

Sistemi di
Coordinate Curvilinee Ortogonali
in 3-dim

claudio magno

www.cm-physmath.net

revisione
13 agosto 2022



René Descartes (1596-1650)

INDICE

| | |
|--|--------|
| INTRODUZIONE | P. III |
| TRASFORMAZIONI DI SISTEMI DI COORDINATE IN 3-DIM | P. 1 |
| COORDINATE CURVILINEE IN 3-DIM | P. 2 |
| BASI VETTORIALI DUALI PER SISTEMI DI COORDINATE CURVILINEE IN 3-DIM | P. 3 |
| COORDINATE CURVILINEE ORTOGONALI IN 3-DIM | P. 6 |
| LE FORME DERIVATE FONDAMENTALI IN \mathbb{R}^3 IN COORDINATE CURVILINEE ORTOGONALI | P. 10 |
| RAPPRESENTAZIONI INTEGRALI | P. 15 |
| APPLICAZIONI | P. 17 |
| COORDINATE RETTANGOLARI | P. 17 |
| COORDINATE CILINDRICO-CIRCOLARI | P. 19 |
| COORDINATE SFERICHE | P. 22 |
| ESERCIZI | P. 26 |
| BIBLIOGRAFIA | P. 34 |

INTRODUZIONE

Nelle applicazioni più avanzate del Calcolo Vettoriale, l'impiego del sistema di coordinate rettangolari (o cartesiane ortogonali) può rivelarsi poco conveniente perché inutilmente complicato. Ciò avviene, generalmente, a causa della *configurazione geometrica* del problema considerato, e.g., di quella emergente dalla simmetria che caratterizza il sistema fisico in questione. La configurazione geometrica che ne domina i modi interattivi può, infatti, suggerire la deduzione di molte proprietà dinamiche sia qualitative che quantitative.

Pertanto, il fatto che la base *ortonormale* rettangolare $\{\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}\}$ consista di vettori uniformi *totalmente* (i.e., sia in norma (modulo) sia in direzione sia in verso) non rende, in ogni caso, le coordinate rettangolari più convenienti di quelle sferiche per esprimere, e.g., il potenziale vettore magnetico generato dalla corrente di spostamento in un condensatore conico o la forza di Lorentz, in coordinate cilindriche, che si esercita tra due spire circolari coassiali.

In queste mie note, sono presentati, mi auguro, con dettaglio sufficiente, alcuni aspetti analitico-geometrici minimi su cui sono incardinate le forme *derivate* classiche più note: $\nabla\psi$ (*gradiente*), $\nabla \cdot \mathbf{K}$ (*divergenza*), $\nabla \times \mathbf{K}$ (*rotore*) e $\nabla^2\psi$ ($\equiv \nabla \cdot \nabla\psi$, *Laplaciano*) in sistemi di coordinate 3-dim *ortogonali* generiche (*non-cartesiane*), espansi da basi vettoriali *variabili*. Le rappresentazioni-limite *integrali* alternative corrispondenti sono pure costruite esplicitamente. □

Lo scopo principale di quanto esposto qui è di offrire uno strumento introduttivo per rafforzare le proprie capacità operative, soprattutto, in vista di obiettivi come l'Elettrodinamica Classica, la Fisica Quantistica sia non-relativistica che relativistico-speciale. Così, di proposito, ho evitato ogni riferimento alle rappresentazioni *covariante* e *controvariante* delle coordinate, strumenti essenziali nella geometria (differenziale) dello Spazio-Tempo relativistico-generale.

La prosa è ridotta al minimo ma il contenuto formale pretende di mantenersi a livello *medio-alto*. Il lavoro personale attraverso la ricostruzione dei passaggi dimostrativi e gli esercizi proposti è *essenziale* all'utilità di questo math-notebook. Per saperne un po' di più, bisogna rivolgersi alla **Bibliografia** finale, ovviamente.

Trasformazioni di Sistemi di Coordinate in 3-dim

La trasformazione delle coordinate rettangolari $(x; y; z)$ di un punto generico $\mathbf{r} \equiv x\hat{\mathbf{x}} + y\hat{\mathbf{y}} + z\hat{\mathbf{z}}$ in quelle $(u; v; w)$ corrispondenti dello stesso punto vs. un certo altro dominio 3-dim aperto $\mathcal{D}_{uvw} \subseteq \mathbb{R}^3$ è indicata con la terna simbolica di dipendenze funzionali scalari *dirette*

$$\begin{cases} x \equiv x(u, v, w) \\ y \equiv y(u, v, w) \\ z \equiv z(u, v, w) \end{cases} . \quad (1)$$

Si assuma, qui, che le Eq.i di trasformazione (1) siano, *almeno*, biunivoche generalmente (quindi, invertibili generalmente) e derivabili con continuità *due volte* generalmente (quindi, $\in \mathcal{C}^1(\mathcal{D}_{uvw})$ generalmente). Si ricordi che il termine *generalmente* è usato nel significato specifico: *eccetto, al più, che per un numero finito di punti di $\overline{\mathcal{D}_{uvw}}$ (l'insieme-chiusura di \mathcal{D}_{uvw}).*

Il determinante *giacobiano*, non-nullo generalmente, della trasformazione dalle *vecchie* alle *nuove* coordinate, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w)$, si scrive

$$J(u, v, w) \equiv \begin{vmatrix} \partial x/\partial u & \partial x/\partial v & \partial x/\partial w \\ \partial y/\partial u & \partial y/\partial v & \partial y/\partial w \\ \partial z/\partial u & \partial z/\partial v & \partial z/\partial w \end{vmatrix} \neq 0 . \quad (2)$$

L'invertibilità generale della trasformazione (1) implica sia l'*esistenza* che l'*unicità*, almeno locali generalmente, della terna di dipendenze funzionali scalari simboliche *inverse*

$$\begin{cases} u \equiv u(x, y, z) \\ v \equiv v(x, y, z) \\ w \equiv w(x, y, z) \end{cases} , \quad (3)$$

alla quale corrisponde il determinante *giacobiano*, non-nullo generalmente, della trasformazione *inversa*, almeno locale, dalle *nuove* alle *vecchie* coordinate, $(u; v; w) \mapsto (x; y; z)$,

$$J^{-1}(x, y, z) \equiv \begin{vmatrix} \partial u/\partial x & \partial u/\partial y & \partial u/\partial z \\ \partial v/\partial x & \partial v/\partial y & \partial v/\partial z \\ \partial w/\partial x & \partial w/\partial y & \partial w/\partial z \end{vmatrix} \neq 0 . \quad (4)$$

■

Coordinate Curvilinee in 3-dim

In Geometria Differenziale, la n -pla di equazioni di (iper-)superfici parametriche *generalmente regolari* (v. [8], p. 439), ottenuta uguagliando ciascuna delle espressioni funzionali delle coordinate correnti a un parametro reale, definisce una n -pla di equazioni di (iper-)superfici coordinate parametriche in \mathbb{R}^n , quella, appunto, relativa all' n -pla $\{c_1, c_2, \dots, c_n\} \subset \mathbb{R}$ di valori parametrici *simultanei* assegnati.

Ad esempio, uguagliando ordinatamente la terna $\{u, v, w\}$ di coordinate trasformate alla terna di parametri $\{c_1, c_2, c_3\} \subset \mathbb{R}$, si ottiene la terna corrispondente di equazioni di *superfici coordinate* parametriche in $\mathbb{R}^3 \iff X \times Y \times Z$

$$\begin{cases} u(x, y, z) = c_1, \\ v(x, y, z) = c_2, \\ w(x, y, z) = c_3. \end{cases} \quad (5)$$

Il vettore-posizione *associato* al punto generico $P \equiv (x; y; z)$ si scrive, solitamente vs. l'origine del sistema di riferimento rettangolare (i.e., il vettore 'esce' dall'origine del riferimento),

$$\mathbf{r} \equiv x\hat{\mathbf{x}} + y\hat{\mathbf{y}} + z\hat{\mathbf{z}} \equiv \mathbf{r}(x, y, z) \quad (\equiv P). \quad (6)$$

D'altra parte, le dipendenze funzionali (1) per le coordinate rettangolari, determinano, a loro volta, la rappresentazione *composta* di $P \equiv (u; v; w)$,

$$\mathbf{r} \equiv x(u, v, w)\hat{\mathbf{x}} + y(u, v, w)\hat{\mathbf{y}} + z(u, v, w)\hat{\mathbf{z}} \equiv \mathbf{r}(u, v, w) \quad (\equiv P). \quad (7)$$

Ora, se v e w sono mantenute invarianti secondo le Eq. (5), la trasformazione (1) rappresenta la u -linea (i.e., linea parametrizzata vs. u) *generalmente regolare* (v. [8], p. 11)

$$\underbrace{\mathbf{r}(u) \equiv x(u, c_2, c_3)\hat{\mathbf{x}} + y(u, c_2, c_3)\hat{\mathbf{y}} + z(u, c_2, c_3)\hat{\mathbf{z}}}_{u\text{-linea}}. \quad (7.1)$$

In modo analogo, se si prendono $\{u, w\} \equiv \{c_1, c_3\}$ e $\{u, v\} \equiv \{c_1, c_2\}$ invarianti nelle Eq. (1), si originano, rispettivamente, una v -linea e una w -linea *generalmente regolari* (almeno, *a-tratti*) per ogni coppia di valori reali parametrici assegnati,

$$\underbrace{\mathbf{r}(v) \equiv x(c_1, v, c_3)\hat{\mathbf{x}} + y(c_1, v, c_3)\hat{\mathbf{y}} + z(c_1, v, c_3)\hat{\mathbf{z}}}_{v\text{-linea}}, \quad (7.2)$$

$$\underbrace{\mathbf{r}(w) \equiv x(c_1, c_2, w)\hat{\mathbf{x}} + y(c_1, c_2, w)\hat{\mathbf{y}} + z(c_1, c_2, w)\hat{\mathbf{z}}}_{w\text{-linea}}. \quad (7.3)$$

In tal modo, la terna vettoriale $\{\mathbf{r}(u), \mathbf{r}(v), \mathbf{r}(w)\}$ costituisce, in \mathbb{R}^3 , un sistema di riferimento a coordinate curvilinee se la u -linea, la v -linea e la w -linea sono *regolari* (§). Queste sono dette *linee coordinate* e, in generale, *possono* corrispondere a *qualsiasi* tipo di linea, *retta* o *non*: tutto dipende dalla natura del sistema generatore (5). ■

(§) Sia γ un sottoinsieme di \mathbb{R}^3 ed esista una funzione continua $\mathbf{r}: \mathcal{J} \mapsto \mathbb{R}^3$, dove $\mathcal{J} \subseteq \mathbb{R}$ è un intervallo e γ ne è l'immagine. Si dice curva in \mathbb{R}^3 un insieme γ in \mathbb{R}^3 con una sua parametrizzazione $\mathbf{r}(\tau)$, essendo $\tau \in \mathcal{J}$. Se γ , di equazione $\mathbf{r} = \mathbf{r}(\tau)$, è tale che $\mathbf{r} \in \mathcal{C}^1(\mathcal{J})$ e se $\mathbf{r}'(\tau) \neq \mathbf{0} \quad \forall \tau \in \mathcal{J}$ (almeno a tratti), γ è *regolare* (almeno a tratti). Il vettore *tangente localmente* a γ è definito come $\mathbf{r}'(\tau) := \mathbf{T}(\tau)$,

Basi Vettoriali Duali per Sistemi di Coordinate Curvilinee in 3-dim

Alla base vettoriale rettangolare usuale $\{\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}\}$, sono sempre associabili, per qualsiasi sistema trasformato $\{u, v, w\}$ di coordinate curvilinee ordinate, le coppie seguenti di basi vettoriali duali reciprocamente: la prima base, $\{\mathbf{T}_u, \mathbf{T}_v, \mathbf{T}_w\}$, è la terna ordinata *variabile* dei vettori *tangenti*, nel punto $P \equiv (x; y; z)$ generico, rispettivamente, alle u -, v - e w -*linee* coordinate; l'altra base, indicata con $\{\mathbf{N}_u, \mathbf{N}_v, \mathbf{N}_w\}$, è la terna ordinata *variabile* di vettori *ortogonali*, nello *stesso* punto $P \equiv (u; v; w)$ generico, alle *superfici* coordinate locali corrispondenti, rappresentate dalle Eq.i (5). La variabilità delle basi vettoriali duali $\{\mathbf{T}_u, \mathbf{T}_v, \mathbf{T}_w\}$ e $\{\mathbf{N}_u, \mathbf{N}_v, \mathbf{N}_w\}$ equivale al cambiamento *da punto a punto* (locale) dei vettori di ciascuna *sia* in modulo *sia* in direzione *sia* in verso. Le loro caratteristiche generali non solo ne suggeriscono rappresentazioni 'naturali' ovvie ma, da queste, si deducono prontamente le due basi vettoriali ordinate *unitarie* e *duali*, $\{\hat{t}_u, \hat{t}_v, \hat{t}_w\}$ e $\{\hat{n}_u, \hat{n}_v, \hat{n}_w\}$, costituite da *versori*. I vantaggi sia di intelligibilità formale che computazionali dell'uso di basi vettoriali *ortonormali* (i.e., ortogonali e unitarie) sono fin troppo evidenti!

Il vettore tangente in $P \equiv (u; v; w) \equiv \mathbf{r}$ alla u -linea (generalmente regolare), si esprime mediante la derivata fondamentale

$$\mathbf{T}_u \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \neq \mathbf{0}. \quad (8)$$

Tipicamente, è $\|\mathbf{T}_u\| \equiv \|\mathbf{T}_u(u, v, w)\| \neq 1$ (norma *hilbertiana*).

Estendendo le stesse considerazioni alle altre due linee coordinate, si deduce la *base ortonormale* (*vettoriale unitaria*) ordinata dei versori *tangenti*

$$\{\hat{t}_u, \hat{t}_v, \hat{t}_w\} \equiv \left\{ \frac{1}{h_u} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u}, \frac{1}{h_v} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v}, \frac{1}{h_w} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \right\}, \quad (9)$$

per la quale, risultano, in modo ovvio,

$$\begin{cases} h_u \equiv h_u(u, v, w) = \|\partial \mathbf{r} / \partial u\| = (x_u'^2 + y_u'^2 + z_u'^2)^{1/2} > 0 \\ h_v \equiv h_v(u, v, w) = \|\partial \mathbf{r} / \partial v\| = (x_v'^2 + y_v'^2 + z_v'^2)^{1/2} > 0 \\ h_w \equiv h_w(u, v, w) = \|\partial \mathbf{r} / \partial w\| = (x_w'^2 + y_w'^2 + z_w'^2)^{1/2} > 0 \end{cases}. \quad (9.1)$$

La dipendenza dei versori tangenti (9) dalle coordinate trasformate u, v, w è, dunque, esplicita.

Riguardo a una rappresentazione della base vettoriale unitaria coniugata $\{\hat{n}_u, \hat{n}_v, \hat{n}_w\}$, basta notare che, per ogni superficie generalmente *regolare* Σ di equazione cartesiana $f(x, y, z) = c$, essendo c una *costante*, il versore \hat{n} normale localmente a Σ è esprimibile come

$$\hat{n} \equiv \hat{n}(x, y, z) = \frac{\nabla f(x, y, z)}{\|\nabla f(x, y, z)\|} \equiv \frac{f'_x \hat{x} + f'_y \hat{y} + f'_z \hat{z}}{(f_x'^2 + f_y'^2 + f_z'^2)^{1/2}}. \quad (10)$$

Quindi, dalle Eq.i cartesiane (5), si determina, nel punto generico $P \equiv (x; y; z) \equiv \mathbf{r} \in \Sigma$, la base vettoriale unitaria ordinata

$$\{\hat{n}_u, \hat{n}_v, \hat{n}_w\} \equiv \{(1/\eta_u)\nabla u, (1/\eta_v)\nabla v, (1/\eta_w)\nabla w\}, \quad (11)$$

nella quale, analogamente alle Eq.i (9.1), si riconoscono i denominatori > 0

$$\begin{cases} \eta_u \equiv \eta_u(x, y, z) = \|\nabla u(x, y, z)\| = (u_x'^2 + u_y'^2 + u_z'^2)^{1/2} \\ \eta_v \equiv \eta_v(x, y, z) = \|\nabla v(x, y, z)\| = (v_x'^2 + v_y'^2 + v_z'^2)^{1/2} \\ \eta_w \equiv \eta_w(x, y, z) = \|\nabla w(x, y, z)\| = (w_x'^2 + w_y'^2 + w_z'^2)^{1/2} \end{cases}. \quad (11.1)$$

Ora, va osservato che, mentre la rappresentazione (9) dei versori (e vettori) tangenti avviene nello spazio-immagine \mathcal{S}_{uvw} trasformato delle nuove variabili u, v, w , quella (11) dei versori (e vettori) normali \hat{n}_λ è realizzata nello spazio *contro-immagine* (cartesiano) originario.

Questa *dualità geometrica* tra le basi vettoriali si rivela sintomatica dell'*ortogonalità* degli spazi generati dalle trasformazioni (1) e (3), esprimendosi nella

Proposizione 1

Le basi vettoriali ordinate

$$\{\mathbf{T}_u, \mathbf{T}_v, \mathbf{T}_w\} \equiv \{\partial\mathbf{r}/\partial u, \partial\mathbf{r}/\partial v, \partial\mathbf{r}/\partial w\} \quad \text{e} \quad \{\mathbf{N}_u, \mathbf{N}_v, \mathbf{N}_w\} \equiv \{\nabla u, \nabla v, \nabla w\},$$

generatrici, rispettivamente, delle basi ortonormali (9) e (11), costituiscono una coppia di terne vettoriali *reciproche*. ▲

Dimostrazione

Le Eq.i (1) e (3) fissano la dipendenza composta *chiusa*

$$u = u(x, y, z) \equiv u(x(u, v, w), y(u, v, w), z(u, v, w)). \quad (12)$$

Derivando formalmente vs. u i termini nei due membri estremi dell'identità (12), risulta

$$1 = \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial u} + \frac{\partial u}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial u} + \frac{\partial u}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial u} \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \nabla u, \quad (13)$$

avendo riconosciuto i vettori $\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \equiv \frac{\partial x}{\partial u} \hat{x} + \frac{\partial y}{\partial u} \hat{y} + \frac{\partial z}{\partial u} \hat{z}$ e $\nabla u \equiv \frac{\partial u}{\partial x} \hat{x} + \frac{\partial u}{\partial y} \hat{y} + \frac{\partial u}{\partial z} \hat{z}$.

Procedendo analogamente con le variabili v e w , si ottengono le uguaglianze

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \cdot \nabla v \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \cdot \nabla w = 1. \quad (14)$$

Invece, derivando formalmente vs. v i termini nei due membri estremi dell'identità (12), si trova

$$0 = \frac{\partial u}{\partial x} \frac{\partial x}{\partial v} + \frac{\partial u}{\partial y} \frac{\partial y}{\partial v} + \frac{\partial u}{\partial z} \frac{\partial z}{\partial v} \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \cdot \nabla u, \quad (15)$$

come, pure, rispettivamente, valgono le uguaglianze

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \cdot \nabla u \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \nabla v \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \cdot \nabla v \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \nabla w \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \cdot \nabla w = 0. \quad (16)$$

Quindi, per comodità, rinominata la terna $\{u, v, w\} := \{q_1, q_2, q_3\}$ ordinatamente, le Eq. (13), (14), (15) e (16) possono essere poste nella rappresentazione sintetica *à-la Kronecker*,

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial q_\mu} \cdot \nabla q_\nu = \delta_{\mu\nu}, \quad (17)$$

con $\{\mu, \nu\} \subset \{1, 2, 3\}$. Tale rappresentazione è quella di una coppia di terne vettoriali *reciproche*, q. e. d. (v., e.g., [1], [3],[4], [5], [9]).

□

Un controllo dei *volumi caratteristici*, di segno *relativo*, costruiti dai t-ps (tri-prodotti scalari) delle terne ordinate locali reciproche $\{\mathbf{T}_u, \mathbf{T}_v, \mathbf{T}_w\}$ e $\{\mathbf{N}_u, \mathbf{N}_v, \mathbf{N}_w\}$, mostra che essi coincidono con gli *jacobiani* delle *inversioni* reciproche $\{x, y, z\} \rightleftharpoons \{u, v, w\}$, v. le Eq.i (2) e (4).

Infatti, ricordando, all'occorrenza, che i determinanti di due matrici (quadrato) in \mathcal{C} *mutuamente trasposte* sono *identici*, si trova esplicitamente, in termini di t-ps,

$$\begin{aligned} [\mathbf{T}_u \mathbf{T}_v \mathbf{T}_w] &\equiv \begin{bmatrix} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} & \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} & \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \end{bmatrix} := \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \cdot \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \\ &= \begin{vmatrix} \partial x/\partial u & \partial y/\partial u & \partial z/\partial u \\ \partial x/\partial v & \partial y/\partial v & \partial z/\partial v \\ \partial x/\partial w & \partial y/\partial w & \partial z/\partial w \end{vmatrix} \equiv \begin{vmatrix} \partial x/\partial u & \partial x/\partial v & \partial x/\partial w \\ \partial y/\partial u & \partial y/\partial v & \partial y/\partial w \\ \partial z/\partial u & \partial z/\partial v & \partial z/\partial w \end{vmatrix} \equiv J(u, v, w); \end{aligned} \quad (18)$$

$$\begin{aligned} [\mathbf{N}_u \mathbf{N}_v \mathbf{N}_w] &\equiv [\nabla u \nabla v \nabla w] \equiv \nabla u \cdot \nabla v \times \nabla w \\ &= \begin{vmatrix} \partial u/\partial x & \partial u/\partial y & \partial u/\partial z \\ \partial v/\partial x & \partial v/\partial y & \partial v/\partial z \\ \partial w/\partial x & \partial w/\partial y & \partial w/\partial z \end{vmatrix} \equiv J^{-1}(x, y, z). \end{aligned} \quad (19)$$

Inoltre, poiché le due terne vettoriali sono *reciproche*, valgono le identità (v., e.g., [3], [4], [5], [8]) locali e biunivoche di *invertibilità*

$$J^{-1}(x, y, z) = \frac{1}{J(u, v, w)}; \quad (20)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} = \frac{\nabla v \times \nabla w}{J^{-1}(x, y, z)} \equiv \frac{\mathbf{N}_v \times \mathbf{N}_w}{[\mathbf{N}_u \mathbf{N}_v \mathbf{N}_w]}, \quad (21.1)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} = \frac{\nabla w \times \nabla u}{J^{-1}(x, y, z)} \equiv \frac{\mathbf{N}_w \times \mathbf{N}_u}{[\mathbf{N}_u \mathbf{N}_v \mathbf{N}_w]}, \quad (21.2)$$

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} = \frac{\nabla u \times \nabla v}{J^{-1}(x, y, z)} \equiv \frac{\mathbf{N}_u \times \mathbf{N}_v}{[\mathbf{N}_u \mathbf{N}_v \mathbf{N}_w]}; \quad (21.3)$$

$$\nabla u = \frac{\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w}}{J(u, v, w)} \equiv \frac{\mathbf{T}_v \times \mathbf{T}_w}{[\mathbf{T}_u \mathbf{T}_v \mathbf{T}_w]}, \quad (22.1)$$

$$\nabla v = \frac{\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u}}{J(u, v, w)} \equiv \frac{\mathbf{T}_w \times \mathbf{T}_u}{[\mathbf{T}_u \mathbf{T}_v \mathbf{T}_w]}, \quad (22.2)$$

$$\nabla w = \frac{\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v}}{J(u, v, w)} \equiv \frac{\mathbf{T}_u \times \mathbf{T}_v}{[\mathbf{T}_u \mathbf{T}_v \mathbf{T}_w]}. \quad (22.3)$$

Non è inutile soffermarsi un attimo per focalizzare le dipendenze funzionali dei termini contenuti nei membri *sinistri* e, rispettivamente, *destri* delle identità (21.1), ..., (22.3).

■

Coordinate Curvilinee Ortogonali in 3-dim

Un sistema $\{u, v, w\}$ di coordinate curvilinee si dice *ortogonale* se le sue linee coordinate sono ortogonali *tra loro in ogni punto* dello spazio da esse generato. In tale circostanza, la base vettoriale ordinata unitaria corrente, $\{\hat{\mathbf{t}}_u, \hat{\mathbf{t}}_v, \hat{\mathbf{t}}_w\}$, è *localmente ortonormale*, nel senso che tali versori sono mutuamente *localmente ortogonali*.

La base vettoriale corrente verrà sempre intesa come *ordinata, ortonormale e destrorsa*, senza eccezione. In altri termini, le sue proprietà geometriche costitutive globali nel dominio (sotto-spazio) $\mathcal{D}_{uvw} \subseteq \mathbb{R}^3$ sono:

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{t}}_\beta = \delta_{\alpha\beta}, \quad (23)$$

con *commutatività* vs. gli indici di linea, $\forall \{\alpha, \beta\} \subset \{u, v, w\}$;

$$\hat{\mathbf{t}}_u = \hat{\mathbf{t}}_v \times \hat{\mathbf{t}}_w, \quad \hat{\mathbf{t}}_v = \hat{\mathbf{t}}_w \times \hat{\mathbf{t}}_u, \quad \hat{\mathbf{t}}_w = \hat{\mathbf{t}}_u \times \hat{\mathbf{t}}_v, \quad (24)$$

con *anti-commutatività* dei fattori vettoriali associata alla *ciclicità* vs. gli indici di linea;

$$[\hat{\mathbf{t}}_u \hat{\mathbf{t}}_v \hat{\mathbf{t}}_w] \equiv \hat{\mathbf{t}}_u \cdot \hat{\mathbf{t}}_v \times \hat{\mathbf{t}}_w \equiv \begin{vmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} = 1 \quad (> 0), \quad (25)$$

con *ciclicità* vs. gli indici di linea e *positività* del volume (unitario) caratteristico. □

Proposizione 2

Sia $\{u, v, w\}$ un sistema qualsiasi di coordinate curvilinee *ortogonali*.

Allora, $\forall \alpha \in \{u, v, w\}$, valgono localmente le identità vettoriali seguenti,

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \equiv \hat{\mathbf{n}}_\alpha. \quad \blacktriangle \quad (26)$$

Dimostrazione

Dall'ortogonalità locale della terna ordinata (destrorsa) $\{\mathbf{T}_u, \mathbf{T}_v, \mathbf{T}_w\}$, segue, per la *proprietà di reciprocità* (17), quella della terna duale associata $\{N_u, N_v, N_w\}$.

Pertanto, i volumi caratteristici (18) e (19) sono dati, rispettivamente, dai t-ps

$$[\mathbf{T}_u \mathbf{T}_v \mathbf{T}_w] \equiv \left[\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial u} \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w} \right] \equiv J(u, v, w) = h_u h_v h_w > 0, \quad (27)$$

$$[N_u N_v N_w] \equiv [\nabla u \quad \nabla v \quad \nabla w] \equiv \frac{1}{J(u, v, w)} = \eta_u \eta_v \eta_w > 0, \quad (28)$$

dove, per l'Eq. (20), anche la terna (28) è *positiva* e risulta localmente

$$h_u h_v h_w = \frac{1}{\eta_u \eta_v \eta_w}. \quad (29)$$

□

Ora, essendo $\{\hat{\mathbf{t}}_u, \hat{\mathbf{t}}_v, \hat{\mathbf{t}}_w\}$ una base vettoriale (ordinata) *ortonormale*, si può manipolare, e.g., la prima identità costitutiva (24) scrivendo, mediante le Eq.i (21.1), (21.2), (21.3), (28) e (29),

$$\begin{aligned} \hat{\mathbf{t}}_u &\equiv \hat{\mathbf{t}}_v \times \hat{\mathbf{t}}_w = \frac{\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial v} \times \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial w}}{h_v h_w} = \frac{\nabla w \times \nabla u}{J^{-1}(x, y, z)} \times \frac{\nabla u \times \nabla v}{J^{-1}(x, y, z)} = \frac{(\eta_w \hat{\mathbf{n}}_w \times \eta_u \hat{\mathbf{n}}_u) \times (\eta_u \hat{\mathbf{n}}_u \times \eta_v \hat{\mathbf{n}}_v)}{(\eta_u \eta_v \eta_w)^2 h_v h_w} \\ &= \frac{\hat{\mathbf{n}}_v \times \hat{\mathbf{n}}_w}{\eta_v \eta_w h_v h_w} \equiv \frac{\eta_u h_u \hat{\mathbf{n}}_u}{(\cancel{\eta_u \eta_v \eta_w}) (h_u h_v h_w)} \equiv \eta_u h_u \hat{\mathbf{n}}_u. \end{aligned} \quad (30)$$

Poiché $\|\hat{\mathbf{t}}_u\| \equiv \|\hat{\mathbf{n}}_u\| = 1$ e $\eta_u h_u > 0$, la consistenza della sequenza di trasformazioni (30) implica che l'identità (26) vale, per $\alpha \equiv u$, sse $h_u \equiv 1/\eta_u$, i.e., sse $\|\partial \mathbf{r}/\partial u\| \equiv 1/\|\nabla u\|$ localmente. \square

Analogamente, si dimostrano le identità $\hat{\mathbf{t}}_v \equiv \eta_v h_v \hat{\mathbf{n}}_v$ e $\hat{\mathbf{t}}_w \equiv \eta_w h_w \hat{\mathbf{n}}_w$. Quindi, $\forall \alpha \in \{u, v, w\}$, vale la condizione locale, propria di un sistema di coordinate *ortogonali*,

$$h_\alpha \equiv \left\| \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} \right\| = (x_\alpha'^2 + y_\alpha'^2 + z_\alpha'^2)^{1/2} = \frac{1}{\eta_\alpha} \equiv \frac{1}{\|\nabla \alpha\|} = (\alpha_x'^2 + \alpha_y'^2 + \alpha_z'^2)^{1/2}. \quad (31)$$

La combinazione delle identità (11) e (26) fornisce le formule seguenti *a variabili separate*, valide *localmente* per qualsiasi sistema $\{u, v, w\}$ di coordinate *ortogonali*:

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha(u, v, w) \equiv \frac{1}{\eta_\alpha(x, y, z)} \nabla \alpha(x, y, z); \quad (32)$$

da queste, inversamente, si ottengono

$$\nabla \alpha(x, y, z) = \eta_\alpha(x, y, z) \hat{\mathbf{n}}_\alpha(x, y, z) \equiv \frac{1}{h_\alpha(u, v, w)} \hat{\mathbf{t}}_\alpha(u, v, w), \quad (33)$$

$\forall \alpha \in \{u, v, w\}$. \square

Per un sistema qualsiasi di coordinate curvilinee *ortogonali* $\{u, v, w\}$, i termini h_u, h_v, h_w sono detti **fattori di scala**. Essi risultano *fondamentali* nella scrittura corretta di quantità geometriche differenziali trasformate, fornendo la *correzione specifica alla distorsione locale delle coordinate di linea* u, v, w vs. l'andamento *rettilineo* (cartesiano), assunto come di *referimento fondamentale*.

Se, $\forall \alpha \in \{u, v, w\}$, $s_\alpha \equiv s(\alpha) \geq 0$, rappresenta la *distanza* (o *coordinata naturale*) misurata lungo l' α -linea, allora, dall'Eq. (9), si può scrivere

$$\mathbf{T}_\alpha \equiv \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial s_\alpha} \frac{ds_\alpha}{d\alpha}.$$

Considerazioni differenziali elementari (v. [8], P. 24) mostrano che $\partial \mathbf{r}/\partial \alpha \equiv \hat{\mathbf{t}}_\alpha$. Quindi, in modo alternativo all'Eq. (9), si perviene alla rappresentazione *naturale* importante

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = \frac{ds_\alpha}{d\alpha} \hat{\mathbf{t}}_\alpha. \quad (34)$$

Il confronto tra l'Eq. (34) e gli elementi della base ortonormale (9) fornisce l'uguaglianza

$$h_\alpha = ds_\alpha/d\alpha \quad (\approx (\alpha_x'^2 + \alpha_y'^2 + \alpha_z'^2)^{1/2}), \quad (35)$$

che, dalla definizione di differenziale 1° di una funzione di una sola variabile, equivale a

$$ds_\alpha = h_\alpha d\alpha \quad (\approx (\alpha'_x{}^2 + \alpha'_y{}^2 + \alpha'_z{}^2)^{1/2} d\alpha). \quad (36)$$

In parole: *le lunghezze infinitesime di archi di linee coordinate ortogonali corrispondono alle variazioni delle coordinate di linea moltiplicate per i fattori di scala rispettivi.*

Pertanto, l'Eq. (34) è esprimibile come

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} = h_\alpha \hat{\mathbf{t}}_\alpha, \quad (37)$$

dalla quale, con trasformazioni elementari sul versore $\hat{\mathbf{t}}_\alpha$, si trovano alcune identità generali, semplici ma comode in molte circostanze.

Infatti, mantenendo come sistema di riferimento ortogonale *fondamentale* quello *rettangolare* e combinando le Eq.i (1) e (6) nell'Eq. (37), si scrive

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \equiv \frac{1}{h_\alpha} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} \equiv \frac{1}{h_\alpha} \left(\frac{\partial x}{\partial \alpha} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial y}{\partial \alpha} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial z}{\partial \alpha} \hat{\mathbf{z}} \right). \quad (38)$$

Il confronto della rappresentazione (38) con quella generale evidente

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \equiv (\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}} + (\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}} + (\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}} \quad (39)$$

– valida localmente, oltretutto, vs. qualsiasi altro sistema di riferimento di coordinate ortogonali assunto come *fondamentale* (e.g., cf/c **Esercizio 5**) – fornisce le identità cercate:

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{x}} = \frac{1}{h_\alpha} \frac{\partial x}{\partial \alpha}, \quad (40.1)$$

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{y}} = \frac{1}{h_\alpha} \frac{\partial y}{\partial \alpha}, \quad (40.2)$$

$$\hat{\mathbf{t}}_\alpha \cdot \hat{\mathbf{z}} = \frac{1}{h_\alpha} \frac{\partial z}{\partial \alpha}. \quad (40.3)$$

Ora, riprendendo l'Eq. (37), l'*ortogonalità* del sistema $\{u, v, w\}$ di coordinate curvilinee implica localmente, per invarianza formale, la validità della combinazione lineare differenziale *esatta*

$$d\mathbf{r} = \sum_{\alpha=u,v,w} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} d\alpha \equiv (h_u du) \hat{\mathbf{t}}_u + (h_v dv) \hat{\mathbf{t}}_v + (h_w dw) \hat{\mathbf{t}}_w \equiv d\mathbf{r}(u, v, w). \quad (41)$$

Da questa, si ha che la *lunghezza* dell'arco di linea infinitesimo limitato dai punti $P \equiv (u; v; w)$ e $P + dP \equiv (u + du; v + dv; w + dw)$ è esprimibile dallo *scalare invariante* (invariante vs. qualsiasi sistema di riferimento *ortogonale* dotato della stessa metrica e dello stesso prodotto interno)

$$ds \approx \|d\mathbf{r}\| \equiv (d\mathbf{r} \cdot d\mathbf{r})^{1/2} = ((h_u du)^2 + (h_v dv)^2 + (h_w dw)^2)^{1/2} = ds(u, v, w). \quad (42)$$

□

Nelle coordinate curvilinee *ortogonali* u, v, w , l'elemento differenziale infinitesimo di *volume* $d\Omega \subset \mathcal{D}_{uvw}$ è il *parallelepipedoide* a spigoli possibilmente *curvilinei* uscenti da $P \equiv (u; v; w)$, i quali, a meno di infinitesimi di ordine ≥ 2 , approssimano lunghezze infinitesime del 1° ordine di linea coordinata nel *verso* localmente tangente (quindi, in direzione *rettilinea*) (cfr/c Eq. (34)). Il volume corrispondente del parallelepipedo infinitesimo *approssimante* si scrive

$$\begin{aligned}
d\Omega &= (\hat{t}_u ds_u) \cdot (\hat{t}_v ds_v) \times (\hat{t}_w ds_w) \equiv \underbrace{[\hat{t}_u \hat{t}_v \hat{t}_w]}_{=1} ds_u ds_v ds_w \\
&= h_u h_v h_w du dv dw \equiv J(u, v, w) du dv dw .
\end{aligned} \tag{43}$$

Il risultato espresso dall'Eq. (43) non è inatteso! La positività evidente di $J(u, v, w)$ dipende dalla scelta della base ortonormale $\{\hat{t}_u, \hat{t}_v, \hat{t}_w\}$ di riferimento come una terna vettoriale *positiva*, i.e., destrorsa, v. Eq. (25). Pertanto, la negatività eventuale di viene attribuita, necessariamente, alla presenza di una o tre variazioni locali negative delle coordinate di linea, du, dv, dw , vs. la terna (destrorsa) dei vettori tangenti rispettivi. □

Infine, gli elementi differenziali infinitesimi d'area sono tre, ciascuno dei quali, ottenuto, *al 1° ordine* associando due degli altri spigoli *rettilinei approssimanti* mentre il terzo spigolo risulta, dalle Eq. (24), normale al *rettangolo* generato dai primi due.

Poiché esistono due vettori normali a una superficie regolare, localmente *opposti*, è necessario stabilire quale sia quello di verso *positivo* (o *emergente* dalla superficie). Il prodotto vettoriale convenzionale genera un riferimento destrorso (la cosiddetta *regola della mano destra* della Fisica elementare), conseguenza della definizione rigorosa di *superficie orientata* (v. [8], p. 451-455).

Ora, l'area dS_u della 'base' del parallelepipedo approssimante nell'Eq. (43) è data dal prodotto vettoriale che la definisce. Com'è noto, tale *rappresentazione vettoriale* è caratterizzata dal versore normale alla base, \hat{t}_u . Si ha, dunque (al 1° ordine di approssimazione infinitesima),

$$\begin{aligned}
dS_u &:= (\hat{t}_v ds_v) \times (\hat{t}_w ds_w) \equiv \hat{t}_u (h_v dv)(h_w dw) \\
&= \hat{t}_u h_v h_w dv dw .
\end{aligned} \tag{44.1}$$

□

Con una permutazione ciclica degli indici di linea nell'Eq. (44.1), si ottengono le aree infinitesime analoghe a quelle delle altre due facce del parallelepipedo approssimante (43),

$$dS_v = \hat{t}_v h_u h_w du dw , \tag{44.2}$$

$$dS_w = \hat{t}_w h_u h_v du dv . \tag{44.3}$$

Le Eq.i (44.1), (44.2) e (44.3) costituiscono gli elementi d'area infinitesimi generali delle superfici coordinate locali ovunque in \mathcal{D}_{uvw} . ■

Le Forme Derivate Fondamentali in 3-dim in Coordinate Curvilinee Ortogonali

Come si è accennato nell'INTRODUZIONE, la conoscenza della struttura rappresentativa generale di ciascuna delle forme fondamentali di derivazione, $\nabla\psi$, $\nabla \cdot \mathbf{K}$, $\nabla \times \mathbf{K}$ e $\nabla^2\psi$, indipendente dal sistema di coordinate *ortogonali* scelto, si rivela cruciale per il trattamento di molti modelli teorici differenziali condivisi sia dalla Fisica che dall'Ingegneria (Meccanica Analitica, Elettrodinamica, Fluidodinamica, Elasticità e Meccanica Ondulatoria nei mezzi continui, Acustica, Teoria del Trasporto molecolare, etc.). In particolare, nei problemi cosiddetti *di Sturm-Liouville* agli autovalori, la conoscenza della struttura della forma laplaciana di ψ , i.e., $\nabla^2\psi$ ($\equiv \nabla \cdot \nabla\psi$), risulta essenziale per la separabilità delle variabili nella ricerca di soluzioni stazionarie o perturbative di equazioni differenziali dinamiche a derivate parziali.

Dalla determinazione della struttura rappresentativa generale del vettore $\nabla\psi$, si deducono, con una certa *cautela*, quelle delle altre espressioni derivate.

Proposizione 3

Si supponga che valgano le dipendenze funzionali biunivoche (1) e (3) e si consideri la funzione scalare $(u; v; w) \mapsto \psi(u, v, w) \in \mathcal{C}^1(\mathcal{D}_{uvw})$ di variabili coordinate ortogonali, dove $\mathcal{D}_{uvw} \subseteq \mathbb{R}^3$ è un dominio *aperto*. Allora, in \mathcal{D}_{uvw} , vale la rappresentazione generale locale

$$\nabla\psi \equiv \frac{1}{h_u} \frac{\partial\psi}{\partial u} \hat{\mathbf{t}}_u + \frac{1}{h_v} \frac{\partial\psi}{\partial v} \hat{\mathbf{t}}_v + \frac{1}{h_w} \frac{\partial\psi}{\partial w} \hat{\mathbf{t}}_w. \blacktriangle \quad (45)$$

Dimostrazione

Della definizione di $\nabla\psi$ in coordinate rettangolari,

$$\nabla\psi(x, y, z) := \frac{\partial\psi}{\partial x} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial\psi}{\partial y} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial\psi}{\partial z} \hat{\mathbf{z}}, \quad (46)$$

si costruisce la rappresentazione $\nabla\psi(x, y, z) \equiv \nabla\psi(u(x, y, z), v(x, y, z), w(x, y, z))$ mediante le formule di derivazione parziale composta

$$\begin{cases} \frac{\partial\psi}{\partial x} = \frac{\partial\psi}{\partial u} \frac{\partial u}{\partial x} + \frac{\partial\psi}{\partial v} \frac{\partial v}{\partial x} + \frac{\partial\psi}{\partial w} \frac{\partial w}{\partial x} \\ \frac{\partial\psi}{\partial y} = \frac{\partial\psi}{\partial u} \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial\psi}{\partial v} \frac{\partial v}{\partial y} + \frac{\partial\psi}{\partial w} \frac{\partial w}{\partial y} \\ \frac{\partial\psi}{\partial z} = \frac{\partial\psi}{\partial u} \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial\psi}{\partial v} \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial\psi}{\partial w} \frac{\partial w}{\partial z} \end{cases}. \quad (47)$$

Sostituendo le espressioni (47) nell'Eq. (46), si possono riordinare i termini in modo da scrivere

$$\begin{aligned} \nabla\psi &= \frac{\partial\psi}{\partial u} \left(\frac{\partial u}{\partial x} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial u}{\partial y} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial u}{\partial z} \hat{\mathbf{z}} \right) + \frac{\partial\psi}{\partial v} \left(\frac{\partial v}{\partial x} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial v}{\partial y} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial v}{\partial z} \hat{\mathbf{z}} \right) + \frac{\partial\psi}{\partial w} \left(\frac{\partial w}{\partial x} \hat{\mathbf{x}} + \frac{\partial w}{\partial y} \hat{\mathbf{y}} + \frac{\partial w}{\partial z} \hat{\mathbf{z}} \right) \\ &\equiv \frac{\partial\psi}{\partial u} \nabla u + \frac{\partial\psi}{\partial v} \nabla v + \frac{\partial\psi}{\partial w} \nabla w, \\ &\equiv \frac{1}{h_u} \frac{\partial\psi}{\partial u} \hat{\mathbf{t}}_u + \frac{1}{h_v} \frac{\partial\psi}{\partial v} \hat{\mathbf{t}}_v + \frac{1}{h_w} \frac{\partial\psi}{\partial w} \hat{\mathbf{t}}_w \equiv \nabla_{uvw} \psi(u, v, w), \end{aligned}$$

avvalendosi, nel passaggio conclusivo, delle identità (33), necessarie per esprimere *tutti* i termini in funzione delle *sole* coordinate u, v, w, q , e. d. .

□

Osservazione 1

La fattorizzazione (unicamente!) *operatoriale* vs. ψ nell'Eq. (45) mette in evidenza l'espressione generale dell'operatore differenziale ∇ (**gradiente** o **del**) nel dominio \mathcal{D}_{uvw} ,

$$\nabla \equiv \hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial}{\partial w} \equiv \nabla_{uvw}. \quad (48)$$

■

Proposizione 4

Si supponga che valgano le dipendenze funzionali biunivoche (1) e (3) vs. alla funzione vettoriale $(u; v; w) \mapsto \mathbf{K}(u, v, w) \equiv \sum_{\alpha=u,v,w} K_\alpha \hat{t}_\alpha \in \mathcal{C}^1(\mathcal{D}_{uvw})$, dove $\mathcal{D}_{uvw} \subseteq \mathbb{R}^3$ è un dominio *aperto* di variabili coordinate ortogonali.

Allora, in \mathcal{D}_{uvw} , si ha la rappresentazione generale della **divergenza** di \mathbf{K}

$$\nabla \cdot \mathbf{K} \equiv \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial u} (h_v h_w K_u) + \frac{\partial}{\partial v} (h_w h_u K_v) + \frac{\partial}{\partial w} (h_u h_v K_w) \right). \blacktriangle \quad (49)$$

Si ricordi che $h_u h_v h_w \equiv J(u, v, w)$, Eq. (43).

Dimostrazione

Poiché $\{\hat{t}_u, \hat{t}_v, \hat{t}_w\}$ è una base ortonormale *positiva*, combinando la proprietà costitutiva (24) con l'Eq. (33), si determinano le identità *a variabili miste* ($h_\alpha \equiv h_\alpha(u, v, w)$, $\nabla \alpha \equiv \nabla \alpha(x, y, z)$)

$$\begin{cases} \hat{t}_u \equiv \hat{t}_v \times \hat{t}_w = h_v h_w \nabla v \times \nabla w, \\ \hat{t}_v \equiv \hat{t}_w \times \hat{t}_u = h_w h_u \nabla w \times \nabla u, \\ \hat{t}_w \equiv \hat{t}_u \times \hat{t}_v = h_u h_v \nabla u \times \nabla v. \end{cases} \quad (50)$$

In tal modo, la funzione vettoriale \mathbf{K} può essere riscritta nella forma

$$\begin{aligned} \mathbf{K} &\equiv K_u \hat{t}_u + K_v \hat{t}_v + K_w \hat{t}_w \\ &= h_v h_w K_u \nabla v \times \nabla w + h_w h_u K_v \nabla w \times \nabla u + h_u h_v K_w \nabla u \times \nabla v, \end{aligned}$$

dalla quale, tenendo conto della scomposizione additiva di \mathbf{K} in \mathcal{D}_{uvw} , dell'identità fondamentale $\nabla \cdot (\phi \mathbf{F}) \equiv \mathbf{F} \cdot (\nabla \phi) + (\nabla \cdot \mathbf{F}) \phi$ (si veda, e.g., [9], Eq. (31)) e dell'Eq. (33), si ottiene, identificando $\phi \equiv h_v h_w K_u$ e $\mathbf{F} \equiv \nabla v \times \nabla w$,

$$\begin{aligned} \nabla \cdot (K_u \hat{t}_u) &\equiv \nabla \cdot (h_v h_w K_u \nabla v \times \nabla w) \\ &= (\nabla v \times \nabla w) \cdot \nabla (h_v h_w K_u) + (\nabla \cdot (\nabla v \times \nabla w)) h_v h_w K_u \\ &\equiv \frac{1}{h_v h_w} \hat{t}_u \cdot \nabla (h_v h_w K_u) + \cancel{(\nabla \cdot (\nabla v \times \nabla w)) h_v h_w K_u}. \end{aligned} \quad (51)$$

Il secondo addendo nell'Eq. (51) risulta *nulla* perché (v., e.g., [9], Eq.i (33) e (75)), si ha

$$\nabla \cdot (\nabla v \times \nabla w) = \nabla w \cdot (\nabla \times \nabla v) - \nabla v \cdot (\nabla \times \nabla w) = 0 + 0 \equiv 0.$$

Quindi, mediante l'Eq. (45), l'Eq. (51) assume una forma in cui, ora, *tutti* i suoi termini dipendono esplicitamente dalle *sole* coordinate u, v, w ,

$$\begin{aligned}\nabla \cdot (K_u \hat{t}_u) &= \frac{1}{h_v h_w} \hat{t}_u \cdot \left(\hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial}{\partial u} (h_v h_w K_u) + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial}{\partial v} (h_v h_w K_u) + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial}{\partial w} (h_v h_w K_u) \right) \\ &\equiv \frac{1}{h_u h_v h_w} \frac{\partial}{\partial u} (h_v h_w K_u).\end{aligned}\quad (52.1)$$

La ciclicità vs. gli indici di linea dà prontamente, dall'Eq. (52.1), gli altri due termini necessari,

$$\nabla \cdot (K_v \hat{t}_v) = \frac{1}{h_u h_v h_w} \frac{\partial}{\partial v} (h_w h_u K_v), \quad (52.2)$$

$$\nabla \cdot (K_w \hat{t}_w) = \frac{1}{h_u h_v h_w} \frac{\partial}{\partial w} (h_u h_v K_w). \quad (52.3)$$

Si conclude per l'asserto sommando i risultati (52.1) (52.2) e (52.3), q. e. d. . ■

Proposizione 5

Sotto le stesse ipotesi della Proposizione 4, vale la rappresentazione generale del **rotore** di K :

$$\begin{aligned}\nabla \times K &\equiv \frac{1}{h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial v} (h_w K_w) - \frac{\partial}{\partial w} (h_v K_v) \right) \hat{t}_u + \frac{1}{h_u h_w} \left(\frac{\partial}{\partial w} (h_u K_u) - \frac{\partial}{\partial u} (h_w K_w) \right) \hat{t}_v + \\ &\quad \downarrow + \frac{1}{h_u h_v} \left(\frac{\partial}{\partial u} (h_v K_v) - \frac{\partial}{\partial v} (h_u K_u) \right) \hat{t}_w\end{aligned}\quad (53)$$

$$\equiv \frac{1}{J(u, v, w)} \begin{vmatrix} h_u \hat{t}_u & h_v \hat{t}_v & h_w \hat{t}_w \\ \frac{\partial}{\partial u} & \frac{\partial}{\partial v} & \frac{\partial}{\partial w} \\ h_u K_u & h_v K_v & h_w K_w \end{vmatrix} \cdot \blacktriangle \quad (53.1)$$

Dimostrazione

Mediante le Eq. (32) e (33), risulta conveniente rappresentare la funzione vettoriale K nella forma *a variabili miste*

$$K \equiv K_u \hat{t}_u + K_v \hat{t}_v + K_w \hat{t}_w = h_u K_u \nabla u + h_v K_v \nabla v + h_w K_w \nabla w.$$

Poiché $\nabla \times (\phi F) = (\nabla \times F) \phi - F \times \nabla \phi$ e $\nabla \times \nabla \phi = 0$ (v., e.g., [1], [2], [3], [4], [5], [6]), allora, dalla scomposizione additiva di K in \mathcal{D}_{uvw} , si scrive, assegnando $\phi \equiv h_u K_u$ e $F \equiv \nabla u$,

$$\begin{aligned}\nabla \times (K_u \hat{t}_u) &\equiv \nabla \times (h_u K_u \nabla u) \\ &= \cancel{(\nabla \times \nabla u) h_u K_u} - \nabla u \times \nabla (h_u K_u) \equiv \nabla (h_u K_u) \times \nabla u \\ &\equiv \left(\hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial (h_u K_u)}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial (h_u K_u)}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial (h_u K_u)}{\partial w} \right) \times \frac{1}{h_u} \hat{t}_u \\ &= \frac{1}{h_w h_u} \frac{\partial (h_u K_u)}{\partial w} \hat{t}_v - \frac{1}{h_u h_v} \frac{\partial (h_u K_u)}{\partial v} \hat{t}_w,\end{aligned}\quad (54.1)$$

dove ci si è avvalsi delle Eq.i (45), (33) e della proprietà costitutiva (24).

Nel primo e nell'ultimo membro della catena di identità (54.1), *tutti* i termini dipendono in modo esplicito dalle *sole* coordinate u, v, w .

Poi, a partire dall'identità (54.1) stessa, variando gli indici di linea ciclicamente, si determinano le altre due combinazioni lineari vettoriali necessarie,

$$\nabla \times (K_v \hat{t}_v) = \frac{1}{h_u h_v} \frac{\partial (h_v K_v)}{\partial u} \hat{t}_w - \frac{1}{h_v h_w} \frac{\partial (h_v K_v)}{\partial w} \hat{t}_u, \quad (54.2)$$

$$\nabla \times (K_w \hat{t}_w) \equiv \frac{1}{h_v h_w} \frac{\partial (h_w K_w)}{\partial v} \hat{t}_u - \frac{1}{h_w h_u} \frac{\partial (h_w K_w)}{\partial u} \hat{t}_v. \quad (54.3)$$

La dimostrazione si conclude sommando i risultati (54.1), (54.2) e (54.3), q. e. d. .

La verifica della rappresentazione simbolica (e comoda) (53.1) è un esercizio elementare. ■

Proposizione 6

Si supponga che sussistano le dipendenze funzionali biunivoche (1) e (3) per la funzione scalare $(u; v; w) \mapsto \psi(u, v, w) \in \mathcal{C}^1(\mathcal{D}_{uvw})$ di variabili coordinate ortogonali e sia $\psi(u, v, w)$ derivabile almeno *due volte* nel dominio *aperto* $\mathcal{D}_{uvw} \subseteq \mathbb{R}^3$.

Allora, in \mathcal{D}_{uvw} , vale la rappresentazione generale

$$\nabla^2 \psi \equiv \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial u} \left(\frac{h_v h_w}{h_u} \frac{\partial \psi}{\partial u} \right) + \frac{\partial}{\partial v} \left(\frac{h_w h_u}{h_v} \frac{\partial \psi}{\partial v} \right) + \frac{\partial}{\partial w} \left(\frac{h_u h_v}{h_w} \frac{\partial \psi}{\partial w} \right) \right) \quad (55)$$

$$\equiv \frac{1}{J(u, v, w)} \sum_{\alpha=u, v, w} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{h_u h_v h_w}{h_\alpha^2} \frac{\partial}{\partial \alpha} \right) \psi \equiv \nabla_{u, v, w}^2. \quad \blacktriangle \quad (55.1)$$

Dimostrazione

L'Eq. (45) fornisce le componenti scalari di $\nabla \psi$ nel dominio \mathcal{D}_{uvw} , quindi, $\forall \alpha \in \{u, v, w\}$,

$$\hat{t}_\alpha \cdot \nabla \psi \equiv (1/h_\alpha) (\partial \psi / \partial \alpha).$$

Quindi, operando sull'identità $\nabla^2 \psi \equiv \nabla \cdot \nabla \psi$, si applica l'espressione formale di $\nabla \cdot \mathbf{K}$ in \mathcal{D}_{uvw} , espressa dall'Eq. (49), sostituendo $K_\alpha \equiv (1/h_\alpha) (\partial \psi / \partial \alpha)$. Ne risulta l'identità (55), q. e. d. . □

Osservazione 2

Come per l'operatore ∇ (cfr/c l'Eq. (48), anche riguardo all'operatore ∇^2 si individua, con la fattorizzazione *operatoriale* vs. ψ nell'Eq. (55), la struttura generale vs. un sistema di coordinate curvilinee ortogonali *qualsiasi*:

$$\nabla^2 \equiv \frac{1}{h_u h_v h_w} \sum_{\alpha=u, v, w} \frac{\partial}{\partial \alpha} \left(\frac{h_u h_v h_w}{h_\alpha^2} \frac{\partial}{\partial \alpha} \right) \equiv \nabla_{uvw}^2, \quad (55.2)$$

dove, al solito, vale l'uguaglianza $h_u h_v h_w \equiv J(u, v, w)$. ■

La dimostrazione della **Proposizione 6** sfrutta in modo sintetico (e conveniente) le strutture già acquisite delle operazioni di *gradiente* e di *divergenza* in \mathfrak{D}_{uvw} .

D'altra parte, se si preferisce seguire un procedimento più elementare, meccanico e (relativamente) sicuro in situazioni specifiche, è essenziale *evitare accuratamente* scritte istintive ma, in generale, *errate*, quali, e.g.,

$$\begin{aligned}\nabla \cdot \nabla \psi &\equiv \left(\hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial}{\partial w} \right) \cdot \left(\hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial \psi}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial \psi}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial \psi}{\partial w} \right) \\ &= \frac{1}{h_u} \frac{\partial}{\partial u} \left(\frac{1}{h_u} \frac{\partial \psi}{\partial u} \right) + \frac{1}{h_v} \frac{\partial}{\partial v} \left(\frac{1}{h_v} \frac{\partial \psi}{\partial v} \right) + \frac{1}{h_w} \frac{\partial}{\partial w} \left(\frac{1}{h_w} \frac{\partial \psi}{\partial w} \right).\end{aligned}$$

In questa, infatti, stata applicata – in maniera *semplificistica* – la sola proprietà costitutiva (23) del prodotto interno tra vettori ortogonali, trascurando di eseguire *anche* le *derivazioni dei versori* contenuti nell'espressione di $\nabla \psi$, i quali, se non sono *variabili* in modulo, lo sono, però, sia *in direzione* che *in verso* vs. le stesse coordinate u, v, w !

Quindi, $\forall \{\mu, \nu\} \subset \{u, v, w\}$, l'operazione differenziale corretta (successiva a quella distributiva della somma vs. il prodotto dei vettori ∇ e $\nabla \psi$) è

$$\left(\hat{t}_\mu \frac{\partial}{\partial \mu} \right) \cdot \left(\hat{t}_\nu \frac{1}{h_\nu} \frac{\partial \psi}{\partial \nu} \right) = \left(\hat{t}_\mu \cdot \frac{\partial \hat{t}_\nu}{\partial \mu} \right) \frac{1}{h_\nu} \frac{\partial \psi}{\partial \nu} + \delta_{\mu\nu} \frac{\partial}{\partial \mu} \left(\frac{1}{h_\nu} \frac{\partial \psi}{\partial \nu} \right). \quad (56)$$

A questo punto, la prosecuzione del calcolo richiede la conoscenza della dipendenza esplicita di \hat{t}_ν dalla coordinata μ , così da poter determinare il vettore $\partial \hat{t}_\nu / \partial \mu$.

Un procedimento operativo generale

Quando sia stato specificato il sistema di equazioni (1) di trasformazione *diretta* delle coordinate rettangolari $(x; y; z)$, una sequenza logica delle equazioni per il calcolo degli *elementi differenziali* nelle coordinate $\{u, v, w\}$ *trasformate* è data da

$$\text{Eq. (7)} \mapsto \text{Eq. (9.1)} \mapsto \text{Eq. (42)} \mapsto \text{Eq. (48)} \mapsto \text{Eq. (49)} \mapsto \text{Eq. (53.1)} \mapsto \text{Eq. (55.2)}.$$

■

Rappresentazioni Integrali

In molteplici questioni di carattere sia teorico che applicativo, l'equivalenza – dove sussista – tra rappresentazioni integrali e differenziali è di rilevanza operativa difficilmente sottovalutabile.

La disponibilità di queste rappresentazioni alternative non risulta solo conveniente nella scelta dei procedimenti risolutivi più diretti. Non è raro, infatti, che essa faccia emergere, dalle strutture più interne dei modelli matematici implicati, simmetrie e regolarità altrimenti elusive.

Qui, ci si limiterà a riformulare alcuni risultati fondamentali in termini di risultati ottenuti nelle pagine precedenti in questo documento. Determinazioni *generali* di tali risultati fondamentali, i.e., *indipendenti dal sistema di coordinate utilizzato*, sono presentate, e.g., in [1], [3], [4], [5], [9], sotto condizioni analitiche specifiche opportune (e.g., v. la discussione approfondita in [8]).

□

Proposizione 7

Siano $\bar{S} \equiv \partial\Omega$ e $C \equiv \partial S$ interni al dominio aperto $\mathcal{D}_{uvw} \subseteq \mathbb{R}^3$. \bar{S} è una superficie chiusa, frontiera del volume *à-la Gauss* finito Ω ; $S \equiv \bar{S} \setminus \partial S$ è la superficie aperta finita corrispondente, bordata dalla linea *à-la Stokes* C chiusa. Inoltre, si assuma che il *Teorema della Media Integrale* valga generalmente in \mathcal{D}_{uvw} , opportunamente adattato a *qualsiasi* tipo di integrale (vettoriale).

Allora, dalle rappresentazioni operatoriali

$$\hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial}{\partial w} \equiv \nabla \equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_{\bar{S}} (dS), \quad (57)$$

($dS \equiv \hat{n} dS$) si traggono le identità seguenti:

$$\begin{aligned} \nabla \psi &\equiv \nabla_{uvw} \psi(u, v, w) = \hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial \psi}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial \psi}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial \psi}{\partial w} \\ &\equiv \left(\lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_{\bar{S}} (dS) \right) \psi \equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_{\bar{S}} \psi dS. \quad \blacktriangle \end{aligned} \quad (58)$$

Dalla Teoria (v., e.g., [3], [4], [5]), è possibile trasformare l'integrale-limite di *superficie* (58) in un integrale-limite di *volume* e, da questo, arrivare a un'espressione alternativa di $\nabla \psi$ eliminando elementi infinitesimi di misura aventi ordini ≥ 2 .

Quindi, per il *Teorema della Media Integrale*, si scrive, in modo equivalente,

$$\begin{aligned} \nabla \psi &\equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \iiint_{\Omega} \nabla \psi d\Omega = \frac{1}{J(u, v, w) du dv dw} \nabla \psi(\bar{u}, \bar{v}, \bar{w}) J(\bar{u}, \bar{v}, \bar{w}) du dv dw \approx \dots \\ &\quad \text{(dove, le terne coordinate } (\bar{u}; \bar{v}; \bar{w}) \wedge (u; v; w) \in \Omega \rightarrow 0) \\ &\dots \approx \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\hat{t}_u \frac{1}{h_u} \frac{\partial \psi}{\partial u} + \hat{t}_v \frac{1}{h_v} \frac{\partial \psi}{\partial v} + \hat{t}_w \frac{1}{h_w} \frac{\partial \psi}{\partial w} \right) h_u h_v h_w \\ &= \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\frac{\partial \psi}{\partial u} h_v h_w \hat{t}_u + \frac{\partial \psi}{\partial v} h_u h_w \hat{t}_v + \frac{\partial \psi}{\partial w} h_u h_v \hat{t}_w \right) \\ &\equiv \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\left(\frac{\partial}{\partial u} (\hat{t}_u h_v h_w \psi) - \psi \frac{\partial}{\partial u} (\hat{t}_u h_v h_w) \right) + \left(\frac{\partial}{\partial v} (\hat{t}_v h_u h_w \psi) - \psi \frac{\partial}{\partial v} (\hat{t}_v h_u h_w) \right) + \right. \\ &\quad \left. + \left(\frac{\partial}{\partial w} (\hat{t}_w h_u h_v \psi) - \psi \frac{\partial}{\partial w} (\hat{t}_w h_u h_v) \right) \right) \end{aligned}$$

$$\approx \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\left(\frac{\partial}{\partial u} (\hat{t}_u h_v h_w \psi) - \psi \frac{\partial}{\partial u} \left(\frac{\partial^2 \mathbf{S}_u}{\partial v \partial w} \right) \right) + \left(\frac{\partial}{\partial v} (\hat{t}_v h_u h_w \psi) - \psi \frac{\partial}{\partial v} \left(\frac{\partial^2 \mathbf{S}_v}{\partial w \partial u} \right) \right) + \right. \\ \left. + \left(\frac{\partial}{\partial w} (\hat{t}_w h_u h_v \psi) - \psi \frac{\partial}{\partial w} \left(\frac{\partial^2 \mathbf{S}_w}{\partial u \partial v} \right) \right) \right) \approx \dots$$

(trascurando i termini contenenti variazioni del 3° ordine nelle aree vettoriali *infinitesime* (cf/c le Eq.i (44.1), (44.2) e (44.3) precedenti)

$$\approx \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial u} (\hat{t}_u h_v h_w \psi) + \frac{\partial}{\partial v} (\hat{t}_v h_u h_w \psi) + \frac{\partial}{\partial w} (\hat{t}_w h_u h_v \psi) \right); \quad (58.1)$$

□

$$\nabla \cdot \mathbf{K} \equiv \frac{1}{h_u h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial u} (h_v h_w K_u) + \frac{\partial}{\partial v} (h_w h_u K_v) + \frac{\partial}{\partial w} (h_u h_v K_w) \right) \\ \equiv \left(\lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_S (d\mathbf{S}) \right) \cdot \mathbf{K} \equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_S \mathbf{K} \cdot d\mathbf{S} \equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \iiint_{\Omega} \nabla \cdot \mathbf{K} d\Omega, \quad (59)$$

per il *Teorema di Gauss* (v., e.g., [1], [3], [4], [5], [9]), etc. ;

□

$$\nabla \times \mathbf{K} \equiv \frac{1}{h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial v} (h_w K_w) - \frac{\partial}{\partial w} (h_v K_v) \right) \hat{t}_u + \frac{1}{h_w h_u} \left(\frac{\partial}{\partial w} (h_u K_u) - \frac{\partial}{\partial u} (h_w K_w) \right) \hat{t}_v + \\ + \frac{1}{h_u h_v} \left(\frac{\partial}{\partial u} (h_v K_v) - \frac{\partial}{\partial v} (h_u K_u) \right) \hat{t}_w \\ \equiv \left(\lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_S d\mathbf{S} \right) \times \mathbf{K} \equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \oint_S d\mathbf{S} \times \mathbf{K} \equiv \lim_{\Omega \rightarrow 0} \frac{1}{\Omega} \iiint_{\Omega} \nabla \times \mathbf{K} d\Omega \quad (60)$$

(ancora, v., e.g., [1], [3], [4], [5], [8]), etc. .

Inoltre, se il *Teorema di Stokes* vale lungo la frontiera C di una superficie *infinitesima* S , il rotore di $\mathbf{K}(\mathbf{r})$ in $\mathbf{r} \equiv \mathbf{r}(u, v, w)$, essendo \mathbf{r} un punto *interno* a S , è rappresentabile come integrale di *linea*, risultando

$$\nabla_{u;v;w} \times \mathbf{K} \equiv \frac{1}{h_v h_w} \left(\frac{\partial}{\partial v} (h_w K_w) - \frac{\partial}{\partial w} (h_v K_v) \right) \hat{t}_u + \frac{1}{h_w h_u} \left(\frac{\partial}{\partial w} (h_u K_u) - \frac{\partial}{\partial u} (h_w K_w) \right) \hat{t}_v + \\ + \frac{1}{h_u h_v} \left(\frac{\partial}{\partial u} (h_v K_v) - \frac{\partial}{\partial v} (h_u K_u) \right) \hat{t}_w \\ \equiv \left(\lim_{S \rightarrow 0} \frac{1}{S} \oint_C d\xi \right) \hat{\mathbf{n}}(\mathbf{r}) \cdot \mathbf{K}(\mathbf{r}) \equiv \left(\lim_{S \rightarrow 0} \frac{1}{S} \oint_C \mathbf{K}(\xi) \cdot d\xi \right) \hat{\mathbf{n}}(\mathbf{r}). \quad (61)$$

■■■

APPLICAZIONI

Come si è premesso nell'INTRODUZIONE, non esiste, di per sé, alcuna ragione formale perché il sistema di coordinate *rettangolari* in \mathbb{R}^3 sia da privilegiare come *fondamentale* rispetto a tutti gli altri; però, ne esiste certo una pratica, apparendo *sensato* e *conveniente* fissare come prioritario un sistema di riferimento ortogonale le cui linee coordinate, oltre a essere immagini geometriche intuitive di \mathbb{R} , sono *rette*, i.e., linee illimitate a *curvatura nulla* ovunque, per le quali, le superfici coordinate associate sono *piani*, i.e., superfici illimitate aventi *curvature principali* (v. [10], P. 478) *nulle* ovunque. Questa scelta rimanda a contesti analoghi, e.g., l'attribuzione convenzionale (pure arbitraria) dell'ordinamento vs. lo 'zero' delle immagini numeriche sulla retta.

Le relazioni *formali generali* ricavate nelle pagine precedenti dovrebbero rispondere in modo sufficiente ai problemi di trasformazione 3-dim più frequenti in ambito sia classico che quantistico non-relativistico e quantistico-relativistico.

Come esempi, sono presentati i risultati relativi alle tre rappresentazioni coordinate di maggior interesse e frequenza, quelle *rettangolare*, *cilindrico-circolare* e *sferica*, delle quali, sono indicate le equazioni-sorgente generali rispettive.

In ogni caso, l'eseguibilità dei calcoli relativi a trasformazioni di coordinate ortogonali *qualsiasi* dipende dalla conoscenza delle *dipendenze funzionali* (1) delle coordinate *rettangolari*, necessarie per la rappresentazione (7) di \mathbf{r} e, quindi, dalla determinazione, con le Eq. (9.1), dei *fattori di scala* appropriati. L'attività computazionale – generalmente elementare – si riduce all'adattamento delle relazioni formali già ricavate alle *geometrie* specifiche.

Coordinate Rettangolari

Le coordinate *rettangolari* sono trasformate ordinatamente *in sé stesse*,

$$(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (x; y; z), \quad (62)$$

dall'operatore identità, rappresentabile mediante la *matrice jacobiana identità*

$$\mathbf{J}(x, y, z) \equiv \begin{pmatrix} \frac{\partial x}{\partial x} & \frac{\partial x}{\partial y} & \frac{\partial x}{\partial z} \\ \frac{\partial y}{\partial x} & \frac{\partial y}{\partial y} & \frac{\partial y}{\partial z} \\ \frac{\partial z}{\partial x} & \frac{\partial z}{\partial y} & \frac{\partial z}{\partial z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}. \quad (62.1)$$

Ovviamente, il *determinante jacobiano* e il suo inverso (v. Eq. (20)) valgono entrambi 1,

$$J^{-1}(x, y, z) \equiv \frac{1}{J(x, y, z)} = 1 \equiv h_x h_y h_z. \quad (63)$$

Dalle Eq. (9) e (6), la base ortonormale dei versori *tangenti* localmente si scrive

$$\{\hat{\mathbf{t}}_x, \hat{\mathbf{t}}_y, \hat{\mathbf{t}}_z\} \equiv \left\{ \frac{1}{h_x} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial x}, \frac{1}{h_y} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial y}, \frac{1}{h_z} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} \right\} \equiv \left\{ \frac{1}{h_x} \hat{\mathbf{x}}, \frac{1}{h_y} \hat{\mathbf{y}}, \frac{1}{h_z} \hat{\mathbf{z}} \right\}. \quad (64)$$

Quindi, uguagliando gli elementi ordinatamente, le identificazioni

$$\{\hat{\mathbf{t}}_x, \hat{\mathbf{t}}_y, \hat{\mathbf{t}}_z\} := \{\hat{\mathbf{x}}, \hat{\mathbf{y}}, \hat{\mathbf{z}}\}, \quad (65)$$

$$h_x = h_y = h_z \equiv 1 \quad (66)$$

sono immediate (e scontate).

Analogamente, dall'Eq. (11), la base ortonormale dei versori *normali* localmente è data da

$$\{\hat{n}_x, \hat{n}_y, \hat{n}_z\} \equiv \left\{ \frac{1}{\eta_x} \nabla x, \frac{1}{\eta_y} \nabla y, \frac{1}{\eta_z} \nabla z \right\} = \left\{ \frac{1}{\eta_x} \hat{x}, \frac{1}{\eta_y} \hat{y}, \frac{1}{\eta_z} \hat{z} \right\}, \quad (67)$$

con le conclusioni evidenti

$$\{\hat{n}_x, \hat{n}_y, \hat{n}_z\} := \{\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}\}, \quad (68)$$

$$\eta_x = \eta_y = \eta_z \equiv 1. \quad (69)$$

Le superfici coordinate *rettangolari* sono costituite dalla terna parametrica di *piani*

$$\{x = c_1 (:= 0), \quad y = c_2 (:= 0), \quad z = c_3 (:= 0)\}, \quad (70)$$

mentre l'elemento differenziale infinitesimo di *linea* assume, attraverso le Eq.i (41) e (42), le rappresentazioni vettoriale e scalare ovvie

$$d\mathbf{r} = \sum_{\alpha=x,y,z} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \alpha} d\alpha = \hat{x} dx + \hat{y} dy + \hat{z} dz, \quad (71.1)$$

$$ds \approx \|d\mathbf{r}\| = ((dx)^2 + (dy)^2 + (dz)^2)^{1/2}. \quad (71.2)$$

L'elemento differenziale infinitesimo di *volume* e i tre elementi differenziali infinitesimi d'*area* corrispondenti si ottengono adattando le Eq.i (43) e (44.1), (44.2), (44.3). Risultano

$$d\Omega = J(x, y, z) dx dy dz = 1 \cdot dx dy dz \equiv dx dy dz, \quad (72)$$

$$\begin{cases} dS_x = \hat{x} h_y h_z dy dz = \hat{x} dy dz, \\ dS_y = \hat{y} h_x h_z dx dz = \hat{y} dx dz, \\ dS_z = \hat{z} h_x h_y dx dy = \hat{z} dx dy. \end{cases} \quad (73)$$

Circa le forme derivate fondamentali, le Eq. (44), (48), (52) e (54) si riducono elementarmente alle espressioni rispettive ben note,

$$\nabla \psi(\mathbf{r}) \equiv \frac{\partial \psi(\mathbf{r})}{\partial x} \hat{x} + \frac{\partial \psi(\mathbf{r})}{\partial y} \hat{y} + \frac{\partial \psi(\mathbf{r})}{\partial z} \hat{z}, \quad (74)$$

$$\nabla \cdot \mathbf{K} \equiv \frac{\partial K_x}{\partial x} + \frac{\partial K_y}{\partial y} + \frac{\partial K_z}{\partial z}, \quad (75)$$

$$\begin{aligned} \nabla \times \mathbf{K} &\equiv \left(\frac{\partial K_z}{\partial y} - \frac{\partial K_y}{\partial z} \right) \hat{x} + \left(\frac{\partial K_x}{\partial z} - \frac{\partial K_z}{\partial x} \right) \hat{y} + \left(\frac{\partial K_y}{\partial x} - \frac{\partial K_x}{\partial y} \right) \hat{z} \\ &\equiv \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ K_x & K_y & K_z \end{vmatrix}, \end{aligned} \quad (76)$$

$$\nabla^2 \psi(\mathbf{r}) \equiv \frac{\partial^2 \psi(\mathbf{r})}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \psi(\mathbf{r})}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \psi(\mathbf{r})}{\partial z^2}. \quad (77)$$

■

Coordinate Cilindrico-circolari

La trasformazione delle coordinate rettangolari in quelle *cilindrico-circolari* (*cilindriche*) è

$$(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (\rho; \varphi; z), \quad (78)$$

essendo $\rho \in \mathbb{R}_0^+$ ($:= \mathbb{R}^+ \cup \{0\}$), la distanza dall'asse Z (di simmetria), $\varphi \in [0, 2\pi)$, $z \in \mathbb{R}$;

Eq. (1) \Rightarrow

$$\begin{cases} x \equiv x(\rho, \varphi, z) := \rho \cos \varphi, \\ y \equiv y(\rho, \varphi, z) := \rho \sin \varphi, \\ z \equiv z(\rho, \varphi, z) := z, \end{cases} \quad (79)$$

Eq. (2) \Rightarrow

$$J(\rho, \varphi, z) = \begin{vmatrix} \partial x / \partial \rho & \partial x / \partial \varphi & \partial x / \partial z \\ \partial y / \partial \rho & \partial y / \partial \varphi & \partial y / \partial z \\ \partial z / \partial \rho & \partial z / \partial \varphi & \partial z / \partial z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} \cos \varphi & -\rho \sin \varphi & 0 \\ \sin \varphi & \rho \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} = \rho; \quad (80)$$

Eq. (3) \Rightarrow

invertendo le Eq. (79), si ottiene il sistema di equazioni scalari

$$\begin{cases} \rho \equiv \rho(x, y, z) = (x^2 + y^2)^{1/2} \\ \varphi \equiv \varphi(x, y, z) = \tan^{-1}(y/x) ; \\ z \equiv z(x, y, z) = z \end{cases} \quad (81)$$

Eq. (4) \Rightarrow

$$\begin{aligned} J^{-1}(x, y, z) &= \begin{vmatrix} \partial \rho / \partial x & \partial \rho / \partial y & \partial \rho / \partial z \\ \partial \varphi / \partial x & \partial \varphi / \partial y & \partial \varphi / \partial z \\ \partial z / \partial x & \partial z / \partial y & \partial z / \partial z \end{vmatrix} = \begin{vmatrix} x/(x^2 + y^2)^{1/2} & y/(x^2 + y^2)^{1/2} & 0 \\ -y/(x^2 + y^2) & x/(x^2 + y^2) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{vmatrix} \\ &= (x^2 + y^2)^{-1/2} \equiv \rho^{-1}; \end{aligned} \quad (82)$$

Eq. (5) \Rightarrow

la terna di superfici coordinate parametriche

$$\{\rho(x, y, z) = c_1, \quad \varphi(x, y, z) = c_2, \quad z(x, y, z) = c_3\}, \quad (83)$$

è costituita, rispettivamente, da una *superficie cilindrica* (a sezione circolare) illimitata secondo il suo asse (l'asse Z), da un *piano* contenente l'asse Z e da un *piano* parallelo al piano $X \times Y$.

Eq. (7) \Rightarrow

$$\mathbf{r} = \hat{\mathbf{x}}\rho \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}}\rho \sin \varphi + \hat{\mathbf{z}}z; \quad (84)$$

Eq. (9.1) \Rightarrow

Tenendo conto che la base ortonormale rettangolare è invariante sia nelle direzioni che nei versi dei suoi elementi, si calcolano, a partire dall'Eq. (84),

$$\frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \rho} = \hat{\mathbf{x}} \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} \sin \varphi, \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = -\hat{\mathbf{x}} \rho \sin \varphi + \hat{\mathbf{y}} \rho \cos \varphi, \quad \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} = \hat{\mathbf{z}} \quad (85.1)$$

e, quindi, i fattori di scala *cilindrici* sono

$$h_\rho \equiv \|\partial \mathbf{r} / \partial \rho\| = 1, \quad h_\varphi \equiv \|\partial \mathbf{r} / \partial \varphi\| = \rho, \quad h_z \equiv \|\partial \mathbf{r} / \partial z\| = 1. \quad (85.2)$$

Segue che

Eq. (9) \Rightarrow

$$\{\hat{\mathbf{t}}_\rho, \hat{\mathbf{t}}_\varphi, \hat{\mathbf{t}}_z\} := \{\hat{\boldsymbol{\rho}}, \hat{\boldsymbol{\phi}}, \hat{\mathbf{z}}\} \equiv \left\{ \frac{1}{h_\rho} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \rho}, \frac{1}{h_\varphi} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi}, \frac{1}{h_z} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial z} \right\}, \quad (86)$$

i.e., dalle Eq. (85.1), (85.2) e (39), si ottengono le identità

$$\begin{cases} \hat{\boldsymbol{\rho}} = \hat{\mathbf{x}} \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} \sin \varphi \equiv (\hat{\boldsymbol{\rho}} \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}} + (\hat{\boldsymbol{\rho}} \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}} + \cancel{(\hat{\boldsymbol{\rho}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} = -\hat{\mathbf{x}} \sin \varphi + \hat{\mathbf{y}} \cos \varphi \equiv (\hat{\boldsymbol{\phi}} \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}} + (\hat{\boldsymbol{\phi}} \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}} + \cancel{(\hat{\boldsymbol{\phi}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}} \\ \hat{\mathbf{z}} \equiv \cancel{(\hat{\mathbf{z}} \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}}} + \cancel{(\hat{\mathbf{z}} \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}}} + (\hat{\mathbf{z}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}} \end{cases} \quad (87)$$

Le identità (87) possono essere poste sinteticamente nella forma matriciale

$$\begin{pmatrix} \hat{\boldsymbol{\rho}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\mathbf{x}} \\ \hat{\mathbf{y}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix}. \quad (88)$$

Poiché la matrice (quadrata) nell'Eq. (88) ha i termini *reali* e il suo determinante è generalmente *non-nullo*, essa risulta invertibile per *trasposizione riga* \Leftrightarrow *colonna*, i.e.,

$$\begin{pmatrix} \hat{\mathbf{x}} \\ \hat{\mathbf{y}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi & 0 \\ \sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\boldsymbol{\rho}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix}. \quad (89)$$

La forma matriciale (89) corrisponde al sistema lineare di identità *inverse* vs. le Eq. (87)

$$\begin{cases} \hat{\mathbf{x}} = \hat{\boldsymbol{\rho}} \cos \varphi - \hat{\boldsymbol{\phi}} \sin \varphi \equiv (\hat{\mathbf{x}} \cdot \hat{\boldsymbol{\rho}}) \hat{\boldsymbol{\rho}} + (\hat{\mathbf{x}} \cdot \hat{\boldsymbol{\phi}}) \hat{\boldsymbol{\phi}} + \cancel{(\hat{\mathbf{x}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}} \\ \hat{\mathbf{y}} = \hat{\boldsymbol{\rho}} \sin \varphi + \hat{\boldsymbol{\phi}} \cos \varphi \equiv (\hat{\mathbf{y}} \cdot \hat{\boldsymbol{\rho}}) \hat{\boldsymbol{\rho}} + (\hat{\mathbf{y}} \cdot \hat{\boldsymbol{\phi}}) \hat{\boldsymbol{\phi}} + \cancel{(\hat{\mathbf{y}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}} \\ \hat{\mathbf{z}} = \hat{\mathbf{z}} \equiv \cancel{(\hat{\mathbf{z}} \cdot \hat{\boldsymbol{\rho}}) \hat{\boldsymbol{\rho}}} + \cancel{(\hat{\mathbf{z}} \cdot \hat{\boldsymbol{\phi}}) \hat{\boldsymbol{\phi}}} + (\hat{\mathbf{z}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}} \end{cases} \quad (90)$$

È opportuno disporre anche delle derivate dei versori cilindrici vs. le coordinate cilindriche. Mediante le Eq. (87), si calcolano

$$\frac{\partial \hat{\boldsymbol{\rho}}}{\partial \rho} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\boldsymbol{\rho}}}{\partial \varphi} = \hat{\boldsymbol{\phi}}, \quad \frac{\partial \hat{\boldsymbol{\rho}}}{\partial z} = \mathbf{0}; \quad (91.1)$$

$$\frac{\partial \hat{\boldsymbol{\phi}}}{\partial \rho} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\boldsymbol{\phi}}}{\partial \varphi} = -\hat{\boldsymbol{\rho}}, \quad \frac{\partial \hat{\boldsymbol{\phi}}}{\partial z} = \mathbf{0}; \quad (91.2)$$

$$\frac{\partial \hat{\mathbf{z}}}{\partial \rho} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\mathbf{z}}}{\partial \varphi} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\mathbf{z}}}{\partial z} = \mathbf{0}; \quad (91.3)$$

Eq. (41) \Rightarrow

$$d\mathbf{r} = \hat{\rho} d\rho + \hat{\phi} \rho d\phi + \hat{z} dz; \quad (92)$$

Eq. (42) \Rightarrow

$$ds \approx ((d\rho)^2 + (\rho d\phi)^2 + (dz)^2)^{1/2}; \quad (93)$$

Eq. (43) \Rightarrow

$$d\Omega = \rho d\rho d\phi dz; \quad (94)$$

Eq.i (44.1), (44.2), (44.3) \Rightarrow

$$\begin{cases} dS_\rho = \hat{\rho} h_\phi h_z d\phi dz = \hat{\rho} \rho d\phi dz \\ dS_\phi = \hat{\phi} h_\rho h_z d\rho dz = \hat{\phi} d\rho dz \\ dS_z = \hat{z} h_\rho h_\phi d\rho d\phi = \hat{z} \rho d\rho d\phi \end{cases}; \quad (95)$$

Eq. (45) \Rightarrow

$$\nabla\psi = \left(\hat{\rho} \frac{\partial}{\partial\rho} + \hat{\phi} \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial\phi} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \right) \psi; \quad (96)$$

Eq. (49) \Rightarrow

$$\begin{aligned} \nabla \cdot \mathbf{K} &= \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial\rho} (\rho K_\rho) + \frac{\partial K_\phi}{\partial\phi} + \frac{\partial}{\partial z} (\rho K_z) \right) \\ &\equiv \frac{K_\rho}{\rho} + \frac{\partial K_\rho}{\partial\rho} + \frac{1}{\rho} \frac{\partial K_\phi}{\partial\phi} + \frac{\partial K_z}{\partial z}; \end{aligned} \quad (97)$$

Eq. (49) \Rightarrow

$$\begin{aligned} \nabla \times \mathbf{K} &= \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial K_z}{\partial\phi} - \frac{\partial}{\partial z} (\rho K_\phi) \right) \hat{\rho} + \left(\frac{\partial K_\rho}{\partial z} - \frac{\partial K_z}{\partial\rho} \right) \hat{\phi} + \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial\rho} (\rho K_\phi) - \frac{\partial K_\rho}{\partial\phi} \right) \hat{z} \\ &\equiv \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \hat{\rho} & \rho \hat{\phi} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial\rho} & \frac{\partial}{\partial\phi} & \frac{\partial}{\partial z} \\ K_\rho & \rho K_\phi & K_z \end{vmatrix}; \end{aligned} \quad (98)$$

Eq. (49) \Rightarrow

$$\begin{aligned} \nabla^2 \psi &= \frac{1}{\rho} \left(\frac{\partial}{\partial\rho} \left(\rho \frac{\partial\psi}{\partial\rho} \right) + \frac{\partial}{\partial\phi} \left(\frac{1}{\rho} \frac{\partial\psi}{\partial\phi} \right) + \frac{\partial}{\partial z} \left(\rho \frac{\partial\psi}{\partial z} \right) \right) \\ &\equiv \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial\rho} \left(\rho \frac{\partial\psi}{\partial\rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 \psi}{\partial\phi^2} + \frac{\partial^2 \psi}{\partial z^2}. \end{aligned} \quad (99)$$

■

Coordinate Sferiche

La trasformazione delle coordinate rettangolari in quelle *sferiche* è

$$(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (r; \theta; \varphi), \quad (100)$$

essendo $r \in \mathbb{R}_0^+$, la distanza dall'*origine*, $\theta \in [0, \pi]$, $\varphi \in [0, 2\pi)$;

Eq. (1) \Rightarrow

$$\begin{cases} x \equiv x(r, \theta, \varphi) := r \sin \theta \cos \varphi, \\ y \equiv y(r, \theta, \varphi) := r \sin \theta \sin \varphi, \\ z \equiv z(r, \theta, \varphi) := r \cos \theta; \end{cases} \quad (101)$$

Eq. (2) \Rightarrow

$$\begin{aligned} J(r, \theta, \varphi) &= \begin{vmatrix} \partial x / \partial r & \partial x / \partial \theta & \partial x / \partial \varphi \\ \partial y / \partial r & \partial y / \partial \theta & \partial y / \partial \varphi \\ \partial z / \partial r & \partial z / \partial \theta & \partial z / \partial \varphi \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} \sin \theta \cos \varphi & r \cos \theta \cos \varphi & -r \sin \theta \sin \varphi \\ \sin \theta \sin \varphi & r \cos \theta \sin \varphi & r \sin \theta \cos \varphi \\ \cos \theta & -r \sin \theta & 0 \end{vmatrix} = r^2 \sin \theta; \end{aligned} \quad (102)$$

Eq. (3) \Rightarrow

invertendo le Eq. (101), si ottiene il sistema di equazioni scalari

$$\begin{cases} r \equiv r(x, y, z) = (x^2 + y^2 + z^2)^{1/2} \\ \theta \equiv \theta(x, y, z) = \tan^{-1}((x^2 + y^2)^{1/2} / z) \\ \varphi \equiv \varphi(x, y, z) = \tan^{-1}(y/x) \end{cases} \quad (103)$$

Eq. (4) \Rightarrow

$$\begin{aligned} J^{-1}(x, y, z) &= \begin{vmatrix} \partial r / \partial x & \partial r / \partial y & \partial r / \partial z \\ \partial \theta / \partial x & \partial \theta / \partial y & \partial \theta / \partial z \\ \partial \varphi / \partial x & \partial \varphi / \partial y & \partial \varphi / \partial z \end{vmatrix} \\ &= \begin{vmatrix} \frac{x}{(x^2 + y^2 + z^2)^{1/2}} & \frac{y}{(x^2 + y^2 + z^2)^{1/2}} & \frac{z}{(x^2 + y^2 + z^2)^{1/2}} \\ \frac{xz}{(x^2 + y^2 + z^2)(x^2 + y^2)^{1/2}} & \frac{yz}{(x^2 + y^2 + z^2)(x^2 + y^2)^{1/2}} & -\frac{(x^2 + y^2)^{1/2}}{x^2 + y^2 + z^2} \\ -\frac{y}{(x^2 + y^2)^{1/2}} & \frac{x}{(x^2 + y^2)^{1/2}} & 0 \end{vmatrix} \\ &= \frac{1}{(x^2 + y^2 + z^2)^{1/2} (x^2 + y^2)^{1/2}} \\ &\equiv \frac{1}{r (r^2 - z^2)^{1/2}} \equiv \frac{1}{r^2 (1 - (\cos \theta)^2)^{1/2}} = \frac{1}{r^2 \sin \theta}; \end{aligned} \quad (104)$$

Eq. (5) \Rightarrow

la terna di superfici coordinate parametriche

$$\{r(x, y, z) = c_1, \quad \theta(x, y, z) = c_2, \quad \varphi(x, y, z) = c_3\}, \quad (105)$$

è costituita, rispettivamente, da una *superficie sferica*, da una *superficie conica* avente l'asse Z come asse di simmetria e da un *piano* contenente l'asse Z ;

Eq. (7) \Rightarrow

$$\mathbf{r} = \hat{\mathbf{x}} r \sin \theta \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} r \sin \theta \sin \varphi + \hat{\mathbf{z}} r \cos \theta; \quad (106)$$

Eq. (9.1) \Rightarrow

Tenendo conto che la base ortonormale rettangolare è invariante sia nelle direzioni che nei versi dei suoi elementi, si calcolano, a partire dall'Eq. (106),

$$\begin{cases} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial r} = \hat{\mathbf{x}} \sin \theta \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} \sin \theta \sin \varphi + \hat{\mathbf{z}} \cos \theta, \\ \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta} = \hat{\mathbf{x}} r \cos \theta \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} r \cos \theta \sin \varphi - \hat{\mathbf{z}} r \sin \theta, \\ \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} = -\hat{\mathbf{x}} r \sin \theta \sin \varphi + \hat{\mathbf{y}} r \sin \theta \cos \varphi \end{cases} \quad (107.1)$$

e, quindi, i fattori di scala *sferici* sono

$$h_r \equiv \|\partial \mathbf{r} / \partial r\| = 1, \quad h_\theta \equiv \|\partial \mathbf{r} / \partial \theta\| = r, \quad h_\varphi \equiv \|\partial \mathbf{r} / \partial \varphi\| = r \sin \theta. \quad (107.2)$$

Segue che

Eq. (9) \Rightarrow

$$\{\hat{\mathbf{t}}_r, \hat{\mathbf{t}}_\theta, \hat{\mathbf{t}}_\varphi\} := \{\hat{\mathbf{r}}, \hat{\boldsymbol{\theta}}, \hat{\boldsymbol{\phi}}\} \equiv \left\{ \frac{1}{h_r} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial r}, \frac{1}{h_\theta} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \theta}, \frac{1}{h_\varphi} \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \varphi} \right\}, \quad (108)$$

i.e., dalle Eq.i (107.1), (107.2) e (39), si ottengono le identità

$$\begin{cases} \hat{\mathbf{r}} = \hat{\mathbf{x}} \sin \theta \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} \sin \theta \sin \varphi + \hat{\mathbf{z}} \cos \theta \equiv (\hat{\mathbf{r}} \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}} + (\hat{\mathbf{r}} \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}} + (\hat{\mathbf{r}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}, \\ \hat{\boldsymbol{\theta}} = \hat{\mathbf{x}} \cos \theta \cos \varphi + \hat{\mathbf{y}} \cos \theta \sin \varphi - \hat{\mathbf{z}} \sin \theta \equiv (\hat{\boldsymbol{\theta}} \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}} + (\hat{\boldsymbol{\theta}} \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}} + (\hat{\boldsymbol{\theta}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}, \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} = -\hat{\mathbf{x}} \sin \varphi + \hat{\mathbf{y}} \cos \varphi \equiv (\hat{\boldsymbol{\phi}} \cdot \hat{\mathbf{x}}) \hat{\mathbf{x}} + (\hat{\boldsymbol{\phi}} \cdot \hat{\mathbf{y}}) \hat{\mathbf{y}} + \cancel{(\hat{\boldsymbol{\phi}} \cdot \hat{\mathbf{z}}) \hat{\mathbf{z}}}, \end{cases} \quad (109)$$

le quali possono essere poste sinteticamente nella forma matriciale

$$\begin{pmatrix} \hat{\mathbf{r}} \\ \hat{\boldsymbol{\theta}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin \theta \cos \varphi & \sin \theta \sin \varphi & \cos \theta \\ \cos \theta \cos \varphi & \cos \theta \sin \varphi & -\sin \theta \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\mathbf{x}} \\ \hat{\mathbf{y}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix}. \quad (110)$$

Poiché la matrice (quadrata) nell'Eq. (110) ha i termini *reali* e il suo determinante è generalmente *non-nullo*, essa risulta invertibile per *trasposizione* righe \Leftrightarrow colonne, i.e.,

$$\begin{pmatrix} \hat{x} \\ \hat{y} \\ \hat{z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin \theta \cos \varphi & \cos \theta \cos \varphi & -\sin \varphi \\ \sin \theta \sin \varphi & \cos \theta \sin \varphi & \cos \varphi \\ \cos \theta & -\sin \theta & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{r} \\ \hat{\theta} \\ \hat{\phi} \end{pmatrix}. \quad (111)$$

La forma matriciale (111) corrisponde al sistema lineare di identità *inverse* vs. le Eq. (109)

$$\begin{cases} \hat{x} = \hat{r} \sin \theta \cos \varphi + \hat{\theta} \cos \theta \cos \varphi - \hat{\phi} \sin \varphi \equiv (\hat{x} \cdot \hat{r}) \hat{r} + (\hat{x} \cdot \hat{\theta}) \hat{\theta} + (\hat{x} \cdot \hat{\phi}) \hat{\phi}, \\ \hat{y} = \hat{r} \sin \theta \sin \varphi + \hat{\theta} \cos \theta \sin \varphi + \hat{\phi} \cos \varphi \equiv (\hat{y} \cdot \hat{r}) \hat{r} + (\hat{y} \cdot \hat{\theta}) \hat{\theta} + (\hat{y} \cdot \hat{\phi}) \hat{\phi}, \\ \hat{z} = \hat{r} \cos \theta - \hat{\theta} \sin \theta \equiv (\hat{z} \cdot \hat{r}) \hat{r} + (\hat{z} \cdot \hat{\theta}) \hat{\theta} + \cancel{(\hat{z} \cdot \hat{\phi}) \hat{\phi}}. \end{cases} \quad (112)$$

È opportuno disporre anche delle derivate dei versori cilindrici vs. le coordinate cilindriche. Mediante le Eq. (109), si calcolano

$$\frac{\partial \hat{r}}{\partial r} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{r}}{\partial \theta} = \hat{\theta}, \quad \frac{\partial \hat{r}}{\partial \varphi} = \hat{\phi} \sin \theta; \quad (113.1)$$

$$\frac{\partial \hat{\theta}}{\partial r} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial \theta} = -\hat{r}, \quad \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial \varphi} = \hat{\phi} \cos \theta; \quad (113.2)$$

$$\frac{\partial \hat{\phi}}{\partial r} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial \theta} = \mathbf{0}, \quad \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial \varphi} = -\hat{r} \sin \theta - \hat{\theta} \cos \theta; \quad (113.3)$$

Eq. (41) \Rightarrow

$$d\mathbf{r} = \hat{r} dr + \hat{\theta} r d\theta + \hat{\phi} r \sin \theta d\varphi; \quad (114)$$

Eq. (42) \Rightarrow

$$ds \approx ((dr)^2 + (r d\theta)^2 + (r \sin \theta d\varphi)^2)^{1/2}; \quad (115)$$

Eq. (43) \Rightarrow

$$d\Omega = r^2 \sin \theta dr d\theta d\varphi; \quad (116)$$

Eq.i (44.1), (44.2), (44.3) \Rightarrow

$$\begin{cases} dS_r = \hat{r} h_\theta h_\varphi d\theta d\varphi = \hat{r} r^2 \sin \theta d\theta d\varphi, \\ dS_\theta = \hat{\theta} h_r h_\varphi dr d\varphi = \hat{\theta} r \sin \theta dr d\varphi, \\ dS_\varphi = \hat{\phi} h_r h_\theta dr d\theta = \hat{\phi} r dr d\theta; \end{cases} \quad (117)$$

Eq. (45) \Rightarrow

$$\nabla \psi = \left(\hat{r} \frac{\partial}{\partial r} + \hat{\theta} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \hat{\phi} \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi} \right) \psi; \quad (118)$$

Eq. (49) \Rightarrow

$$\nabla \cdot \mathbf{K} = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \left(\frac{\partial}{\partial r} (r^2 K_r \sin \theta) + \frac{\partial}{\partial \theta} (r K_\theta \sin \theta) + \frac{\partial}{\partial \varphi} (r K_\varphi) \right)$$

$$\equiv \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 K_r) + \frac{1}{r \sin \theta} \left(\frac{\partial}{\partial \theta} (K_\theta \sin \theta) + \frac{\partial K_\varphi}{\partial \varphi} \right). \quad (119)$$

Eq. (49) \Rightarrow

$$\begin{aligned} \nabla \times \mathbf{K} &= \frac{1}{r^2 \sin \theta} \left(\frac{\partial}{\partial \theta} (r K_\varphi \sin \theta) - \frac{\partial}{\partial \varphi} (r K_\theta) \right) \hat{\mathbf{r}} + \downarrow \\ &\quad \downarrow + \frac{1}{r \sin \theta} \left(\frac{\partial K_r}{\partial \varphi} - \frac{\partial}{\partial r} (r K_\varphi \sin \theta) \right) \hat{\boldsymbol{\theta}} + \frac{1}{r} \left(\frac{\partial}{\partial r} (r K_\theta) - \frac{\partial K_r}{\partial \theta} \right) \hat{\boldsymbol{\phi}} \\ &\equiv \frac{1}{r^2 \sin \theta} \begin{vmatrix} \hat{\mathbf{r}} & r \hat{\boldsymbol{\theta}} & r \sin \theta \hat{\boldsymbol{\phi}} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial \varphi} \\ K_r & r K_\theta & r \sin \theta K_\varphi \end{vmatrix}; \end{aligned} \quad (120)$$

Eq. (49) \Rightarrow

$$\begin{aligned} \nabla^2 \psi &= \frac{1}{r^2 \sin \theta} \left(\frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \sin \theta \frac{\partial \psi}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial \psi}{\partial r} \right) + \frac{\partial}{\partial \varphi} \left(\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial \psi}{\partial r} \right) \right) \\ &\equiv \left(\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 (\sin \theta)^2} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2} \right) \psi(\mathbf{r}). \end{aligned} \quad (121)$$

Si noti l'identità formale (valida sse $\mathbf{r} \mapsto \psi(\mathbf{r}) \in \mathcal{C}^2$ almeno, è una funzione *scalare* di *vettore*),

$$\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial \psi(\mathbf{r})}{\partial r} \right) \equiv \frac{1}{r} \frac{\partial^2}{\partial r^2} (r \psi(\mathbf{r})), \quad (122)$$

confrontandola con il caso scalare *radiale puro* $r \mapsto \psi(r)$ (funzione *scalare* di variabile *scalare*) dell'Esercizio 8, 8.6. ■

Esercizi

Esercizio 1

Un caso particolare delle Eq.i (1) è quello in cui $w = c$, con c costante, i.e.,

$$\begin{cases} x \equiv x(u, v, c) \equiv x(u, v) \\ y \equiv y(u, v, c) \equiv y(u, v) \\ z \equiv z(u, v, c) \equiv z(u, v) \end{cases} .$$

Qui, il vettore-spostamento $\mathbf{r} \equiv x(u, v)\hat{\mathbf{x}} + y(u, v)\hat{\mathbf{y}} + z(u, v)\hat{\mathbf{z}} \equiv \mathbf{r}(u, v)$ traccia la superficie 3-dim $\Sigma: w(x, y, z) = c$, sulla quale, sono definite le coordinate curvilinee u e v .

1.1 Si dimostri che le linee coordinate di equazioni rispettive $u = c_1$ e $v = c_2$ sono localmente ortogonali sse

$$\frac{\partial x}{\partial u} \frac{\partial x}{\partial v} + \frac{\partial y}{\partial u} \frac{\partial y}{\partial v} + \frac{\partial z}{\partial u} \frac{\partial z}{\partial v} = 0; \quad (123)$$

1.2 si dimostri che l'elemento differenziale infinitesimo di lunghezza d'arco lungo una linea generalmente regolare, giacente su Σ e rappresentata dalle equazioni t -parametriche

$$\begin{cases} u = u(t) \\ v = v(t) \end{cases} ,$$

è dato da (cfr/c Eq. (42))

$$ds \approx (E du^2 + 2F du dv + G dv^2)^{1/2}, \quad (124)$$

in cui, sono definiti, come *norme* hilbertiane, i parametri di 2° ordine

$$E := \|\partial\mathbf{r}/\partial u\|^2, \quad F := (\partial\mathbf{r}/\partial u) \cdot (\partial\mathbf{r}/\partial v), \quad G := \|\partial\mathbf{r}/\partial v\|^2, \quad du^2 \equiv (du)^2, \quad dv^2 \equiv (dv)^2;$$

1.3 si dimostri che se $F \equiv 0$, allora le coordinate u, v su Σ sono mutuamente ortogonali;

1.4 si dimostri che l'area A di Σ vale

$$A = \iint_{\Sigma} (EG - F^2)^{1/2} du dv \equiv \iint_{\Sigma} \left\| \frac{\partial\mathbf{r}}{\partial u} \times \frac{\partial\mathbf{r}}{\partial v} \right\| du dv \equiv \iint_{\Sigma} (\det(\mathbf{A}\mathbf{A}^T))^{1/2} du dv, \quad (125)$$

dove la 2×3 -matrice \mathbf{A} – che deve avere caratteristica 2 affinché sia garantita la *regolarità* di Σ – è definita (cf/c [10], VOL. 2, P. 439, Eq. (1.3)) come

$$\mathbf{A} := \begin{pmatrix} \frac{\partial x}{\partial u} & \frac{\partial y}{\partial u} & \frac{\partial z}{\partial u} \\ \frac{\partial x}{\partial v} & \frac{\partial y}{\partial v} & \frac{\partial z}{\partial v} \end{pmatrix}. \quad (125.1)$$

Esercizio 2

In coordinate ortogonali curvilinee generiche $\{u, v, w\}$, si determini la rappresentazione esplicita del *laplaciano vettoriale* (v., e.g., [9], Eq. (34.1))

$$\nabla^2 \mathbf{K} \equiv (\nabla \cdot \nabla) \mathbf{K} = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{K}) - \nabla \times (\nabla \times \mathbf{K}).$$

Esercizio 3

Dal confronto tra le *scomposizioni ortogonali* rettangolare vs. cilindrica del campo vettoriale \mathbf{K} generico,

$$\mathbf{K} \equiv \begin{cases} K_x \hat{\mathbf{x}} + K_y \hat{\mathbf{y}} + K_z \hat{\mathbf{z}} \\ K_\rho \hat{\boldsymbol{\rho}} + K_\varphi \hat{\boldsymbol{\phi}} + K_z \hat{\mathbf{z}} \end{cases},$$

mediante le Eq. (87) e (90), si verifichino le identità matriciali (e, da queste, le relazioni lineari scalari ordinatamente corrispondenti)

$$\begin{pmatrix} K_\rho \\ K_\varphi \\ K_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & \sin \varphi & 0 \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} K_x \\ K_y \\ K_z \end{pmatrix}, \quad (126.1)$$

$$\begin{pmatrix} K_x \\ K_y \\ K_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi & 0 \\ \sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} K_\rho \\ K_\varphi \\ K_z \end{pmatrix}, \quad (126.2)$$

portando alla conclusione che *le rappresentazioni rettangolare e cilindrica di \mathbf{K} si trasformano l'una nell'altra come le basi vettoriali-unitarie (ortonormali) rispettive* (ciò vale, peraltro, per una coppia *qualsiasi* di scomposizioni ortogonali di \mathbf{K}).

Esercizio 4

Dal confronto tra le *scomposizioni ortogonali* rettangolare vs. sferica del campo vettoriale \mathbf{K} generico,

$$\mathbf{K} \equiv \begin{cases} K_x \hat{\mathbf{x}} + K_y \hat{\mathbf{y}} + K_z \hat{\mathbf{z}} \\ K_r \hat{\mathbf{r}} + K_\theta \hat{\boldsymbol{\theta}} + K_\varphi \hat{\boldsymbol{\phi}} \end{cases},$$

mediante le Eq. (109) e (112), si verifichino le identità matriciali (e, da queste, le relazioni lineari scalari ordinatamente corrispondenti)

$$\begin{pmatrix} K_r \\ K_\theta \\ K_\varphi \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin \theta \cos \varphi & \sin \theta \sin \varphi & \cos \theta \\ \cos \theta \cos \varphi & \cos \theta \sin \varphi & -\sin \theta \\ -\sin \varphi & \cos \varphi & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} K_x \\ K_y \\ K_z \end{pmatrix}, \quad (127.1)$$

$$\begin{pmatrix} K_x \\ K_y \\ K_z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin \theta \cos \varphi & \cos \theta \cos \varphi & -\sin \varphi \\ \sin \theta \sin \varphi & \cos \theta \sin \varphi & \cos \varphi \\ \cos \theta & -\sin \theta & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} K_r \\ K_\theta \\ K_\varphi \end{pmatrix}, \quad (127.2)$$

concludendo che *le rappresentazioni rettangolare e sferica di \mathbf{K} si trasformano l'una nell'altra come le basi vettoriali-unitarie (ortonormali) rispettive* (ciò si verifica, peraltro, nel caso di una coppia *qualsiasi* di scomposizioni ortogonali di \mathbf{K}).

Esercizio 5

Mediante prodotto matriciale (composizione di trasformazioni lineari) tra i termini delle Eq. (110) e (89) e, poi, tra i termini delle Eq. (88) e (111), si verifichi che le trasformazioni diretta e inversa

tra le basi vettoriali ortonormali *cilindrica* e *sferica* sono rappresentabili mediante le equazioni

$$\begin{pmatrix} \hat{\mathbf{r}} \\ \hat{\boldsymbol{\theta}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin \theta & 0 & \cos \theta \\ \cos \theta & 0 & -\sin \theta \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\boldsymbol{\rho}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix}, \quad (128.1)$$

$$\begin{pmatrix} \hat{\boldsymbol{\rho}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \\ \hat{\mathbf{z}} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \sin \theta & \cos \theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ \cos \theta & -\sin \theta & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \hat{\mathbf{r}} \\ \hat{\boldsymbol{\theta}} \\ \hat{\boldsymbol{\phi}} \end{pmatrix}. \quad (128.2)$$

Si scrivano le equazioni lineari a cui ciascuna di queste corrisponde, ottenendo le rappresentazioni dei versori sferici in termini di quelli cilindrici, e viceversa.

Esercizio 6

Si verifichino le espressioni trasformate *sferiche* degli operatori scalari rettangolari di derivazione,

$$\frac{\partial}{\partial x} = \sin \theta \cos \varphi \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\cos \theta \cos \varphi}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \frac{\sin \varphi}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi}, \quad (129.1)$$

$$\frac{\partial}{\partial y} = \sin \theta \sin \varphi \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\cos \theta \sin \varphi}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \frac{\cos \varphi}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \varphi}, \quad (129.2)$$

$$\frac{\partial}{\partial z} = \cos \theta \frac{\partial}{\partial r} - \frac{\sin \theta}{r} \frac{\partial}{\partial \theta}. \quad (129.3)$$

Esercizio 7

Si verifichino le identità di trasformazione seguenti, la prima *cilindrico-rettangolare*, la seconda *sferico-rettangolare*:

$$7.1 \quad (\hat{\boldsymbol{\rho}} \cot \varphi - \hat{\boldsymbol{\phi}}) \cos \varphi \equiv (x/y) \hat{\mathbf{x}}; \quad 7.2 \quad \frac{1}{r \sin \theta} \hat{\boldsymbol{\phi}} \equiv -\frac{y \hat{\mathbf{x}} - x \hat{\mathbf{y}}}{x^2 + y^2}.$$

Esercizio 8

Rispetto al sistema consueto di coordinate *sferiche* $\{r, \theta, \varphi\}$, si determinino i risultati seguenti:

$$8.1 \quad \nabla(1/r) = \nabla \times (\cos \theta) \nabla \varphi;$$

$$8.2 \quad \nabla \varphi = \frac{r}{\sin \theta} \nabla \theta;$$

$$8.3 \quad \nabla f(r) = \hat{\mathbf{r}} f'(r);$$

$$8.4 \quad \nabla \cdot (f(r) \mathbf{r}) = 3f(r) + r f'(r);$$

$$8.5 \quad \nabla \times (f(r) \mathbf{r}) = \mathbf{0};$$

$$8.6 \quad \nabla^2 f(r) = \frac{2}{r} f'(r) + f''(r).$$

Esercizio 9

Rispetto al sistema consueto di coordinate *cilindriche* $\{\rho, \varphi, z\}$, si provi che

$$\nabla \ln \rho = \nabla \times (\hat{\mathbf{z}} \varphi).$$

Esercizio 10

Assegnati il campo scalare *armonico* $\mathbf{r} \mapsto \psi(\mathbf{r})$ (i.e., tale che $\nabla^2 \psi(\mathbf{r}) = 0$) e il campo vettoriale derivabile $\mathbf{K} := \nabla \times (\psi \mathbf{r})$, si verifichi, in coordinate sferiche, che

$$\mathbf{K} \cdot \nabla \times \mathbf{K} = \frac{1}{\sin \theta} \left(\frac{\partial \psi}{\partial \varphi} \frac{\partial^2 \psi}{\partial \theta \partial r} - \frac{\partial \psi}{\partial \theta} \frac{\partial^2 \psi}{\partial \varphi \partial r} \right).$$

Inoltre, se $\psi(\mathbf{r})$ è *separabile* totalmente vs. le tre variabili scalari (i.e., $\psi(\mathbf{r}) \equiv R(r)\Theta(\theta)\Phi(\varphi)$), allora, si provi che $\mathbf{K} \cdot \nabla \times \mathbf{K} = 0$, i.e., che $\mathbf{K} \perp (\nabla \times \mathbf{K})$.

[cf/c: [*], Esercizio 12]

Esercizio 11

Per il sistema di coordinate *ellittico-cilindriche*, la trasformazione delle coordinate rettangolari, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (u; \varphi; z)$, è tale che $u \in \mathbb{R}_0^+$, $\varphi \in [0, 2\pi)$, $z \in \mathbb{R}$.

Assegnata la *costante* $a \in \mathbb{R}^+$, le equazioni di trasformazione delle coordinate rettangolari sono

$$\begin{cases} x \equiv x(u, \varphi, z) := a \cosh u \cos \varphi \\ y \equiv y(u, \varphi, z) := a \sinh u \sin \varphi \\ z \equiv z(u, \varphi, z) := z \end{cases} . \quad (130)$$

11.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *cilindri ellittici* confocali in $(\pm a; 0; z)$: $u = c_1$,
- *cilindri iperbolici*: $\varphi = c_2$,
- *piani* paralleli al piano $X \times Y$: $z = c_3$;

11.2 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

11.3 si verifichi che i fattori di scala *ellittico-cilindrici* sono dati da

$$h_u = h_\varphi = a((\sinh u)^2 + (\sin \varphi)^2)^{1/2}, \quad h_z = 1. \quad (131)$$

Esercizio 12

Per il sistema di coordinate *parabolico-cilindriche*, la trasformazione delle coordinate rettangolari, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (u; v; z)$, è tale che $\{u, z\} \subset \mathbb{R}$, $v \in \mathbb{R}_0^+$.

Le equazioni di trasformazione delle coordinate rettangolari sono

$$\begin{cases} x \equiv x(u, v, z) := (u^2 - v^2)/2 \\ y \equiv y(u, v, z) := uv \\ z \equiv z(u, v, z) := z \end{cases} . \quad (132)$$

12.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *cilindri parabolici* confocali sull'asse Z : $u = c_1$,
- *cilindri parabolici* confocali sull'asse Z : $v = c_2$,
- *piani* paralleli al piano $X \times Y$: $z = c_3$;

12.2 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

12.3 si verifichi che i fattori di scala *parabolico-cilindrici* sono dati da

$$h_u = h_v = (u^2 + v^2)^{1/2}, \quad h_z = 1. \quad (133)$$

Esercizio 13

Per il sistema di coordinate *prolato-sferoidali*, la trasformazione delle coordinate rettangolari, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (u; \theta; \varphi)$, è tale che $u \in \mathbb{R}_0^+$, $\theta \in [0, \pi]$, $\varphi \in [0, 2\pi)$.

Assegnata la costante $a \in \mathbb{R}^+$, le equazioni di trasformazione delle coordinate rettangolari sono

$$\begin{cases} x \equiv x(u, \theta, \varphi) := a \sinh u \sin \theta \cos \varphi \\ y \equiv y(u, \theta, \varphi) := a \sinh u \sin \theta \sin \varphi \\ z \equiv z(u, \theta, \varphi) := a \cosh u \cos \theta \end{cases} \quad (134)$$

13.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *sferoidi prolati*: $u = c_1$,
- *iperboloidi a due falde*: $\theta = c_2$,
- *semi-piani* originanti dall'asse Z : $\varphi = c_3$;

13.2 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

13.3 si verifichi che i fattori di scala *prolato-sferoidali* sono dati da

$$h_u = h_\theta = a((\sinh u)^2 + (\sin \theta)^2)^{1/2}, \quad h_\varphi = a \sinh u \sin \theta. \quad (135)$$

Esercizio 14

Per il sistema di coordinate *oblato-sferoidali*, la trasformazione delle coordinate rettangolari, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (u; \alpha; \varphi)$, è tale che $u \in \mathbb{R}_0^+$, $\alpha \in [-\pi/2, \pi/2]$, $\varphi \in [0, 2\pi)$.

Assegnata la costante $a \in \mathbb{R}^+$, le equazioni di trasformazione delle coordinate rettangolari sono

$$\begin{cases} x \equiv x(u, \alpha, \varphi) := a \cosh u \cos \alpha \cos \varphi \\ y \equiv y(u, \alpha, \varphi) := a \cosh u \cos \alpha \sin \varphi \\ z \equiv z(u, \alpha, \varphi) := a \sinh u \sin \alpha \end{cases} \quad (136)$$

14.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *sferoidi oblati*: $u = c_1$,
- *iperboloidi a una falda*: $\alpha = c_2$,
- *semi-piani* originanti dall'asse Z : $\varphi = c_3$;

14.2 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

14.3 si verifichi che i fattori di scala *oblato-sferoidali* sono dati da

$$h_u = h_\alpha = a((\sinh u)^2 + (\sin \alpha)^2)^{1/2}, \quad h_\varphi = a \cosh u \cos \alpha. \quad (137)$$

Esercizio 15

Per quanto riguarda il sistema di coordinate *paraboloidali*, dedotte da quelle *parabolico-cilindriche*, Eq.i (132), la trasformazione delle coordinate rettangolari, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (u; v; \varphi)$, è tale che $\{u, v\} \subset \mathbb{R}_0^+$, $\varphi \in [0, 2\pi)$. Le equazioni di trasformazione dalle coordinate rettangolari sono date dal sistema

$$\begin{cases} x \equiv x(u, v, \varphi) := uv \cos \varphi \\ y \equiv y(u, v, \varphi) := uv \sin \varphi \\ z \equiv z(u, v, \varphi) := (u^2 - v^2)/2 \end{cases} . \quad (138)$$

15.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *paraboloidi simmetrici vs. semi-asse Z^+* : $u = c_1$,
- *paraboloidi simmetrici vs. semi-asse Z^+* : $\theta = c_2$,
- *semi-piani originanti dall'asse Z* : $\varphi = c_3$;

15.2 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

15.3 si verifichi che i fattori di scala *paraboloidali* sono dati da

$$h_u = h_v = (u^2 + v^2)^{1/2}, \quad h_\varphi = uv; \quad (139)$$

15.4 si verifichi che vale il prodotto vettoriale $\hat{u} \times \hat{v} = -\hat{\varphi}$ tra i versori di linea *tangenti*.

Esercizio 15.1

Un controllo immediato delle Eq.i di trasformazione (138) e dei dominî delle coordinate rispettive (indipendenti!) suggerisce una rappresentazione alternativa un po' più 'snella' per la trasformazione *paraboloidale* stessa. Alla base ortonormale $\{\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}\}$, viene, in questo caso, associato il sistema scalare *diretto*

$$\begin{cases} x \equiv x(u, v, \varphi) := (uv)^{1/2} \cos \varphi \\ y \equiv y(u, v, \varphi) := (uv)^{1/2} \sin \varphi \\ z \equiv z(u, v, \varphi) := (u - v)/2 \end{cases} , \quad (140.1)$$

cui corrisponde il sistema *inverso*

$$\begin{cases} u \equiv u(r, z) := r + x \\ v \equiv v(r, z) := r - z \\ \varphi \equiv \varphi(x, y, z) := \tan^{-1}(y/x) \end{cases} \quad (140.2)$$

vs. la base ortonormale $\{\hat{u}, \hat{v}, \hat{\varphi}\}$. Nel sistema (140.2), si ha $r \equiv r(x, y, z) = (x^2 + y^2 + z^2)^{1/2}$.

Si verifichino le espressioni trasformate seguenti, di impiego frequente in Fisica Quantistica:

$$\bullet \quad h_u = \left(\frac{u+v}{4u}\right)^{1/2}, \quad h_v = \left(\frac{u+v}{4v}\right)^{1/2}, \quad h_\varphi = (uv)^{1/2}; \quad (141)$$

$$\bullet \quad ds(u, v, \varphi) = \left(\frac{u+v}{4u} (du)^2 + \frac{u+v}{4v} (dv)^2 + uv (d\varphi)^2\right)^{1/2}; \quad (142)$$

$$\bullet \quad \nabla_{u,v,\varphi} = \hat{u} \left(\frac{4u}{u+v}\right)^{1/2} \frac{\partial}{\partial u} + \hat{v} \left(\frac{4v}{u+v}\right)^{1/2} \frac{\partial}{\partial v} + \hat{\varphi} \frac{1}{(uv)^{1/2}} \frac{\partial}{\partial \varphi}; \quad (143)$$

$$\bullet \quad \nabla_{u,v,\varphi}^2 = \frac{4}{u+v} \left(\frac{\partial}{\partial u} \left(u \frac{\partial}{\partial u}\right) + \frac{\partial}{\partial v} \left(v \frac{\partial}{\partial v}\right)\right) + \frac{1}{uv} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2}. \quad (144)$$

Esercizio 16

Per il sistema di coordinate *bipolari*, la trasformazione delle coordinate rettangolari, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (\varphi; \kappa; z)$, è tale che $\varphi \in [0, 2\pi)$, $\kappa \in \mathbb{R}$, $z \in \mathbb{R}$.

Assegnata la *costante* $a \in \mathbb{R}^+$, le equazioni di trasformazione delle coordinate rettangolari sono

$$\begin{cases} x \equiv x(\varphi, \kappa, z) := \frac{a \sinh \kappa}{\cosh \kappa - \cos \varphi}, \\ y \equiv y(\varphi, \kappa, z) := \frac{a \sin \varphi}{\cosh \kappa - \cos \varphi}, \\ z \equiv z(\varphi, \kappa, z) := z. \end{cases} \quad (145)$$

16.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *piani* contenenti l'asse Z : $\varphi = c_1$,
- coppie di *cilindri circolari* con gli assi di simmetria ortogonali, rispettivamente, all'asse X e all'asse Y : $\kappa = c_2$,
- *piani* paralleli al piano $X \times Y$: $z = c_3$;

16.2 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

16.3 si verifichi che i fattori di scala *bipolari* sono dati da

$$h_\varphi = h_\kappa = \frac{a}{\cosh \kappa - \cos \varphi}, \quad h_z = 1. \quad (146)$$

Esercizio 17

Si consideri una superficie *torica* di sezione *circolare*, avente l'asse Z (cartesiano) come asse *concentrico* di simmetria, *non-interno* al volume del toro. La sezione torica sia ortogonale al piano $X \times Y$ e sia tagliata da questo in due semicerchi contenuti, rispettivamente, nei semi-spazi Z^- e Z^+ . Inoltre, sia $\rho = \rho_0$ la distanza radiale, sul piano $X \times Y$, tra l'origine e il centro della sezione circolare del toro.

Circa la trasformazione dalle coordinate rettangolari al sistema di coordinate *toriche*, $(x; y; z) \mapsto (u; v; w) \equiv (\xi; \varphi; \beta)$, è tale che $\xi \in [0, \rho_0]$, $\varphi \in [0, 2\pi)$, $\beta \in [0, 2\pi)$.

Le equazioni di trasformazione delle coordinate rettangolari sono

$$\begin{cases} x \equiv x(\xi, \varphi, \beta) := (\rho_0 + \xi \cos \beta) \cos \varphi \\ y \equiv y(\xi, \varphi, \beta) := (\rho_0 + \xi \cos \beta) \sin \varphi \\ z \equiv z(\xi, \varphi, \beta) := \xi \sin \beta \end{cases} \quad (147)$$

17.1 Si verifichi che le famiglie di superfici coordinate sono

- *sezioni toriche circolari* ortogonali al piano $X \times Y$ e centrate sulla circonferenza $\rho = \rho_0$ sul piano $X \times Y$: $\xi = c_1$,
- *piani* contenenti l'asse Z e le sezioni toriche: $\varphi = c_2$,
- *piani* passanti localmente per i centri delle sezioni toriche e ortogonali ad esse: $\beta = c_3$;

17.3 si verifichi che il sistema *inverso* di equazioni vs. la trasformazione (147) è dato da

$$\begin{cases} \xi \equiv \xi(x, y, z) = (x^2 + y^2 + z^2 + \rho_0^2 - 2\rho_0(x^2 + y^2)^{1/2})^{1/2} \\ \varphi \equiv \varphi(x, y, z) = \tan^{-1}(y/x) \\ \beta \equiv \beta(x, y, z) = \tan^{-1}\left(\frac{z}{(x^2 + y^2)^{1/2} - \rho_0}\right) \end{cases}; \quad (148)$$

17.3 si verifichi che tale sistema di coordinate è ortogonale;

17.4 si verifichi che i fattori di scala *torici* sono dati da

$$h_\xi = 1, \quad h_\varphi = \rho_0 + \xi \cos \beta, \quad h_\beta = \xi. \quad (149)$$

17.5 si verifichi che il *volume* Ω e l'*area* A della superficie *torica*, la cui sezione circolare abbia raggio $\xi = a$, valgono, rispettivamente,

$$\Omega = 2\pi^2 a^2 \rho_0, \quad (150.1)$$

$$A = 4\pi^2 a \rho_0 \equiv \frac{2\Omega}{a}. \quad (150.2)$$

Osservazione 3

La geometria delle coordinate *toriche* è, indubbiamente, quella più conveniente per la rappresentazione delle proprietà dinamiche del plasma in un *tokamak*, il modello di reattore di sviluppo e di interesse applicativo maggiore nello studio del plasma di fusione nucleare.

Esercizio 18

Sia $\Sigma := \mathbf{r} \mapsto f(\mathbf{r}(u, v))$, con $\mathbf{r} \equiv (x(u, v); y(u, v); z(u, v))$ una superficie *regolare* e almeno di classe $\mathcal{C}^1(\bar{T})$, definita nell'insieme *chiuso* e *connesso* \bar{T} della *coppia* parametrica variabile $\{u, v\}$ (e.g., v. [10], VOL. 2, CAP. 6). Inoltre, sia $\mathcal{F}(\mathbf{r})$ un campo vettoriale su Σ .

Dalla scomposizione $\mathcal{F}(\mathbf{r}) \equiv \mathcal{F}_\perp(\mathbf{r}) + \mathcal{F}_\parallel(\mathbf{r})$ in $\mathbf{r} \in \Sigma$, si verifichino le rappresentazioni *locali*

$$\begin{cases} \mathcal{F}_\perp(\mathbf{r}) = \frac{(\nabla f(\mathbf{r}) \cdot \mathcal{F}(\mathbf{r})) \nabla f(\mathbf{r})}{\|\nabla f(\mathbf{r})\|^2} \\ \mathcal{F}_\parallel(\mathbf{r}) = \frac{(\nabla f(\mathbf{r}) \times \mathcal{F}(\mathbf{r})) \times \nabla f(\mathbf{r})}{\|\nabla f(\mathbf{r})\|^2} \end{cases} \quad (151)$$

dei vettori componenti *normale* e *tangente* in *qualsiasi* parametrizzazione ortogonale (cilindrica, sferica, etc.) del campo $\mathcal{F}(\mathbf{r}) \equiv \mathcal{F}(x(u, v), y(u, v), z(u, v))$.

Osservazione 4

La comprensione delle formule (151) è importante nella rappresentazione *parametrica* delle superfici in programmi di grafica come GnuPlot™.

■■■

Bibliografia

Il numero d'ordine *evidenziato* di un testo, e.g., [1], ne indica la versione PDF, talvolta *contenuta* in un archivio-zip scaricabile dalla pagina Library di questo web-site: https://www.cm-phymath.net/libr_page.html.

- [1] LASS, H., *Vector and Tensor Analysis*, MCGRAW-HILL BOOK CO. (1950);
- [2] BORISENKO, A. I. - TARAPOV, I. E., *Vector and Tensor Analysis*, MCGRAW-HILL BOOK CO. (1968);
- [3] SPIEGEL, M. R. - LIPSCHUTZ, S. - SPELLMAN, D., *Vector Analysis*, SCHAUM'S OUTLINE SERIES, 2ND ED., MCGRAW-HILL EDU. (2009);
- [4] HSU, H. P., *Applied Vector Analysis*, CH. 8, BOOKS FOR PROFESSIONALS, HBJ PUBNS. (1984);
- [5] HILDEBRAND, F. B., *Advanced Calculus for Applications*, 2ND ED., CH.S 6, 7, PRENTICE-HALL, INC. (1976);
- [6] ARFKEN, G. B. - WEBER, H. J. - HARRIS, F. E., *Mathematical Methods for Physicists*, 7TH ED., CH.S 3, 5, ACADEMIC PRESS (2013).
- [7] MORSE, P. M., - FESHBACH, H., *Methods of Theoretical Physics*, **1**, CH. 5, MCGRAW-HILL BOOK CO. (1953);
- [8] TEMME, N. M., *Special Functions: An Introduction to the Classical Functions of Mathematical Physics*, CH. 10, JOHN WILEY & SONS, INC. (1996);
- [9] ZWILLINGER, D., *Standard Mathematical Tables and Formulas*, p. 388, § 5.10, 33RD ED., CRC PRESS (2018).

Riguardo ad argomenti preliminari e/o correlati da rivisitare, si vedano, e.g.:

- [10] PAGANI, C. D. - SALSA, S., *ANALISI MATEMATICA*, VOL. **2**, ED. ZANICHELLI (-MASSON) (RIST. 1998);
- [11] LIPSCHUTZ, S., *Differential Geometry*, SCHAUM'S OUTLINE SERIES, MCGRAW-HILL (1969);
- [12] L'AUTORE (CM) [math-notebook PDF],
Operazioni Vettoriali avanzate in \mathbb{R}^3 .

■■■