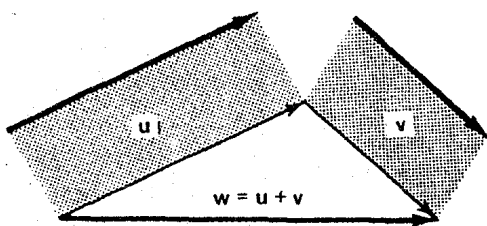


آنالیز برداری



شکل ۱-۱ تعریف هندسی جمع دو بردار u و v .

خطی از ابتدای u به انتهای v می‌کشیم که نشان‌دهنده جمع برداری w است. این جابه‌جایی از نظر اندازه و جهت معادل جابه‌جاییهای پشت سرهم u و v است. این روش قابل تعمیم به جمع هر تعداد جابه‌جاییهای پشت سرهم است.

۱-۱-۱ بردارهای پایه و دستگاه مختصات

انتخاب یک دستگاه مختصات در فضا، اساساً هم‌ارز یک مجموعه بردار پایه است. اگر یک دستگاه عمود برهم انتخاب کنیم (شکل ۱-۲) بردارهای پایه در امتداد سه راستای ثابت دوه‌دو عمود برهم x ، y ، و z انتخاب می‌شوند. هرگاه بردار را با یک پیکان نمایش دهیم، تصاویر عمودی آن روی سه محور را مؤلفه‌های متعامد (دکارتی) بردار در این جهتها می‌نامیم. برحسب این مؤلفه‌ها اندازه بردار A به صورت زیر نوشته می‌شود

$$|A| \equiv \text{اندازه بردار } A = (A_x^2 + A_y^2 + A_z^2)^{1/2}$$

بردار یکه \hat{A} برداری است که اگر در اندازه آن $|A|$ ضرب شود

۱-۱ خواص بردارها و دستگاه مختصات

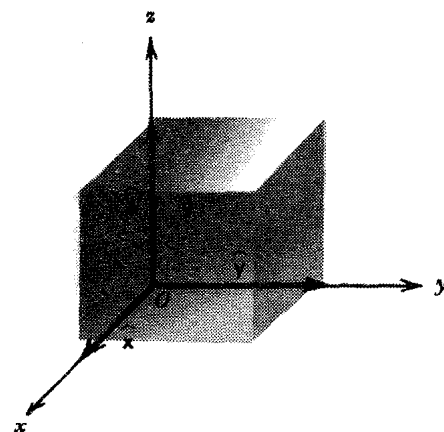
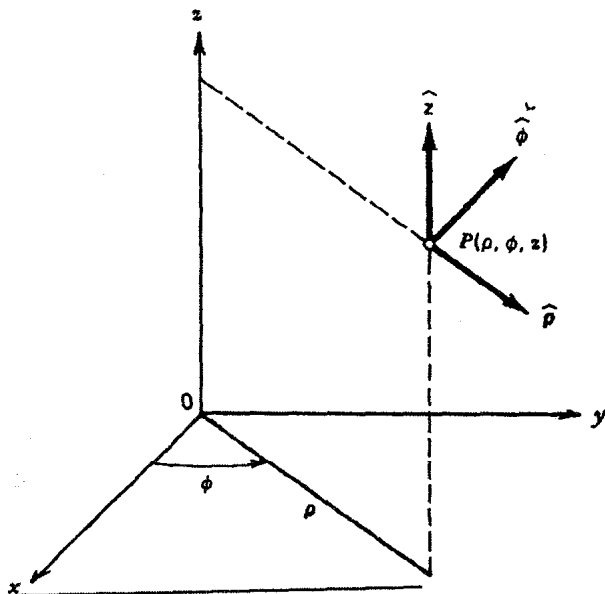
اعداد معمولی را زردهای می‌نامند که ممکن است حقیقی یا مختلط باشند. در مقابل زردهای کمیتهای دیگری به نام بردارها داریم. روش ترکیب این کمیتهای غیر از زردهایهاست. در فیزیک برای نمایش کمیتهایی که دارای اندازه و جهت هستند از بردار استفاده می‌کنیم. نمونه‌ای از این کمیتهای جابه‌جایی است. به بیان ریاضی بردارها کمیتهایی هستند که رفتار و ترکیب آنها بر طبق دستورهای زیر است:

۱. جمع دو بردار u و v بردار دیگری است: $u + v = w$. جمع یک عمل جابه‌جایی دوتایی است یعنی $u + v = v + u$.
۲. قانون شرکت‌پذیری برای جمع برقرار است یعنی برای بردارهای u ، v ، و w داریم:

$$(u + v) + w = u + (v + w) = u + v + w$$

۳. می‌توان هر بردار را برای به دست آوردن بردار دیگری در یک عدد ضرب کرد.

به روش هندسی، بردارها را به شکل یک پاره‌خط جهت‌دار (یعنی پیکان) نشان خواهیم داد. اندازه بردار متناسب با طول پاره‌خط و جهت بردار همان جهت پیکان — یعنی جهتی که به آن اشاره دارد، است. قواعدی که جمع هندسی بردارها از آن تبعیت می‌کنند بدین قرارند (شکل ۱-۱ را ببینید): روی نمودار بردار جابه‌جایی u به مقیاس معینی را رسم کرده‌ایم؛ آن‌گاه بردار v را از انتهای u رسم می‌کنیم. حالا



شکل ۲-۱ تعریف دستگاه مختصات متعامد به همراه نمایش بردارهای یکه.

بردار A نتیجه می‌شود، یعنی $A = |A|\hat{A}$. (بردار یکه ابزاری است برای نشان دادن جهت.) بردارهای یکه در طول محورهای مختصات متعامد x, y, z و با ترتیب $\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}$ مشخص می‌کنیم. این بردارها یک مجموعه مناسب و اساسی از بردارهای پایه هستند. به کمک بردارهای یکه دکارتی، هر بردار A را با

$$A = A_x\hat{x} + A_y\hat{y} + A_z\hat{z} \quad (1-1)$$

نمایش می‌دهیم که A_x, A_y, A_z به ترتیب مؤلفه‌های بردار A در جهت‌های \hat{x}, \hat{y} و \hat{z} هستند.

توجه خود را به مواردی که بردارهای پایه یک مجموعه متعامد هستند محدود می‌کنیم. افزون بر این اندازه هر بردار پایه واحد در نظر گرفته می‌شود (متعامد بهنجار). معمولترین بردارهای پایه مورد استفاده در فضای سه بعدی بردارهای پایه یکه $(\hat{x}, \hat{y}, \hat{z})$ هستند. این بردارها را ثابت فرض می‌کنیم. نه اندازه و نه جهت آنها در فضا به محل قرار گرفتن آنها نسبت به یک نقطه مرجع در فضا وابسته نیست. ثابت بودن این مجموعه بردارهای پایه متعامد بهنجار است که موجب تأکید ما بر کلمه دکارتی می‌شود.

نمایش بردارها به کمک بردارهای یکه در محاسبات برداری خیلی مفید است. مثلاً برای جمع A با B به سادگی مؤلفه‌های دکارتی آنها را جمع می‌کنیم:

$$A + B = (A_x + B_x)\hat{x} + (A_y + B_y)\hat{y} + (A_z + B_z)\hat{z}$$

اغلب مناسب است مجموعه‌های دیگری از بردارهای پایه که راستای آنها به محل استقرارشان وابسته است (بردارهای پایه خمیده خط) را به کار گیریم. مثلاً دستگاه مختصات کروی و دستگاه مختصات

شکل ۳-۱ تعریف دستگاه و مختصات استوانه‌ای، به همراه بردارهای یکه مربوطه.

استوانه‌ای را تعریف می‌کنیم و اغلب آنها را به کار می‌بریم. برای هر یک از این دستگاهها، یک مجموعه بردارهای پایه متعامد بهنجار که وابسته به محل استقرار آنها در فضاست پیدا خواهیم کرد.

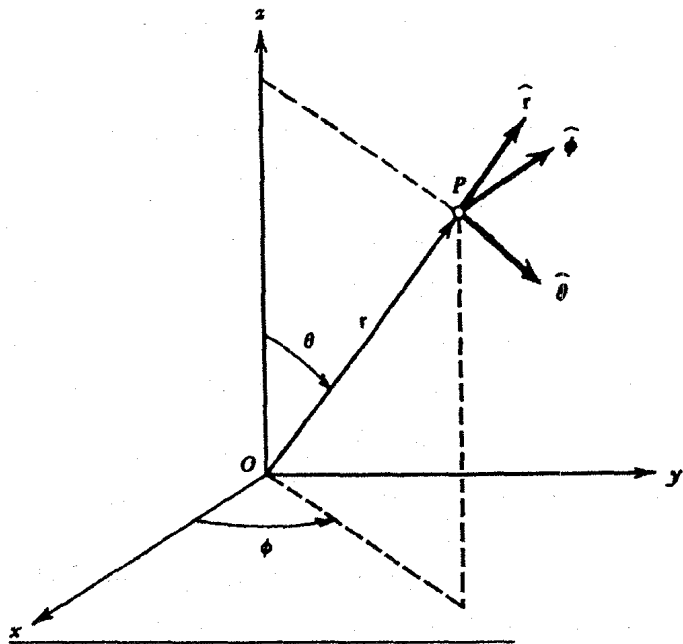
یادآور می‌شویم که بردار یکه دکارتی \hat{x} را می‌توان به عنوان بردار یکه‌ای که بر هر صفحه $x = \text{const.}$ عمود است تعریف کرد. همچنین بردارهای یکه \hat{y} و \hat{z} را به ترتیب به صفحه‌های $y = \text{const.}$ و $z = \text{const.}$ مربوط می‌کنیم. اکنون سطوح دیگری یافت می‌شوند که متغیر هندسی دیگری برای آنها ثابت است. اگر بتوان سه سطح، که با سه متغیر هندسی تعریف می‌شوند، پیدا کرد که در یک نقطه برهم عمود باشند، آن‌گاه می‌توان در آن نقطه سه بردار عمود برهم متقابل چنان تعریف کرد که بر آن سطوح عمود باشند. در توصیف دستگاههای استوانه‌ای و کروی دو مثال مفید را بیان می‌کنیم. (البته مثالهای زیادی وجود دارند.) در دستگاه مختصات استوانه‌ای (شکل ۳-۱) مجموعه‌ای از بردارهای پایه در هر نقطه را با در نظر گرفتن سه سطح، که دو تای آنها مسطح و دیگری استوانه‌ای است، تعریف می‌کنیم. سطوح با روابط زیر مشخص می‌شوند

الف) $z = \text{const.}$

ب) $\rho = \sqrt{x^2 + y^2} = \text{const.}$

ج) $\phi = \tan^{-1}(y/x) = \text{const.}$

در معادله الف) مختصه z یک دسته از صفحات موازی را مشخص می‌کند. این مختصه نسبت به صفحه مرجع $z = 0$ تعریف می‌شود. آن‌گاه بردار یکه \hat{z} بردار ثابتی در جهت (مثبت) محور z (که ممکن است



شکل ۴-۱. تعریف دستگاه مختصات کروی، به همراه بردارهای یکه مربوط.

معرفی می‌کنیم:

الف) $r = \sqrt{x^2 + y^2 + z^2} = \text{const.}$ که کره‌ای با شعاع r به مرکز مبدأ را توصیف می‌کند.

ب) $\theta = \cos^{-1}(z/r) = \text{const.}$ که مخروطی قائم با زاویه رأس θ را نشان می‌دهد.

ج) $\phi = \tan^{-1}(y/x) = \text{const.}$ که یک صفحه دربرگیرنده محور مخروط (ب) را توصیف می‌کند.

بردارهای یکه عمود بر این سطوح را به ترتیب با \hat{r} ، $\hat{\theta}$ و $\hat{\phi}$ مشخص می‌کنیم که یک مجموعه متعامد بهنجار را در نقطه‌ای (نه در مبدأ و نه روی محور z) که محل تقاطع سه سطح عمود برهم فوق است، تشکیل می‌دهند. این بردارهای یکه با روابط زیر به بردارهای یکه متعامد مربوط اند

$$\begin{aligned}\hat{r} &= \hat{x} \sin \theta \cos \phi + \hat{y} \sin \theta \sin \phi + \hat{z} \cos \theta \\ \hat{\theta} &= \hat{x} \cos \theta \cos \phi + \hat{y} \cos \theta \sin \phi - \hat{z} \sin \theta \\ \hat{\phi} &= -\hat{x} \sin \phi + \hat{y} \cos \phi\end{aligned}\quad (3-1)$$

اگر A عضوی از یک میدان برداری، $A(\mathbf{r})$ ، باشد آن‌گاه در هر نقطه که با بردار \mathbf{r} مشخص می‌شود می‌توان $A(\mathbf{r})$ را برحسب بردارهای پایه مربوط به آن نقطه به شکل $A(\mathbf{r}) = A_r \hat{r} + A_\theta \hat{\theta} + A_\phi \hat{\phi}$ نشان داد که A_r تصویر A روی \hat{r} و ... است. بردار جابه‌جایی نقطه (r, θ, ϕ) با $\mathbf{r} = r\hat{r}$ بیان می‌شود.

به دلخواه انتخاب شود) عمود بر صفحات $z = \text{const.}$ است. محور z یک خط جهت‌دار در راستای z ($-\infty < z < \infty$) انتخاب می‌شود. در معادله (ب) مختصه ρ نسبت به محور z با دسته‌ای از سطوح دایره‌ای استوانه‌ای که صفحات $z = \text{const.}$ را به‌طور عمودی قطع می‌کنند تعریف می‌شود. فاصله ρ هر سطح معین تا محور z ، عبارت است از شعاع سطح استوانه‌ای. بردار یکه $\hat{\rho}$ عمود بر سطح استوانه‌ای و در جهت دور شدن از محور z است. راستای آن به نقطه واقع بر دایره (محل تقاطع صفحه $z = \text{const.}$ با استوانه $\rho = \text{const.}$) مورد نظر بستگی دارد. به این ترتیب، در شکل ۳-۱، $\hat{\rho}$ تابعی از متغیر ϕ است که در معادله (ج) (برای $\rho > 0$) تعریف کردیم.

در معادله (ج) تنها سطوحی که صفحات تعریف شده قبلی را در تمام نقاط به‌طور قائم قطع می‌کنند شامل محور z اند. یکی از این صفحات، صفحه $\phi = 0$ است که اختیاری انتخاب می‌شود. بردارهای یکه $\hat{\phi}$ بر سطوح $\phi = \text{const.}$ عمود بوده و به زاویه ϕ صفحه نسبت به صفحه مرجع $\phi = 0$ بستگی دارند.

محل تقاطع سطوحی که با روابط (الف)، (ب)، و (ج) توصیف شد، درست مانند محل تقاطع صفحات در مختصات متعامد نقاطی در فضا هستند. با وجود این بردارهای یکه در دستگاه استوانه‌ای تنها با مشخص شدن یک نقطه (نه روی محور z) معین می‌شوند. (مبدأ با قراردادن $z = 0$ و $\rho = 0$ مشخص می‌شود). پس از مشخص کردن نقطه‌ای با (ρ, ϕ, z) یا (x, y, z) ، هر بردار در آن نقطه را می‌توان به کمک بردارهای یکه $(\hat{z}, \hat{\rho}, \hat{\phi})$ بیان کرد.

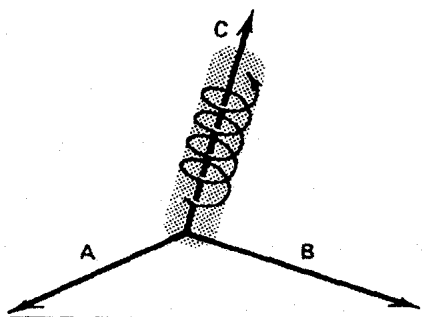
به‌سادگی می‌توان ارتباط بین بردارهای یکه در دستگاه استوانه‌ای با بردارهای یکه در دستگاه متعامد را با روابط زیر نشان داد

$$\hat{\rho} = \hat{x} \cos \phi + \hat{y} \sin \phi \quad \hat{\phi} = -\hat{x} \sin \phi + \hat{y} \cos \phi \quad \hat{z} = \hat{z} \quad (2-1)$$

یادآوری می‌کنیم که $\hat{\rho}$ و $\hat{\phi}$ به مختصه ϕ بستگی دارند. بنابراین هر بردار A را در نقطه‌ای که بردارهای یکه آن $\hat{z}, \hat{\rho}, \hat{\phi}$ هستند به صورت $A \equiv A_z \hat{z} + A_\rho \hat{\rho} + A_\phi \hat{\phi}$ می‌نویسیم. زیرا $\{\hat{z}, \hat{\rho}, \hat{\phi}\}$ یک مجموعه متعامد بهنجار است. اگر $A(\mathbf{r})$ یک میدان نقطه‌ای برداری باشد، بردارهای سه‌گانه پایه که برای بیان A استفاده می‌شود بردارهایی خواهند بود که در محل \mathbf{r} تعریف می‌شوند. توجه کنید که جابه‌جایی \mathbf{r} که نقطه (z, ρ, ϕ) را مشخص می‌کند با رابطه $\mathbf{r} = \rho \hat{\rho} + z \hat{z}$ بیان می‌شود. دستگاه مختصات کروی (شکل ۴-۱) را به تفصیل دستگاه استوانه‌ای بررسی نمی‌کنیم بلکه فقط سطوح ثابت انتخاب شده را به‌صورت زیر

۲-۱-۱ ضرب نرده‌ای (ضرب نقطه‌ای)

یکی از مفاهیم مهم در جبر بردارها ضرب نرده‌ای دو بردار است که آن را با $A \cdot B$ نمایش می‌دهیم و به نامهای ضرب نقطه‌ای یا ضرب داخلی نیز می‌خوانیم. ضرب نقطه‌ای به شکل $A \cdot B = |A||B| \cos \alpha$ تعریف می‌شود که $|A|$ و $|B|$ اندازه‌های دو بردار و α زاویه بین آنهاست. به سادگی می‌توان خواص زیر را برای ضرب نرده‌ای به دست آورد: دو بردار که حاصلضرب نرده‌ای آنها صفر است برهم عمودند؛ یعنی اگر $A \cdot B = 0$ ، بردارهای \hat{x} ، \hat{y} و \hat{z} در دستگاه دکارتی، یک مجموعه متعامد بهنجار از بردارهای پایه تشکیل می‌دهند زیرا دو به دو برهم عمودند و اندازه هر یک واحد است.



شکل ۵-۱ تعریف قرارداد پیچ راستگرد، که مفهوم ضرب خارجی بردارهای A و B را دارد.

هر گاه سه بردار متعامد بهنجار \hat{e}_1 ، \hat{e}_2 و \hat{e}_3 داشته باشیم می‌گوییم یک دستگاه راستگرد داریم اگر $\hat{e}_i \times \hat{e}_j = \hat{e}_k$ که i و j به ترتیب $(1, 2, 3)$ ، $(2, 3, 1)$ یا $(3, 1, 2)$ هستند. براترها جایگشت چرخه‌ای اعداد ۱ و ۲ و ۳ هستند. توجه کنید که برای یک دستگاه راستگرد که با سه بردار $\{\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3\}$ داده شده‌اند می‌توان نوشت $\hat{e}_1 \cdot (\hat{e}_2 \times \hat{e}_3) = 1$. دستگاه مختصات متعامدی را که به کار بردیم یک دستگاه راستگرد است، اگر x را با 1 ، y را با 2 و z را با 3 مشخص کنیم. یک دستگاه چپگرد تصویر آینه‌ای یک دستگاه راستگرد است.

دو اتحاد مفید زیر را باید به خاطر بسپاریم

۱. ضرب نرده‌ای سه‌گانه

$$A \cdot (B \times C) = (A \times B) \cdot C = (C \times A) \cdot B \quad (7-1)$$

(که حاصلضرب حجم متوازی‌السطوحی به ابعاد A و B و C است.)

۲. ضرب برداری سه‌گانه

$$A \times (B \times C) = B(A \cdot C) - C(A \cdot B) \quad (8-1)$$

دومی را اغلب دستور یک‌کب می‌نامیم. توجه کنید که در معادله (۷-۱) می‌توان نقطه (\cdot) و ضرب در (\times) را، به طوری که A و B و C به ترتیب چرخه‌ای بمانند، با یکدیگر جابه‌جا کرد.

۲-۱ جزءهای جابه‌جایی، سطح، و حجم؛ زاویه فضایی

۱-۲-۱ جزء جابه‌جایی

دو نقطه (x, y, z) و $(x + \Delta x, y + \Delta y, z + \Delta z)$ را در فضا در نظر می‌گیریم. نقطه دوم به اندازه Δr نسبت به نقطه اول جابه‌جا شده است. یعنی

$$\Delta r \equiv \hat{x}\Delta x + \hat{y}\Delta y + \hat{z}\Delta z \quad (9-1)$$

۳-۱-۱ ضرب برداری (ضرب خارجی)

دیدیم که می‌توان به هر زوج بردار یک مقدار نرده‌ای نسبت داد. عملی را که به آن منجر می‌شود ضرب داخلی نامیدیم. اکنون می‌خواهیم به هر جفت بردار A و B یک کمیت برداری نسبت دهیم و بنابراین چیزی را تعریف کنیم که آن را ضرب برداری (یا ضرب خارجی) می‌نامیم. این ضرب به شکل $A \times B$ مشخص می‌شود. راستای بردار حاصلضرب را عمود بر صفحه دربرگیرنده دو بردار می‌گیریم. اندازه آن برابر با سطح متوازی‌الاضلاعی است که اضلاعش دو بردار باشند. بنابراین اگر \hat{n} بردار یکه عمود بر صفحه دربرگیرنده دو بردار A و B باشد آن‌گاه حاصلضرب برداری را به صورت زیر تعریف می‌کنیم

$$A \times B \equiv |A||B| \sin \alpha \hat{n} \quad (4-1)$$

تعریف بالا هنوز مبهم است زیرا عمود بر صفحه A و B ممکن است جهتش به طرف "بالا" یا "پایین" باشد. برای مشخص کردن جهت \hat{n} قرار دارد پیچ راستگرد را به کار می‌بریم. اگر A به طرف B در جهت زاویه $\alpha \leq 180^\circ$ بچرخد آن‌گاه این چرخش همان چرخش پیچ راستگرد است که جهت \hat{n} را، که در جهت پیشرفت پیچ در اثر چرخش است، تعیین می‌کند. (شکل ۵-۱).

برحسب بردارهای یکه متعامد حاصلضرب برداری به صورت زیر بیان می‌شود

$$A \times B = \hat{x}[A_y B_z - A_z B_y] + \hat{y}[A_z B_x - A_x B_z] + \hat{z}[A_x B_y - A_y B_x] \quad (5-1)$$

$$A \times B = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ A_x & A_y & A_z \\ B_x & B_y & B_z \end{vmatrix}, \quad \text{یک دترمینان} \quad (6-1)$$

جزءهای جابه‌جایی، سطح، و حجم؛ زاویه فضایی γ

برای $\Delta\rho$ به حد کافی کوچک، $(\hat{\phi}_1 \approx \hat{\phi}_2 \equiv \hat{\phi})$ ، می‌توان دید که $\Delta\rho = |\hat{\rho}_1| \Delta\phi \hat{\phi}$ در نتیجه معادله (۱۲-۱) می‌شود

$$\Delta\mathbf{r} = \Delta\rho\hat{\rho}_1 + \rho_1\Delta\hat{\phi}_1 + \Delta z\hat{z} \quad (14-1)$$

وقتی نقطه (۲) به نقطه (۱) میل کند جابه‌جایی جزئی را می‌توان نوشت

$$d\mathbf{r} = dl_\rho\hat{\rho} + dl_\phi\hat{\phi} + dl_z\hat{z} \quad (15-1)$$

که

$$dl_\rho = d\rho \quad dl_\phi = \rho d\phi \quad dl_z = dz \quad (16-1)$$

جزء جابه‌جاییها به ترتیب در راستاهای ρ ، ϕ ، و z هستند. به این ترتیب

$$d\mathbf{r} = d\rho\hat{\rho} + \rho d\phi\hat{\phi} + dz\hat{z} \quad (17-1)$$

که $\{\rho, \phi, z\}$ در نقطه‌ای تعریف می‌شوند که جابه‌جایی $d\mathbf{r}$ در آن انجام شده است. از دید هندسی این یک نتیجه طبیعی است زیرا به حد کافی نزدیک به هر نقطه (z, ϕ, ρ) فضا می‌توان یک دستگاه "شبه دکارتی" را طوری تعریف کرد که برحسب آن هر جزء طول مستقیماً بیان شود.

به جای به دست آوردن جزء جابه‌جایی در یک نقطه برحسب بردارهای یک‌گانه $\hat{\rho}$ ، $\hat{\phi}$ ، \hat{z} در آن نقطه، به سادگی می‌توان در هر نقطه بردارهای یک‌گانه $\{\hat{r}, \hat{\theta}, \hat{\phi}\}$ را برای ساختن یک دستگاه دکارتی محلی (نزدیک آن نقطه) به کار برد. از شکل ۷-۱ می‌بینیم که اجزای طول در امتداد سه راستای نزدیک این نقطه با

$$dl_r = dr \quad dl_\theta = r d\theta \quad dl_\phi = r \sin\theta d\phi \quad (18-1)$$

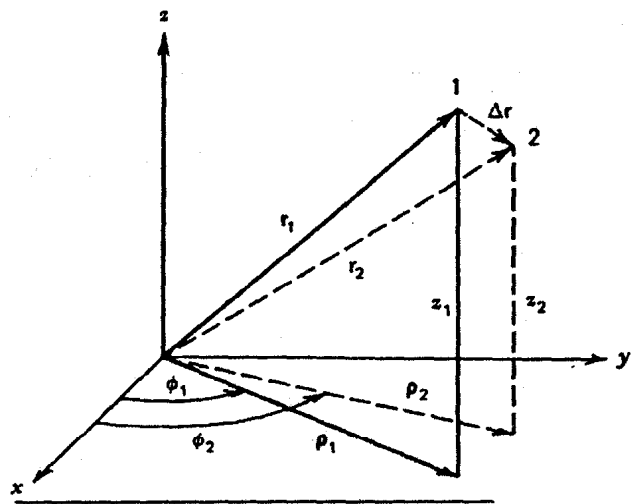
داده می‌شوند و داریم

$$\begin{aligned} d\mathbf{r} &= dr\hat{r} + r d\theta\hat{\theta} + r \sin\theta d\phi\hat{\phi} \\ &= dl_r\hat{r} + dl_\theta\hat{\theta} + dl_\phi\hat{\phi} \end{aligned} \quad (19-1)$$

۲-۲-۱ جزء مساحت سطح

با مشخص شدن عبارات جزء جابه‌جایی در دستگاههای مختصات مختلف، اکنون اجزای سطح را تعیین می‌کنیم. سه جزء سطح برای هر دستگاه مختصات وجود دارد؛ اینها به شکل dl_1dl_2 ، dl_1dl_3 ، و dl_2dl_3 هستند. برای مختصات دکارتی داریم

$$dx dy \quad dy dz \quad dz dx \quad (20-1)$$



شکل ۶-۱ مختصات دو نقطه مجاور در دستگاه استوانه‌ای که برای تعریف جابه‌جایی جزئی در این دستگاه به کار رفته‌اند.

که آن را در دستگاه دکارتی بیان کرده‌ایم. نتیجتاً جزء جابه‌جایی را به صورت زیر می‌توان نوشت

$$d\mathbf{r} = dx\hat{x} + dy\hat{y} + dz\hat{z} \quad (10-1)$$

اکنون می‌خواهیم $\Delta\mathbf{r}$ (یا $d\mathbf{r}$) را در دستگاه مختصات استوانه‌ای و کروی به کمک بردارهای یک‌گانه مربوط بیان کنیم. دوباره فرض می‌کنیم $\Delta\mathbf{r}$ را می‌توانیم به طور دلخواه کوچک کنیم و در حد آن را $d\mathbf{r}$ بنامیم. در شکل ۶-۱ دو نقطه به فاصله $\Delta\mathbf{r}$ از هم در نظر گرفته شده است. در دستگاه مختصات استوانه‌ای بردارهای پایه در نقاط ۱ و ۲ مختلف هستند. به این ترتیب

$$\Delta\mathbf{r} = \rho_2\hat{\rho}_2 + z_2\hat{z}_2 - (\rho_1\hat{\rho}_1 + z_1\hat{z}_1) \quad (11-1)$$

که

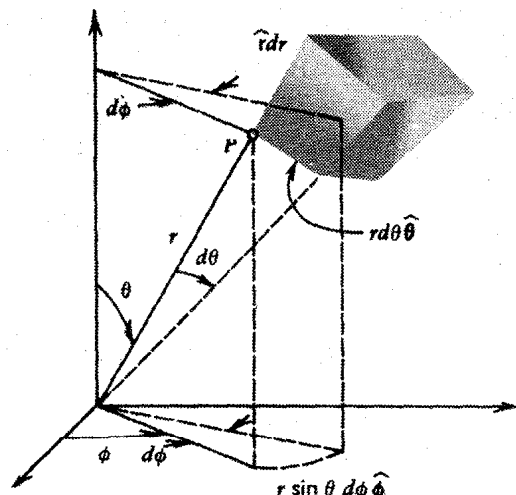
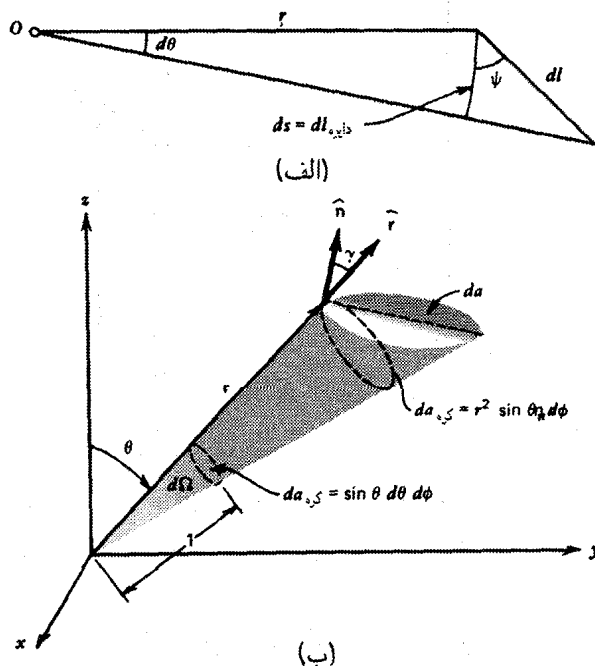
$$\begin{aligned} \rho_2 &\equiv \rho_1 + \Delta\rho & \hat{\rho}_2 &\equiv \hat{\rho}_1 + \Delta\hat{\rho} & z_2 &\equiv z_1 + \Delta z \\ \hat{z}_2 &\equiv \hat{z}_1 & & & & \end{aligned} \quad (12-1)$$

با قراردادن معادله (۱۲-۱) در معادله (۱۱-۱) و حذف حاصلضربهای دیفرانسیلها به دست می‌آوریم

$$\Delta\mathbf{r} = \Delta\rho\hat{\rho}_1 + \rho_1\Delta\hat{\rho} + \Delta z\hat{z} \quad (13-1)$$

اگر نقاط (۱) و (۲) به حد کافی به هم نزدیک باشند آنگاه با تقریب خوبی داریم

$$\Delta\hat{\rho} = \frac{d\hat{\rho}}{d\phi} \Delta\phi$$



شکل ۸-۱ جابه‌جایی جزئی در مختصات کروی.

که به ترتیب بر سطوح ثابت $z = \text{const.}$ ، $y = \text{const.}$ و $x = \text{const.}$ منطبق‌اند. همچنین برای مختصات استوانه‌ای اجزای مساحت سطح روی سطوحی که مختصات را تعریف می‌کنند عبارت‌اند از

$$\rho dz d\phi \quad \rho d\rho d\phi \quad \rho d\phi dz \quad (21-1)$$

و برای مختصات کروی داریم

$$r dr d\theta \quad r^2 \sin \theta d\theta d\phi \quad r \sin \theta d\phi dr \quad (22-1)$$

به هر جزء سطح می‌توان یک راستا نسبت داد. این راستا، راستای عمود بر سطح است. اگر $dl_i dl_j$ جزء سطح باشد جهت عمود با ضرب خارجی $\hat{e}_i \times \hat{e}_j$ داده می‌شود و ممکن است آن را به شکل یک بردار $\hat{e}_k dl_i dl_j \equiv \hat{e}_k dl_i dl_j$ مشخص کرد. اغلب جزء سطح را با روش ساده‌تری به شکل $da \equiv \hat{n} da$ مشخص می‌کنیم که \hat{n} همواره در راستای عمود بر سطح است ولی جهت آن باید تعیین شود.

۳-۲-۱ زاویه فضایی

وقتی جزء کمان ds یک دایره واقع در یک صفحه را نسبت به مرکزش در نظر بگیریم مفهوم زاویه مسطح $d\theta = ds/r$ را به‌کار می‌بریم که در آن شعاع دایره است [شکل ۸-۱(الف)]. از طرف دیگر وقتی یک جزء سطح نسبت به یک مبدأ در نظر گرفته شود اغلب مناسب است که مفهوم زاویه فضایی [شکل ۸-۱(ب)] را به‌کار ببریم. جزء دیفرانسیلی $d\Omega$ زاویه فضایی نسبت به مبدأ به روش زیر تعریف می‌شود

$$d\Omega \equiv \frac{da \cdot \hat{r}}{r^2} = \frac{da \hat{n} \cdot \hat{r}}{r^2} = \frac{da \cos \gamma}{r^2} \quad (23-1)$$

در این مورد جزء سطح da در نقطه‌ای قرار دارد که نسبت به مبدأ به اندازه بردار $\mathbf{r} \equiv \hat{r}r$ جابه‌جا شده است. بنابراین γ زاویه بین \hat{n}

شکل ۸-۱ تعریف زوایای مسطحه و فضایی. (الف) زاویه مسطحه $d\theta$. (ب) زاویه فضایی $d\Omega$.

\hat{r} است. چون $da \cdot \hat{r}$ همان جزء سطح کره‌ای به شعاع r است با قراردادن $da = r^2 \sin \theta d\theta d\phi$ نیز با رابطه زیر داده می‌شود

$$d\Omega = \frac{da_{r,s}}{r^2} = \frac{r^2 \sin \theta d\theta d\phi}{r^2} = \sin \theta d\theta d\phi \quad (24-1)$$

که جزء سطح یک کره واحد است.

از دید فیزیکی زاویه فضایی "زاویه رأس" مخروطی است که سطح جانبی آن جزء سطح مورد نظر را قطع می‌کند. به این ترتیب درست مثل جزء زاویه معمولی که $r d\theta = dl_{\text{دایره}} = dl \cos \psi$ است، برای جزء سطح بینهایت کوچک کره (که با تقریب یک سطح مسطح چهارگوش است) داریم $da_{r,s} = r^2 \sin \theta d\theta d\phi$ یا $da_{r,s} \equiv r^2 d\Omega$. یکای زاویه فضایی را استرادیان می‌نامیم که قابل قیاس با یکای زاویه مسطحه، رادیان است. هر زاویه فضایی محدود را می‌توان به شکل $\Omega = \int d\Omega = \int \sin \theta d\theta d\phi$ بیان کرد که θ و ϕ مختصات کروی جزء سطح کروی قطع شده است. اگر سطحی مبدأ را به‌طور کامل در برگیرد آن‌گاه $\Omega = 4\pi$ است، در حالی که برای سطح بسته‌ای که مبدأ درونش نباشد $\Omega = 0$ می‌شود. این موضوع (شکل ۹-۱ را ببینید) به این واقعیت مربوط می‌شود که آن‌گونه که از مبدأ دیده می‌شود برای هر زاویه فضایی مثبت موجود، یک زاویه فضایی منفی نیز وجود دارد که از مبدأ دیده می‌شود.

اکنون یک "عملگر برداری" دیفرانسیلی خطی که آن را دل می‌نامیم و با علامت ∇ نشان می‌دهیم به روش زیر تعریف می‌کنیم

$$\nabla \equiv \hat{x} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \quad (28-1)$$

چون $d\mathbf{r} = \hat{x} dx + \hat{y} dy + \hat{z} dz$ ، آن‌گاه از تعریف ضرب نقطه‌ای

$$df = (\nabla f) \cdot d\mathbf{r} \quad (29-1)$$

که ∇f یک تابع نقطه‌ای برداری است و آن را گرادیان f می‌نامیم داریم

$$\text{grad } f \equiv \nabla f = \hat{x} \frac{\partial f}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial f}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial f}{\partial z} \quad (30-1)$$

بعضی از کاربردها نقش عملگر گرادیان روی میدانهای برداری را دربر دارند. اگر بخواهیم تغییر میدان برداری \mathbf{A} را در محل \mathbf{r} بیان کنیم با نوشتن \mathbf{A} و \mathbf{r} به صورت مؤلفه‌های دکارتی، تغییر دیفرانسیلی را به دست می‌آوریم

$$d\mathbf{A} = dx \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial x} + dy \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial y} + dz \frac{\partial \mathbf{A}}{\partial z} \\ = \left[dx \frac{\partial}{\partial x} + dy \frac{\partial}{\partial y} + dz \frac{\partial}{\partial z} \right] \mathbf{A}$$

با استفاده از معادله (30-1) می‌توان نشان داد که ضرب نرده‌ای $d\mathbf{r}$ و ∇ می‌شود

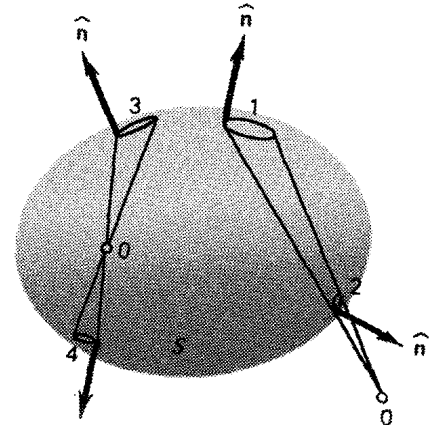
$$d\mathbf{r} \cdot \nabla = \left[dx \frac{\partial}{\partial x} + dy \frac{\partial}{\partial y} + dz \frac{\partial}{\partial z} \right] \quad (31-1)$$

به این ترتیب

$$d\mathbf{A} = (d\mathbf{r} \cdot \nabla) \mathbf{A}(\mathbf{r}) \quad (32-1)$$

در یک جمله، از تأثیر عملگر نرده‌ای $(d\mathbf{r} \cdot \nabla)$ روی یک تابع (نقطه‌ای) برداری $\mathbf{A}(\mathbf{r})$ ، دیفرانسیل فضایی \mathbf{A} ، یعنی $d\mathbf{A}$ ، در نقطه مورد نظر نتیجه می‌شود.

گرادیان در معادله (28-1) تعبیر جالبی دارد (شکل ۱-۱۰ را ببینید). فرض می‌کنیم تابع نرده‌ای $f(\mathbf{r})$ در دست باشد. اگر $f(\mathbf{r})$ را برابر با مقدار ثابتی قرار دهیم، سطح $f(\mathbf{r}) = c$ به وجود می‌آید. این زمانی است که اگر دیفرانسیل $f(\mathbf{r})$ را در حالتی که $d\mathbf{r}$ دو نقطه از سطح $f(\mathbf{r}) = c$ را بهم وصل می‌کند پیدا کنیم، آن‌گاه (اگر جابه‌جایی سطح را $d\mathbf{r}_s$ بنامیم) $f(\mathbf{r} + d\mathbf{r}_s) = f(\mathbf{r}) = c$



شکل ۱-۹ نشان می‌دهد که چرا زاویه فضایی مقابل به سطح بسته‌ای که مبدأ را دربرگرفته 4π و آنچه مبدأ را دربرگرفته صفر است.

۴-۲-۱ جزء حجم

با به یاد آوردن اینکه $\mathbf{A} \cdot (\mathbf{B} \times \mathbf{C})$ حجم یک متوازی‌السطوح است، جزء حجم برای دستگاهی از بردارهای پایه $\{\hat{e}_1, \hat{e}_2, \hat{e}_3\}$ به سادگی به کمک ضرب سه‌گانه

$$dv = dl_1 \hat{e}_1 \cdot (dl_2 \hat{e}_2 \times dl_3 \hat{e}_3)$$

یا

$$dv \equiv |\hat{e}_1 \cdot (\hat{e}_2 \times \hat{e}_3)| dl_1 dl_2 dl_3$$

داده می‌شود که dl_i ها اندازه جزء جابه‌جایی در راستای بردارهای پایه، \hat{e}_i ، هستند. به این ترتیب در دستگاه دکارتی

$$dv = |\hat{x} \cdot (\hat{y} \times \hat{z})| dx dy dz = dx dy dz \quad (25-1)$$

و در دستگاه استوانه‌ای

$$dv = |\hat{z} \cdot (\hat{\rho} \times \hat{\theta})| dz d\rho \rho d\phi = \rho dz d\rho d\phi \quad (26-1)$$

و نیز در دستگاه کروی داریم

$$dv = |\hat{r} \cdot (\hat{\theta} \times \hat{\phi})| dr r d\theta r \sin \theta d\phi = r^2 \sin \theta dr d\theta d\phi \quad (27-1)$$

۳-۱ گرادیان

اگر بخواهیم تغییر یک تابع نرده‌ای از مکان، $f(\mathbf{r})$ ، را در مکان مشخص \mathbf{r} بیان کنیم آن‌گاه با نوشتن f و \mathbf{r} در مؤلفه‌های دکارتی، تغییر دیفرانسیلی را به طریقه زیر به دست می‌آوریم

$$df = dx \frac{\partial f}{\partial x} + dy \frac{\partial f}{\partial y} + dz \frac{\partial f}{\partial z}$$

$x^2 + y^2 + z^2 = r^2$ قرار دارد. آهنگ تغییر f در این جهتها درست برابر است با $df/dr = 2r$. بالاخره توجه کنید که چون ∇f بر سطح $f = c$ عمود است می توان از آن برای ایجاد بردارهای یکه دستگاه مختصات استفاده کرد. به این ترتیب

$$\frac{\nabla f}{|\nabla f|} = \hat{\mathbf{r}} \quad (34-1)$$

یک بردار یکه عمود بر سطح $f(x, y, z) = \text{const.}$ است. اکنون برای هر تابع (نقطه‌ای) نرده‌ای f در دستگاه مختصات استوانه‌ای عبارتی برای ∇f به دست می آوریم. برای این کار به معادله تعریف کننده گرادیان، $df = \nabla f \cdot d\mathbf{r}$ توجه کنید. با نوشتن

$$d\mathbf{r} = \hat{\rho} d\rho + \hat{\phi} \rho d\phi + \hat{z} dz$$

$$\nabla f = \hat{\rho}(\nabla f)_\rho + \hat{\phi}(\nabla f)_\phi + \hat{z}(\nabla f)_z$$

که همواره در هر نقطه $\{\rho, \phi, z\}$ قابل انجام است به دست می آوریم

$$df = (\nabla f)_\rho d\rho + (\nabla f)_\phi \rho d\phi + (\nabla f)_z dz$$

از طرفی df را به شکل زیر نیز می توان نوشت

$$df = \frac{\partial f}{\partial \rho} d\rho + \frac{\partial f}{\partial \phi} d\phi + \frac{\partial f}{\partial z} dz$$

از برابری دو عبارت داریم

$$(\nabla f)_\rho = \frac{\partial f}{\partial \rho} \quad (\nabla f)_\phi = \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \phi} \quad (\nabla f)_z = \frac{\partial f}{\partial z}$$

یا

$$\nabla f = \hat{\rho} \frac{\partial f}{\partial \rho} + \hat{\phi} \frac{1}{\rho} \frac{\partial f}{\partial \phi} + \hat{z} \frac{\partial f}{\partial z}$$

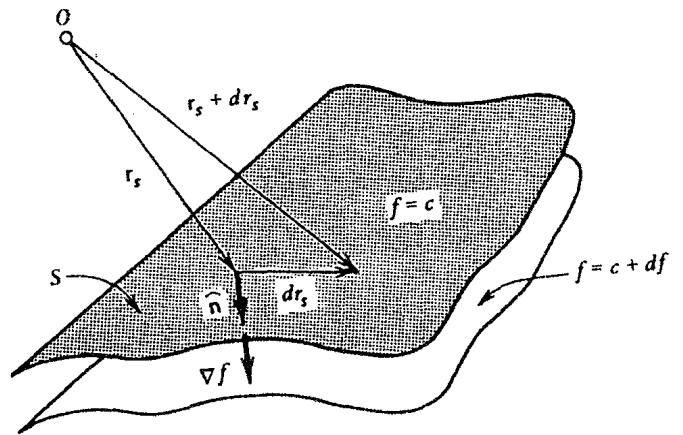
بنابراین عملگر دل (∇) در مختصات استوانه‌ای می شود

$$\nabla = \hat{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} + \hat{\phi} \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \phi} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \quad (35-1)$$

همین طور می توان عبارتی برای ∇f و ∇ در مختصات قطبی کروی به دست آورد

$$\nabla f = \hat{\mathbf{r}} \frac{\partial f}{\partial r} + \hat{\theta} \frac{1}{r} \frac{\partial f}{\partial \theta} + \hat{\phi} \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial f}{\partial \phi}$$

$$\nabla = \hat{\mathbf{r}} \frac{\partial}{\partial r} + \hat{\theta} \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \hat{\phi} \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \phi} \quad (36-1)$$



شکل ۱۰-۱ استفاده از سطح $f(\mathbf{r}) = c = \text{const.}$ برای نمایش عمود بودن گرادیان تابع $f(\mathbf{r})$ بر این سطح.

و بنابراین $df = 0$. که با توجه به آن $df = (\nabla f) \cdot d\mathbf{r}_s = 0$ این به معنی آن است که ∇f بر $d\mathbf{r}_s$ عمود است. چون $d\mathbf{r}_s$ را در صفحه مماس بر سطح در نقطه \mathbf{r} در نظر گرفتیم می بینیم که ∇f بر سطح عمود است. اکنون تغییر $f(\mathbf{r})$ را وقتی که به نقطه مجاور $r + dr$ که در سطح قرار ندارد جابه‌جا می شویم می توان از رابطه (۲۹-۱): $df = \nabla f \cdot d\mathbf{r}$ حساب کرد بنابراین اگر $|d\mathbf{r}| \equiv ds$ $df/ds = (\nabla f) \cdot d\mathbf{r}/ds = \nabla f \cdot \hat{\mathbf{t}}$ که $\hat{\mathbf{t}}$ بردار یکه در جهت $d\mathbf{r}$ است. df/ds را مشتق جهتی f می نامیم. مقدار بیشینه df/ds وقتی به دست می آید که $\hat{\mathbf{t}}$ در جهت ∇f قرار گیرد. در این حال $|\nabla f \cdot \hat{\mathbf{t}}| = |\nabla f| = (df/ds)_{\text{max}}$ یعنی بیشینه آهنگ افزایش تابع $f(\mathbf{r})$ برای جابه‌جایی $d\mathbf{r}$ برابر با ∇f است و ∇f در راستای افزایش بیشینه قرار دارد. این خواص ∇f در فرمول زیر خلاصه شده‌اند

$$\nabla f = \hat{\mathbf{n}} \frac{df}{dn} \quad (33-1)$$

که $\hat{\mathbf{n}} dn$ جابه‌جایی $d\mathbf{r}$ در راستای عمود بر سطح $f = \text{const.}$ (در جهت افزایش بیشینه f) است. به این دلیل است که آن را گرادیان f می نامیم. به عنوان مثال مجموعه صفحات $f \equiv x = c = \text{const.}$ را که هر صفحه، برای یک مقدار c ، بر محور x عمود است بررسی می کنیم. به روشنی $\nabla f = \hat{\mathbf{x}}$ نشان می دهد که (الف) عمود بر صفحه‌ها در راستای x قرار دارد و (ب) میزان افزایش f در این راستا یک است. به عنوان مثال دیگر، $f = x^2 + y^2 + z^2 \equiv r^2$ را در نظر می گیریم. آن‌گاه پیدا می کنیم $\nabla f = 2r\hat{\mathbf{r}}$ که $\mathbf{r} \equiv x\hat{\mathbf{x}} + y\hat{\mathbf{y}} + z\hat{\mathbf{z}}$ است. عمود بر سطح $f = c$ در راستای شعاع کره به طرف سطوح

داده‌ایم) را حساب می‌کنیم

$$dF_r + dF_r = -\{r^2 A_r \sin \theta d\theta d\phi\}_r + \{r^2 A_r \sin \theta d\theta d\phi\}_r$$

$$\equiv d\{r^2 \sin \theta d\theta d\phi A_r\}_{r,1}$$

$$dF_r + dF_r = -\{r \sin \theta d\phi dr A_\theta\}_r + \{r \sin \theta d\phi dr A_\theta\}_r$$

$$\equiv d\{r \sin \theta, d\phi dr A_\theta\}_{r,r}$$

$$dF_\theta + dF_\phi = -\{r d\theta dr A_\phi\}_\theta + \{r d\theta dr A_\phi\}_\phi$$

$$\equiv d\{r d\theta dr A_\phi\}_{\phi,\theta}$$

مقادیر داخل آکولادها را در مرکز وجوه محاسبه می‌کنیم. بنابراین تنها توابع r برای سطوح ۱ و ۲ مختلف هستند

$$d\{r^2 \sin \theta d\theta d\phi A_r\}_{r,1} = d\{r^2 A_r\}_{r,1} \sin \theta d\theta d\phi$$

$$= \frac{\partial}{\partial r} \{r^2 A_r\} dr \sin \theta d\theta d\phi$$

همین طور

$$d\{r \sin \theta d\phi dr A_\theta\}_{r,r} = d\{\sin \theta A_\theta\}_{r,r} r dr d\phi$$

$$= \frac{\partial}{\partial \theta} \{\sin \theta A_\theta\} r d\theta dr d\phi$$

$$d\{r dr d\theta A_\phi\}_{\phi,\theta} = \frac{\partial}{\partial \phi} \{A_\phi\} r dr d\theta d\phi$$

بنابراین

$$\nabla \cdot \mathbf{A} \equiv \left[\frac{\sum_{j=1}^3 dF_j}{r^2 \sin \theta dr d\theta d\phi} \right]$$

یعنی

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} (r^2 A_r) + \frac{1}{r \sin \theta} \left[\frac{\partial}{\partial \theta} (\sin \theta A_\theta) + \frac{\partial A_\phi}{\partial \phi} \right]$$

(۳۹-۱)

اکنون برای به‌دست‌آوردن دیورژانس در دستگاه‌های مختصات مختلف ضرب نرده‌ای مستقیم $\nabla \cdot \mathbf{A}$ را به‌کار می‌بریم. عملگر ∇ در مختصات کروی با معادله (۳۶-۱) داده می‌شود. به این ترتیب

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \left[\hat{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\hat{\theta}}{r} \frac{\partial}{\partial \theta} + \frac{\hat{\phi}}{r \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \phi} \right] \cdot [\hat{r} A_r + \hat{\theta} A_\theta + \hat{\phi} A_\phi]$$

از بسط ضرب نرده‌ای، ۹ جمله زیر به‌دست می‌آید

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \hat{r} \cdot \frac{\partial}{\partial r} [\hat{r} A_r + \hat{\theta} A_\theta + \hat{\phi} A_\phi] + \frac{\hat{\theta}}{r} \cdot \frac{\partial}{\partial \theta} [\hat{r} A_r + \hat{\theta} A_\theta + \hat{\phi} A_\phi]$$

$$+ \frac{\hat{\phi}}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial}{\partial \phi} [\hat{r} A_r + \hat{\theta} A_\theta + \hat{\phi} A_\phi]$$

۴-۱ دیورژانس یک بردار و قضیه گاوس

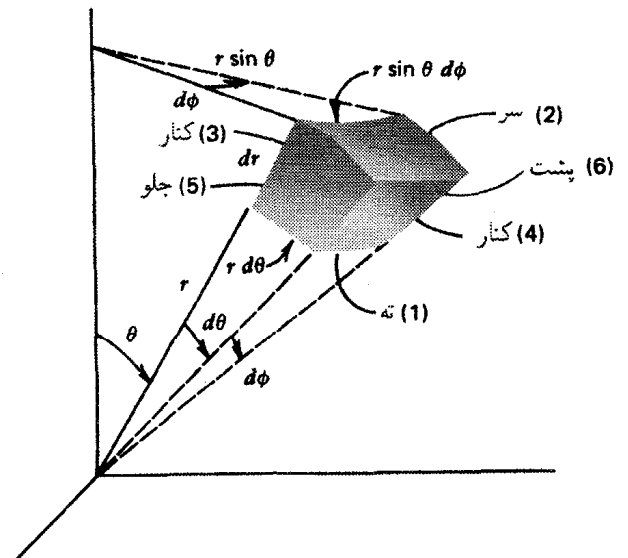
دیورژانس هر میدان برداری $\mathbf{A}(\mathbf{r})$ را که به شکلهای مختلف $\text{div } \mathbf{A}$ یا $\nabla \cdot \mathbf{A}$ نمایش داده می‌شود با عبارت زیر تعریف می‌کنیم

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \lim_{\Delta V \rightarrow 0} \left[\frac{\oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a}}{\Delta V} \right] \quad (۳۷-۱)$$

که ΔV یک حجم جزئی و S سطح آن است. به‌علاوه $\nabla \cdot \mathbf{A}$ را می‌توان به‌طور هم‌ارز با حاصلضرب ∇ با بردار \mathbf{A} تعریف کرد. ابتدا تعریف انتگرالی را برای به‌دست‌آوردن دیورژانس یک بردار به‌طور صریح به‌کار می‌گیریم. سطح S را که جزء آن با $d\mathbf{a}$ مشخص می‌شود در نظر می‌گیریم، آن‌گاه انتگرال

$$F = \int_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a} \quad (۳۸-۱)$$

را "شار بردار \mathbf{A} از سطح S " می‌نامیم. به روشنی همانند بحث زاویه فضایی، برای S یک جهت (نسبت به دستگاه مختصات به‌کاررفته) در نظر می‌گیریم. سطح S در حالت کلی ممکن است بسته یا باز باشد. جزء شار عبوری از $d\mathbf{a}$ با $dF = \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a}$ داده می‌شود که در مرکز $d\mathbf{a}$ اندازه‌گیری می‌شود. اکنون جزء حجم بینهایت کوچک dv که در شکل ۱۱-۱ نمایش داده‌ایم را در نظر می‌گیریم. وجوه dv با شش سطح $r = c + dr$, $r = c$, $\theta = c' + d\theta$, $\theta = c'$, $\phi = c'' + d\phi$, $\phi = c''$ در مختصات کروی داده می‌شود و حجم آن $dF_\phi, \dots, dF_r, dF_r$ است. شارهای عبوری $r^2 \sin \theta d\theta d\phi dr$ از این سطوح شش‌گانه ۱ تا ۶ جزء حجم گفته‌شده (که در شکل نشان



شکل ۱۱-۱ تعیین دیورژانس یک بردار در مختصات کروی.

روش ضرب مستقیم را به کار می‌بریم و به این موضوع توجه می‌کنیم که \hat{z} یک برداریکه ثابت است و $\hat{\rho}$ و $\hat{\phi}$ فقط به مختصه ϕ [معادله (۲-۱)] وابسته‌اند. تنها مشتقات غیرصفر بردارهای یکه، $\partial\hat{\rho}/\partial\phi = \hat{\phi}$ و $\partial\hat{\phi}/\partial\phi = -\hat{\rho}$ بنابراین

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{\partial}{\partial\rho} A_\rho + \frac{1}{\rho} A_\rho + \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial\phi} A_\phi + \frac{\partial A_z}{\partial z}$$

یا

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial\rho} (\rho A_\rho) + \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial\phi} A_\phi + \frac{\partial A_z}{\partial z} \quad (۴۰-۱)$$

سرانجام عملگر ∇ در مختصات دکارتی، همان طور که در معادله (۲۸-۱) نشان داده شد، به دست می‌آید

$$\nabla = \hat{x} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z}$$

با بسط مستقیم $\nabla \cdot \mathbf{A}$ به دست می‌آوریم

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z} \quad (۴۱-۱)$$

قضیه دیورژانس (قضیه گاوس). بالاخره رابطه‌ای که در الکتروستاتیک بسیار مفید است یعنی قضیه دیورژانس را، که عمل دیورژانس را در بر دارد، اثبات می‌کنیم. از تعریف $\nabla \cdot \mathbf{A}$ برای Δv کوچک داریم

$$(\nabla \cdot \mathbf{A}) \Delta v \cong \oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a}$$

حجم V با سطح S که به N جزء حجم ∇v_i با سطح s_i تقسیم شده است را، همان طور که در شکل ۱۲-۱ نشان داده‌ایم، در نظر می‌گیریم. آن‌گاه

$$\sum_{i=1}^N (\nabla \cdot \mathbf{A})_i \Delta v_i = \sum_{i=1}^N \oint_{S_i} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a}$$

اگر از طرف چپ وقتی $N \rightarrow \infty$ و $\Delta v_i \rightarrow 0$ حد بگیریم، یک انتگرال حجمی در طرف چپ و یک انتگرال سطحی در طرف راست خواهیم داشت

$$\int_V \nabla \cdot \mathbf{A} dv = \oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a} \quad (۴۲-۱)$$

این واقعیت که

$$\lim_{N \rightarrow \infty} \sum_i \oint_{S_i} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a}$$

اکنون با انجام مشتقات، با توجه به اینکه، مثلاً

$$\frac{\partial}{\partial r} (\hat{r} A_r) = \frac{\partial \hat{r}}{\partial r} A_r + \hat{r} \frac{\partial A_r}{\partial r}$$

و به همین ترتیب برای دیگر جمله‌ها، ۱۸ جمله متمایز به وجود خواهد آمد. اما اگر توجه کنیم که $\hat{r} \cdot \hat{\theta} = \hat{r} \cdot \hat{\phi} = \hat{\theta} \cdot \hat{\phi} = 0$ و غیره، تنها ۱۲ جمله غیرصفر باقی می‌ماند

$$\begin{aligned} \nabla \cdot \mathbf{A} = & \hat{r} \cdot \frac{\partial \hat{r}}{\partial r} A_r + \frac{\partial A_r}{\partial r} + \hat{r} \cdot \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial r} A_\theta + \hat{r} \cdot \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial r} A_\phi \\ & + \frac{\hat{\theta}}{r} \cdot \frac{\partial \hat{r}}{\partial \theta} A_r + \frac{\hat{\theta}}{r} \cdot \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial \theta} A_\theta + \frac{1}{r} \frac{\partial A_\theta}{\partial \theta} + \frac{\hat{\theta}}{r} \cdot \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial \theta} A_\phi \\ & + \frac{\hat{\phi}}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial \hat{r}}{\partial \phi} A_r + \frac{\hat{\phi}}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial \phi} A_\theta \\ & + \frac{\hat{\phi}}{r \sin \theta} \cdot \frac{\partial \hat{\phi}}{\partial \phi} A_\phi + \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial A_\phi}{\partial \phi} \end{aligned}$$

مقدار مشتقات جزئی بردارهای یکه در این عبارت در جدول ۱-۱ آمده است. جدول زیر با استفاده از عبارتهای \hat{r} ، $\hat{\theta}$ ، و $\hat{\phi}$ که قبلاً در معادله (۳-۱) آمده بود به سادگی تنظیم شده است. مثلاً چون $\hat{\theta} = \hat{x} \cos \theta \cos \phi + \hat{y} \cos \theta \sin \phi - \hat{z} \sin \theta$ دکارتی ثابت‌اند

$$\frac{\partial \hat{\theta}}{\partial \theta} = \hat{x}(-\sin \theta) \cos \phi + \hat{y}(-\sin \theta) \sin \phi - \hat{z} \cos \theta = -\hat{r}$$

با جایگذاری، همان نتیجه‌ای را به دست خواهیم آورد که در (۳۹-۱) به دست آمد.

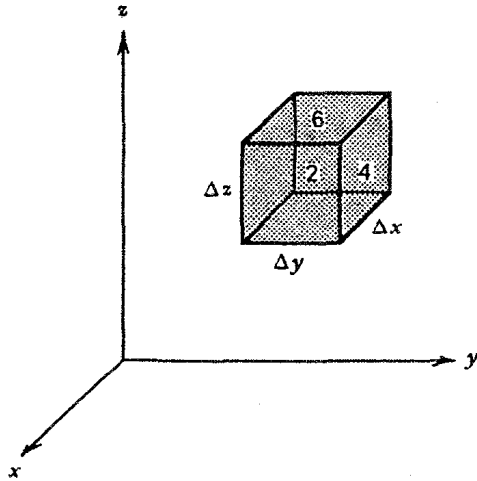
عملگر ∇ را در مختصات استوانه‌ای [معادله (۳۵-۱)] را ببینید به شکل

$$\nabla = \hat{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} + \hat{\phi} \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \phi} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z}$$

نشان دادیم. در ادامه برای به دست آوردن $\nabla \cdot \mathbf{A}$ در مختصات استوانه‌ای

جدول ۱-۱

$\hat{\phi}$	$\hat{\theta}$	\hat{r}	
•	•	•	$\frac{\partial}{\partial r}$
•	$-\hat{r}$	$\hat{\theta}$	$\frac{\partial}{\partial \theta}$
$-\hat{r} \sin \theta + \hat{\theta} \cos \theta$	$\hat{\phi} \cos \theta$	$\hat{\phi} \sin \theta$	$\frac{\partial}{\partial \phi}$



شکل ۱۳-۱ تعیین شکل صریح تاو یک بردار در دستگاه مختصات دکارتی با استفاده از یک دیفرانسیل جعبه مکعب مستطیل.

سه سطح مقابل ۱ و ۲ در انتگرال $\int da \times A$ عبارت است از

$$\int_1 da \times A = \{-\hat{x} dy dz \times A\}_1 = -dy dz \{\hat{z} A_y - \hat{y} A_z\}_1$$

$$\int_2 da \times A = \{\hat{x} dy dz \times A\}_2 = dy dz \{\hat{z} A_y - \hat{y} A_z\}_2$$

جمع این دو انتگرال دیفرانسیل (جزئی) عبارت نشان داده شده در آکولاد است که روی سطوح ۱ و ۲ گرفته شده است

$$\begin{aligned} \int_{1+2} da \times A &= dy dz [\partial \{\hat{z} A_y - \hat{y} A_z\}_{r,1}] \\ &= dy dz \frac{\partial}{\partial x} \{\hat{z} A_y - \hat{y} A_z\} dx \\ &= dv \left[\hat{z} \frac{\partial A_y}{\partial x} - \hat{y} \frac{\partial A_z}{\partial x} \right] \end{aligned}$$

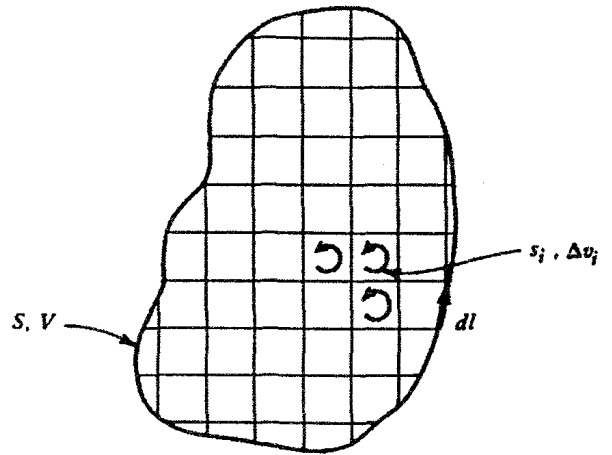
همچنین برای سطوح روبه روی ۳ و ۴ و نیز ۵ و ۶ به سادگی می توان نوشت

$$\int_{3+4} da \times A = dv \left[\hat{x} \frac{\partial A_z}{\partial y} - \hat{z} \frac{\partial A_x}{\partial y} \right]$$

$$\int_{5+6} da \times A = dv \left[\hat{y} \frac{\partial A_x}{\partial z} - \hat{z} \frac{\partial A_z}{\partial z} \right]$$

از جمع تمام جمله ها به دست می آید

$$\begin{aligned} \nabla \times A &= \hat{x} \left[\frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \right] + \hat{y} \left[\frac{\partial A_x}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial x} \right] \\ &+ \hat{z} \left[\frac{\partial A_y}{\partial x} - \frac{\partial A_x}{\partial y} \right] \end{aligned} \quad (44-1)$$



شکل ۱۲-۱ اثبات قضیه دیورژانس (قانون گاوس) با تقسیم حجم V محدود به سطح S به تعداد زیادی حجم بینهایت کوچک Δv_i به سطح s_i و کاربرد تعریف دیورژانس بر حسب حجمهای بینهایت کوچک.

یک انتگرال روی سطح خارجی "حجم کل" می شود را از شکل ۱۲-۱ می توان دید. یادآوری می کنیم که شار خالص عبوری از هر سطح داخلی صفر است زیرا چنین سطحی بین دو جزء حجم مجاور مشترک است و عمود بر سطح برای دو جزء حجم مجاور روی سطح مشترک در دو جهت مخالف است. چیزی که باقی می ماند شار مربوط به سطوحی است که بین دو جزء حجم مشترک نباشد و آن سطوح واقع بر سطح حجم کل V است.

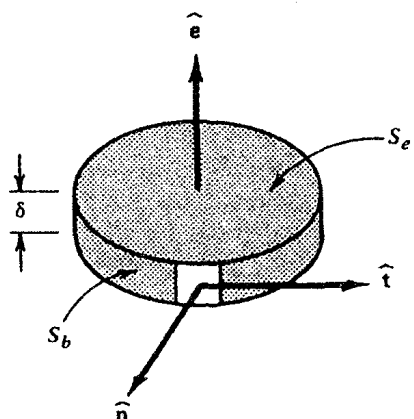
معادله (۴۲-۱) که آن را قضیه دیورژانس (یا قضیه "گاوس") می نامیم موقعی بسیار مفید است که بخواهیم مقادیر میدان برداری روی سطح یک ناحیه را به مقادیر آن در داخل ناحیه مربوط کنیم. اغلب تبدیل یک انتگرال سطحی به انتگرال حجمی (یا بالعکس) مورد نیاز خواهد بود که در فصل ۳ و ۴ آن را نشان خواهیم داد.

۵-۱ تاو و قضیه استوکس

اکنون به معرفی عمل مفید دیگری که شامل عملگر ∇ است می پردازیم. برای یک میدان برداری $A(r)$ ، تاو را که به شکل $\nabla \times A$ نشان می دهیم با عبارت زیر تعریف می کنیم

$$\nabla \times A = \lim_{\Delta v \rightarrow 0} \left[\frac{1}{\Delta v} \oint da \times A \right] \quad (43-1)$$

که Δv یک حجم کوچک با سطح S است. این تعریف را اکنون برای تعیین $\nabla \times A$ در نمایش دکارتی می توان به کار برد. جزء حجم $dv = dx dy dz$ را که در شکل ۱۳-۱ نشان داده ایم در نظر می گیریم.



شکل ۱۴-۱ تعیین مؤلفه تاو یک بردار در راستای واحد \hat{e} با استفاده از تعریف تاو یک جعبه جزئی با ارتفاع ناچیز و با محوری در راستای \hat{e} .

با همین روش عبارت زیر برای $\nabla \times \mathbf{A}$ در مختصات کروی به دست می‌آید

$$\begin{aligned} \nabla \times \mathbf{A} = & \frac{\hat{r}}{r \sin \theta} \left[\frac{\partial}{\partial \theta} (A_\phi \sin \theta) - \frac{\partial}{\partial \phi} (A_\theta) \right] \\ & + \hat{\theta} \left[\frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial A_r}{\partial \phi} - \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r A_\phi) \right] \\ & + \hat{\phi} \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} (r A_\theta) - \frac{1}{r} \frac{\partial A_r}{\partial \theta} \right] \end{aligned} \quad (۴۷-۱)$$

مجدداً از دترمینان زیر می‌توان استفاده کرد

$$\nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{r^2 \sin \theta} \begin{vmatrix} \hat{r} & r\hat{\theta} & r \sin \theta \hat{\phi} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial \phi} \\ A_r & r A_\theta & r \sin \theta A_\phi \end{vmatrix}$$

قضیه استوکس. در پایان رابطه بسیار مفیدی در مغناطوستاتیک را اثبات می‌کنیم "قضیه استوکس" که دربرگیرنده تاو یک بردار است برای انجام این کار مؤلفه $\nabla \times \mathbf{A}$ در راستای \hat{e} را در نظر می‌گیریم. برای محاسبه این رابطه، جزء حجم کوچکی به سطح S و به شکل استوانه را (شکل ۱۴-۱) که سطوح بالا و پایین آن هر یک S_e عمود بر \hat{e} بوده و سطح جانبی آن S_b ، به عرض δ و موازی \hat{e} است در نظر می‌گیریم. با به‌کار بردن معادله (۴۳-۱) برای این جزء حجم داریم

$$\nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{S_e \delta} \oint_S d\mathbf{a} \times \mathbf{A}$$

اکنون مؤلفه $\nabla \times \mathbf{A}$ در راستای \hat{e} را حساب می‌کنیم. از ضرب

همین روش را می‌توان برای تعیین $\nabla \times \mathbf{A}$ در دستگاه مختصات کروی و استوانه‌ای به‌کار برد. همچنین می‌توان ضرب خارجی عملگر ∇ با تابع نقطه‌ای برداری \mathbf{A} را به همان شیوه ضرب خارجی دو بردار به‌کار برد. می‌توان به‌سادگی نشان داد که نتیجه این عمل دقیقاً همان معادله (۴۴-۱) است.

$\nabla \times \mathbf{A}$ را می‌توانیم در مختصات دکارتی به شکل دترمینان

زیر بنویسیم

$$\nabla \times \mathbf{A} = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_x & A_y & A_z \end{vmatrix} \quad (۴۵-۱)$$

این دترمینان به شرطی معنی دارد که نسبت به ردیف اول بسط داده شود. چون $\nabla \times \mathbf{A}$ شبیه ضرب برداری دو بردار ∇ و \mathbf{A} است انتظار داریم که مقدار آن مستقل از دستگاه مختصاتی که در آن نمایش داده شده است باشد. مثلاً خواهیم دید که $\nabla \times \mathbf{A}$ دارای یک معنی فیزیکی است و این معنی مستقل از دستگاه مختصات نمایش‌دهنده \mathbf{A} است. به این ترتیب فرض می‌کنیم که $\nabla \times \mathbf{A}$ یک بردار است، درست مثل آنکه فرض کردیم ∇f یک بردار و $\nabla \cdot \mathbf{A}$ یک نرده‌ای است.

با نوشتن عملگر ∇ و بردار \mathbf{A} در هر دستگاه مختصات دیگر می‌توان به‌طور صریح نمایش $\nabla \times \mathbf{A}$ را در آن دستگاه به‌دست آورد. فقط باید توجه کرد که مشتقاتی جزئی بردارهای یکه در مختصات منحنی‌الخط لزوماً صفر نیستند (برخلاف بردارهای یکه در دستگاه مختصات دکارتی که مشتقاتی آنها همواره صفر است). با این روش عبارت زیر را در مختصات استوانه‌ای به‌دست می‌آوریم

$$\begin{aligned} \nabla \times \mathbf{A} = & \hat{\rho} \left[\frac{1}{\rho} \frac{\partial A_z}{\partial \phi} - \frac{\partial A_\phi}{\partial z} \right] + \hat{\phi} \left[\frac{\partial A_\rho}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial \rho} \right] \\ & + \hat{z} \left[\frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} (\rho A_\phi) - \frac{1}{\rho} \frac{\partial A_\rho}{\partial \phi} \right] \end{aligned} \quad (۴۶-۱)$$

معادله (۴۶-۱) مشخص می‌کند که دترمینان ساده‌ای که بتواند تاو یک بردار را در مختصات استوانه‌ای نشان دهد وجود ندارد. با وجود این هنوز می‌توان آن را به شکل دترمینان زیر نوشت

$$\nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{\rho} \begin{vmatrix} \hat{\rho} & \rho \hat{\phi} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial \rho} & \frac{\partial}{\partial \phi} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_\rho & \rho A_\phi & A_z \end{vmatrix}$$

یا

$$(\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \Delta a_j = \oint_{C_j} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r}$$

اکنون جمع عبارتهای معادله (۴۸-۱) را برای تمام اجزای مربوط به سطح S به دست می آوریم. به این ترتیب

$$\sum_j (\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \Delta a_j = \sum_j \oint_{C_j} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r}$$

در حد $\Delta a_j \rightarrow 0$ که در نتیجه تعداد اجزا به بینهایت میل می کند طرف چپ با انتگرال روی سطح باز S مساوی است. طرف راست نیز تبدیل به انتگرال خطی روی منحنی C می شود زیرا $\oint \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r}$ روی تمام اجزای خطوط داخلی S حذف می شوند و تنها انتگرال روی حاشیه S (یعنی روی C) باقی می ماند. بنابراین

$$\int_S (\nabla \times \mathbf{A}) \cdot d\mathbf{a} = \oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} \quad (51-1)$$

که آن را قضیه "استوکس" می نامیم. رویه مثبت S و جهت پیموده شدن C با قرارداد دست راست به هم مربوط اند.

با استفاده از قضیه استوکس بلافاصله می توانیم به ملاکی برای پایستار بودن یا نبودن یک میدان برسیم. اگر $\oint \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r}$ برای تمام مسیرهای ممکن، در ناحیه ای از فضا، صفر باشد آن گاه نتیجه می شود که $\nabla \times \mathbf{A}$ نیز در همه جای ناحیه صفر است. عکس این مطلب نیز صحیح است. چنین برداری را بردار پایستار می نامیم. بنابراین ملاکی را که تعیین می کند آیا یک میدان برداری در ناحیه ای از فضا پایستار است یا نه به روش زیر خلاصه می کنیم. اگر در ناحیه "همبند ساده" یکی از روابط زیر برقرار باشد

$$\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} = 0 \quad \text{برای } C \text{ دلخواه} \quad (52-1)$$

$$\nabla \times \mathbf{A} = 0$$

برای تابع نزده ای f (مثال ۱-۲ را ببینید) $\mathbf{A} = \nabla f$

آن گاه \mathbf{A} میدانی پایستار است. برقراری یکی از این ملاکها در سرتاسر ناحیه "همبند ساده" از فضا مستلزم این است که دوتای دیگر نیز برقرار باشند.

۱-۶ نقش برداری ∇

۱-۶-۱ عملهای دل (∇) تنها

تاکنون مفهوم عملهای گرادیان، دیورژانس و تاو را بحث کردیم. در آنجا عملگر دل، ∇ ، وقتی معنی دار بود که فقط روی کمیتی که در طرف

نقطه ای $\hat{\mathbf{e}}$ در $\nabla \times \mathbf{A}$ به دست می آوریم

$$\hat{\mathbf{e}} \cdot \nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{S_e \delta} \oint_S \hat{\mathbf{e}} \cdot d\mathbf{a} \times \mathbf{A} \quad (48-1)$$

چون $\hat{\mathbf{e}} \times S_e = 0$ تنها نوار جانبی در معادله (۴۸-۱) شرکت خواهد داشت. بنابراین

$$\hat{\mathbf{e}} \cdot \nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{S_e \delta} \int_{S_b} \hat{\mathbf{e}} \times d\mathbf{a} \cdot \mathbf{A}$$

اگر δ به حد کافی کوچک باشد می توان نوشت $d\mathbf{a} = \delta dl \hat{\mathbf{n}}$ که dl جزء طول در امتداد نوار جانبی و $\hat{\mathbf{n}}$ بردار یکه عمود بر نوار جانبی است. توجه کنید که، $\hat{\mathbf{n}} \times \hat{\mathbf{e}} = \hat{\mathbf{t}}$ که $\hat{\mathbf{t}}$ بردار یکه مماس بر نوار جانبی است، آن گاه ضرب سه گانه $\hat{\mathbf{e}} \times d\mathbf{a} \cdot \mathbf{A}$ را می توان به شکل $(\mathbf{A} \cdot \hat{\mathbf{t}}) \delta dl$ نوشت. چون $\hat{\mathbf{t}} dl$ برابر $d\mathbf{r}$ است آن گاه به دست می آوریم

$$\hat{\mathbf{e}} \cdot \nabla \times \mathbf{A} = \frac{1}{S_e} \oint \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r}$$

وقتی $\delta \rightarrow 0$ ، S_e سطح محدود به مسیر انتگرال گیری و شامل بردار $\hat{\mathbf{t}}$ است. جهت چرخش به $\hat{\mathbf{e}}$ وابسته است و به گونه ای است که اگر چرخش در جهت پیچ راستگرد باشد $\hat{\mathbf{e}}$ در جهت پیشرفت آن است. به طور رسمی می نویسیم

$$\hat{\mathbf{e}} \cdot \nabla \times \mathbf{A} = \lim_{S_e \rightarrow 0} \left[\frac{1}{S_e} \oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} \right] \quad (49-1)$$

که S_e سطحی است که عمود بر آن موازی $\hat{\mathbf{e}}$ و پیرامون آن به طول C مسیر انتگرال گیری است. یادآوری می کنیم که انتگرال $\oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r}$ را چرخش \mathbf{A} حول C می نامیم. با به کار بردن معادله (۴۹-۱) به سادگی مؤلفه های $\nabla \times \mathbf{A}$ در مختصات منحنی الخط متعامد به دست می آید. اکنون معادله (۴۹-۱) را برای اثبات قضیه استوکس، که شار تاو \mathbf{A} از یک سطح را به چرخش \mathbf{A} حول لبه سطح ارتباط می دهد، به کار می بریم. سطح باز S محدود به منحنی بسته C را در نظر می گیریم. C را "همبند ساده" در نظر می گیریم، یعنی منحنی به طور پیوسته می تواند به یک نقطه نزول کند بی آنکه فضا را ترک نماید. سطح S دو رویه دارد که یکی از آنها را مثبت می گیریم. اکنون این سطح را به جزءهای برداری سطح ($\hat{\mathbf{e}}_j \Delta a_j$) تقسیم می کنیم که لزوماً به شرطی که Δa_j ها به حد کافی کوچک باشند، لزوماً مسطح اند. برای هر یک از این جزءهای سطح معادله (۴۹-۱) را در مورد مؤلفه های تاو \mathbf{A} در جهت $\hat{\mathbf{e}}_j$ به روش زیر به کار می بریم

$$(\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \hat{\mathbf{e}}_j = \frac{1}{\Delta a_j} \oint_{C_j} \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} \quad (50-1)$$

روابط زیر داده می‌شود

$$\nabla^2 f = \frac{1}{\rho} \frac{\partial}{\partial \rho} \left(\rho \frac{\partial f}{\partial \rho} \right) + \frac{1}{\rho^2} \frac{\partial^2 f}{\partial \phi^2} + \frac{\partial^2 f}{\partial z^2} \quad (۶۳-۱)$$

$$\nabla^2 f = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial f}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial f}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2 f}{\partial \phi^2} \quad (۶۴-۱)$$

به همین روش تاوگرادیان یک تابع نرده‌ای، $\nabla \times \nabla f$ ، را می‌توان حساب کرد. در مختصات دکارتی می‌نویسیم

$$\nabla \times (\nabla f) = \begin{vmatrix} \hat{x} & \hat{y} & \hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial x} & \frac{\partial}{\partial y} & \frac{\partial}{\partial z} \\ \frac{\partial f}{\partial x} & \frac{\partial f}{\partial y} & \frac{\partial f}{\partial z} \end{vmatrix}$$

با بسط دترمینان داریم

$$\nabla \times \nabla f = \hat{x} \left(\frac{\partial^2 f}{\partial y \partial z} - \frac{\partial^2 f}{\partial z \partial y} \right) + \hat{y} \left(\frac{\partial^2 f}{\partial z \partial x} - \frac{\partial^2 f}{\partial x \partial z} \right) + \hat{z} \left(\frac{\partial^2 f}{\partial x \partial y} - \frac{\partial^2 f}{\partial y \partial x} \right)$$

برای توابع خوشرفتار و پیوسته $\partial^2 f / \partial y \partial z = \partial^2 f / \partial z \partial y$ و غیره، تاوگرادیان یک تابع نرده‌ای صفر است [معادله (۵۲-۱)] را که بردارهای پایستار را تعریف می‌کند ببینید؛ یعنی

$$\nabla \times \nabla f = 0 \quad (۶۵-۱)$$

با یک میدان برداری \mathbf{f} می‌توان عبارتهای مختلف دل‌دوتایی را نوشت. با وجود این می‌توان نشان داد که $(\nabla \times \nabla) \cdot \mathbf{f}$ و $(\nabla \times \nabla) \times \mathbf{f}$ صفرند. همچنین می‌توانیم با محاسبه مستقیم در مختصات دکارتی نشان دهیم که، $\nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{f})$ ، دیورژانس تاو یک بردار صفر است یعنی

$$\nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{f}) = 0 \quad (۶۶-۱)$$

معادله (۶۶-۱) در مغناطوستاتیک مهم است زیرا دیورژانس میدان مغناطیسی \mathbf{B} صفر است ($\nabla \cdot \mathbf{B} = 0$). آنگاه می‌توانیم میدان مغناطیسی \mathbf{B} را برحسب پتانسیل برداری \mathbf{A} نمایش دهیم

$$\mathbf{B} = \nabla \times \mathbf{A}$$

راست آن قرار گرفته است، عمل کند، در غیر این صورت در خیلی از موارد مثل یک بردار معمولی عمل می‌کند. اینجا می‌خواهیم بعضی از این عملها را خلاصه کنیم. اگر f و g توابع نرده‌ای و \mathbf{A} و \mathbf{B} توابع برداری مکان در فضا باشند آنگاه

$$\nabla(f+g) = \nabla f + \nabla g \quad (۵۳-۱)$$

$$\nabla \cdot (\mathbf{A} + \mathbf{B}) = \nabla \cdot \mathbf{A} + \nabla \cdot \mathbf{B} \quad (۵۴-۱)$$

$$\nabla \times (\mathbf{A} + \mathbf{B}) = \nabla \times \mathbf{A} + \nabla \times \mathbf{B} \quad (۵۵-۱)$$

$$\nabla(fg) = (\nabla f)g + f(\nabla g) \quad (۵۶-۱)$$

$$\nabla \cdot (f\mathbf{A}) = (\nabla f) \cdot \mathbf{A} + f(\nabla \cdot \mathbf{A}) \quad (۵۷-۱)$$

$$\nabla \times (f\mathbf{A}) = \nabla f \times \mathbf{A} + f(\nabla \times \mathbf{A}) \quad (۵۸-۱)$$

$$\nabla(\mathbf{A} \cdot \mathbf{B}) = (\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A} + \mathbf{B} \times (\nabla \times \mathbf{A}) + (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{B} + \mathbf{A} \times (\nabla \times \mathbf{B}) \quad (۵۹-۱)$$

$$\nabla \cdot (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) = (\nabla \times \mathbf{A}) \cdot \mathbf{B} - (\nabla \times \mathbf{B}) \cdot \mathbf{A} \quad (۶۰-۱)$$

$$\nabla \times (\mathbf{A} \times \mathbf{B}) = (\mathbf{B} \cdot \nabla)\mathbf{A} + \mathbf{A}(\nabla \cdot \mathbf{B}) - (\mathbf{A} \cdot \nabla)\mathbf{B} - \mathbf{B}(\nabla \cdot \mathbf{A}) \quad (۶۱-۱)$$

این روابط با بیان ∇ در مختصات دکارتی و مقایسه دو طرف معادله‌های فوق تماماً قابل اثبات است.

۱-۶-۲ عملهای دل‌دوتایی

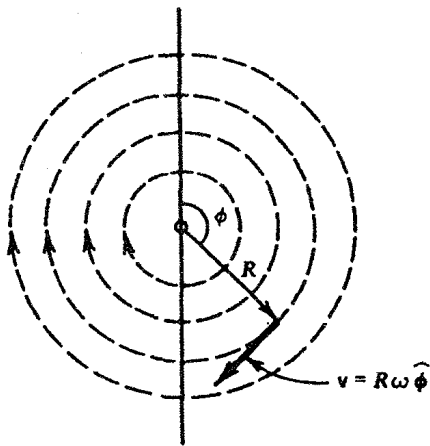
عملگر دل را می‌توان برای چندین بار پیایی روی یک تابع اثر داد. با در نظر گرفتن تابع نقطه‌ای نرده‌ای f ، مثلاً عبارتهای $\nabla \cdot \nabla f$ و $\nabla \times \nabla f$ را داریم. در مختصات دکارتی

$$\nabla \cdot \nabla f = \left(\hat{x} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot \left(\hat{x} \frac{\partial f}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial f}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial f}{\partial z} \right)$$

چون $\hat{x} \cdot \hat{y} = \hat{x} \cdot \hat{z} = \hat{y} \cdot \hat{z} = 0$ و $\hat{x} \cdot \hat{x} = \hat{y} \cdot \hat{y} = \hat{z} \cdot \hat{z} = 1$ داریم

$$\nabla \cdot \nabla f = \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) f = \nabla^2 f \quad (۶۲-۱)$$

این عملگر را لاپلاسی می‌نامیم. لاپلاسی در سایر مختصات به همین روش به دست می‌آید. لاپلاسی در مختصات استوانه‌ای و کروی با



شکل ۱۵-۱ میدان سرعت در یک آبگذر.

روابط (۷۰-۱) و (۷۱-۱) نیز با اعمال قضیه دیورژانس به ترتیب روی بردارهای $\mathbf{F} = \mathbf{A} \times \mathbf{C}$ و $\mathbf{F} = \Phi \mathbf{C}$ که \mathbf{C} یک بردار ثابت است، قابل اثبات است.

قضیه استوکس. روابط انتگرالی زیر تعمیم قضیه استوکس است

$$\oint_C \mathbf{dr} \times \mathbf{B} = \int_S (\hat{\mathbf{n}} \times \nabla) \times \mathbf{B} da \quad (۷۳-۱)$$

$$\oint_C \Phi \mathbf{dr} = \int_S (\hat{\mathbf{n}} \times \nabla \Phi) da = \int da \times \nabla \Phi \quad (۷۴-۱)$$

این دو معادله را می توان با اعمال قضیه استوکس به ترتیب روی بردارهای $\mathbf{F} = \mathbf{B} \times \mathbf{C}$ و $\mathbf{F} = \Phi \mathbf{C}$ که \mathbf{C} یک بردار ثابت است، اثبات کرد.

مثال ۱-۱ میدان سرعت در یک آبگذر

میدان برداری $\mathbf{v}(\mathbf{r}) = \rho \hat{\phi}$ را که در شکل ۱۵-۱ نشان داده شده است در نظر می گیریم، که در آن ρ فاصله از محور z ، ω یک ثابت و $\hat{\phi}$ مرتبط با مختصه زاویه ای ϕ حول محور است. آیا \mathbf{v} پایستار است؟ با بررسی چرخش میدان $\mathbf{v}(\mathbf{r})$ روی مسیر دایره ای به شعاع R حول محور z پایستار نبودن آن به وضوح آشکار می شود:

$$\oint_{\text{دایره}} \mathbf{v} \cdot d\mathbf{r} = \int_{\phi=0}^{2\pi} \omega R \hat{\phi} \cdot R \hat{\phi} d\phi = 2\pi \omega R^2$$

چرخش غیر صفر است و بنابراین \mathbf{v} پایستار نیست. این مثال میدان سرعت آب در حال تخلیه از یک چاهک را نشان می دهد، چرخش آب برای چنین دستگاهی در حالت کلی صفر نیست. ■

مثال ۲-۱ ماهیت پایستار بردارهای شعاعی — توابع پتانسیل میدان برداری شعاعی در مختصات کروی که با رابطه $\mathbf{A} = f(r)\hat{\mathbf{r}}$ مشخص می شود و $f(r)$ یک تابع نرده ای که فقط وابسته به r است

در آخر تاو تاو یک بردار $\nabla \times (\nabla \times \mathbf{f})$ را بحث می کنیم. این عملها دل دوتایی کاربرد گسترده ای در انتشار امواج الکترومغناطیسی، موضوعی که در فصول آینده این کتاب بحث می شود، دارد. با در نظر گرفتن ∇ به عنوان یک بردار می توان $\nabla \times (\nabla \times \mathbf{f})$ را مثل یک ضرب سه گانه برداری معمولی، $\mathbf{c} \times (\mathbf{b} \times \mathbf{a}) = \mathbf{b}(\mathbf{a} \cdot \mathbf{c}) - (\mathbf{a} \cdot \mathbf{b})\mathbf{c}$ بسط داد. نتیجه می شود

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{f}) = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{f}) - \nabla \cdot (\nabla \mathbf{f}) \quad (۶۷-۱)$$

که $\nabla \mathbf{f}$ یک تانسور مرتبه دوم یا دیادیک است (مثال ۳-۱ را ببینید). در مختصات دکارتی داریم $(\nabla \cdot \nabla) \mathbf{f} = \nabla^2 \mathbf{f}$ که ∇^2 عملگر لاپلاسی است.

۷-۱ روابط انتگرالی بردار

حال در مورد چند تعمیم از قضیه های دیورژانس و استوکس بحث می کنیم. اگرچه در ادامه بحث الکتریسیته و مغناطیس در سطح این کتاب نیازی به این تعمیمها نداریم ولی به جهت تکمیل بحث و مراجعه به آن در آینده آنها را می آوریم.

قضیه دیورژانس. روابط انتگرالی زیر در معادله های (۶۸-۱) تا (۷۲-۱) تعمیم قضیه دیورژانس هستند

$$\int_V [\Phi \nabla^2 \psi + (\nabla \Phi) \cdot (\nabla \psi)] dV = \int_S (\Phi \nabla \psi) \cdot d\mathbf{a} \quad (۶۸-۱)$$

این را اتحاد اول یا قضیه گرین می نامیم.

$$\int_V (\Phi \nabla^2 \psi - \psi \nabla^2 \Phi) dV = \int_S (\Phi \nabla \psi - \psi \nabla \Phi) \cdot d\mathbf{a} \quad (۶۹-۱)$$

این را اتحاد دوم یا قضیه متقارن گرین می نامیم

$$\int_V \nabla \times \mathbf{A} dV = \oint_S (\hat{\mathbf{n}} \times \mathbf{A}) da = \oint_S da \times \mathbf{A} \quad (۷۰-۱)$$

$$\int_V \nabla \Phi dV = \int_S \Phi \hat{\mathbf{n}} da \quad (۷۱-۱)$$

$$\int_V (\nabla \cdot \mathbf{A} + \mathbf{A} \cdot \nabla) \mathbf{B} dV = \oint_S \mathbf{B} (\mathbf{A} \cdot \hat{\mathbf{n}}) da \quad (۷۲-۱)$$

روابط (۶۸-۱) و (۶۹-۱) را به سادگی می توان با اعمال قضیه دیورژانس به ترتیب روی بردارهای $\mathbf{F} = \Phi \nabla \psi$ و $\mathbf{F} = \Phi \nabla \psi - \psi \nabla \Phi$ ثابت کرد، که Φ و ψ توابع نرده ای هستند.

کمیت‌های $\hat{x}\hat{x}$ ، $\hat{x}\hat{y}$ ، ... را دیادیک‌های یکه می‌نامیم. دقت کنید که $\hat{x}\hat{y}$ برای مثال همان $\hat{y}\hat{x}$ نیست. به این ترتیب ما نه دیادیک یکه متفاوت در گرادیان داریم. هر کمیت را که بتوانیم آن را به شکل زیر بسط دهیم

$$\Phi = a_{11}\hat{x}\hat{x} + a_{12}\hat{x}\hat{y} + a_{13}\hat{x}\hat{z} + a_{21}\hat{y}\hat{x} + a_{22}\hat{y}\hat{y} + a_{23}\hat{y}\hat{z} + a_{31}\hat{z}\hat{x} + a_{32}\hat{z}\hat{y} + a_{33}\hat{z}\hat{z} \quad (77-1)$$

یک دیادیک می‌نامیم و نه ضریب a_{ij} مؤلفه‌های آن دیادیک هستند. بررسی ضرب نرده‌ای یک بردار در یک دیادیک Φ به شکل بالا مفید است. با در نظر گرفتن ضرب $\mathbf{A} \cdot \Phi$ می‌نویسیم

$$\mathbf{A} \cdot \Phi = A_x \hat{x} \cdot \Phi + A_y \hat{y} \cdot \Phi + A_z \hat{z} \cdot \Phi$$

برای مثال ضرب $\hat{x} \cdot \Phi$ را در نظر می‌گیریم. این ضرب نه جمله دارد که چند جمله آن $\hat{x} \cdot a_{11}\hat{x}\hat{x}$ ، $\hat{x} \cdot a_{12}\hat{x}\hat{y}$ ، $\hat{x} \cdot a_{13}\hat{x}\hat{z}$ ، $\hat{x} \cdot a_{21}\hat{y}\hat{x}$ و $\hat{x} \cdot a_{22}\hat{y}\hat{y}$ هستند. این ضربهای خاص با قواعد زیر ارزیابی می‌شود

$$\begin{aligned} \hat{x} \cdot a_{11}\hat{x}\hat{x} &= a_{11}(\hat{x} \cdot \hat{x})\hat{x} = a_{11}\hat{x} \\ \hat{x} \cdot a_{12}\hat{x}\hat{y} &= a_{12}(\hat{x} \cdot \hat{x})\hat{y} = a_{12}\hat{y} \\ \hat{x} \cdot a_{21}\hat{y}\hat{x} &= a_{21}(\hat{x} \cdot \hat{y})\hat{x} = 0 \\ \hat{x} \cdot a_{22}\hat{y}\hat{y} &= a_{22}(\hat{x} \cdot \hat{z})\hat{y} = 0 \end{aligned} \quad (78-1)$$

دستورهای مشابه‌ای برای بقیه ضربها و نیز ضربهای $\hat{y} \cdot \Phi$ و $\hat{z} \cdot \Phi$ وجود دارند. به‌عنوان مثال ویژه مسئله ۱-۲۰ را ببینید. ■

مثال ۱-۴ تابع دلتای دیراک

در این مثال تابع بسیار مفیدی را برای بحث بارهای نقطه‌ای معرفی می‌کنیم. ابتدا آن را صرفاً از دید ریاضی تعریف می‌کنیم و ارتباط آن با بحثهای الکترومغناطیس را به بعد موکول می‌کنیم. تابع دلتای دیراک که آن را با علامت $\delta(\mathbf{r})$ نشان می‌دهیم به‌صورت زیر معرفی می‌شود

$$\delta(\mathbf{r}) = 0 \quad \mathbf{r} \neq 0 \quad \text{برای} \quad (79-1)$$

$$\int \delta(\mathbf{r}') dv' = 1 \quad (80-1)$$

که انتگرال روی تمام فضا گرفته می‌شود. این تعریف نشان می‌دهد که تابع دلتا یک تابع ریاضی بسیار تکین است. یعنی تابع در تمام نقاط،

را در نظر می‌گیریم. حال نشان می‌دهیم که این بردار پایستار است. ملاک پایستار بودن یک بردار را معادله (۵۲-۱) به‌دست می‌دهد. با قرار دادن $A_r = f(r)$ و $A_\theta = A_\phi = 0$ در $\nabla \times \mathbf{A}$ در مختصات کروی [معادله (۴۷-۱)] بلافاصله نتیجه می‌گیریم $\nabla \times \mathbf{A} = 0$. به این ترتیب مشخص می‌شود که \mathbf{A} پایستار است.

میدانهای برداری شعاعی در الکتروستاتیک اهمیت دارند زیرا میدان الکتریکی ناشی از بار نقطه‌ای، شعاعی و بنابراین پایستار است. به خاطر اهمیت این ویژگی ماهیت پایستار این بردارها را از دید آخرین ملاک معادله (۵۲-۱) بررسی می‌کنیم. اگر \mathbf{A} پایستار باشد باید بتوان آن را به شکل گرادیان یک تابع نرده‌ای Φ نوشت یعنی $\mathbf{A} = \nabla \Phi$. تابع Φ تابع پتانسیل متناظر با \mathbf{A} نام دارد. برای اثبات این موضوع، تابع

$$\Phi = \int_r^r \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} = \int_r^r f(r) dr$$

را در نظر می‌گیریم. اگر انتگرال وجود داشته و تابع پیوسته‌ای از r باشد، آن‌گاه از عبارت گرادیان در مختصات کروی می‌بینیم که

$$\frac{\partial \Phi}{\partial r} = f(r) \quad \frac{\partial \Phi}{\partial \theta} = \frac{\partial \Phi}{\partial \phi} = 0$$

نتیجه این است که یک تابع Φ وجود دارد به طوری که

$$\nabla \Phi = f(r)\hat{r} \quad (75-1)$$

\mathbf{A} به راستی یک تابع پتانسیل دارد. ■

مثال ۱-۳ گرادیان یک بردار - دیادیکها

در این مثال در مورد گرادیان یک بردار بحث می‌کنیم که در بررسی نیروهای وارد بر دوقطبیهای الکتریکی واقع در میدانهای الکتریکی خارجی مفید است. بردار $\mathbf{E} = E_x\hat{x} + E_y\hat{y} + E_z\hat{z}$ را در نظر می‌گیریم آن‌گاه $\nabla \mathbf{E}$ را به صورت زیر تعریف می‌کنیم:

$$\nabla \mathbf{E} = \left(\hat{x} \frac{\partial}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial}{\partial z} \right) (E_x\hat{x} + E_y\hat{y} + E_z\hat{z})$$

از بسط این رابطه نتیجه می‌شود

$$\begin{aligned} \nabla \mathbf{E} &= \left(\frac{\partial E_x}{\partial x} \hat{x}\hat{x} + \frac{\partial E_y}{\partial x} \hat{x}\hat{y} + \frac{\partial E_z}{\partial x} \hat{x}\hat{z} \right) \\ &+ \left(\frac{\partial E_x}{\partial y} \hat{y}\hat{x} + \frac{\partial E_y}{\partial y} \hat{y}\hat{y} + \frac{\partial E_z}{\partial y} \hat{y}\hat{z} \right) \\ &+ \left(\frac{\partial E_x}{\partial z} \hat{z}\hat{x} + \frac{\partial E_y}{\partial z} \hat{z}\hat{y} + \frac{\partial E_z}{\partial z} \hat{z}\hat{z} \right) \end{aligned} \quad (76-1)$$

$$\nabla \times \mathbf{A} = \hat{x} \left[\frac{\partial A_z}{\partial y} - \frac{\partial A_y}{\partial z} \right] + \hat{y} \left[\frac{\partial A_x}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial x} \right] + \hat{z} \left[\frac{\partial A_y}{\partial x} - \frac{\partial A_x}{\partial y} \right] \quad [44-1]$$

$$\nabla \mathbf{A} = \left[\frac{\partial A_x}{\partial x} \hat{x} \hat{x} + \frac{\partial A_y}{\partial x} \hat{x} \hat{y} + \frac{\partial A_z}{\partial x} \hat{x} \hat{z} \right] + \dots \quad [46-1]$$

که نقاط در معادله آخری نمایش سه جمله مشابه برای هر مشتق‌گیری نسبت به y و z اند. عملگر گرادیان را می‌توان چندین بار به شکل پی‌درپی روی یک تابع و نیز ممکن است آن را روی حاصلضرب توابع اثر داد. نتیجه این تأثیرات را می‌توان از عملهای دیفرانسیلی اساسی بالا به‌دست آورد. یک عمل مهم تأثیر عملگر لاپلاسی روی یک تابع نرده‌ای یا برداری $\nabla^2 f = \nabla \cdot \nabla f$ یا $\nabla^2 \mathbf{A}$ است. تمام عملهای بالا را در دیگر مختصات (استوانه‌ای یا کروی) می‌توانیم به‌دست آوریم.

بعضی اتحادهای انتگرالی عملهای دل (گرادیان) را می‌توان با انتگرال‌گیری رابطه دیفرانسیلی روی حجم دلخواه V که با سطح بسته S محدود شده است یا روی یک سطح باز که با منحنی بسته C محدود شده است به‌دست آورد. اینها قضیه دیورژانس یا قضیه استوکس را شامل می‌شوند.^۴

$$\int_V \nabla \cdot \mathbf{A} \, dv = \oint_S \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a} \quad [42-1]$$

$$\int_S \nabla \times \mathbf{A} \cdot d\mathbf{a} = \oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} \quad [51-1]$$

بردار \mathbf{A} را پایستار می‌نامیم اگر

$$\nabla \times \mathbf{A} = 0 \quad \text{یا} \quad \oint_C \mathbf{A} \cdot d\mathbf{r} = 0 \quad (\mathbf{A} \text{ پایستار}) \quad [52-1]$$

اگر چنین باشد \mathbf{A} را نیز می‌توان به شکل گرادیان یک نرده‌ای نوشت

$$\mathbf{A} = -\nabla \Phi \quad (\mathbf{A} \text{ پایستار})$$

مسائل

۱-۱ بردار یکه عمود بر صفحه شامل بردارهای

$$\mathbf{A} = 2\hat{x} - 6\hat{y} - 3\hat{z} \quad \text{و} \quad \mathbf{B} = 4\hat{x} + 3\hat{y} - \hat{z} \quad \text{را به‌دست آورید.}$$

۲-۱ معادله صفحه‌ای را که از نقاط $P_1(2, -1, 1)$, $P_2(3, 2, -1)$ و

$P_3(-1, 3, 2)$ می‌گذرد به‌دست آورید.

بجز در یک نقطه تنها، صفر است با این همه انتگرال آن غیرصفر است (تابع میخی شکل).^۱ روشن است که این تابع پیوسته نیست بنابراین نباید از آن به صورت یک تابع پیوسته مشتق گرفت. با این حال اگر از آن درست استفاده شود یک ابزار ریاضی بسیار مفید است. ویژگی دیگر تابع دلتای دیراک، ارتباط آن با عملگر لاپلاسی یا دیورژانس است؛ یعنی

$$\nabla \cdot \left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) = -\nabla^2 \left(\frac{1}{r} \right) = 4\pi \delta(\mathbf{r}) \quad (A1-1)$$

با مشتق‌گیری مستقیم به‌سادگی نتیجه می‌گیریم که

$$\nabla \cdot \left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) = \nabla \left(\frac{1}{r^3} \right) \cdot \mathbf{r} + \frac{(\nabla \cdot \mathbf{r})}{r^3}$$

چون $\nabla \cdot \mathbf{r} = 3$ ، $\nabla \cdot \left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) = -3\mathbf{r}/r^4$ ، $\nabla \cdot \left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) = -3\mathbf{r}/r^4$ ، $\nabla \cdot \mathbf{r} = 3$ برای $r \neq 0$ صفر است. و برای $r \rightarrow 0$ نامعین می‌شود. ماهیت دیورژانس در $r = 0$ را می‌توان با استفاده از قضیه دیورژانس بررسی کرد. با اعمال قضیه روی حجم کوچکی به شعاع R نتیجه می‌گیریم

$$\int_V \nabla \cdot \left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \right) dv = \oint_S \frac{\mathbf{r} \cdot \hat{n}}{r^3} da = \frac{1}{R^2} \oint da = 4\pi$$

چون این نتیجه بدون توجه به میزان کوچک بودن R صحیح است پس می‌توان به جای $(\nabla \cdot \left(\frac{\mathbf{r}}{r^3} \right))$ ، $4\pi \delta(\mathbf{r})$ را قرار داد. ■

۸-۱ خلاصه

وقتی که جزء سطح da واقع در نقطه \mathbf{r} را از مبدأ ببینیم بهتر است که از مفهوم زاویه فضایی $d\Omega$ استفاده کنیم

$$d\Omega = \frac{d\mathbf{a} \cdot \mathbf{r}}{r^3} = \sin \theta \, d\theta \, d\phi \quad [23-1], [24-1]$$

اگر سطح بسته S مبدأ را در برداشته باشد آنگاه $\Omega = \oint_S d\Omega = 4\pi$ در حالی که سطح بسته شامل مبدأ نباشد $\Omega = 0$ است.

عملگر گرادیان، ∇ ، یک دیفرانسیل خطی "عملگر برداری" است که می‌تواند روی یک میدان نرده‌ای f یا میدان برداری \mathbf{A} اثر کند و گرادیان یک نرده‌ای، دیورژانس یک بردار، تاو یک بردار و گرادیان یک بردار را به‌دست دهد

$$\nabla f = \hat{x} \frac{\partial f}{\partial x} + \hat{y} \frac{\partial f}{\partial y} + \hat{z} \frac{\partial f}{\partial z} \quad [30-1]$$

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z} \quad [41-1]$$

1. spike function