

# Análisis en $\mathbb{R}^3$

Notas para Electromagnetismo I, 2009.\*

G.A. Raggio\*\*

FaMAF, Universidad Nacional de Córdoba, Argentina

La referencia general es: LUIS A. SANTALÓ, *Vectores y tensores con sus aplicaciones*, EUDEBA, BUENOS AIRES, 1977. Magnífico libro que citaremos en lo que sigue con [S], indicando página o resultado según la duodécima edición de 1981.

Para vectores  $\mathbf{a}, \mathbf{b} \in \mathbb{R}^3$  el *producto escalar* es  $\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} := a_1 b_1 + a_2 b_2 + a_3 b_3 = \sum_{j=1}^3 a_j b_j$ . Se usará la convención de sumación de Einstein, la cual omite el signo de adición  $\sum$  cuando hay índices repetidos. E.g.,

$$\mathbf{a} \cdot \mathbf{b} = a_j b_j .$$

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<sup>1</sup>. Esta norma satisface la desigualdad

$$| |\mathbf{a}| - |\mathbf{b}| | \leq |\mathbf{a} + \mathbf{b}| \leq |\mathbf{a}| + |\mathbf{b}| .$$

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>2</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

$$\mathbf{a} \wedge \mathbf{b} := (a_2 b_3 - a_3 b_2, a_3 b_1 - a_1 b_3, a_1 b_2 - a_2 b_1) .$$

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

$$\epsilon_{jkl} := \begin{cases} 1 & , \quad \text{si } (jkl) \text{ es permutación cíclica de } (123) \\ -1 & , \quad \text{si } (jkl) \text{ es permutación de } (123) \text{ pero no cíclica} \\ 0 & , \quad \text{todos los otros casos, i.e. al menos dos índices son iguales} \end{cases} ;$$

Las tres permutaciones cíclicas de (123) son: (123), (312), y (231); las otras tres permutaciones son: (132), (321) y (213) que no son cíclicas.

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

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

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

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

---

\* aumentadas y revisadas, marzo 2011.

\*\* Correo electrónico: raggio@famaf.unc.edu.ar

<sup>1</sup> A tener en cuenta que  $|\mathbf{v}|$  es un número no negativo igual al largo del vector  $\mathbf{v}$ ; y  $|a|$  es el módulo del número (real o complejo)  $a$ .

<sup>2</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:

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

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

Observese que el producto vectorial no es ni simétrico (el orden importa) ni asociativo (la ubicación de paréntesis no es irrelevante<sup>3</sup>). Además,

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

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 afin  $T$  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  $3 \times 3$ ,  $(T_{jk})$  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

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

---

<sup>3</sup> $\mathbf{a} \wedge \mathbf{b} \wedge \mathbf{c}$  no tiene sentido.

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>4</sup> y Stokes<sup>5</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>6</sup> y  $\mathbf{A}$  es un campo vectorial sobre  $K$  que es continuamente diferenciable, entonces

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

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.

<sup>4</sup>Johann Carl Friedrich Gauß, 1777 (Braunschweig, Sacro Imperio Romano) - 1855 (Göttingen, Hannover).

<sup>5</sup>George Gabriel Stokes, 1819 (Skreen, Condado de Sligo, Irlanda) - 1903 (Cambridge, Inglaterra).

<sup>6</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.

**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

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

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

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

**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>7</sup>, o segunda identidad de Green) Si  $f$  y  $g$  son campos escalares dos veces continuamente diferenciables sobre  $K$  que cumple las hipótesis del Teorema de Gauss, entonces

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

El Teorema de Green se extiende al caso donde  $K$  no es acotado si tanto  $f$  como  $g$  decaen lo suficientemente rápidamente a cero en el infinito<sup>8</sup>.

**Teorema 6** (Primera identidad de Green) Si  $f$  es un campo escalar dos veces continuamente diferenciable y  $g$  es un campo escalar continuamente diferenciable ambos definidos sobre  $K \subset \mathbb{R}^3$  que cumple con las condiciones del Teorema de Gauss entonces:

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

**Teorema 7** (Tercera identidad de Green) Si  $f$  es un campo escalar dos veces continuamente diferenciable definido sobre  $K \subset \mathbb{R}^3$  que cumple con las condiciones del Teorema de Gauss entonces

$$f(\mathbf{x}) = \frac{-1}{4\pi} \int_K \frac{\Delta f(\mathbf{y})}{|\mathbf{x} - \mathbf{y}|} \, d^3y + \int_{\partial K} \left\{ \frac{\nabla f(\mathbf{y})}{|\mathbf{x} - \mathbf{y}|} - \frac{f(\mathbf{y})(\mathbf{x} - \mathbf{y})}{|\mathbf{x} - \mathbf{y}|^3} \right\} \cdot d\boldsymbol{\sigma}.$$

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

**Teorema 8** (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  $d\mathbf{s}$  y la normal a la superficie se orientan canónicamente.

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 vórtices*.

Un corolario es:

<sup>7</sup>George Green, 1793 (Sneiton, Inglaterra)-1841 (Nottingham, Inglaterra).

<sup>8</sup>El Laplaciano es un operador “autoadjunto” actuando sobre funciones de módulo cuadrado integrable.

**Teorema 9** Sea  $F$ ,  $\partial F$  y  $G$  como en el Teorema de Stokes y  $\phi$  un campo escalar continuamente diferenciable sobre  $G$ . Entonces

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

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 10** 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

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

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. Consulte [S; §23.2].

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

Si  $\mathbf{v} = \text{rot } \mathbf{a}$  entonces  $\text{div } \mathbf{v} = 0$ . Al campo vectorial  $\mathbf{a}$  se le puede agregar por supuesto  $\nabla\phi$ , donde el campo escalar  $\phi$  es arbitrario (diferenciable), ya que  $\text{rot } (\mathbf{a} + \nabla\phi) = \mathbf{v}$ . 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  $K^9$  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 11** 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 12** 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.

<sup>9</sup>Esto se cumple si  $K$  es convexo; vale decir el segmento de recta que une cualquier par de puntos de  $K$  está contenido en  $K$ . Para más información consulte [S; §23.3 y p. 196]

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

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

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

**Teorema 13** (*Teorema del valor medio*) Si  $f$  sobre  $K$  es armónica y  $S$  es una bola 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 14** 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.

La descomposición de un campo vectorial  $\mathbf{V}$  definido en un abierto de  $\mathbb{R}^3$  en suma

$$\mathbf{V} = \mathbf{W} + \mathbf{Y}$$

de un campo vectorial  $\mathbf{W}$  solenoidal (i.e.,  $\nabla \cdot \mathbf{W} = 0$ ) y un campo vectorial  $\mathbf{Y}$  irrotacional (i.e.,  $\nabla \wedge \mathbf{Y} = \mathbf{0}$ ) es siempre posible<sup>10</sup>. Pero esta descomposición llamada de Helmholtz<sup>11</sup> no es necesariamente unívoca. Además, como vimos, no tiene necesariamente que haber un potencial  $\phi$  tal que  $\mathbf{Y} = \nabla \phi$  o un potencial vector  $\mathbf{a}$  tal que  $\mathbf{W} = \nabla \wedge \mathbf{a}$ . Si el campo a descomponer decae lo suficientemente rápido en el infinito, todas estas máculas desaparecen:

**Teorema 15** (*Helmholtz*) Si el campo vectorial  $\mathbf{A}$  sobre  $\mathbb{R}^3$  satisface

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

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

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

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

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

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

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

Otra pregunta relacionada es ¿podemos reconstruir un campo vectorial a partir de su divergencia y de su rotación? La respuesta general es negativa. Pero si la divergencia y la rotación decaen en el infinito como  $r^{2+\epsilon}$  para algún  $\epsilon > 0$  entonces la respuesta es afirmativa si queremos que el campo decaiga a cero en el infinito y este campo está dado por las fórmulas del teorema de Helmholtz.

### Coordenadas curvilíneas ortogonales<sup>12</sup>

<sup>10</sup>Consulte [S; §23.4] para condiciones más precisas.

<sup>11</sup>Hermann Ludwig Ferdinand von Helmholtz, 1821 (Potsdam, Prusia) – 1894 (Charlottenburg, Imperio Alemán).

<sup>12</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.

Considerese coordenadas  $u_1, u_2, u_3$  de  $\mathbb{R}^3$ . Las superficies de coordenadas están dadas por  $u_j = \text{const.}$ ,  $j = 1, 2, 3$ . 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. Partiendo del elemento de arco infinitesimal en coordenadas cartesianas,  $x_1 = x$ ,  $x_2 = y$ , y  $x_3 = z$ ,

$$ds^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2 = \sum_{j=1}^3 dx_j^2,$$

podemos encontrar este elemento de arco en las nuevas coordenadas si tenemos las funciones  $x_1 = x_1(u_1, u_2, u_3)$ ,  $x_2 = x_2(u_1, u_2, u_3)$  y  $x_3 = x_3(u_1, u_2, u_3)$ . Con  $dx_j = (\partial x_j / \partial u_k) du_k$ ,

$$\begin{aligned} ds^2 &= \sum_{j,k,\ell=1}^3 (\partial x_j / \partial u_k) du_k (\partial x_j / \partial u_\ell) du_\ell \\ &= \sum_{j,k=1}^3 (\partial x_j / \partial u_k)^2 du_k^2 + \sum_{j,k,\ell=1; k \neq \ell} (\partial x_j / \partial u_k) (\partial x_j / \partial u_\ell) du_k du_\ell. \end{aligned}$$

El sistema  $(u_1, u_2, u_3)$  se dice *ortogonal* si

$$ds^2 = h_1^2 du_1^2 + h_2^2 du_2^2 + h_3^2 du_3^2,$$

y no aparecen términos cruzados  $du_j du_k$  con  $j \neq k$ ; o sea:

$$(1) \quad \sum_{j=1}^3 \frac{\partial x_j}{\partial u_k} \frac{\partial x_j}{\partial u_\ell} = \delta_{k\ell} h_k^2.$$

Los *factores de escala*, o coeficientes de Lamé  $h_j$ , dados por

$$h_j = \sqrt{\left(\frac{\partial x_1}{\partial u_j}\right)^2 + \left(\frac{\partial x_2}{\partial u_j}\right)^2 + \left(\frac{\partial x_3}{\partial u_j}\right)^2}, \quad j = 1, 2, 3,$$

son en general funciones de  $(u_1, u_2, u_3)$ . Considerando la transformación inversa del sistema  $(u_1, u_2, u_3)$  al cartesiano que es ortogonal, vemos que la ortogonalidad del sistema  $(u_1, u_2, u_3)$  es equivalente a

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

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

$$d\mathbf{s} = \mathbf{e}_1 h_1 du_1 + \mathbf{e}_2 h_2 du_2 + \mathbf{e}_3 h_3 du_3,$$

y satisface  $ds^2 = d\mathbf{s} \cdot d\mathbf{s}$ . El elemento infinitesimal de volumen es entonces  $h_1 h_2 h_3 du_1 du_2 du_3$ .

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.

$$\begin{aligned} d\mathbf{s} &= \mathbf{e}_x dx + \mathbf{e}_y dy + \mathbf{e}_z dz = \mathbf{e}_x \sum_{j=1}^3 \frac{\partial x_1}{\partial u_j} du_j + \mathbf{e}_y \sum_{j=1}^3 \frac{\partial x_2}{\partial u_j} du_j + \mathbf{e}_z \sum_{j=1}^3 \frac{\partial x_3}{\partial u_j} du_j \\ &= du_1 \left( \frac{\partial x}{\partial u_1} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial u_1} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial u_1} \mathbf{e}_z \right) + du_2 \left( \frac{\partial x}{\partial u_2} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial u_2} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial u_2} \mathbf{e}_z \right) \\ &\quad + du_3 \left( \frac{\partial x}{\partial u_3} \mathbf{e}_x + \frac{\partial y}{\partial u_3} \mathbf{e}_y + \frac{\partial z}{\partial u_3} \mathbf{e}_z \right). \end{aligned}$$

Los vectores

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

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

Introduciendo la matriz *Jacobiana*,

$$\tilde{J} = \begin{pmatrix} \frac{\partial x_1}{\partial u_1} & \frac{\partial x_1}{\partial u_2} & \frac{\partial x_1}{\partial u_3} \\ \frac{\partial x_2}{\partial u_1} & \frac{\partial x_2}{\partial u_2} & \frac{\partial x_2}{\partial u_3} \\ \frac{\partial x_3}{\partial u_1} & \frac{\partial x_3}{\partial u_2} & \frac{\partial x_3}{\partial u_3} \end{pmatrix},$$

cuyos elementos son  $\tilde{J}_{j,k} = (\partial x_j / \partial u_k)$ , 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  $(u_1, u_2, u_3)$  son ortogonales exactamente (i.e. (1)) cuando las columnas de  $\tilde{J}$  son dos-a-dos ortogonales. Normalizando las columnas

$$J = \begin{pmatrix} h_1^{-1} \frac{\partial x_1}{\partial u_1} & h_2^{-1} \frac{\partial x_1}{\partial u_2} & h_3^{-1} \frac{\partial x_1}{\partial u_3} \\ h_1^{-1} \frac{\partial x_2}{\partial u_1} & h_2^{-1} \frac{\partial x_2}{\partial u_2} & h_3^{-1} \frac{\partial x_2}{\partial u_3} \\ h_1^{-1} \frac{\partial x_3}{\partial u_1} & h_2^{-1} \frac{\partial x_3}{\partial u_2} & h_3^{-1} \frac{\partial x_3}{\partial u_3} \end{pmatrix} = \tilde{J} \text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3),$$

o bien  $J_{j,k} = \tilde{J}_{j,k} h_k^{-1}$ , esta matriz  $J$  tiene columnas normalizadas y dos-a-dos ortogonales<sup>13</sup>. Ahora si una matriz cuadrada  $A$  es invertible y tiene columnas (respectivamente, filas) ortonormales entonces la matriz transpuesta  $A^T$  es la inversa  $A^{-1}$  y también las filas (respectivamente, columnas) de  $A$  son ortonormales<sup>14</sup>. Por lo tanto, la matriz  $J$  es ortogonal y su inversa es igual a su transpuesta  $J^T$  y se tiene

$$h_j^2 \frac{\partial u_j}{\partial x_k} = \frac{\partial x_k}{\partial u_j}, \quad j, k = 1, 2, 3.$$

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

$$\mathbf{v} = V_1(u_1, u_2, u_3) \mathbf{e}_1 + V_2(u_1, u_2, u_3) \mathbf{e}_2 + V_3(u_1, u_2, u_3) \mathbf{e}_3$$

donde las coordenadas se obtienen de

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

Las fórmulas obtenidas son generales y válidas para cualquier par de sistemas curvilineos ortogonales.

\*\*\*\*

*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

$$\nabla \phi = \sum_{j=1}^3 h_j^{-1} \frac{\partial \phi}{\partial u_j} \mathbf{e}_j.$$

$$\nabla \cdot \mathbf{v} = (h_1 h_2 h_3)^{-1} \left\{ \frac{\partial(h_2 h_3 v_1)}{\partial u_1} + \frac{\partial(h_1 h_3 v_2)}{\partial u_2} + \frac{\partial(h_1 h_2 v_3)}{\partial u_3} \right\}.$$

<sup>13</sup>Aquí

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

<sup>14</sup>Alternativamente, 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.



$$\Delta\psi = (h_1 h_2 h_3)^{-1} \left\{ \frac{\partial}{\partial u_1} \left( \frac{h_2 h_3}{h_1} \frac{\partial \psi}{\partial u_1} \right) + \frac{\partial}{\partial u_2} \left( \frac{h_1 h_3}{h_2} \frac{\partial \psi}{\partial u_2} \right) + \frac{\partial}{\partial u_3} \left( \frac{h_1 h_2}{h_3} \frac{\partial \psi}{\partial u_3} \right) \right\} .$$

$$\nabla \wedge \mathbf{v} = (h_2 h_3)^{-1} \left( \frac{\partial(h_3 v_3)}{\partial u_2} - \frac{\partial(h_2 v_2)}{\partial u_3} \right) \mathbf{e}_1 + (h_1 h_3)^{-1} \left( \frac{\partial(h_1 v_1)}{\partial u_3} - \frac{\partial(h_3 v_3)}{\partial u_1} \right) \mathbf{e}_2$$

$$+ (h_1 h_2)^{-1} \left( \frac{\partial(h_2 v_2)}{\partial u_1} - \frac{\partial(h_1 v_1)}{\partial u_2} \right) \mathbf{e}_3 .$$

Aquí 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  $(x, y, z) \rightarrow (u_1, u_2, u_3)$  es mediada por una matriz  $\tilde{J}$  de columnas ortogonales, entonces la transformación inversa  $(u_1, u_2, u_3) \rightarrow (x, y, z)$  es mediada por la matriz  $\tilde{J}^{-1}$

$$\tilde{J}^{-1} = \begin{pmatrix} \frac{\partial u_1}{\partial x} & \frac{\partial u_1}{\partial y} & \frac{\partial u_1}{\partial z} \\ \frac{\partial u_2}{\partial x} & \frac{\partial u_2}{\partial y} & \frac{\partial u_2}{\partial z} \\ \frac{\partial u_3}{\partial x} & \frac{\partial u_3}{\partial y} & \frac{\partial u_3}{\partial z} \end{pmatrix} .$$

Para el gradiente, tenemos

$$\nabla \phi = V_j \mathbf{e}_j = V_1 \mathbf{e}_1 + V_2 \mathbf{e}_2 + V_3 \mathbf{e}_3 .$$

Y el problema a resolver es expresar las componentes  $V_j$  en términos de (derivadas de)  $\phi$ . El cálculo es el siguiente:

$$\begin{aligned} \begin{pmatrix} V_1 \\ V_2 \\ V_3 \end{pmatrix} &\stackrel{1)}{=} J^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial x} \\ \frac{\partial \phi}{\partial y} \\ \frac{\partial \phi}{\partial z} \end{pmatrix} \stackrel{2)}{=} J^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \frac{\partial u_1}{\partial x} + \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \frac{\partial u_2}{\partial x} + \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \frac{\partial u_3}{\partial x} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \frac{\partial u_1}{\partial y} + \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \frac{\partial u_2}{\partial y} + \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \frac{\partial u_3}{\partial y} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \frac{\partial u_1}{\partial z} + \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \frac{\partial u_2}{\partial z} + \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \frac{\partial u_3}{\partial z} \end{pmatrix} \\ &\stackrel{3)}{=} J^T \begin{pmatrix} \frac{\partial u_1}{\partial x} & \frac{\partial u_2}{\partial x} & \frac{\partial u_3}{\partial x} \\ \frac{\partial u_1}{\partial y} & \frac{\partial u_2}{\partial y} & \frac{\partial u_3}{\partial y} \\ \frac{\partial u_1}{\partial z} & \frac{\partial u_2}{\partial z} & \frac{\partial u_3}{\partial z} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \end{pmatrix} \stackrel{4)}{=} J^T (\tilde{J}^{-1})^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \end{pmatrix} \\ &\stackrel{5)}{=} (\tilde{J}^{-1} J)^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \end{pmatrix} \stackrel{6)}{=} \begin{pmatrix} \tilde{J}^{-1} \tilde{J} & \\ & \text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3) \end{pmatrix}^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \end{pmatrix} \\ &= (\text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3))^T \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \end{pmatrix} = \text{diag}(1/h_1, 1/h_2, 1/h_3) \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi}{\partial u_1} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_2} \\ \frac{\partial \phi}{\partial u_3} \end{pmatrix} . \end{aligned}$$

Lo que comprueba la fórmula indicada:  $V_j = h_j^{-1} \frac{\partial \phi}{\partial u_j}$ .

Los pasos indicados por el número superpuesto al signo = son: 1) Relación entre las coordenadas nuevas y las coordenadas cartesianas. 2) Aplicación de la regla de la cadena; e.g.  $\partial \phi / \partial x = (\partial \phi / \partial u_j)(\partial u_j / \partial x)$ . 3) Simple reescritura matricial. 4) Identificación de  $\tilde{J}^{-1}$ . 5) La transpuesta de un producto es el producto “invertido” de las transpuestas. 6) Definición de  $J$ .

Como es costumbre (no siempre sana<sup>15</sup>) no distinguimos notacionalmente a  $\phi(x, y, z)$  de  $\phi(u_1, u_2, u_3) := \phi(x(u_1, u_2, u_3), y(u_1, u_2, u_3), z(u_1, u_2, u_3))$ .

[S; §17] presenta un tratamiento geométrico directo que también se incluye en el apéndice B del libro de D. Griffiths, *Introduction to Electrodynamics*, y para el caso particular esférico y cilíndrico en el apéndice III de Panofsky & Phillips *Classical Electricity and Magnetism*. Una referencia para el caso curvilíneo general es: G. Temple, *Cartesian Tensors: An introduction* (Methuen & Co, London 1960).

La siguiente tabla explicita los factores de escala para los sistemas de coordenadas más utilizados:

Nombre	$u_1$	$u_2$	$u_3$	$h_1$	$h_2$	$h_3$
Cartesiano	$x$	$y$	$z$	1	1	1
Esférico	$r$	$\theta$	$\varphi$	1	$r$	$r \sin(\theta)$
Cilíndrico	$r$	$\phi$	$z$	1	$r$	1

<sup>15</sup>¿Que es  $\phi(2, 3, 17)$ ?