

a) Para el campo $\vec{g} = Hy^2 \vec{i}$ calculamos

Prob: 2.7

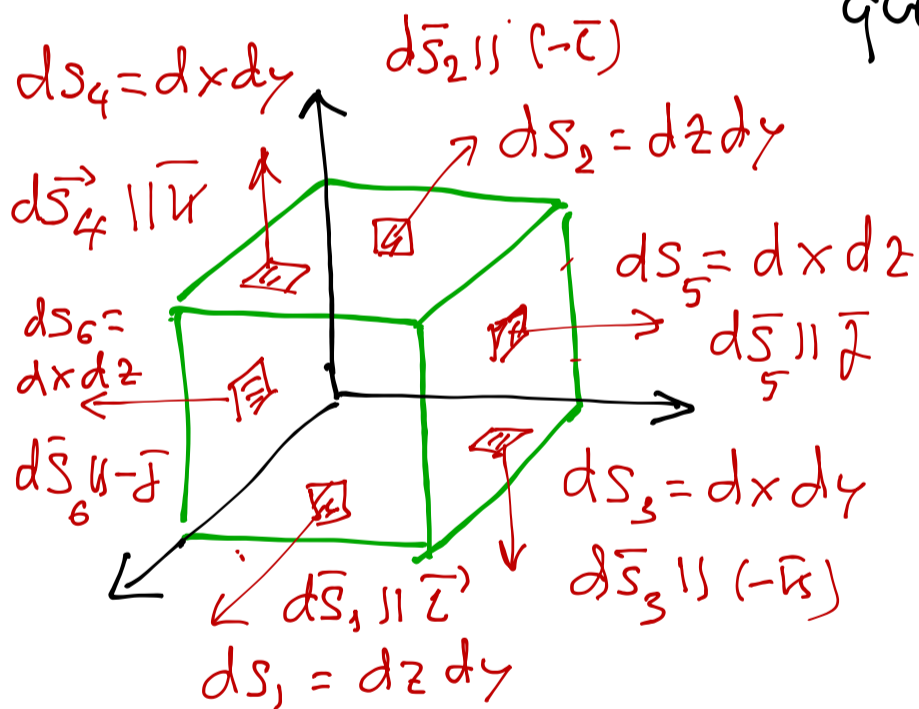
$$\nabla \cdot \vec{g} = \frac{\partial g_x}{\partial x} + \frac{\partial g_y}{\partial y} + \frac{\partial g_z}{\partial z} = \frac{\partial}{\partial x} (Hy^2) = 0$$

y entonces $\nabla(\nabla \cdot \vec{g}) = 0$ también

$$\nabla \wedge \vec{g} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \partial/\partial x & \partial/\partial y & \partial/\partial z \\ Hy^2 & 0 & 0 \end{vmatrix} = \vec{i}(0) - \vec{j}(0) + \vec{k}(-2Hy)$$

$$\nabla \wedge \vec{g} = -2Hy \vec{k}$$

(b) Para el cubo del dibujo tenemos que comprobar que en su volumen \bar{V}



$$\int_{\bar{V}} \nabla \cdot \vec{g} \, dV = \int_{S(\bar{V})} \vec{g} \cdot d\vec{S}$$

siendo $S(\bar{V})$ la superficie del cubo. Como se tiene que $\nabla \cdot \vec{g} = 0$ el flujo Φ

sobre sus caras

$$\Phi = \int_{S(\bar{V})} \vec{g} \cdot d\vec{S} = \int_{S_1} \vec{g} \cdot d\vec{S}_1 + \int_{S_2} \vec{g} \cdot d\vec{S}_2 + \dots + \int_{S_6} \vec{g} \cdot d\vec{S}_6$$

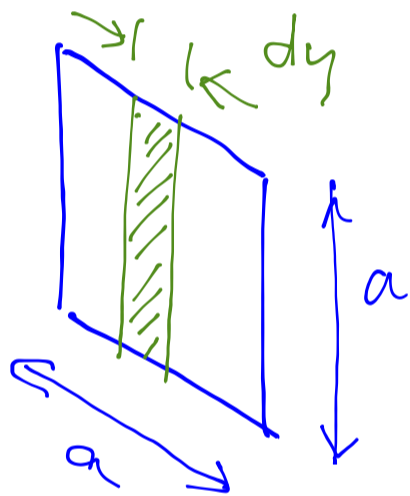
luego $\Phi = 0$ el flujo ha de ser nulo.

(c) Como $\vec{g} = Hy^2 \vec{e}_y$ el producto escalar $\vec{g} \cdot d\vec{S}$ sólo es distinto de cero cuando $d\vec{S}$ es paralelo al vector \vec{e}_y luego sólo hay dos términos que cuentan para el flujo,

$$\Phi = \int_{S_1} \vec{g}_1 \cdot d\vec{S}_1 + \int_{S_2} \vec{g}_2 \cdot d\vec{S}_2 \quad \text{los demás son } 0.$$

$$\Phi = \int_{S_1} (Hy^2 \vec{e}_y) \cdot (\vec{e}_y dx dz) + \int_{S_2} (Hy^2 \vec{e}_y) \cdot (-\vec{e}_y dx dz)$$

$$\Phi = \int_{S_1} Hy^2 dx dz - \int_{S_2} Hy^2 dx dz$$

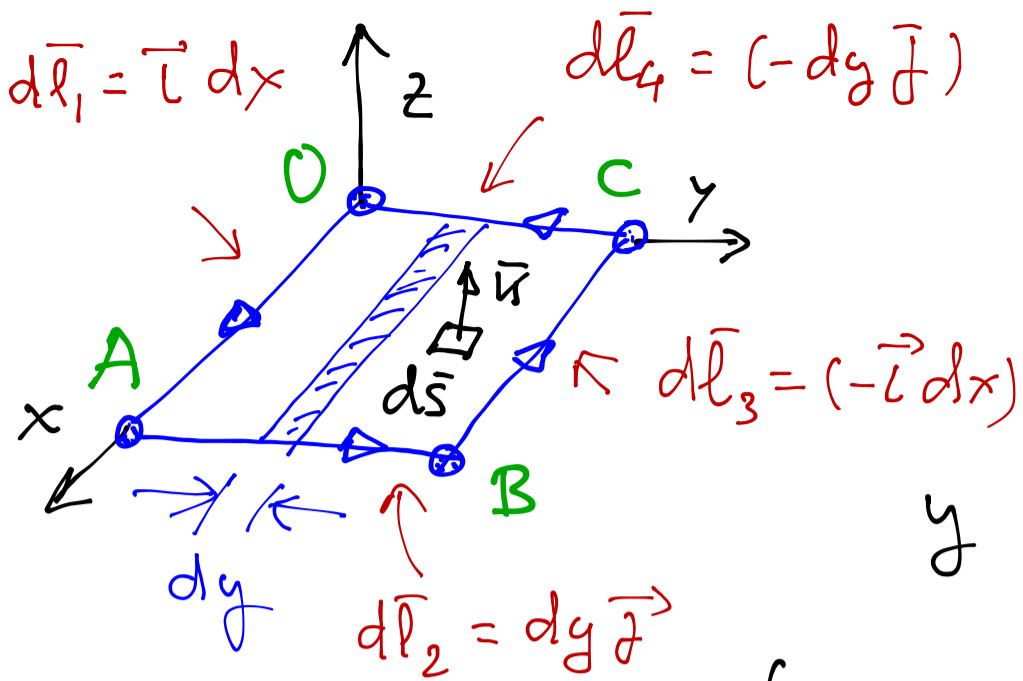


Podemos calcular $dS = dx dy = a dy$ para evaluar la integral sobre cada cara y

$$\Phi = \int_0^a a Hy^2 dy - \int_0^a a Hy^2 dy = 0$$

(3) comprobamos el t^{mo} de Stokes en el cuadrado OABC del dibujo siguiente.

$$\int_S \nabla \wedge \vec{g} \cdot d\vec{S} = \int_C \vec{g} \cdot d\vec{l}$$



Hemos calculado antes el rotacional

$$\nabla \wedge \vec{g} = -2Hy \vec{k}$$

$$y \text{ y } d\vec{S} = dx dy \vec{k} = a dy \vec{k}$$

$$\int_S (\nabla \wedge \vec{g}) \cdot d\vec{S} = \int_0^a (-2Hy \vec{k}) \cdot (a dy \vec{k})$$

$$\int_S (\nabla \wedge \vec{g}) \cdot d\vec{S} = \int_0^a (-2Ha) y dy = (-2Ha) \left[\frac{y^2}{2} \right]_0^a = -Ha^3$$

Calculamos ahora la integral de línea

$$\int_{OABC} \vec{g} \cdot d\vec{l} = \int_0^A \vec{g}_1 \cdot d\vec{l}_1 + \int_A^B \vec{g}_2 \cdot d\vec{l}_2 + \int_B^C \vec{g}_3 \cdot d\vec{l}_3 + \int_C^O \vec{g}_4 \cdot d\vec{l}_4$$

$\vec{g}_1 = 0$ en el tramo OA pues $y=0$
 $\vec{g}_2 \perp d\vec{l}_2 \parallel \vec{j}$
 $\vec{g}_4 \perp d\vec{l}_4 \parallel -\vec{j}$

Aquí $\vec{g}_1, \vec{g}_2, \dots$ etc, representa el valor que toma la función \vec{g} a lo largo de cada tramo y queda

$$\int_{OABC} \vec{g} \cdot d\vec{l} = \int_B^C \vec{g}_3 \cdot d\vec{l}_3 = \int_B^C (Hy^2 \vec{l}) \cdot (-\vec{l} dx)$$

" a^2 a lo largo de BC"

$$\int_{OABC} \vec{g} \cdot d\vec{l} = \int_0^a -Ha^2 dx = -Ha^3$$

Que es el mismo resultado que obtuvimos antes.