

Theorem1.14

2022 年 10 月 7 日

概要

直交座標系 Σ_o, Σ'_o に対し, ある 3 次元ベクトル場が,

$$\mathbf{A} = (A_x(x, y, z), A_y(x, y, z), A_z(x, y, z)) \quad \text{at } \Sigma_o \quad (1a)$$

$$\mathbf{A}' = (A'_x(x', y', z'), A'_y(x', y', z'), A'_z(x', y', z')) \quad \text{at } \Sigma'_o \quad (1b)$$

と表されるとき,

$$\frac{\partial A_x}{\partial x} + \frac{\partial A_y}{\partial y} + \frac{\partial A_z}{\partial z} = \frac{\partial A'_x}{\partial x'} + \frac{\partial A'_y}{\partial y'} + \frac{\partial A'_z}{\partial z'} \quad (2)$$

すなわち, 発散は, 直交座標のとり方によらない.

1 本証明

直交座標系の属性は,

- 原点
- 基底ベクトル

であり, 原点の差異は並進, 基底ベクトルの差異は, 直交変換により, 表現されるので, それぞれの場合に分けて考えていく.

1.1 並進

並進変換は,

$$x' = x + \Delta x \quad (3a)$$

$$y' = y + \Delta y \quad (3b)$$

$$z' = z + \Delta z \quad (3c)$$

で表される, 原点のみの移動である. このとき, 基底ベクトルは, 変化しないので, 結局各成分について,

$$A_i(x, y, z) = A'_i(x', y', z'). \quad i = x, y, z \quad (4)$$

が成立する.

並進変換の関係は全射になっているので, $x'(x, y, z) = x + \Delta x$ のような媒介変数表示の関係であると捉えることができる. したがって, $A'_x(x', y', z')$ に対する, x の偏微分を考えることができ, 式 (4) から,

$$\frac{\partial A_x(x, y, z)}{\partial x} = \frac{\partial A'_x(x'(x, y, z), y'(x, y, z), z'(x, y, z))}{\partial x}. \quad (5)$$

Theorem1.07 を利用すると、式 (5) は、

$$\frac{\partial A'_x(x'(x, y, z), y'(x, y, z), z'(x, y, z))}{\partial x} = \frac{\partial A'_x}{\partial x'} \frac{\partial x'}{\partial x} + \frac{\partial A'_x}{\partial y'} \frac{\partial y'}{\partial x} + \frac{\partial A'_x}{\partial z'} \frac{\partial z'}{\partial x} = \frac{\partial A'_x}{\partial x'} \quad (6)$$

よって、

$$\frac{\partial A'_x}{\partial x'} = \frac{\partial A_x}{\partial x} \quad (7)$$

他の軸についても同様の議論をすれば、式 (2) が成立する。

1.2 直交変換

直交変換は、

$$\begin{pmatrix} x' \\ y' \\ z' \end{pmatrix} = U \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \end{pmatrix} \cdot {}^tU U = E \quad (8)$$

である。\$x\$ 成分だけを表現すると、

$$x' = U_{11}x + U_{12}y + U_{13}z. \quad (9)$$

この変換も空間全射になっており、Theorem1.08 により、\$U\$ の逆行列が存在することから、全単射になっている。また、逆行列と転置行列が等しいので、

$$x = {}^tU_{11}x' + {}^tU_{12}y' + {}^tU_{13}z'. \quad (10)$$

も、全単射である。

ここで、

$$V_{ij} \equiv \frac{\partial A_i(x, y, z)}{\partial x_j} \quad (11a)$$

$$W_{ij} \equiv \frac{\partial A'_i(x', y', z')}{\partial x'_j} \quad (11b)$$

と定義すると、式 (2) の左辺は、\$\text{tr}V\$、右辺は、\$\text{tr}W\$ となる。

座標変換において、\$\mathbf{A}\$ も同じ変換を受けるので、

$$W_{ij} = \frac{\partial}{\partial x'_j} \sum_k U_{ik} A_k = \sum_k U_{ik} \frac{\partial A_k}{\partial x'_j}. \quad (12)$$

式 (10) も全単射であることから、式 (12) 中の \$A_k\$ の引数である、\$x, y, z\$ は、\$x', y', z'\$ によるパラメータ表示を \$C^1\$ 級で行うことができ、Theorem1.07 を適用すれば、

$$\sum_k U_{ik} \frac{\partial A_k}{\partial x'_j} = \sum_k U_{ik} \sum_l \frac{\partial A_k}{\partial x_l} \frac{\partial x_l}{\partial x'_j} \quad (13)$$

式 (10) を、Theorem1.08 を利用すると、

$$\frac{\partial x_l}{\partial x'_j} = \sum_m {}^tU_{lm} \frac{\partial x'_m}{\partial x'_j} \quad (14)$$

であるが、右辺の微分項は、 $m = j$ のときは 1 で、それ以外は 0 になるので、 m についての和の結果は、 ${}^tU_{lj}$ になる。よって、式 (13) は、

$$\sum_k U_{ik} \frac{\partial A_k}{\partial x'_j} = \sum_k U_{ik} \sum_l V_{kl} {}^tU_{lj} = (UV {}^tU)_{ij} \quad (15)$$

つまり、行列として、

$$W = UV {}^tU. \quad (16)$$

行列のトレースの性質と、Theorem1.08 を利用し、

$$\mathrm{tr} W = \mathrm{tr}(UV {}^tU) = \mathrm{tr}({}^tUUV) = \mathrm{tr} V \quad (17)$$

により、式 (2) が成り立つ。

1.3 直交変換ではない場合

逆変換が存在するが、直交変換でない場合も、主張は成立する。そもそも途中で使用した、Theorem1.08 の転置行列と逆行列が一致する、という性質は、実は全く使う必要がなく、逆行列として扱えばよかった話である。したがって、本主張が成立する条件は、変換が、線形変換であり、その逆変換が定義できる、全単射写像となっていること、である。