

Gradiente di una funzione

Data la funzione scalare  $f(x, y) = f(P)$  definiamo **gradiente** di  $f$  il vettore definito dalla

seguinte relazione vettoriale: 
$$\text{grad } f = \nabla f = \frac{\partial f}{\partial x} \cdot \vec{i} + \frac{\partial f}{\partial y} \cdot \vec{j}$$

Per una funzione  $f(P) = f(x, y, z)$  abbiamo: 
$$\text{grad } f = \nabla f = \frac{\partial f}{\partial x} \cdot \vec{i} + \frac{\partial f}{\partial y} \cdot \vec{j} + \frac{\partial f}{\partial z} \cdot \vec{k}$$

Per una funzione ad n variabili  $f(P) = f(x_1, x_2, \dots, x_n)$  abbiamo:

$$\text{grad } f = \nabla f = \frac{\partial f}{\partial x_1} \cdot \vec{e}_1 + \frac{\partial f}{\partial x_2} \cdot \vec{e}_2 + \dots + \frac{\partial f}{\partial x_n} \cdot \vec{e}_n$$

L'operatore vettoriale  $\nabla$ , che trasforma una funzione in un vettore è detto **operatore nabla** oppure **operatore hamiltoniano**. Il **gradiente** è un operatore che applicato ad uno scalare  $f$  produce il vettore le cui componenti sono le derivate parziali della funzione scalare  $f$ .

Il **gradiente** di una funzione  $f$  può essere indicato anche col seguente simbolo:

$$\nabla f(P) = \text{grad } f(P) = (f'_x(P), f'_y(P), f'_z(P)) \quad [5]$$

Il gradiente della funzione  $f(x, y)$  nel punto  $(x_o, y_o)$ , indicato col seguente simbolo:

$$\nabla f(x_o, y_o) = \text{grad } f(x_o, y_o) = f'_x(x_o, y_o) \cdot \vec{i} + f'_y(x_o, y_o) \cdot \vec{j} = (f'_x(x_o, y_o), f'_y(x_o, y_o)) \quad [6]$$

ha un significato simile a quello della derivata  $f'(x_o)$  di una funzione  $f(x)$  di una variabile reale nel punto  $x_o$ . Infatti  $f'(x_o)$  rappresenta il coefficiente angolare della retta tangente alla curva di equazione  $y = f(x)$  nel punto di ascissa  $x_o$ . Nel caso di una funzione a due variabili  $f(x, y)$  il gradiente, valutato nel punto  $(x_o, y_o)$ , fornisce i coefficienti dell'equazione del piano tangente alla superficie solida che è grafico della funzione  $f(x, y)$ . L'equazione del piano tangente è:

$$z - f(x_o, y_o) = f'_x(x_o, y_o) \cdot (x - x_o) + f'_y(x_o, y_o) \cdot (y - y_o)$$

**Calcolare il gradiente della funzione  $f(x, y) = x^2 + y^2$  nel punto  $P_o(3, 2)$**

$$f_x = 2x, f_x(3, 2) = 6, f_y = 2y, f_y(3, 2) = 4, \nabla f(3, 2) = \text{grad } f(3, 2) = 6 \cdot \vec{i} + 4 \cdot \vec{j} = (6, 4)$$

**Calcolare il gradiente della funzione  $f(x, y, z) = x^2 + y^2 + z^2$  nel punto  $P_o(-1, 3, -2)$**

$$f_x = 2x, f_x(-1, 3, -2) = -2, f_y = 2y, f_y(-1, 3, -2) = 6, f_z = 2z, f_z(-1, 3, -2) = -4$$

$$\text{grad } f = -2 \cdot \vec{i} + 6 \cdot \vec{j} - 4 \cdot \vec{k} = (-2, 6, -4)$$

## Analisi vettoriale

Il simbolo  $\nabla$  rappresenta un operatore simbolico che si può esprimere scrivendo:

$$\nabla = \frac{\partial}{\partial x} \vec{i} + \frac{\partial}{\partial y} \vec{j} + \frac{\partial}{\partial z} \vec{k}$$

E si chiama **operatore nabla** oppure **operatore hamiltoniano**. La notazione  $\nabla f$  si legge **gradiente di  $f$**  oppure **nabla  $f$** .

## Campi vettoriali

Supponiamo che ad ogni punto di una certa regione  $A$  dello spazio  $\mathbb{R}^3$  sia associato il vettore

$$\vec{v} = \vec{v}(P) = \vec{v}(\vec{r}) \quad \text{con} \quad \vec{r} = P - O = x \cdot \vec{i} + y \cdot \vec{j} + z \cdot \vec{k} = \vec{OP} = (x, y, z)$$

L'insieme di tutti questi vettori costituisce un **campo vettoriale**; diciamo pure che la regione  $A$  dello spazio  $\mathbb{R}^3$  è sede di un **campo vettoriale**. Quindi un modello di **campo vettoriale**  $\vec{v}(P)$  si ottiene considerando, per ogni punto  $P \in A \subset \mathbb{R}^3$ , il vettore  $\vec{v}(P)$  applicato in  $P$ . Quindi un **campo vettoriale** è un qualsiasi vettore  $\vec{v}$  funzione del punto  $P(x, y, z)$  al quale è applicato. Se il vettore  $\vec{v}$  è una forza  $\vec{F}$  otteniamo un **campo di forze** come il campo gravitazionale, il campo elettrico, il campo magnetico. Se  $\vec{v}(P)$  non ha alcun significato fisico abbiamo un **campo vettoriale puramente matematico**. Concludendo possiamo affermare che un campo vettoriale è un qualsiasi vettore  $\vec{v}$  funzione del punto  $P(x, y, z)$  al quale è applicato. In simboli abbiamo:  $\vec{v} = \vec{v}(P) = \vec{v}(\vec{r})$  dove  $P$  è il generico punto dello spazio al quale è applicato il vettore  $\vec{v}$  ed  $\vec{r} = P - O = x \cdot \vec{i} + y \cdot \vec{j} + z \cdot \vec{k}$  è il raggio vettore associato al punto  $P$ . Un campo vettoriale dello spazio  $\mathbb{R}^3$  si ottiene assegnando la funzione vettoriale:

$$\vec{v} = v_x \cdot \vec{i} + v_y \cdot \vec{j} + v_z \cdot \vec{k} = X \cdot \vec{i} + Y \cdot \vec{j} + Z \cdot \vec{k}$$

dove  $v_x = v_x(x, y, z) = X = X(x, y, z)$ ,  $v_y = v_y(x, y, z) = Y = Y(x, y, z)$ ,  $v_z = v_z(x, y, z) = Z = Z(x, y, z)$

sono le **proiezioni** del vettore  $\vec{v}$  sugli assi cartesiani  $Oxyz$  e sono definite in un insieme  $A \subset \mathbb{R}^3$

Se ci si limita a fare variare  $P$  in una regione piana e se il vettore  $\vec{v}(P)$  appartiene sempre al piano considerato diremo che trattasi di un **campo vettoriale piano**.

## Analisi vettoriale

In tal caso, assunto il piano come piano  $Oxy$ , è sempre  $Z=v_z=0$  mentre  $\mathbf{X}$  e  $\mathbf{Y}$  sono funzioni di  $x$  ed  $y$ . In simboli abbiamo:

$$\vec{v} = \vec{v}(P) = \vec{v}(x, y) = v_x(x, y) \cdot \vec{i} + v_y(x, y) \cdot \vec{j} = X(x, y) \cdot \vec{i} + Y(x, y) \cdot \vec{j} = (X, Y)$$

### Divergenza e rotore di un campo vettoriale

Definiamo **divergenza di un campo vettoriale**

$$\vec{v}(P) = v_x(x, y, z) \cdot \vec{i} + v_y(x, y, z) \cdot \vec{j} + v_z(x, y, z) \cdot \vec{k}$$

la funzione scalare definita dalla seguente relazione:

$$\operatorname{div} \vec{v} = \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z}$$

Nel piano abbiamo:  $\operatorname{div} \vec{v} = \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y}$

Definiamo **rotore** (o **rotazione**) del campo vettoriale  $\vec{v}(P)$  il vettore dello spazio definito dalla seguente relazione vettoriale:

$$\operatorname{rot} \vec{v} = \left( \frac{\partial v_z}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial z} \right) \cdot \vec{i} + \left( \frac{\partial v_x}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial x} \right) \cdot \vec{j} + \left( \frac{\partial v_y}{\partial x} - \frac{\partial v_x}{\partial y} \right) \cdot \vec{k} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ v_x & v_y & v_z \end{vmatrix}$$

Le componenti del vettore  $\operatorname{rot} \vec{v}$  coincidono con i minori che si ottengono sopprimendo la 1<sup>a</sup>, la 2<sup>a</sup>, la 3<sup>a</sup> colonna e cambiando di segno il secondo.

**Teorema:** Il **prodotto scalare** del vettore simbolico  $\nabla$  per il vettore  $\vec{v}(P)$  è uguale alla **divergenza** del vettore  $\vec{v}(P)$ . Infatti:

$$\nabla \times \vec{v} = \left( \frac{\partial}{\partial x} \vec{i} + \frac{\partial}{\partial y} \vec{j} + \frac{\partial}{\partial z} \vec{k} \right) \times \left( v_x \cdot \vec{i} + v_y \cdot \vec{j} + v_z \cdot \vec{k} \right) = \frac{\partial v_x}{\partial x} + \frac{\partial v_y}{\partial y} + \frac{\partial v_z}{\partial z} = \operatorname{div} \vec{v}$$

**Teorema:** Il **prodotto vettoriale** del vettore simbolico  $\nabla$  per il vettore  $\vec{v}(P)$  è uguale al **rotore** del vettore  $\vec{v}(P)$ . Infatti:

$$\nabla \wedge \vec{v}(P) = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ v_x & v_y & v_z \end{vmatrix} = \left( \frac{\partial v_z}{\partial y} - \frac{\partial v_y}{\partial z} \right) \cdot \vec{i} + \left( \frac{\partial v_x}{\partial z} - \frac{\partial v_z}{\partial x} \right) \cdot \vec{j} + \left( \frac{\partial v_y}{\partial x} - \frac{\partial v_x}{\partial y} \right) \cdot \vec{k} = \text{rot } \vec{v}(P)$$

**Definizione:** Un campo vettoriale il cui **rotore** sia identicamente nullo si dice che è un **campo irrotazionale**.

**Definizione:** In campo vettoriale  $\vec{v}(P) = v_x(x, y, z) \cdot \vec{i} + v_y(x, y, z) \cdot \vec{j} + v_z(x, y, z) \cdot \vec{k}$  è **irrotazionale** se e solo se la **forma differenziale associata**  $v_x \cdot dx + v_y \cdot dy + v_z \cdot dz$  è **chiusa**.

Le due definizioni sono equivalenti in quanto se  $\vec{v}$  è un campo vettoriale definito a partire da una forma differenziale chiusa, allora esso ha **rotore** nullo. Viceversa un qualsiasi campo vettoriale con **rotore nullo** ha la **forma differenziale associata**  $v_x \cdot dx + v_y \cdot dy + v_z \cdot dz$  **chiusa**.

Dei tre operatori  $\text{grad}$ ,  $\text{div}$ ,  $\text{rot}$  si può rilevare che: • il **gradiente** opera tra scalari e vettori • la **divergenza** opera tra vettori e scalari • il **rotore** opera tra vettori e vettori

Quando un campo vettoriale  $\vec{v}$  soddisfa alla condizione  **$\text{div } \vec{v} = 0$**  si dice **solenoidale**; quando soddisfa alla condizione  **$\text{rot } \vec{v} = 0$**  si dice **irrotazionale**.

### Circuitazione di un campo vettoriale

Sia  $A \subset \mathbb{R}^2$  un dominio regolare avente come frontiera la curva piana  $\gamma$ . Definiamo **circuitazione del campo vettoriale**  $\vec{v}(P)$  lungo la linea chiusa  $\gamma$  l'integrale curvilineo del prodotto scalare  $\vec{v} \times d\vec{P} = \vec{v} \times \vec{\tau} \cdot ds$  esteso alla curva  $\gamma$ .  $\vec{\tau}(P)$  è il versore tangente a  $\gamma$  nel

punto  $P$  avente lo stesso orientamento del verso positivo del cammino di integrazione. In simboli

abbiamo:

$$C_{\gamma}(\vec{v}) = \oint_{\gamma} \vec{v} \times d\vec{P} = \oint_{\gamma} \vec{v} \times \vec{\tau} \cdot ds = \oint_{\gamma} v_x \cdot dx + v_y \cdot dy + v_z \cdot dz$$

Tale relazione si chiama anche la **circuitazione del campo vettoriale**  $\vec{v}(P)$  lungo la frontiera di  $A$  nel verso positivo. Di solito il verso di percorrenza di  $\gamma$  è quello antiorario.

Se il vettore  $\vec{v}(P)$  è una forza  $\vec{F}(P)$  allora il seguente integrale di linea

$$L(\vec{F}) = \oint_{\gamma(AB)} \vec{F} \times d\vec{P} = \oint_{\gamma(AB)} F_x \cdot dx + F_y \cdot dy + F_z \cdot dz$$

Rappresenta il lavoro compiuto dalla forza quando questa sposta il suo punto di applicazione da una posizione iniziale  $A$  ad una posizione finale  $B$ .

**Esempio:** Dati la circonferenza  $\sigma$  di centro  $O(0;0)$  e raggio  $r=1$  ed il campo vettoriale  $\vec{v}(x,y) = x y \cdot \vec{i} - y \cdot \vec{j}$  determinare la circuitazione di  $\vec{v}$  lungo la circonferenza  $\sigma$  orientata in senso antiorario.

$$\sigma: \begin{cases} x = \cos \vartheta \\ y = \sin \vartheta \end{cases} \quad \begin{cases} dx = -(\sin \vartheta) d\vartheta \\ dy = (\cos \vartheta) d\vartheta \end{cases} \quad \begin{cases} x' = -\sin \vartheta \\ y' = \cos \vartheta \end{cases} \quad 0 \leq \vartheta \leq 2\pi$$

$$C(\vec{v}) = \oint_{\sigma} v_x \cdot dx + v_y \cdot dy = \int_0^{2\pi} (-\sin^2 \vartheta \cdot \cos \vartheta - \sin \vartheta \cdot \cos \vartheta) d\vartheta = \int_0^{2\pi} -\sin^2 \vartheta d\sin \vartheta - \frac{1}{2} \int_0^{2\pi} \sin 2\vartheta d\vartheta$$

$$C(\vec{v}) = \left[ -\frac{1}{3} \sin^3 \vartheta + \frac{1}{2} \cos 2\vartheta \right]_0^{2\pi} = \frac{1}{2} - \frac{1}{2} = 0$$

Il vettore  $\vec{v}$  è, punto per punto, perpendicolare alla circonferenza goniometrica  $\sigma$ .

### Lavoro compiuto da una forza

Consideriamo un **campo di forze** caratterizzato dal vettore  $\vec{F}(x,y)$  che è la forza applicata al punto  $P(x,y)$ . Sia  $d\vec{P} = (dx, dy) = dx \cdot \vec{i} + dy \cdot \vec{j}$  il **vettore spostamento infinitesimo** applicato in  $P(x,y)$ . Se la forza  $\vec{F}$  sposta il suo punto di applicazione  $P(x,y)$

## Analisi vettoriale

lungo una curva  $\gamma$  diciamo che essa compie lavoro. Se sposta il suo punto di applicazione lungo il tratto infinitesimo  $d\vec{P}$  della curva  $\gamma$  compie il **lavoro infinitesimo** (o **elementare**):

$$dL = \vec{F} \times d\vec{P} = \left| \vec{F} \right| \cdot \left| d\vec{P} \right| \cdot \cos \vartheta = X(x, y)dx + Y(x, y)dy$$

mentre se sposta il suo punto di applicazione lungo  $\gamma$  dalla posizione iniziale  $M$  a quella finale  $N$

compie il lavoro:  $L = \int_M^N \vec{F} \times d\vec{P} = \int_M^N X(x, y)dx + Y(x, y)dy$

Integrali del tipo  $\int_M^N X(x, y)dx + Y(x, y)dy$  (che rappresentano il lavoro compiuto da una forza lungo una curva  $\gamma$  a partire dal punto  $M$  fino al punto  $N$ ) sono **integrali curvilinei di una forma differenziale lineare** o **integrali curvilinei di seconda specie** o **integrali curvilinei ai differenziali delle coordinate**.

Se l'integrale curvilineo di seconda specie non dipende dal cammino di integrazione  $\gamma$  ma dipende esclusivamente dalla posizione iniziale  $\mathbf{M}$  e da quella finale  $\mathbf{N}$ , diciamo che siamo in presenza di un **campo di forze conservative** e la **forma differenziale associata**  $X dx + Y dy$  prende il nome di **forma differenziale esatta** in quanto essa è il differenziale totale di una funzione  $U(x, y)$  che rappresenta un **potenziale scalare** del **campo vettoriale**  $\vec{F}$ , cioè:

$$dU = U_x dx + U_y dy = X dx + Y dy$$

Se  $X dx + Y dy$  è una **forma differenziale esatta**, allora indicato con  $U(x, y)$  una sua qualsiasi primitiva risulta: [\*\*]  $(\gamma)$

$$L(\vec{F}) = \int_{\gamma(M \rightarrow N)} dU = \int_M^N X(x, y)dx + Y(x, y)dy = U(N) - U(M)$$

qualunque sia la curva semplice e generalmente regolare  $\gamma$  contenuta nell'insieme di definizione  $A$  di  $X$  e  $Y$  e congiungente  $M$  ed  $N$ .

Per stabilire che la forma differenziale  $X(x, y)dx + Y(x, y)dy$  è esatta basta verificare che essa è chiusa ed è definita in un dominio semplicemente connesso.

Una forma differenziale  $\omega = X(x, y) \cdot dx + Y(x, y) \cdot dy$  definita in un insieme aperto  $A \subset \mathbb{R}^2$

e di classe  $C^1$  in  $A$ , si dice **chiusa** se verifica la seguente relazione

$$\frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial Y}{\partial x}$$

## Analisi vettoriale

Se poi l'insieme  $A$  è anche **semplicemente connesso** allora la forma differenziale  $\omega = X(x, y) \cdot dx + Y(x, y) \cdot dy$  si dice **esatta**. Se la forma differenziale è esatta allora esiste una funzione  $U(x, y)$  per la quale risulta:  $\omega = dU(x, y) = X(x, y) \cdot dx + Y(x, y) \cdot dy$

Un aperto connesso  $A \subset \mathbb{R}^2$  si dice **semplicemente connesso** se una qualsiasi curva piana semplice e chiusa tutta contenuta in  $A \subset \mathbb{R}^2$  è la frontiera di un insieme di punti tutti appartenenti ad  $A \subset \mathbb{R}^2$ . Un dominio limitato mediante un unico contorno costituito da una linea chiusa è **semplicemente connesso**.

La funzione  $U(x, y)$  può essere calcolata anche in base al seguente ragionamento. Se  $U(x, y)$  è una **primitiva** della forma differenziale lineare  $X dx + Y dy$  risulta identicamente:  $\frac{\partial U}{\partial x} = X(x, y)$

Detti  $x_0$  un punto fisso ed  $x$  un punto variabile dell'intervallo limitato e aperto  $]a, b[$ , per ogni  $y \in ]c, d[$  (cioè pensando di mantenere fisso  $y$ ) abbiamo:  $U(x, y) = \int_{x_0}^x X(x, y) dx + \gamma(y)$

(abbiamo effettuato una integrazione indefinita rispetto ad  $x$  mantenendo  $y$  costante; per questo motivo la costante additiva è una funzione di  $y$ , cioè:  $C = \gamma(y)$ )

Partendo dalla relazione  $\frac{\partial U}{\partial x} = X(x, y)$  ricaviamo  $U = \int_{x_0}^x X(x, y) dx + \gamma(y)$  (Potremmo scrivere

semplicemente  $U = \int X(x, y) dx + \gamma(y)$ ). Derivando ambo i membri rispetto ad  $y$  otteniamo:

$$\frac{\partial U}{\partial y} = \int_{x_0}^x \frac{\partial X}{\partial y} dx + \gamma'(y) = \int_{x_0}^x \frac{\partial Y}{\partial x} dx + \gamma'(y) = \int_{x_0}^x \partial X(x, y) + \gamma'(y)$$

$$Y(x, y) = \left[ Y(x, y) \right]_{x_0}^x + \gamma'(y) \quad , \quad Y(x, y) = Y(x, y) - Y(x_0, y) + \gamma'(y)$$

$$\gamma'(y) = Y(x_0, y) \quad \Rightarrow \quad \gamma(y) = \int_{y_0}^y Y(x_0, y) dy + C$$

Partendo dalla relazione  $\frac{\partial U}{\partial y} = Y(x, y)$  ricaviamo  $U = \int_{y_0}^y Y(x, y) dy + g(x)$

Derivando ambo i membri rispetto ad  $x$  e ricordando che  $\frac{\partial U}{\partial x} = X(x, y)$  ricaviamo:

$$X(x, y) = \int_{y_0}^y \frac{\partial Y}{\partial x} dy + g'(x) = \int_{y_0}^y \frac{\partial X}{\partial y} dy + g'(x) = \int_{y_0}^y \partial X(x, y) + g'(x)$$

$$X(x, y) = X(x, y) - X(x, y_0) + g'(x) \quad g'(x) = X(x, y_0) \quad g(x) = \int_{x_0}^x X(x, y_0) dx + C$$

**Esempio:** Riconoscere che la forma differenziale

$\omega = dU(x, y) = (3x^2y - y^2) \cdot dx + (x^3 - 2xy + 1) \cdot dy$  è il differenziale esatto di una funzione  $U(x, y)$  della quale bisogna calcolare la sua espressione analitica.

Il dominio della forma differenziale proposta è  $\mathbb{R}^2$  che è un dominio semplicemente connesso.

$$X(x, y) = 3x^2y - y^2 \quad Y(x, y) = x^3 - 2xy + 1 \quad \frac{\partial X}{\partial y} = 3x^2 - 2y \quad \frac{\partial Y}{\partial x} = 3x^2 - 2y \quad \frac{\partial X}{\partial y} = \frac{\partial Y}{\partial x}$$

$$\frac{\partial U}{\partial x} = X(x, y) = 3x^2y - y^2 \quad U = \int_0^x (3x^2y - y^2) dx + \gamma(y) \quad \frac{\partial U}{\partial y} = \int_0^x (3x^2 - 2y) dx + \gamma'(y) \quad ,$$

$$x^3 - 2xy + 1 = x^3 - 2xy + \gamma'(y) \quad \gamma'(y) = 1 \Rightarrow \gamma(y) = \int_0^y dy = y + C \Rightarrow U(x, y) = x^3y - x^2 + y + C$$

**Esempio:** Data il campo di forze  $\vec{F} = y \cdot \vec{i} + x \cdot \vec{j}$  calcolare il potenziale ed il lavoro compiuto da

$\vec{F}$  quando sposta il suo punto di applicazione dalla posizione di ascissa  $x = 0$  alla posizione finale

di ascissa  $x = \pi$  lungo la curva  $\gamma$  di equazione  $\begin{cases} x = \cos t \\ y = \sin t \end{cases}$ .

La forma differenziale  $X \cdot dx + Y \cdot dy = y \cdot dx + x \cdot dy$  è chiusa in quanto risulta:  $\frac{\partial X}{\partial y} = 0 = \frac{\partial Y}{\partial x} = 0$

Essa è esatta in quanto il suo dominio è  $\mathbb{R}^2$  che è un dominio semplicemente connesso.

Possiamo calcolare il suo potenziale  $U(x, y)$ .  $\frac{\partial U}{\partial x} = y \Rightarrow \partial U = y \cdot \partial x \quad \int \partial U = y \cdot \int \partial x + \gamma(y)$

$U = yx + \gamma(y) \quad \frac{\partial U}{\partial y} = x + \gamma'(y)$  ricordando che  $\frac{\partial U}{\partial y} = x$  possiamo scrivere:  $x = x + \gamma'(y) \quad \gamma'(y) = 0$

$\gamma(y) = C \quad U = yx + C \quad x = 0 \Rightarrow y = 1 \quad A(1, 0)$  punto iniziale  $x = \pi \Rightarrow y = -1 \quad A(-1, 0)$

punto finale  $L(\vec{F}) = \int_{A \rightarrow B} y \cdot dx + x \cdot dy = U(B) - U(A) = 0 - 0 = 0$

$\vec{F} \times \vec{dP} = 0 \Rightarrow \vec{F} \perp \vec{dP}$  La forza è, punto per punto, perpendicolare alla traiettoria che la circonferenza goniometrica.



Flusso del vettore  $\vec{v}$  uscente da una linea piana frontiera di un dominio piano

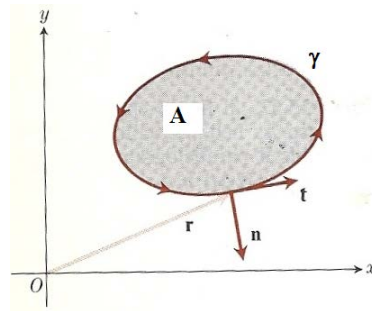
Consideriamo il campo bidimensionale  $\vec{v} = X(x, y) \cdot \vec{i} + Y(x, y) \cdot \vec{j}$  dove  $X, Y$  sono funzioni continue con le loro derivate prime parziali  $\frac{\partial X}{\partial x}$  e  $\frac{\partial Y}{\partial y}$  nel dominio regolare  $A \subset \mathbb{R}^2$  avente come

frontiera  $\partial A = f_r(A)$  la curva piana  $\gamma$ . Abbiamo visto che nel piano risulta  $\text{div } \vec{v} = \frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y}$

$\vec{r} = x \cdot \vec{i} + y \cdot \vec{j}$  è il **vettore posizione**

$\vec{t} = \frac{d\vec{r}}{ds}$  è il **versore tangente positivo**

$\vec{n} = \vec{t} \wedge \vec{k} = \frac{dy}{ds} \cdot \vec{i} - \frac{dx}{ds} \cdot \vec{j}$  è il **versore normale**



Le formule di Gauss nel piano ci consentono di scrivere:

$$\iint_A \left( \frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y} \right) dx dy = \int_{f_r(A)} X dy - Y dx = \int_{+\gamma} [(X \cdot \vec{i} + Y \cdot \vec{j}) \times \vec{n}] ds = \int_{+\gamma} [\vec{v} \times \vec{n}] ds$$

essendo  $\vec{n}$  il versore normale esterno alla frontiera  $f_r(A) = \partial A = +\gamma$ .

**Teorema:** Se lungo la curva  $\gamma$  scegliamo come verso positivo quello antiorario allora  $\vec{n}$  rappresenta il versore positivo rivolto verso l'esterno della curva  $\gamma$ . Concludendo possiamo affermare che se  $\vec{v}$  è il campo vettoriale piano di componenti  $X, Y$  continue con le loro derivate

parziali  $\frac{\partial X}{\partial x}, \frac{\partial Y}{\partial y}$  risulta:  $\iint_A (\text{div } \vec{v}) dx dy = \int_{f_r(A)} (\vec{v} \times \vec{n}) ds \quad [\sigma]$

essendo  $\vec{n}$  il versore normale esterno alla frontiera  $f_r(A) = \partial A = +\gamma$ .

Sia  $\begin{cases} x=x(t) \\ y=y(t) \end{cases} \quad t \in [a, b]$  una rappresentazione parametrica della frontiera del dominio regolare

$A \subset \mathbb{R}^2$

## Analisi vettoriale

Poiché risulta:  $\vec{i} = \frac{dx}{ds} \cdot \vec{i} + \frac{dy}{ds} \cdot \vec{j} = \frac{x'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \vec{i} + \frac{y'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \vec{j}$  e

$\vec{n} = \frac{dy}{ds} \cdot \vec{i} - \frac{dx}{ds} \cdot \vec{j} = \frac{y'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \vec{i} - \frac{x'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \vec{j}$  possiamo scrivere:

$$\vec{v} \times \vec{n} = \left( X \cdot \vec{i} + Y \cdot \vec{j} \right) \times \left( \frac{dy}{ds} \cdot \vec{i} - \frac{dx}{ds} \cdot \vec{j} \right) = \frac{X \cdot dy}{ds} - \frac{Y \cdot dx}{ds} \quad (\vec{v} \times \vec{n}) ds = X \cdot dy - Y \cdot dx$$

$$\vec{v} \times \vec{n} = \left( X \cdot \vec{i} + Y \cdot \vec{j} \right) \times \left( \frac{y'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \vec{i} - \frac{x'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \vec{j} \right) =$$

$$\vec{v} \times \vec{n} = \frac{X \cdot y'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} - \frac{Y \cdot x'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} = \frac{X \cdot y'(t) - Y \cdot x'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}}$$

$$ds = \sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2} \cdot dt$$

$$(\vec{v} \times \vec{n}) ds = \frac{X \cdot y'(t) - Y \cdot x'(t)}{\sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2}} \cdot \sqrt{[x'(t)]^2 + [y'(t)]^2} \cdot dt = X \cdot y'(t) - Y \cdot x'(t)$$

$$\iint_A (\operatorname{div} \vec{v}) dx dy = \int_{f_r(A)} (\vec{v} \times \vec{n}) ds = \int_a^b (X \cdot y'(t) - Y \cdot x'(t)) \cdot dt$$

Il teorema  $[\sigma]$  prende il nome di **teorema della divergenza nel piano**. L'integrale

$\int_{f_r(A)} (\vec{v} \times \vec{n}) ds$  si chiama il **flusso del vettore**  $\vec{v}$  uscente dalla frontiera  $f_r(A) = \partial A = +\gamma$  del

dominio piano  $A$ .

Il teorema precedente può essere così riformulato: L'integrale della divergenza di un vettore  $\vec{v}$  esteso ad un dominio  $A \subset \mathbb{R}^2$  è uguale al flusso del vettore  $\vec{v}$  uscente dalla frontiera di  $A$ .

Se le funzioni  $X$  ed  $Y$  sono funzioni continue con le loro derivate prime parziali  $\frac{\partial X}{\partial x}$  e  $\frac{\partial Y}{\partial y}$  nel

dominio regolare  $A \subset \mathbb{R}^2$  avente come frontiera  $\partial A = f_r(A)$  la curva piana  $\gamma$ , risulta:

## Analisi vettoriale

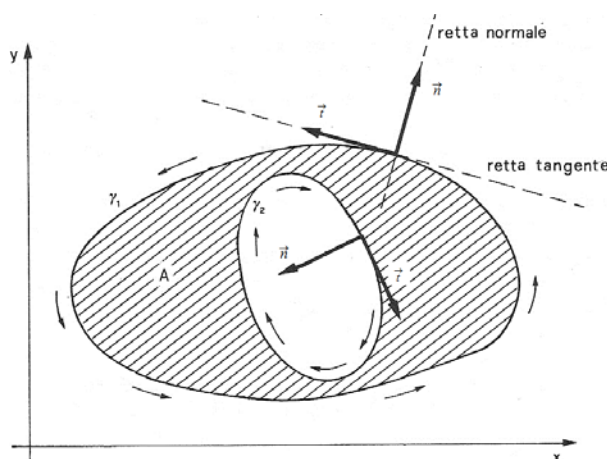
$$\int_{f_r(A)} Xdy + Ydx = \iint_A \left( \frac{\partial X}{\partial x} - \frac{\partial Y}{\partial y} \right) dx dy$$

Tale relazione prende il nome di **formula di Green** ed esprime il **teorema di Stokes** nel piano.

**Come si stabilisce la coerenza dell'orientamento del versore tangente positivo con l'orientamento positivo della frontiera?**

La frontiera di  $A$ , come curva regolare  $\gamma$ , ammette versore tangente  $\vec{t}$  in tutti i suoi punti. Per ogni punto della frontiera  $\gamma$  è definita la retta normale come retta perpendicolare alla tangente. Secondo convenzione, si orienta la retta normale verso l'esterno dell'insieme  $A$  e si considera il corrispondente versore normale esterno  $\vec{n}$ . Si orienta poi il versore tangente  $\vec{t}$  in modo che la coppia  $(\vec{n}, \vec{t})$  risulti congruente all'orientamento degli assi cartesiani  $Oxy$ , cioè alla coppia di versori  $(\vec{i}; \vec{j})$ :  $\vec{n} \equiv \vec{i}; \vec{t} \equiv \vec{j}$ . La coppia  $(\vec{n}, \vec{t})$  deve essere tale che mediante una opportuna rotazione ed una opportuna traslazione il versore  $\vec{n}$  coincida col versore  $\vec{i}$  dell'asse delle ascisse ed il versore  $\vec{t}$  coincida col versore  $\vec{j}$  dell'asse delle ordinate. In corrispondenza all'orientamento del versore tangente  $\vec{t}$ , viene indotto un orientamento sulla frontiera  $f_r(A) = \partial A$  che, per convenzione, viene detto positivo. La frontiera cos' orientata si indica col simbolo  $+\partial A$ .

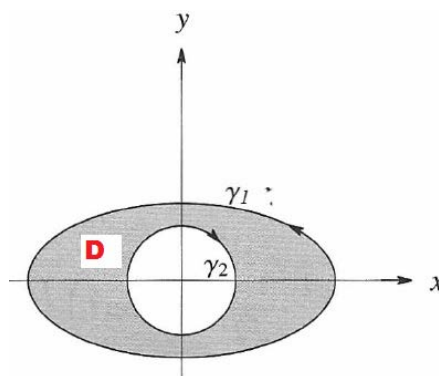
In figura è rappresentato un insieme  $A$  la cui **frontiera** è l'unione di due curve  $\gamma_1, \gamma_2$ .  $\partial A = \gamma_1 \cup \gamma_2 = \gamma_1^+ \cup \gamma_2^-$   
 L'**orientamento positivo** di  $\partial A$  corrisponde al **verso antiorario** della curva  $\gamma_1 = \gamma_1^+$  ed al **verso orario** della curva  $\gamma_2 = \gamma_2^-$ .



Esempio numerico

$$D = \{(x, y) \in \mathbb{R}^2 : x^2 + 4y^2 \leq 1, 8x^2 + 8y^2 \geq 1\}$$

Si può notare che la frontiera dell'insieme **D** è composta da due contorni, l'ellisse  $\gamma_1 = \gamma_1^+$  e la circonferenza  $\gamma_2 = \gamma_2^-$ .



Teorema di Stokes

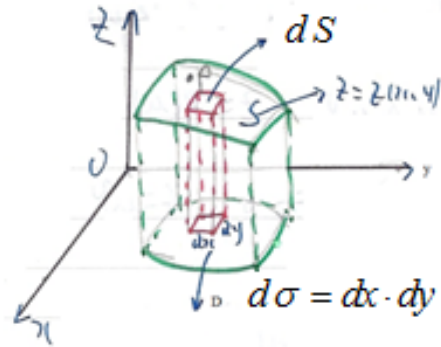
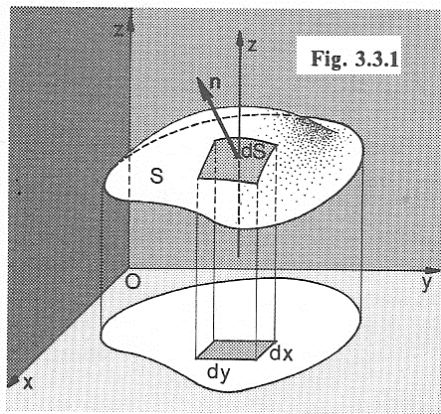
Il teorema di Stokes è una estensione del teorema di Green nel piano in forma vettoriale a superfici e curve in tre dimensioni, cioè nello spazio  $\mathbb{R}^3$ .

Supponiamo che la superficie  $S$  abbia equazione  $z = f(x, y)$  [3] e questa funzione sia definita e continua in tutti i punti del dominio normale  $D$ , proiezione ortogonale di  $S$  sul piano  $Oxy$ .

Consideriamo nel piano  $Oxy$  e nel dominio  $D$  un elemento infinitesimo di superficie  $d\sigma = dx dy$

Questa superficie infinitesima  $d\sigma$ , proiettata ortogonalmente su  $S$ , dà l'elemento infinitesimo di superficie  $dS$ . Se  $\vec{n}$  è il **versore normale positivo** a  $dS$  in un suo punto interno  $P(x, y, z)$ , la relazione che

intercorre tra  $dS$  e  $d\sigma$  è:  $d\sigma = dx dy = dS \cdot \cos \hat{n z} = dS \cdot \cos \gamma$



Sia  $\vec{v}(P) = \vec{v}(x, y, z) = X(x, y, z) \cdot \vec{i} + Y(x, y, z) \cdot \vec{j} + Z(x, y, z) \cdot \vec{k}$  un campo vettoriale definito nell'insieme  $A \subseteq \mathbb{R}^3$ . Sia  $S$  una porzione di superficie regolare dotata di bordo regolare contenuta in  $A$  e sia  $\vec{n}$  il versore normale positivo di  $S$ . Si chiama **flusso del campo vettoriale  $\vec{v}$  attraverso la superficie orientata  $S$  dal suo versore positivo  $\vec{n}$** , il seguente

integrale superficiale:  $\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) dS = \iint_D (\vec{v} \times \vec{N}) dx dy$

Per definire il flusso occorrono: (1) una superficie regolare  $S$  (2) un campo vettoriale  $\vec{v}$  definito in tutti i punti di  $S$  (3) una scelta del versore normale  $\vec{n}$  su  $S$ .

Se il versore normale  $\vec{n}$  è orientato verso l'esterno della superficie  $S$  si parla di flusso uscente attraverso  $S$ .

## Analisi vettoriale

Per una rappresentazione parametrica di  $S$  del tipo 
$$\begin{cases} x=x(u, v) \\ y=y(u, v) \\ z=z(u, v) \end{cases} \quad (u, v) \in D \subset \mathbb{R}^2$$
 abbiamo:

$$\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = \iint_D (\vec{v} \times \vec{N}) du dv$$

dove  $D$  è la proiezione ortogonale della superficie  $S$  su piano  $Ouv$  ed  $\vec{N}$  è un vettore normale alla superficie  $S$ , precisamente è il vettore:

$$\vec{N} = N_x \cdot \vec{i} + N_y \cdot \vec{j} + N_z \cdot \vec{k} = (N_x, N_y, N_z) \quad N_x = \begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \\ \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} \quad N_y = \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \\ \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix} \quad N_z = \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \\ \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix}$$

$\vec{n} = (n_x, n_y, n_z) = \frac{\vec{N}}{\|\vec{N}\|}$  = versore normale positivo della superficie  $S$

Si può dimostrare che  $\|\vec{N}\| = d\sigma$  e quindi si ha che:  $(\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = (\vec{v} \times \vec{N}) du dv$

Riportiamo alcune notazioni usati spesso in questi argomenti.

$$\vec{\varphi}_u = \frac{\partial x}{\partial u} \cdot \vec{i} + \frac{\partial y}{\partial u} \cdot \vec{j} + \frac{\partial z}{\partial u} \cdot \vec{k} = \left( \frac{\partial x}{\partial u}, \frac{\partial y}{\partial u}, \frac{\partial z}{\partial u} \right) \quad \vec{\varphi}_v = \frac{\partial x}{\partial v} \cdot \vec{i} + \frac{\partial y}{\partial v} \cdot \vec{j} + \frac{\partial z}{\partial v} \cdot \vec{k} = \left( \frac{\partial x}{\partial v}, \frac{\partial y}{\partial v}, \frac{\partial z}{\partial v} \right)$$

$$\vec{\varphi}_u \wedge \vec{\varphi}_v = \vec{N} = N_x \cdot \vec{i} + N_y \cdot \vec{j} + N_z \cdot \vec{k} = \begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \\ \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} \cdot \vec{i} + \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \\ \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix} \cdot \vec{j} + \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \\ \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} \cdot \vec{k}$$

La direzione del vettore è la direzione normale alla superficie  $S$  in un suo generico punto. Ne

consegue che il versore normale  $\vec{n}$  in un generico punto di  $S$  è:  $\vec{n} = \frac{\vec{\varphi}_u \wedge \vec{\varphi}_v}{\|\vec{\varphi}_u \wedge \vec{\varphi}_v\|} = \frac{\vec{N}}{\|\vec{N}\|}$

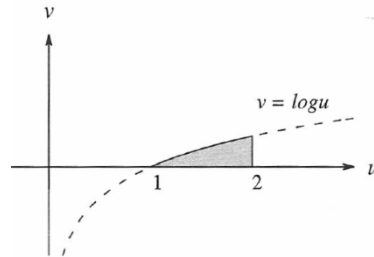
Il versore  $\vec{n}$  è chiamato **versore normale positivo** e la “faccia” della superficie  $S$  rivolta nel verso di  $\vec{n}$  è detta **faccia positiva** di  $S$  ed è indicata col simbolo  $+S$ .

Calcolare il flusso uscente attraverso la superficie  $S$  del campo vettoriale:

## Analisi vettoriale

$$\vec{v}(x, y, z) = x \cdot \vec{i} + \frac{y}{y+z} \cdot \vec{j} + z \cdot \vec{k}$$

dove  $S$  è la superficie di equazioni parametriche:  $S: \begin{cases} x = u \cdot e^v \\ y = v \\ z = u - v \end{cases}$  essendo  $(u, v) \in D$ , dominio



disegnato nella seguente figura:

Sia  $\vec{\varphi}_u \wedge \vec{\varphi}_v = \vec{N} = N_x \cdot \vec{i} + N_y \cdot \vec{j} + N_z \cdot \vec{k} = \begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \\ \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} \cdot \vec{i} + \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \\ \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix} \cdot \vec{j} + \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \\ \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} \cdot \vec{k}$  in versore

normale alla superficie  $S$  in un suo generico punto, ed  $\vec{n} = \frac{\vec{\varphi}_u \wedge \vec{\varphi}_v}{\|\vec{\varphi}_u \wedge \vec{\varphi}_v\|} = \frac{\vec{N}}{\|\vec{N}\|}$  il suo versore.

$$N_x = \begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \\ \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -1 \end{vmatrix} = -1$$

$$N_y = \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial v} \\ \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} 1 & -1 \\ e^v & u \cdot e^v \end{vmatrix} = (1+u)e^v$$

$$N_z = \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial v} \\ \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} e^v & u \cdot e^v \\ 0 & 1 \end{vmatrix} = e^v$$

$$\vec{N} = -\vec{i} + (1+u)e^v \cdot \vec{j} + e^v \cdot \vec{k} = (-1, (1+u)e^v, e^v)$$

La norma di  $\vec{N}$  è:  $\|\vec{N}\| = \sqrt{1 + (1+u)^2 \cdot e^{2v} + e^{2v}} = \sqrt{1 + 2e^{2v} + u^2 e^{2v} + 2ue^{2v}}$

Per la superficie parametrizzata, si ha che:

$$\vec{\varphi}_u = \frac{\partial x}{\partial u} \cdot \vec{i} + \frac{\partial y}{\partial u} \cdot \vec{j} + \frac{\partial z}{\partial u} \cdot \vec{k} = \left( \frac{\partial x}{\partial u}, \frac{\partial y}{\partial u}, \frac{\partial z}{\partial u} \right) = (e^v, 0, 1)$$

## Analisi vettoriale

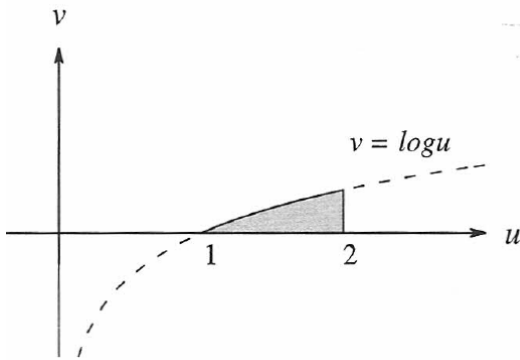
$$\vec{\varphi}_v = \frac{\partial x}{\partial v} \cdot \vec{i} + \frac{\partial y}{\partial v} \cdot \vec{j} + \frac{\partial z}{\partial v} \cdot \vec{k} = \left( \frac{\partial x}{\partial v}, \frac{\partial y}{\partial v}, \frac{\partial z}{\partial v} \right) = (u \cdot e^v, 1, -1)$$

$$\vec{v} = \left( x, \frac{y}{y+z}, z \right) = \left( u \cdot e^v, \frac{v}{u}, u-v \right) \quad \vec{N} = (-1, e^v + u e^v, e^v)$$

$$\vec{v} \times \vec{N} = \left( u \cdot e^v, \frac{v}{u}, u-v \right) \times (-1, e^v + u e^v, e^v) = \frac{v}{u} e^v \quad (\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = (\vec{v} \times \vec{N}) du dv = \frac{v}{u} e^v du dv$$

Osservando che il dominio  $D$  è normale rispetto all'asse  $u$  il flusso richiesto è:

$$\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = \iint_D (\vec{v} \times \vec{N}) du dv = \iint_D \frac{v}{u} \cdot e^v du dv = \int_1^2 \frac{1}{u} du \int_0^{\ln u} v \cdot e^v dv$$



Integrando per parti otteniamo:  $\int v \cdot e^v dv = (v-1)e^v + C$   $\int_0^{\ln u} v \cdot e^v dv = 1 - u - u \cdot \ln u$

$$\int \ln u \cdot du = -u - \ln u + K \quad \Phi_S(\vec{v}) = \int_1^2 \frac{1-u-u \cdot \ln u}{u} du = \int_1^2 \frac{du}{u} - \int_1^2 du + \int_1^2 \ln u \cdot du$$

$$\Phi_S(\vec{v}) = \ln 2 - 1 + [-u + u \cdot \ln u]_1^2 = \ln 2 - \cancel{2} - 2 + 2 \ln 2 + \cancel{1} = 3 \ln 2 - 3$$



Un altro procedimento per calcolare il flusso di un campo vettoriale

Teorema della divergenza o teorema di Gauss o teorema di Green nello spazio

Collega il flusso  $\Phi_S(\vec{v})$  di un campo vettoriale  $\vec{v}=(X,Y,Z)$  attraverso una superficie gobba **S** all'integrale triplo della divergenza del campo vettoriale  $\vec{v}=(X,Y,Z)$  esteso alla regione **V** individuata dalla superficie **S**.

$$\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) dS = \iint_D (\vec{v} \times \vec{N}) du dv = \iiint_V \operatorname{div} \vec{v} dx dy dz = \iiint_V \left( \frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y} + \frac{\partial Z}{\partial z} \right) dx dy dz$$

Con parole diverse possiamo dire che il teorema della divergenza nello spazio riconduce un integrale triplo esteso ad un dominio  $V \subset \mathbb{R}^3$  all'integrale superficiale esteso alla frontiera **S** di **V**.

Sia  $\vec{v}$  un campo vettoriale dello spazio a componenti  $(X,Y,Z)$  nel dominio regolare **V**, chiusura di un aperto di  $\mathbb{R}^3$  limitato e connesso, con frontiera **S** costituita da una superficie regolare.

Sotto queste ipotesi l'integrale triplo della divergenza di un campo vettoriale  $\vec{v}=(X,Y,Z)$  esteso al dominio **V** è uguale al flusso del vettore  $\vec{v}=(X,Y,Z)$  uscente dalla frontiera **S** del dominio **V**.

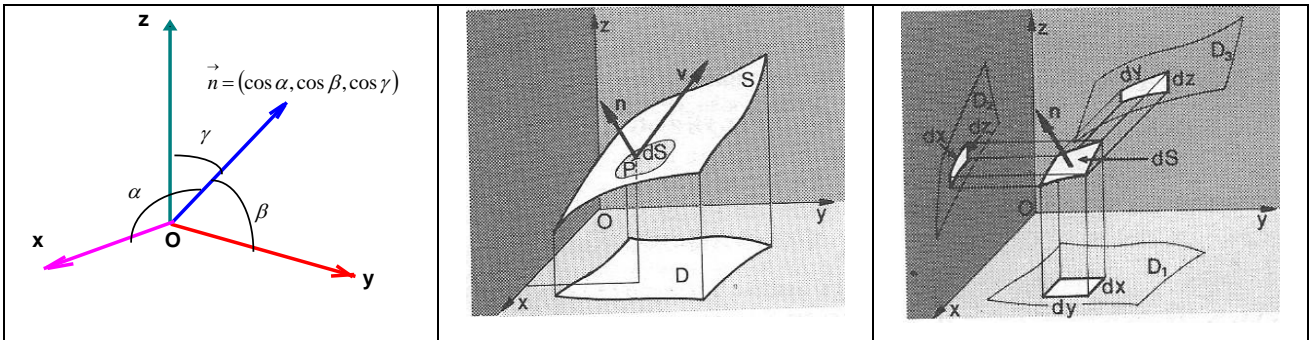
**V** = volume delimitato dalla superficie gobba **S**

**S** = frontiera del dominio **V**

Teorema della divergenza nello spazio

**Il flusso di un campo vettoriale  $\vec{v}$  attraverso una superficie gobba chiusa  $S$  nella direzione del versore  $\vec{n}$  normale esterno è uguale all'integrale triplo della divergenza del campo vettoriale  $\vec{v}$  lungo il dominio spaziale  $V \subset \mathbb{R}^3$  individuato dalla superficie  $S$ .**

Un terzo modo di calcolare il flusso di un campo vettoriale



Sia  $S$  una superficie gobba di equazione  $F(x, y, z) = 0$ . Sia  $\vec{v} = (X, Y, Z)$  un vettore applicato in ogni punto della superficie  $S$ . Sotto queste ipotesi è definito il seguente prodotto scalare

$$(\vec{v} \times \vec{n}) dS = X \cdot \cos \alpha dS + Y \cdot \cos \beta dS + Z \cdot \cos \gamma dS$$

Esiste l'integrale di superficie del prodotto scalare  $(\vec{v} \times \vec{n})$  che rappresenta il flusso del campo vettoriale  $\vec{v} = (X, Y, Z)$  uscente dalla superficie  $S$  bordo del volume  $V$ .

$$\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) dS = \iint_D (\vec{v} \times \vec{N}) dx dy = \iint_S (X \cdot \cos \alpha + Y \cdot \cos \beta + Z \cdot \cos \gamma) dS$$

$$\iint_S Z \cdot \cos \gamma dS = \iint_{S_{Oxy}} Z \cdot dx dy = 0 \quad \Phi_S(\vec{v}) = \iint_S X \cdot \cos \alpha dS + \iint_S Y \cdot \cos \beta dS + \iint_S Z \cdot \cos \gamma dS$$

con  $dS$  elemento infinitesimo della superficie  $S$  e  $\cos \alpha, \cos \beta, \cos \gamma$  sono i coseni direttori del vettore  $\vec{n}$  normale positivo della superficie  $S$ .

Supponiamo che la superficie  $S$  venga incontrata in un solo punto da ogni parallela ad uno dei tre assi coordinati e siano  $D_1 = S_{Oxy}$ ,  $D_2 = S_{Oxz}$ ,  $D_3 = S_{Oyz}$  le proiezioni ortogonali rispettivamente sui tre piani  $Oxy(z=0)$ ,  $Oxz(y=0)$ ,  $Oyz(x=0)$ . Naturalmente per utilizzare i domini  $D_1 = S_{Oxy}$ ,  $D_2 = S_{Oxz}$ ,  $D_3 = S_{Oyz}$  di  $R^2$  dobbiamo potere esplicitare rispetto alle variabili  $x, y, z$  l'equazione  $F(x, y, z) = 0$  della superficie gobba  $S$ .

Noi sappiamo che  $\cos \alpha dS = dy dz$ ,  $\cos \beta dS = dx dz$ ,  $\cos \gamma dS = dx dy$  e che abbiamo:

$$\text{in } D_1 = S_{Oxy} \quad F(x, y, z) = 0 \Rightarrow z = f(x, y), \text{ in } D_2 = S_{Oxz} \quad F(x, y, z) = 0 \Rightarrow y = g(x, z), \text{ in } D_3 = S_{Oyz} \quad F(x, y, z) = 0 \Rightarrow x = h(y, z).$$

## Analisi vettoriale

Si dimostra che: 
$$\Phi_S(\vec{v}) = \iint_{S_{Oxy}} Z \cdot dx dy + \iint_{S_{Oxz}} Y \cdot dx dz + \iint_{S_{Oyz}} X \cdot dy dz$$

$$\Phi_S(\vec{v}) = \iint_{S_{Oxy}} Z[x, y, f(x, y)] \cdot dx dy + \iint_{S_{Oxz}} Y[x, g(x, z), z] \cdot dx dz + \iint_{S_{Oyz}} X[h(y, z), y, z] \cdot dy dz$$

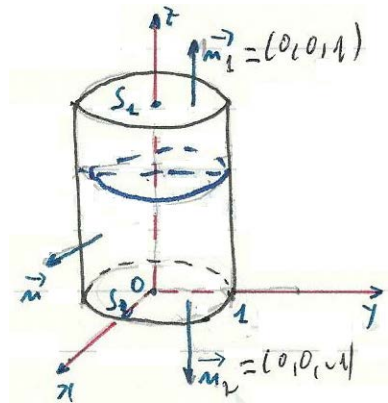
$S$  = superficie gobba frontiera (bordo) del volume  $V$ , cioè:

$V$  = volume avente come bordo (frontiera) la superficie gobba  $S$ .

Se la superficie  $S$  contiene una parte di superficie cilindrica le cui generatrici sono parallele all'asse  $Oz$ , allora è nullo

l'integrale  $\iint_S Z \cdot \cos \gamma dS = \iint_{S_{Oxy}} Z \cdot dx dy = 0$  in quanto risulta:

$$\cos \gamma = \cos(\hat{\vec{n}}, \hat{\vec{z}}) = \cos(\hat{\vec{i}}, \hat{\vec{z}}) = \cos \frac{\pi}{2} = 0$$



**Teorema del rotore o di Stokes:** Se la superficie  $S$  ed il suo bordo  $\partial S$  sono orientati coerentemente, la **circuitazione** del vettore  $\vec{v}$  lungo il bordo  $\partial S$  uguaglia il **flusso del rotore** di  $\vec{v}$  attraverso la superficie  $S$ . In simboli abbiamo:

$$\int_{\partial S} (\vec{v} \times \vec{t}) ds = \int_S [(\text{rot } \vec{v} \times \vec{n})] d\sigma$$

ovvero, in forma scalare:

$$\int_{+\partial S} X dx + Y dy + Z dz = \int_{+S} \left( \frac{\partial Z}{\partial y} - \frac{\partial Y}{\partial z} \right) dy dz + \left( \frac{\partial X}{\partial z} - \frac{\partial Z}{\partial x} \right) dx dz + \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy$$

$\int_{+\partial S} (\vec{v} \times \vec{t}) ds = \oint_{+\partial S} (\vec{v} \times \vec{t}) ds = \int_{+S} X dx + Y dy + Z dz$  rappresenta la circuitazione del campo vettoriale  $\vec{v}$  lungo il bordo della superficie  $S$ .

A parole abbiamo: L'integrale curvilineo della forma differenziale  $\omega = X dx + Y dy + Z dz$  lungo il bordo  $\partial S$  (**orientato positivamente**) è uguale all'integrale di superficie tra il vettore  $\text{rot } \vec{v}$  ed il versore  $\vec{n}$  normale ad  $S$ .  $\vec{v} = X(x, y, z) \cdot \vec{i} + Y(x, y, z) \cdot \vec{j} + Z(x, y, z) \cdot \vec{k}$

$$\text{rot } \vec{v} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ X & Y & Z \end{vmatrix} = \left( \frac{\partial Z}{\partial y} - \frac{\partial Y}{\partial z} \right) \cdot \vec{i} + \left( \frac{\partial X}{\partial z} - \frac{\partial Z}{\partial x} \right) \cdot \vec{j} + \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) \cdot \vec{k}$$

**Teorema di Stokes nello spazio:** Il flusso del rotore  $\int_S [(\text{rot } \vec{v} \times \vec{n})] d\sigma$  di un campo vettoriale  $\vec{v}$  attraverso una superficie sghemba  $S$  è uguale alla circuitazione  $\oint_{\partial S} (\vec{v} \times \vec{t}) ds$  del campo vettoriale  $\vec{v}$  lungo il contorno  $\gamma = \partial S$ .

$$\int_S [(\text{rot } \vec{v} \times \vec{n})] d\sigma = \int_{+S} \left( \frac{\partial Z}{\partial y} - \frac{\partial Y}{\partial z} \right) dy dz + \left( \frac{\partial X}{\partial z} - \frac{\partial Z}{\partial x} \right) dx dz + \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) dx dy$$

$$\int_S [(\text{rot } \vec{v} \times \vec{n})] d\sigma = \int_{+S} \left[ \left( \frac{\partial Z}{\partial y} - \frac{\partial Y}{\partial z} \right) \cos \alpha + \left( \frac{\partial X}{\partial z} - \frac{\partial Z}{\partial x} \right) \cos \beta + \left( \frac{\partial Y}{\partial x} - \frac{\partial X}{\partial y} \right) \cos \gamma \right] d\sigma$$

$$\int_S [(\operatorname{rot} \vec{v} \times \vec{n})] d\sigma = \int_{+\partial S} X dx + Y dy + Z dz$$

$+\partial S$  = bordo della superficie  $S$  e  $\cos \alpha = \cos(\vec{n}, \vec{x})$ ;  $\cos \beta = \cos(\vec{n}, \vec{y})$ ,  $\cos \gamma = \cos(\vec{n}, \vec{z})$  sono i coseni direttori del versore  $\vec{n}$  normale ad  $S$  ed orientato verso l'esterno.

### Teorema della divergenza nello spazio

Il flusso di un campo vettoriale  $\vec{v}$  attraverso una superficie gobba chiusa  $S$  nella direzione del versore  $\vec{n}$  normale esterno è uguale all'integrale triplo della divergenza del campo vettoriale  $\vec{v}$  lungo il dominio spaziale  $A \subset \mathbb{R}^3$  individuato dalla superficie  $S$ .

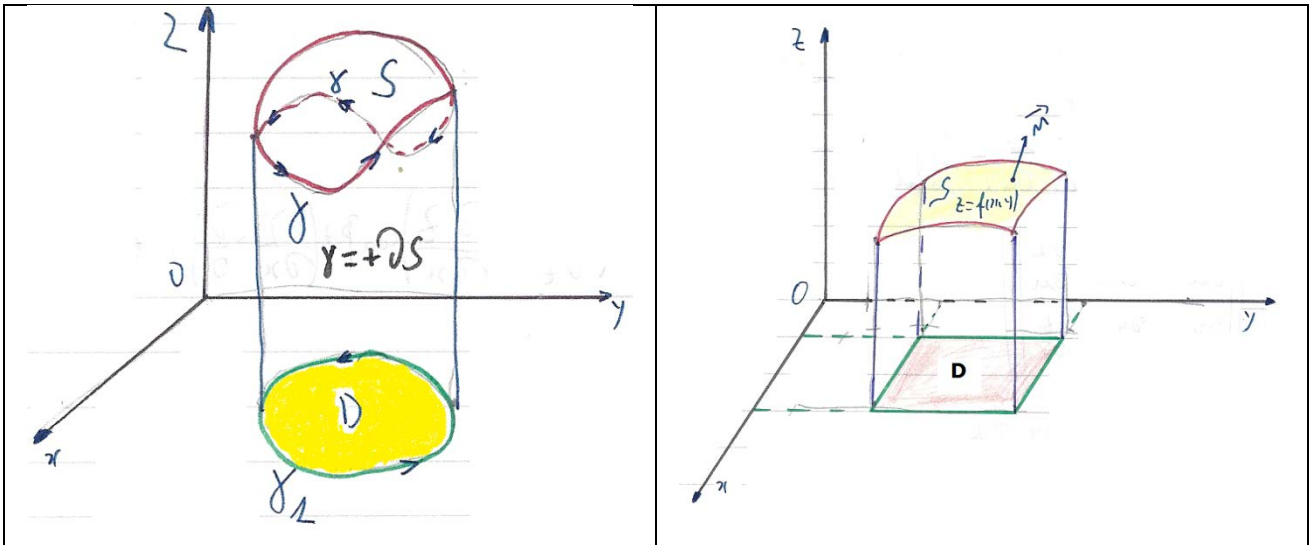
In simboli abbiamo:

$$\int_{f_r(A)} (\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = \iiint_A (\operatorname{div} \vec{v}) dx dy dz = \iiint_A \left( \frac{\partial X}{\partial x} + \frac{\partial Y}{\partial y} + \frac{\partial Z}{\partial z} \right) dx dy dz = \int_{f_r(A)} X dy dz + Y dz dx + Z dx dy$$

con  $\vec{n}$  versore normale esterno a  $f_r(A)$ .

$$\vec{v}(P) = \vec{v}(x, y, z) = X(x, y, z) \cdot \vec{i} + Y(x, y, z) \cdot \vec{j} + Z(x, y, z) \cdot \vec{k}$$

Ulteriori considerazioni sul flusso di un campo vettoriale attraverso una superficie



$$d\sigma = \sqrt{J_1^2 + J_2^2 + J_3^2} \cdot du dv = \sqrt{1 + p^2 + q^2} \cdot dx dy$$

Il dominio  $D$  è la proiezione sul piano  $Oxy$  della superficie gobba  $S$ . Il dominio  $C$  del piano  $Ouv$  è il corrispondente del dominio  $D$  del piano  $Oxy$ .

Sia  $\vec{v}(P) = \vec{v}(x, y, z) = X(x, y, z) \cdot \vec{i} + Y(x, y, z) \cdot \vec{j} + Z(x, y, z) \cdot \vec{k}$  un campo vettoriale ed  $S$  una

superficie regolare rappresentata dalle equazioni parametriche  $\begin{cases} x = x(u, v) \\ y = y(u, v) \\ z = z(u, v) \end{cases} (u, v) \in C \subset \mathbb{R}^2$  o dalla

equazione cartesiana:  $z = z(x, y) = f(x, y)$ .

Sia  $\vec{n}$  il versore della normale positiva in un generico punto della superficie  $S$ . I coseni direttori del versore  $\vec{n}$  sono:

$$\cos \alpha = \cos(\vec{n}, \vec{x}) = \frac{-p}{\sqrt{1+p^2+q^2}} = \frac{J_1}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}} \quad \cos \beta = \cos(\vec{n}, \vec{y}) = \frac{-q}{\sqrt{1+p^2+q^2}} = \frac{J_2}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}}$$

$$\cos \gamma = \cos(\vec{n}, \vec{z}) = \frac{1}{\sqrt{1+p^2+q^2}} = \frac{J_3}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}} \quad \text{con } p = \frac{\partial f}{\partial x} \quad q = \frac{\partial f}{\partial y}$$

## Analisi vettoriale

$J_1, J_2, J_3$  sono i minori, presi con i segni alternati, della matrice Jacobiana  $\begin{bmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} & \frac{\partial y}{\partial v} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{bmatrix}$

$$J_1 = \begin{vmatrix} \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial y}{\partial v} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} = \frac{\partial y}{\partial u} \cdot \frac{\partial z}{\partial v} - \frac{\partial y}{\partial v} \frac{\partial z}{\partial u} \qquad J_2 = - \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \frac{\partial z}{\partial u} & \frac{\partial x}{\partial u} \\ \frac{\partial z}{\partial v} & \frac{\partial x}{\partial v} \end{vmatrix} = \frac{\partial x}{\partial v} \cdot \frac{\partial z}{\partial u} - \frac{\partial x}{\partial u} \cdot \frac{\partial z}{\partial v}$$

$$J_3 = \begin{vmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} & \frac{\partial y}{\partial v} \end{vmatrix} = \frac{\partial x}{\partial u} \cdot \frac{\partial y}{\partial v} - \frac{\partial x}{\partial v} \cdot \frac{\partial y}{\partial u}$$

$$\vec{n} = \cos \alpha \cdot \vec{i} + \cos \beta \cdot \vec{j} + \cos \gamma \cdot \vec{k} = \frac{-p}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \cdot \vec{i} + \frac{-q}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \cdot \vec{j} + \frac{1}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \cdot \vec{k}$$

$$\vec{n} = \frac{J_1}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}} \cdot \vec{i} + \frac{J_2}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}} \cdot \vec{j} + \frac{J_3}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}} \cdot \vec{k}$$

$$\vec{n} = \left( \frac{J_1}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}}, \frac{J_2}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}}, \frac{J_3}{\sqrt{J_1^2+J_2^2+J_3^2}} \right) = \left( \frac{-p}{\sqrt{1+p^2+q^2}}, \frac{-q}{\sqrt{1+p^2+q^2}}, \frac{1}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \right)$$

$$\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = \iint_D (X \cdot \cos \alpha + Y \cdot \sin \beta + Z \cdot \cos \gamma) d\sigma$$

$$\Phi_S(\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) d\sigma = \iint_C [X(u,v) \cdot J_1 + Y(u,v) \cdot J_2 + Z(u,v) \cdot J_3] du dv = \iint_D (-p \cdot X - q \cdot Y \cdot \sin \beta + Z) dx dy$$

Vettore  $\vec{n}$  normale ad una superficie gobba  $S$

In alcune questioni occorre conoscere le componenti (coseni direttori) del vettore  $\vec{n}$  normale ad una superficie gobba  $S$ . Se la superficie  $S$  è data mediante la rappresentazione parametrica

$$\begin{cases} x = x(u, v) \\ y = y(u, v) \\ z = z(u, v) \end{cases} \quad (u, v) \in C \subset \mathbb{R}^2 \quad \text{abbiamo: } \vec{n} = n_x \cdot \vec{i} + n_y \cdot \vec{j} + n_z \cdot \vec{k} = \vec{n} = \cos \alpha \cdot \vec{i} + \cos \beta \cdot \vec{j} + \cos \gamma \cdot \vec{k}$$

$$\vec{n} = \cos(\vec{n}, \vec{x}) \cdot \vec{i} + \cos(\vec{n}, \vec{y}) \cdot \vec{j} + \cos(\vec{n}, \vec{z}) \cdot \vec{k} = \frac{\pm J_1}{\sqrt{J_1^2 + J_2^2 + J_3^2}} \cdot \vec{i} + \frac{\pm J_2}{\sqrt{J_1^2 + J_2^2 + J_3^2}} \cdot \vec{j} + \frac{\pm J_3}{\sqrt{J_1^2 + J_2^2 + J_3^2}} \cdot \vec{k}$$

Il doppio segno scaturisce dal fatto che per ogni punto  $P \in S$  possiamo avere due vettori  $\vec{n}$ , uno positivo e l'altro negativo. Per quello **positivo** (**negativo**) prendiamo **tutti e tre i segni positivi** (**negativi**).

Se la superficie  $S$  ha equazione cartesiana  $z = z(x, y) = f(x, y)$  abbiamo:

$$\vec{n} = \frac{-p}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \cdot \vec{i} + \frac{-q}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \cdot \vec{j} + \frac{1}{\sqrt{1+p^2+q^2}} \cdot \vec{k} \quad \text{con } p = \frac{\partial f}{\partial x} \quad q = \frac{\partial f}{\partial y}$$

In questo caso il vettore normale  $\vec{n}$  è orientato concordemente col semiasse positivo dell'asse  $z$ .



Potenziale vettore

Assegnato il campo vettoriale  $\vec{E} = (X, Y, Z)$  consideriamo la forma differenziale

$$\omega(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = X dx + Y dy + Z dz$$

Abbiamo visto, che a determinate condizioni, la forma differenziale  $\omega(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$  è esatta. Quando ciò si verifica è possibile trovare una funzione scalare  $U(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) [f(x, y, z)]$  tale che risulti:

$$\frac{\partial U}{\partial x} = \frac{\partial f}{\partial x} = X \quad \frac{\partial U}{\partial y} = \frac{\partial f}{\partial y} = Y \quad \frac{\partial U}{\partial z} = \frac{\partial f}{\partial z} = Z$$

La funzione scalare  $U(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = f(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z})$  si chiama **potenziale scalare del campo vettoriale**  $\vec{E} = (X, Y, Z)$  e si dice pure che il campo vettoriale  $\vec{E} = (X, Y, Z)$  deriva da un potenziale  $U(x, y, z)$ . Ne consegue che la **circuizione** di  $\vec{E} = (X, Y, Z)$  lungo una qualsiasi

linea chiusa è nulla: 
$$C_\gamma(\vec{E}) = \oint_\gamma \vec{E} \times d\vec{P} = \oint_\gamma \vec{E} \times \vec{\tau} \cdot ds = \oint_\gamma X \cdot dx + Y \cdot dy + Z \cdot dz$$

Risulta pure che  $\text{rot } \vec{E} = \mathbf{0}$  in ogni punto del dominio  $V \subset R^3$ .

Adesso ci poniamo il problema di trovare un campo vettoriale  $\vec{F} = (A, B, C)$  tale che risulti:

$$\text{rot } \vec{F} = \vec{E}$$

Cioè note le componenti  $(X, Y, Z)$  del campo vettoriale  $\vec{E}$  trovare le componenti  $(A, B, C)$  del campo vettoriale  $\vec{F}$ . Si tratta di risolvere il seguente sistema di equazioni differenziali a derivate parziali dove l'incognita è una funzione di più variabili. Se risulta  $\text{div } \vec{E} = 0$  allora esiste il campo vettoriale  $\vec{F} = (A, B, C)$  tale che sia:  $\text{rot } \vec{F} = \vec{E}$

## Analisi vettoriale

$$\text{rot } \vec{F} = \vec{E} \Rightarrow \begin{cases} \frac{\partial C}{\partial y} - \frac{\partial B}{\partial z} = X \\ \frac{\partial A}{\partial z} - \frac{\partial C}{\partial x} = Y \\ \frac{\partial B}{\partial x} - \frac{\partial A}{\partial y} = Z \end{cases}$$

Si può dimostrare che una delle tre componenti del campo vettoriale  $\vec{F} = (A, B, C)$  è nulla; ad esempio possiamo scrivere  $\vec{F} = (A, B, 0)$  oppure  $\vec{F} = (A, 0, C)$  oppure  $\vec{F} = (0, B, C)$ .

$$\int_S (\vec{E} \times \vec{n}) dS = \int_S (\text{rot } \vec{F} \times \vec{n}) dS = \int_{\gamma=\partial S} (\text{rot } \vec{F} \times \vec{\tau}) ds = \int_{\gamma=\partial S} A dx + B dy + C dz$$

Risulta pure:                    ↓                    ↓                    ↓                    ↓  
                                   **flusso**            **flusso**            **circuitazione**        **circuitazione**

Analizziamo queste proprietà attraverso un esempio.

<p><b>Calcolare il flusso del vettore</b></p> <p><math>\vec{E} = (x, z - x, y^2 - z)</math> <b>attraverso la superficie</b></p> <p><math>S = \{(x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 + 2z^4 = 0, z \geq 0\}</math>.</p>	
--	--

- Calcolo il campo vettoriale  $(A, B, C)$  tale che sia: **rot  $\vec{F} = \vec{E}$**

**div  $\vec{E} = 1 + 0 - 1 = 0$**  Quindi  $\vec{E} = (X, Y, Z)$  è un rotore di un campo vettoriale  $\vec{F} = (A, B, C)$ . Posso scegliere  $\vec{F} = (A, B, 0)$  per quanto detto in precedenza, ma potrei scegliere  $\vec{F} = (A, 0, C)$  oppure  $\vec{F} = (0, B, C)$ . In questo caso scelgo  $\vec{F} = (A, B, 0)$ .

$$\text{rot } \vec{F} = \begin{vmatrix} \vec{i} & \vec{j} & \vec{k} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A & B & C \end{vmatrix} = -\frac{\partial B}{\partial z} \cdot \vec{i} + \frac{\partial A}{\partial z} \cdot \vec{j} + \left( \frac{\partial B}{\partial x} - \frac{\partial A}{\partial y} \right) \cdot \vec{k} = \left( -\frac{\partial B}{\partial z}, \frac{\partial A}{\partial z}, \frac{\partial B}{\partial x} - \frac{\partial A}{\partial y} \right)$$

$$\text{rot } \vec{F} = \vec{E} \Rightarrow -\frac{\partial B}{\partial z} = x \Rightarrow \partial B = -x \partial z \Rightarrow \int \partial B = -\int x \partial z \quad \mathbf{B}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = -\mathbf{xz} + \mathbf{C}_1(\mathbf{x}, \mathbf{y}) \text{ perché}$$

la variabile di integrazione è  $\mathbf{z}$ .

$$\frac{\partial A}{\partial z} = z - x \Rightarrow \partial A = (z - x) \partial z \Rightarrow \int \partial A = \int (z - x) \partial z \Rightarrow \mathbf{A}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz} + \mathbf{C}_2(\mathbf{x}, \mathbf{y}) \text{ perché}$$

la variabile di integrazione è  $\mathbf{z}$ .

Adesso debbo determinare  $\mathbf{C}_1(\mathbf{x}, \mathbf{y})$  e  $\mathbf{C}_2(\mathbf{x}, \mathbf{y})$  in modo da soddisfare la terza condizione

$$\frac{\partial B}{\partial x} - \frac{\partial A}{\partial y} = y^2 - z \text{ sapendo che } \mathbf{B}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = -\mathbf{xz} + \mathbf{C}_1(\mathbf{x}, \mathbf{y}) \text{ e } \mathbf{A}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz} + \mathbf{C}_2(\mathbf{x}, \mathbf{y}).$$

$$-\cancel{z} + \frac{\partial C_1}{\partial x} - \frac{\partial C_2}{\partial y} = y^2 - \cancel{z} \quad \frac{\partial C_1}{\partial x} - \frac{\partial C_2}{\partial y} = y^2$$

Come seconda semplificazione cerco la costante  $\mathbf{C}_2(\mathbf{x}, \mathbf{y})$  dipendente solo dalla  $\mathbf{x}$ . Sotto questa

$$\text{ipotesi risulta } \frac{\partial C_2(x)}{\partial y} = 0 \Rightarrow C_2(x) = 0 \Rightarrow -\cancel{z} + \frac{\partial C_1}{\partial x} - \frac{\partial C_2}{\partial y} = y^2 - \cancel{z} \Rightarrow \frac{\partial C_1}{\partial x} = y^2 \Rightarrow$$

$$\partial C_1 = y^2 \partial x \Rightarrow \int \partial C_1 = \int y^2 \partial x \quad C_1(x, y) = x y^2$$

$$\mathbf{A}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz} + \mathbf{C}_2(\mathbf{x}, \mathbf{y}) = \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz} + 0 = \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz} \quad \mathbf{B}(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = -\mathbf{xz} + \mathbf{C}_1(\mathbf{x}, \mathbf{y}) = -\mathbf{xz} + \mathbf{x} \mathbf{y}^2$$

$$\text{rot } \vec{F} = \vec{E} \Rightarrow \vec{F} = \left( \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz}, -\mathbf{xz} + \mathbf{x} \mathbf{y}^2, 0 \right)$$

Si può verificare, tramite Derive, che  $\text{rot } \vec{F} = (\mathbf{x}, \mathbf{z} - \mathbf{x}, \mathbf{y}^2 - \mathbf{z}) = \vec{E}$

Volendo potevo scegliere come componente nulla la prima o la secondo al posto della terza.

Come bordo della superficie  $S$  posso scegliere la circonferenza di equazione  $x^2 + y^2 = 4$  giacente

$$\text{sul piano orizzontale } z = 0. \text{ La sua equazione è: } \begin{cases} x^2 + y^2 = 4 \\ z = 0 \end{cases}$$

$$\Phi_S(\vec{E}) = \int_S (\vec{E} \times \vec{n}) dS = \int_{\gamma=\partial S} A dx + B dy + C dz = \int_{\gamma=\partial S} \left( \frac{1}{2} \mathbf{z}^2 - \mathbf{xz} \right) dx + (-\mathbf{xz} + \mathbf{x} \mathbf{y}^2) dy + 0 \cdot dz$$

## Analisi vettoriale

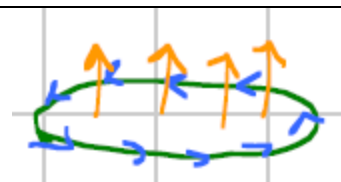
$$\Phi_S(\vec{E}) = \int_{\gamma=\partial S} (0-0)dx + (-0+xy^2)dy + 0 \cdot dz = \int_{\gamma=\partial S} xy^2 dy$$

Introduco le coordinate polari:  $\begin{cases} x=2\cos\vartheta \\ y=2\sin\vartheta \end{cases} \quad 0 \leq \vartheta \leq 2\pi \quad \begin{cases} dx = -2\sin\vartheta d\vartheta \\ dy = 2\cos\vartheta d\vartheta \end{cases}$

$$\Phi_S(\vec{E}) = \int_{\gamma=\partial S} xy^2 dy = \int_0^{2\pi} [2\cos\vartheta \cdot 4\sin^2\vartheta] \cdot 2\cos\vartheta \cdot d\vartheta = 16 \int_0^{2\pi} \cos^2\vartheta \cdot \cos^2\vartheta \cdot d\vartheta = 4 \int_0^{2\pi} \cos^2 2\vartheta \cdot d\vartheta$$

$$\Phi_S(\vec{E}) = 2 \int_0^{2\pi} (1 + \cos 4\vartheta) \cdot d\vartheta = 2 \left[ \vartheta + \frac{1}{4} \sin 4\vartheta \right]_0^{2\pi} = 2 \cdot 2\pi = 4\pi$$

Un altro modo per calcolare il flusso è quello di trovare una superficie più semplice di  $S$  e che abbia lo stesso bordo. Posso scegliere il cerchio del piano  $Oxy$  con normale  $\vec{N} = (0,0,1)$



Se le superfici  $S$  e  $S_1$  fanno lo stesso bordo ( $\partial S = \partial S_1$ ) allora il flusso del campo vettoriale  $\vec{v}$  attraverso la superficie  $S$  è uguale al flusso di  $\vec{v}$  attraverso  $S_1$ .

$S_1$  può essere anche una superficie fissa che si trova per esempio nei tre piani coordinati.

$$\oint_S (\vec{v}) = \int_S (\vec{v} \times \vec{n}) dS = \oint_{S_1} (\vec{v} \times \vec{n}) dS$$

Calcolare il flusso del vettore  $\vec{v} = (x, z-y, y^2-z)$  attraverso la superficie  $S: \{(x,y,z) \in \mathbb{R}^3: x^2 + y^2 + 2z^2 = 4; z \geq 0\}$

$$\partial S = \{ (x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 = 4, z \geq 0 \} = \begin{cases} \text{bordo della} \\ \text{superficie } S \end{cases}$$

In base alla definizione abbiamo:

$$\oint_S \langle \vec{v} \rangle = \int_S \langle \vec{F} \times \vec{n} \rangle dS = \iint_D \langle \vec{v} \times \vec{n} \rangle dx dy \quad \begin{cases} \text{calcoliamo} \\ \text{campi vett.} \end{cases}$$

Invece di calcolare il flusso di  $\vec{v}$  attraverso la superficie  $S_1$ , lo calcolo rispetto ad un'altra superficie  $S_2$  più semplice ma che abbia lo stesso bordo. Nel caso nostro fatto essere come superficie  $S_2$  il cerchio del piano  $Oxy$  di equazione  $x^2 + y^2 \leq 4$  la cui normale è  $\vec{n} = (0, 0, 1)$

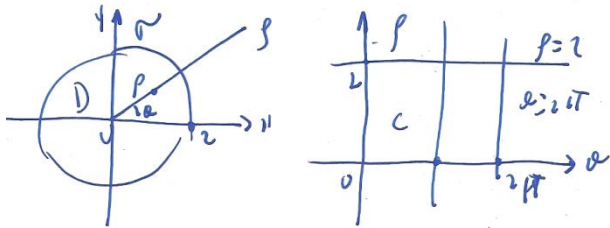
$$S_1 = \{ (x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 \leq 4, z = 0 \}$$

$$\begin{aligned} \oint_S \langle \vec{v} \rangle &= \oint_{S_1} \langle \vec{v} \rangle = \int_{S_1} \langle \vec{v} \times \vec{n} \rangle dS = \iint_D \langle (x, z-y, y^2-z) \times (0, 0, 1) \rangle dx dy = \\ &= \iint_D (y^2 - z) dx dy = \iint_D y^2 dx dy \quad \text{essendo } z=0 \end{aligned}$$

Piano delle coordinate contenente le palle fole:

$$\begin{cases} \rho = f(\varphi) & 0 \leq \rho \leq 2 \\ \varphi = f(\rho) & 0 \leq \rho \leq 2\pi \end{cases} \quad \phi(\vec{r}) = \iiint_C \rho^2 \cdot \rho \, d\rho \, d\varphi \, dz =$$

$$= \int_0^{2\pi} \int_0^2 \rho^3 \, d\rho \, d\varphi = \pi \cdot 4 = 4\pi$$



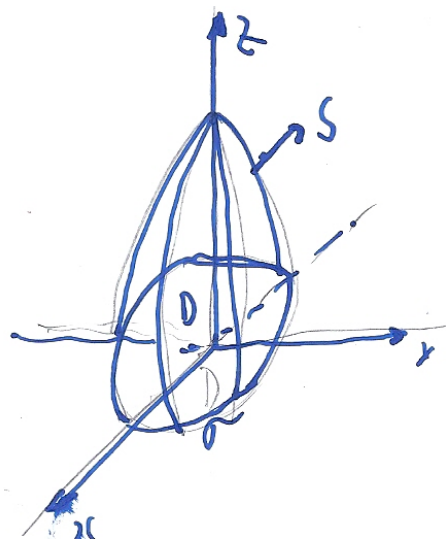
$$\int \rho \, d\varphi = \int \frac{1 - \cos 2\varphi}{2} \, d\varphi = \frac{1}{2} \int d\varphi - \frac{1}{4} \int \cos 2\varphi \, d\varphi = \frac{1}{2} \varphi - \frac{1}{4} \sin 2\varphi$$

$$\int_0^{2\pi} \rho \, d\varphi = \left[ \frac{1}{2} \varphi - \frac{1}{4} \sin 2\varphi \right]_0^{2\pi} = \frac{1}{2} [2\pi] = \pi$$

$$\int_0^2 \rho^3 \, d\rho = \left[ \frac{1}{4} \rho^4 \right]_0^2 = \frac{1}{4} \cdot 16 = 4$$

Convenzioni

La linea  $\rho$  è il bordo della superficie generata da una volta, è il bordo del solido  $V$ .



$$V = \{ (x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 + z^2 \leq 4 \} \quad S = \{ (x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 + z^2 = 4, z \geq 0 \}$$

$$\Gamma : \{ (x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 = 4, z \neq 0 \} \quad D : \{ (x, y, z) \in \mathbb{R}^3 : x^2 + y^2 \leq 4, z \geq 0 \}$$

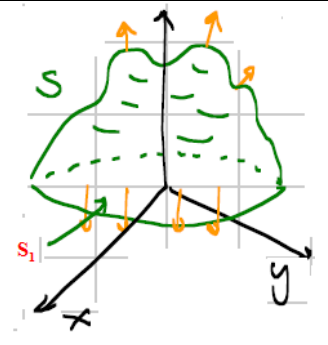
Usando il teorema della divergenza di Green-Gauss otteniamo:

$$\int_{S=\partial V} (\vec{E} \times \vec{n}) dS = \iiint_V \operatorname{div} \vec{E} dx dy dz \quad \text{Con } V \subset \mathbb{R}^3 \text{ ed } S = \partial V \text{ è il bordo di } V \text{ orientato verso l'alto.}$$

Questa volta però, per avere un  $V$  pieno dobbiamo aggiungere la base, cioè il cerchio giacente sul piano cartesiano  $Oxy$  che indico con  $S_1$ .

$$\text{Otteniamo: } \iiint_V \operatorname{div} \vec{E} dx dy dz = \int_S (\vec{E} \times \vec{n}) dS + \int_{S_1} (\vec{E} \times \vec{n}) dS_1$$

$$\operatorname{div} \vec{E} = 0 \Rightarrow 0 = \int_S (\vec{E} \times \vec{n}) dS + \int_{S_1} (\vec{E} \times \vec{n}) dS_1$$



$$\int_S (\vec{E} \times \vec{n}) dS = - \int_{S_1} (\vec{E} \times (0, 0, -1)) dS_1 = \int_{S_1} (\vec{E} \times (0, 0, 1)) dS_1 = 4\pi$$

Questo procedimento è valido anche se  $\operatorname{div} \vec{E} \neq 0$ , solo che in questo caso posso utilizzare la

$$\text{formule dell'integrale triplo } \int_{S=\partial V} (\vec{E} \times \vec{n}) dS = \iiint_V \operatorname{div} \vec{E} dx dy dz.$$

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

$$\vec{E} = (X, Y, Z) \quad \vec{E} = (X, Y, Z) \quad \omega(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) \quad \omega(\mathbf{x}, \mathbf{y}, \mathbf{z}) = Xdx + Ydy + Zdz \quad U(x, y, z)$$

$$\text{rot } \vec{E} \quad \text{rot } \vec{E} = \mathbf{0} \quad \text{div } \vec{E} = \mathbf{0} \quad \text{rot } \vec{F} = \vec{E} \quad \vec{E} = (x, z - x, y^2 - z)$$

$$\frac{\partial U}{\partial x} = \frac{\partial f}{\partial x} = X \quad \frac{\partial U}{\partial y} = \frac{\partial f}{\partial y} = Y \quad \frac{\partial U}{\partial z} = \frac{\partial f}{\partial z} = Z \quad V \subset \mathbb{R}^3 \quad \vec{F} = (A, B, C) \quad \vec{F} = (A, B, C) \quad \text{rot } \vec{F} = \vec{E}$$