

# INTEGRAIS DE SUPERFÍCIE; FLUXO

## Massa de uma superfície

- Considere-se uma distribuição de matéria sobre uma superfície  $S$  (*superfície material*). Se o campo escalar que exprime a densidade do material (massa por unidade de área) for constante,  $\lambda$ , então a massa da *superfície material* é dada pelo produto da densidade pela área da superfície,  $A(S)$ .  
Assim, se  $S$  é uma superfície *simples e regular*, parametrizada através de uma função vectorial diferenciável

$$\vec{r}(u,v) = x(u,v)\vec{i} + y(u,v)\vec{j} + z(u,v)\vec{k}, \quad (u,v) \in \Omega$$

então a massa de  $S$ ,  $M(S)$ , é dada por

$$M(S) = \lambda A(S) = \lambda \iint_{\Omega} \|\vec{N}(u,v)\| du dv \quad (1)$$

onde  $\vec{N}(u,v)$  é o *produto vectorial fundamental* de  $S$ .

No entanto, se a densidade variar de ponto para ponto,  $\lambda(x,y,z)$ , então a massa só poderá ser obtida recorrendo a um processo de integração.

Com efeito, é possível provar que:

$$\begin{aligned} M(S) &= \iint_S \lambda(x,y,z) dS = \iint_{\Omega} \lambda[\vec{r}(u,v)] \|\vec{N}(u,v)\| du dv = \\ &= \iint_{\Omega} \lambda[x(u,v), y(u,v), z(u,v)] \|\vec{N}(u,v)\| du dv \end{aligned} \quad (2)$$

## Integral de superfície

- O integral duplo apresentado em (2) pode ser generalizado para um qualquer campo escalar,  $h(x, y, z)$ , que seja contínuo na superfície  $S$ . Este integral é, genericamente, designado por *integral de superfície de  $h(x, y, z)$  sobre  $S$*  e escreve-se:

$$\iint_S h(x, y, z) \, dS = \iint_{\Omega} h[x(u, v), y(u, v), z(u, v)] \, \|\vec{N}(u, v)\| \, du \, dv$$

Se  $h(x, y, z) = 1$ , então:

$$A(S) = \iint_S dS = \iint_{\Omega} \|\vec{N}(u, v)\| \, du \, dv$$

**Exemplo 1:** Determine o integral de superfície do campo escalar  $h(x, y, z) = yz$  sobre a superfície,  $S$ , parametrizada através de

$$\vec{r}(u, v) = u\vec{a} + v\vec{b}, \quad (u, v) \in \Omega$$

com  $\vec{a} = \vec{i} - \vec{j} + \vec{k}$ ,  $\vec{b} = 2\vec{j} - \vec{k}$  e  $\Omega = \{(u, v) : 0 \leq u \leq 1, 0 \leq v \leq 1\}$ .

Solução:

Notando que

$$\vec{N}(u, v) = \frac{\partial \vec{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \vec{r}}{\partial v} = \vec{a} \times \vec{b} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ 1 & -1 & 1 \\ 0 & 2 & -1 \end{vmatrix} = -\vec{i} + \vec{j} + 2\vec{k} \Rightarrow \|\vec{N}(u, v)\| = \sqrt{6}$$

$$\vec{r}(u, v) = u\vec{i} + (-u + 2v)\vec{j} + (u - v)\vec{k}$$

$$h[\vec{r}(u, v)] = y(u, v)z(u, v) = (-u + 2v)(u - v) = -u^2 - 2v^2 + 3uv$$

obtem-se para o integral de superfície:

$$\begin{aligned}
 \iint_S (yz) dS &= \sqrt{6} \int_0^1 \int_0^1 (-u^2 - 2v^2 + 3uv) du dv = \\
 &= \frac{\sqrt{6}}{6} \int_0^1 \left[ -2u^3 - 12uv^2 + 9u^2v \right]_0^1 dv = \frac{\sqrt{6}}{6} \int_0^1 (-2 - 12v^2 + 9v) dv = \\
 &= \frac{\sqrt{6}}{12} \left[ -4v - 8v^3 + 9v^2 \right]_0^1 = -\frac{\sqrt{6}}{4}
 \end{aligned}$$

**Exemplo 2:** Calcule o integral de superfície do campo escalar  $g(x, y, z) = \sqrt{x^2 + y^2}$  sobre a superfície,  $S$ , parametrizada através de

$$\vec{r}(u, v) = u \cos(2v) \vec{i} + u \sin(2v) \vec{j} + 2v \vec{k}, \quad (u, v) \in \Omega$$

em que  $\Omega = \{(u, v) : 0 \leq u \leq 1, 0 \leq v \leq \pi\}$ .

Solução:

Notando que

$$\begin{aligned}
 \vec{N}(u, v) &= \frac{\partial \vec{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \vec{r}}{\partial v} = 2 \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \cos(2v) & \sin(2v) & 0 \\ -u \sin(2v) & u \cos(2v) & 1 \end{vmatrix} = \\
 &= 2 \sin(2v) \vec{i} - 2 \cos(2v) \vec{j} + 2u \vec{k} \\
 \|\vec{N}(u, v)\| &= 2\sqrt{1 + u^2}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 g[\vec{r}(u,v)] &= \sqrt{x^2(u,v) + y^2(u,v)} = \\
 &= \sqrt{u^2 \cos^2(2v) + u^2 \sin^2(2v)} = |u| = u \quad (0 \leq u \leq 1)
 \end{aligned}$$

obtém-se para o integral de superfície:

$$\iint_S \sqrt{x^2 + y^2} dS = 2 \int_0^\pi \int_0^1 u \sqrt{1 + u^2} du dv = \frac{2\pi}{3} \left[ (1 + u^2)^{3/2} \right]_0^1 = \frac{2\pi}{3} (2\sqrt{2} - 1)$$

## Propriedades do integral de superfície

- Tal como acontece com outros processos de integração, também é possível estabelecer uma condição de valor médio para o integral de superfície.

**Teorema 1:** Sejam  $h(x,y,z)$  e  $g(x,y,z)$  campos escalares contínuos numa superfície regular,  $S$ . Se  $g(x,y,z) \geq 0$  em  $S$ , então existe um ponto  $(x_0, y_0, z_0) \in S$  tal que:

$$\iint_S h(x,y,z)g(x,y,z)dS = h(x_0, y_0, z_0) \iint_S g(x,y,z)dS$$

O valor  $h(x_0, y_0, z_0)$  chama-se *média ponderada da função  $h(x,y,z)$  em  $S$  através da função (de peso)  $g(x,y,z)$* .

- As coordenadas do centro de massa,  $(x_M, y_M, z_M)$ , de uma superfície,  $S$ , com densidade  $\lambda(x, y, z)$  são dadas por

$$\begin{aligned} x_M &= \frac{1}{M(S)} \iint_S x \lambda(x, y, z) \, dS \quad , \quad y_M = \frac{1}{M(S)} \iint_S y \lambda(x, y, z) \, dS \\ z_M &= \frac{1}{M(S)} \iint_S z \lambda(x, y, z) \, dS \end{aligned} \quad (3)$$

onde  $M(S)$  é a massa da superfície.

- Considerando  $\lambda(x, y, z) = 1$  nas expressões (3) e tendo em atenção (1), obtêm-se as coordenadas do centroide,  $(\bar{x}, \bar{y}, \bar{z})$ , da superfície, ou seja,

$$\bar{x} = \frac{1}{A(S)} \iint_S x \, dS \quad , \quad \bar{y} = \frac{1}{A(S)} \iint_S y \, dS \quad , \quad \bar{z} = \frac{1}{A(S)} \iint_S z \, dS$$

onde  $A(S)$  é a área da superfície.

- Admitindo que a superfície roda em torno de um eixo,  $L$ , o *momento de inércia*,  $I_L$ , da superfície *em relação ao eixo de rotação  $L$*  é

$$I_L = \iint_S \lambda(x, y, z) [R_L(x, y, z)]^2 \, dS$$

onde  $R_L(x, y, z)$  exprime a distância de cada ponto da superfície ao eixo em causa.

**Exemplo 3:** Determine a posição do centro de massa da superfície  $S$

$$x^2 + y^2 + z^2 = a^2, \quad z \geq 0 \quad (a > 0)$$

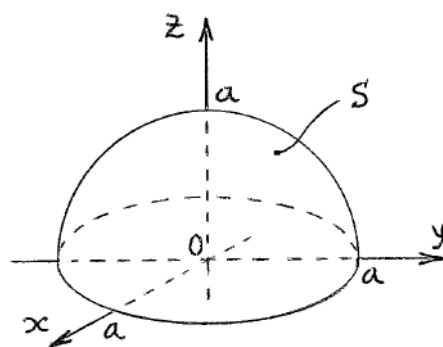
sabendo que a densidade em cada um dos seus pontos,  $\lambda(x, y, z)$ , é directamente proporcional à distância ao plano  $xOy$ .

Solução:

A superfície,  $S$ , é uma casca semi-esférica que pode ser parametrizada, recorrendo a coordenadas esféricas, por

$$\vec{r}(\theta, \phi) = a \cos(\theta) \sin(\phi) \vec{i} + a \sin(\theta) \sin(\phi) \vec{j} + a \cos(\phi) \vec{k}, \quad (\theta, \phi) \in R$$

em que  $R = \{(\theta, \phi) : 0 \leq \theta \leq 2\pi, 0 \leq \phi \leq \pi/2\}$  (exemplo 5, capítulo 6).



A norma do seu produto vectorial fundamental é (exemplo 14, capítulo 6):

$$\|\vec{N}(\theta, \phi)\| = a^2 \sin(\phi)$$

O campo escalar que define a densidade pode ser escrito sob a forma

$$\lambda(x, y, z) = kz, \quad k > 0$$

onde  $k$  é uma constante de proporcionalidade.

Uma vez que a superfície é, em termos geométricos/materiais, simétrica em relação aos planos  $xOz$  e  $yOz$ , então a abcissa e a ordenada do seu centro de massa são nulas,  $x_M = y_M = 0$ .

Notando que

$$\lambda[\vec{r}(\theta, \phi)] = kz(\theta, \phi) = ka \cos(\phi)$$

a massa da superfície é:

$$\begin{aligned} M(S) &= \iint_S \lambda(x, y, z) \, dS = ka^3 \int_0^{\pi/2} \int_0^{2\pi} \cos(\phi) \sin(\phi) \, d\theta d\phi = \\ &= 2\pi ka^3 \int_0^{\pi/2} \cos(\phi) \sin(\phi) \, d\phi = \pi ka^3 \left[ \sin^2(\phi) \right]_0^{\pi/2} = \pi ka^3 \end{aligned}$$

Por outro lado, dado que

$$(z\lambda)[\vec{r}(\theta, \phi)] = kz^2(\theta, \phi) = ka^2 \cos^2(\phi)$$

então:

$$\begin{aligned} \iint_S z\lambda(x, y, z) \, dS &= ka^4 \int_0^{\pi/2} \int_0^{2\pi} \sin(\phi) \cos^2(\phi) \, d\theta d\phi = \\ &= 2\pi ka^4 \int_0^{\pi/2} \sin(\phi) \cos^2(\phi) \, d\phi = \\ &= \frac{2}{3} \pi ka^4 \left[ -\cos^3(\phi) \right]_0^{\pi/2} = \frac{2}{3} \pi ka^4 \end{aligned}$$

Obtém-se, assim:

$$z_M = \frac{1}{M(S)} \iint_S z\lambda(x, y, z) \, dS = \frac{2a}{3}$$

Concluindo, o centro de massa da superfície é o ponto com coordenadas:

$$(x_M, y_M, z_M) = \left( 0, 0, \frac{2a}{3} \right)$$

## Fluxo de um campo vectorial

- Seja  $S$  uma superfície *simples e regular* parametrizada através de uma função vectorial diferenciável

$$\vec{r}(u,v), (u,v) \in \Omega \quad (4)$$

e seja  $\vec{n}(x,y,z)$  a função que define, em cada ponto de  $S$ , o versor normal à superfície e que se admite como sendo uma função contínua em  $S$ ; nestas condições, a superfície  $S$  é designada por *superfície orientada*.

Convém referir que uma superfície deste tipo possui duas faces: a face que tem  $\vec{n}$  como versor e a face cujo versor normal é  $-\vec{n}$ .

- Se  $\vec{v}(x,y,z)$  é um campo vectorial contínuo em  $S$ , então o integral de superfície dado por

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = \iint_S [\vec{v}(x,y,z) \cdot \vec{n}(x,y,z)] \, dS \quad (5)$$

é designado por *fluxo do campo vectorial  $\vec{v}(x,y,z)$  através de  $S$  na direcção de  $\vec{n}$* .

- O fluxo de um campo vectorial através de uma *superfície orientada* depende da orientação do versor normal à superfície. Se na expressão (5) for considerado, em vez de  $\vec{n}$ , o versor normal  $-\vec{n}$ , é fácil concluir que o fluxo sofre uma alteração no seu sinal, isto é:

$$\iint_S [\vec{v} \cdot (-\vec{n})] \, dS = \iint_S -(\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = -\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS$$



- Recorrendo a (4) e notando que

$$dS = \|\vec{N}(u, v)\| \, du dv$$

o integral de fluxo (5) pode ser escrito sob a forma:

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = \iint_{\Omega} \vec{v}[\vec{r}(u, v)] \cdot \vec{n}(u, v) \|\vec{N}(u, v)\| \, du dv \quad (6)$$

- O integral de fluxo (6) pode ser reescrito em função do produto vectorial fundamental,  $\vec{N}(u, v)$ , da superfície. Neste caso,

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = \iint_{\Omega} \vec{v}[\vec{r}(u, v)] \cdot \vec{N}(u, v) \, du dv \quad (7)$$

se os vectores  $\vec{n}(u, v)$  e  $\vec{N}(u, v)$  possuem o mesmo sentido,

$$\vec{n}(u, v) = + \frac{\vec{N}(u, v)}{\|\vec{N}(u, v)\|}$$

e, por outro lado,

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = - \iint_{\Omega} \vec{v}[\vec{r}(u, v)] \cdot \vec{N}(u, v) \, du dv \quad (8)$$

se os vectores  $\vec{n}(u, v)$  e  $\vec{N}(u, v)$  possuem sentidos opostos:

$$\vec{n}(u, v) = - \frac{\vec{N}(u, v)}{\|\vec{N}(u, v)\|}$$

**Exemplo 4:** Calcule o fluxo do campo vectorial

$$\vec{v}(x, y, z) = x\vec{i} + y\vec{j} + xz\vec{k}$$

através da superfície esférica

$$S : x^2 + y^2 + z^2 = a^2 \quad (a > 0)$$

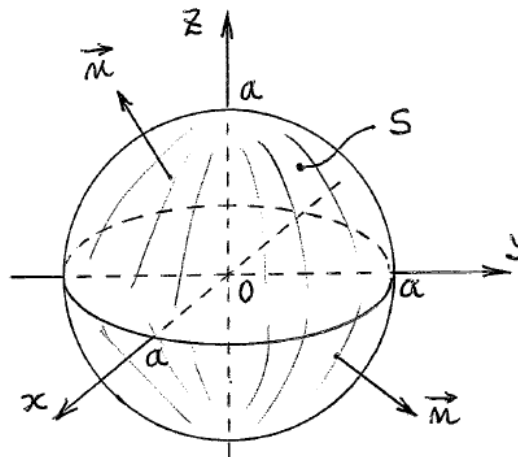
no sentido *de dentro para fora* da superfície.

Solução:

A superfície esférica orientada,  $S$ , pode ser parametrizada, recorrendo a coordenadas esféricas, através da função vectorial

$$\vec{r}(\theta, \phi) = a \cos(\theta) \sin(\phi) \vec{i} + a \sin(\theta) \sin(\phi) \vec{j} + a \cos(\phi) \vec{k}, \quad (\theta, \phi) \in R$$

em que  $R = \{(\theta, \phi) : 0 \leq \theta \leq 2\pi, 0 \leq \phi \leq \pi\}$  (exemplo 5, capítulo 6).



O seu produto vectorial fundamental é (exemplo 10, capítulo 6):

$$\vec{N}(\theta, \phi) = -a^2 \sin(\phi) (\cos(\theta) \sin(\phi) \vec{i} + \sin(\theta) \sin(\phi) \vec{j} + \cos(\phi) \vec{k})$$

Dado que

$$\vec{N}(\theta, \phi) \cdot \vec{k} = -a^2 \sin(\phi) \cos(\phi) < 0, \text{ se } \phi < \pi / 2$$

e

$$\vec{N}(\theta, \phi) \cdot \vec{k} > 0, \text{ se } \phi > \pi / 2$$

então o produto vectorial fundamental,  $\vec{N}(\theta, \phi)$ , está orientado no sentido *de fora para dentro* de  $S$ , ou seja, tem o sentido oposto ao que é considerado para o versor normal à superfície,  $\vec{n}(\theta, \phi)$ .

Uma vez que

$$\vec{v}[\vec{r}(\theta, \phi)] = a \cos(\theta) \sin(\phi) \vec{i} + a \sin(\theta) \sin(\phi) \vec{j} + a^2 \cos(\theta) \sin(\phi) \cos(\phi) \vec{k}$$

$$\vec{v}[\vec{r}(\theta, \phi)] \cdot \vec{N}(\theta, \phi) = -a^3 \sin^3(\phi) - a^4 \cos(\theta) \sin^2(\phi) \cos^2(\phi)$$

atendendo a (8), obtém-se para o fluxo:

$$\begin{aligned} \iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS &= - \int_0^\pi \int_0^{2\pi} \left( -a^3 \sin^3(\phi) - a^4 \cos(\theta) \sin^2(\phi) \cos^2(\phi) \right) d\theta d\phi = \\ &= 2\pi a^3 \int_0^\pi \sin^3(\phi) \, d\phi = \\ &= 2\pi a^3 \int_0^\pi \sin(\phi) \, d\phi - 2\pi a^3 \int_0^\pi \sin(\phi) \cos^2(\phi) \, d\phi = \\ &= -2\pi a^3 [\cos(\phi)]_0^\pi + \frac{2}{3} \pi a^3 [\cos^3(\phi)]_0^\pi = \\ &= 4\pi a^3 - \frac{4}{3} \pi a^3 = \frac{8}{3} \pi a^3 \end{aligned}$$

**Exemplo 5:** Calcule o fluxo do campo vectorial

$$\vec{v}(x, y, z) = x\vec{i} + y\vec{j} + 3z\vec{k}$$

através da superfície do parabolóide

$$S : z = 1 - (x^2 + y^2), \quad z \geq 0$$

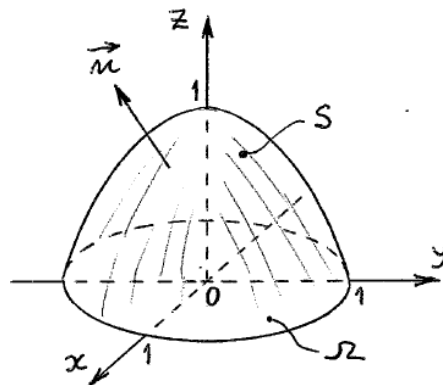
no sentido *de dentro para fora* da superfície.

Solução:

A superfície parabólica orientada,  $S$ , pode ser parametrizada através da função vectorial

$$\vec{r}(x, y) = x\vec{i} + y\vec{j} + (1 - x^2 - y^2)\vec{k}, \quad (x, y) \in \Omega$$

em que  $\Omega = \{(x, y) : 0 \leq x^2 + y^2 \leq 1\}$ .



O seu produto vectorial fundamental é:

$$\vec{N}(x, y) = \frac{\partial \vec{r}}{\partial x} \times \frac{\partial \vec{r}}{\partial y} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ 1 & 0 & -2x \\ 0 & 1 & -2y \end{vmatrix} = 2x\vec{i} + 2y\vec{j} + \vec{k}$$

Neste caso, pode-se verificar que o produto vectorial fundamental,  $\vec{N}(x, y)$ , e o versor normal a  $S$ ,  $\vec{n}(x, y)$ , estão orientados no mesmo sentido, isto é, no sentido *de dentro para fora* da superfície.

Assim, atendendo a (7) e sabendo que

$$\vec{v}[\vec{r}(x, y)] = x\vec{i} + y\vec{j} + 3(1 - x^2 - y^2)\vec{k}$$

$$\vec{v}[\vec{r}(x, y)] \cdot \vec{N}(x, y) = 2x^2 + 2y^2 + 3(1 - x^2 - y^2) = 3 - (x^2 + y^2)$$

obtem-se para o fluxo

$$\begin{aligned} \iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS &= 3 \iint_{\Omega} dx dy - \iint_{\Omega} (x^2 + y^2) dx dy = \\ &= 3A(\Omega) - \iint_{\Omega} (x^2 + y^2) dx dy = 3\pi - \iint_{\Omega} (x^2 + y^2) dx dy \end{aligned}$$

onde  $A(\Omega) = \pi$  é a área da região  $\Omega$ .

Recorrendo a coordenadas polares

$$x = r \cos(\theta) \quad , \quad y = r \sin(\theta) \quad , \quad dx dy = r \, dr d\theta$$

então

$$x^2 + y^2 = r^2 \quad , \quad (r, \theta) \in \Omega_1$$

$$\Omega_1 = \{(\theta, r) : 0 \leq \theta \leq 2\pi \quad , \quad 0 \leq r \leq 1\}$$

e, portanto:

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = 3\pi - \int_0^{2\pi} \int_0^1 r^3 \, dr d\theta = 3\pi - \frac{\pi}{2} = \frac{5\pi}{2}$$

- O fluxo através de uma *superfície orientada e fechada por secções* (por exemplo, a superfície lateral de um prisma, a superfície de um cilindro fechado nas suas bases e a superfície de um parabolóide fechado na sua base) pode ser determinado somando as contribuições, para o fluxo, de cada uma das secções que limitam essa superfície.

**Exemplo 6:** Calcule o fluxo do campo vectorial

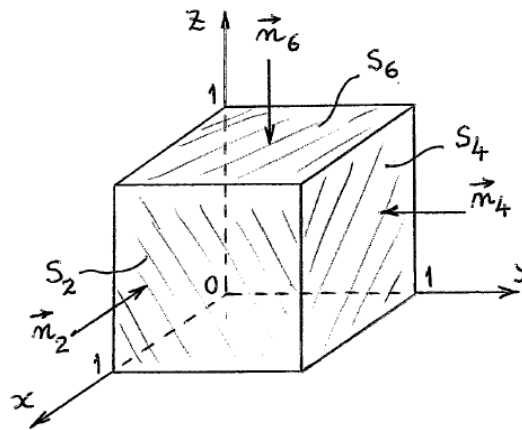
$$\vec{v}(x, y, z) = xy\vec{i} + 2yz^2\vec{j} + yz\vec{k}$$

através da superfície,  $S$ , que limita o cubo unitário,  $T$ , situado no primeiro octante

$$T = \{(x, y, z) : 0 \leq x \leq 1, 0 \leq y \leq 1, 0 \leq z \leq 1\}$$

no sentido *de fora para dentro* da superfície.

Solução:



A superfície que limita o cubo,  $S$ , é uma superfície orientada e fechada por secções e pode ser decomposta em seis secções planas, cujos versores normais, orientados de acordo com o que é exigido no problema, são:

$$\text{Secção } S_1 = \{(x, y, z) : x = 0, 0 \leq y \leq 1, 0 \leq z \leq 1\} \text{ e } \vec{n}_1(x, y, z) = \vec{i}$$

$$\text{Secção } S_2 = \{(x, y, z) : x = 1, 0 \leq y \leq 1, 0 \leq z \leq 1\} \text{ e } \vec{n}_2(x, y, z) = -\vec{i}$$

$$\text{Secção } S_3 = \{(x, y, z) : y = 0, 0 \leq x \leq 1, 0 \leq z \leq 1\} \text{ e } \vec{n}_3(x, y, z) = \vec{j}$$

$$\text{Secção } S_4 = \{(x, y, z) : y = 1, 0 \leq x \leq 1, 0 \leq z \leq 1\} \text{ e } \vec{n}_4(x, y, z) = -\vec{j}$$

$$\text{Secção } S_5 = \{(x, y, z) : z = 0, 0 \leq x \leq 1, 0 \leq y \leq 1\} \text{ e } \vec{n}_5(x, y, z) = \vec{k}$$

$$\text{Secção } S_6 = \{(x, y, z) : z = 1, 0 \leq x \leq 1, 0 \leq y \leq 1\} \text{ e } \vec{n}_6(x, y, z) = -\vec{k}$$

Em relação à secção  $S_1$  obtém-se:

$$\vec{v}(0, y, z) = 2yz^2 \vec{j} + yz \vec{k} \quad , \quad \vec{v}(0, y, z) \cdot \vec{n}_1(x, y, z) = 0$$

$$\iint_{S_1} (\vec{v} \cdot \vec{n}_1) dS = 0$$

Em relação à secção  $S_2$  obtém-se:

$$\vec{v}(1, y, z) = y \vec{i} + 2yz^2 \vec{j} + yz \vec{k} \quad , \quad \vec{v}(1, y, z) \cdot \vec{n}_2(x, y, z) = -y$$

$$\iint_{S_2} (\vec{v} \cdot \vec{n}_2) dS = \int_0^1 \int_0^1 (-y) dy dz = -\frac{1}{2}$$

Em relação à secção  $S_3$  obtém-se:

$$\vec{v}(x, 0, z) = \vec{0} \quad , \quad \vec{v}(x, 0, z) \cdot \vec{n}_3(x, y, z) = 0$$

$$\iint_{S_3} (\vec{v} \cdot \vec{n}_3) dS = 0$$

Em relação à secção  $S_4$  obtém-se:

$$\vec{v}(x, 1, z) = x \vec{i} + 2z^2 \vec{j} + z \vec{k} \quad , \quad \vec{v}(x, 1, z) \cdot \vec{n}_4(x, y, z) = -2z^2$$

$$\iint_{S_4} (\vec{v} \cdot \vec{n}_4) dS = \int_0^1 \int_0^1 (-2z^2) dx dz = -\frac{2}{3}$$

Em relação à secção  $S_5$  obtém-se:

$$\vec{v}(x, y, 0) = xy \vec{i} \quad , \quad \vec{v}(x, y, 0) \cdot \vec{n}_5(x, y, z) = 0$$

$$\iint_{S_5} (\vec{v} \cdot \vec{n}_5) dS = 0$$

Em relação à secção  $S_6$  obtém-se:

$$\vec{v}(x,y,1) = xy\vec{i} + 2y\vec{j} + y\vec{k} \quad , \quad \vec{v}(x,y,1) \cdot \vec{n}_6(x,y,z) = -y$$

$$\iint_{S_6} (\vec{v} \cdot \vec{n}_6) \, dS = \int_0^1 \int_0^1 (-y) \, dx \, dy = -\frac{1}{2}$$

Então, o fluxo do campo vectorial  $\vec{v}(x,y,z)$  através da superfície lateral do cubo,  $S$ , no sentido *de fora para dentro* da superfície, é:

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = \sum_{i=1}^6 \iint_{S_i} (\vec{v} \cdot \vec{n}_i) \, dS = -\frac{1}{2} - \frac{2}{3} - \frac{1}{2} = -\frac{5}{3}$$

- O conceito de fluxo é aplicado quando se estudam, por exemplo, problemas no âmbito da mecânica dos fluidos. Assim, considere-se um fluido em movimento no espaço, tal que o vector velocidade, em cada ponto  $(x,y,z)$ , é definido pelo campo vectorial  $\vec{v}(x,y,z)$ ; para simplificar a análise, admita-se que  $\vec{v}(x,y,z)$  não varia com o tempo (escoamento em *regime estacionário*).

Fixe-se uma região do espaço,  $S$ , representada por uma superfície *orientada, simples e regular* e seja  $\vec{n} = \vec{n}(x,y,z)$  a função que define, em cada ponto de  $S$ , o *versor normal* à superfície.

O fluxo do campo vectorial  $\vec{v}(x,y,z)$  através de  $S$ , definido em (5), representa, em termos relativos, o *caudal* (volume por unidade de tempo) de fluido que atravessa  $S$ , a partir da face com *versor normal*  $-\vec{n}$  para a face com *versor normal*  $\vec{n}$ , sendo de realçar o seguinte:

- i) O fluxo é *positivo*, se  $\vec{v} \cdot \vec{n} > 0$ ; neste caso, a transferência de matéria dá-se no sentido admitido para a orientação de  $S$ ;
- ii) O fluxo é *negativo*, se  $\vec{v} \cdot \vec{n} < 0$ ; neste caso, a transferência de matéria dá-se no sentido oposto àquele que define a orientação de  $S$ .



## Integral de fluxo: notação diferencial

- A expressão do integral de fluxo apresentada em (5) pode ser reescrita, tal como ocorreu com o integral de linha, usando uma *notação diferencial*.

Assim, considere-se o campo vectorial

$$\vec{v}(x, y, z) = P(x, y, z)\vec{i} + Q(x, y, z)\vec{j} + R(x, y, z)\vec{k}$$

e a superfície *orientada, simples e regular*,  $S$ , parametrizada através de uma função vectorial diferenciável:

$$\vec{r}(u, v) = x(u, v)\vec{i} + y(u, v)\vec{j} + z(u, v)\vec{k}, \quad (u, v) \in \Omega$$

Seja o produto vectorial fundamental da superfície, dado por:

$$\begin{aligned} \vec{N}(u, v) &= \frac{\partial \vec{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \vec{r}}{\partial v} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \partial x / \partial u & \partial y / \partial u & \partial z / \partial u \\ \partial x / \partial v & \partial y / \partial v & \partial z / \partial v \end{vmatrix} = \\ &= \begin{vmatrix} \partial y / \partial u & \partial z / \partial u \\ \partial y / \partial v & \partial z / \partial v \end{vmatrix} \vec{i} - \begin{vmatrix} \partial x / \partial u & \partial z / \partial u \\ \partial x / \partial v & \partial z / \partial v \end{vmatrix} \vec{j} + \begin{vmatrix} \partial x / \partial u & \partial y / \partial u \\ \partial x / \partial v & \partial y / \partial v \end{vmatrix} \vec{k} = \\ &= \frac{\partial(y, z)}{\partial(u, v)} \vec{i} + \frac{\partial(z, x)}{\partial(u, v)} \vec{j} + \frac{\partial(x, y)}{\partial(u, v)} \vec{k} \end{aligned}$$

Notando que

$$\begin{aligned} \vec{v}[\vec{r}(u, v)] \cdot \vec{N}(u, v) &= \\ &= P[\vec{r}(u, v)] \frac{\partial(y, z)}{\partial(u, v)} + Q[\vec{r}(u, v)] \frac{\partial(z, x)}{\partial(u, v)} + R[\vec{r}(u, v)] \frac{\partial(x, y)}{\partial(u, v)} \end{aligned}$$

e admitindo que  $\vec{N}(u, v)$  e o versor normal,  $\vec{n}(u, v)$ , estão orientados no mesmo sentido, resulta:

$$\begin{aligned} \iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS &= \iint_{\Omega} \vec{v}[\vec{r}(u, v)] \cdot \vec{N}(u, v) \, du \, dv = \\ &= \iint_{\Omega} P[\vec{r}(u, v)] \frac{\partial(y, z)}{\partial(u, v)} \, du \, dv + \iint_{\Omega} Q[\vec{r}(u, v)] \frac{\partial(z, x)}{\partial(u, v)} \, du \, dv + \\ &\quad + \iint_{\Omega} R[\vec{r}(u, v)] \frac{\partial(x, y)}{\partial(u, v)} \, du \, dv \end{aligned}$$

Designando

$$\frac{\partial(y, z)}{\partial(u, v)} \, du \, dv = dy \wedge dz$$

$$\frac{\partial(z, x)}{\partial(u, v)} \, du \, dv = dz \wedge dx$$

$$\frac{\partial(x, y)}{\partial(u, v)} \, du \, dv = dx \wedge dy$$

obtém-se, em alternativa,

$$\begin{aligned} \iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS &= \iint_S P(x, y, z) \, dy \wedge dz + \iint_S Q(x, y, z) \, dz \wedge dx + \\ &\quad + \iint_S R(x, y, z) \, dx \wedge dy \end{aligned}$$

ou ainda, sob um modo mais compacto:

$$\iint_S (\vec{v} \cdot \vec{n}) \, dS = \iint_S P \, dy \wedge dz + Q \, dz \wedge dx + R \, dx \wedge dy$$