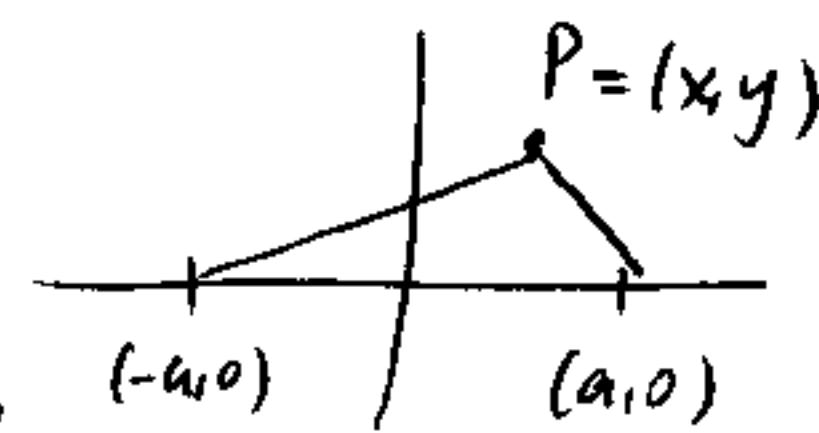


P1) a) $P \in \text{Lemniscata} \Leftrightarrow d(P, (a, 0)) \cdot d(P, (-a, 0)) = a^2$



Para evitar el trabajo con raíces, trabajemos con el cuadrado de la expresión, i.e:

$$d^2(P, (a, 0)) \cdot d^2(P, (-a, 0)) = a^4$$

$$[(x-a)^2 + y^2] \cdot [(x+a)^2 + y^2] = a^4 \Leftrightarrow [(x^2+y^2)-2ax+a^2] \cdot [(x^2+y^2)+2ax+a^2] = a^4$$

Coord. Polares: $x = \rho \cos \theta$, $y = \rho \sin \theta \Rightarrow \rho^2 = x^2 + y^2$.

$$\Leftrightarrow [\rho^2 - 2a\rho \cos \theta + a^2][\rho^2 + 2a\rho \cos \theta + a^2] = a^4$$

$$\Leftrightarrow [\rho(\rho - 2a \cos \theta) + a^2][\rho(\rho + 2a \cos \theta) + a^2] = a^4$$

$$\Leftrightarrow \rho^2(\rho^2 - 4a^2 \cos^2 \theta) + a^2 \rho(\rho + 2a \cos \theta) + a^2(\rho(\rho - 2a \cos \theta)) + a^4 = a^4$$

$$\Leftrightarrow \rho^4 - \rho^2 4a^2 \cos^2 \theta + 2a^2 \rho^2 = 0.$$

$$\Leftrightarrow \rho^4 = 2\rho^2 a^2 (2\cos^2 \theta - 1) \quad \text{pero } \cos 2\theta = \cos^2 \theta - \sin^2 \theta \\ = \cos^2 \theta - (1 - \cos^2 \theta) = 2\cos^2 \theta - 1.$$

$$\Leftrightarrow = 2\rho^2 a^2 \cos(2\theta) \quad \text{Si } \rho \neq 0$$

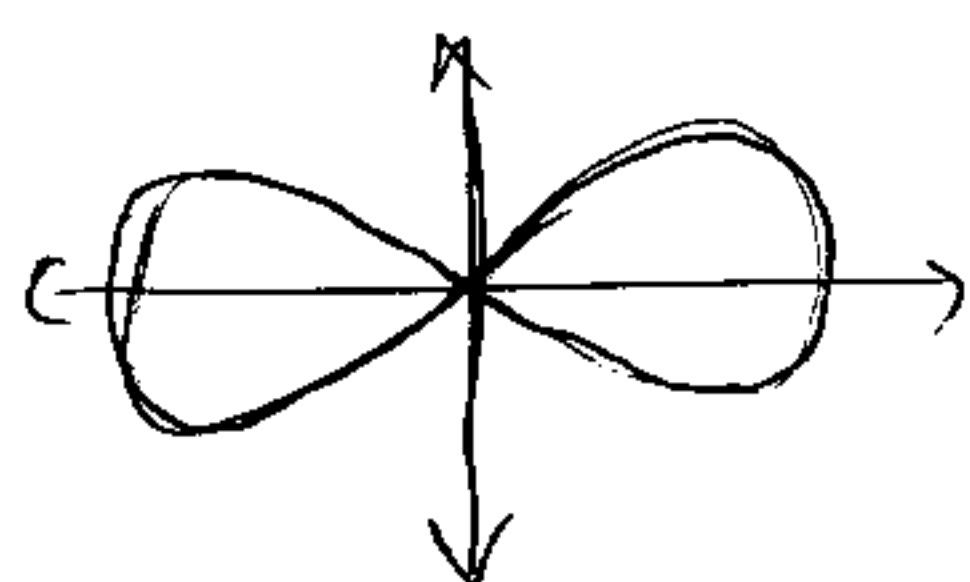
$$\Leftrightarrow \rho^2 = 2a^2 \cos(2\theta), \text{ lo deseado.}$$

Obs. lo mostrado vale si $\rho \neq 0$. Pero si $\rho = 0$ (ie $P = (0,0)$)

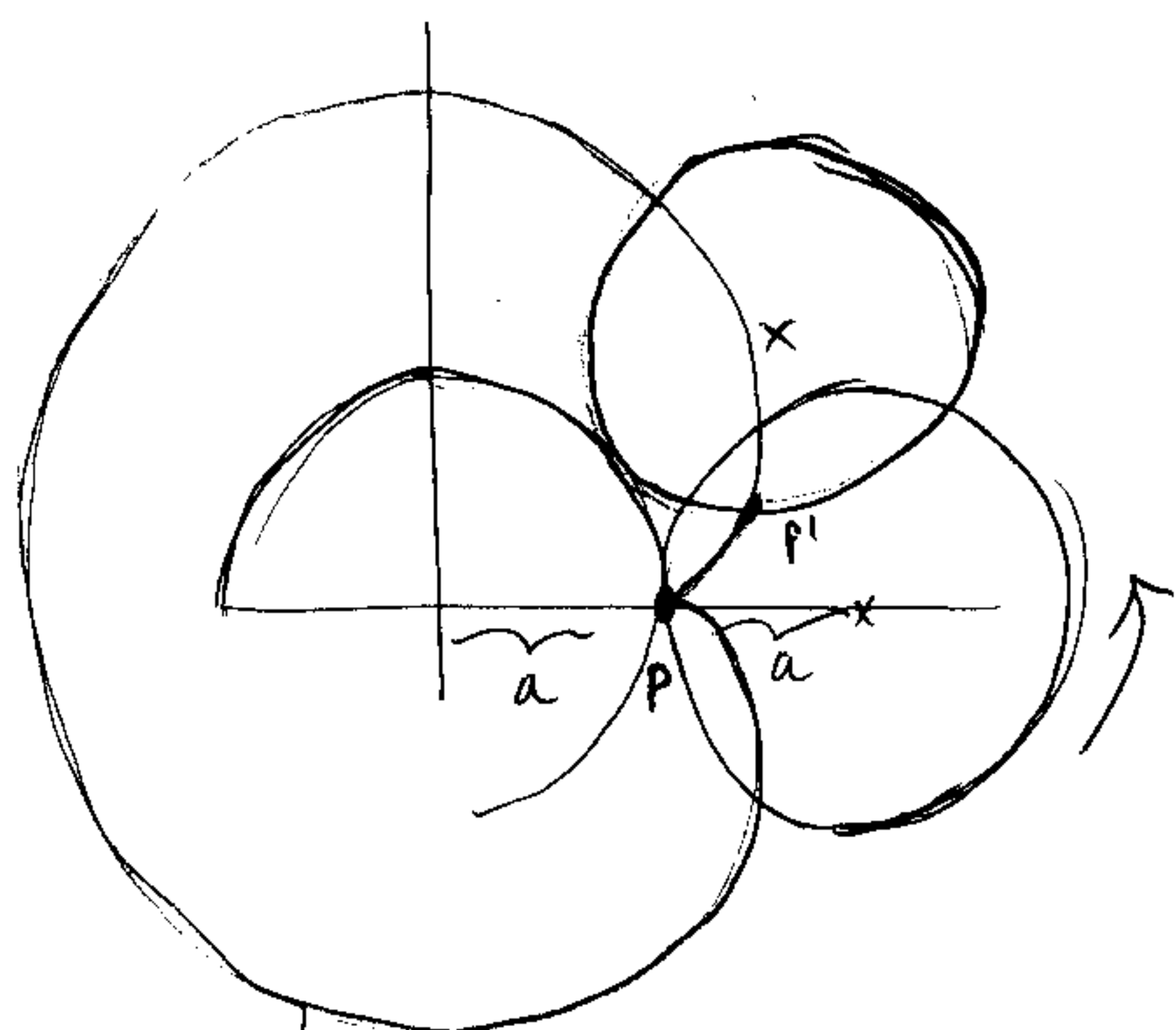
$$\Rightarrow d(0, (a, 0)) \cdot d(0, (-a, 0)) = a \cdot a = a^2 \text{ ie. } P \in \text{Lemniscata.}$$

luego la expresión vale para $\rho = 0$ tb.

grafico



b) idea.

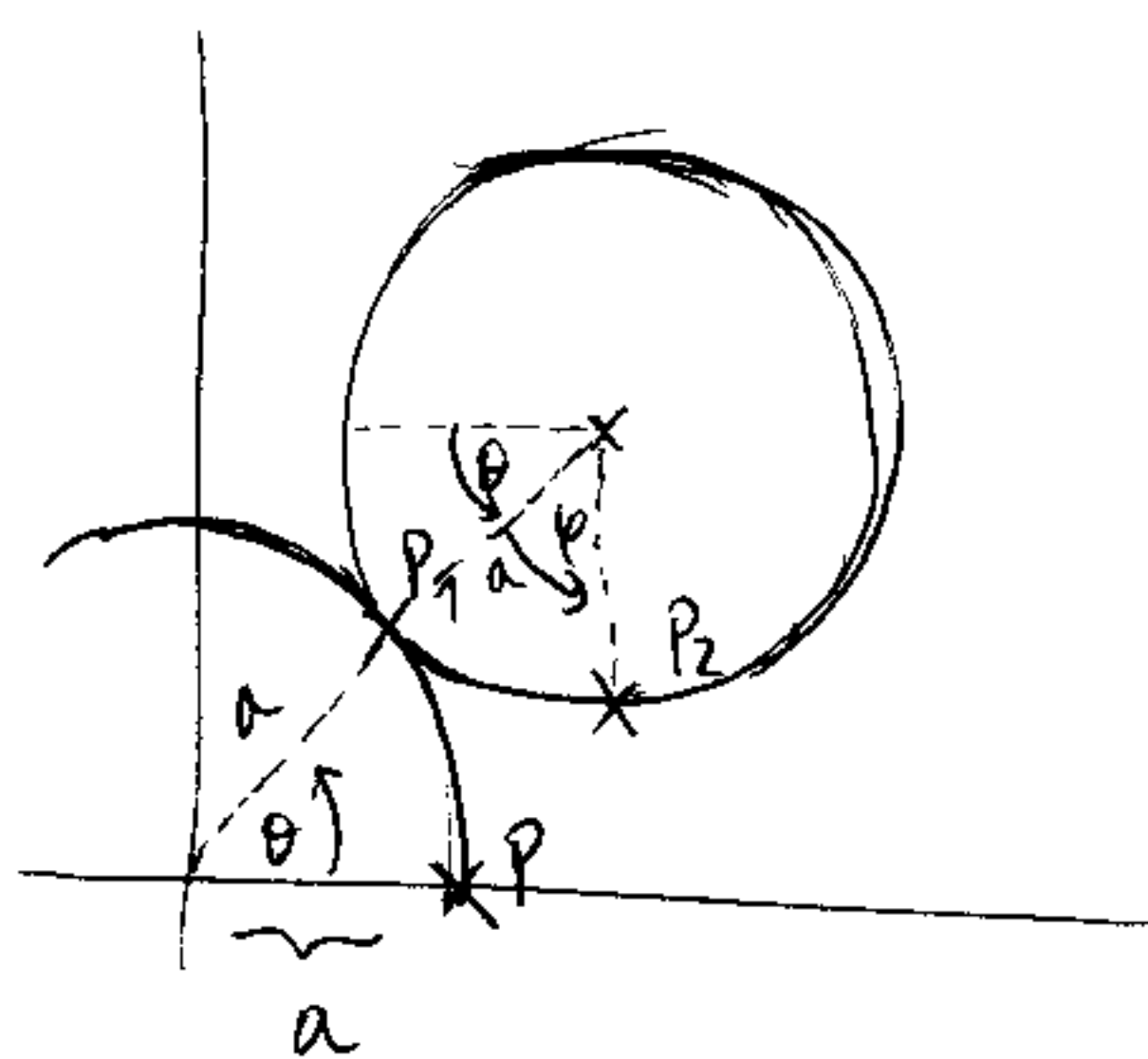


curva generada al seguir al punto P, la cardioide.

La idea es la siguiente:

Partimos con 2 circ., una de centro $(0,0)$ y la otra de centro $(2a,0)$ (ambas de radio a) queremos estudiar como evoluciona el punto P (el de tangencia), cuando la circ. de la derecha rueda sin resbalar sobre la centrada en $(0,0)$.

Para parametrizar consideremos el siguiente esquema:



Si la circunferencia no rodase (simplemente resbale) el punto P siempre sería tangente) por lo cual al girar un ángulo θ respecto al origen se tendría el nuevo punto P_1 . Como la circunferencia rueda sin resbalar, la nueva posición real es P_2 (Es por esto que aparezca el ángulo φ , que está asociado al giro)

Debemos pues determinar P_2 , claramente hay que usar coord. polares.

$$P_2(p, \theta) = \begin{pmatrix} x(p, \theta) \\ y(p, \theta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \vec{OC} + \vec{CP_2} \end{pmatrix}$$

$$\vec{OC} = \begin{pmatrix} 2a \cos \theta \\ 2a \sin \theta \end{pmatrix} \quad \vec{CP} = \begin{pmatrix} -a \cos(\theta + \varphi) \\ -a \sin(\theta + \varphi) \end{pmatrix}$$

Como la circunf. rueda sin resbalar: $a\theta = a\varphi$
 $\Rightarrow \boxed{\theta = \varphi}$

$$\text{Así, } P_2 = \begin{pmatrix} 2a \cos \theta - a \cos(2\theta) \\ 2a \sin \theta - a \sin(2\theta) \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} 2a \cos \theta - 2a \cos^2 \theta + a \\ 2a \sin \theta - 2a \sin \theta \cos \theta \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2a \cos \theta (1 - \cos \theta) + a \\ 2a \sin \theta (1 - \cos \theta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} x+a \\ y \end{pmatrix}$$

Trasladamos el origen a $(a,0)$ (si $\theta=0$ debo estar en el origen)

$$= \begin{pmatrix} 2a \cos \theta (1 - \cos \theta) \\ 2a \sin \theta (1 - \cos \theta) \end{pmatrix} \rightsquigarrow \rho^2 = x^2 + y^2$$

$$= 4a^2 \cos^2 \theta (1 - \cos \theta)^2 + 4a^2 \sin^2 \theta (1 - \cos \theta)^2$$

$$= 4a^2 (1 - \cos \theta)^2 [\cos^2 \theta + \sin^2 \theta]$$

$$= 4a^2 (1 - \cos \theta)^2.$$

i.e. $\rho(\theta) = 2a(1 - \cos \theta)$

P2 $\vec{F} = (F_1, F_2, F_3)$ campo C^1 en $\mathbb{R}^3$ tq $\text{div } \vec{F} = 0 \Leftrightarrow \exists \vec{G}$ clase C^2 tq $\vec{F} = \text{rot } \vec{G}$.

$\Rightarrow$ Veamos que dado que $\exists \vec{G}$ tq $\text{rot } \vec{G} = \vec{F} \Rightarrow \text{div } \vec{F} = 0$.

En efecto: $\vec{F} = \text{rot } \vec{G} = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \partial_x & \partial_y & \partial_z \\ G_1 & G_2 & G_3 \end{vmatrix} = \hat{i}(\partial_y G_3 - \partial_z G_2) + \hat{j}(\partial_z G_1 - \partial_x G_3) + \hat{k}(\partial_x G_2 - \partial_y G_1)$

Notación: $\partial_{x_i} F = \frac{\partial F}{\partial x_i}$

luego: $\text{div } \vec{F} = \partial_x (\partial_y G_3 - \partial_z G_2) + \partial_y (\partial_z G_1 - \partial_x G_3) + \partial_z (\partial_x G_2 - \partial_y G_1)$

$$= \partial_x \partial_y G_3 - \partial_x \partial_z G_2 + \partial_y \partial_z G_1 - \partial_y \partial_x G_3 + \partial_z \partial_x G_2 - \partial_z \partial_y G_1$$

Como $\vec{G}$ es C^2 vale el Teo. de Schwarz $\Rightarrow$ puedo cambiar el orden de las deriv.

$$= \cancel{\partial_x \partial_y G_3} - \cancel{\partial_x \partial_z G_2} + \partial_y \partial_z G_1 - \cancel{\partial_y \partial_x G_3} + \cancel{\partial_z \partial_x G_2} - \cancel{\partial_z \partial_y G_1}$$

$$\equiv 0. \text{ que era lo deseado.}$$

$\Rightarrow$ Obs. G_1 debe ser: $G_1(x,y,z) = \int_0^z F_2(x,y,s) ds = \int_0^y F_3(x,s,z) ds$.

Esta parte es simplemente calcular el rotor y usar esta consecuencia del Teo Fmd del

calculo: $\frac{d}{dx} \left(\int_0^x f(u) du \right) \underset{\substack{\uparrow \\ F \text{ primit. de } f \text{ (3 por TFC)}}}{=} \frac{d}{dx} (F(x) - F(0)) = \frac{d}{dx} F(x) - \frac{d}{dx} \overset{\text{cte.}}{F(0)} \underset{\substack{\uparrow \\ F' = f}}{=} f(x) - 0 = f(x) \quad \frac{2}{4}$

P3 | a) Demostrar $\nabla \vec{v} \cdot \vec{v} = \frac{1}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) - \vec{v} \times (\nabla \times \vec{v})$.

Obs. $\vec{v}$ es un campo de velocidades, i.e. $\vec{v} = (v_1, v_2, v_3)$

Partamos del lado derecho: Calculemos $\vec{v} \times (\nabla \times \vec{v})$:

$$(\nabla \times \vec{v}) = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ \partial_x & \partial_y & \partial_z \\ v_1 & v_2 & v_3 \end{vmatrix} = \hat{i}(\partial_y v_3 - \partial_z v_2) + \hat{j}(\partial_z v_1 - \partial_x v_3) + \hat{k}(\partial_x v_2 - \partial_y v_1).$$

$$= \hat{i}(f_1) + \hat{j}(f_2) + \hat{k}(f_3)$$

$$\Rightarrow \vec{v} \times (\nabla \times \vec{v}) = \begin{vmatrix} \hat{i} & \hat{j} & \hat{k} \\ v_1 & v_2 & v_3 \\ f_1 & f_2 & f_3 \end{vmatrix} = \hat{i}(v_2 f_3 - v_3 f_2) + \hat{j}(v_3 f_1 - v_1 f_3) + \hat{k}(v_1 f_2 - v_2 f_1)$$

$$= \hat{i}(v_2 \partial_x v_2 - v_2 \partial_y v_1 - v_3 \partial_z v_1 + v_3 \partial_x v_3) + \hat{j}(v_3 \partial_y v_3 - v_3 \partial_z v_2 - v_1 \partial_x v_2 + v_1 \partial_y v_1) + \hat{k}(v_1 \partial_z v_1 - v_1 \partial_x v_3 - v_2 \partial_y v_3 + v_2 \partial_z v_2)$$

$$\Rightarrow -\vec{v} \times (\nabla \times \vec{v}) = \hat{i}(v_2 \partial_y v_1 + v_3 \partial_z v_1 - v_2 \partial_x v_2 - v_3 \partial_x v_3) + \hat{j}(v_3 \partial_z v_2 + v_1 \partial_x v_2 - v_1 \partial_y v_1 - v_3 \partial_y v_3) + \hat{k}(v_1 \partial_x v_3 + v_2 \partial_y v_3 - v_1 \partial_z v_1 - v_2 \partial_z v_2)$$

Al sumarlos se cancelan.

Ade más: $\frac{1}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 2v_1 \partial_x v_1 + 2v_2 \partial_x v_2 + 2v_3 \partial_x v_3 \\ 2v_1 \partial_y v_1 + 2v_2 \partial_y v_2 + 2v_3 \partial_y v_3 \\ 2v_1 \partial_z v_1 + 2v_2 \partial_z v_2 + 2v_3 \partial_z v_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sum v_i \partial_x v_i \\ \sum v_i \partial_y v_i \\ \sum v_i \partial_z v_i \end{pmatrix}$ Solo queda 1 término.

$$\Rightarrow \frac{1}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) - \vec{v} \times (\nabla \times \vec{v}) = \begin{pmatrix} v_1 \partial_x v_1 + v_2 \partial_y v_1 + v_3 \partial_z v_1 \\ v_1 \partial_x v_2 + v_2 \partial_y v_2 + v_3 \partial_z v_2 \\ v_1 \partial_x v_3 + v_2 \partial_y v_3 + v_3 \partial_z v_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \vec{v} \cdot \begin{pmatrix} \partial_x v_1 \\ \partial_y v_1 \\ \partial_z v_1 \end{pmatrix} \\ \vec{v} \cdot \begin{pmatrix} \partial_x v_2 \\ \partial_y v_2 \\ \partial_z v_2 \end{pmatrix} \\ \vec{v} \cdot \begin{pmatrix} \partial_x v_3 \\ \partial_y v_3 \\ \partial_z v_3 \end{pmatrix} \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} \vec{v} \cdot \nabla v_1 \\ \vec{v} \cdot \nabla v_2 \\ \vec{v} \cdot \nabla v_3 \end{pmatrix} = \vec{v} \cdot \begin{pmatrix} \nabla v_1 \\ \nabla v_2 \\ \nabla v_3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \nabla v_1 \\ \nabla v_2 \\ \nabla v_3 \end{pmatrix} \cdot \vec{v} = \nabla \vec{v} \cdot \vec{v}.$$

b) Dado fluido irrot (ie. $\nabla \times \vec{v} = 0$) e incomp. ($\rho = \text{cte}$)

$$\Rightarrow \frac{\rho}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + p + \rho g z = \text{cte.}$$

$\uparrow$ Presión

Sol. Partamos de la ecu de Euler: $\rho \nabla \vec{v} \cdot \vec{v} + \nabla p = -\rho g \hat{k}$

Por a): $\nabla \vec{v} \cdot \vec{v} = \frac{1}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) - \underbrace{\vec{v} \times (\nabla \times \vec{v})}_{=0} = \frac{1}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2).$

$$\Rightarrow \rho \nabla \vec{v} \cdot \vec{v} + \nabla p = -\rho g \hat{k} \Leftrightarrow \frac{\rho}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + \nabla p = -\rho g \hat{k}$$

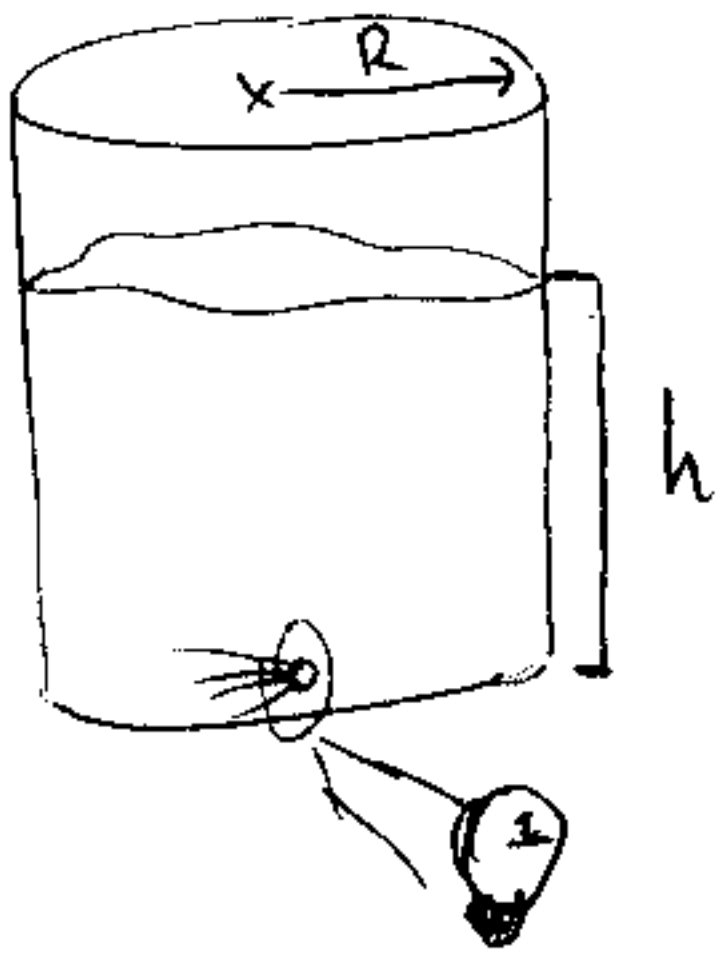
Notar que $-\rho g \hat{k} = \nabla(-\rho g z)$ (la idea es poner todo en ∇ para concluir que $= -\nabla(\rho g z)$ $\nabla(\text{algo}) = 0 \Rightarrow \text{algo} = \text{cte}$).

Luego: $\frac{\rho}{2} \nabla (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + \nabla p = -\nabla(\rho g z)$, como ρ cte, se puede meter en ∇ .

$$\nabla \left(\frac{\rho}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + p + \rho g z \right) = 0 \quad \text{pero } \nabla \text{ es lineal}$$

$$\nabla \left(\frac{\rho}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + p + \rho g z \right) = 0 \Rightarrow \frac{\rho}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + p + \rho g z = \text{cte.}$$

c)



flujo irrot. e incompresible $\Rightarrow$ vale b).

flujo estacionario $\Rightarrow \frac{dh}{dt} = 0$ (ie. la altura la podemos suponer cte) + $\varepsilon \ll R$

y el flujo en h es nulo (osea, el fluido está "quieto")

Sabemos que $\frac{\rho}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + p + \rho g z = \text{cte}$ $\Rightarrow v_1^2 + v_2^2 + v_3^2 = 0$ (en h !)

impongamos esta condición en $z=h$ y $z=\varepsilon$ (como ε pequeño, lo aprox. a 0)

En $z=h$: $\frac{\rho}{2} (0) + p + \rho g h = \text{cte} = p + \rho g h.$

En $z=0$: $\frac{\rho}{2} (v_1^2 + v_2^2 + v_3^2) + p + 0 = \frac{\rho}{2} (\text{rapidez})^2 + p = p + \rho g h$

$(\text{rapidez})^2$

$$(\text{rapidez})^2 = 2gh \Rightarrow \boxed{\text{rapidez salida} = \sqrt{2gh}}$$

P4] Lo haremos en clase. (Hint: NO hacerlo en coordenadas cartesianas)

P5] Primero veamos que es Γ :

Γ = esfera ^{casquete} unitaria $\cap$ superficie de ecuación $z = \sqrt{x^2 + y^2}$

En polares $z = \sqrt{x^2 + y^2} \Leftrightarrow z = \rho$

Luego la superficie de ecuación $z = \rho$ es el cono (infinito)

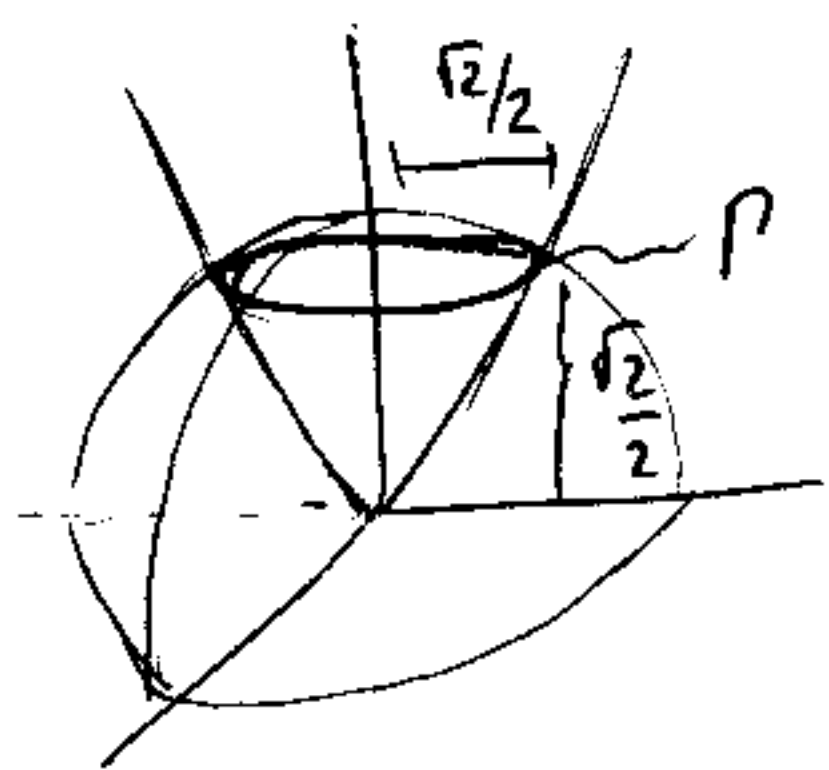


Luego, geométricamente es claro que Γ será una circunferencia, en la altura donde el cono y el casquete se intersectan.

$$\text{Notemos que: } P = (\rho, \theta, z) \in \Gamma \text{ si: } \begin{cases} P \in \text{esf: } \rho^2 + z^2 = 1 \\ P \in \text{cono: } \rho = z \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} 2z^2 = 1 \\ z = \frac{\sqrt{2}}{2} \Rightarrow \rho = \frac{\sqrt{2}}{2} \end{cases}$$

Luego, Γ es la circunferencia de radio $\frac{\sqrt{2}}{2}$, con centro $(0, 0, \frac{\sqrt{2}}{2})$.

Así, una parametrización (en cilíndricas) será: $\vec{r}(\rho, \theta, z) = \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{\rho} + \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{k}$ con $\theta \in [0, 2\pi]$



Luego, la circulación (o trabajo) de $\vec{F}$ a través de Γ es: (en general)

$$\int_{\Gamma} \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_a^b \vec{F}(\vec{r}(t)) \cdot \frac{d\vec{r}}{dt} dt \quad \text{cuando } \vec{r}: [a, b] \rightarrow \mathbb{R}^3 \text{ parametriza } \Gamma.$$

En nuestro caso:

$$\int_{\Gamma} \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_0^{2\pi} \vec{F}(\vec{r}(\theta)) \cdot \frac{d\vec{r}}{d\theta} d\theta = \int_0^{2\pi} \vec{F}(\vec{r}(\theta)) \cdot \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \hat{\theta} \right) d\theta.$$

$$\text{Como } \vec{F}(\rho, \theta, z) = (z - \rho) \frac{\theta^2}{2} \hat{\rho} + z\theta \hat{\theta} + \frac{\theta^2}{2} \rho \hat{k} \Rightarrow \vec{F}(\vec{r}(\theta)) = \left(\frac{\sqrt{2}}{2} - \frac{\sqrt{2}}{2} \right) \frac{\theta^2}{2} \hat{\rho} + \frac{\sqrt{2}}{2} \cdot \theta \hat{\theta} + \frac{\theta^2}{2} \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{k}$$

$$\Rightarrow \int_{\Gamma} \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_0^{2\pi} \left(\theta \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{\theta} + \frac{\theta^2}{2} \frac{\sqrt{2}}{2} \hat{k} \right) \cdot \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \hat{\theta} \right) d\theta = \int_0^{2\pi} \frac{\theta}{2} d\theta = \frac{1}{2} \cdot \frac{4\pi^2}{2} = \pi^2$$

$\hat{\theta} \cdot \hat{k} = 0$

Pb 1

Sea el intervalo de tiempo $[a, b]$.

$$W = \int_a^b \vec{F} \cdot d\vec{r} = \int_a^b \vec{F}(\vec{r}(t)) \cdot \underbrace{\frac{d\vec{r}}{dt}}_{\vec{r}'} dt \quad \text{pero } m \cdot \underbrace{\frac{d^2 \vec{r}}{dt^2}}_{\vec{r}''} = \vec{F} \quad (\text{Ley Newton})$$

$$= \int_a^b m \vec{r}'' \cdot \vec{r}' dt \quad \text{pero } \begin{matrix} \vec{r}' = \vec{v} \\ \vec{r}'' = \vec{v}' \end{matrix}$$

$$= m \int_a^b \vec{r}'' \cdot \vec{r}' dt \quad \text{pero } \frac{1}{2} (\vec{v}^2)' = \frac{2 \vec{v} \cdot \vec{v}'}{2} = \vec{v} \cdot \vec{v}' = \vec{r}' \cdot \vec{r}''$$

$$= m \int_a^b \frac{1}{2} (\vec{v}^2)' dt = \frac{m \vec{v}^2}{2} \Big|_a^b = \frac{1}{2} m v^2(b) - \frac{1}{2} m v^2(a)$$

$$(\vec{v}^2 = \vec{v} \cdot \vec{v} = \text{rapidez}^2 = v^2(t))$$