

TEOREMA DELLA DIVERGENZA.

1

FORMULA DI STOKES.

CAMPI CONSERVATIVI

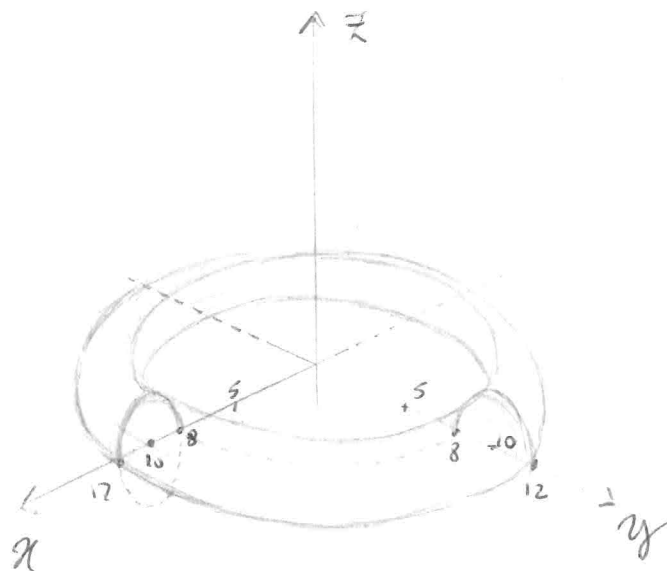
ES. 1] Sia G il solido ottenuto intersecando il semipiano $z \geq 0$ con il toro generato facendo ruotare un disco di centro $(10, 0, 0)$ e raggio 2 del piano xz attorno all'asse z . Indichiamo con S_1 la parte (superiore) del bordo di G contenuta nel ~~toro~~, con S_2 la parte del bordo di G contenuta nel piano $z=0$.

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

Determinare la differenza $I_1 - I_2$ del flusso I_1 uscente da S_1 meno I_2 , il flusso uscente da S_2 .

(sugg. calcolare il flusso più semplice tra I_1 e I_2 e recuperare l'altro col T. della Divergenza).

Sol.:



È più semplice calcolare il flusso di $\vec{F}$ attraverso S_2 , cioè I_2 .

S_2 può essere rappresentata come superficie parametrica cartesiana

S_2 è semplicemente la corona circolare $64 \leq x^2 + y^2 \leq 144$ sul piano xy , di centro $(0,0,0)$ e raggi 8 e 12).

$S_2 := \{(x,y,z) \in \mathbb{R}^3 : 64 \leq x^2 + y^2 \leq 144\}$; S_2 è "banalmente"

il grafico delle funzioni $f: D \rightarrow \mathbb{R}$, $f(x,y) \equiv 0$, $D = \{(x,y) \in \mathbb{R}^2 : 64 \leq x^2 + y^2 \leq 144\}$.

Per cui $S_2 = \begin{pmatrix} x \\ y \\ 0 \end{pmatrix} : (x,y) \in D$. (Soltanto nelle parametrizzazioni di una superficie chiamiamo $|x=u, y=v|$). Quindi S_2 può essere parametrizzata da $\varphi(u,v)$,

$$\varphi(u,v) := \begin{pmatrix} u \\ v \\ 0 \end{pmatrix} : (u,v) \in D := \{(u,v) \in \mathbb{R}^2 : 64 \leq u^2 + v^2 \leq 144\}$$

$$\frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} = \begin{pmatrix} e_1 & 1 & 0 \\ e_2 & 0 & 1 \\ e_3 & 0 & 0 \end{pmatrix} = e_1 \cdot 0 - e_2 \cdot 0 + e_3 \cdot 1 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix} \quad (\text{si poteva vedere da subito che era questo il vettore normale a } S_2 \text{ da punta "in alto"})$$

Perché S_2 è "la base" di G e $\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{pmatrix}$ punta "in alto",

il vettore uscante da G attraverso S_2 sarà quello opposto, cioè quello da punta "in basso", $\begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix}$.

Per cui

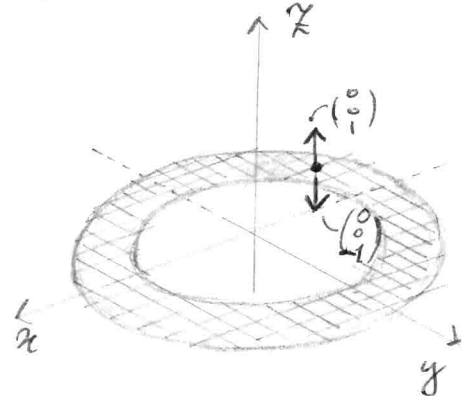
$$I_2 = \int_{S_2} \vec{F} \cdot \vec{n}_2 d\omega = \int_{64 \leq u^2 + v^2 \leq 144} \begin{pmatrix} \frac{u^2 - v^2}{u^2 + v^2} \\ u + \frac{u}{u^2 + v^2} \\ 0 + v^2 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \end{pmatrix} du dv =$$

$$= \int_{64 \leq u^2 + v^2 \leq 144} -v^2 du dv = - \int_8^{12} \left(\int_0^{2\pi} r^3 \sin^2 \theta d\theta \right) dr = -\pi \cdot \frac{r^4}{4} = -\frac{\pi}{4} [20736 - 4096]$$

$$64 \leq u^2 + v^2 \leq 144$$

coordinate polari:
 $u = r \cos \theta$
 $v = r \sin \theta$

$$= \boxed{-4160\pi}$$



Questo è I_2 . Calcoliamo ora il flusso uscente da tutto G . Usiamo il T. della divergenza, chiamiamo I questo flusso:

2

$$I = \int_{\partial G} \vec{F} \cdot \vec{n}_e d\sigma = \int_G \operatorname{div} \vec{F} dx dy dz = \int_G \left(\partial_x \left(x \frac{z-y}{x^2+y^2} \right) + \partial_y \left(x + \frac{x}{x^2+y^2} \right) + \partial_z (z+y^2) \right) dx dy dz$$

$$= \int_G 1 + 2x dx dy dz = \int_G dx dy dz + 2 \int_G x dx dy dz.$$

Perché G è simmetrico rispetto al piano $y=0$, che vuol dire $(x, y, z) \in G \Rightarrow (-x, y, z) \in G$, segue che

$$\int_{G \cap \{x>0\}} x dx dy dz = - \int_{G \cap \{x<0\}} x dx dy dz, \text{ per cui } \int_G x dx dy dz = 0 \text{ (oppure si può calcolare "a mano", ma risulta più lungo!)}.$$

Quindi

$I = \int_G dx dy dz = \operatorname{Vol}(G)$. G è "metà" del toro ottenuto ruotando il cerchio di centro $(10, 0, 0)$ e raggio 2 nel piano xz attorno all'asse z . Il volume di questo Tor, per il T. di Guldino, è

$$\operatorname{Vol}(\text{Toro}) = 2\pi \cdot 10 \cdot 4\pi = 80\pi^2.$$

giro di 2π
attorno all'asse z

distanza del baricentro del disco
dell'asse z :
è 10: il baricentro è chiamato
 $(10, 0, 0)$, che è il centro
del disco

$$\text{Quindi } \operatorname{Vol}(G) = \frac{\operatorname{Vol}(\text{Toro})}{2} = 40\pi^2.$$

Quindi I_1 , flusso uscente da S_1 , è dato dalla differenza $I - I_2$, quindi $I_1 = 40\pi^2 + 4160\pi$. Infine

$$I_1 - I_2 = 40\pi^2 + 4160\pi + 4160\pi = 40\pi^2 + 8320\pi \quad \square$$

Esercizi sul Teorema di Stokes.

Negli esercizi che seguono useremo la seguente notazione
 $S \subseteq \mathbb{R}^3$ superficie parametrica in $\mathbb{R}^3$, parametrizzata da $p: D \rightarrow \mathbb{R}^3$,
 $D \subseteq \mathbb{R}^2$ aperto regolare. ∂S è il bordo di S in $\mathbb{R}^3$ ed
 è dato dall'immagine di ∂D , bordo di D in $\mathbb{R}^2$, tramite p .
 (e volte denoteremo ∂S come $P_{|\partial D}$).

Useremo $(u, v) \in D$ come parametri di p .

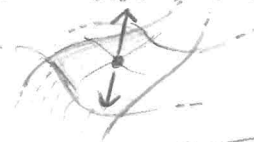
Se orientiamo ∂D , bordo di D in $\mathbb{R}^2$ con orientazione
 positiva rispetto a D , e lo indichiamo con $\partial^+ D$, allora
 definiamo $\partial^+ S$ (o $P_{|\partial^+ D}$) l'immagine del bordo $\partial^+ D$
 (con questa orientazione) tramite p . In questo modo abbiamo
 indotto un'orientazione che diremo positiva su ∂S
 (e scriveremo $\partial^+ S$). Il T. di Stokes si enuncia:

$$\int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\partial^+ S = \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_S d\sigma_p,$$

dove $\vec{F}: S \rightarrow \mathbb{R}^3$ è un campo di classe $\mathcal{C}^1$.

e $\vec{\nu}_S$ è la normale alla superficie S compatibile con $\partial^+ S$.

Oss: ci sono due scelte per la normale ad una superficie, e differiscono per il segno.



3

La normale "compatibile" è quella per cui il T. di Stokes è valido (con l'altra, avremmo semplicemente un segno "meno" davanti a $\int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu} d\sigma$).

Allora come la riconosciamo? Nel caso di superfici

cotesione, ovvero superfici S parametricate da $p(u,v) = \begin{pmatrix} u \\ v \\ f(u,v) \end{pmatrix}$

$(u,v) \in D \subseteq \mathbb{R}^2$, la normale compatibile è quella "canonica"

che punta "in alto": $\vec{\nu}_p = \frac{\frac{\partial p}{\partial u} \times \frac{\partial p}{\partial v}}{\left| \frac{\partial p}{\partial u} \times \frac{\partial p}{\partial v} \right|}$.

(Spesso, nel caso di superfici cotesione, confonderemo (u,v) con

(x,y) , allora scriveremo $p(x,y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ f(x,y) \end{pmatrix}$, $(x,y) \in D \subseteq \mathbb{R}^2$, si vede immediatamente perché).

Per cui, in questo caso

$$\int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_p d\sigma_p \left(= \int_D \text{rot } \vec{F}(p(x,y)) \cdot \frac{\left(\frac{\partial p}{\partial x} \times \frac{\partial p}{\partial y} \right)}{\left| \frac{\partial p}{\partial x} \times \frac{\partial p}{\partial y} \right|} \left| \frac{\partial p}{\partial x} \times \frac{\partial p}{\partial y} \right| dx dy \right)$$

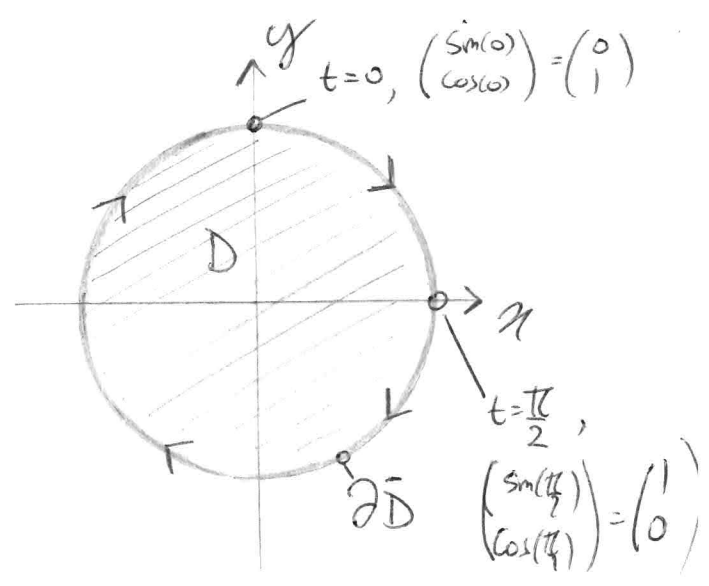
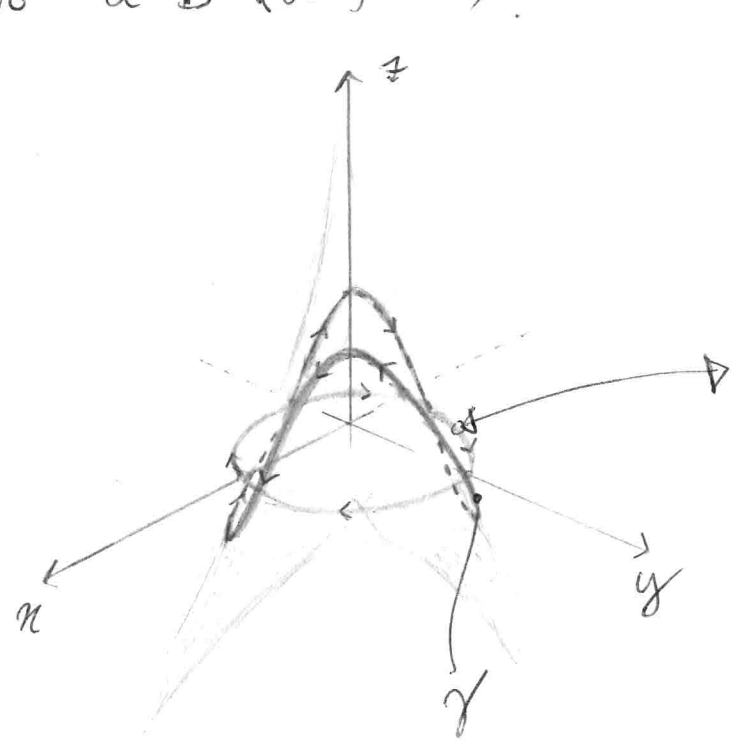
Creare sempre, se possibile, di ricondursi a questo caso

ES. 2 Siano $\gamma(t) = (\sin t, \cos t, \sin 2t)$, con $t \in [0, 2\pi]$ e

$\vec{F}(x, y, z) = (y + \sin x, z^2 + \cos y, x^3)$. Calcolare la circuitazione di $\vec{F}$ su γ (sugg: il supporto di γ è contenuto sulla sup. $z = 2xy$)

Sol:

$\gamma(t) = (\sin(t), \cos(t), 2\sin(t)\cos(t))$: il supporto di γ si trova sulla superficie grafico della funzione $f(x, y) = 2xy$. In più si vede che le ascisse e le ordinate della curva descrivono il cerchio unitario. γ è quindi l'immagine tramite la funzione $p(x, y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ 2xy \end{pmatrix}$ del cerchio unitario in $\mathbb{R}^2$. Per coerenza con la notazione data in precedenza, sia $D \subseteq \mathbb{R}^2$ il disco unitario, ∂D il suo bordo. γ è l'immagine tramite p di ∂D . γ ci è stata già data con una parametrizzazione. Vediamo subito che γ proviene da ∂D tramite p , dove ∂D è orientato come $(\sin(t), \cos(t))$, $t \in [0, 2\pi]$. Questa è un'orientazione negativa di ∂D rispetto a D (verificalo)!



γ è il bordo di una superficie orientata S :

la superficie S è l'immagine del disco $D \subseteq \mathbb{R}^2$ tramite

$P: S$ è parametrizzata da $p(x,y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ 2xy \end{pmatrix} : (x,y) \in D$.

γ chiaramente ne è il bordo. Nelle nostre notazioni

abbiamo che $\gamma = \partial^- S = P_{|\partial D}$. S è superficie orientata.

Quindi Stokes si esprime

$$\int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_P d\sigma_P ;$$

Se invece $\int_{\partial^- S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = - \int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma}$ (invertendo l'orientazione si inverte il segno dell'integrale!),

allora

$$\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\vec{\gamma} = \int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = - \int_{\partial^- S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = - \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_P d\sigma_P ;$$

$\boxed{\gamma = \partial^- S}$

$$\bullet \text{rot } \vec{F} = \begin{pmatrix} e_1 \frac{\partial}{\partial x} & e_2 \frac{\partial}{\partial y} & e_3 \frac{\partial}{\partial z} \\ y + \sin x & z^2 + \cos y & x^3 \end{pmatrix} = (-2x, -3x^2, -1) \quad (\text{svolgere il conto})$$

$$\left(e_1 (\partial_y(x^3) - \partial_z(z^2 + \cos y)) - e_2 (\partial_x(x^3) - \partial_z(y + \sin x)) + e_3 (\partial_x(z^2 + \cos y) - \partial_y(y + \sin x)) \right) ;$$

$$\bullet \frac{\partial P}{\partial x} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 2y \end{pmatrix} ; \frac{\partial P}{\partial y} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 2x \end{pmatrix} ; \frac{\partial P}{\partial x} \times \frac{\partial P}{\partial y} = \begin{pmatrix} -2y \\ -2x \\ 1 \end{pmatrix} ;$$

$$\int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_P d\sigma_P = \int_D \text{rot } \vec{F}(P(x,y)) \cdot \begin{pmatrix} -2y \\ -2x \\ 1 \end{pmatrix} dx dy = \int_D \begin{pmatrix} -4xy \\ -3x^2 \\ -1 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -2y \\ -2x \\ 1 \end{pmatrix} dx dy =$$

$\uparrow$
 $\boxed{z = 2xy}$

$$= \int_D 8xy^2 + 6x^3 - 1 dx dy = 8 \int_D xy^2 dx dy + 6 \int_D x^3 dx dy - \int_D dx dy = - \int_D dx dy = -\pi$$

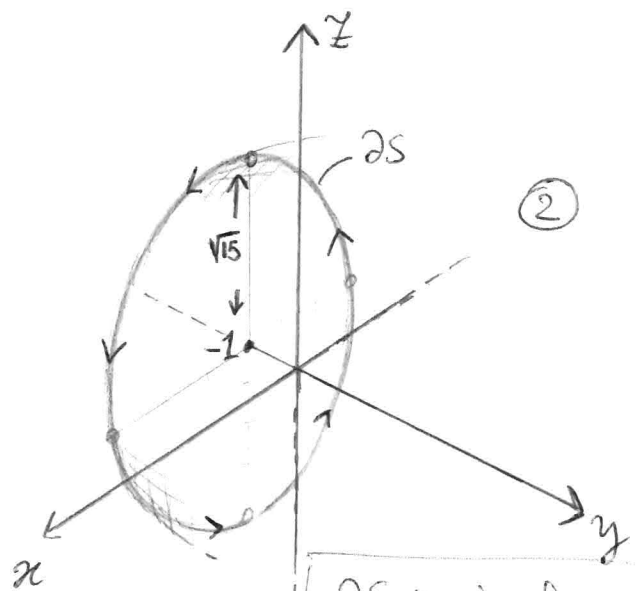
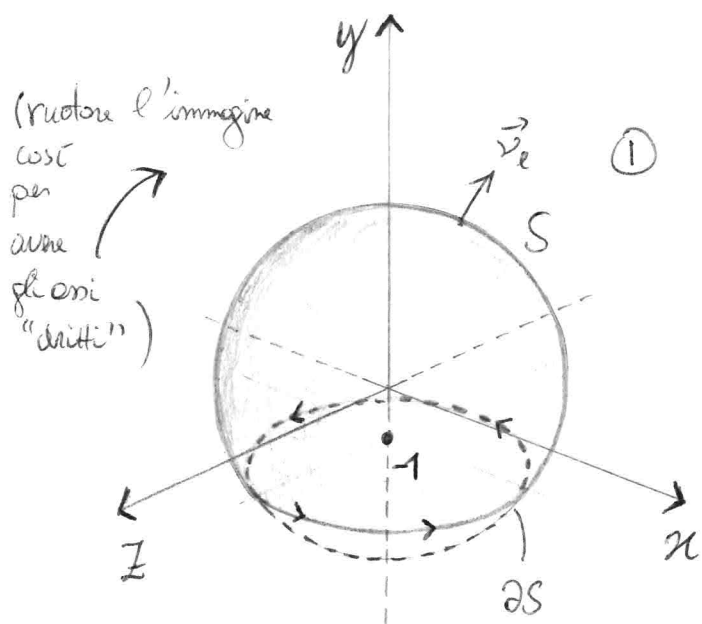
perché si vede (simmetrie) $\int_D xy^2 = 0, \int_D x^3 = 0$ (oppure in coord. polari)

Quindi $\boxed{\int_\gamma \vec{F} \cdot d\gamma = - \int_S \text{rot} \vec{F} \cdot \vec{\nu}_p d\sigma_p = \pi}$ □

ES.3 (Attenzione, qui non c'è una sup. cortesia. Vedere meglio l'es. 4 se ancora non si ha confidenza con Stokes).

Calcolare il flusso del rotore di $\vec{F}(x,y,z) = (y^3z, x^3z, -xyz^2)$ uscente dalla porzione di sfera $\{x^2+y^2+z^2=16\}$ contenuta nel semipiano $y \geq -1$ (attenzione alle orientazioni!)

Soluzione: chiamiamo S la superficie in questione. Essa non è superficie parametrica. Andiamo delle analogie col caso parametrico che conosciamo. Disegniamo S (riustiamo l'immagine per renderci meglio conto della situazione):



Sfera di raggio 4 e piano $y = -1$ si intersecano in

$$\begin{cases} x^2 + y^2 + z^2 = 16 \\ y = -1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} x^2 + z^2 = 15 \\ y = -1 \end{cases}$$

circonferenza
parallela al piano
 xz e raggio $\sqrt{15}$,
a quota $y = -1$. quota è DS

DS è circonferenza
parallela al piano
 xz , e passa
per $y = -1$, di raggio
 $\sqrt{15}$

In questo problema ci è dato il vettore della normale alla superficie attraverso cui dobbiamo calcolare il flusso del vettore. Calcolarlo direttamente come $\int_S \vec{F} \cdot \vec{v}_e d\sigma$ è complicato.

Vorremmo usare Stokes per spostare il problema al calcolo di un integrale più semplice. Osserviamo le immagini ① e ②. Si vede l'omologia col caso cartesiano: l'orientazione giusta del bordo ∂S in modo che $\vec{v}_e$, la normale uscente, sia compatibile nel senso di Stokes è quella che va dall'asse z ($z > 0$) all'asse x ($x > 0$) (vedete figure ① e ②).

Chiameremo $\partial^+ S$ questa orientazione. Dobbiamo parametrizzare la curva $\partial^+ S$ di $\mathbb{R}^3$ in modo da orientarla come richiesto.

Si vede che una parametrizzazione di $\partial^+ S$ che fa questo è

$$\partial^+ S \text{ è } \gamma(t) = \begin{pmatrix} \sqrt{15} \sin(t) \\ -1 \\ \sqrt{15} \cos(t) \end{pmatrix}, \quad t \in [0, 2\pi] \quad (\text{Verificare!}) \quad (\text{Poichè chiamato } \gamma(t) \text{ la parametrizzazione di } \partial^+ S)$$

$$\text{Quindi } \left| \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{v}_e d\sigma = \int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\partial^+ S \right| \quad \left(\begin{array}{l} (*) \text{ convincersi di questo} \\ \text{uso di Stokes. Osservare} \\ \text{l'omologia col caso} \\ \text{cartesiano!} \end{array} \right)$$

$$\bullet \vec{F}(\gamma(t)) = \begin{pmatrix} -\sqrt{15} \cos(t) \\ 15\sqrt{15} \sin^3(t) e^{\sqrt{15} \cos(t)} \\ 15\sqrt{15} \cos^2(t) \sin(t) \end{pmatrix};$$

$$\bullet \gamma'(t) = \sqrt{15} \begin{pmatrix} \cos(t) \\ 0 \\ -\sin(t) \end{pmatrix}; \quad \text{quindi}$$

$$\int_{\partial S} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \sqrt{15} \int_0^{2\pi} \begin{pmatrix} -\sqrt{15} \cos(t) \\ 15\sqrt{15} \sin^2(t) e^{\sqrt{15} \cos(t)} \\ 15\sqrt{15} \cos^2(t) \sin(t) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \cos(t) \\ 0 \\ -\sin(t) \end{pmatrix} dt =$$

$$= \sqrt{15} \int_0^{2\pi} (-\sqrt{15} \cos^2(t) - 15\sqrt{15} \cos^2(t) \sin^2(t)) dt =$$

$$= 15 \int_0^{2\pi} (-\cos^2(t) - \frac{15 \sin^2(2t)}{4}) dt =$$

$$= -15 \int_0^{2\pi} \left(\frac{1+\cos(2t)}{2} \right) dt - \frac{225}{4} \int_0^{2\pi} \frac{1-\cos(4t)}{2} dt =$$

$$= -15\pi - \frac{225\pi}{4} = \boxed{-\frac{285\pi}{4}}$$

□

Es. 4] Utilizzare il Teorema di Stokes per

6

a) calcolare $\int_C \vec{F} \cdot d\vec{c}$, dove $\vec{F}(x, y, z) = (x^2 y, \frac{x^3}{3}, xy)$

e C è la curva intersezione di $z = y^2 - x^2$ con il cilindro $x^2 + y^2 = 1$, orientata in senso orario se guardata dall'alto.

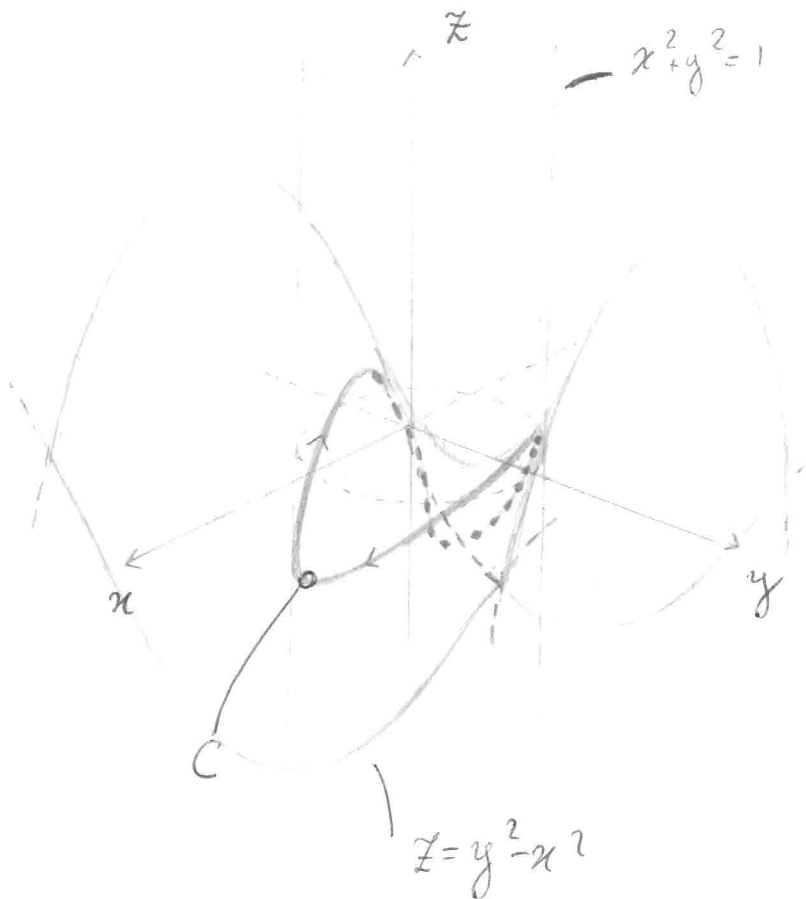
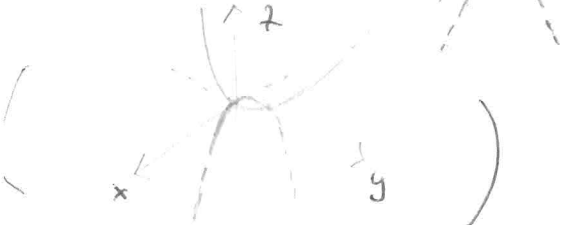
b) Verificare il T. di Stokes se $\vec{F}(x, y, z) = (y^2, x, z^2)$ e S = parte di paraboloidi $z = x^2 + y^2$ che giace sotto $z = 1$, orientata "verso l'alto".

Soluzione:

a) $z = y^2 - x^2$ è

un paraboloide iperbolico.

(per $x=0$, $z=y^2$)
(per $y=0$, $z=-x^2$)



Bisogna orientare C come richiesto.

$\tilde{C}$ è l'immagine della circonferenza unitaria $x^2 + y^2 = 1$ in $\mathbb{R}^2$ tramite la parametrizzazione $p(x, y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ y^2 - x^2 \end{pmatrix}$

L'orientazione richiesta corrisponde, sulla circonferenza unitaria $x^2 + y^2 = 1$, a quella "oraria".

Se chiamiamo γ la circonferenza unitaria di $\mathbb{R}^2$ ($x^2 + y^2 = 1$), γ^- se la consideriamo con orientazione negativa rispetto al disco $x^2 + y^2 \leq 1$, allora



C con l'orientazione richiesta è P_{γ^-}

Tra C e il bordo della superficie $S \subset \mathbb{R}^3$ data da $p(D)$, dove $D = \{(x, y) \mid x^2 + y^2 \leq 1\}$, cioè S è l'immagine tramite p del disco unitario in $\mathbb{R}^2$, o in altre parole, S è la superficie parametrizzata da

$$p(x, y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ y^2 - x^2 \end{pmatrix}, \quad (x, y) \in D. \quad \text{E } C \text{ ne è il bordo.}$$

Abbiamo riconosciuto tutti gli elementi per applicare il T. di Stokes:

$$\int_C \vec{F} \cdot d\vec{C} = \int_{P_{\gamma^-}} \vec{F} \cdot d\vec{P}_{\gamma^-} = - \int_{P_{\gamma^+}} \vec{F} \cdot d\vec{P}_{\gamma^+} = - \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_p d\sigma_p$$

abbiamo visto
che $C = P_{\gamma^-}$

per come
nelle ipotesi
di Stokes cambiamo
orientazione

T. Stokes

Ora, calcoliamo $\vec{\nu}_P$:

7

$$\frac{\partial P}{\partial x} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ -2x \end{pmatrix}; \quad \frac{\partial P}{\partial y} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \\ 2y \end{pmatrix};$$

$$\frac{\partial P}{\partial x} \times \frac{\partial P}{\partial y} = \begin{pmatrix} e_1 & 1 & 0 \\ e_2 & 0 & 1 \\ e_3 & -2x & 2y \end{pmatrix} = e_1(2x) - e_2(2y) + e_3 = \begin{pmatrix} 2x \\ -2y \\ 1 \end{pmatrix};$$

Calcoliamo $\text{rot } \vec{F}$:

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{F} &= \begin{pmatrix} e_1 & \partial_x & x^2 y \\ e_2 & \partial_y & x^3/3 \\ e_3 & \partial_z & xy \end{pmatrix} = e_1 \left(\partial_y(xy) - \partial_z(x^3/3) \right) - e_2 \left(\partial_x(xy) - \partial_z(x^2 y) \right) + e_3 \left(\partial_x(x^3/3) - \partial_y(x^2 y) \right) \\ &= e_1(x) - e_2(y) + e_3(x^2 - x^2) = \begin{pmatrix} x \\ -y \\ 0 \end{pmatrix} \quad (\text{qui non compare } z; \text{ ricordiamo}) \end{aligned}$$

però che poi ^{in generale} prendendo come superficie $(x, y, f(x, y))$, daremmo $z = f(x, y)$ se z compare nell'espressione di $\text{rot } \vec{F}$

$$\begin{aligned} \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_P d\sigma_P &= \int_D \begin{pmatrix} x \\ -y \\ 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 2x \\ -2y \\ 1 \end{pmatrix} dx dy = 2 \int_D (x^2 + y^2) dx dy = \\ &= 2 \int_0^{2\pi} \left(\int_0^1 r^2 r dr \right) d\vartheta = 4\pi \int_0^1 r^3 dr = \pi; \end{aligned}$$

$\uparrow$
 coord. polari
 $x = r \cos \vartheta$
 $y = r \sin \vartheta$

Quindi

$$\boxed{\int_C \vec{F} \cdot d\vec{c} = - \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_P d\sigma_P = -\pi}$$

b)

S (che è una superficie) orientata verso

l'alto significa che i vettori ortogonali uscenti dalla superficie puntano "in alto".

Questo vuol dire che, data la parametrizzazione

$$p(x, y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ x^2 + y^2 \end{pmatrix}, \quad (x, y) \in D, \quad D := \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 : x^2 + y^2 \leq 1\},$$

viene considerato il vettore normale $\vec{\nu}_p = \frac{\frac{\partial p}{\partial x} \times \frac{\partial p}{\partial y}}{|\frac{\partial p}{\partial x} \times \frac{\partial p}{\partial y}|}$ (quello "standout",

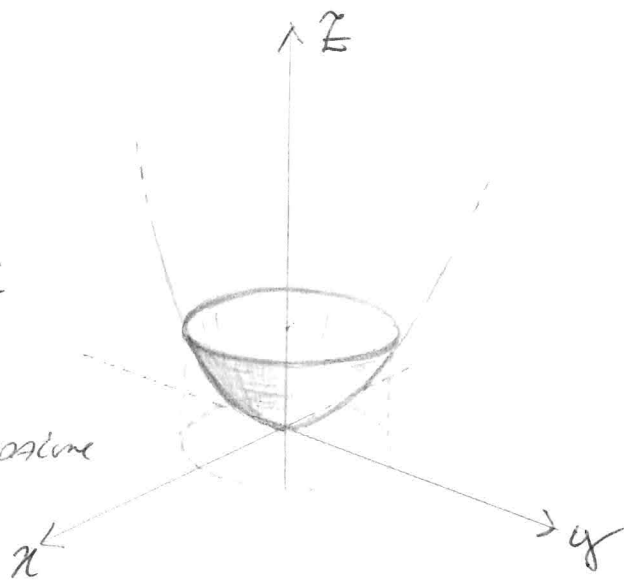
che punta in alto). Verificare il T. di Stokes vuol dire calcolare il flusso del rotore di $\vec{F}$ attraverso S , le circolazioni di $\vec{F}$ lungo il bordo di S e controllare se coincidono.

$$\begin{aligned} \text{rot } \vec{F} &= \begin{pmatrix} e_1 & \frac{\partial}{\partial x} & y^2 \\ e_2 & \frac{\partial}{\partial y} & x \\ e_3 & \frac{\partial}{\partial z} & z^2 \end{pmatrix} = e_1 \left(\frac{\partial}{\partial y} (z^2) - \frac{\partial}{\partial z} (x) \right) - e_2 \left(\frac{\partial}{\partial x} (z^2) - \frac{\partial}{\partial z} (y^2) \right) + e_3 \left(\frac{\partial}{\partial x} (x) - \frac{\partial}{\partial y} (y^2) \right) = \\ &= e_1(0) - e_2(0) + e_3(1 - 2y) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 - 2y \end{pmatrix}; \end{aligned}$$

$$\frac{\partial p}{\partial x} \times \frac{\partial p}{\partial y} = \begin{pmatrix} e_1 & 1 & 0 \\ e_2 & 0 & 1 \\ e_3 & 2x & 2y \end{pmatrix} = e_1(-2x) - e_2(2y) + e_3(1) = \begin{pmatrix} -2x \\ -2y \\ 1 \end{pmatrix};$$

$$\int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_p d\sigma_p = \int_D \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 - 2y \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -2x \\ -2y \\ 1 \end{pmatrix} dx dy = \int_D 1 - 2y dx dy = \int_D dx dy = \pi$$

(per simmetria, $\int_D y dx dy = 0$, oppure fare a mano in coord. polari).



La curva C che costituisce il bordo di S è

$$C = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3: x^2 + y^2 = 1, z = 1\}.$$

È l'immagine tramite la parametrizzazione p del bordo di $D \subset \mathbb{R}^2$, avendo la circonferenza

unitaria (sia γ , $\gamma = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2: x^2 + y^2 = 1\}$). Dobbiamo orientare

C in modo opportuno per usare il T. di Stokes.

La normale $\vec{n}_p$ è quella che punta "in alto", per cui per rientrare nella ipotesi di Stokes, dobbiamo considerare

$P|_{\gamma^+}$, dove γ^+ è il bordo di D in $\mathbb{R}^2$ orientato positivamente rispetto a D , quindi è la circonferenza orientata in senso antiorario, γ^+ (siamo in $\mathbb{R}^2$!)

è parametrizzata da $\begin{pmatrix} \cos(t) \\ \sin(t) \end{pmatrix}$, $t \in [0, 2\pi]$ (param. orientata)

Siccome $p(x, y) = \begin{pmatrix} x \\ y \\ x^2 + y^2 \end{pmatrix}$ è la parametrizzazione di S , p ristretta a γ^+

è $\begin{pmatrix} \cos(t) \\ \sin(t) \\ 1 \end{pmatrix}$; questa è una parametrizzazione di C (ora C è

in $\mathbb{R}^3$! C è il bordo di S , immagine di γ^+ tramite p !) orientata positivamente (nel senso del T. di Stokes). Per cui

$$\int_{P|_{\gamma^+}} \vec{F} \cdot dP|_{\gamma^+} = \int_{\gamma^+} \begin{pmatrix} \sin^2(t) \\ \cos(t) \\ 1 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -\sin(t) \\ \cos(t) \\ 0 \end{pmatrix} dt = \int_0^{2\pi} -\sin^3 t + \cos^2 t \, dt =$$

$z=1, \Rightarrow z^2=1$

$\uparrow$
 $(P|_{\gamma^+})'$

$$\begin{aligned}
 &= - \int_0^{2\pi} \sin t \sin^2 t \, dt + \int_0^{2\pi} \left(\frac{1 + \cos(2t)}{2} \right) dt = - \int_0^{2\pi} \sin t \left(\frac{1 - \cos(2t)}{2} \right) dt + \pi = \\
 &= \underbrace{\int_0^{2\pi} -\frac{\sin t}{2} \, dt}_{\substack{\downarrow \\ 0}} + \underbrace{\int_0^{2\pi} \frac{\sin t \cos 2t}{2} \, dt}_{\substack{\downarrow \\ 0 \quad \left(\int_0^{2\pi} \sin(mt) \cos(mt) \, dt = 0 \right) \\ \text{per parti}}} + \pi = \pi
 \end{aligned}$$

Per cui il T. di Stokes è valido.



Ricordiamo che, se $A \subseteq \mathbb{R}^m$ aperto e $\vec{F}: A \rightarrow \mathbb{R}^m$ è un campo vettoriale, allora si dice che

9

- $\vec{F}$ è conservativo se esiste $u: A \rightarrow \mathbb{R} : \vec{F} = \nabla u$

- $\vec{F}$ è irrotazionale se $\frac{\partial F_i}{\partial x_j} = \frac{\partial F_j}{\partial x_i} \quad \forall i, j = 1, \dots, m$

(nel caso particolare di $\mathbb{R}^3$ questo è anche equivalente a dire $\text{rot } \vec{F} = 0$)

- Se $\alpha: [a, b] \rightarrow \mathbb{R}^m$ è curva di classe $\mathcal{C}^1$ a tratti, $\alpha([a, b]) \subseteq A(\subseteq \mathbb{R}^m)$ e $\vec{F}: A \rightarrow \mathbb{R}^m$ campo conservativo, allora $\int_a^b \vec{F} \cdot d\alpha = u(Q) - u(P)$,

dove $Q = \alpha(b)$, $P = \alpha(a)$ (punto finale e iniziale del sostegno della curva)

- $\vec{F}$ campo conservativo $\Rightarrow \vec{F}$ campo irrotazionale (~~✗~~)

- $\vec{F}$ campo irrotazionale definito su $A \subseteq \mathbb{R}^m$ e $A \subseteq \mathbb{R}^m$ semplicemente connesso
 $\Leftrightarrow \vec{F}$ campo conservativo.

- ($\vec{F}$ IRROTAZIONALE (in $\mathbb{R}^3$) $\Leftrightarrow \text{rot } \vec{F} = 0$)

- se $u \in \mathcal{C}^2 \Rightarrow \text{rot}(\nabla u) = 0$ (il rotore del gradiente è nullo)

- se $\vec{F} \in \mathcal{C}^2 \Rightarrow \text{div}(\text{rot } \vec{F}) = 0$ (la divergenza del rotore è nulla).

È bene tenere in mente questi fatti.

Es. 6.1

Dato il campo vettoriale $\vec{F}(x,y) = \begin{pmatrix} L(x,y) \\ M(x,y) \end{pmatrix}$, con

$$L(x,y) = \frac{2xy^2}{1+x^2} + 4xe^{2x^2+y^3}$$

$$M(x,y) = 2y \ln(x^2+1) + 3y^2 e^{2x^2+y^3}$$

verificare che $\vec{F}$ è conservativo e calcolarne i potenziali.

Soluzione: Vediamo prima se il campo è irrotazionale

$$\frac{\partial L(x,y)}{\partial y} = \frac{4xy}{1+x^2} + 12xy^2 e^{2x^2+y^3}$$

$$\frac{\partial M(x,y)}{\partial x} = \frac{4xy}{1+x^2} + 12xy^2 e^{2x^2+y^3}, \text{ per cui } \frac{\partial L}{\partial y} = \frac{\partial M}{\partial x},$$

quindi il campo $\vec{F}$ è irrotazionale. Poi, $\vec{F}$ è definito su tutto $\mathbb{R}^2$, che è semplicemente connesso. Per cui

$\vec{F}$ è conservativo. Calcoliamo le primitive.

Se $U(x,y)$ è una primitiva, allora

$$\frac{\partial U(x,y)}{\partial x} = L(x,y) = \frac{2xy^2}{1+x^2} + 4xe^{2x^2+y^3} = y^2 \frac{2x}{1+x^2} + e^{y^3} 4xe^{2x^2};$$

integrando in x (integrale indefinito):

$$\int y^2 \left(\frac{2x}{1+x^2} \right) + e^{y^3} 4xe^{2x^2} dx =$$

$$= y^2 \int \frac{2x}{1+x^2} dx + e^{y^3} \int 4x e^{2x^2} dx = \left(\begin{array}{l} x^2 = w \text{ nel primo integrale} \\ \Rightarrow 2x dx = dw; \\ 2x^2 = v \text{ nel secondo integrale} \\ \Rightarrow 4x dx = dv; \end{array} \right) \quad \boxed{10}$$

$$= y^2 \int \frac{dw}{1+w} + e^{y^3} \int e^v dv =$$

$$= y^2 \ln(1+w) + e^{y^3} e^v + g(y)$$

$$= y^2 \ln(1+x^2) + e^{y^3} e^{2x^2} + g(y)$$

l'integrale indefinito è "a meno di costanti" che aggiungiamo. abbiamo integrato in x , quindi possiamo aggiungere qualsiasi termine che è una funzione dello solo y ! Derivando in x , scompaiono. (è "costante" in x !)

Quindi da questa prima integrazione abbiamo ricavato

$$U(x,y) = y^2 \ln(1+x^2) + e^{y^3+2x^2} + g(y), \quad g(y) \text{ da determinare.}$$

$$g(y) \text{ si determina imponendo che } \frac{\partial U(x,y)}{\partial y} = M(x,y),$$

cioè

$$\underbrace{2y \ln(1+x^2) + 3y^2 e^{y^3+2x^2}}_{\frac{\partial U(x,y)}{\partial y}} + g'(y) = \underbrace{2y \ln(x^2+1) + 3y^2 e^{2x^2+y^3}}_{M(x,y)}$$

Notiamo che necessariamente deve essere $g'(y)=0$, per cui $g(y)=c$, con c costante arbitraria. Per cui

$$U(x,y) = y^2 \ln(1+x^2) + e^{y^3+2x^2} + c, \quad c \in \mathbb{R}$$

sono tutte le primitive di $\vec{F}$

□

Es. 6.4

Sia $\vec{F}(x,y) = (P(x,y), Q(x,y))$, dove

$$P(x,y) = \frac{(3x^2 - y^2)(x^2 + y^2)}{x^2 y} ; Q(x,y) = \frac{(3y^2 - x^2)(x^2 + y^2)}{xy^2} ,$$

e sia $A = \{(x,y) \in \mathbb{R}^2 : x > 0, y > 0\}$.

1) Mostrare che in A , $\vec{F}$ è conservativo. Determinarne i potenziali

2) Calcolare $\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma$, dove $\gamma(t) = (t + \cos^2 t, 1 + \sin^2 t)$, $t \in [0, \pi/2]$.

Sol:

1) $\vec{F}$ è ben definito su A ($\vec{F}$ non è continuo a $(0,0)$, e $(0,0) \notin A$),
e A è semplicemente connesso. Quindi mostriamo che
 A è irrotazionale ($\Rightarrow$ sarà anche conservativo).

$$P(x,y) = \left(\frac{3}{y} - \frac{y}{x^2}\right)(x^2 + y^2) ; Q(x,y) = \left(\frac{3}{x} - \frac{x}{y^2}\right)(x^2 + y^2)$$

$$\frac{\partial P(x,y)}{\partial y} = (x^2 + y^2) \left(-\frac{3}{y^2} - \frac{1}{x^2}\right) + \left(\frac{3}{y} - \frac{y}{x^2}\right)(2y) = -\frac{3x^2}{y^2} - 1 - 3\frac{y^2}{x^2} + 6 - \frac{2y^2}{x^2} = -\frac{3x^2}{y^2} - \frac{3y^2}{x^2} + 2$$

$$\frac{\partial Q(x,y)}{\partial x} = (x^2 + y^2) \left(-\frac{3}{x^2} - \frac{1}{y^2}\right) + \left(\frac{3}{x} - \frac{x}{y^2}\right)(2x) = -3\frac{y^2}{x^2} - \frac{x^2}{y^2} - 1 + 6 - \frac{2x^2}{y^2} = -\frac{3x^2}{y^2} - \frac{3y^2}{x^2} + 2$$

Quindi $\vec{F}$ è irrotazionale e su A , semplicemente connesso, è conservativo.

Chiamiamo le primitive di $\vec{F}$.

Integriamo, ad esempio, $P(x,y)$ rispetto ad x (integrale indefinito) (difatti, se $U(x,y)$ è primitiva, allora

$$\frac{\partial U(x,y)}{\partial x} = P(x,y) \quad U(x,y) =$$

$$= \int P(x,y) dx = \int \left(\frac{3}{y} - \frac{y}{x^2} \right) (x^2 + y^2) dx = \int \left(\frac{3x^2}{y} + 2y - \frac{y^3}{x^2} \right) dx =$$

$$= \frac{x^3}{y} + 2xy + \frac{y^3}{x} + g(y) \quad ; \text{troviamo } g(y) \text{ derivando rispetto}$$

ad y : dovrà essere $\frac{\partial U(x,y)}{\partial y} = Q(x,y)$;

$$\frac{\partial U(x,y)}{\partial y} = -\frac{x^3}{y^2} + 2x + \frac{3y^2}{x} + g'(y) = \underbrace{\left(\frac{3}{x} - \frac{x}{y^2} \right) (x^2 + y^2)}_{Q(x,y)} = -\frac{x^3}{y^2} + 2x + \frac{3y^2}{x}$$

e quindi necessariamente $g'(y) = c$, $c \in \mathbb{R}$ (costante).

I potenziali $U(x,y)$ di $\vec{F}$ sono della forma

$$U(x,y) = \frac{x^3}{y} + 2xy + \frac{y^3}{x} + c, \quad c \in \mathbb{R}.$$

ii) siccome $\gamma(t) = \begin{pmatrix} t + \cos^2 t \\ 1 + \sin^2 t \end{pmatrix}$, $t \in [0, \pi/2]$, i punti iniziale e finale

(quindi per $t=0$, $t=\pi/2$) saranno

$$\gamma(0) = \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad \gamma(\pi/2) = \begin{pmatrix} \pi/2 \\ 2 \end{pmatrix} ; \text{ per cui, siccome il}$$

campo è conservativo

$$\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma = U(\gamma(\pi/2)) - U(\gamma(0)) = U\left(\frac{\pi}{2}, 2\right) - U(1, 1) = \left[\frac{\pi^3}{16} + 2\pi + \frac{16}{\pi} - 4 \right]$$

□

Es. 6.7 | Dato il campo vettoriale $\vec{F}$ definito su

$A = \{(x,y) \in \mathbb{R}^2 : x < 1, y < 1\}$ dalla formula

$$\vec{F}(x,y) = \left(\frac{1+x}{1-y}, \frac{1+y}{1-x} \right) \quad \left(=: (F_1(x,y), F_2(x,y)) \right)$$

Si dica se esso è irrotazionale e se esso è conservativo, calcolandone in caso affermativo i potenziali.

Infine si calcoli $\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\vec{r}$, dove γ è la poligonale chiusa di vertici $(0,0)$, $(-1/2, 1/2)$, $(1/2, 1/2)$, $(0,0)$.

Sol.

A è semplicemente connesso. Vediamo se $\vec{F}$ è irrotazionale

$$\frac{\partial F_1}{\partial y} = \frac{(1+x)}{(1-y)^2} ; \quad \frac{\partial F_2}{\partial x} = \frac{(1+y)}{(1-x)^2} ; \quad \text{il campo non è}$$

irrotazionale. Per cui non è neppure conservativo (se lo fosse, dovrebbe essere necessariamente irrotazionale).

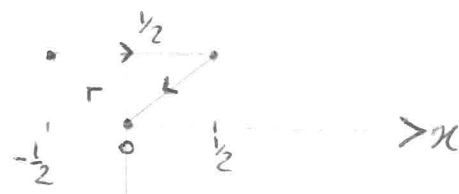
$\wedge \gamma$

Se γ la poligonale chiusa $\gamma = \gamma_1 \cup \gamma_2 \cup \gamma_3$,

dove γ_1 è il segmento da $(0,0)$ a $(-1/2, 1/2)$,

γ_2 " " " " $(-1/2, 1/2)$ a $(1/2, 1/2)$,

γ_3 " " " " $(1/2, 1/2)$ a $(0,0)$.



$$\gamma_1(t) = \begin{pmatrix} -\frac{t}{2} \\ \frac{t}{2} \end{pmatrix}, \quad t \in [0,1] \quad \text{param. di } \gamma_1$$

$$\gamma_2(t) = \begin{pmatrix} t - 1/2 \\ 1/2 \end{pmatrix}, \quad t \in [0,1] \quad \text{param. di } \gamma_2$$

$$\gamma_3(t) = \begin{pmatrix} 1/2 - t \\ 1/2 - t \end{pmatrix}, \quad t \in [0,1] \quad \text{param. di } \gamma_3, \quad \text{con l'orientazione in figura}$$

Allora

12

$$\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma = \int_{\gamma_1} \vec{F} \cdot d\gamma_1 + \int_{\gamma_2} \vec{F} \cdot d\gamma_2 + \int_{\gamma_3} \vec{F} \cdot d\gamma_3;$$

$$\int_{\gamma_1} \vec{F} \cdot d\gamma_1 = \int_0^1 \begin{pmatrix} \frac{1-t}{1+t/2} \\ \frac{1+t/2}{1+t/2} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -1/2 \\ 1/2 \end{pmatrix} dt = \int_0^1 0 dt = 0;$$

$$\int_{\gamma_2} \vec{F} \cdot d\gamma_2 = \int_0^1 \begin{pmatrix} \frac{1/2+t}{1/2} \\ \frac{1+1/2}{3/2-t} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} dt = \int_0^1 (1+t) dt = 1 + \frac{1}{2} = \frac{3}{2};$$

$$\begin{aligned} \int_{\gamma_3} \vec{F} \cdot d\gamma_3 &= \int_0^1 \begin{pmatrix} \frac{3-t}{2} \\ \frac{1/2+t}{3/2-t/2} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -1/2 \\ -1/2 \end{pmatrix} dt = \int_0^1 \frac{t-3}{t+1} dt = \int_0^1 \frac{t+1}{t+1} - \frac{4}{t+1} dt \\ &= \int_0^1 dt - 4 \int_0^1 \frac{dt}{t+1} = 1 - 4 \ln(t+1) \Big|_0^1 = 1 - 4 \ln(2); \text{ quindi} \end{aligned}$$

$$\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma = \frac{5}{2} - 4 \ln(2)$$

(se fosse stato conservativo, essendo un circuito chiuso, il risultato sarebbe dovuto essere 0)

□

ES. 6.5 | Si consideri il campo vettoriale $\vec{F} \in \mathcal{C}^1(\mathbb{R}^3, \mathbb{R}^3)$

dato da $\vec{F}(x, y, z) = (X(x, y, z), x^2 + 2yz, y^2 - z^2)$, dove $X \in \mathcal{C}^1(\mathbb{R}^3, \mathbb{R})$.

) Mostrare che esistono funzioni $X \in \mathcal{C}^1(\mathbb{R}^3, \mathbb{R})$ che rendono conservativo $\vec{F}$; trovare tutte.

) Mostrare che ne esiste una sola tale che è identicamente nulla sull'asse x . Determinarla.

) Determinare i potenziali del campo con X come al punto ii).

Sol: Siccome $X \in \mathcal{C}^1(\mathbb{R}^3, \mathbb{R})$, e anche le altre due componenti del campo $\vec{F}$ sono $\mathcal{C}^1$ su tutto $\mathbb{R}^3$, il campo è definito su tutto $\mathbb{R}^3$, che è semplicemente connesso. Quindi per far sì che $\vec{F}$ sia conservativo, è sufficiente trovare quella X per cui sia irrotazionale. Dove essere:

$$\frac{\partial(x^2 + 2yz)}{\partial z} = \frac{\partial(y^2 - z^2)}{\partial y}; \quad \frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial(x^2 + 2yz)}{\partial x}; \quad \frac{\partial X}{\partial z} = \frac{\partial(y^2 - z^2)}{\partial x} \quad *$$

Verifichiamo innanzitutto la prima:

$$\frac{\partial(x^2 + 2yz)}{\partial z} = 2y; \quad \frac{\partial(y^2 - z^2)}{\partial y} = 2y, \quad \text{quindi questa è verificata.}$$

Consideriamo le rimanenti uguaglianze in Φ .

13

$$\frac{\partial X}{\partial z} = \frac{\partial(y^2 - z^2)}{\partial z} = 0 \quad ; \quad \text{Quindi } \underline{X \text{ non dipende da } z}$$

$$X = X(x, y). \quad \text{Poi, da } \frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial(x^2 + 2yz)}{\partial y} = 2x$$

$$\text{segue che } \frac{\partial X}{\partial y} = 2x, \text{ per cui (integrando)} \quad X(x, y) = 2xy + g(x)$$

con $g(x)$ di classe C^1 , che dipende solo da x .

$$\text{Quindi } \boxed{X(x, y, z) = 2xy + g(x) \quad , \quad g(x) \in C^1(\mathbb{R}).}$$

Quante sono tutte le X che rendono $\vec{F}$ conservativo.

ii) L'asse x ha equazioni $\begin{cases} z=0 \\ y=0 \end{cases}$; quindi noi vogliamo che

$$X(x, 0, 0) = 0 \quad \forall x \in \mathbb{R}, \text{ cioè } g(x) = 0 \quad \forall x \in \mathbb{R}. \text{ punto}$$

fissa la funzione g nelle scelte di X : la X che

è identicamente nulla sull'asse x è $X(x, y, z) = 2xy$
(viene richiesta da $g \equiv 0$).

iii) Cerchiamo i potenziali di $\vec{F}(x, y, z) = (2xy, x^2 + 2yz, y^2 - z^2)$

Cerchiamo $U(x, y, z)$ tale che $\nabla U = \vec{F}$; iniziamo ad esempio da

$$\frac{\partial U(x, y, z)}{\partial x} = 2xy; \text{ integrando si ha } U(x, y, z) = x^2 y + \boxed{\varphi(y, z)}$$

$$\text{Dici, } \frac{\partial U(x, y, z)}{\partial y} = x^2 + 2yz, \text{ quindi}$$

$$\frac{\partial U(x, y, z)}{\partial y} = \frac{\partial (x^2 y + \varphi(y, z))}{\partial y} = x^2 + \frac{\partial \varphi(y, z)}{\partial y} \text{ e}$$

↑
in posto con $\mathbb{R}^3$,
abbiamo un termine
"costante in x "
che può dipendere
da y e z

$$\text{dove esse } x^2 + \frac{\partial \varphi(y, z)}{\partial y} = x^2 + 2yz; \text{ quindi } \frac{\partial \varphi(y, z)}{\partial y} = 2yz.$$

Integriamo in y : $\varphi(y, z) = y^2 z + \psi(z)$; quindi l'espressione per U diventa

$$U(x, y, z) = x^2 y + y^2 z + \psi(z). \text{ Ora, } \frac{\partial U(x, y, z)}{\partial z} = y^2 - z^2.$$

$$\frac{\partial U(x, y, z)}{\partial z} = y^2 + \psi'(z) = y^2 - z^2, \text{ per cui}$$

$$\psi'(z) = -z^2; \text{ integrando si ha } \psi(z) = -\frac{z^3}{3} + c, c \in \mathbb{R}.$$

In definitiva quindi, le primitive di $\vec{F}$ (con $X = 2xy$) sono date da

$$U(x, y, z) = x^2 y + y^2 z - \frac{z^3}{3} + c, \quad c \in \mathbb{R}$$

□

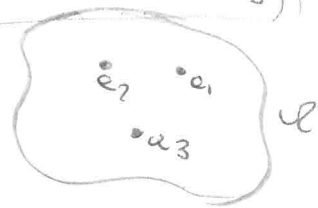
ES. 6.6 (Campi irrotazionali su domini bucati)

Trovare numeri reali a, b tali che il campo vettoriale $\vec{F}: \mathbb{R}^2 \setminus \{0,0\} \rightarrow \mathbb{R}^2$ definito da

$$\vec{F}(x,y) = \left(\frac{y^2 + 2xy + ax^2}{(x^2 + y^2)^2}, -\frac{x^2 + 2xy + by^2}{(x^2 + y^2)^2} \right)$$

sia conservativo. Trovare poi i potenziali del campo così ottenuto.

Soluzione: Ricordiamo che se $\vec{F}: A \rightarrow \mathbb{R}^2$ è irrotazionale, e $A \subseteq \mathbb{R}^2$ è aperto tale che $A = \Omega \setminus \{a_1, \dots, a_m\}$ (m punti), dove $\Omega \subseteq \mathbb{R}^2$ è semplicemente connesso,



allora $\vec{F}$ è conservativo se e solo se tutti

dei cicli $\gamma_1, \dots, \gamma_m$ attorno ad $a_1, \dots, a_m$ contenuti in A

(raggio piccolo, basta che stiano in A) si ha $\int_{\gamma_i} \vec{F} \cdot d\vec{x} = 0 \quad \forall i=1, \dots, m$

Nel nostro caso $A = \mathbb{R}^2 \setminus \{0,0\}$, siamo nella situazione appena descritta.

Vediamo innanzitutto per quali $a, b \in \mathbb{R}$, $\vec{F}$ è irrotazionale

$$\frac{\partial}{\partial y} \left(\frac{y^2 + 2xy + ax^2}{(x^2 + y^2)^2} \right) = \frac{\partial}{\partial x} \left(-\frac{x^2 + 2xy + by^2}{(x^2 + y^2)^2} \right); \quad \text{si ha}$$

$$\textcircled{1} = \frac{(x^2 + y^2)^2 (2y + 2x) - (y^2 + 2xy + ax^2) \cdot 4y(x^2 + y^2)}{(x^2 + y^2)^4};$$

$$\textcircled{2} = \frac{(x^2 + y^2)^2 (-2x - 2y) + (x^2 + 2xy + by^2) \cdot 4x(x^2 + y^2)}{(x^2 + y^2)^4};$$

Essi sono uguali se i numeratori sono uguali, cioè

$$(x^2+y^2) \left[(x^2+y^2)(2x+2y) - 4y(y^2+2xy+x^2) \right] = \\ (x^2+y^2) \left[(x^2+y^2)(-2x-2y) + 4x(x^2+2xy+y^2) \right] \Leftrightarrow$$

$$2x^3+2xy^2+2yx^2+2y^3-4y^3-8xy^2-4yx^2 = \\ = -2x^3-2xy^2-2y^3-2y^2x+4x^3+8x^2y+4bxy^2 \Leftrightarrow$$

$$-6xy^2+2yx^2-4ayx^2-6x^2y+2y^2x-4bxy^2=0 \\ \left[-4xy^2(1+b) - 4yx^2(1+a) = 0 \right]; \text{ punto critico}$$

se e solo se $a=b=-1$. In questo caso

$$\vec{F}(x,y) = \left(\frac{y^2+2xy-x^2}{(x^2+y^2)^2}, -\frac{x^2+2xy-y^2}{(x^2+y^2)^2} \right); \text{ per altri valori}$$

di $a, b \in \mathbb{R}$, $\vec{F}$ non è irrotazionale, per cui non può
essere conservativo. / $\vec{F}$ è irrotazionale se $a=b=-1$

È anche conservativo per questi valori di a, b ?

Sì se $\int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma = 0$, dove γ è un circuito di centro

$(0,0)$ e raggio positivo (basta che sia in $\mathbb{R}^2 \setminus \{0,0\}$). Scegliamo
il circuito unitario.

$$\gamma(\vartheta) = \begin{pmatrix} \cos \vartheta \\ \sin \vartheta \end{pmatrix}, \vartheta \in [0, 2\pi]$$

15

$$\begin{aligned} \vec{F}(\gamma(\vartheta)) &= \left(\frac{\sin^2 \vartheta + 2\cos \vartheta \sin \vartheta - \cos^2 \vartheta}{1}, -\frac{(\cos^2 \vartheta + 2\sin \vartheta \cos \vartheta - \sin^2 \vartheta)}{1} \right) \\ &= \begin{pmatrix} \sin(2\vartheta) - \cos(2\vartheta), -\sin(2\vartheta) - \cos(2\vartheta) \end{pmatrix}, \vartheta \in [0, 2\pi] \end{aligned}$$

$$\gamma'(\vartheta) = \begin{pmatrix} -\sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix};$$

$$\begin{aligned} \int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma &= \int_0^{2\pi} \begin{pmatrix} \sin(2\vartheta) - \cos(2\vartheta) \\ -\sin(2\vartheta) - \cos(2\vartheta) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} -\sin \vartheta \\ \cos \vartheta \end{pmatrix} d\vartheta = \\ &= \int_0^{2\pi} -\sin(2\vartheta)\sin \vartheta + \cos(2\vartheta)\sin \vartheta - \sin(2\vartheta)\cos \vartheta - \cos(2\vartheta)\cos \vartheta d\vartheta = 0 \end{aligned}$$

Si può provare per parti o ricordando che $\int_0^{2\pi} \sin(m\vartheta)\cos(n\vartheta) d\vartheta = 0 \quad \forall m, n$,
 $\int_0^{2\pi} \sin(m\vartheta)\sin(n\vartheta) d\vartheta = 0 \quad \forall m \neq n$
 $\int_0^{2\pi} \cos(m\vartheta)\cos(n\vartheta) d\vartheta = 0 \quad \forall m \neq n$

Per cui, per $ab = -1$, $\vec{F}$ è conservativo.

Prendiamone ora i potenziali

$$\vec{F} = \left(\frac{y^2 + 2xy - x^2}{(x^2 + y^2)^2}, -\frac{x^2 + 2xy - y^2}{(x^2 + y^2)^2} \right); \text{ cerchiamo } U(x, y)$$

tale che $\frac{\partial U}{\partial x}(x, y) = \frac{y^2 + 2xy - x^2}{(x^2 + y^2)^2};$

$$\int \frac{y^2}{(x^2 + y^2)^2} dx + y \int \frac{2x}{(x^2 + y^2)^2} dx - \int \frac{x^2}{(x^2 + y^2)^2} dx =$$

$$= \int \frac{y^2}{(x^2 + y^2)^2} dx + y \left(-\frac{1}{x^2 + y^2} \right) - \int \left(\frac{x^2 + y^2}{(x^2 + y^2)^2} - \frac{y^2}{(x^2 + y^2)^2} \right) dx + \varphi(y) =$$

$$= 2 \int \frac{y^2}{(x^2 + y^2)^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} - \int \frac{dx}{x^2 + y^2} + \varphi(y) =$$

$$= 2y^2 \int \frac{dx}{(x^2 + y^2)^2} - \frac{y}{x^2 + y^2} - \int \frac{dx}{x^2 + y^2} + \varphi(y)$$

$$= \int \frac{2y^2}{(x^2 + y^2)^2} - \frac{1}{x^2 + y^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y) =$$

$$= \int \frac{2y^2 - x^2 - y^2}{(x^2 + y^2)^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y) = \int \frac{y^2 - x^2}{(x^2 + y^2)^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y) =$$

$$= \int \frac{y^2 + x^2}{(x^2 + y^2)^2} dx - \int \frac{2x^2}{(x^2 + y^2)^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y) =$$

$$= \int \frac{1}{x^2 + y^2} dx - \int x \cdot \frac{2x}{(x^2 + y^2)^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y) =$$

$$= \int \frac{1}{x^2 + y^2} dx - \left(-\frac{x}{x^2 + y^2} + \int \frac{1}{x^2 + y^2} dx \right) - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y)$$

$$= \int \frac{1}{x^2 + y^2} dx + \frac{x}{x^2 + y^2} - \int \frac{1}{x^2 + y^2} dx - \frac{y}{x^2 + y^2} + \varphi(y) =$$

$$= \frac{x - y}{x^2 + y^2} + \varphi(y)$$

lo risolviamo
per parti:
 $\frac{2x}{(x^2 + y^2)^2}$ si integra
con $-\frac{1}{x^2 + y^2}$

Quindi $U(x,y) = \frac{x-y}{x^2+y^2} + \varphi(y)$; dove poi

anche $\frac{\partial U(x,y)}{\partial y} = -\frac{(x^2+2xy-y^2)}{(x^2+y^2)^2}$, quindi

$$\frac{\partial U(x,y)}{\partial y} = \frac{-(x^2+y) - (x-y) \cdot 2y}{(x^2+y^2)^2} + \varphi'(y) =$$

$$= \frac{-x^2-y-2xy+2y^2}{(x^2+y^2)^2} + \varphi'(y) = \frac{-x^2-2xy+y^2}{(x^2+y^2)^2} + \varphi'(y),$$

da cui $\varphi'(y) = 0 \Rightarrow \varphi(y) = c$. In definitiva

$$U(x,y) = \frac{x-y}{x^2+y^2} + c, \quad c \in \mathbb{R}.$$

□

RIEPILOGO DI INTEGRALI (come calcolarli)

17

1) Integrale di linea di una funzione reale $f: \mathbb{R}^m \rightarrow \mathbb{R}$ lungo una curva $\gamma \subseteq \mathbb{R}^m$ (soltanto $\mathbb{R}^2$ o $\mathbb{R}^3$), parametrizzata da $\gamma(t) = \begin{pmatrix} \gamma_1(t) \\ \vdots \\ \gamma_m(t) \end{pmatrix}$, $t \in [a, b]$:

$$\underbrace{\left| \int_{\gamma} f ds \right|}_{\substack{\uparrow \\ \text{motozione}}} = \int_a^b f(\gamma(t)) |\gamma'(t)| dt, \quad \text{dove}$$

• $f = f(x_1, \dots, x_m) \Rightarrow f(\gamma(t)) = f(\gamma_1(t), \dots, \gamma_m(t))$;

• $\gamma'(t) = \begin{pmatrix} \gamma_1'(t) \\ \vdots \\ \gamma_m'(t) \end{pmatrix}, |\gamma'(t)| = \sqrt{\gamma_1'(t)^2 + \dots + \gamma_m'(t)^2}$;

2) Integrale di una funzione reale $f: \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}$ su una superficie $S \subseteq \mathbb{R}^3$. S è parametrizzata da $\varphi(u, v) = \begin{pmatrix} \varphi_1(u, v) \\ \varphi_2(u, v) \\ \varphi_3(u, v) \end{pmatrix}$, $(u, v) \in D \subseteq \mathbb{R}^2$;

$$\underbrace{\left| \int_S f d\sigma \right|}_{\substack{\uparrow \\ \text{motozione}}} = \int_D f(\varphi(u, v)) \left| \frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} \right| du dv$$

• $f(\varphi(u, v)) = f(\varphi_1(u, v), \varphi_2(u, v), \varphi_3(u, v))$ ($f = f(x, y, z)$);

• $\left| \frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} \right| = \sqrt{\left(\frac{\partial \varphi_2}{\partial u} \frac{\partial \varphi_3}{\partial v} - \frac{\partial \varphi_2}{\partial v} \frac{\partial \varphi_3}{\partial u} \right)^2 + \left(\frac{\partial \varphi_1}{\partial u} \frac{\partial \varphi_3}{\partial v} - \frac{\partial \varphi_1}{\partial v} \frac{\partial \varphi_3}{\partial u} \right)^2 + \left(\frac{\partial \varphi_1}{\partial u} \frac{\partial \varphi_2}{\partial v} - \frac{\partial \varphi_1}{\partial v} \frac{\partial \varphi_2}{\partial u} \right)^2}$

la radice quadrata della somma dei quadrati dei minori

di ordine due della matrice Jacobiana della parametrizzazione ϕ (oppure anche il modulo del vettore originale a S , $\frac{\partial \phi}{\partial u} \times \frac{\partial \phi}{\partial v}$).

3) Integrale di linea di un campo vettoriale $\vec{F}: \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3$

$$\vec{F} = \vec{F}(x, y, z) = \begin{pmatrix} F_1(x, y, z) \\ F_2(x, y, z) \\ F_3(x, y, z) \end{pmatrix} \quad \text{lungo la curva } \gamma \in \mathbb{R}^3$$

parametrizzata da $\gamma(t) = \begin{pmatrix} \gamma_1(t) \\ \gamma_2(t) \\ \gamma_3(t) \end{pmatrix} \quad t \in [a, b];$

$$\left| \int_{\gamma} \vec{F} \cdot d\gamma \right| = \int_a^b \vec{F}(\gamma(t)) \cdot \gamma'(t) dt, \quad \text{dove } \cdot \text{ sta per il}$$

prodotto scalare standard,

$$\vec{F}(\gamma(t)) = \begin{pmatrix} F_1(\gamma_1(t), \gamma_2(t), \gamma_3(t)) \\ F_2(\gamma_1(t), \gamma_2(t), \gamma_3(t)) \\ F_3(\gamma_1(t), \gamma_2(t), \gamma_3(t)) \end{pmatrix}; \quad \gamma'(t) = \begin{pmatrix} \gamma_1'(t) \\ \gamma_2'(t) \\ \gamma_3'(t) \end{pmatrix}$$

a rigore sarebbe $\int_{\gamma} \vec{F} \cdot \vec{\tau}_\gamma ds$, $\vec{\tau}_\gamma$ il vettore unitario tangente a γ ,

che è $\frac{\gamma'(t)}{|\gamma'(t)|}$; quindi è $\int_a^b \vec{F}(\gamma(t)) \cdot \underbrace{\frac{\gamma'(t)}{|\gamma'(t)|}}_{\vec{\tau}_\gamma} \underbrace{|\gamma'(t)| dt}_{ds} = \int_a^b \vec{F}(\gamma(t)) \cdot \gamma'(t) dt$

4) Flusso di un campo vettoriale $\vec{F}: \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3$ attraverso una superficie $S \in \mathbb{R}^3$. S è parametrizzata da $\phi(u, v) = \begin{pmatrix} \phi_1(u, v) \\ \phi_2(u, v) \\ \phi_3(u, v) \end{pmatrix}$, $(u, v) \in D \subseteq \mathbb{R}^2$.

$$\left| \int_{\Sigma} \vec{F} \cdot \vec{\nu}_\phi d\sigma = \int_D \vec{F}(\phi(u, v)) \cdot \left(\frac{\partial \phi}{\partial u} \times \frac{\partial \phi}{\partial v} \right) du dv \right|$$

$\vec{n}_q$ è la normale alla superficie, la cui orientazione proprio dipende fortemente dalla parametrizzazione scelta. Le linee guida

sono le seguenti: se ci viene data una superficie parametrica generica $\varphi(u,v)$ con $(u,v) \in D$, si intende per $\vec{n} := \frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v}$ e l'integrale da viene richiesto è "implicitamente" $\int_D \vec{F}(\varphi(u,v)) \cdot \left(\frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} \right) du dv$ (prima $\frac{\partial \varphi}{\partial u}$, poi $\frac{\partial \varphi}{\partial v}$).

Negli esercizi dove ci viene chiesto un flusso uscente da una superficie (o entrante, compensare, con un verso che è specificato) bisogna riconoscere la parametrizzazione che ci fornisce la normale giusta. Ricordiamo i casi:

•) Sup. cartesiana $\varphi(u,v) = \begin{pmatrix} u \\ v \\ f(u,v) \end{pmatrix}$, $(u,v) \in D$;

$\frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v}$ è vettore ortogonale che punta "in alto" (quindi col "-" se ci serve in basso);

•) Cilindro $\varphi(\vartheta, z) = \begin{pmatrix} R \cos \vartheta \\ R \sin \vartheta \\ z \end{pmatrix}$, $\vartheta \in [0, 2\pi]$, $z \in [a, b]$;

$\frac{\partial \varphi}{\partial \vartheta} \times \frac{\partial \varphi}{\partial z}$ è vettore uscente dalla superficie;

•) Sfera $\varphi(\vartheta, \phi) = \begin{pmatrix} R \sin \vartheta \cos \phi \\ R \sin \vartheta \sin \phi \\ R \cos \vartheta \end{pmatrix}$, $\vartheta \in [0, \pi]$, $\phi \in [0, 2\pi]$

$\frac{\partial \varphi}{\partial \vartheta} \times \frac{\partial \varphi}{\partial \phi}$ è vettore uscente dalla superficie;

(Nb. cercare di ricordarsi a questi casi, altrimenti "testare")

a mano in un punto la normale per vedere se è quella che ci serve)

Anche qui, a rigore, $\int_S \vec{F} \cdot \vec{\nu}_\varphi d\sigma = \int_D \vec{F}(\varphi(u,v)) \cdot \frac{\frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v}}{\left| \frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} \right|} \left| \frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} \right| du dv$
 $= \int_D \vec{F}(\varphi(u,v)) \cdot \left(\frac{\partial \varphi}{\partial u} \times \frac{\partial \varphi}{\partial v} \right) du dv$
 $\vec{\nu}_\varphi$, la normale

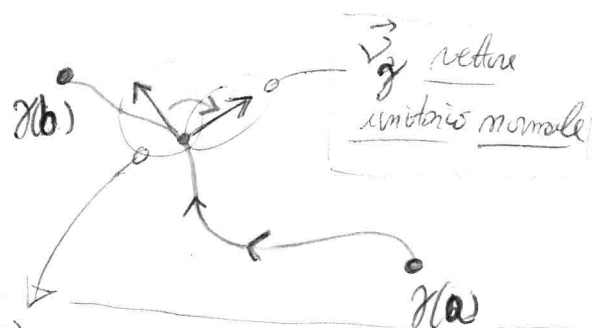
5) (Si vede di meno negli esercizi. È "mancato" nel T.
 di Gauss-Green) = Flusso in $\mathbb{R}^2 =$

Flusso di un campo vettoriale piano attraverso una curva
 (Flusso in dimensione 2)

$\vec{F}: \mathbb{R}^2 \rightarrow \mathbb{R}^2$, γ curva in $\mathbb{R}^2$ parametrizzata da $\gamma(t) = \begin{pmatrix} \gamma_1(t) \\ \gamma_2(t) \end{pmatrix}$,

$t \in [a, b]$;

$$\underbrace{\int_\gamma \vec{F} \cdot \vec{\nu}_\gamma ds}_{\substack{\uparrow \\ \text{motivation}}} = \int_a^b \vec{F}(\gamma(t)) \cdot \begin{pmatrix} \gamma_2'(t) \\ -\gamma_1'(t) \end{pmatrix} dt$$



$\vec{\nu}_\gamma$ vettore unitario tangente: $\vec{\nu}_\gamma = \frac{1}{\sqrt{\gamma_1'(t)^2 + \gamma_2'(t)^2}} \begin{pmatrix} \gamma_1'(t) \\ \gamma_2'(t) \end{pmatrix}$

Data una curva γ in $\mathbb{R}^2$, ci sono

due scelte per il vettore normale $\vec{\nu}_\gamma : \pm \frac{1}{|\gamma'(t)|} \begin{pmatrix} \gamma_2'(t) \\ -\gamma_1'(t) \end{pmatrix} = \pm \frac{1}{|\gamma'(t)|} \begin{pmatrix} -\gamma_2'(t) \\ \gamma_1'(t) \end{pmatrix}$.

La scelta canonica è $\vec{\nu}_\gamma = \frac{1}{|\gamma'(t)|} \begin{pmatrix} \gamma_2'(t) \\ -\gamma_1'(t) \end{pmatrix}$

Per ricordarlo consideriamo il vettore tangente $\vec{\nu}_\gamma = \frac{1}{|\gamma'(t)|} \begin{pmatrix} \gamma_1'(t) \\ \gamma_2'(t) \end{pmatrix}$,
 che è quello che "punta" nella direzione della curva da $\gamma(a)$ a $\gamma(b)$,
 e lo ruotiamo di 90° in senso orario: quello ottenuto sarà $\vec{\nu}_\gamma$.
 Si rievoca l'omologia col flusso di un campo attraverso una
 superficie in $\mathbb{R}^3$.

Da questo punto ricaviamo la notazione:

$\int_{\gamma} f dx$ e $\int_{\gamma} f dy$, dove $f: \mathbb{R}^2 \rightarrow \mathbb{R}$ è una funzione scalare

$f = f(x, y)$. γ è la curva parametrizzata da $\gamma(t) = \begin{pmatrix} \gamma_1(t) \\ \gamma_2(t) \end{pmatrix}$, $t \in [a, b]$.

$$\left. \begin{aligned} \int_{\gamma} f dx &= \int_a^b f(\gamma(t)) \gamma_1'(t) dt ; \\ \int_{\gamma} f dy &= \int_a^b f(\gamma(t)) \gamma_2'(t) dt ; \end{aligned} \right\} \textcircled{\star}$$

Si tratta in pratica (ma è novero) del flusso di un certo campo attraverso γ :

$$\bullet \int_{\gamma} f dx = \int_a^b f(\gamma(t)) \gamma_1'(t) + 0 \cdot \gamma_2'(t) dt = \int_a^b \begin{pmatrix} 0 \\ -f(\gamma(t)) \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \gamma_2'(t) \\ -\gamma_1'(t) \end{pmatrix} dt$$

è il flusso del campo $\begin{pmatrix} 0 \\ -f(x, y) \end{pmatrix}$ attraverso γ ;

$$\bullet \int_{\gamma} f dy = \int_a^b f(\gamma(t)) \gamma_2'(t) + 0 \cdot \gamma_1'(t) dt = \int_a^b \begin{pmatrix} f(\gamma(t)) \\ 0 \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \gamma_2'(t) \\ -\gamma_1'(t) \end{pmatrix} dt$$

è il flusso del campo $\begin{pmatrix} f(x, y) \\ 0 \end{pmatrix}$ attraverso γ ;

• Riconoscere cos'è $\int_{\gamma} f_1 dx + f_2 dy$ (il flusso di un vettore campo attraverso γ).

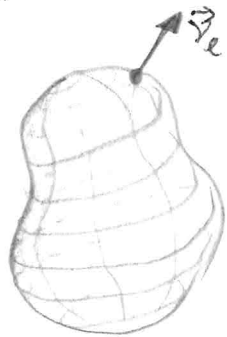
È importante ricordare la notazione $\textcircled{\star}$.

TEOREMI

1) Teorema della Divergenza | ($\mathbb{R}^3$)

$G \subseteq \mathbb{R}^3$ aperto Stokiano, $\vec{F}: \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3$ campo di classe $\mathcal{C}^1$ (su un aperto contenente $\bar{G}$: deve essere $\mathcal{C}^1$ sulla chiusura di G !)

Allora



$$\int_G \operatorname{div} \vec{F}(x,y,z) dx dy dz = \int_{\partial G} \vec{F}(x,y,z) \cdot \vec{e}_z d\sigma_G$$

↓
integrale pieno su G

↓
flusso di $\vec{F}$ uscente da G :
qui bisogna rianallare le normali
esterne

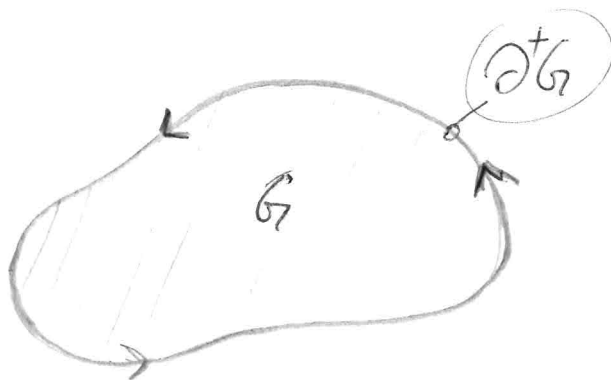
2) Teorema di Green-Green | ($\mathbb{R}^2$)

Sia $\vec{F}(x,y) = \begin{pmatrix} F_1(x,y) \\ F_2(x,y) \end{pmatrix}$ campo di classe $\mathcal{C}^1$ (su un aperto contenente $\bar{G}$) e $G \subseteq \mathbb{R}^2$ è un aperto Stokiano, allora si ha

$$\int_{\partial^+ G} F_1 dx + F_2 dy = \int_G (\partial_x F_2 - \partial_y F_1) dx dy$$

↓
integrale sul bordo di G ,
che è un'unione di curve
orientate positivamente rispetto a G !!

↓
integrale pieno
su G



∂G è orientato positivamente se
avvicinando ∂G nel senso uscente del
parametro, G è "sulla sinistra"

③ Teorema di Stokes (generalizzazione di Gauss in $\mathbb{R}^3$) / 20

$D \subseteq \mathbb{R}^2$ aperto sckiamo (quindi D è in $\mathbb{R}^2$), sia $p: D \rightarrow \mathbb{R}^3$ superficie parametrizzata ($S = p(D)$); Sia S la superficie.
 Il bordo della superficie S è dato dall'immagine mediante p del bordo di D . lo indichiamo ∂D : partiamo da un'orientazione di ∂D positiva rispetto a D (siamo in $\mathbb{R}^2$ e sappiamo cosa significa) e consideriamo l'immagine di ∂D tramite p ; allora abbiamo dato al bordo della superficie S un'orientazione, che diremo positiva. (lo indichiamo ∂S o ∂D)

Allora

$$\int_{\partial S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \left(\vec{\nu}_S \right) d\sigma$$

$\int_{\partial S}$ $\uparrow$ $\int_S$ $\uparrow$ $\vec{\nu}_S$
 integrale di linea di un campo, vedi 3) $\uparrow$ flusso di un campo ($\text{rot } \vec{F}$) attraverso una superficie parametrizzata.
 normale alla superficie. Quale delle due? !!

Bisogna dire meglio al secondo membro quale è il verso giusto di $\vec{\nu}_S$. Se si tratta di superficie cartesiana è quello che punta in alto.

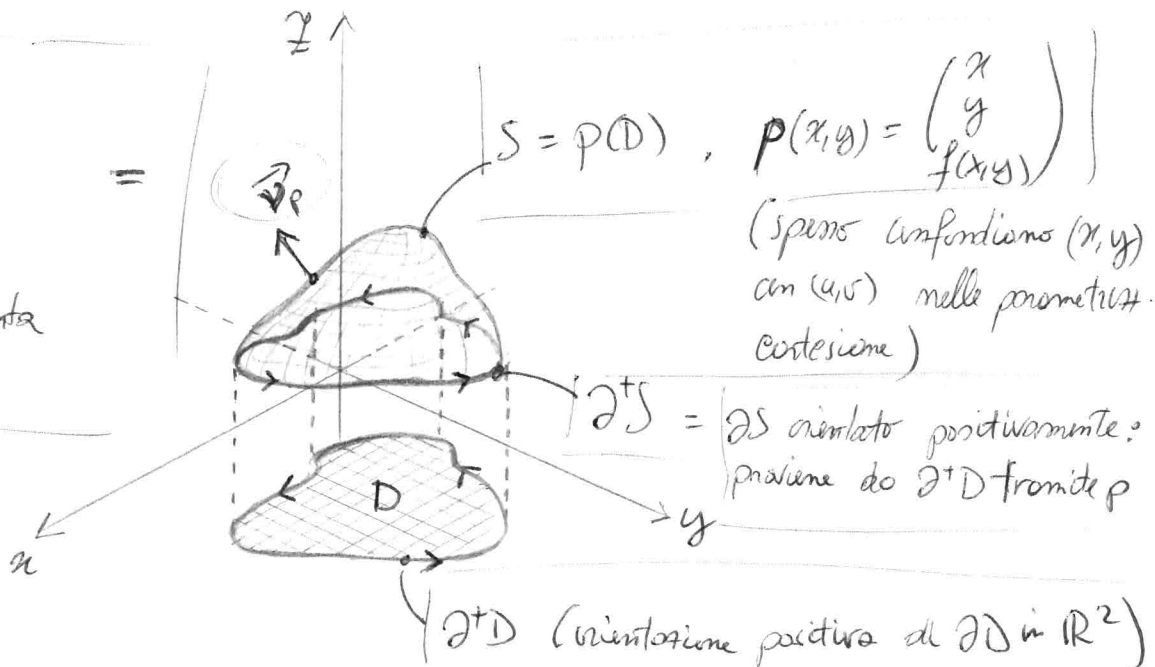
Facciamo sempre riferimento a questo caso per risolvere la situazione. $p = \begin{pmatrix} u \\ v \\ f(u,v) \end{pmatrix}$, $\vec{\nu}_p = \frac{\partial p}{\partial u} \times \frac{\partial p}{\partial v}$

$$\int_S \text{rot } \vec{F} \cdot \vec{\nu}_p d\sigma = \int_D \text{rot } \vec{F}(p(u,v)) \cdot \left(\frac{\partial p}{\partial u} \times \frac{\partial p}{\partial v} \right) \left| \frac{\partial p}{\partial u} \times \frac{\partial p}{\partial v} \right| du dv$$

$\uparrow$ questa sarà la $\vec{\nu}_S$ che usiamo nelle F. di Stokes

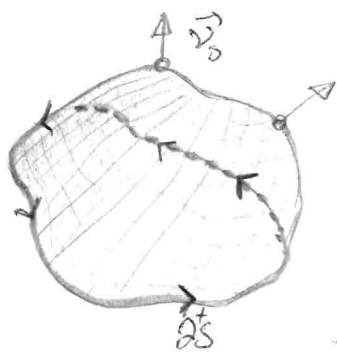
vediamolo con un'immagine:

$\frac{\partial P \times \partial P}{\partial x \partial y}$
 $\left| \frac{\partial P \times \partial P}{\partial x \partial y} \right|$
 normale di punta
 "in alto"



Il Teorema è valido con questa orientazione di $\partial^+ S$ e con punta normale $\vec{n}_p$.

In generale (molto "naïf" e "intuitivo") se non abbiamo una superficie orientata, ma una parametrizzazione diversa, come scegliere i "versi giusti" per poter scrivere il Teorema?
 (d'altronde, scegliere i versi delle normale e del bordo risulta in un segno "-" nelle formule di Stokes: si tratta di una convenzione che può deve essere fissata!).



Creare di rappresentare la superficie e il bordo; in seguito bisogna creare l'analoga situazione di una superficie orientata. Ad esempio,

in questa immagine, ad un'orientazione (che ho chiamato $\partial^+ S$ per analogie) di ∂S come quella in figura, "corrisponde" una normale $\vec{n}_p$ di "punta" come rappresentato in figura (regola della mano destra!):

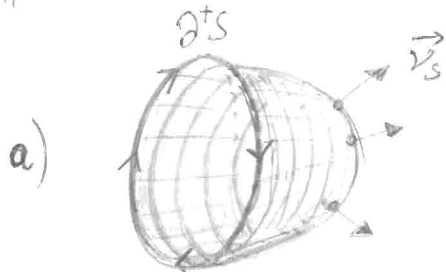
il Teorema si enuncia:

| 21

$$\int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_S \text{rot} \vec{F} \cdot \vec{v}_S d\sigma ; \text{ (Dovremo poi scrivere}$$

ma le parametrizzazioni corrispondenti a $\partial^+ S$ e $\vec{v}_S$ come in figura).

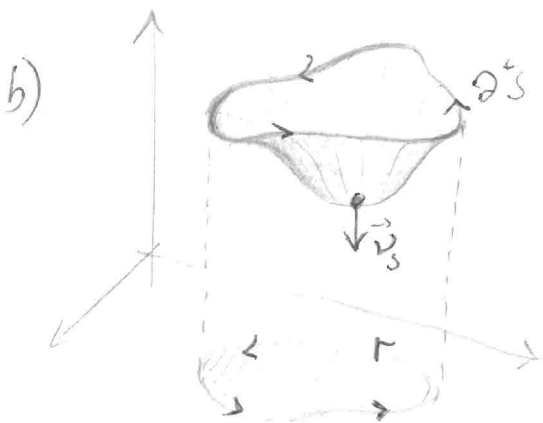
Altri esempi (grafici, "intuitivi")



Consideriamo questa superficie S . orientiamo ∂S come in figura (e chiamandolo, in analogia col caso cartesiano, $\partial^+ S$). E consideriamo le normali $\vec{v}_S$ in figura. Allora

$$\left| \int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = \int_S \text{rot} \vec{F} \cdot \vec{v}_S d\sigma \right|$$

("vedere" l'immagine e rendersi conto che sono le orientazioni giuste)



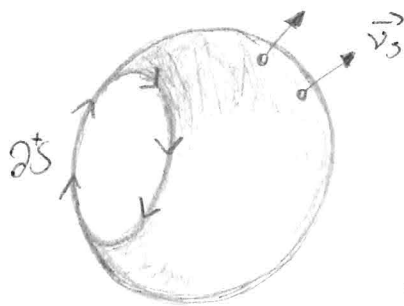
Questa è una superficie cartesiana, ma, ad esempio, ci viene data la normale $\vec{v}_S$ in figura e l'orientazione $\partial^+ S$ in figura. Noi sappiamo che $\partial^+ S$ è l'orientazione positiva (sono nel caso di

sup. cartesiana, sappiamo bene cosa significa), e sappiamo che

Hokes vale con la normale "canonica" $\vec{v}_p$, quello che punta in alto, del

($-\vec{v}_S$!) Quindi $\int_{\partial^+ S} \vec{F} \cdot d\vec{\sigma} = - \int_S \text{rot} \vec{F} \cdot \vec{v}_S d\sigma$ (caso in cui

abbiamo la normale e l'orientazione del bordo "non compatibili":
c'è un segno "-" nel Teorema).



Si vede ("analogo" col caso cartesiano)
che $d\vec{s}$ e $\vec{n}_s$ in figura sono "compatibili"

$$\int_{d\vec{s}} \vec{F} \cdot d\vec{s} = \int_{\mathcal{S}} \text{rot} \vec{F} \cdot \vec{n}_s d\sigma \quad \left(\begin{array}{l} \text{"rotore e immagine, etc."} \\ \text{"regola delle manine destre"} \end{array} \right)$$

Quindi come regola "generale" tenere sempre a mente
il caso cartesiano (figura ) e tenere nei casi
diversi da questo di ricordarsi, se possibile!