

## Análisis en $\mathbb{R}^3$

Para vectores  $\mathbf{a}, \mathbf{b} \in \mathbb{R}^3$  el *producto escalar* es  $\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} := a_1b_1 + a_2b_2 + a_3b_3 = \sum_{j=1}^3 a_jb_j$ . Se usará la convención de sumación de Einstein, la cual omite el signo de adición  $\sum$  cuando hay índices repetidos. E.g.,

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = a_jb_j .$$

Se tiene  $\mathbf{a} \cdot \mathbf{a} \geq 0$  con igualdad si y sólo si  $\mathbf{a} = \mathbf{0}$ . Por ende  $\|\mathbf{a}\| := \sqrt{\mathbf{a} \cdot \mathbf{a}}$  define una norma en  $\mathbb{R}^3$  que es la distancia del punto  $(a_1, a_2, a_3)$  al origen. Se tiene la *desigualdad de Cauchy-Schwarz*

$$|\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}| \leq \|\mathbf{a}\| \|\mathbf{b}\| ,$$

con igualdad si y sólo si  $\mathbf{a}$  y  $\mathbf{b}$  son paralelos<sup>1</sup>. En caso que  $\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = 0$  los vectores  $\mathbf{a}, \mathbf{b}$  se dicen *ortogonales*. El *producto vectorial* de  $\mathbf{a}, \mathbf{b}$  es el vector

$$\mathbf{a} \wedge \mathbf{b} := (a_2b_3 - a_3b_2, a_3b_1 - a_1b_3, a_1b_2 - a_2b_1) .$$

Usando el tensor tridimensional totalmente anti-simétrico  $\epsilon$  definido por:

$$\epsilon_{jkl} := \begin{cases} 1 & , \text{ si } (jkl) \text{ es permutación par de } (123) \\ -1 & , \text{ si } (jkl) \text{ es permutación impar de } (123) \\ 0 & , \text{ en todos los otros casos, i.e. si al menos dos de los índices son iguales} \end{cases} ,$$

se tiene

$$(\mathbf{a} \wedge \mathbf{b})_j = \sum_{k,\ell=1}^3 \epsilon_{jkl} a_k b_\ell = \epsilon_{jkl} a_k b_\ell .$$

En los cálculos es de gran utilidad la fórmula

$$\epsilon_{jkl}\epsilon_{mnl} = \delta_{jm}\delta_{kn} - \delta_{jn}\delta_{km} .$$

Aquí  $\delta$  es el símbolo de Kronecker

$$\delta_{\alpha\beta} = \begin{cases} 1 & , \text{ si } \alpha = \beta \\ 0 & , \text{ si } \alpha \neq \beta \end{cases} ,$$

siendo  $\alpha$  y  $\beta$  elementos de un conjunto cualquiera (no vacío). También es cierto que

$$\epsilon_{jkl}\epsilon_{mkl} = 2\delta_{jm} .$$

---

<sup>1</sup>Para incluir el caso trivial en el cual uno de los vectores es  $\mathbf{0}$ , deberíamos decir precisamente que hay igualdad si y sólo si hay  $c \in \mathbb{R}$  tal que  $\mathbf{a} = c\mathbf{b}$  o bien  $\mathbf{b} = c\mathbf{a}$ . Esto equivale a decir que  $\mathbf{a}$  y  $\mathbf{b}$  son linealmente dependientes.

Las propiedades básicas del producto vectorial son:

$$\mathbf{a} \wedge \mathbf{b} = -(\mathbf{b} \wedge \mathbf{a}), \quad \mathbf{a} \wedge (\mathbf{b} \wedge \mathbf{c}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})\mathbf{b} - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\mathbf{c}, \quad (\mathbf{a} \wedge \mathbf{b}) \cdot (\mathbf{c} \wedge \mathbf{d}) = (\mathbf{a} \cdot \mathbf{c})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{d}) - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{d})(\mathbf{b} \cdot \mathbf{c});$$

y

$$\mathbf{a} \cdot (\mathbf{b} \wedge \mathbf{c}) = \mathbf{c} \cdot (\mathbf{a} \wedge \mathbf{b}) = \mathbf{b} \cdot (\mathbf{c} \wedge \mathbf{a}).$$

Este último producto triple es el volumen del paralelepípedo generado por los tres vectores y se anula por ende cuando dos de ellos son paralelos.

Un tensor afín  $T$  de rango 2 es una transformación lineal de  $\mathbb{R}^3$  en si mismo:  $T: \mathbb{R}^3 \rightarrow \mathbb{R}^3$ , especificada por una matriz real  $3 \wedge 3$ ,  $(T_{jk})$  con  $j, k \in \{1, 2, 3\}$ , por

$$(T\mathbf{a})_j = \sum_{k=1}^3 T_{jk} a_k = T_{jk} a_k.$$

### Campos y operadores diferenciales básicos

Se consideran *campos escalares*  $\phi, \mathbb{R}^3 \supset K \in \mathbf{x} \mapsto \phi(\mathbf{x}) \in \mathbb{R}$ , *campos vectoriales*  $\mathbf{A}, \mathbb{R}^3 \supset K \in \mathbf{x} \mapsto \mathbf{A}(\mathbf{x}) \in \mathbb{R}^3$ , y *campos tensoriales*  $T, \mathbb{R}^3 \supset K \in \mathbf{x} \mapsto T_{jk}(\mathbf{x}), j, k = 1, 2, 3$ ; definidos en algún subconjunto (generalmente abierto)  $K$  de  $\mathbb{R}^3$ . Presuponiendo la diferenciabilidad necesaria se definen los operadores diferenciales más importantes. El *gradiente* de un campo escalar  $\phi$  es el campo vectorial

$$\text{grad } \phi(\mathbf{x}) := \left( \frac{\partial \phi}{\partial x_1}(\mathbf{x}), \frac{\partial \phi}{\partial x_2}(\mathbf{x}), \frac{\partial \phi}{\partial x_3}(\mathbf{x}) \right).$$

Una definición alternativa equivalente e independiente de las coordenadas es

$$\mathbf{e} \cdot (\text{grad } \phi)(\mathbf{x}) = \lim_{\epsilon \rightarrow 0^+} [\phi(\mathbf{x} + \epsilon \mathbf{e}) - \phi(\mathbf{x})] / \epsilon,$$

cualquiera sea  $\mathbf{e} \in \mathbb{R}^3$ . Si  $\mathbf{v} = \text{grad } \phi$  llamamos a  $\phi$  un *potencial* para el campo vectorial  $\mathbf{v}$  y decimos que  $\mathbf{v}$  es *conservativo*. En tal caso la integral de línea de  $\mathbf{v}$  sobre una curva (suave a trozos) cerrada es siempre nula.

La *divergencia* de un campo vectorial  $\mathbf{A}$  es el campo escalar

$$\text{div } \mathbf{A}(\mathbf{x}) := \frac{\partial A_1}{\partial x_1}(\mathbf{x}) + \frac{\partial A_2}{\partial x_2}(\mathbf{x}) + \frac{\partial A_3}{\partial x_3}(\mathbf{x}).$$

La *rotación* del campo vectorial  $\mathbf{A}$  es el campo vectorial

$$\text{rot } \mathbf{A}(\mathbf{x}) := \left( \frac{\partial A_3}{\partial x_2}(\mathbf{x}) - \frac{\partial A_2}{\partial x_3}(\mathbf{x}), \frac{\partial A_1}{\partial x_3}(\mathbf{x}) - \frac{\partial A_3}{\partial x_1}(\mathbf{x}), \frac{\partial A_2}{\partial x_1}(\mathbf{x}) - \frac{\partial A_1}{\partial x_2}(\mathbf{x}) \right).$$

Usaremos sistemáticamente la notación  $\nabla$  para grad y, entendiendo al gradiente como un vector cuyas componentes son operadores diferenciales

$$\nabla = \left( \frac{\partial}{\partial x_1}, \frac{\partial}{\partial x_2}, \frac{\partial}{\partial x_3} \right),$$

podemos escribir (omitiendo el argumento  $\mathbf{x}$ )

$$\text{div } \mathbf{A} = \nabla \cdot \mathbf{A}, \quad \text{rot } \mathbf{A} = \nabla \wedge \mathbf{A}.$$

Así el operador  $\mathbf{a} \cdot \nabla$ , cualquiera sea  $\mathbf{a} \in \mathbb{R}^3$  y campo vectorial  $\mathbf{B}$  es el campo vectorial

$$((\mathbf{a} \cdot \nabla)\mathbf{B}(\mathbf{x}))_j := a_1 \frac{\partial B_j}{\partial x_1}(\mathbf{x}) + a_2 \frac{\partial B_j}{\partial x_2}(\mathbf{x}) + a_3 \frac{\partial B_j}{\partial x_3}(\mathbf{x}).$$

El Laplaciano  $\Delta$  de un campo escalar  $\phi$  es el campo escalar

$$\Delta\phi(\mathbf{x}) = \operatorname{div}(\nabla\phi)(\mathbf{x}) := \frac{\partial^2 \phi}{\partial x_1^2}(\mathbf{x}) + \frac{\partial^2 \phi}{\partial x_2^2}(\mathbf{x}) + \frac{\partial^2 \phi}{\partial x_3^2}(\mathbf{x}).$$

También es usual el Laplaciano de un campo vectorial  $\mathbf{A}$  definido como el campo vectorial

$$\Delta\mathbf{A} := (\Delta A_1, \Delta A_2, \Delta A_3).$$

Estos operadores satisfacen las siguientes relaciones e identidades:

$$\begin{aligned} \operatorname{rot}(\nabla\phi) &= 0, \quad \operatorname{div}(\operatorname{rot}\mathbf{A}) = 0; \\ \operatorname{div}(\phi\mathbf{A}) &= \phi \operatorname{div}\mathbf{A} + (\nabla\phi) \cdot \mathbf{A}; \\ \operatorname{div}(\mathbf{A} \wedge \mathbf{B}) &= \mathbf{B} \cdot (\operatorname{rot}\mathbf{A}) - \mathbf{A} \cdot (\operatorname{rot}\mathbf{B}); \\ \operatorname{rot}(\phi\mathbf{A}) &= (\nabla\phi) \wedge \mathbf{A} + \phi(\operatorname{rot}\mathbf{A}); \\ \operatorname{rot}(\mathbf{A} \wedge \mathbf{B}) &= (\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A} - (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{B} + (\operatorname{div}\mathbf{B})\mathbf{A} - (\operatorname{div}\mathbf{A})\mathbf{B}; \\ \nabla(\phi\psi) &= \phi(\nabla\psi) + \psi(\nabla\phi); \\ \nabla(\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) &= (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{B} + (\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A} + \mathbf{A} \wedge (\operatorname{rot}\mathbf{B}) + \mathbf{B} \wedge (\operatorname{rot}\mathbf{A}); \\ \operatorname{rot}(\operatorname{rot}\mathbf{A}) &= \nabla(\operatorname{div}\mathbf{A}) - \Delta\mathbf{A}. \end{aligned}$$

La última identidad –válida solamente en coordenadas cartesianas– puede usarse como definición del Laplaciano de un campo vectorial.

Dado su frecuente uso, notamos que para el campo escalar  $\mathbf{x} \mapsto r := \|\mathbf{x}\|$  se tiene:

$$\nabla r = \mathbf{x}/r, \quad \nabla(1/r) = -\mathbf{x}/r^3, \quad \nabla f(r) = f'(r)\mathbf{x}/r,$$

si  $f: [0, \infty) \rightarrow \mathbb{R}$  es diferenciable con derivada  $f'$ .

### Teoremas fundamentales de Integración

Los teoremas de integración básicos del análisis real en tres dimensiones son los de Gauss<sup>2</sup> y Stokes<sup>3</sup> y sus consecuencias.

**Teorema 1** (*Teorema de Gauss*) Si  $K \subset \mathbb{R}^3$  es cerrado y acotado con borde  $\partial K$  suave<sup>4</sup> y  $\mathbf{A}$  es un campo vectorial sobre  $K$  que es continuamente diferenciable, entonces

$$\int_K \operatorname{div}\mathbf{A}(\mathbf{x}) d^3x = \int_{\partial K} \mathbf{A}(\mathbf{x}) \cdot \mathbf{d}\sigma.$$

<sup>2</sup>Johann Carl Friedrich Gauß, 1777 (Braunschweig)-1855 (Göttingen).

<sup>3</sup>George Gabriel Stokes, 1819 (Skreen, Condado de Sligo, Irlanda)-1903 (Cambridge, Inglaterra).

<sup>4</sup>La suavidad del borde significa que el vector normal a la superficie  $\partial K$  es función continua de la posición. La hipótesis de suavidad del borde puede reemplazarse por “suavidad a trozos”, o sea  $\partial K$  es unión de un número finito de superficies suaves. En el caso en el cual  $K$  no es conexo, el miembro derecho ha de entenderse como suma de las integrales de superficie de cada componente conexa.

La integral de superficie

$$\int_{\partial K} \mathbf{A}(\mathbf{x}) \cdot \mathbf{d}\sigma = \int_{\partial K} A_n(\mathbf{x}) d\sigma ,$$

es el flujo del campo vectorial a través de la superficie;  $A_n$  es la componente de  $\mathbf{A}$  normal a la superficie  $\partial K$  y exterior a  $K$ , y  $d\sigma$  el elemento de superficie. Tenemos

$$\operatorname{div} \mathbf{A}(\mathbf{x}) = \lim_{K \rightarrow \mathbf{x}} \frac{1}{V(K)} \int_{\partial K} \mathbf{A}(\mathbf{x}) \cdot \mathbf{d}\sigma ,$$

donde  $V(K)$  es el volumen de  $K$ . Esto provee una definición de la divergencia independiente de las coordenadas y exhibe a esta como flujo infinitesimal. Si  $\operatorname{div} \mathbf{A} = 0$  en alguna región entonces el flujo de  $\mathbf{A}$  a través de cualquier superficie dentro de la región se anula y el campo  $\mathbf{A}$  se denomina *solenoidal* (la región se dice libre de fuentes).

Cuando  $\mathbf{A} = \operatorname{rot} \mathbf{B}$  entonces  $\operatorname{div} \mathbf{A} = 0$ . Resulta importante determinar bajo que condiciones un campo solenoidal puede escribirse como rotación de otro campo (vease lo que sigue).

Los siguientes resultados surgen como corolarios del Teorema de Gauss

**Teorema 2** Si  $\phi$  es un campo escalar continuamente diferenciable sobre  $K \subset \mathbb{R}^3$  que cumple las condiciones del teorema de Gauss entonces

$$\int_K \nabla \phi(\mathbf{x}) d^3x = \int_{\partial K} \phi(\mathbf{x}) \mathbf{d}\sigma .$$

**Teorema 3** Si  $\mathbf{A}$  y  $K$  cumplen las hipótesis del Teorema de Gauss, entonces

$$\int_K \operatorname{rot} \mathbf{A}(\mathbf{x}) d^3x = - \int_{\partial K} \mathbf{A}(\mathbf{x}) \wedge \mathbf{d}\sigma$$

**Teorema 4** Sea  $T_{jk}(\mathbf{x})$  un campo tensorial continuamente diferenciable definido en  $K$  que cumple con las hipótesis del Teorema de Gauss entonces

$$\int_K \frac{\partial T_{jk}}{\partial x_j}(\mathbf{x}) d^3x = \int_{\partial K} T_{jk}(\mathbf{x}) d\sigma_j .$$

**Teorema 5** (Teorema de Green<sup>5</sup>) Si  $f$  y  $g$  son campos escalares dos veces continuamente diferenciables sobre  $K$  que cumple las hipótesis del Teorema de Gauss, entonces

$$\int_K (f(\mathbf{x})(\Delta g)(\mathbf{x}) - g(\mathbf{x})(\Delta f)(\mathbf{x})) d^3x = \int_{\partial K} (f(\mathbf{x})\nabla g(\mathbf{x}) - g(\mathbf{x})\nabla f(\mathbf{x})) \cdot \mathbf{d}\sigma .$$

El Teorema de Green se extiende al caso donde  $K$  no es acotado si tanto  $f$  como  $g$  decaen lo suficientemente rapidamente a cero en el infinito (dar biblio).

El Teorema de Stokes es un análogo bidimensional del de Gauss.

---

<sup>5</sup>George Green, 1793 (Sneiton, Inglaterra)-1841 (Nottingham, Inglaterra).

**Teorema 6** (Teorema de Stokes) Sea  $F$  una superficie orientada, cerrada y acotada con borde  $\partial F$  suave y  $\mathbf{u}$  un campo vectorial continuamente diferenciable en una región  $G$  que contiene a  $F$  y  $\partial F$ . Entonces

$$\int_F (\text{rot } \mathbf{u}) \cdot d\mathbf{f} = \int_{\partial F} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s}$$

donde en la integral de línea el elemento de línea  $d\mathbf{s}$  con la normal a la superficie forman una *Rechtsschraube*.

La integral de línea

$$\int_{\partial F} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} = \int_{\partial F} u_t ds$$

( $u_t$  es la componente de  $\mathbf{u}$  tangencial a la curva  $\partial F$ ) corresponde a la circulación del campo vectorial a lo largo de la curva (cerrada)  $\partial F$  e indica cuanto el campo “enrolla a la superficie”. Se tiene

$$(\text{rot } \mathbf{u})(\mathbf{r}) = \lim_{F \rightarrow \mathbf{r}} \frac{1}{S(F)} \int_{\partial F} \mathbf{u} \cdot d\mathbf{s} ,$$

donde la superficie  $F$  de área  $S(F)$  se contrae al punto  $\mathbf{r}$ . Lo que indica que  $\text{rot } \mathbf{u}$  en  $\mathbf{r}$  es la densidad de circulación infinitesimal en  $\mathbf{r}$ . Esto provee una definición de la rotación independiente de las coordenadas cartesianas. Un campo vectorial  $\mathbf{a}$  para el cual  $\text{rot } \mathbf{a} = \mathbf{0}$  se dice *irrotacional* o bien *libre de vortices*.

Un corolario es:

**Teorema 7** Sea  $F$ ,  $\partial F$  y  $G$  como en el Teorema de Stokes y  $\phi$  un campo escalar continuamente diferenciable sobre  $G$ . Entonces

$$\int_F (\nabla \phi) \wedge d\mathbf{f} = - \int_{\partial F} \phi d\mathbf{s} ,$$

con la misma condición sobre el sentido de integración en la integral de línea que en el Teorema de Stokes.

Solución de  $\text{rot } \mathbf{v} = \mathbf{0}$

Si  $\mathbf{v} = \nabla \phi$  entonces  $\text{rot } \mathbf{v} = \mathbf{0}$ . Inversamente ¿todo campo vectorial irrotacional es conservativo? La respuesta es no necesariamente (ejercicio) aunque para regiones simplemente conexas el Teorema de Stokes nos entrega:

**Teorema 8** Si  $\text{rot } \mathbf{v} = \mathbf{0}$  en una región simplemente conexa  $G$  donde  $\mathbf{v}$  es continuamente diferenciable, entonces para  $\mathbf{p} \in G$  fijo, la integral de línea

$$\phi(\mathbf{x}) := \int_{\mathbf{p}}^{\mathbf{x}} \mathbf{v} \cdot d\mathbf{s} , \quad \mathbf{x} \in G ,$$

es independiente de la curva (suave) que une a  $\mathbf{p}$  con  $\mathbf{x}$  y define un potencial para  $\mathbf{v}$ ; o sea  $\mathbf{v} = \nabla \phi$ . Este potencial es único hasta una constante aditiva que depende del punto  $\mathbf{p}$ .

En particular todo campo libre de vortices en una región simplemente conexa es conservativo.

### Solución de $\operatorname{div} \mathbf{v} = 0$

Si  $\mathbf{v} = \operatorname{rot} \mathbf{a}$  entonces  $\operatorname{div} \mathbf{v} = 0$ . Al campo vectorial  $\mathbf{a}$  se le puede agregar por supuesto  $\nabla\phi$ , donde el campo escalar  $\phi$  es arbitrario (diferenciable), ya que  $\operatorname{rot}(\mathbf{a} + \nabla\phi) = \mathbf{v}$ .

Interesa la pregunta (inversa): ¿todo campo vectorial solenoidal es el rotor de algún campo vectorial? Como en el problema anterior la respuesta depende de la estructura geométrica de la región  $K$  donde está definido el campo vectorial. Si  $K$  tiene la propiedad de que cualquier superficie cerrada contenida en  $K$  encierra un volumen enteramente contenido en  $K$  entonces todo campo solenoidal continuamente diferenciable en  $K$  es el rotor de otro campo vectorial en  $K$ . Pero si esta condición sobre  $K$  no se cumple entonces hay campos vectoriales continuamente diferenciables solenoidales en  $K$  que no son el rotor de otro campo (ejercicio).

### Solución de la ecuación de Poisson

**Teorema 9** Si el campo escalar  $\phi$  es solución de la ecuación de Poisson

$$\Delta\phi(\mathbf{r}) = f(\mathbf{r}), \quad \mathbf{r} \in \mathbb{R}^3,$$

y para  $\|\mathbf{r}\| =: r \rightarrow \infty$  se tiene

$$\phi(\mathbf{r}) \rightarrow 0, \quad r\nabla\phi(\mathbf{r}) \rightarrow \mathbf{0},$$

entonces

$$\phi(\mathbf{r}) = -\frac{1}{4\pi} \int \frac{f(\mathbf{x})}{\|\mathbf{r} - \mathbf{x}\|} d^3x$$

cuando la integral existe.

**Teorema 10** Si el campo escalar  $f$  sobre  $\mathbb{R}^3$  es continuo y la integral  $\int \|f(\mathbf{x})\| d^3x$  existe entonces existe

$$\phi(\mathbf{r}) := -\frac{1}{4\pi} \int \frac{f(\mathbf{x})}{\|\mathbf{r} - \mathbf{x}\|} d^3x,$$

y es la única solución de la ecuación de Poisson  $\Delta\phi = f$  para la cual  $\phi(\mathbf{r}) = \mathcal{O}(1/r)$  para  $r \rightarrow \infty$ .

### Soluciones de la ecuación de Laplace. Funciones armónicas.

Una *función armónica* en un abierto  $K \subset \mathbb{R}^3$  es un campo escalar que resuelve la ecuación de Laplace

$$\Delta f = 0, \quad \text{en } G$$

y que es continua en la clausura  $\overline{K}$  de  $K$ .

**Teorema 11** (Teorema del valor medio) Si  $f$  sobre  $K$  es armónica y  $S$  es una esfera de radio  $R$  contenida en  $\overline{K}$  y centrada en  $\mathbf{x}$ , entonces

$$f(\mathbf{x}) = \frac{1}{4\pi R^2} \int_{\partial S} f(\mathbf{y}) d\sigma.$$

Como consecuencia de este resultado tenemos: Si  $\phi$  es armónica en  $\mathbb{R}^3$  y decae a cero en el infinito entonces  $\phi \equiv 0$ . Otra consecuencia es:

**Teorema 12** Si  $\phi$  es armónica en el abierto acotado  $K$  entonces asume su valor máximo y su valor mínimo en el borde de  $K$ :

$$\min_{\mathbf{y} \in \partial K} \phi(\mathbf{y}) < \phi(\mathbf{x}) < \max_{\mathbf{y} \in \partial K} \phi(\mathbf{y}),$$

para todo  $\mathbf{x} \in K$ . En particular,  $\phi$  es idénticamente nula si se anula en  $\partial K$ .

Descomposición de un campo vectorial en suma de un campo solenoidal y de un campo irrotacional.

**Teorema 13** Si el campo vectorial  $\mathbf{A}$  sobre  $\mathbb{R}^3$  satisface

$$\|\mathbf{A}(\mathbf{x})\| \leq \frac{C}{\|\mathbf{x}\|^{1+\epsilon}}, \text{ para todo } \mathbf{x} \text{ con } \|\mathbf{x}\| > R,$$

donde  $C > 0$ ,  $\epsilon > 0$  y  $R > 0$ ; entonces hay una descomposición única

$$\mathbf{A}(\mathbf{x}) = \mathbf{B}(\mathbf{x}) + \mathbf{C}(\mathbf{x}),$$

donde  $\text{div} \mathbf{B} = 0$ ,  $\text{rot} \mathbf{C} = \mathbf{0}$  y  $\mathbf{B}, \mathbf{C} \rightarrow \mathbf{0}$  para  $\|\mathbf{x}\| \rightarrow \infty$ . Se tiene

$$\mathbf{B}(\mathbf{x}) = \frac{1}{4\pi} \int (\text{rot} \mathbf{A})(\mathbf{y}) \wedge \frac{\mathbf{x} - \mathbf{y}}{\|\mathbf{x} - \mathbf{y}\|^3} d^3 y,$$

$$\mathbf{C}(\mathbf{x}) = \frac{1}{4\pi} \int (\text{div} \mathbf{A})(\mathbf{y}) \frac{\mathbf{x} - \mathbf{y}}{\|\mathbf{x} - \mathbf{y}\|^3} d^3 y.$$

$\mathbf{C} = \nabla \phi$ , y  $\mathbf{B} = \text{rot} \mathbf{D}$ , donde

$$\phi(\mathbf{x}) = -\frac{1}{4\pi} \int \frac{\text{div} \mathbf{A}(\mathbf{y})}{\|\mathbf{x} - \mathbf{y}\|} d^3 y;$$

$$\mathbf{D}(\mathbf{x}) = \frac{1}{4\pi} \int \frac{\text{rot} \mathbf{A}(\mathbf{y})}{\|\mathbf{x} - \mathbf{y}\|} d^3 y.$$

Coordenadas curvilíneas ortogonales<sup>6</sup>

Considerese coordenadas  $x_1, x_2, x_3$ . Las superficies de coordenadas están dadas por  $x_j = \text{const.}$ ,  $j = 1, 2, 3$ . y en cada punto estas tres superficies se intersectan en tres líneas de coordenadas. Las coordenadas se dicen ortogonales si en cada punto las tangentes a estas tres líneas son dos-a-dos ortogonales entre sí. Mas precisamente, partiendo del elemento de arco infinitesimal en coordenadas cartesianas,  $x, y, z$ ,

$$ds^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2,$$

<sup>6</sup>El caso de coordenadas curvilíneas generales es más complicado y requiere elementos de geometría diferencial. Hay que distinguir componentes covariantes y contravariantes de un vector, etc.

podemos encontrar este elemento de arco en las nuevas coordenadas si tenemos las funciones  $x = x(x_1, x_2, x_3)$ ,  $y = y(x_1, x_2, x_3)$  y  $z = z(x_1, x_2, x_3)$ . El sistema  $(x_1, x_2, x_3)$  se dice *ortogonal* si

$$ds^2 = h_1^2 dx_1^2 + h_2^2 dx_2^2 + h_3^2 dx_3^2 ,$$

o sea no aparecen términos cruzados  $dx_j dx_k$  con  $j \neq k$ ; o sea:

$$(1) \quad \frac{\partial x}{\partial x_j} \frac{\partial x}{\partial x_k} + \frac{\partial y}{\partial x_j} \frac{\partial y}{\partial x_k} + \frac{\partial z}{\partial x_j} \frac{\partial z}{\partial x_k} = \delta_{jk} h_j^2 .$$

Los factores de escala  $h_j$ , dados por

$$h_j = \sqrt{\left(\frac{\partial x}{\partial x_j}\right)^2 + \left(\frac{\partial y}{\partial x_j}\right)^2 + \left(\frac{\partial z}{\partial x_j}\right)^2} , \quad j = 1, 2, 3 ,$$

son en general funciones de  $(x_1, x_2, x_3)$ . Considerando la transformación inversa del sistema  $(x_1, x_2, x_3)$  al cartesiano que es ortogonal, vemos que la ortogonalidad del sistema  $(x_1, x_2, x_3)$  es equivalente a

$$\nabla x_j \cdot \nabla x_k = 0 , \quad \text{para } j \neq k .$$

Se introducen vectores  $\mathbf{e}_j$ ,  $j = 1, 2, 3$ , que son unitarios (de largo 1) en las direcciones coordenadas y por ende dos-a-dos ortogonales. El vector de desplazamiento infinitesimal es

$$d\mathbf{s} = \mathbf{e}_1 h_1 dx_1 + \mathbf{e}_2 h_2 dx_2 + \mathbf{e}_3 h_3 dx_3 ,$$

y satisface  $ds^2 = d\mathbf{s} \cdot d\mathbf{s}$ . El elemento infinitesimal de volumen es entonces  $h_1 h_2 h_3 dx_1 dx_2 dx_3$ .

Para encontrar los vectores  $\mathbf{e}_j$  en términos de los vectores canónicos cartesianos  $\mathbf{e}_x$ ,  $\mathbf{e}_y$  y  $\mathbf{e}_z$  se procede de la siguiente manera.

$$\begin{aligned} d\mathbf{s} &= \mathbf{e}_x dx + \mathbf{e}_y dy + \mathbf{e}_z dz = \mathbf{e}_x \sum_{j=1}^3 \frac{\partial x}{\partial x_j} dx_j + \mathbf{e}_y \sum_{j=1}^3 \frac{\partial y}{\partial x_j} dx_j + \mathbf{e}_z \sum_{j=1}^3 \frac{\partial z}{\partial x_j} dx_j \\ &= dx_1 \left( \frac{\partial x}{\partial x_1} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial x_1} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial x_1} \mathbf{e}_z \right) + dx_2 \left( \frac{\partial x}{\partial x_2} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial x_2} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial x_2} \mathbf{e}_z \right) \\ &\quad + dx_3 \left( \frac{\partial x}{\partial x_3} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial x_3} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial x_3} \mathbf{e}_z \right) . \end{aligned}$$

Los vectores

$$\mathbf{a}_j := \frac{\partial x}{\partial x_j} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial x_j} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial x_j} \mathbf{e}_z , \quad j = 1, 2, 3 ,$$

satisfacen entonces  $\mathbf{a}_j = h_j \mathbf{e}_j$ ,  $h_j = \|\mathbf{a}_j\|$ .

Introduciendo la matriz *Jacobiana*,

$$\tilde{J} = \begin{pmatrix} \frac{\partial x}{\partial x_1} & \frac{\partial x}{\partial x_2} & \frac{\partial x}{\partial x_3} \\ \frac{\partial y}{\partial x_1} & \frac{\partial y}{\partial x_2} & \frac{\partial y}{\partial x_3} \\ \frac{\partial z}{\partial x_1} & \frac{\partial z}{\partial x_2} & \frac{\partial z}{\partial x_3} \end{pmatrix} ,$$



vemos que las columnas de ella nos dan los coeficientes que multiplican a los vectores de base cartesianos para obtener los nuevos vectores de base (no necesariamente normalizados)  $\mathbf{a}_j$ . Las coordenadas  $(x_1, x_2, x_3)$  son ortogonales exactamente cuando las columnas de  $\tilde{J}$  son dos-a-dos ortogonales. Normalizando las columnas

$$J = \begin{pmatrix} h_1^{-1} \frac{\partial x}{\partial x_1} & h_2^{-1} \frac{\partial x}{\partial x_2} & h_3^{-1} \frac{\partial x}{\partial x_3} \\ h_1^{-1} \frac{\partial y}{\partial x_1} & h_2^{-1} \frac{\partial y}{\partial x_2} & h_3^{-1} \frac{\partial y}{\partial x_3} \\ h_1^{-1} \frac{\partial z}{\partial x_1} & h_2^{-1} \frac{\partial z}{\partial x_2} & h_3^{-1} \frac{\partial z}{\partial x_3} \end{pmatrix} = \tilde{J} \text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3),$$

esta matriz  $J$  tiene columnas normalizadas y dos-a-dos ortogonales. Aquí

$$\text{diag}(a, b, c) = \begin{pmatrix} a & 0 & 0 \\ 0 & b & 0 \\ 0 & 0 & c \end{pmatrix}.$$

Considerando la transformación inversa, se deduce (del Teorema de la función inversa multidimensional) que las filas de  $J$  también están normalizadas y son dos-a-dos ortogonales. Se tiene

$$h_j^2 \frac{\partial x_j}{\partial x} = \frac{\partial x}{\partial x_j}, \quad h_j^2 \frac{\partial x_j}{\partial y} = \frac{\partial y}{\partial x_j}, \quad h_j^2 \frac{\partial x_j}{\partial z} = \frac{\partial z}{\partial x_j}.$$

La matriz  $J$  es ortogonal y su inversa es igual a su transpuesta  $J^T$

Cada vector  $\mathbf{v} = V_x \mathbf{e}_x + V_y \mathbf{e}_y + V_z \mathbf{e}_z$  con componentes cartesianas  $(V_x, V_y, V_z)$  tiene entonces la representación

$$\mathbf{v} = V_1(x_1, x_2, x_3) \mathbf{e}_1 + V_2(x_1, x_2, x_3) \mathbf{e}_2 + V_3(x_1, x_2, x_3) \mathbf{e}_3$$

donde las coordenadas se obtienen de

$$\begin{pmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \end{pmatrix} = J^T \begin{pmatrix} V_x \\ V_y \\ V_z \end{pmatrix}; \quad \begin{pmatrix} V_x \\ V_y \\ V_z \end{pmatrix} = J \begin{pmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \end{pmatrix}.$$

\*\*\*\*

*Ejemplo:* Para las coordenadas cilíndricas  $(r, \varphi, z)$  ( $0 \leq r$ ,  $0 \leq \varphi < 2\pi$ ,  $z \in \mathbb{R}$ ), tenemos  $x = r \cos(\varphi)$ ,  $y = r \sin(\varphi)$ , y  $z = z$ . Luego,

$$\tilde{J} = \begin{pmatrix} \cos(\varphi) & -r \sin(\varphi) & 0 \\ \sin(\varphi) & r \cos(\varphi) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

$h_1 = 1$ ,  $h_2 = r$ ,  $h_3 = 1$ .  $ds^2 = dr^2 + r^2 d\varphi^2 + dz^2$ . Luego,  $\mathbf{a}_r = \cos(\varphi) \mathbf{e}_x + \sin(\varphi) \mathbf{e}_y$ ,  $\mathbf{a}_\varphi = r(-\sin(\varphi) \mathbf{e}_x + \cos(\varphi) \mathbf{e}_y)$ ,  $\mathbf{a}_z = \mathbf{e}_z$ . Y  $\mathbf{e}_r = \cos(\varphi) \mathbf{e}_x + \sin(\varphi) \mathbf{e}_y$ ,  $\mathbf{e}_\varphi = -\sin(\varphi) \mathbf{e}_x + \cos(\varphi) \mathbf{e}_y$ .

$$J = \begin{pmatrix} \cos(\varphi) & -\sin(\varphi) & 0 \\ \sin(\varphi) & \cos(\varphi) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}.$$

Las coordenadas cilíndricas  $(V_r, V_\varphi, V_z)$  se obtienen entonces de las cartesianas:

$$V_r = \cos(\varphi) V_x + \sin(\varphi) V_y, \quad V_\varphi = -\sin(\varphi) V_x + \cos(\varphi) V_y, \quad V_z = V_z.$$

Observese que el vector  $\mathbf{x} = (x, y, z) = x \mathbf{e}_x + y \mathbf{e}_y + z \mathbf{e}_z$  se escribe  $\mathbf{x} = r \mathbf{e}_r + z \mathbf{e}_z$ .

\*\*\*\*

Para el gradiente, la divergencia, el laplaciano y la rotación se obtienen, respectivamente, la siguientes fórmulas

$$\begin{aligned}\nabla\phi &= \sum_{j=1}^3 h_j^{-1} \frac{\partial\phi}{\partial x_j} \mathbf{e}_j . \\ \operatorname{div} \mathbf{v} &= (h_1 h_2 h_3)^{-1} \left\{ \frac{\partial(h_2 h_3 v_1)}{\partial x_1} + \frac{\partial(h_1 h_3 v_2)}{\partial x_2} + \frac{\partial(h_1 h_2 v_3)}{\partial x_3} \right\} . \\ \Delta\psi &= (h_1 h_2 h_3)^{-1} \left\{ \frac{\partial}{\partial x_1} \left( \frac{h_2 h_3}{h_1} \frac{\partial\psi}{\partial x_1} \right) + \frac{\partial}{\partial x_2} \left( \frac{h_1 h_3}{h_2} \frac{\partial\psi}{\partial x_2} \right) + \frac{\partial}{\partial x_3} \left( \frac{h_1 h_2}{h_3} \frac{\partial\psi}{\partial x_3} \right) \right\} . \\ \operatorname{rot} \mathbf{v} &= (h_2 h_3)^{-1} \left( \frac{\partial(h_3 v_3)}{\partial x_2} - \frac{\partial(h_2 v_2)}{\partial x_3} \right) \mathbf{e}_1 + (h_1 h_3)^{-1} \left( \frac{\partial(h_1 v_1)}{\partial x_3} - \frac{\partial(h_3 v_3)}{\partial x_1} \right) \mathbf{e}_2 \\ &\quad + (h_1 h_2)^{-1} \left( \frac{\partial(h_2 v_2)}{\partial x_1} - \frac{\partial(h_1 v_1)}{\partial x_2} \right) \mathbf{e}_3 .\end{aligned}$$

Aqui el campo vectorial es

$$\mathbf{v} = v_1 \mathbf{e}_1 + v_2 \mathbf{e}_2 + v_3 \mathbf{e}_3 .$$

La demostración de estas fórmulas es tediosa pero no complicada. Se usa sistemáticamente la regla de la cadena y la ortogonalidad de la matriz  $J$ . Como ejemplo, demostramos la fórmula para el gradiente.

Observamos primero que si la transformación de coordenadas  $(x, y, z) \rightarrow (x_1, x_2, x_3)$  es mediada por una matriz  $\tilde{J}$  de columnas ortogonales, entonces la transformación inversa  $(x_1, x_2, x_3) \rightarrow (x, y, z)$  es mediada por la matriz  $\tilde{J}^{-1}$

$$\tilde{J}^{-1} = \begin{pmatrix} \frac{\partial x_1}{\partial x} & \frac{\partial x_1}{\partial y} & \frac{\partial x_1}{\partial z} \\ \frac{\partial x_2}{\partial x} & \frac{\partial x_2}{\partial y} & \frac{\partial x_2}{\partial z} \\ \frac{\partial x_3}{\partial x} & \frac{\partial x_3}{\partial y} & \frac{\partial x_3}{\partial z} \end{pmatrix} .$$

Para el gradiente, tenemos

$$\nabla\phi = V_j \mathbf{e}_j ,$$

donde

$$\begin{aligned}\begin{pmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \end{pmatrix} &= J^T \begin{pmatrix} \frac{\partial\phi}{\partial x} \\ \frac{\partial\phi}{\partial y} \\ \frac{\partial\phi}{\partial z} \end{pmatrix} = J^T \begin{pmatrix} \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \frac{\partial x_1}{\partial x} + \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \frac{\partial x_2}{\partial x} + \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \frac{\partial x_3}{\partial x} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \frac{\partial x_1}{\partial y} + \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \frac{\partial x_2}{\partial y} + \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \frac{\partial x_3}{\partial y} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \frac{\partial x_1}{\partial z} + \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \frac{\partial x_2}{\partial z} + \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \frac{\partial x_3}{\partial z} \end{pmatrix} \\ &= J^T \begin{pmatrix} \frac{\partial x_1}{\partial x} & \frac{\partial x_2}{\partial x} & \frac{\partial x_3}{\partial x} \\ \frac{\partial x_1}{\partial y} & \frac{\partial x_2}{\partial y} & \frac{\partial x_3}{\partial y} \\ \frac{\partial x_1}{\partial z} & \frac{\partial x_2}{\partial z} & \frac{\partial x_3}{\partial z} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \end{pmatrix} = J^T (\tilde{J}^{-1})^T \begin{pmatrix} \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \end{pmatrix} \\ &= (\tilde{J}^{-1} J)^T \begin{pmatrix} \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \underbrace{\tilde{J}^{-1} \tilde{J}}_{=diag(1,1,1)} & & \\ & diag(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3) & \\ & & \end{pmatrix}^T \begin{pmatrix} \frac{\partial\phi}{\partial x_1} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_2} \\ \frac{\partial\phi}{\partial x_3} \end{pmatrix}\end{aligned}$$

$$= (\text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3))^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial x_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial x_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial x_3} \end{pmatrix} = \text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3) \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial x_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial x_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial x_3} \end{pmatrix}.$$

Lo que comprueba la fórmula indicada:  $V_j = h_j^{-1} \frac{\partial \phi}{\partial x_j}$ . Como es costumbre (no siempre sana<sup>7</sup>) no distinguimos notacionalmente a  $\phi(x, y, z)$  de  $\phi(x_1, x_2, x_3) := \phi(x(x_1, x_2, x_3), y(x_1, x_2, x_3), z(x_1, x_2, x_3))$ .

El lector podrá practicar esta gimnasia demostrando las demás fórmulas dadas. Esto está bien tratado en el librito de G. Temple, *Cartesian Tensors: An introduction* (Methuen & Co, London 1960).

---

<sup>7</sup>¿Que es  $\phi(2, 3, 17)$ ?