

CÁLCULO

Primer curso de Ingeniero de Telecomunicación
Segundo Examen Parcial. 22 de Junio de 2006

Ejercicio 1.

Hallar los extremos absolutos de $f(x, y, z) = x - y - z$, sobre el conjunto

$$S = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + 2y^2 - 1 = 0, \quad 3x - 4z = 0\}.$$

Solución: Aplicamos el criterio de los multiplicadores de Lagrange a la función $f(x, y, z) = x - y - z$, resolviendo el sistema dado por $\nabla f(x, y, z) = \lambda \nabla g(x, y, z) + \mu \nabla h(x, y, z)$ y las restricciones

$$g(x, y, z) = x^2 + 2y^2 - 1 = 0,$$

$$h(x, y, z) = 3x - 4z = 0.$$

Las tres primeras ecuaciones son

$$1 = 2\lambda x + 3\mu,$$

$$-1 = 4\lambda y,$$

$$-1 = -4\mu.$$

La tercera ecuación implica $\mu = 1/4$, por lo que las dos primeras son

$$1/4 = 2\lambda x, \quad 1/4 = -\lambda y,$$

luego $2\lambda x = -\lambda y$. Dado que $\lambda \neq 0$, obtenemos $2x = -y$. Sustituyendo en la primera restricción

$$x^2 + 8x^2 = 1 \Rightarrow x = \pm \frac{1}{3} \Rightarrow y = \mp \frac{2}{3}.$$

La segunda restricción, $z = \frac{3x}{4}$ nos proporciona los extremos absolutos

$$A = \left(\frac{1}{3}, -\frac{2}{3}, \frac{1}{4}\right), \quad B = \left(-\frac{1}{3}, \frac{2}{3}, -\frac{1}{4}\right).$$

Dado que

$$f(A) = \frac{1}{3} + \frac{2}{3} - \frac{1}{4} = \frac{3}{4}, \quad f(B) = -\frac{1}{3} - \frac{2}{3} + \frac{1}{4} = -\frac{3}{4},$$

la función tiene un máximo absoluto en A y un mínimo absoluto en B .

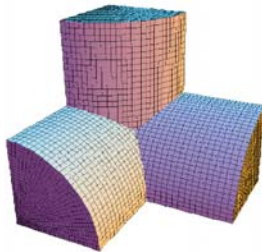
Ejercicio 2.

(a) Evaluar las integrales $\iint_{D_1} \sqrt{1-x^2} dx dy$, $\iint_{D_2} \sqrt{1-y^2} dx dy$, donde

$$D_1 = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 : x^2 + y^2 \leq 1, 0 \leq y \leq x\},$$

$$D_2 = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 : x^2 + y^2 \leq 1, 0 \leq x \leq y\}.$$

(b) Calcular el volumen del sólido dado por la intersección de los tres cilindros sólidos $x^2 + y^2 \leq 1$, $x^2 + z^2 \leq 1$, $y^2 + z^2 \leq 1$, situado en el octante positivo $x \geq 0$, $y \geq 0$, $z \geq 0$. *Indicación: aplicar los resultados obtenidos en (a).*



Solución: (a) Usando coordenadas polares, calculamos la integral

$$\begin{aligned} \iint_{D_1} \sqrt{1-x^2} dx dy &= \int_0^{\pi/4} \int_0^1 \sqrt{1-r^2 \cos^2 \theta} r dr d\theta \\ &= \int_0^{\pi/4} \frac{2}{3} \left(\frac{-1}{2 \cos^2 \theta} \right) \left[(1-r^2 \cos^2 \theta)^{3/2} \right]_0^1 d\theta \\ &= -\frac{1}{3} \int_0^{\pi/4} \frac{(1-\cos^2 \theta)^{3/2} - 1}{\cos^2 \theta} d\theta \\ &= \frac{1}{3} \int_0^{\pi/4} \frac{1 - \operatorname{sen}^3 \theta}{\cos^2 \theta} d\theta \\ &= \frac{1}{3} \int_0^{\pi/4} \frac{1 - \operatorname{sen} \theta (1 - \cos^2 \theta)}{\cos^2 \theta} d\theta \\ &= \frac{1}{3} \int_0^{\pi/4} \left(\frac{1}{\cos^2 \theta} - \frac{\operatorname{sen} \theta}{\cos^2 \theta} + \operatorname{sen} \theta \right) d\theta \\ &= \frac{1}{3} \left[\operatorname{tg} \theta - \frac{1}{\cos \theta} - \cos \theta \right]_0^{\pi/4} \\ &= \frac{1}{3} \left(1 - \sqrt{2} - \frac{\sqrt{2}}{2} + 2 \right) = \frac{1}{3} \left(3 - \frac{3\sqrt{2}}{2} \right) \\ &= 1 - \frac{\sqrt{2}}{2}. \end{aligned}$$

Análogamente,

$$\begin{aligned}
\iint_{D_2} \sqrt{1-y^2} \, dx \, dy &= \int_{\pi/4}^{\pi/2} \int_0^1 \sqrt{1-r^2 \operatorname{sen}^2 \theta} \, r \, dr \, d\theta \\
&= \int_{\pi/4}^{\pi/2} \frac{2}{3} \left(\frac{-1}{2 \operatorname{sen}^2 \theta} \right) \left[(1-r^2 \operatorname{sen}^2 \theta)^{3/2} \right]_0^1 \, d\theta \\
&= -\frac{1}{3} \int_{\pi/4}^{\pi/2} \frac{(1-\operatorname{sen}^2 \theta)^{3/2} - 1}{\operatorname{sen}^2 \theta} \, d\theta \\
&= \frac{1}{3} \int_{\pi/4}^{\pi/2} \frac{1-\cos^3 \theta}{\operatorname{sen}^2 \theta} \, d\theta \\
&= \frac{1}{3} \int_{\pi/4}^{\pi/2} \frac{1-\cos \theta (1-\operatorname{sen}^2 \theta)}{\operatorname{sen}^2 \theta} \, d\theta \\
&= \frac{1}{3} \int_{\pi/4}^{\pi/2} \left(\frac{1}{\operatorname{sen}^2 \theta} - \frac{\cos \theta}{\operatorname{sen}^2 \theta} + \cos \theta \right) \, d\theta \\
&= \frac{1}{3} \left[-\cotg \theta + \frac{1}{\operatorname{sen} \theta} + \operatorname{sen} \theta \right]_{\pi/4}^{\pi/2} \\
&= \frac{1}{3} \left(2 + 1 - \sqrt{2} - \frac{\sqrt{2}}{2} \right) = \frac{1}{3} \left(3 - \frac{3\sqrt{2}}{2} \right) \\
&= 1 - \frac{\sqrt{2}}{2}.
\end{aligned}$$

(b) Los puntos del sólido U satisfacen $x^2 + y^2 \leq 1$, $z^2 \leq 1 - x^2$, $z^2 \leq 1 - y^2$, en el octante positivo y su descripción como sólido XY -proyectable es

$$U = \left\{ (x, y, z) \in \mathbb{R}_+^3 : x^2 + y^2 \leq 1, \quad 0 \leq z \leq \min \left\{ \sqrt{1-x^2}, \sqrt{1-y^2} \right\} \right\}.$$

Considerando los dominios D_1 y D_2 del apartado (a), observemos que

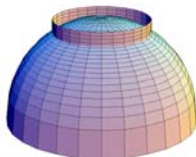
$$\begin{aligned}
(x, y) \in D_1 &\Rightarrow 0 \leq y \leq x \Rightarrow y^2 \leq x^2 \Rightarrow \sqrt{1-x^2} \leq \sqrt{1-y^2} \Rightarrow z \leq \sqrt{1-x^2}, \\
(x, y) \in D_2 &\Rightarrow 0 \leq x \leq y \Rightarrow x^2 \leq y^2 \Rightarrow \sqrt{1-y^2} \leq \sqrt{1-x^2} \Rightarrow z \leq \sqrt{1-y^2}.
\end{aligned}$$

En consecuencia, el volumen del sólido U es

$$\begin{aligned}
V &= \iiint_U dx \, dy \, dz = \iint_{D_1} \int_0^{\sqrt{1-x^2}} dz \, dx \, dy + \iint_{D_2} \int_0^{\sqrt{1-y^2}} dz \, dx \, dy \\
&= \iint_{D_1} \sqrt{1-x^2} \, dx \, dy + \iint_{D_2} \sqrt{1-y^2} \, dx \, dy = 2 - \sqrt{2}.
\end{aligned}$$

Ejercicio 3.

Sea S la porción de la semiesfera $x^2 + y^2 + z^2 = 4$, $z \geq 0$, que se encuentra en el interior del cilindro $x^2 + y^2 = 1$. Dado el campo vectorial $F(x, y, z) = (xy, yz, zx)$, calcular el flujo exterior del campo $\text{rot}(F)$ a través de S , directamente, usando el teorema de Stokes y aplicando el teorema de Gauss.



Solución: El rotacional del campo vectorial F es

$$\text{rot } F = \nabla \times F = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ D_x & D_y & D_z \\ xy & yz & zx \end{vmatrix} = (-y, -z, -x).$$

Los puntos de la semiesfera situados en el interior del cilindro verifican $0 \leq x^2 + y^2 = 4 - z^2 \leq 1$, luego $3 \leq z^2 \leq 4$, lo que implica $\sqrt{3} \leq z \leq 2$. Por tanto, la superficie $S = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 + z^2 = 4, \sqrt{3} \leq z \leq 2\}$ y elegimos la parametrización dada por las coordenadas cilíndricas

$$S(r, \theta) = (r \cos \theta, r \sin \theta, \sqrt{4 - r^2}), \quad 0 \leq r \leq 1, \quad 0 \leq \theta \leq 2\pi.$$

El producto vectorial fundamental es

$$S_r \times S_\theta = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ \cos \theta & \sin \theta & \frac{-2r}{2\sqrt{4 - r^2}} \\ -r \sin \theta & r \cos \theta & 0 \end{vmatrix} = \left(\frac{r^2 \cos \theta}{\sqrt{4 - r^2}}, \frac{r^2 \sin \theta}{\sqrt{4 - r^2}}, r \right),$$

y tiene la orientación exterior a la semiesfera porque en el punto $S(1, 0) = (1, 0, \sqrt{3})$, el producto vectorial $S_r \times S_\theta(1, 0) = (1/\sqrt{3}, 0, 1)$. A continuación, calculamos

$$\begin{aligned} \text{rot } F(S(r, \theta)) \cdot S_r \times S_\theta &= (-r \sin \theta, -\sqrt{4 - r^2}, -r \cos \theta) \cdot \left(\frac{r^2 \cos \theta}{\sqrt{4 - r^2}}, \frac{r^2 \sin \theta}{\sqrt{4 - r^2}}, r \right) \\ &= - \left(\frac{r^3 \sin \theta \cos \theta}{\sqrt{4 - r^2}} + r^2 \sin \theta + r^2 \cos \theta \right). \end{aligned}$$

El flujo exterior del campo $\text{rot } F$ a través de S es

$$\begin{aligned} \iint_S \text{rot } F \cdot N \, dS &= - \int_0^1 \int_0^{2\pi} \left(\frac{r^3 \sin \theta \cos \theta}{\sqrt{4 - r^2}} + r^2 \sin \theta + r^2 \cos \theta \right) \, d\theta \, dr \\ &= - \int_0^1 \left(\frac{r^3}{\sqrt{4 - r^2}} \left[\frac{\sin^2 \theta}{2} \right]_0^{2\pi} + r^2 [-\cos \theta + \sin \theta]_0^{2\pi} \right) \, dr \\ &= 0. \end{aligned}$$

El teorema de Stokes asegura que $\iint_S \text{rot } F \cdot N \, dS = \oint_C F \cdot dr$, donde la curva C , que es la frontera de S , viene dada por $x^2 + y^2 = 1$, $z = \sqrt{3}$. Una parametrización de la curva con orientación inducida por la superficie orientada por la normal exterior a la semiesfera es

$$r(\theta) = S(1, \theta) = (\cos \theta, \text{sen } \theta, \sqrt{3}), \quad 0 \leq \theta \leq 2\pi.$$

Calculamos la integral de línea

$$\begin{aligned} \oint_C F \cdot dr &= \int_0^{2\pi} F(r(\theta)) \cdot r'(\theta) \, d\theta \\ &= \int_0^{2\pi} (\text{sen } \theta \cos \theta, \sqrt{3} \text{sen } \theta, \sqrt{3} \cos \theta) \cdot (-\text{sen } \theta, \cos \theta, 0) \, d\theta \\ &= \int_0^{2\pi} (-\text{sen}^2 \theta \cos \theta + \sqrt{3} \text{sen } \theta \cos \theta) \, d\theta \\ &= \left[-\frac{\text{sen}^3 \theta}{3} + \frac{\sqrt{3} \text{sen}^2 \theta}{2} \right]_0^{2\pi} = 0. \end{aligned}$$

Para aplicar el teorema de Gauss, consideramos el sólido U cuyas fronteras son S y la superficie T definida por $x^2 + y^2 \leq 1$, $z = \sqrt{3}$. El teorema de la divergencia de Gauss implica que

$$\iint_{S \cup T} \text{rot } F \cdot N \, dS = \iiint_U \text{div}(\text{rot } F) \, dx \, dy \, dz = 0,$$

porque $\text{div}(\text{rot } F)(x, y, z) = 0$. En consecuencia,

$$\iint_S \text{rot } F \cdot N \, dS = - \iint_T \text{rot } F \cdot N \, dS.$$

Parametrizamos la superficie T mediante

$$T(r, \theta) = (r \cos \theta, r \text{sen } \theta, \sqrt{3}), \quad 0 \leq r \leq 1, \quad 0 \leq \theta \leq 2\pi.$$

El producto vectorial fundamental

$$T_r \times T_\theta = \begin{vmatrix} \mathbf{i} & \mathbf{j} & \mathbf{k} \\ \cos \theta & \text{sen } \theta & 0 \\ -r \text{sen } \theta & r \cos \theta & 0 \end{vmatrix} = (0, 0, r),$$

está orientado hacia el interior de U , por lo que debemos integrar

$$- \text{rot } F(T(r, \theta)) \cdot T_r \times T_\theta = (r \text{sen } \theta, \sqrt{3}, r \cos \theta) \cdot (0, 0, r) = r^2 \cos \theta.$$

El flujo exterior, a través de T , del rotacional del campo F es

$$\iint_T \text{rot } F \cdot N \, dS = \int_0^1 \int_0^{2\pi} r^2 \cos \theta \, d\theta \, dr = \int_0^1 r^2 [\text{sen } \theta]_0^{2\pi} \, dr = 0,$$

lo que implica el resultado pedido.