

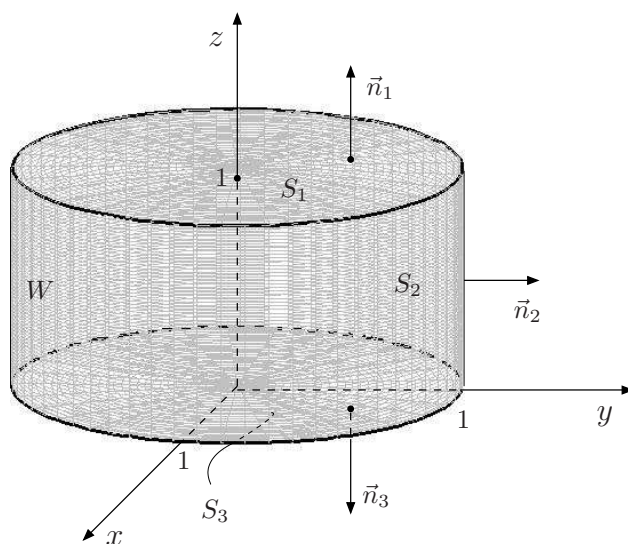


Cálculo III-A – Módulo 13 – Tutor

Exercício 1: Verifique o teorema de Gauss calculando a integral de superfície e a integral tripla para o campo $\vec{F}(x, y, z) = 2x \vec{i} + 2y \vec{j} + z^2 \vec{k}$ e S é a superfície da seguinte região:

$$W = \{(x, y, z); x^2 + y^2 \leq 1, 0 \leq z \leq 1\}.$$

Solução: O esboço do sólido W está representado na figura que se segue.



Vemos que a fronteira de W é constituída de três superfícies: $\partial W = S = S_1 \cup S_2 \cup S_3$, como mostra a figura acima. Orientando positivamente $S = \partial W$, devemos verificar que

$$\iint_{\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV$$

ou

$$\iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS + \iint_{S_2} \vec{F} \cdot \vec{n}_2 \, dS + \iint_{S_3} \vec{F} \cdot \vec{n}_3 \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV.$$

Cálculo de $\iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS$

Temos que $S_1 : z = 1, (x, y) \in D : x^2 + y^2 \leq 1, \vec{n}_1 = \vec{k} = (0, 0, 1)$ e $dS = \sqrt{1 + (z_x)^2 + (z_y)^2} \, dx dy =$

$= \sqrt{1+0+0} dx dy = dx dy$. Então,

$$\begin{aligned} \iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 dS &= \iint_D (2x, 2y, 1^2) \cdot (0, 0, 1) dx dy = \iint_D (0+0+1) dx dy = \\ &= \iint_D dx dy = A(D) = \pi \cdot 1^2 = \pi. \end{aligned}$$

Cálculo de $\iint_{S_2} \vec{F} \cdot \vec{n}_2 dS$

Temos que $S_2 : x^2 + y^2 \leq 1$ com $0 \leq z \leq 1$. Então, \vec{n}_2 é exterior a W . Logo $\vec{n}_2 = \frac{(x, y, 0)}{1} = (x, y, 0)$. Assim,

$$\begin{aligned} \iint_{S_2} \vec{F} \cdot \vec{n}_2 dS &= \iint_{S_2} (2x, 2y, z^2) \cdot (x, y, 0) dS = \iint_{S_2} (2x^2 + 2y^2) dS = \\ &= 2 \iint_{S_2} (x^2 + y^2) dS. \end{aligned}$$

Como $x^2 + y^2$ em S_2 é igual a 1, temos:

$$\iint_{S_2} \vec{F} \cdot \vec{n}_2 dS = 2 \iint_{S_2} dS = 2A(S_2) = 2(2\pi rh)$$

com $r = 1$ e $h = 1$. Logo,

$$\iint_{S_2} \vec{F} \cdot \vec{n}_2 dS = 4\pi.$$

Cálculo de $\iint_{S_3} \vec{F} \cdot \vec{n}_3 dS$

Temos que $S_3 : z = 0, (x, y) \in D : x^2 + y^2 \leq 1$. Como \vec{n}_3 aponta para baixo, então $\vec{n}_3 = -\vec{k} = (0, 0, -1)$. Temos, também, que $dS = \sqrt{1 + (z_x)^2 + (z_y)^2} dx dy = \sqrt{1+0+0} dx dy = dx dy$. Então,

$$\iint_{S_3} \vec{F} \cdot \vec{n}_3 dS = \iint_D (2x, 2y, 0^2) \cdot (0, 0, -1) dx dy = \iint_D (0+0+0) dx dy = 0.$$

Portanto,

$$\iint_{\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} dS = \pi + 4\pi + 0 = 5\pi.$$

Cálculo de $\iiint_W \operatorname{div} \vec{F} dV$

Temos que $\text{div}\vec{F} = 2 + 2 + 2z = 4 + 2z$. A descrição de W em coordenadas cilíndricas é

$$W_{r\theta z} : \begin{cases} 0 \leq r \leq 1 \\ 0 \leq \theta \leq 2\pi \\ 0 \leq z \leq 1 \end{cases} . \text{ Como } dV = r dr d\theta dz, \text{ então,}$$

$$\begin{aligned} \iiint_W \text{div}\vec{F} dV &= \iiint_W (4 + 2z) dV = \iiint_{W_{r\theta z}} (4 + 2z) r dr d\theta dz = \\ &= \int_0^1 \int_0^{2\pi} \int_0^1 (4 + 2z) r dz d\theta dr = \int_0^1 r \int_0^{2\pi} \int_0^1 (4 + 2z) dz d\theta dr = \\ &= \int_0^1 r \int_0^{2\pi} [4z + z^2]_0^1 d\theta dr = 5 \int_0^1 r \int_0^{2\pi} d\theta dr = 10\pi \int_0^1 r dr = 10\pi \left[\frac{r^2}{2} \right]_0^1 = 5\pi . \end{aligned}$$

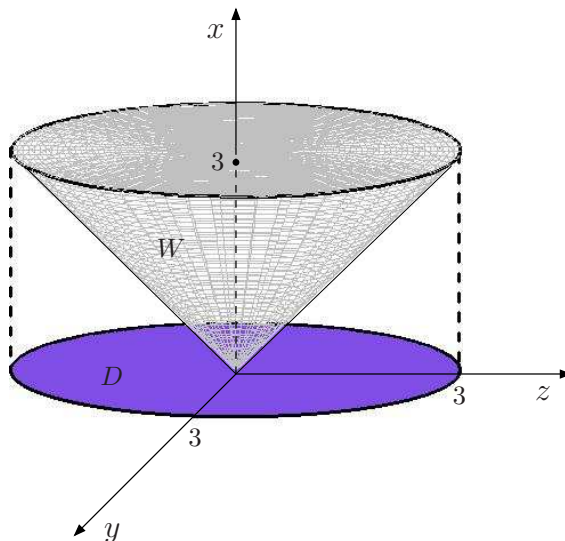
Assim, o teorema de Gauss está verificado.

Exercício 2: Aplique o teorema da divergência para obter o fluxo do campo \vec{F} através de S , orientada positivamente:

- $\vec{F}(x, y, z) = (x^2 + y^2)\vec{i} + (y^2 - 2xy)\vec{j} + (4z - 2yz)\vec{k}$, onde S é a superfície do sólido W limitado pelo cone $x = \sqrt{y^2 + z^2}$ e pelo plano $x = 3$.
- $\vec{F}(x, y, z) = (x^3 + y \sin z)\vec{i} + (y^3 + z \sin x)\vec{j} + z^3\vec{k}$, onde S é a superfície do sólido W limitado pelos hemisférios $z = \sqrt{4 - x^2 - y^2}$, $z = \sqrt{1 - x^2 - y^2}$ e pelo plano $z = 0$.
- $\vec{F}(x, y, z) = (xy^2 + \cos z)\vec{i} + (x^2y + \sin z)\vec{j} + e^y\vec{k}$, onde S é a superfície do sólido W limitado pelo parabolóide $z = x^2 + y^2$ e pelo plano $z = 4$.

Solução:

- a) Invertendo os eixos coordenados, temos o esboço de W na figura que se segue.



Como \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 e $S = \partial W$ está orientada positivamente, então, pelo teorema de Gauss temos:

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV$$

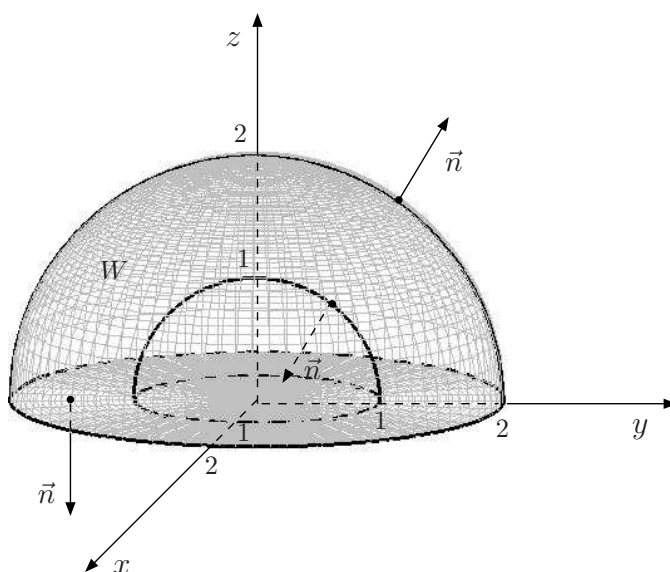
onde $\operatorname{div} \vec{F} = 2x + 2y - 2x + 4 - 2y = 4$. Logo,

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = 4 \iiint_W dV = 4V(W) = 4 \left(\frac{1}{3} \pi r^2 h \right)$$

onde $r = 3$ e $h = 3$. Assim,

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = 36\pi.$$

b) O esboço do sólido W está representado na figura que se segue.



Como \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 e $S = \partial W$ está orientada positivamente, então pelo teorema de Gauss, temos

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV$$

onde $\operatorname{div} \vec{F} = 3x^2 + 3y^2 + 3z^2 = 3(x^2 + y^2 + z^2)$. Passando para coordenadas esféricas, temos

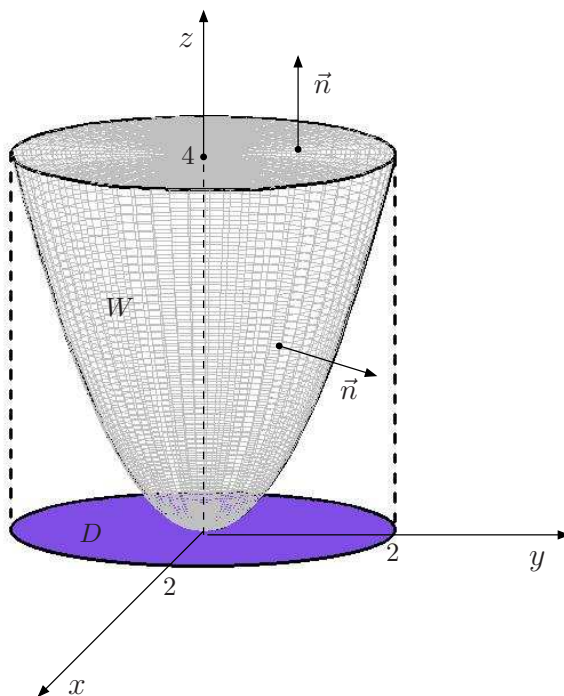
$$x^2 + y^2 + z^2 = \rho^2, \quad dV = \rho^2 \sin \phi \, d\rho d\phi d\theta \quad \text{e} \quad W_{\rho\phi\theta} : \begin{cases} 1 \leq \rho \leq 2 \\ 0 \leq \theta \leq 2\pi \\ 0 \leq \phi \leq \pi/2 \end{cases}. \quad \text{Então,}$$

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = 3 \iiint_W (x^2 + y^2 + z^2) \, dV = 3 \iiint_{W_{\rho\phi\theta}} \rho^2 (\rho^2 \sin \phi) \, d\rho d\phi d\theta =$$

$$= 3 \int_1^2 \rho^4 \int_0^{\pi/2} \sin \phi \int_0^{2\pi} d\theta d\phi d\rho = 6\pi \int_1^2 \rho^4 \left[\underbrace{-\cos \phi}_=1 \right]_0^{\pi/2} d\rho =$$

$$= 6\pi \left[\frac{\rho^5}{5} \right]_1^2 = \frac{6\pi}{5} (32 - 1) = \frac{186\pi}{5}.$$

c) O esboço de W está representado na figura que se segue.



Como \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 e $S = \partial W$ está orientada positivamente, então, pelo teorema de Gauss temos:

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV$$

onde $\operatorname{div} \vec{F} = y^2 + x^2 = x^2 + y^2$. Passando para coordenadas cilíndricas, temos que $x^2 + y^2 = r^2$,

$dV = r \, dr \, d\theta \, dz$ e $W_{r\theta z} : \begin{cases} 0 \leq r \leq 2 \\ 0 \leq \theta \leq 2\pi \\ r^2 \leq z \leq 4 \end{cases}$. Então,

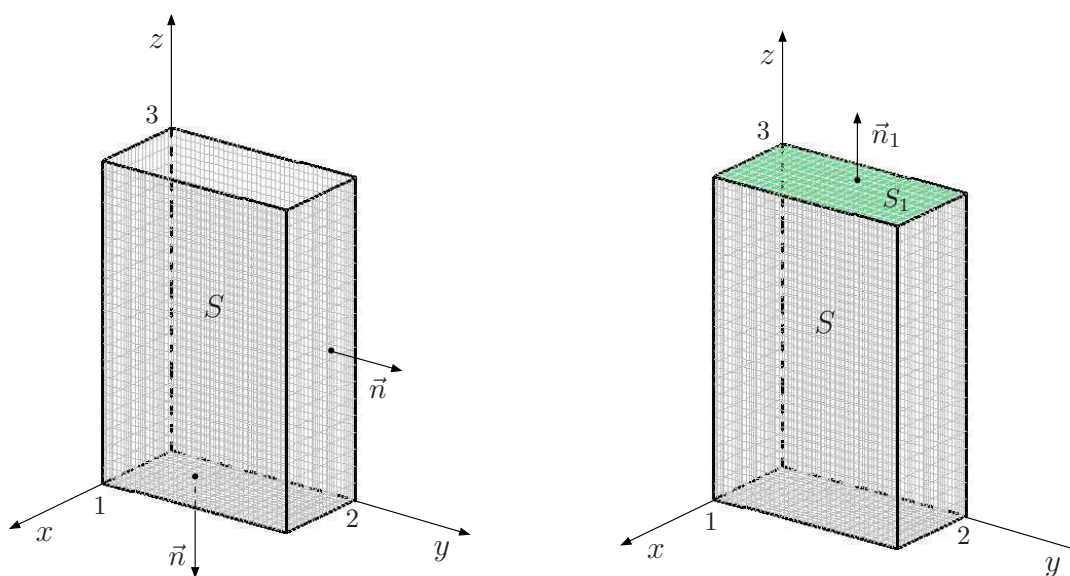
$$\begin{aligned} \iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS &= \iiint_W (x^2 + y^2) \, dV = \iiint_{W_{r\theta z}} r^2 \cdot r \, dr \, d\theta \, dz = \\ &= \int_0^2 r^3 \int_0^{2\pi} \int_{r^2}^4 dz \, d\theta \, dr = \int_0^2 r^3 \int_0^{2\pi} (4 - r^2) \, d\theta \, dr = \\ &= 2\pi \int_0^2 r^3 (4 - r^2) \, dr = 2\pi \int_0^2 (4r^3 - r^5) \, dr = 2\pi \left[\frac{4r^4}{4} - \frac{r^6}{6} \right]_0^2 = \\ &= 2\pi \left(16 - \frac{32}{3} \right) = \frac{32\pi}{3}. \end{aligned}$$

Exercício 3: Fechando, de uma forma adequada, as superfícies abertas dadas e utilizando o teorema de Gauss, calcule o fluxo do campo \vec{F} através de S , com \vec{n} exterior à superfície fechada

- a) $\vec{F}(x, y, z) = (0, 0, 2z)$, onde S é a superfície do paralelepípedo limitado pelos planos coordenados e pelos planos $x = 1$, $y = 2$ e $z = 3$, exceto a face superior;
- b) $\vec{F}(x, y, z) = (x, y, z)$, onde $S : x^2 + y^2 + z^2 = a^2$ com $z \leq 0$;
- c) $\vec{F}(x, y, z) = z \arctg(y^2) \vec{i} + z^3 \ln(x^2 + 1) \vec{j} + z \vec{k}$, onde $S : z = 2 - x^2 - y^2$, com $1 \leq z \leq 2$.

Solução:

a) O esboço de S está representado na figura que se segue.



Consideremos $\bar{S} = S \cup S_1$, onde S_1 é dada por $S_1 : z = 3, (x, y) \in D : \begin{cases} 0 \leq x \leq 1 \\ 0 \leq y \leq 1 \end{cases}$, orientada com $\vec{n}_1 = \vec{k}$ e $dS = \sqrt{1 + (z_x)^2 + (z_y)^2} dx dy = \sqrt{1 + 0 + 0} dx dy = dx dy$.

Seja W o sólido limitado por \bar{S} . Como $\partial W = \bar{S}$ está orientada positivamente e \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 , então, pelo teorema de Gauss, temos:

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} dV$$

onde $\operatorname{div} \vec{F} = 0 + 0 + 2 = 2$. Logo,

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} dS = 2 \iiint_W dV = 2V(W) = 2(1 \cdot 2 \cdot 3) = 12$$

ou

$$\iint_S \vec{F} \cdot \vec{n} dS + \iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 dS = 12.$$

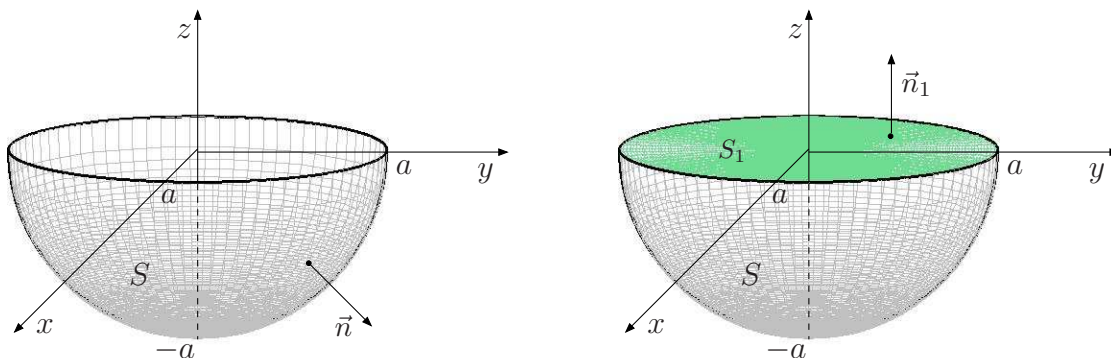
Mas,

$$\iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS = \iint_D (0, 0, 2 \cdot 3) \cdot (0, 0, 1) \, dx dy = \iint_D 6 \, dx dy = 6A(D) = 6(1 \cdot 2) = 12.$$

Logo,

$$\iint_S \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = 12 - 12 = 0.$$

b) O esboço de S está representado na figura que se segue.



Consideremos $\bar{S} = S \cup S_1$, onde S_1 é dada por $S_1: z = 0, (x, y) \in D: x^2 + y^2 \leq a^2$, orientada com $\vec{n}_1 = \vec{k}$ e $dS = \sqrt{1 + (z_x)^2 + (z_y)^2} \, dx dy = \sqrt{1 + 0 + 0} \, dx dy = dx dy$.

Seja W o sólido limitado por \bar{S} . Como a fronteira de W , $\bar{S} = \partial W$, está orientada positivamente e \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 , então, pelo teorema de Gauss, temos:

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV$$

onde $\operatorname{div} \vec{F} = 1 + 1 + 1 = 3$. Logo,

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W 3 \, dV = 3V(W) = 3 \left(\frac{1}{2} \cdot \frac{4}{3} \pi a^3 \right) = 2\pi a^3$$

ou

$$\iint_S \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS + \iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS = 2\pi a^3.$$

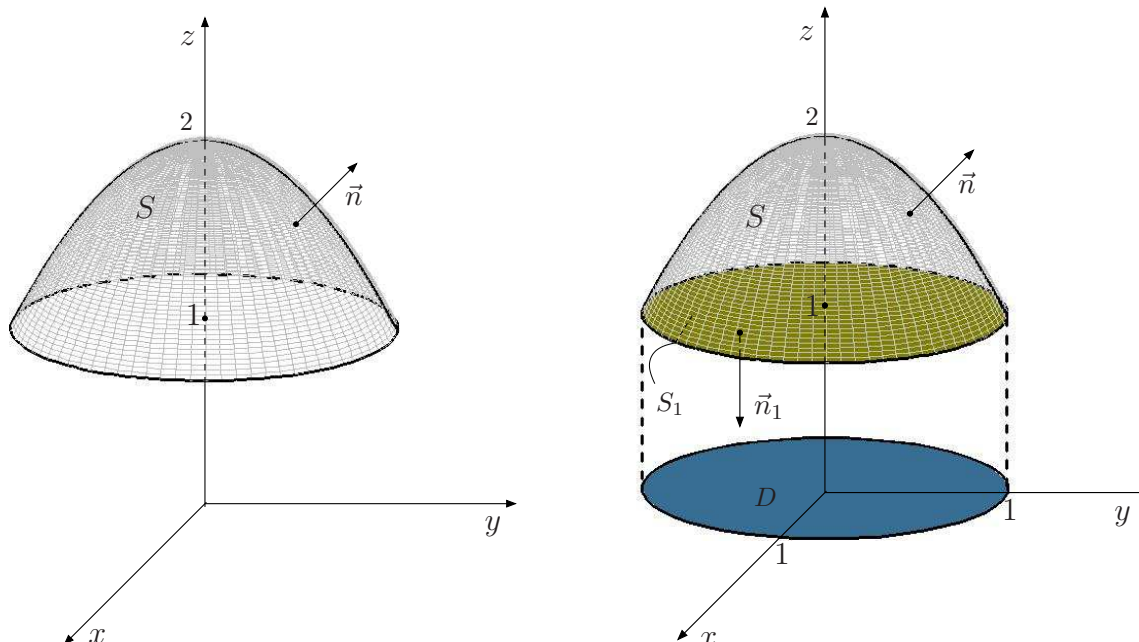
Mas,

$$\iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS = \iint_D (x, y, 0) \cdot (0, 0, 1) \, dx dy = \iint_D 0 \, dx dy = 0$$

logo:

$$\iint_S \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = 2\pi a^3.$$

c) O esboço de S está representado na figura que se segue.



Consideremos $\bar{S} = S \cup S_1$, onde S_1 é dada por $S_1 : z = 1, (x, y) \in D : x^2 + y^2 \leq 1$, orientada com $\vec{n}_1 = -\vec{k} = (0, 0, -1)$ e onde $dS = \sqrt{1 + (z_x)^2 + (z_y)^2} dx dy = \sqrt{1 + 0 + 0} dx dy = dx dy$.

Seja W o sólido limitado por \bar{S} . Como $\bar{S} = \partial W$ está orientada positivamente e \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 , então, pelo teorema de Gauss, temos

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} dV$$

onde $\operatorname{div} \vec{F} = 0 + 0 + 1 = 1$. Logo,

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} dS = \iiint_W dV.$$

Cálculo de $\iiint_W dV$

Passando para coordenadas cilíndricas, temos $dV = r dr d\theta dz$ e $W_{r\theta z} : \begin{cases} 0 \leq r \leq 1 \\ 0 \leq \theta \leq 2\pi \\ 1 \leq z \leq 2 - r^2 \end{cases}$. Então,

$$\begin{aligned} \iiint_W dV &= \iiint_{W_{r\theta z}} r dr d\theta dz = \int_0^1 r \int_0^{2\pi} \int_1^{2-r^2} dz d\theta dr = \\ &= \int_0^1 r \int_0^{2\pi} (2 - r^2 - 1) d\theta dr = \int_0^1 r (1 - r^2) \int_0^{2\pi} d\theta dr = \\ &= 2\pi \int_0^1 (r - r^3) dr = 2\pi \left[\frac{r^2}{2} - \frac{r^4}{4} \right]_0^1 = \frac{2\pi}{4} = \frac{\pi}{2}. \end{aligned}$$

Logo,

$$\iint_{\overline{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \frac{\pi}{2}$$

ou

$$\iint_S \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS + \iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS = \frac{\pi}{2}.$$

Mas,

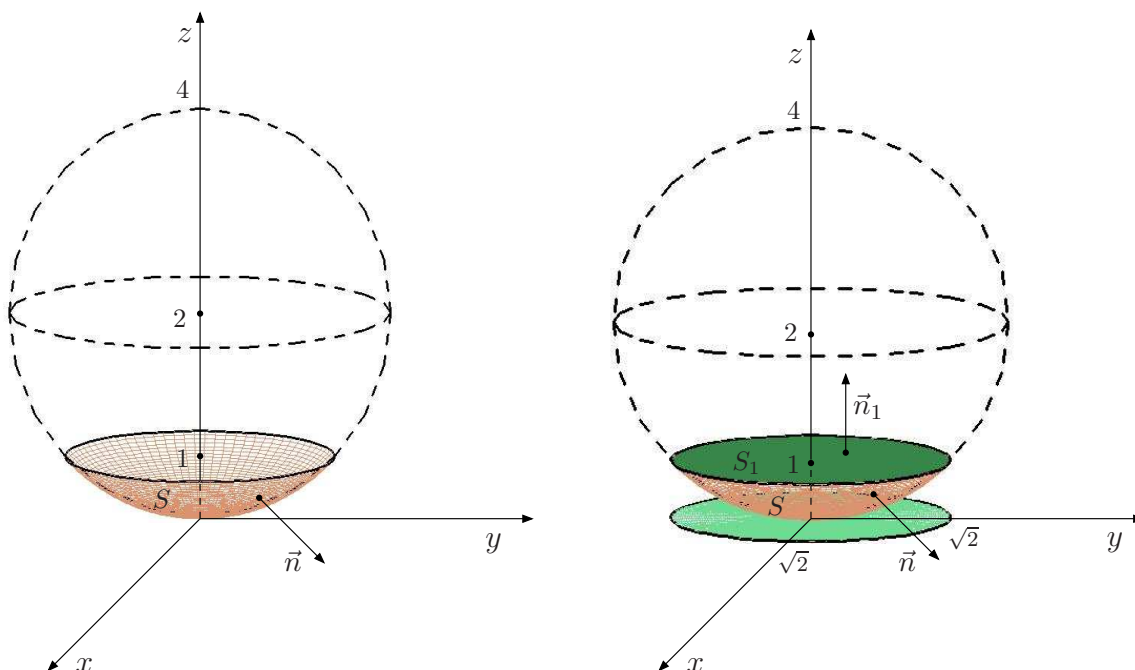
$$\begin{aligned} \iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{n}_1 \, dS &= \iint_D (1 \cdot \operatorname{arctg}(y^2), 1^3 \cdot \ln(x^2 + 1), 1) \cdot (0, 0, -1) \, dx dy = \\ &= \iint_D -dx dy = -A(D) = -\pi \cdot 1^2 = -\pi. \end{aligned}$$

Finalmente:

$$\iint_S \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \frac{\pi}{2} - (-\pi) = \frac{\pi}{2} + \pi = \frac{3\pi}{2}.$$

Exercício 4: Calcule $\iint_S (\operatorname{rot} \vec{F}) \cdot \vec{n} \, dS$, sendo $\vec{F}(x, y, z) = (e^x - y) \vec{i} + (xz + y^2) \vec{j} + 2yz \vec{k}$ e S é a parte da esfera $x^2 + y^2 + z^2 - 4z = 0$, com $z \leq 1$, orientada com \vec{n} exterior.

Solução: O esboço de S está representado na figura que se segue.



Consideremos $\overline{S} = S \cup S_1$, onde S_1 é dada por $S_1 : z = 1, (x, y) \in D : x^2 + y^2 \leq (\sqrt{2})^2$, orientada com $\vec{n}_1 = \vec{k}$ e onde $dS = \sqrt{1 + (z_x)^2 + (z_y)^2} \, dx dy = \sqrt{1 + 0 + 0} \, dx dy = dx dy$.

Seja W o sólido limitado por \overline{S} . Como a fronteira de W , $\partial W = \overline{S}$, está orientada positivamente e

$\text{rot}\vec{F}$ é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 então, pelo teorema de Gauss, temos

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \text{div}(\text{rot}\vec{F}) \, dV$$

onde $\text{div}(\text{rot}\vec{F}) = \nabla \cdot (\nabla \times \vec{F}) = 0$, por propriedade dos operadores diferenciais (ver pág 10 do Módulo 7). Então,

$$\iint_{\bar{S}=\partial W} (\text{rot}\vec{F}) \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W 0 \, dV = 0$$

ou

$$\iint_S (\text{rot}\vec{F}) \cdot \vec{n} \, dS + \iint_{S_1} (\text{rot}\vec{F}) \cdot \vec{n}_1 \, dS = 0.$$

Cálculo de $\iint_{S_1} (\text{rot}\vec{F}) \cdot \vec{n}_1 \, dS$

Temos,

$$\text{rot}\vec{F} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ e^x - y & xz + y^2 & 2yz \end{vmatrix} = (2z - x, 0, z + 1)$$

Logo,

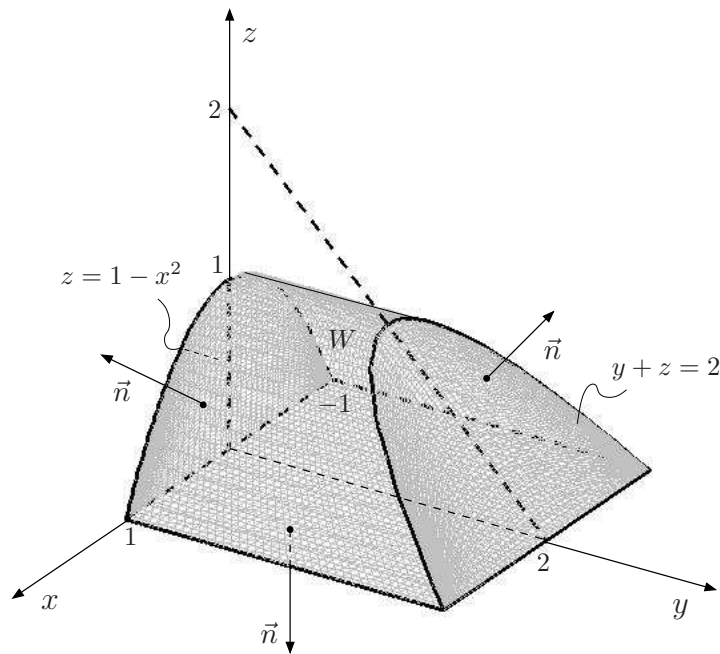
$$\begin{aligned} \iint_{S_1} (\text{rot}\vec{F}) \cdot \vec{n}_1 \, dS &= \iint_D (2 \cdot 1 - x, 0, 1 + 1) \cdot (0, 0, 1) \, dxdy = \\ &= \iint_D (2 - x, 0, 2) \cdot (0, 0, 1) \, dxdy = \iint_D 2 \, dxdy = 2A(D) = \\ &= 2(\pi(\sqrt{3})^2) = 6\pi. \end{aligned}$$

Portanto,

$$\iint_S (\text{rot}\vec{F}) \cdot \vec{n} \, dS = -6\pi.$$

Exercício 5: Seja W a região limitada pelo cilindro parabólico $z = 1 - x^2$, o plano $y + z = 2$ e os planos coordenados $z = 0$ e $y = 0$. Calcule o fluxo do campo $\vec{F} = (x + e^{-y} \text{sen } z) \vec{i} + (y + \text{arctg } z) \vec{j} + (\text{sen } x + \cos y) \vec{k}$ através da superfície S de W com normal \vec{n} exterior à W .

Solução: O esboço da região W está representado na figura que se segue.



Como $S = \partial W$ está orientada positivamente e \vec{F} é de classe C^1 em \mathbb{R}^3 , então, pelo teorema de Gauss, temos

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W \operatorname{div} \vec{F} \, dV$$

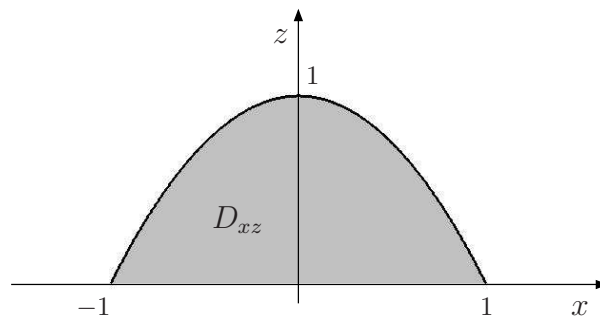
onde $\operatorname{div} \vec{F} = 1 + 1 + 0 = 2$. Logo,

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = \iiint_W 2 \, dV = 2 \iiint_W dV$$

onde a região W é dada por

$$W = \{(x, y, z); (x, z) \in D_{xz} \text{ e } 0 \leq y \leq 2 - z\}$$

com $D_{xz} =$ projeção de W no plano xz .



Logo, temos $D_{xz} : \begin{cases} -1 \leq x \leq 1 \\ 0 \leq z \leq 1 - x^2 \end{cases}$. Então,

$$\begin{aligned} \iiint_W dV &= \iint_{D_{xz}} \int_0^{2-z} dy \, dx dz = \iint_{D_{xz}} (2-z) \, dx dz = \\ &= \int_{-1}^1 \int_0^{1-x^2} (2-z) \, dz dx = \int_{-1}^1 \left[2z - \frac{z^2}{2} \right]_0^{1-x^2} dx = \\ &= \frac{1}{2} \int_{-1}^1 [4(1-x^2) - (1-x^2)^2] dx = \\ &= \frac{1}{2} \int_{-1}^1 (4 - 4x^2 - 1 + 2x^2 - x^4) dx = \\ &= \frac{1}{2} \int_{-1}^1 (3 - 2x^2 - x^4) dx = \frac{1}{2} \left[3x - \frac{2x^3}{3} - \frac{x^5}{5} \right]_{-1}^1 = \\ &= \frac{1}{2} \cdot 2 \left(3 - \frac{2}{3} - \frac{1}{5} \right) = \frac{32}{5} . \end{aligned}$$

Logo,

$$\iint_{S=\partial W} \vec{F} \cdot \vec{n} \, dS = 2 \cdot \frac{32}{5} = \frac{64}{5} .$$