



**Questão 1:** (2.5 pontos)

Calcule a integral de superfície escalar  $\iint_S 5xy dS$  sendo  $S$  a porção do cilindro  $9x^2 + 4y^2 = 36$  contida no primeiro octante, limitada superiormente por  $z = 6(x^2 + y^2)$  e inferiormente por  $z = x^2 + y^2$ .

**Solução:**

Uma parametrização para o cilindro é dada por  $\varphi(\theta, z) = (2 \cos \theta, 3 \sin \theta, z)$ , com  $\theta \in [0, \pi/2]$  (primeiro octante). Substituindo a parametrização nas equações dos parabolóides temos que  $z \in [4 \cos^2 \theta + 9 \sin^2 \theta, 6(4 \cos^2 \theta + 9 \sin^2 \theta)]$ .

Com esta parametrização temos que  $N := \frac{\partial \phi}{\partial \theta} \times \frac{\partial \phi}{\partial z} = (3 \cos \theta, 2 \sin \theta, 0)$  e daí  $\|N\| = (4 + 5 \cos^2 \theta)^{1/2}$ . Finalmente temos

$$\begin{aligned} \iint_S 5xy dS &= \int_0^{\pi/2} \int_{4 \cos^2 \theta + 9 \sin^2 \theta}^{6(4 \cos^2 \theta + 9 \sin^2 \theta)} 30 \cos \theta \sin \theta (4 + 5 \cos^2 \theta)^{1/2} dz d\theta = \\ &= \int_0^{\pi/2} 150 \cos \theta \sin \theta (4 \cos^2 \theta + 9 \sin^2 \theta) (4 + 5 \cos^2 \theta)^{1/2} d\theta = \\ &= 150 \int_0^{\pi/2} \cos \theta \sin \theta (13 - (4 + 5 \cos^2 \theta)) (4 + 5 \cos^2 \theta)^{1/2} d\theta = \\ &= -\frac{150 \cdot 13}{15} (4 + 5 \cos^2 \theta)^{3/2} \Big|_0^{\pi/2} + \frac{150}{25} (4 + 5 \cos^2 \theta)^{5/2} \Big|_0^{\pi/2} = 130 \cdot (27 - 8) - 6 \cdot 6(243 - 32) = 1204 \end{aligned}$$

**Questão 2:** (2.5 pontos)

Seja  $\vec{F}$  o campo vetorial em  $\mathbb{R}^3 \setminus \{(0, 0, 0)\}$  dado por

$$\vec{F}(x, y, z) = \frac{1}{x^2 + y^2 + z^2} (x, y, z)$$

e  $C$  a curva parametrizada por  $\gamma : [0, 1] \rightarrow \mathbb{R}^3$ , de classe  $\mathcal{C}^1$  tal que  $\gamma(0) \in S(a)$  e  $\gamma(1) \in S(b)$ , sendo  $S(a)$  a esfera de raio  $a$  e centro na origem e  $S(b)$  a esfera de raio  $b$  e centro na origem, com  $0 < a < b$ . Suponha que a curva  $C$  não intercepta a origem. Calcule  $\int_C \vec{F} \cdot dr$ .

**Solução:**

Observamos que o campo vetorial  $\vec{F}$  não está definido na origem e é de classe  $\mathcal{C}^\infty$  em todos os outros pontos. Além disso,  $\text{rot } \vec{F} = -\frac{1}{(x^2 + y^2 + z^2)^2} (2yz - 2yz, 2xz - 2xz, 2xy - 2xy) = (0, 0, 0)$ . Portanto, podemos aplicar a proposição de equivalência e obter que existe uma função potencial, isto é, uma função  $f$  que satisfaz  $\vec{F}(x, y, z) = \nabla f(x, y, z)$ . Integrando as funções coordenadas de  $\vec{F}$  obtemos que  $f(x, y, z) = \frac{1}{2} \ln(x^2 + y^2 + z^2)$ . Se  $(x_a, y_a, z_a)$  é um ponto qualquer de  $S(a)$  temos que  $f(x_a, y_a, z_a) = \ln(a)$ . Analogamente, se  $(x_b, y_b, z_b)$  é um ponto qualquer de  $S(b)$  temos que  $f(x_b, y_b, z_b) = \ln(b)$ . Finalmente,  $\int_\gamma \vec{F} \cdot dr = f(x_b, y_b, z_b) - f(x_a, y_a, z_a) = \ln \frac{b}{a}$ .

**Questão 3:** (2.5 pontos)

Seja  $C$  a curva orientada parametrizada por  $\vec{r}(t) = (\cos(t), \sin(t), 8 - \cos^2(t) - \sin(t))$ , com  $t \in [0, 2\pi]$ . Seja o campo vetorial  $\vec{F}(x, y, z) = (z^2 - y^2, -2xy^2, e^{\sqrt{z}} \cos(z))$ . Calcule  $\int_C \vec{F} \cdot dr$ .

**Solução:**

O cálculo direto da integral de linha parece envolver integrações não triviais. O campo  $\vec{F}$  é de classe  $C^\infty$  se  $z > 0$  e temos que  $\text{rot}(\vec{F}) = (0, 2z, -2y^2 + 2y)$ . Analisando a curva  $C$ , vemos que  $z(t) > 6$  para todo  $t \in [0, 2\pi]$  e que a curva está contida na superfície  $z = 8 - x^2 - y$ . Vamos utilizar esta superfície para aplicar o Teorema de Stokes.

Observamos que a projeção da curva  $C$  no plano coordenado  $xy$  tem o sentido anti-horário e, portanto, orientaremos a superfície de forma compatível com o Teorema de Stokes, isto é, com a terceira componente do vetor normal sendo positiva. Usando a parametrização natural, isto é,  $\varphi(x, y) = (x, y, 8 - x^2 - y)$ , temos que o domínio  $D$  desta parametrização é dado por  $x^2 + y^2 \leq 1$ . Temos, também, que  $N := \frac{\partial \varphi}{\partial x} \times \frac{\partial \varphi}{\partial y} = (2x, 1, 1)$ , que tem a orientação desejada.

Então,  $((\text{rot } \vec{F}) \circ \varphi) \cdot N = (0, 16 - 2x^2 - 2y, -2y^2 + 2y) \cdot (2x, 1, 1) = 16 - 2(x^2 + y^2)$ . Aplicando o teorema de Stokes e coordenadas polares para a resolução da integral dupla obtemos

$$\int_C \vec{F} \cdot dr = \iint_D (16 - 2(x^2 + y^2)) dx dy = \int_0^{2\pi} \int_0^1 (16r - 2r^3) dr d\theta = 16\pi - \pi = 15\pi.$$

**Observação:** A parametrização  $\Psi(r, \theta) = (r \cos \theta, r \sin \theta, 8 - r^2 \cos^2 \theta - r \sin \theta)$ , com  $r \in [0, 1]$  e  $\theta \in [0, 2\pi]$  também poderia ser utilizada. Neste caso teríamos que  $((\text{rot } \vec{F}) \circ \Psi) \cdot N = (0, 16 - 2r^2 \cos^2 \theta, -2r^2 \sin^2 \theta + 2r \sin \theta) \cdot (2r^2 \cos \theta, r, r) = 16r - 2r^3 + 2r \sin \theta$ . Daí teríamos

$$\int_C \vec{F} \cdot dr = \int_0^{2\pi} \int_0^1 (16r - 2r^3) dr d\theta = 16\pi - \pi = 15\pi.$$

**Questão 4:** (2.5 pontos)

Seja o  $\Omega$  o volume em  $\mathbb{R}^3$  dado por  $\Omega = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 \text{ tais que } 4x^2 + y^2 \leq 16, -3 \leq z \leq 3\}$  e seja  $\vec{F}$  o campo vetorial

$$\vec{F}(x, y, z) = \left( 3x + \frac{y}{x^2 + y^2 + z^2}, -\frac{x + z}{x^2 + y^2 + z^2}, \frac{y}{x^2 + y^2 + z^2} \right).$$

Calcule a integral de superfície vetorial  $\iint_{\partial\Omega} \vec{F} \cdot \vec{\eta} dS$ , sendo  $\partial\Omega$  a fronteira da região  $\Omega$  e  $\vec{\eta}$  a normal apontando para dentro de  $\Omega$ .

**Solução:**

O cálculo direto das integrais de superfície parece envolver integrações não triviais ao longo da superfície lateral do cilindro  $4x^2 + y^2 = 16$ . Poderemos aplicar o Teorema da Divergência para encontrar este fluxo.

Temos diversas possibilidades para resolução. Uma delas é observar que o campo vetorial  $\vec{F}$  pode ser escrito como  $\vec{F}_a + \vec{F}_b$  sendo  $\vec{F}_a = (3x, 0, 0)$  e  $\vec{F}_b = 1/(x^2 + y^2 + z^2)(y, -x - z, y)$ . Temos que  $\text{div } \vec{F}_a = 3$  e  $\text{div } \vec{F}_b = (2xy - 2xy - 2yz + 2yz)(x^2 + y^2 + z^2)^{-2} = 0$ . O campo  $\vec{F}_a$  é de classe  $C^\infty$  em todo o  $\mathbb{R}^3$ . O campo  $\vec{F}_b$  está definido em  $\mathbb{R}^3 \setminus \{(0, 0, 0)\}$  e  $\text{div } \vec{F}_b = 0$ . Por Gauss,  $\iint_{\partial\Omega} \vec{F}_a \cdot \vec{\eta} dS = -3 \text{Volume}(\Omega) = -144\pi$ . O fluxo do campo vetorial  $\vec{F}_b$  pode ser calculado usando o Teorema da Divergência. Como a origem não pertence ao domínio do campo

$\vec{F}_b$ , aplicaremos o Teorema da Divergência em uma região  $\Omega_e$  obtida excluindo os pontos no interior de uma esfera de raio 1 e centro na origem do domínio original  $\Omega$ . Aplicando o Teorema da Divergência obtemos

$$\iiint_{\Omega_e} \operatorname{div} \vec{F}_b dV = - \iint_{\partial\Omega} \vec{F}_b \cdot \vec{\eta} dS - \iint_{S_1} \vec{F}_b \cdot \vec{\eta} dS, \quad (1)$$

sendo  $S_1$  a esfera de centro na origem e raio 1 orientada com vetor normal apontando para o exterior da esfera. Os sinais adotados correspondem à orientação do Teorema da Divergência (vetor normal apontado para fora do volume).

- Uma parametrização para a esfera é dada por  $\Psi(\theta, \varphi) = (\cos \theta \operatorname{sen} \varphi, \operatorname{sen} \theta \operatorname{sen} \varphi, \cos \varphi)$ , com  $\theta \in [0, 2\pi]$  e  $\varphi \in [0, \pi]$ . Então,  $N := \frac{\partial \Psi}{\partial \theta} \times \frac{\partial \Psi}{\partial \varphi} = \operatorname{sen} \varphi (\cos \theta \operatorname{sen} \varphi, \operatorname{sen} \theta \operatorname{sen} \varphi, \cos \varphi)$ .

Temos que

$$\begin{aligned} \vec{F}_b(\Psi) \cdot N &= \operatorname{sen} \varphi (\operatorname{sen} \theta \operatorname{sen} \varphi, -\cos \theta \operatorname{sen} \varphi - \cos \varphi, \operatorname{sen} \theta \operatorname{sen} \varphi) \\ &(\cos \theta \operatorname{sen} \varphi, \operatorname{sen} \theta \operatorname{sen} \varphi, \cos \varphi) = 0. \end{aligned}$$

Então, temos que  $\iint_{S_1} \vec{F}_b \cdot \vec{\eta} dS = 0$ .

- Como  $\operatorname{div} \vec{F}_b = 0$  temos que  $\iiint_{\Omega_e} \operatorname{div} \vec{F}_b dV = 0$
- Substituindo na equação (1) obtemos que  $\iint_{\partial\Omega} \vec{F}_b \cdot \vec{\eta} dS = 0$ .

Finalmente, temos que  $\iint_{\partial\Omega} \vec{F} \cdot \vec{\eta} dS = \iint_{\partial\Omega} \vec{F}_a \cdot \vec{\eta} dS + \iint_{\partial\Omega} \vec{F}_b \cdot \vec{\eta} dS = -144\pi$ .

**Obs:** Os cálculos seriam muito simplificados se observássemos que  $\vec{F}_b = \frac{1}{2} \operatorname{rot}(-\ln(x^2 + y^2 + z^2), z^2, 0, \ln(x^2 + y^2 + z^2))$ . Então,  $\iint_{\partial\Omega} \vec{F}_b \cdot \vec{\eta} dS = \frac{1}{2} \iint_{\partial\Omega} \operatorname{rot}(-\ln(x^2 + y^2 + z^2), z^2, 0, \ln(x^2 + y^2 + z^2)) \cdot \vec{\eta} dS = 0$ , pelo Teorema de Stokes, pois a superfície  $\partial\Omega$  é uma superfície fechada.

**Obs:** Se o campo vetorial  $\vec{F}$  não fosse dividido como neste gabarito, os cálculos seriam um pouco mais trabalhosos. Usaríamos que  $\iiint_{\Omega_e} \operatorname{div} \vec{F} dV = - \iint_{\partial\Omega} \vec{F} \cdot \vec{\eta} dS - \iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{\eta} dS$ . Obteríamos que  $\iiint_{\Omega_e} \operatorname{div} \vec{F} dV = 140\pi$  e  $\iint_{S_1} \vec{F} \cdot \vec{\eta} dS = 4\pi$ , chegando ao resultado desejado.

**Obs:** Embora a aplicação direta do Teorema da Divergência na região  $\Omega$  (desconsiderando completamente o fato que o campo vetorial não está definido na origem) forneça o mesmo resultado numérico que foi obtido nesta resolução, o seu emprego está conceitualmente incorreto, pois o campo não está definido na origem e nem mesmo é limitado em  $\Omega$ . Um problema semelhante ao proposto nesta questão em que a aplicação direta não fornece o mesmo resultado ocorre quando, por exemplo,  $\vec{F} = (x, y, z)/(x^2 + y^2 + z^2)^{3/2}$ . Neste caso, o divergente se anula mas o fluxo em  $\partial\Omega$  não se anula.

**Obs: Todas** as curvas e regiões auxiliares utilizadas na resolução das questões deverão ser claramente identificadas, incluindo as orientações adotadas.