Entrega 1

Ejercicio 1 - Hallar el flujo del campo vectorial F(x,y,z)=(xy2,xy,y) a través de la superficie (considerando la normal exterior):

$$S = \{(x,y,z): x^2 + y^2 = 1, -1 \le z \le 1\} \cup \{(x,y,z) \mid x^2 + y^2 \le 1, z = -1\}$$

El flujo a lo largo de dicha superficie será égual que el flujo si quitamos las siguientes curvas:

$$A = \{(x, y, z) : x^2 + y^2 = 1, z = -1\}$$

$$B = \{(x, y, z) : x^2 + y^2 = 1, z = 1\}$$

$$C = \{(x, y, z) \in S : x \ge 0, y = 0\}$$

Per tanto consideramos el conjunto

$$\hat{S} = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^7 + y^2 = 1, -1 < z < 1\} \cup \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 < 1, z = -3\} \} \subset$$
Por lando
$$\iint_{S} \vec{F} \cdot d\vec{S} = \iint_{S} \vec{F} \cdot d\vec{S}$$

Esta integral la podemos calcular como la suma de dos integrales sobre las signientes superficies:

Si= {(x,y,z): x2+y2=1, z=-1} \ {(x,yz): x20, y=0} que corresponde a la tapa inferien del cilindro menos los puntos que pertenecen al semiplanp y=0 donde x>0.

Sz= { (xy, z): x + y = 1, -1= z < 1} \ (xx, y, z): x > 0, y = 0 } que es la superficie lateral del cilindro menos el semiplano auterior. Vamos a calcular el flujo en Si.



Damos la para metrización $\Phi_i: (0,2\pi) \times (0,1) \longrightarrow \mathbb{R}^3$ $(\theta,r) \longrightarrow \Phi(\theta,r) = (r\cos\theta, r\sin\theta, -1)$

Portanto $D_1 = (0,2\Pi) \times (0,1)$ y $\Phi_1(D_1) = S_1$. Φ_1 es tambiés C^1 e inyectiva.

Vamos a rateular abora el vector normal exterior.

$$\frac{\partial \underline{\Phi}_{1}}{\partial \theta} = (-r \operatorname{sen}\theta, r \cos\theta, 0)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \underline{\Phi}_{1}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \underline{\Phi}_{1}}{\partial r} = \begin{vmatrix} \vec{r} & \vec{r} & \vec{k} \\ -r \sin\theta & r \cos\theta \end{vmatrix} = -r \vec{k}.$$

$$\frac{\partial \underline{\Phi}_{2}}{\partial r} = (\cos\theta, \operatorname{Sen}\theta, 0)$$

En efecto hemos escogido la orientación correcta porque estos vectores normales son los que van hacia obajo len este caso la normal exterior).

Por tanto
$$\iint_{S_3} \vec{F} \cdot d\vec{S} = \iint_{D_3} (\vec{F} \cdot \vec{\Phi}) \cdot (\frac{\partial \vec{\Phi}_1}{\partial \theta} \times \frac{\partial \vec{\Phi}_1}{\partial r}) d\theta dr =$$

$$= \iint_{D_1} (r^3 \cos \theta \sin^2 \theta, r^3 \cos^2 \theta \sin \theta, r \sin \theta) \cdot (0, 0, -r) d\theta dr =$$

$$= \iint_{D_3} - v^2 \sin \theta \ d\theta dv = \int_0^{2\pi} \int_0^{4\pi} - v^2 \sin \theta d\theta dv = \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{2\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{4\pi} - \sin \theta d\theta\right) = \int_0^{4\pi} \left(\int_0^{4\pi} v^2 dv\right) \left(\int_0^{4\pi}$$

$$= \frac{1}{3} \cdot \left(\cos \theta \right)^{2\pi} = 0, \text{ es decir, no hay flujo neto es n esta}$$

super ficie.

Nos fijamos ahora en la superficie S2 de la que damos la parametrización \$2:

$$\Phi_2: (0,2\Pi) \times (-1,1) \longrightarrow \mathbb{R}^3
(\theta, z) \longrightarrow \Phi_2(\theta, z) = (\cos\theta, \sin\theta, z)$$



Entences $D_2 = (0, 2\pi) \times (-1, 1)$ y $\Phi_2(D_2) = S_2$. Ademas Φ_2 es

La hormal exterior será:

$$\frac{\partial \overline{\Phi}_{2}}{\partial \theta} = (-\operatorname{sen}\theta, \cos\theta, 0)$$

$$\Rightarrow \frac{\partial \overline{\Phi}_{2}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \overline{\Phi}_{2}}{\partial z} = |\overrightarrow{i}| |\overrightarrow{j}| |\overrightarrow{k}|$$

$$= \cos\theta |\overrightarrow{i}| + \sin\theta |\overrightarrow{j}|$$

Efectivamente, esta es la normal exterior ya que si tomamos el punto $\frac{1}{4}(\frac{11}{2},0)$ su normal exterior es (0,1,0) que concuerda con lo que buscamos:

 $\frac{2}{\sqrt[3]{\frac{1}{2}}} (\frac{1}{\sqrt{2}}, 0)$ $\frac{2\sqrt[3]{\frac{1}{2}}}{\sqrt[3]{2}} \times \frac{2\sqrt[3]{\frac{1}{2}}}{\sqrt[3]{2}}$

Luego la integral de flujo será:

$$\iint_{S_2} \vec{F} \cdot d\vec{S} = \iint_{D_2} (\vec{F} \cdot \vec{\Phi}_2) \cdot \left(\frac{\partial \vec{\Phi}_2}{\partial \theta} \times \frac{\partial \vec{\Phi}_2}{\partial z} \right) d\theta dz =$$

=
$$\iint_{D_z} \vec{F}(\cos\theta, \sin\theta, z) \cdot (\cos\theta, \sin\theta, 0) d\theta dz =$$

=
$$\iint_{D_2} (\cos\theta \sin\theta, \cos^2\theta \sin\theta, \sin\theta) \cdot (\cos\theta, \sin\theta, 0) d\theta dz =$$

$$= \int_{0}^{2\pi} \int_{-1}^{1} \left(\cos^{2}\theta \sin\theta + \cos^{2}\theta \sin\theta \right) d\theta dz = 4 \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}\theta \sin\theta d\theta =$$

$$= 4 \int_{0}^{2\pi} (\cos\theta \sin\theta)^{2} d\theta = 4 \int_{0}^{2\pi} (\frac{1}{2} \sin 2\theta)^{2} d\theta = 5 \cos 2\theta = 2 \sin 2\theta = 2 \sin 2\theta$$

$$= \int_{0}^{2\pi} sen^{2} 2\theta d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} (1 - cos 30) d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta = \int_{0}^{2\pi} \frac{1}{2} d\theta - \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} cos 40 d\theta$$

$$= \Pi - \frac{\operatorname{sen}(\theta)}{8} \int_{0}^{2\pi} d\theta = \Pi.$$

En resomen, el flujo a traves de S es igual al Plujo a través de Ŝ = S & USz con S ASz = p por lo que

$$\iint_{S} \vec{F} \cdot d\vec{S} = \iint_{S} \vec{F} \cdot d\vec{S} = \iint_{S_{1}} \vec{F} \cdot d\vec{S} = 0 + \Pi = \Pi$$

Flowershie + freeling to 10 Hodge

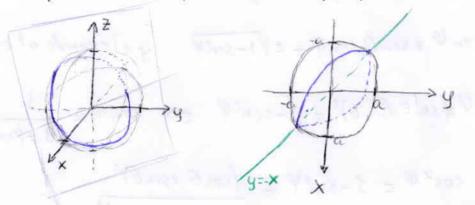
(wellerde, correspondent) - forther of of Alle

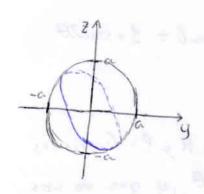
Ejercicio 2 - Calcular la integral de línea

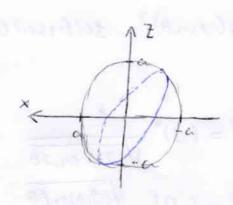
 $\int_{C} y dx + z dy + x dz \quad \text{siendo} \quad C = \left\{ x^{2} + y^{2} + z^{2} = a^{2}, x + y + z = 0 \right\}$

Elegir la orientación que se quiera.

En primer lugar hos damos cuenta de que C es la intersección de una esfera (su frontera) de radio a con un plano cuyo vector normal es el (1,1,1) y pasa por el 10,0,0) que es el centro de la esfera. Dicha intersección será una circunferencia de radio a que será la que tengamos que parametrizar.







Lo que primero podría uno intenter seria dar la parametrización pensando en coordenadas esféricas, es decir sustituir (x,y,z) = (r cos θ sent, r sent sent, r ευς ψ) e intentar ver que condiciones tienen que cumplir r, θ y ψ para poder quedarnos con uno sólo de los parametros.

De esla manera

Let condicion $x^2 + y^2 + z^2 = a^2$ nos implica que $r^2 \cos^2 \theta \sin^2 \theta + r^2 \sin^2 \theta + r^2 \cos^2 \theta = a^2 \implies r^2 \left(\frac{\sin^2 \theta + \cos^2 \theta}{\sin^2 \theta + \cos^2 \theta} \right) + \cos^2 \theta \right) = a^2$ $\implies r^2 = a^2 \implies r = a$ Suponemos a > 0

La condición x+y+z=0 nos implica que

 $r\cos\theta \sin\theta + r\sin\theta \sin\theta + r\cos\theta = 0 \iff \cos\theta \sin\theta + \sin\theta \sin\theta + \cos\theta = 0$

De aqui podemos despejar el señ q en función de θ como cos θ sen q + sen θ sen q = ± 11-señ q el evando al cuadrado

 $Sen^2 \Psi = (\cos \theta + \sin \theta)^2 = 1 - sen^2 \Psi \implies sen^2 \Psi = \frac{1}{1 + (\cos \theta + \sin \theta)^2}$

También $\cos^2 \theta = 1 - \sin^2 \theta = \frac{(\cos \theta + \sin \theta)^2}{1 + (\cos \theta + \sin \theta)^2}$

Notese que (cos \theta + sen \theta) = 10s' \theta + sen to + 2 cos \theta sen \theta = 1 + sen 20

D Por tanto

sen $\Psi = (-1)^{N} \frac{1}{\sqrt{2 + sen26}}$ $\cos \Psi = (-1)^{\ell} \frac{1}{\sqrt{2 + sen26}}$ $\sqrt{2 + sen26}$

con Kyl funciones de O y que no nos interesa su valor. Por es la via hemos llegado a la parametrización

$$\frac{\Phi_{1}}{\theta} : (0,2\pi) \longrightarrow \mathbb{R}^{3}$$

$$\theta \longrightarrow \Phi_{1}(\theta) = \left(\alpha \cdot \frac{\cos\theta}{\sqrt{2 + \sin2\theta}}, \alpha \cdot \frac{\sin\theta}{\sqrt{2 + \sin2\theta}}, \alpha \cdot \frac{(-1)^{4}\sqrt{1 + \sin2\theta}}{\sqrt{2 + \sin2\theta}}\right)$$

Esta, en efecto, es una parametrización de & (quizas quitando algún punto lo que no afecta al cómputo de la integral de línea). Sin embargo, al intentar domputar fydx + zdy + xdz la complejidad de los cálculos nos hoce descartar esta primera a proximación.

En esta segunda aproximación vamos a parametrizar una circunferencia de radio a centrada en (0,0,0) a ya combenida en el plano Z=0 al la que iremos cepticando una serie de rotaciones para que acabe ocupando el lugar de C.

El eggrema de la segunda parametrización es el siguiente

Primero vamos a parametrizar una circonferencia de vadio a con centro (0,0,0) y contenida en ol plano z=0.

$$g_1: (0,2\pi) \longrightarrow \mathbb{R}^3$$

$$f \longrightarrow \text{(acost, asent, 0)}$$

Ahora ge va a ser la rotación de « radianes sobre el eje X con « por delerminar. ge es enlonces un función lineal

con matriz de rotación

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x \\
0 & \sin x & \cos x
\end{pmatrix} = R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x \\
0 & \sin x & \cos x
\end{pmatrix} = R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x \\
0 & \cos x & \cos x
\end{pmatrix} = R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\sin x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\cos x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\cos x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\cos x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\cos x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}
1 & 0 & 0 \\
0 & \cos x & -\cos x
\end{pmatrix} \times R_{x}$$

$$\begin{pmatrix}$$

Por éltimo realizames una rotación de A vadianes sobre el eje Z.

con lo que
$$g_3: \mathbb{R}^3 \longrightarrow \mathbb{R}^3$$

$$(x,y,z) \longrightarrow g_3(x,y,z) = \begin{vmatrix} \cos \beta & -\sin \beta & 0 \\ -\sin \beta & \cos \beta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} \begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix}$$

$$R_z$$

De esta forma éz es la composición de estas funciones y

$$\frac{d}{dz}(t) = g_3 \left(g_1(g_1(t))\right) = g_3 \left(g_2 \left(a\cos t, a \operatorname{sent}, 0\right)\right) = g_3 \left(g_2 \left(a\cos t, a \operatorname{sent}, 0\right)\right)$$

=a cosphost -senphosasent, senphost + cosphosasent, senasent)

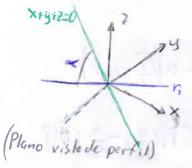
Ya tenemos nuestra parametritación, que va a ser mucho mas manejable que la anterior a la hora de calcular la integral de línea.

$$\Phi_2: (0,2\Pi) \longrightarrow \mathbb{R}^3$$

$$+ \longrightarrow \Phi_2(t) = a(\cos \beta \cos t - \sin \beta \cos \alpha \sin t, \sin \beta \cos t + \cos \beta \cos \alpha \sin t, \sin \beta \cos \alpha \cos t)$$

talta ahora por determinor & yh para que \$2(0,211) = C (salvo un punho que no estarci pero no afecta al computo de la integral).

En primer lugar nos tenemes que dan cuenta de que a tiene que ser el angulo que forman el plano x+y+z=0 con el plano z=0. pero con el signo cambiado.



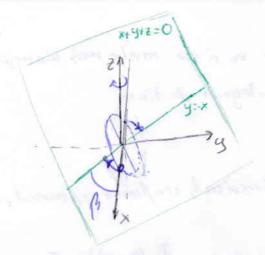
Este angulo-a es el angulo entre las rectas

$$\int_{1}^{\infty} \frac{1}{1} \frac$$

que la podemos calcular com la formula de producto escalar

$$(1,1,0) \cdot (1,1,-2) = \sqrt{2} \cdot \sqrt{6} \cdot \cos \alpha = 0$$
 = $\cos \alpha = \frac{1}{\sqrt{3}}$
Por temto α es el angulo entre - π y 0 talque $\cos \alpha = \frac{1}{\sqrt{3}}$
porque el coseno es par.

El angulo A es mais facil de calcular parque whora los printos conservan su altura y les punles que en un origen estaban en el eje x y tros la primera rotación no se movieron, trenen que acabar tras la segunda rotación en la recta intersección de les planes xigit=0 y 7=0. Eslo es la recla y=-x len elplane 7:0) que forma un angulo de II con el eje X.



Como la retación es en sentido horario entonces A = - II

Por tanto
$$\Phi_2: (D, 2\Pi) \longrightarrow \mathbb{R}^3$$

$$+ \longrightarrow \left(\alpha \left(\frac{\sqrt{2} \cos t - \left(-\frac{\sqrt{2}}{2}\right)}{\sqrt{3}} \frac{1}{\sqrt{3}} \operatorname{sent}\right),$$

$$\alpha \left(-\frac{\sqrt{2} \cos t + \frac{\sqrt{2}}{2} \frac{1}{\sqrt{3}} \operatorname{sent}\right)$$

$$\alpha \left(-\frac{\sqrt{2}}{3} \operatorname{sent}\right)$$

$$\Phi_z(t) = \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \cos t + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent}, \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} - \frac{\alpha}{\sqrt{2}} \cos t, -\alpha \right)^{\frac{7}{3}} \operatorname{sent}\right)$$

Por construcción si $D=(0,2\pi) \implies \hat{\Phi}_2(D)=C\{\{\frac{\alpha}{\sqrt{2}}, -\frac{\alpha}{\sqrt{2}}, 0\}\}$ Esta parametrización es de clase C^{\perp} , es inyectiva y es

mucho mas sencilla que la dade en primer lugar.

$$\Phi_{2}(t) = \left(-\frac{\alpha}{\sqrt{z}} \operatorname{sent} + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{cost}, \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{cost} + \frac{\alpha}{\sqrt{z}} \operatorname{sent}, -\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost}\right)$$

$$\int_{C} y dx + z dy + x dz = \int_{D} (\vec{F} \circ \vec{\Phi}_{2}) \cdot \vec{\Phi}_{2}'(t) dt =$$

=
$$\int_{0}^{2\pi} \frac{\alpha}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{sent} = \frac{\alpha}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{cost}, \quad \frac{\alpha}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{cost}, \quad \frac{\alpha}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{cost}, \quad \frac{\alpha}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{sent}, \quad \frac{\alpha}{\sqrt{\epsilon$$

$$=\int_{0}^{2\pi} \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{sent} - \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{cost} / - \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{sent} + \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{cost} / + \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{sent} / - \alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} / + \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}} \operatorname{cost} / + \frac{|\alpha|}{\sqrt{\epsilon}$$

Jz

$$I_{1} = \int_{0}^{2\pi} \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{cost} \right) \left(-\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{sent} + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

$$= \int_{0}^{2\pi} \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{12}} \operatorname{sent} t + \frac{\alpha^{2}}{6} \operatorname{sent} \operatorname{cost} t + \frac{\alpha^{2}}{2} \operatorname{sent} \operatorname{cost} t - \frac{\alpha}{\sqrt{12}} \operatorname{cost} \right) dt$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{\sqrt{12}} \int_{0}^{2\pi} (\operatorname{sen}^{2} t + \operatorname{cos}^{2} t) dt + \frac{2\alpha^{2}}{3^{2}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} \operatorname{cost} dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{\sqrt{12}} \frac{2\pi}{\sqrt{3}} + \frac{\alpha^{2}}{3} \operatorname{sent} \right) \left(\frac{\alpha \operatorname{cost}}{\sqrt{6}} + \frac{\alpha \operatorname{sent}}{\sqrt{2}} \right) dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{\sqrt{6}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} \operatorname{cost} dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} t dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} \operatorname{cost} dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} t dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} \operatorname{cost} dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} t dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} \operatorname{cost} dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} t dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{sent} \operatorname{cost} dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \operatorname{cost} t dt = -\frac{\alpha^{2}}{2\sqrt{3}} \left(2\pi + \frac{\operatorname{sen} 21}{2} \right)_{0}^{2\pi} \right)$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{cost} \right) dt + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} t \right) \left(-\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{cost} \right) dt + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} t \right) \left(-\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{cost} \right) dt + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} t \right) \left(-\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{cost} \right) dt + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} t \right) \left(-\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{cost} \right) dt + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} t \right) \left(-\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

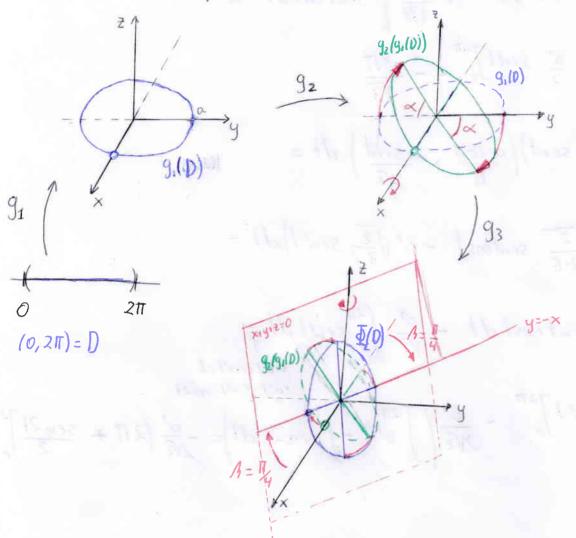
$$= -\frac{\alpha^{2}}{6} \int_{0}^{2\pi} \left(\frac{\alpha}{\sqrt{2}} \operatorname{cost} \right) dt + \frac{\alpha}{\sqrt{6}} \operatorname{sent} t \right) \left(-\alpha \sqrt{\frac{2}{3}} \operatorname{cost} \right) dt =$$

$$= \int_{0}^{2\pi} \left| \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \cos^{2}t + \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{6}} \frac{\sqrt{2}}{\sqrt{6}} \sin t \cos t \right| dt = -\frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}t \, dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{6}} \int_{0}^{2\pi} \cos t \, dt = -\frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}t \, dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}t \, dt + \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}t \, dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}t \, dt - \frac{\alpha^{2}}{\sqrt{3}} \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}t \, dt + \int_{0}^{2\pi}$$

sen7/1007/=1 (ost -sesticos 2+

$$=-\frac{\alpha^2 / 1}{\sqrt{2}}$$

Esquema de la parametrización De



the land last & - Mylan 12 - - No hard a Thin - 1500 -

Mart Cont.

Ejercicio 3.- Hallar el area de la superficie $A = \{x^2 + y^2 = z^2, x^2 + y^2 + z^2 \le 2\alpha x, z > 0\}$

Esta superficie es la intersección del cono (donde 220)

C={x²+y²=2², 220} con la esfera

 $E = \{ x^7 + y^7 + z^7 = 2ax \} = \{ x^7 + y^7 + z^7 - 2ax + a^7 = a^2 \} =$ $= \{ (x^2 - a)^2 + y^2 + z^2 = a^2 \}, \text{ es decir, la esfera centrada}$ en el punto (a, 0, 0) y radio a.

El cono nos va a servir para dar la parametrización y la esfera para concretar el espació de parametros D.

Así, pensando en coordena des cilíndricas

 $\Phi: D \longrightarrow \mathbb{R}^{3}$ $(\theta, r) \longrightarrow \Phi(\theta, r) = (r\cos\theta, r\sin\theta, r)$

Donde hay que determinar D para que

(one siempre quitamos curvas que no lienen volumen para que el conjunto de parametros D sea abierto...

Veamos ahora que D={(θ,r)e/R² | O<r < acosθ, θε(0,2π)},

En primer lugar Des C1 e inyection parque se basa en las coordera dus cilíndricos y estas lo son.

Ver observior $final\left(\theta \in \left(-\frac{\pi}{2},\frac{\pi}{2}\right)\right)$

Además, si tomamos un punto (x,y,z) que pertenece a

A \ \(\(\(\langle 0,0 \) \(\langle \) \(\tag{2} \) \(

Podemos tomar r= 1x2+4, >0 y comp (x1+4)

pertenere al carrolo unitario z expiste un O E[0,211) talque.

scaso = x = veoso y send = y = veoso y = vend

Ahora tenemos que comprobar que este par (r, 4) ED.

(omo y \$ 0 0 cos θ < 0 \Rightarrow θ \$ 0 \Rightarrow $\theta \in (0, 2\pi)$

Falta ver que r < a cost.

(omo (x,y,z) perhenece al cono x'+y'= z' > r'=z' > r=z

(omo (x,y,z) perhenece a la esfera x1+y1+21 < 20x =

V²+ V' < 2a r cosθ ⇒ 2r² < larcosθ ⇒ r < a cosθ.

Esto prueba que C \$\varP(D)\$

Si ahora to mamos un par (r, 0) ED hay que ver si \$(n,0) & A.

See $(v, \theta) \in \mathbf{D} \Rightarrow \overline{\phi}(v, \theta) = (r \cos \theta, r \sin \theta, r)$

Se tiene que verificar:

 $(rcos\theta)^2 + (rsent)^2 = r^2 \implies r^2 = r^2 \quad OK$

(rcosθ) + (rsent) + r2 < 2cricosθ \$ 2r2 < 2cricosθ \$ r ≤ a cosθ OK

(rcosθ, rsenθ, r) ≠ (0,0,0) ⇔ r≠0 € r>0 04

 $(rsen\theta \neq 0 \ 0 \ r(\sigma\theta < 0) \Rightarrow 7 (rsen\theta = 0 \ y \ r(\sigma\theta \times 0) \Rightarrow 7 (sen\theta = 0) \Rightarrow 7 (s$

En resumen,

 $D = \{10, r\} \in |R^2| \ 0 < r < acos \theta^2$, $\theta \in [0, 2\pi]$) es un conjunto abiento, con volumen bien definido y que verifica que $\Phi(D) = \hat{A}$

Por tanto tenemos una parametrización de A.

Para calcular el area de A primero tenemos que calcular la norma de sus vectores normales.

$$\frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial \theta} = \left(-r sen \theta, r cos \theta, 0\right) = \frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \bar{\Phi}}{\partial r} = \begin{vmatrix} \bar{r} & \bar{r} \\ -r sen \theta \end{vmatrix} = \frac{\bar{r}}{r} = \begin{vmatrix} \bar{r} & \bar{r} \\ -r sen \theta \end{vmatrix} = \frac{\bar{r}}{r} = \begin{vmatrix} \bar{r} & \bar{r} \\ -r sen \theta \end{vmatrix} = \frac{\bar{r}}{r} = \frac{\bar{r}}$$

= (rcost, rsent, -r)

$$\left\| \frac{\partial \overline{\phi}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \overline{\phi}}{\partial r} \right\| = \sqrt{r^2 \cos^2 \theta + r^2 sen^2 \theta + r^2} = \sqrt{2r^2} = \sqrt{r^2}$$

De esta Ferma

A'rea (A) = A'rea (Â) =
$$\iint_{A} 1 = \iint_{D} (1 \circ \overline{\psi}) \cdot \left\| \frac{\partial \overline{\psi}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \overline{\psi}}{\partial r} \right\| d\theta dr =$$

$$= \iint_{0} \sqrt{2} r d\theta dr = \int_{\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} \int_{0}^{\alpha \cos \theta} \sqrt{2} r dr d\theta = \int_{\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} \frac{\sqrt{2}}{2} \alpha^{2} \cos^{2}\theta d\theta = \int_{\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}} \frac{\sqrt{2}}{2}$$

$$=\frac{\sqrt{2}}{2}\alpha^{2}\int_{-\frac{\pi}{2}}^{\frac{\pi}{2}}\left(\frac{1}{2}+\frac{\cos 2\theta}{2}\right)d\theta=\frac{\sqrt{2}}{2}\alpha^{2}\left(\frac{\pi}{2}+\frac{\sin 2\theta}{4}\right)^{\frac{\pi}{2}}=\frac{\sqrt{2}}{4}\alpha^{2}\Pi$$

 $\cos^2\theta + \sin^2\theta = 1$ $\cos^2\theta - \sin^2\theta = \cos^2\theta$ El conjunto $D=\{(\theta,r)\in\mathbb{R}^2\mid 0< r<\alpha\cos\theta\ \theta\in[0,2\pi)\}$ se debe reescribir como $D=\{(\theta,r)\in\mathbb{R}^2\mid 0< r<\alpha\cos\theta,\theta\in[0,\frac{\pi}{2})\cup[\frac{\pi}{2},2\pi)\}$ wotho que tenga igual imagen por $\Phi:D'=\{(\theta,r)\in\mathbb{R}^2\mid 0< r<\alpha\cos\theta,\theta\in[0,\frac{\pi}{2})\cup[\frac{\pi}{2},2\pi]\}$ La condición $0<\alpha\cos\theta$ implica (se su pone que el radio es positivo) que $\cos\theta>0$, es decir, $\theta\in(0,\frac{\pi}{2})\cup[\frac{3\pi}{2},2\pi]$ Si no hacemos esta consideración y aplicames el corolario de Fubini con $0\neq 2\pi$ como extremos de la integral estoremos integrando en un conjunto más grande del que grealmente que remos integrar.

-11/2 1 11/2 No es D 31/2 211 A

Además, para que D sea realmente un conjunto conexo sustituimos el dominio de 8 por (-1/2), es decir, consideramos D!. En realidad, la parametrización que se está usando para ser precisos es:

 $\Phi: \langle (\theta,r) \in \mathbb{R}^{2} | 0 < r < \alpha \cos \theta, \theta \in [-\frac{\pi}{2}, \frac{\pi}{2}] \rangle \longrightarrow \mathbb{R}^{3}$ $\Phi(\theta,r) \longrightarrow \Phi(\theta,r) = (r \cos \theta, r \sin \theta, r)$

Notese que $D \neq D'$ pero $\bar{\psi}(D) = \bar{\psi}(D') = \hat{A}$

rate of

Kente Transfer

Ejercicio 4- Calcular la integral de superficie

Sort(34,-xz,yz2).ds siendo S la superficie definida por

$$2z = x^2 + y^2$$
 $z \le 2$

Sea F(x,y,z) = (3y,-xz, yz²) un campo vectorial de clase C¹ definido en 123.

Vamos a calcular esta integral de dos formas y veremos que los resultados sen iguales. En primer lugar lo calcularemos directamente y en segundo lugar aplicando el Teorema de Stokes.

De la primera forma
$$\vec{G}(x,y;z) = rot(\vec{F}(x,y,z)) = \begin{vmatrix} \vec{1} & \vec{3} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial}{\partial y} & -xz & yz' \end{vmatrix} = (z^2 + x)\vec{1} + 0\vec{5} + (-z-3)\vec{k}$$

y la superficie la podemos parametrizar como

$$\Phi_{1}: (0,2\Pi) \times (0,2) \longrightarrow \mathbb{R}^{3}$$

$$(\theta,r) \longrightarrow \Phi_{1}(\theta,r) = (r\cos\theta, r\sin\theta, \frac{r^{2}}{2})$$

P1 es Cs e injectiva y $D=(0,2\pi)\times(0,2)$ es abierlo y conexo y se verifica que $\Phi_1(D)=\{(x,y,z)\in\mathbb{R}^3|2z=x'_1y',z<2\}\setminus\{(x,y,z)\in\mathbb{R}^3|y=0,z>0\}$ que es igual a S menos dos curvas en lasque sa integral no varia su cómpulo.

$$\frac{\partial \Phi_1}{\partial \theta} = (-r sen \theta, r cos \theta, 0)$$

$$\frac{\partial \Phi_1}{\partial \theta} = \left(-r sen \theta, r cos \theta, 0\right)$$

$$\frac{\partial \Phi_1}{\partial \theta} \times \frac{\partial \Phi_1}{\partial r} = \begin{vmatrix} \vec{r} & \vec{r} & \vec{k} \\ -r sen \theta & r cos \theta \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \vec{r} & \vec{r} & \vec{k} \\ -r sen \theta & r cos \theta \end{vmatrix}$$

$$\frac{\partial \Phi_1}{\partial r} = \left(-r sen \theta, r cos \theta, r \right)$$

= $(r^2\cos\theta, r^2\sin\theta, -r)$

Nótese que estamos considerando la normal exterior.

$$\iint_{S} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} = \iint_{S} \vec{G} \cdot d\vec{S} = \iint_{D} (\vec{G} \circ \underline{\Phi}_{1}) \cdot (\frac{\partial \underline{\Phi}_{1}}{\partial \theta} \times \frac{\partial \underline{\Phi}_{2}}{\partial \theta}) d\theta dv =$$

$$= \iint_{D} \left(\frac{r^4}{4} + r \cos \theta, \ O, -\frac{r^2}{2} - 3 \right) \cdot \left(r^2 \cos \theta, \ r^2 \sin \theta, -r \right) \ d\theta dr =$$

$$= \iint_{D} \left(\frac{r^{6}}{4} \cos \theta + r^{3} \cos^{2} \theta + \frac{r^{3}}{2} + 3r \right) d\theta dr = \int_{Fubin.}^{\infty}$$

$$= \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{2} \frac{r^{6}}{4} \cos \theta \, dr d\theta + \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{2} r^{3} \cos^{2}\theta \, dr d\theta + \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{2} \frac{r^{3}}{2} \, dr d\theta + \int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{2} 3r \, d\theta dr =$$

$$= \frac{2^{7}}{4.7} \int_{0}^{2\pi} \cos \theta d\theta + \frac{2^{4}}{4} \int_{0}^{2\pi} \cos^{2}\theta d\theta + \frac{2^{4}}{8} \int_{0}^{2\pi} d\theta + \frac{3.2^{3}}{2} \int_{0}^{2\pi} d\theta =$$

$$= 4 \left(\frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} d\theta + \frac{1}{2} \int_{0}^{2\pi} \cos 2\theta \, d\theta \right) + 4\pi + 12\pi = 20\pi$$

Si lo resolvemos a plicando el teorema de Stokes, primero tenemos que descomponer S en dos partes que si sean superficier parametrizadas con bordes

Para que en cada uno de los medios pavaboloides las hormales sea la exteriorestenemos que recorrer sus bordes de la forma que indicon las flechas verdes.

Así Ossisera Cita y Osrisem Cita con

C1, C2, C3 las signientes curvas simples orientadas:

$$\gamma_2: [-2,2] \longrightarrow \mathbb{R}^3$$
 con $\gamma_2=[-2,2] = C_2$

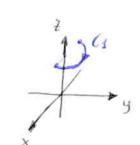
$$\xi: [\pi, 2\Pi] \longrightarrow IR^3$$

$$+ \longrightarrow (-2\cos t, 2\sin t, 2)$$

$$Z\Pi \longrightarrow \mathbb{R}^3$$
 $+\longrightarrow (-2\cos t, 2\sin t, 2)$
 $con \delta_3([\Pi, 2\Pi]) = C_3$

$$\gamma: [0,\Pi] \longrightarrow \mathbb{R}^3$$

$$+ \longrightarrow (-2\cos t, 2\operatorname{sent}, 2) \quad \operatorname{con} \gamma_1([0,\Pi]) = C_1$$



Así aplicando el teorema de Stokes a las dos superficies (las hipótesis se verifican trivialmente)!

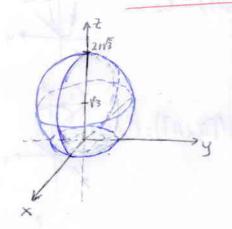
$$\iint_{S} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} = \iint_{S_{3}} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} + \iint_{S_{2}} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} =$$

$$= \iint_{C_1} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_2} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{C_2} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s}' + \iint_{$$

el mismo resultado que habíamos obtenido directamente.

Ejercicio 5. - Calcular Sf rot(F).ds con F(x,4,2) = (y,-x,ex2)

y S= { (x,y,Z): x2+y2+(Z-V3)2=4, Z20}



Vamos a aplicar el teorema de Stokes

para lo cual primero necesitamos

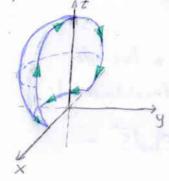
dividir la superficie en 2 superficies

parametrizadas con borde en las que

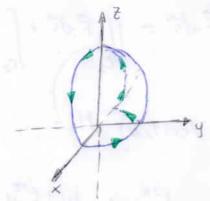
sí podemos aplicar el Teorema de

Stokes.

Sea Ss = {(x,y,z): x2+y1+(z-13)2=4, z>0, y x0}



Sea Sz = { (x,y,z): x7+y7+(z-13)2=4, 2>0, y>0}



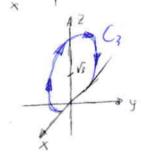
Para que en cada uno de las esferas cortadas las normales sean exteniores tenemos que recorrer sus bordes de la forma que indican las flechas verdes segúr la regla del pulgar".

Cs, C2, C3 soulas signientes curvus orientadas simples:

$$\gamma: [\Pi, \Pi] \longrightarrow \mathbb{R}^3$$

$$\downarrow \qquad (\cos t, sent, 0)$$

$$Y_2: [0, \Pi] \rightarrow \mathbb{R}^3$$
 $+ \longrightarrow (\cos t, \operatorname{sen} t, 0)$



$$13 \times 1$$
 $19 \times = \frac{13}{1} = \frac{13/2}{1/2} = \frac{1}{12} =$

De esta forma, aplican do el teorema de Stokes a cada una de las superficies

$$\iint_{S} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} = \iint_{S_{1}} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} + \iint_{S_{2}} \operatorname{rot}(\vec{F}) \cdot d\vec{S} =$$

$$= \iint_{C_1} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_2} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_2} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_1} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_2} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{s} + \iint_{C_3} \vec{F} \cdot d\vec{$$

$$= \int_{0}^{2\pi} (sent, -cost, 1) \cdot (-sent, cost, 0) dt = -\int_{0}^{2\pi} (sen^{2}t + cos^{2}t) dt = -2\pi$$