqrt{2}/2}^1 \left( \frac{1}{u} - u - u \ln \left( \frac{1 + \frac{1}{u^2}}{2} \right) \right) du \\ &= \frac{1}{2} \int_{\sqrt{2}/2}^1 \left( \frac{1}{u} - u - u \ln(1 + u^2) + u \ln(2u^2) \right) du \\ &= \frac{1}{2} \left[ \ln u - \frac{u^2}{2} - \frac{1}{2} (1 + u^2) (\ln(1 + u^2) - 1) + \frac{1}{4} (2u^2) (\ln(2u^2) - 1) \right]_{\sqrt{2}/2}^1 \\ I_2 &= \frac{1}{2} \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4} \end{aligned}$$

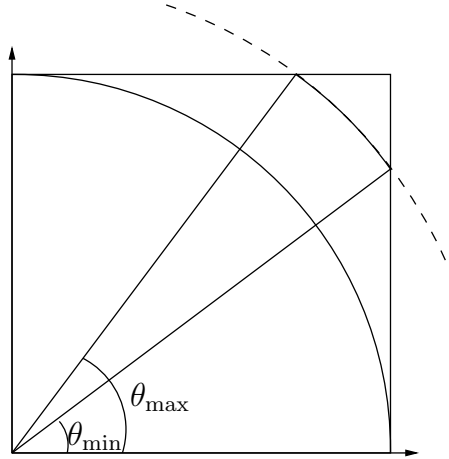
d'où

$$\boxed{I_{D_2} = \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4}}$$

Le fait qu'on trouve la même valeur pour  $I_1$  et  $I_2$  n'est pas du tout surprenant : en effet,  $I_1$  et  $I_2$  correspondent à l'intégration d'une expression

symétrique en  $x$  et  $y$ , sur deux domaines qui sont symétriques en  $x$  et  $y$ . On peut voir cette symétrie également en effectuant le changement de variable  $\theta' = \frac{\pi}{2} - \theta$  dans  $I_1$  ou  $I_2$ .

• Recherche des bornes sur  $\theta$  pour  $r$  fixé



Le rayon  $r$  var varier entre 1 et  $\sqrt{2}$ . Pour un rayon  $r$  donné, on a

$$\begin{cases} \theta_{\min} = \text{Arccos} \left( \frac{1}{r} \right) \\ \theta_{\max} = \text{Arcsin} \left( \frac{1}{r} \right) \end{cases}$$

Il vient alors

$$\begin{aligned} \iint \frac{xy \, dx \, dy}{1 + x^2 + y^2} &= \int_{r=1}^{\sqrt{2}} \int_{\text{Arccos}(1/r)}^{\text{Arcsin}(1/r)} \frac{r^3 \sin \theta \cos \theta}{1 + r^2} \, d\theta \, dr \\ &= \int_{r=1}^{\sqrt{2}} \frac{r^3}{1 + r^2} \int_{\text{Arccos}(1/r)}^{\text{Arcsin}(1/r)} \sin \theta \cos \theta \, d\theta \, dr \\ &= \int_{r=1}^{\sqrt{2}} \frac{r^3}{1 + r^2} \left[ \frac{\sin^2 \theta}{2} \right]_{\text{Arccos}(1/r)}^{\text{Arcsin}(1/r)} \, dr \\ &= \frac{1}{2} \int_{r=1}^{\sqrt{2}} \frac{r^3}{1 + r^2} \left( \frac{1}{r^2} - \sin^2 \left( \text{Arccos} \left( \frac{1}{r} \right) \right) \right) \, dr \end{aligned}$$

D'après l'égalité  $\sin^2 \theta + \cos^2 \theta = 1$

on a  $\sin^2 \left( \text{Arccos} \left( \frac{1}{r} \right) \right) = 1 - \frac{1}{r^2}$

d'où  $\iint \frac{xy \, dx \, dy}{1 + x^2 + y^2} = \frac{1}{2} \int_{r=1}^{\sqrt{2}} \frac{r(2 - r^2)}{1 + r^2} \, dr$

Effectuons a division euclidienne de la fraction rationnelle

$$-r^3 + 2r = (-r)(1 + r^2) + 3r$$

On parvient ainsi à

$$\begin{aligned} \iint \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \frac{1}{2} \int_1^{\sqrt{2}} \left( -r + \frac{3r}{1+r^2} \right) dr \\ &= \frac{1}{2} \left[ -\frac{r^2}{2} + \frac{3}{2} \ln(1+r^2) \right]_1^{\sqrt{2}} \\ &= \frac{1}{2} \left( -\frac{1}{2} + \frac{3}{2} \ln 3 - \frac{3}{2} \ln 2 \right) \end{aligned}$$

d'où

$$\boxed{I_{D_2} = \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4}}$$

### Troisième méthode : Mélange des deux

Lorsqu'on regarde le domaine, on s'aperçoit qu'il correspond à un carré, qui se paramètre facilement en coordonnées cartésiennes, auquel on a retiré un morceau de disque, qui se paramètre facilement en polaires. On réécrit donc l'intégrale sous la forme

$$\iint_{D_2} \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} = \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} - \iint_D \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2}$$

où C est le carré  $[0; 1] \times [0; 1]$ , et D le quart du disque unité supérieur droit.

- **Calcul de l'intégrale sur C**

Pour intégrer sur le carré, on paramètre en coordonnées cartésiennes  $(x, y)$ .

Pour décrire tout le carré, on a  $x \in [0; 1]$ , et  $y \in [0; 1]$ . On a alors

$$\begin{aligned} \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \int_{y=0}^1 \int_{x=0}^1 \frac{xy \, dx}{1+x^2+y^2} dy \\ &= \int_{y=0}^1 y \left[ \frac{\ln(1+x^2+y^2)}{2} \right]_{x=0}^1 dy \\ &= \frac{1}{2} \int_{y=0}^1 y (\ln(2+y^2) - \ln(1+y^2)) dy \\ &= \frac{1}{2} \left[ \frac{(2+y^2)(\ln(2+y^2) - 1)}{2} - \frac{(1+y^2)(\ln(1+y^2) - 1)}{2} \right]_0^1 \\ \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \frac{3 \ln 3 - 4 \ln 2}{4} \end{aligned}$$

- **Calcul de l'intégrale sur D**

Pour intégrer sur le quart de disque unité, on paramètre en coordonnées polaires  $(r, \theta)$ . Pour décrire tout le quart de disque, on a  $r \in [0; 1]$ , et  $\theta \in [0; \frac{\pi}{2}]$ . On a alors

$$\begin{aligned} \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \int_{r=0}^1 \int_{\theta=0}^{\pi/2} \frac{r^3 \sin \theta \cos \theta \, dr \, d\theta}{1+r^2} \\ &= \int_{r=0}^1 \frac{r^3}{1+r^2} \left( \int_{\theta=0}^{\pi/2} \sin \theta \cos \theta \, d\theta \right) dr \\ &= \int_{r=0}^1 \frac{r^3}{1+r^2} \left[ \frac{\sin^2 \theta}{2} \right]_0^{\pi/2} dr \\ \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1+x^2+y^2} &= \frac{1}{2} \int_0^1 \frac{r^3}{1+r^2} dr \end{aligned}$$



Pour calculer cette dernière intégrale, on commence par effectuer la division euclidienne

$$r^3 = r(1 + r^2) - r$$

$$\begin{aligned} \text{d'où} \quad \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1 + x^2 + y^2} &= \frac{1}{2} \int_0^1 \left( r - \frac{r}{1 + r^2} \right) dr \\ &= \frac{1}{2} \left[ \frac{r^2}{2} - \frac{1}{2} \ln(1 + r^2) \right]_0^1 \\ \iint_C \frac{xy \, dx \, dy}{1 + x^2 + y^2} &= \frac{1}{4} - \frac{\ln 2}{4} \end{aligned}$$

On trouve finalement

$$\boxed{I_{D_2} = \frac{3 \ln 3 - 2 \ln 2 - 1}{4}}$$

**1.c** On cherche à calculer l'intégrale

$$\iint e^{\frac{x-y}{x+y}} \, dx \, dy$$

sur le domaine

$$D_3 = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 \mid x > 0 \quad y > 0 \quad x + y < 1\}$$

On paramètre le triangle suivant les droites  $x + y = u$ . Pour une de ces droites données, on choisit  $x$  comme paramètre. Notre paramétrage est donc de la forme

$$\begin{pmatrix} x \\ u \end{pmatrix} \mapsto \begin{pmatrix} x \\ u - x \end{pmatrix}$$

dont le jacobien est égal à 1. On a alors

$$\begin{aligned} \iint_{D_3} e^{\frac{x-y}{x+y}} \, dx \, dy &= \int_0^1 \int_0^u e^{\frac{2x-u}{u}} \, dx \, du \\ &= \int_0^1 \frac{1}{e} \left[ \frac{ue^{\frac{2x}{u}}}{2} \right]_0^u \, du \\ \iint_{D_3} e^{\frac{x-y}{x+y}} \, dx \, dy &= \frac{e^2 - 1}{2e} \int_0^1 u \, du \end{aligned}$$

Finalement

$$\boxed{\iint_{D_3} e^{\frac{x-y}{x+y}} \, dx \, dy = \frac{e^2 - 1}{4e}}$$

## EXERCICE 2

### Rappel : Aire d'une surface paramétrée

Si une surface est paramétrée par deux réels  $(u, v) \in D \mapsto M(u, v)$ , alors son aire est égale à

$$\Sigma = \iint_D \left\| \frac{\partial \vec{M}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial v} \right\| \, du \, dv$$

**2.a** On paramètre la surface donnée en coordonnées cylindriques. Dans ces coordonnées, la surface a pour équation

$$z = r^2$$

On peut donc paramétrer la surface par

$$(z, \theta) \mapsto (\sqrt{z}, \theta, z)$$

La surface est alors donnée par

$$S = \iint_{\Sigma} \left\| \frac{\partial \vec{M}}{\partial z} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} \right\| d\Sigma$$

En base cartésienne, on a

$$\vec{OM}(z, \theta) = \begin{pmatrix} \sqrt{z} \cos \theta \\ \sqrt{z} \sin \theta \\ z \end{pmatrix}$$

d'où 
$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial z} = \begin{pmatrix} \frac{\cos \theta}{2\sqrt{z}} \\ \frac{\sin \theta}{2\sqrt{z}} \\ \frac{1}{2\sqrt{z}} \\ 1 \end{pmatrix} \quad \text{et} \quad \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} -\sqrt{z} \sin \theta \\ \sqrt{z} \cos \theta \\ 0 \end{pmatrix}$$

d'où 
$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial z} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} -\sqrt{z} \cos \theta \\ \sqrt{z} \sin \theta \\ \frac{1}{2} \end{pmatrix}$$

soit 
$$\left\| \frac{\partial \vec{M}}{\partial z} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} \right\| = \sqrt{z + \frac{1}{4}}$$

Il vient alors 
$$\begin{aligned} \text{Aire}(\Sigma) &= \int_{\theta=0}^{2\pi} \int_{z=0}^h \sqrt{z + \frac{1}{4}} dz d\theta \\ &= 2\pi \int_{z=0}^h \left(z + \frac{1}{4}\right)^{1/2} dz \\ &= 2\pi \left[ \frac{2 \left(z + \frac{1}{4}\right)^{3/2}}{3} \right]_0^h \\ &= \frac{4\pi}{3} \left( \left(h + \frac{1}{4}\right)^{3/2} - \frac{1}{8} \right) \end{aligned}$$

Finalement 
$$\boxed{\text{Aire}(\Sigma) = \frac{4\pi}{3} \left( \left(h + \frac{1}{4}\right)^{3/2} - \frac{1}{8} \right)}$$

**2.b**

**Rappel : Aire d'une surface de révolution**

Une surface de révolution  $(z, \theta) \mapsto (r(z), \theta, z)$  avec  $z \in [c; d]$  a pour aire

$$\Sigma = 2\pi \int_c^d r(z) \sqrt{1 + r'(z)^2} dz$$

Dans notre cas, on a  $r(z) = \sqrt{z}$ . On en déduit que

$$r'(z) = \frac{1}{2\sqrt{z}}$$

d'où 
$$r(z) \sqrt{1 + r'(z)^2} = \sqrt{z} \sqrt{1 + \frac{1}{4z}} = \sqrt{z + \frac{1}{4}}$$

et on retombe sur l'intégrale calculée à la question précédente. On retrouve ainsi que

$$\boxed{\text{Aire}(\Sigma) = \frac{4\pi}{3} \left( \left( h + \frac{1}{4} \right)^{3/2} - \frac{1}{8} \right)}$$

**EXERCICE 3**

**3.a** On cherche à calculer l'aire du cylindre d'équation

$$x^2 + y^2 - ax = 0$$

Pour ce faire, nous allons nous placer dans le système de coordonnées cylindriques attachées à ce cylindre. On commence donc par déterminer les caractéristiques de ce cylindre

$$\begin{aligned} x^2 + y^2 - ax = 0 &\iff \left(x - \frac{a}{2}\right)^2 - \frac{a^2}{4} + y^2 = 0 \\ &\iff \left(x - \frac{a}{2}\right)^2 + y^2 = \frac{a^2}{4} \end{aligned}$$

Ce cylindre a donc pour axe l'axe  $x = a/2$ , et pour rayon  $a/2$ . Les coordonnées cylindriques qui lui sont attachées sont donc

$$\begin{cases} x(\theta) = \frac{a}{2} + \frac{a}{2} \cos \theta \\ y(\theta) = \frac{a}{2} \sin \theta \\ z = z \end{cases}$$

Calculons le Jacobien de ce paramétrage. On a

$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} -\frac{a}{2} \sin \theta \\ \frac{a}{2} \cos \theta \\ 0 \end{pmatrix} \quad \text{et} \quad \frac{\partial \vec{M}}{\partial z} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$$

d'où 
$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial z} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} \frac{a}{2} \cos \theta \\ \frac{a}{2} \sin \theta \\ 0 \end{pmatrix}$$

soit 
$$\left\| \frac{\partial \vec{M}}{\partial z} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} \right\| = \sqrt{\frac{a^2}{4} \cos^2 \theta + \frac{a^2}{4} \sin^2 \theta} = \sqrt{\frac{a^2}{4}} = \frac{a}{2}$$

Déterminons à présent les ensembles dans lesquels les deux paramètres,  $z$  et  $\theta$  varient. Pour cela, on va calculer l'intersection du cylindre avec la sphère de centre 0 et de rayon  $a$ . Si un point appartient à la fois à la sphère et au cylindre, alors

$$\begin{cases} x(\theta) = \frac{a}{2} + \frac{a}{2} \cos \theta \\ y(\theta) = \frac{a}{2} \sin \theta \\ z = z \\ a^2 = x^2 + y^2 + z^2 \end{cases}$$

En injectant les coordonnées sur le cylindre dans l'équation de la sphère, on obtient

$$\left(\frac{a}{2} + \frac{a}{2} \cos \theta\right)^2 + \frac{a^2}{4} \sin^2 \theta + z^2 = a^2$$

d'où 
$$z^2 = \frac{a}{2} (1 - \cos \theta) = a^2 \sin^2 \left(\frac{\theta}{2}\right)$$

On en déduit que pour  $\theta$  donnée,  $z$  va varier entre  $-a \sin \left(\frac{\theta}{2}\right)$  à  $a \sin \left(\frac{\theta}{2}\right)$ . On en déduit que l'aire du cylindre contenue dans la sphère de centre 0 et de rayon  $a$  est

$$\begin{aligned} S &= \int_{\theta=0}^{2\pi} \int_{z=-a \sin(\theta/2)}^{z=a \sin(\theta/2)} \frac{a}{2} dz d\theta \\ &= a \int_0^{2\pi} a \sin \left(\frac{\theta}{2}\right) d\theta \\ &= a^2 \left[ -2 \cos \left(\frac{\theta}{2}\right) \right]_0^{2\pi} \\ S &= 4a^2 \end{aligned}$$

Finalement, la surface du cylindre d'équation  $x^2 + y^2 - ax = 0$  contenue dans la sphère de centre O et de rayon  $a$  est égale à

$$\boxed{S = 4a^2}$$

**3.b** On cherche à calculer une portion d'aire de la sphère de centre O et de rayon  $a$ . On paramètre cette sphère en coordonnées sphériques classiques

$$\begin{cases} x = a \sin \theta \cos \varphi \\ y = a \sin \theta \sin \varphi \\ z = a \cos \theta \end{cases}$$

Calculons le Jacobien de ce paramétrage. On a

$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} = \begin{pmatrix} a \cos \theta \cos \varphi \\ a \cos \theta \sin \varphi \\ -a \sin \theta \end{pmatrix} \quad \text{et} \quad \frac{\partial \vec{M}}{\partial \varphi} = \begin{pmatrix} -a \sin \theta \sin \varphi \\ a \sin \theta \cos \varphi \\ 0 \end{pmatrix}$$

d'où 
$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \varphi} = \begin{pmatrix} a^2 \sin^2 \theta \cos \varphi \\ a^2 \sin^2 \theta \sin \varphi \\ a^2 \sin \theta \cos \theta \end{pmatrix}$$

soit 
$$\left\| \frac{\partial \vec{M}}{\partial \theta} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial \varphi} \right\| = a^2 \sin \theta$$

Afin de déterminer les bornes du domaine sur lequel on va intégrer en  $\theta$  et  $\varphi$ , recherchons l'intersection de la sphère avec le cylindre d'équation

$$x^2 + y^2 - ax = 0$$

En injectant les coordonnées des points de la sphère dans l'équation du cylindre, il vient

$$a^2 \sin^2 \theta \cos^2 \varphi + a^2 \sin^2 \theta \sin^2 \varphi - a^2 \sin \theta \cos \varphi = 0$$

ce qui est équivalent à

$$a^2 \sin \theta (\sin \theta - \cos \varphi) = 0$$

On a donc soit  $\theta = 0$ , soit  $\theta = \pi$ , soit

$$\sin \theta = \cos \varphi = \sin \left( \frac{\pi}{2} - \varphi \right)$$

cette dernière équation trigonométrique est équivalente à

$$\begin{cases} \theta = \frac{\pi}{2} - \varphi + 2k\pi \\ \text{ou} \\ \theta = \pi - \left( \frac{\pi}{2} - \varphi \right) + 2k\pi = \frac{\pi}{2} + \varphi + 2k\pi \end{cases}$$

Comme on ne s'intéresse qu'à la partie supérieure de la sphère, on a  $\theta \in \left[ 0; \frac{\pi}{2} \right]$ . De plus, vu la région où se trouve le cylindre, on a  $\varphi \in \left[ -\frac{\pi}{2}; \frac{\pi}{2} \right]$ . On en déduit que pour  $\theta$  fixé dans  $[0; \pi] 2$ , l'angle  $\varphi$  va varier entre  $\theta - \frac{\pi}{2}$  et  $\frac{\pi}{2} - \theta$ . Cette est représentée dans sur la figure suivante



On en déduit que la surface que l'on cherche à calculer est égale à

$$\begin{aligned} \iint_{\mathcal{C}} dS &= \int_{\theta=0}^{\pi/2} \int_{\varphi=\theta-\pi/2}^{\varphi=\pi/2-\theta} a^2 \sin \theta \, d\varphi \, d\theta \\ &= a^2 \int_{\theta=0}^{\pi/2} (\pi - 2\theta) \sin \theta \end{aligned}$$

Intégrons par parties, en posant

$$\begin{aligned} u(\theta) &= \pi - 2\theta & \text{d'où} & & u'(\theta) &= -2 \\ v'(\theta) &= \sin \theta & \text{on choisit} & & v(\theta) &= -\cos \theta \end{aligned}$$

On obtient alors 
$$\begin{aligned} \iint_{\mathcal{E}} dS &= [-(\pi - 2\theta) \cos \theta]_0^{\pi/2} - 2 \int_0^{\pi/2} \cos \theta \, d\theta \\ &= \pi - 2 [\sin \theta]_0^{\pi/2} \\ &= \pi - 2 \end{aligned}$$

Finalement

$$\boxed{\iint_{\mathcal{E}} dS = \pi - 2}$$

## EXERCICE 4

### Rappel : Calcul pratique d'un flux

Une méthode pour calculer le flux d'un vecteur à travers une surface  $\Sigma$  peut consister à

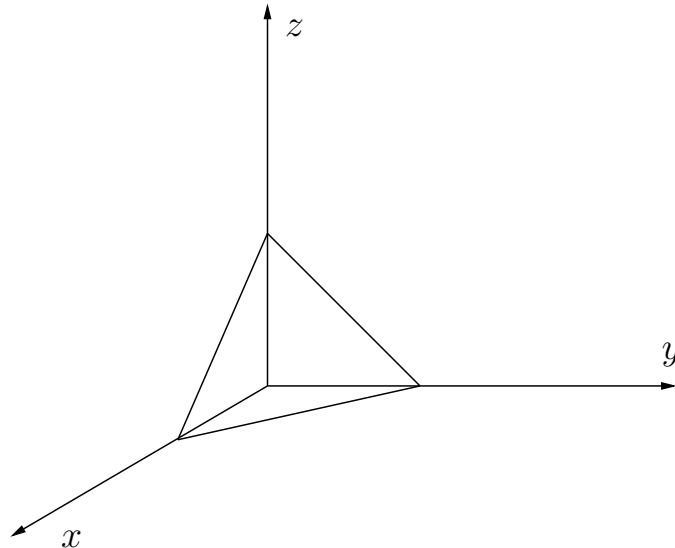
1. Choisir un jeu de paramètres (exemple : coordonnées cartésiennes, coordonnées polaires, coordonnées elliptiques, etc...). Ici, on note  $\varphi$  ce paramétrage :

$$\vec{\varphi} : \begin{pmatrix} u \\ v \end{pmatrix} \mapsto \begin{pmatrix} x(u, v) \\ y(u, v) \\ z(u, v) \end{pmatrix}$$

2. Calculer le vecteur  $\frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial v}$
3. Calculer le vecteur  $\vec{f}(\varphi(u, v))$  (c'est à dire : prendre la valeur de  $\vec{f}$  le long de  $\Sigma$ ), puis son produit scalaire par  $\frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial v}$ .
4. Chercher les bornes d'intégrations (qui ne dépendent que de  $\Sigma$ , pas de  $\vec{f}$ ).
5. Calculer l'intégrale

$$\iint_{\Sigma} \vec{f}(\varphi(u, v)) \cdot \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial v} \, du \, dv$$

Si rien n'est précisé, cette méthode peut donner deux résultats différents, de signes opposés (dû à l'ordre dans lequel on fait le produit vectoriel). En général, on précise (comme c'est le cas ici) si le flux est *rentrant* ou *sortant*. Calculer un flux *rentrant* signifie qu'on doit choisir l'ordre de  $u$  et  $v$  de telle sorte que le vecteur  $\frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial v}$  rentre dans le volume sur lequel s'appuie la surface. Si on trouve un vecteur  $\frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{\varphi}}{\partial v}$  sortant, on doit donc changer le signe de chacune de ses coordonnées.



**4.a** Calculons le flux de  $\vec{f}$  à travers les surfaces  $S_1$ ,  $S_2$  et  $S_3$

• **Flux à travers  $S_1$**

La surface  $S_1$  est dans le plan  $yOz$ . La normale sortante de  $S_1$  est  $-\vec{e}_x$ . On paramètre cette surface par  $0 \leq y \leq 1$  et  $0 \leq y + z \leq a$ . On en déduit que

$$\begin{aligned}
 \iint_{S_1} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= \iint_{S_1} \begin{pmatrix} yz \\ xz \\ xy \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -1 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} dS \\
 &= - \iint_{S_1} yz \, dydz \\
 &= - \int_{y=0}^a \int_{z=0}^{a-y} yz \, dz \, dy \\
 &= - \int_0^a y \left[ \frac{z^2}{2} \right]_0^{a-y} dy \\
 &= - \int_0^a \frac{y(a-y)^2}{2} dy \\
 &= \int_0^a \frac{(a-y)^3}{2} dy - a \int_0^a \frac{(a-y)^2}{2} dy \\
 &= \left[ -\frac{(a-y)^4}{8} \right]_0^a - a \left[ -\frac{(a-y)^3}{6} \right]_0^a \\
 &= \frac{a^4}{8} - \frac{a^4}{6} \\
 \iint_{S_1} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= \frac{3a^4 - 4a^4}{24}
 \end{aligned}$$

Finalement

$$\boxed{\iint_{S_1} \vec{f} \cdot d\vec{S} = -\frac{a^4}{24}}$$

• **Flux à travers  $S_2$**

La surface  $S_2$  est dans le plan  $zOx$ . La normale sortante de  $S_2$  est  $-\vec{e}_y$ . On

paramètre cette surface par  $0 \leq x \leq 1$  et  $0 \leq x + z \leq a$ . On en déduit que

$$\begin{aligned}
 \iint_{S_2} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= \iint_{S_2} \begin{pmatrix} yz \\ xz \\ xy \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ -1 \\ 0 \end{pmatrix} dS \\
 &= - \iint_{S_1} xz \, dx dz \\
 &= - \int_{x=0}^a \int_{z=0}^{a-x} xz \, dz \, dx \\
 &= - \int_0^a x \left[ \frac{z^2}{2} \right]_0^{a-x} dx \\
 &= - \int_0^a \frac{x(a-x)^2}{2} dx \\
 &= \int_0^a \frac{(a-x)^3}{2} dx - a \int_0^a \frac{(a-x)^2}{2} dx \\
 &= \left[ -\frac{(a-x)^4}{8} \right]_0^a - a \left[ -\frac{(a-x)^3}{6} \right]_0^a \\
 &= \frac{a^4}{8} - \frac{a^4}{6} \\
 \iint_{S_2} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= \frac{3a^4 - 4a^4}{24}
 \end{aligned}$$

Finalement

$$\boxed{\iint_{S_2} \vec{f} \cdot d\vec{S} = -\frac{a^4}{24}}$$

• **Flux à travers  $S_3$**

La surface  $S_3$  est dans le plan  $xOy$ . La normale sortante de  $S_3$  est  $-\vec{e}_z$ . On paramètre cette surface par  $0 \leq x \leq 1$  et  $0 \leq x + y \leq a$ . On en déduit que

$$\begin{aligned}
 \iint_{S_3} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= \iint_{S_3} \begin{pmatrix} yz \\ xz \\ xy \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix} dS \\
 &= - \iint_{S_1} xy \, dx dy \\
 &= - \int_{x=0}^a \int_{y=0}^{a-x} xy \, dy \, dx \\
 &= - \int_0^a x \left[ \frac{y^2}{2} \right]_0^{a-x} dx \\
 &= - \int_0^a \frac{x(a-x)^2}{2} dx \\
 &= \int_0^a \frac{(a-x)^3}{2} dx - a \int_0^a \frac{(a-x)^2}{2} dx \\
 &= \left[ -\frac{(a-x)^4}{8} \right]_0^a - a \left[ -\frac{(a-x)^3}{6} \right]_0^a \\
 &= \frac{a^4}{8} - \frac{a^4}{6} \\
 \iint_{S_3} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= \frac{3a^4 - 4a^4}{24}
 \end{aligned}$$

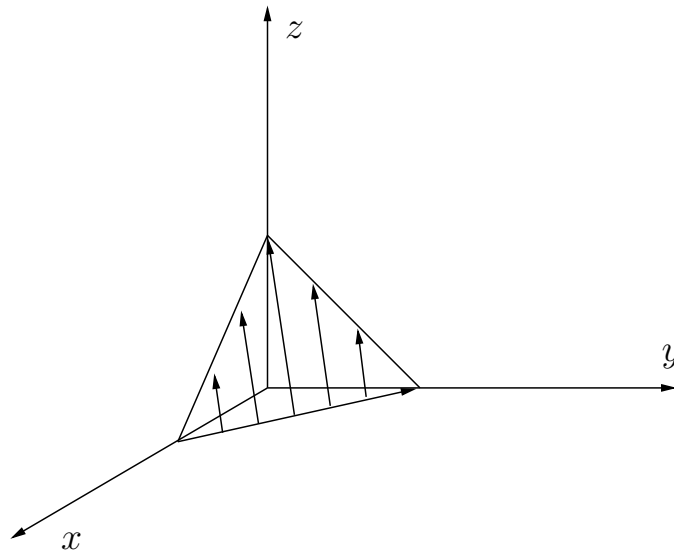
Finalement

$$\boxed{\iint_{S_3} \vec{f} \cdot d\vec{S} = -\frac{a^4}{24}}$$



**4.b** Méthode par paramétrisation directe

On paramètre le triangle en  $u$ , qui est la position sur la base du triangle dans le plan  $xOy$ , puis en  $v$ , qui est la position sur la droite orthogonale à la base, et dans le plan  $x + y + z = a$ .



La base du triangle se trouvant dans le plan  $xOy$  est portée par le vecteur  $\vec{e}_y - \vec{e}_x$ . Un vecteur normal au plan est  $(1, 1, 1)$ . On en déduit qu'un vecteur normal à la base, et se trouvant dans le plan  $x + y + z = a$  est colinéaire au produit vectoriel de  $\vec{e}_y - \vec{e}_x$  par  $(1, 1, 1)$ .

$$(1, 1, 1) \wedge (-1, 1, 0) = (-1, -1, 2)$$

Ainsi, le plan à travers lequel on va calculer le flux de  $\vec{f}$  peut être paramétré par

$$(u, v) \mapsto \begin{pmatrix} a \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} + u \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} + v \begin{pmatrix} -1 \\ -1 \\ 2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} a - u - v \\ u - v \\ 2v \end{pmatrix}$$

De plus 
$$\frac{\partial \vec{M}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial v} = \begin{pmatrix} -1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} \wedge \begin{pmatrix} -1 \\ -1 \\ 2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2 \\ 2 \\ 2 \end{pmatrix}$$

Calculons à présent le produit scalaire, puis substituons les valeurs de  $x$ ,  $y$  et  $z$  en fonction des paramètres  $u$  et  $v$

$$\begin{aligned} \vec{f} \cdot \frac{\partial \vec{M}}{\partial u} \wedge \frac{\partial \vec{M}}{\partial v} &= 2(xy + xz + yz) \\ &= 2\left((a - u - v)(u - v) + (a - u - v)(2v) + (u - v)(2v)\right) \\ &= 2\left(au - u^2 - uv - av + uv + v^2 + 2av - 2uv - 2v^2 + 2uv - 2v^2\right) \\ &= 2\left(au + av - u^2 - 3v^2\right) \end{aligned}$$

Le paramètre  $u$  est compris entre 0 et  $a$ . Lorsque  $u < a/2$ , Le réel  $v$  maximal est tel que la droite coupe le plan  $xOz$ , c'est à dire que  $0 < v < u$ . Lorsque  $u > a/2$ ,  $v$  est compris entre 0 et  $a - u$ .

$$\begin{aligned}
\text{d'où} \quad \iint_{S_4} \vec{f} \cdot d\vec{S} &= 2 \iint_{S_4} (xy + xz + yz) \, du \, dv \\
&= 2 \left( \int_{u=0}^{a/2} \int_{v=0}^u (au + av - u^2 - 3v^2) \, dv \, du \right. \\
&\quad \left. + \int_{u=a/2}^a \int_{v=0}^{a-u} (au + av - u^2 - 3v^2) \, du \, dv \right)
\end{aligned}$$

- **Calcul de la première intégrale**

On commence par calculer l'intégrale en  $v$  :

$$\begin{aligned}
\int_{v=0}^u (au + av - u^2 - 3v^2) \, dv &= \left[ auv + \frac{av^2}{2} - u^2v - v^3 \right]_0^u \\
&= au^2 + \frac{au^2}{2} - u^3 - u^3 \\
\int_{v=0}^u (au + av - u^2 - 3v^2) \, dv &= \frac{3au^2}{2} - 2u^3
\end{aligned}$$

On en déduit que

$$\begin{aligned}
\int_{u=0}^{a/2} \int_{v=0}^u (au + av - u^2 - 3v^2) \, dv \, du &= \int_0^{a/2} \frac{3au^2}{2} - 2u^3 \, du \\
&= \left[ \frac{au^3}{2} - \frac{u^4}{2} \right]_0^{a/2} \\
&= \frac{a^4}{32}
\end{aligned}$$

- **Calcul de la seconde intégrale**

On commence par calculer l'intégrale en  $v$  :

$$\begin{aligned}
\int_{v=0}^{a-u} (au + av - u^2 - 3v^2) \, dv &= \left[ auv + \frac{av^2}{2} - u^2v - v^3 \right]_0^{a-u} \\
&= au(a-u) + \frac{a(a-u)^2}{2} - u^2(a-u) \\
&\quad - (a-u)^3 \\
&= (a-u) \left( au + \frac{a(a-u)}{2} - u^2 - (a-u)^2 \right) \\
&= (a-u) \left( u(a-u) + \frac{a(a-u)}{2} - (a-u)^2 \right) \\
&= (a-u)^2 \left( u + \frac{a}{2} - (a-u) \right) \\
\int_{v=0}^u (au + av - u^2 - 3v^2) \, dv &= (a-u)^2 \left( 2u - \frac{a}{2} \right)
\end{aligned}$$

On en déduit que

$$\begin{aligned}
 \int_a^{a/2} (a-u)^2 \left(2u - \frac{a}{2}\right) du &= 2 \int_{a/2}^a (a-u)^2 \left(u - \frac{a}{4}\right) du \\
 &= 2 \int_{a/2}^a (a-u)^2 \left(u - a + \frac{3a}{4}\right) du \\
 &= \frac{3a}{2} \int_{a/2}^a (a-u)^2 du - 2 \int_{a/2}^a (a-u)^3 du \\
 &= -\frac{3a}{2} \left[\frac{(a-u)^3}{3}\right]_{a/2}^a + 2 \left[\frac{(a-u)^4}{4}\right]_{a/2}^a \\
 &= \frac{a}{2} \left(\frac{a}{2}\right)^3 - \frac{1}{2} \left(\frac{a}{2}\right)^4 \\
 &= \frac{a^4}{16} - \frac{a^4}{32} \\
 \int_a^{a/2} (a-u)^2 \left(2u - \frac{a}{2}\right) du &= \frac{a^4}{32}
 \end{aligned}$$

Finalement

$$\boxed{\iint_{S_4} \vec{f} \cdot d\vec{S} = \frac{a^4}{8}}$$

**Méthode avec une intégrale curviligne**

**Rappel : formule de Green**

On a 
$$\oint P dx + Q dy = \iint \left(\frac{\partial Q}{\partial x} - \frac{\partial P}{\partial y}\right) dx dy$$

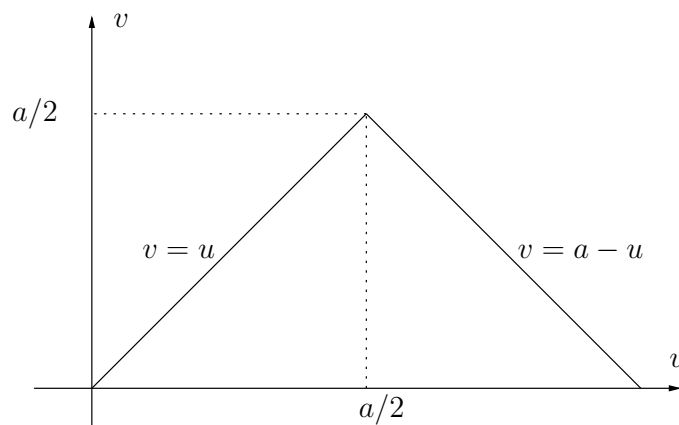
où la circulation est calculée dans le sens positif.

Cette formule est utile dans les deux sens : elle permet soit de remplacer une intégrale curviligne par une intégrale de surface, soit le contraire.

On part de l'intégrale une fois qu'elle a été paramétrée. On avait trouvé

$$\iint_{S_4} \vec{f} \cdot d\vec{S} = 2 \left( \iint_{Tri} (au + av - u^2 - 3v^2) dv du \right)$$

où *Tri* est le triangle suivant



Posons 
$$\begin{cases} \frac{\partial Q}{\partial u} = av - 3v^2 \\ \frac{\partial P}{\partial v} = -(au - u^2) \end{cases}$$

On choisit 
$$\begin{cases} Q(u, v) = avu - 3uv^2 \\ P(u, v) = -auv + vu^2 \end{cases}$$

Il reste à calculer la circulation du vecteur  $(P, Q)$  le long du triangle. On va calculer cette circulation sur chacun des trois côtés

• **Côté inclus dans la droite  $v = 0$  (côté  $C_1$ )**

Le long de ce côté, le vecteur  $(P, Q)$  est nul, on en déduit que sa circulation est nulle.

• **Côté inclus dans la droite  $v = a - u$  (côté  $C_2$ )**

On paramètre cette droite par  $v$ , qui va de 0 à  $a/2$ . Le long de cette droite, on a  $u = a - v$ . Par ailleurs, on a  $du = -dv$ . L'intégrale le long de ce segment devient alors

$$\begin{aligned} \int_{C_2} P du + Q dv &= \int_{C_2} (-auv + vu^2) du + (avu - 3uv^2) dv \\ &= \int_0^{a/2} (-av(a-v) + v(a-v)^2) (-dv) \\ &\quad + (av(a-v) - 3(a-v)v^2) dv \\ &= \int_0^{a/2} (a^2v + 2v^3 - 3av^2) dv \\ &= \left[ \frac{a^2v^2}{2} + \frac{2v^4}{4} - \frac{3av^3}{3} \right]_0^{a/2} \\ \int_{C_2} P du + Q dv &= \frac{a^4}{32} \end{aligned}$$

• **Côté inclus dans la droite  $v = u$  (côté  $C_3$ )**

On paramètre le segment du triangle inclus dans la droite  $v = u$  par  $v$ . Ce paramètre va de  $a/2$  à 0. Le long de ce segment, on a  $u = v$ , donc  $du = dv$ . L'intégrale le long de ce segment devient alors

$$\begin{aligned} \int_{C_3} P du + Q dv &= \int_{C_3} (-auv + vu^2) du + (avu - 3uv^2) dv \\ &= \int_{a/2}^0 (-av^2 + v^3) dv + (av^2 - 3v^3) dv \\ &= \int_{a/2}^0 -2v^3 dv \\ &= \left[ -\frac{2v^4}{4} \right]_{a/2}^0 \\ &= \frac{a^4}{32} \\ \int_{C_3} P du + Q dv &= \frac{a^4}{32} \end{aligned}$$

En additionnant les intégrales le long de  $C_1$ ,  $C_2$  et  $C_3$ , on obtient

$$\oint_{Tri} P du + Q dv = \frac{a^4}{16}$$

On obtient à nouveau

$$\iint_{S_4} \vec{f} \cdot d\vec{S} = \frac{a^4}{8}$$

**4.c** En additionnant les flux calculés à travers les surfaces  $S_1$ ,  $S_2$ ,  $S_3$  et  $S_4$ , il vient

$$\oiint_T \vec{f} \cdot d\vec{S} = 0$$

D'après le théorème de la divergence

$$\oiint_{\Sigma} \vec{f} \cdot d\vec{S} = \iiint_{\mathcal{V}} \operatorname{div} \vec{f} \, d\tau$$

où  $\mathcal{V}$  est n'importe quel volume s'appuyant sur  $\Sigma$ .

Or ici on a  $\operatorname{div} \vec{f} = 0$

On en déduit que le flux sortant de toute surface fermée est nul, d'où

$$\oiint_T \vec{f} \cdot d\vec{S} = 0$$