

1 IV. ベクトル解析

3 10. ベクトルの1階微分

4 全微分のところで登場したナブラ演算子は、

$$5 \quad \nabla \equiv i \frac{\partial}{\partial x} + j \frac{\partial}{\partial y} + k \frac{\partial}{\partial z} \quad (10.1)$$

6 で表されるベクトル演算子である。ここでは、ナブラ演算子をベクトルに演算してベク
7 トルの空間微分を作ること考える。いま、場の関数としてのベクトル $\mathbf{a}(x, y, z)$ を考え、
8 ナブラ演算子をかけ算して、 \mathbf{a} を微分する。ベクトルとベクトルのかけ算であるので、
9 内積、外積、直積の3通りの演算が考えられる。

11 10.1 スカラー関数の勾配

12 ベクトル演算子を場のスカラー関数 ϕ に演算することにより、スカラー関数 ϕ の勾配
13 (gradient of scalar ϕ) が

$$14 \quad \text{grad} \phi(x, y, z) \equiv \nabla \phi(x, y, z) = i \frac{\partial \phi}{\partial x} + j \frac{\partial \phi}{\partial y} + k \frac{\partial \phi}{\partial z} = \left(\frac{\partial \phi}{\partial x}, \frac{\partial \phi}{\partial y}, \frac{\partial \phi}{\partial z} \right) \quad (10.2)$$

15 得られた。ベクトルとスカラーのかけ算なので、勾配はベクトル量である。

16 ここでスカラー関数の勾配の意味を考える。話をわかりやすくするため、2変数関数

$$17 \quad \phi = \phi(x, y) \quad (10.3)$$

18 を考える。つまり、 ϕ は地形のような曲面を表す関数である。 ϕ の全微分は

$$19 \quad d\phi = \frac{\partial \phi}{\partial x} dx + \frac{\partial \phi}{\partial y} dy = \nabla \phi \cdot d\mathbf{x} = |\nabla \phi| |d\mathbf{x}| \cos \theta \quad (10.4)$$

20 と表される。ここで、

$$21 \quad d\phi = 0 \quad (10.5)$$

22 とすると、 ϕ が一定であることを表す。このとき、 $d\mathbf{x}$ に沿って移動すると、その点の集
23 合は、等高線を表す。つまり、 $d\mathbf{x}$ は走向を表す。(10.5)より、

$$24 \quad \cos \theta = 0 \quad (10.6)$$

25 であり、すなわち、

$$26 \quad \theta = \frac{\pi}{2} \quad (10.7)$$

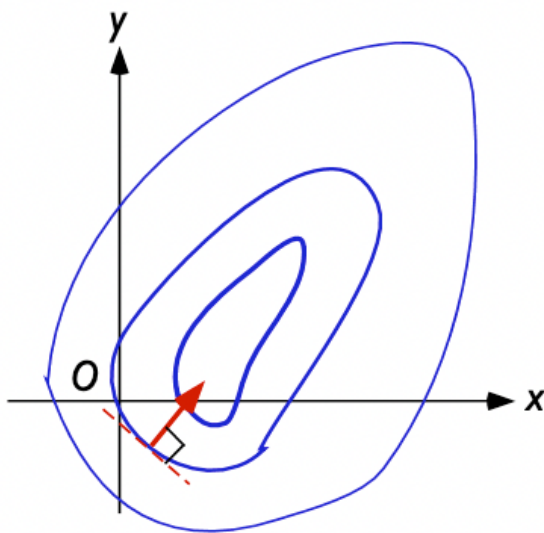
27 となる。これは、 $\nabla \phi$ と $d\mathbf{x}$ が垂直であることを表す。つまり、 $\nabla \phi$ は傾斜の最も急な方向
28 を指すベクトルであり、 ϕ が増加するとき、

29 $|\nabla\phi| > 0$ (10.8)

30 となることから、 $\nabla\phi$ は、 ϕ が増加する方向を向いていることがわかる。また、その大き
31 き

32 $|\nabla\phi|$
33 は傾斜の値を表す。

34



35

36 図 10.1 2変数スカラー関数と勾配

37

38 10.2 ベクトルの発散

39 ナブラ演算子とベクトルの内積により得られるスカラー量

40
$$\operatorname{div} \mathbf{a}(x,y,z) = \nabla \cdot \mathbf{a}(x,y,z) = \left(\mathbf{i} \frac{\partial}{\partial x} + \mathbf{j} \frac{\partial}{\partial y} + \mathbf{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot (a_x \mathbf{i} + a_y \mathbf{j} + a_z \mathbf{k})$$

41
$$= \frac{\partial a_x}{\partial x} + \frac{\partial a_y}{\partial y} + \frac{\partial a_z}{\partial z}$$
 (10.11)

42 をベクトル \mathbf{a} の**発散**(divergence of vector \mathbf{a})とよぶ。

43 ここで、発散の意味を考える。いま、流体の密度と速度をかけ算した量

44
$$\mathbf{a} = \rho \mathbf{v}$$

45 を考える。この量は、単位面積を通過する単位面積あたりの質量を表し、質量流束(mass
46 flux)とよばれる。単位は $[\text{kg m}^{-2} \text{s}^{-1}]$ である。ここで、ある点の周りの小さな体積 δV を考

47 える。その体積は,

$$48 \quad \delta V = \delta x \delta y \delta z \quad (10.12)$$

49 であり, それぞれの軸に垂直な面積は

$$50 \quad \delta S_x = \delta y \delta z \quad (10.13)$$

$$51 \quad \delta S_y = \delta z \delta x \quad (10.14)$$

$$52 \quad \delta S_z = \delta x \delta y \quad (10.15)$$

53 で表される。 x 軸に垂直な面積 δS_x を短い時間 δt で横切る質量は

$$54 \quad a_x(x + \delta x, y, z, t) \delta S_x \delta t$$

55 のように計算できる。 x 軸に垂直な 2 つの面から出入りする質量の合計は

$$56 \quad \delta M_x = a_x(x + \delta x, y, z, t) \delta S_x \delta t - a_x(x, y, z, t) \delta S_x \delta t$$

$$57 \quad = \left[a_x(x, y, z, t) + \frac{\partial a_x}{\partial x} \delta x - a_x(x, y, z, t) \right] \delta S_x \delta t$$

$$58 \quad = \frac{\partial a_x}{\partial x} \delta x \delta S_x \delta t = \frac{\partial a_x}{\partial x} \delta V \delta t \quad (10.16)$$

59 と計算される。ただし, 質量が出ていく方を正に取っている。同様に y 軸に z 軸に垂直
60 な 2 つの面から出入りする質量の合計は

$$61 \quad \delta M_y = a_y(x, y + \delta y, z, t) \delta S_y \delta t - a_y(x, y, z, t) \delta S_y \delta t$$

$$62 \quad = \frac{\partial a_y}{\partial y} \delta y \delta S_y \delta t = \frac{\partial a_y}{\partial y} \delta V \delta t \quad (10.17)$$

$$63 \quad \delta M_z = a_z(x, y, z + \delta z, t) \delta S_z \delta t - a_z(x, y, z, t) \delta S_z \delta t$$

$$64 \quad = \frac{\partial a_z}{\partial z} \delta z \delta S_z \delta t = \frac{\partial a_z}{\partial z} \delta V \delta t \quad (10.18)$$

65 となる。ところで, 体積の内部にある質量の変化は, 密度を用いて

$$66 \quad \delta M = \rho(x, y, z, t + \delta t) \delta V - \rho(x, y, z, t) \delta V = \frac{\partial \rho}{\partial t} \delta t \delta V \quad (10.19)$$

67 である。すなわち, 質量の出入りは内部の密度が変化することによって起こることを表
68 す。質量の変化は面から出入りする質量と等しい(質量の保存, conservation of mass)
69 ので,

$$70 \quad \delta M = -(\delta M_x + \delta M_y + \delta M_z) \quad (10.20)$$

71 が成り立つ。ここで右辺のマイナスは外への質量の流出によって質量が減少することを

72 表す。この式は、

$$73 \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} \delta t \delta V = - \left(\frac{\partial a_x}{\partial x} + \frac{\partial a_y}{\partial y} + \frac{\partial a_z}{\partial z} \right) \delta t \delta V \quad (10.21)$$

74 と表される。ここで、右辺の括弧内は質量流束の発散であり、質量流束の発散は単位体
75 積当たりの質量の流出入を表していることに注意しよう。さらに、 $\delta V \rightarrow 0$, $\delta t \rightarrow 0$ の極限
76 を取ると

$$77 \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} = - \left(\frac{\partial a_x}{\partial x} + \frac{\partial a_y}{\partial y} + \frac{\partial a_z}{\partial z} \right) \quad (10.22)$$

78 となる。ナブラ演算子を用いて表すと

$$79 \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} = - \nabla \cdot \mathbf{a} = - \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) \quad (10.23)$$

80 となる。右辺の項を左辺に移項すると

$$81 \quad \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) = 0 \quad (10.24)$$

82 となる。この式はオイラーの連続の式(equation of continuity)とよばれ、オイラー的な
83 視点による連続体の質量保存則を表す。密度を電荷密度 ρ_e とすると、 $\rho_e \mathbf{v}$ は電流密度ベ
84 クトル \mathbf{i} であり、式(10.16)は、

$$85 \quad \frac{\partial \rho_e}{\partial t} + \nabla \cdot \mathbf{i} = 0 \quad (10.25)$$

86 となって、Maxwell 方程式から導かれる電荷の保存則となる。

87 左辺を変形すると、

$$88 \quad \begin{aligned} \frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) &= \frac{\partial \rho}{\partial t} + (\nabla \rho) \cdot \mathbf{v} + \rho (\nabla \cdot \mathbf{v}) \\ 89 \quad &= \frac{\partial \rho}{\partial t} + \mathbf{v} \cdot (\nabla \rho) + \rho (\nabla \cdot \mathbf{v}) \\ 90 \quad &= \frac{D\rho}{Dt} + \rho (\nabla \cdot \mathbf{v}) \end{aligned} \quad (10.26)$$

91 となる。この表現を用いると式(10.16)は

$$92 \quad \frac{D\rho}{Dt} + \rho (\nabla \cdot \mathbf{v}) = 0 \quad (10.27)$$

93 と表される。質量保存則のラグランジュ的な表現であり、ラグランジュの連続の式とよ
94 ばれる。式(10.18)を密度で割って発散の項を右辺に移項すると、

95
$$\frac{1}{\rho} \frac{D\rho}{Dt} = -\nabla \cdot \mathbf{v} \tag{10.28}$$

96 となる。ここで左辺は単位密度あたりの密度の変化率であり、単位体積当たりの体積の
97 変化率を逆符号にした物と等しい。すなわち、

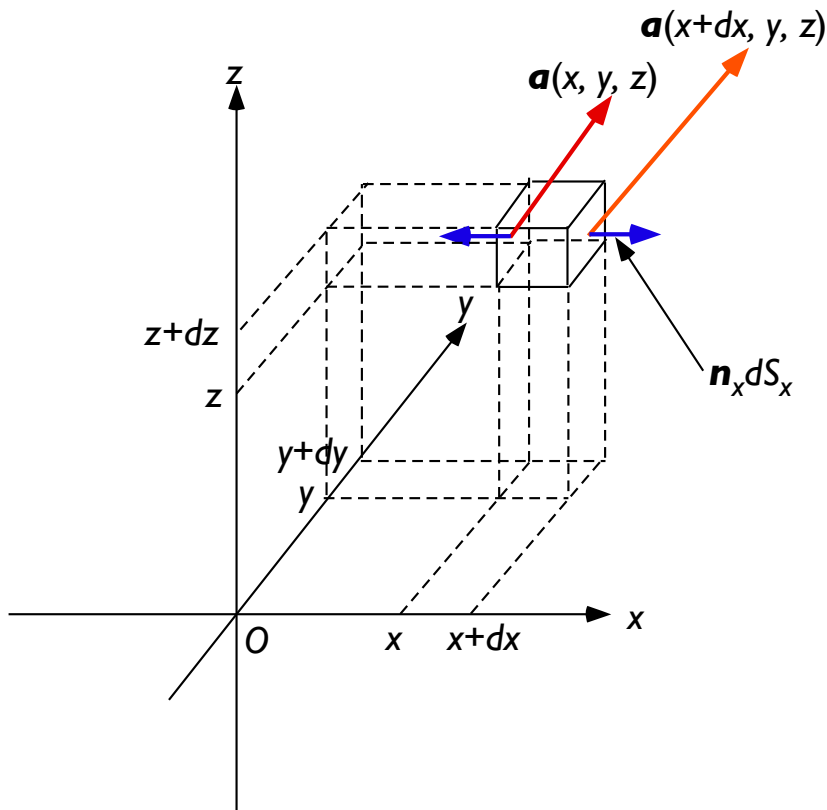
98
$$\frac{1}{\rho} \frac{D\rho}{Dt} = -\frac{1}{V} \frac{DV}{Dt} \tag{10.29}$$

99 である。これを用いると、速度の発散は

100
$$\frac{1}{V} \frac{DV}{Dt} = \nabla \cdot \mathbf{v} \tag{10.30}$$

101 となり、単位体積当たりの体積の変化率を表していることが分かる。

102



103

104 図 10.2 ベクトルの発散とその意味：質量保存の法則

105

106 10.3 ベクトルの回転

107 ナブラ演算子とベクトルの外積により得られるベクトル量

108
$$\text{rota}(x,y,z) = \nabla \times \mathbf{a}(x,y,z) = \left(\mathbf{i} \frac{\partial}{\partial x} + \mathbf{j} \frac{\partial}{\partial y} + \mathbf{k} \frac{\partial}{\partial z} \right) \times (a_x \mathbf{i} + a_y \mathbf{j} + a_z \mathbf{k})$$

109
$$= \left(\frac{\partial a_z}{\partial y} - \frac{\partial a_y}{\partial z} \right) \mathbf{i} + \left(\frac{\partial a_x}{\partial z} - \frac{\partial a_z}{\partial x} \right) \mathbf{j} + \left(\frac{\partial a_y}{\partial x} - \frac{\partial a_x}{\partial y} \right) \mathbf{k}$$

110 (10.41)

110 をベクトル \mathbf{a} の回轉(rotation of vector \mathbf{a})という。

111 ここで、ベクトルの回轉の意味を次のように考える。いま、一定の角速度 ω で回轉す
112 る円盤を考える。回轉軸が z 軸方向であるとすると、回轉は角速度ベクトル

113
$$\boldsymbol{\omega} = (0, 0, \omega_z) = \omega \mathbf{k}$$

114 (10.42)

114 で表される。このとき回轉の方向は右ねじが z 軸方向に進む向きであることに注意しよ
115 う。いま、位置ベクトル \mathbf{r} は

116
$$\mathbf{r} = (x, y, 0) = x\mathbf{i} + y\mathbf{j}$$

117 (10.43)

117 である。速度ベクトル \mathbf{v} は

118
$$\mathbf{v} = (v_x, v_y, 0) = v_x \mathbf{i} + v_y \mathbf{j} = -r\omega \sin\theta \mathbf{i} + r\omega \cos\theta \mathbf{j} = -\omega y \mathbf{i} + \omega x \mathbf{j}$$

119 (10.44)

119 であり、この式から、 \mathbf{v} は

120
$$\mathbf{v} = -\omega y \mathbf{i} + \omega x \mathbf{j} = \omega \mathbf{k} \times (x\mathbf{i} + y\mathbf{j}) = \boldsymbol{\omega} \times \mathbf{r}$$

121 (10.45)

121 と表せることが分かる。 \mathbf{v} の回轉をとると、(10.25)を用いて

122
$$\nabla \times \mathbf{v} = \left(\frac{\partial 0}{\partial y} - \frac{\partial \omega x}{\partial z} \right) \mathbf{i} + \left[\frac{\partial(-\omega y)}{\partial z} - \frac{\partial 0}{\partial x} \right] \mathbf{j} + \left[\frac{\partial \omega x}{\partial x} - \frac{\partial(-\omega y)}{\partial y} \right] \mathbf{k}$$

123 (10.46)

123 すなわち、

124
$$\nabla \times \mathbf{v} = 2\omega \mathbf{k}$$

125 (10.47)

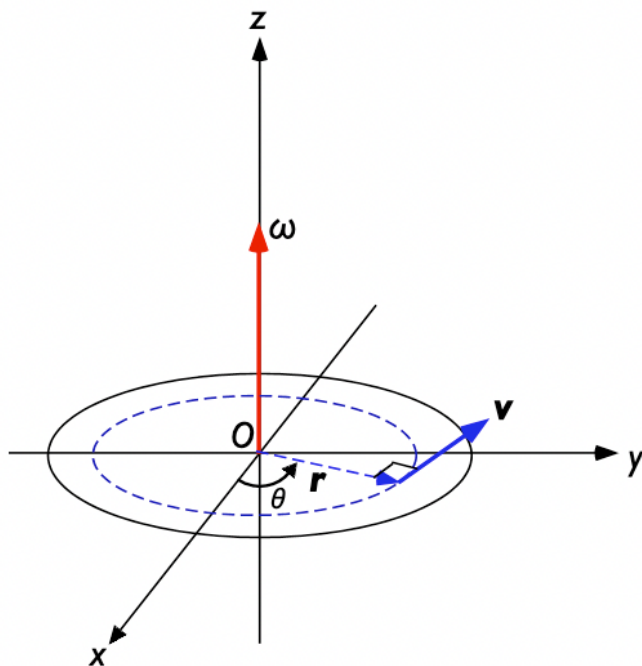
125 となる。つまり、速度の回轉は角速度の2倍となっている。流体のように速度が連続的
126 に変化する場合、速度の回轉

127
$$\boldsymbol{\zeta}(x,y,z) = \nabla \times \mathbf{v}$$

128 (10.48)

128 は局所的な剛体回轉(の2倍の値)を表し、渦度(vorticity)とよばれる。

129



130

131 図 10.3 ベクトルの回転とその意味：剛体の回転と角速度

132

133 10.4 ベクトルの勾配

134 ナブラ演算子とベクトルの直積により得られる 2 階テンソル量を作ることを考える。
 135 直積をとる場合には、 \mathbf{a} の前から演算する場合と、 \mathbf{a} の後ろから演算する場合の 2 通り
 136 を考えることができる。すなわち、

137
$$\nabla \otimes \mathbf{a} = \nabla \mathbf{a}^T = \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 \frac{\partial a_j}{\partial x_i} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j = \frac{\partial a_j}{\partial x_i} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \quad (10.51)$$

138
$$\mathbf{a} \otimes \nabla = \mathbf{a} \nabla^T = \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 \frac{\partial a_i}{\partial x_j} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j = \frac{\partial a_i}{\partial x_j} \mathbf{e}_i \mathbf{e}_j \quad (10.52)$$

139 である。成分はそれぞれ、

140
$$(\nabla \otimes \mathbf{a})_{ij} = \frac{\partial a_j}{\partial x_i} \quad (10.53)$$

141
$$(\mathbf{a} \otimes \nabla)_{ij} = \frac{\partial a_i}{\partial x_j} \quad (10.54)$$

142 となっている。

143 ここで、流動の速度 \mathbf{v} を考える。 \mathbf{v} を場所の関数とすると、位置 $\mathbf{x} + d\mathbf{x}$ における速度
 144 の成分は、

145
$$v_i(\mathbf{x} + d\mathbf{x}) = v_i(\mathbf{x}) + dv_i = v_i(\mathbf{x}) + \sum_{j=1}^3 \frac{\partial v_i}{\partial x_j} dx_j \quad (10.55)$$

146 である。ここで、右辺第2項は v_i の空間における全微分

147
$$dv_i = \sum_{j=1}^3 \frac{\partial v_i}{\partial x_j} dx_j = \frac{\partial v_i}{\partial x_1} dx_1 + \frac{\partial v_i}{\partial x_2} dx_2 + \frac{\partial v_i}{\partial x_3} dx_3 \quad (10.56)$$

148 である。ここで、偏微分の部分は式(10.33)と同様になっている。ベクトルとナブラ演算
149 子を用いて書くと、

150
$$d\mathbf{v} = (\mathbf{v} \otimes \nabla) \cdot d\mathbf{x} \quad (10.57)$$

151 ここで、

152
$$\mathbf{F} = \mathbf{v} \otimes \nabla \quad (10.58)$$

153 は速度の全微分係数に当たる量であり、速度ベクトル \mathbf{v} の勾配である。このため、 \mathbf{F} を
154 速度勾配テンソルとよぶ。成分で書くと、

155
$$F_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \quad (10.59)$$

156 である。このテンソルを対称テンソルと反対称テンソルに分けると、

157
$$F_{ij} = \frac{\partial v_i}{\partial x_j} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \quad (10.60)$$

158 となる。ここで、

159
$$D_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \quad (10.61)$$

160
$$W_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \quad (10.62)$$

161 とする。ベクトルを用いて書くと、

162
$$\mathbf{D} = \frac{1}{2} (\mathbf{v} \otimes \nabla + \nabla \otimes \mathbf{v}) \quad (10.63)$$

163
$$\mathbf{W} = \frac{1}{2} (\mathbf{v} \otimes \nabla - \nabla \otimes \mathbf{v}) \quad (10.64)$$

164 と表される。すなわち、速度勾配テンソルはこれら2つのテンソルに分解される。

$$165 \quad F_{ij} = D_{ij} + W_{ij} \quad (10.65)$$

$$166 \quad \mathbf{F} = \mathbf{D} + \mathbf{W} \quad (10.66)$$

167 ところで、式(10.36)は結局、

$$168 \quad d\mathbf{x} = \mathbf{F} \cdot d\mathbf{x} = (\mathbf{D} + \mathbf{W}) \cdot d\mathbf{x} = \mathbf{D} \cdot d\mathbf{x} + \mathbf{W} \cdot d\mathbf{x} \quad (10.67)$$

169 となる。次は、 \mathbf{D} と \mathbf{W} の意味を考えてみよう。

170 dt の間における $d\mathbf{x}$ の長さの2乗の変化は

$$\begin{aligned} 171 \quad d\mathbf{x}'^2 - d\mathbf{x}^2 &= (d\mathbf{x} + d\mathbf{v}dt)^2 - d\mathbf{x}^2 \\ 172 \quad &= 2d\mathbf{x} \cdot d\mathbf{v}dt + d\mathbf{v}^2 dt^2 \\ 173 \quad &\approx 2d\mathbf{x}d\mathbf{v}dt = 2d\mathbf{x} \cdot \mathbf{F} \cdot d\mathbf{x}dt \end{aligned} \quad (10.68)$$

174 である。 dt の2乗がある項は無視している。成分で表すと、

$$\begin{aligned} 175 \quad d\mathbf{x}'^2 - d\mathbf{x}^2 &= 2dt \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 dx_i \frac{\partial v_i}{\partial x_j} dx_j \\ 176 \quad &= 2dt \left[\sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 \frac{1}{2} dx_i \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \right) dx_j + \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 \frac{1}{2} dx_i \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \right) dx_j \right] \end{aligned} \quad (10.69)$$

177 ここで、2番目の項は0となることに注意しよう。すなわち、 \mathbf{W} は長さの変化と関係
178 がない。したがって、

$$\begin{aligned} 179 \quad d\mathbf{x}'^2 - d\mathbf{x}^2 &= 2dt \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 \frac{1}{2} dx_i \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_i}{\partial x_j} \right) dx_j \\ 180 \quad &= 2dt \sum_{j=1}^3 \sum_{i=1}^3 dx_i D_{ij} dx_j \end{aligned} \quad (10.70)$$

181 すなわち、

$$182 \quad d\mathbf{x}'^2 - d\mathbf{x}^2 = 2d\mathbf{x} \cdot \mathbf{D} \cdot d\mathbf{x}dt \quad (10.71)$$

183 である。したがって、 \mathbf{D} のみが長さの変化に寄与し、単位時間あたりの局所的な長さの
184 変化率を表す。長さの変化率は変形、すなわち歪(ひずみ)を表す。単位時間あたりの量
185 つまり速さを表すため、 \mathbf{D} は歪速度テンソルとよばれる。その成分は、

186
$$D_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right)$$
 (10.72)

187 である。

188 今度は、(10.67)の右辺第2項を成分で書くと、

189
$$(\mathbf{W} \cdot d\mathbf{x})_i = \sum_{j=1}^3 \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} - \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) dx_j$$
 (10.73)

190 となるので、

191
$$\mathbf{W} \cdot d\mathbf{x} = \frac{1}{2} \left\{ \left[\left(\frac{\partial v_1}{\partial x_3} - \frac{\partial v_3}{\partial x_1} \right) dx_3 - \left(\frac{\partial v_2}{\partial x_1} - \frac{\partial v_1}{\partial x_2} \right) dx_2 \right] \mathbf{i} \right.$$

192
$$+ \left[\left(\frac{\partial v_2}{\partial x_1} - \frac{\partial v_1}{\partial x_2} \right) dx_1 - \left(\frac{\partial v_3}{\partial x_2} - \frac{\partial v_2}{\partial x_3} \right) dx_3 \right] \mathbf{j}$$

193
$$\left. + \left[\left(\frac{\partial v_3}{\partial x_2} - \frac{\partial v_2}{\partial x_3} \right) dx_2 - \left(\frac{\partial v_1}{\partial x_3} - \frac{\partial v_3}{\partial x_1} \right) dx_1 \right] \mathbf{k} \right\}$$
 (10.74)

194 となる。小括弧の中を回転テンソル成分で書くと、

195
$$\mathbf{W} \cdot d\mathbf{x} = (W_{13} dx_3 - W_{21} dx_2) \mathbf{i} + (W_{21} dx_1 - W_{32} dx_3) \mathbf{j} + (W_{32} dx_2 - W_{13} dx_1) \mathbf{k}$$

196 (10.75)

197 である。同時に渦度ベクトルの成分であることに注意すると、

198
$$\mathbf{W} \cdot d\mathbf{x} = \frac{1}{2} \left[(\zeta_2 dx_3 - \zeta_3 dx_2) \mathbf{i} + (\zeta_3 dx_1 - \zeta_1 dx_3) \mathbf{j} + (\zeta_1 dx_2 - \zeta_2 dx_1) \mathbf{k} \right]$$
 (10.76)

199 結局

200
$$\mathbf{W} \cdot d\mathbf{x} = \frac{1}{2} \boldsymbol{\zeta} \times d\mathbf{x} = \boldsymbol{\omega} \times d\mathbf{x}$$
 (10.77)

201 となり、局所的な剛体回転速度を表していることが示される。このため、 \mathbf{W} は回転テン
202 ソルあるいはスピテンソルとよばれる。ここで、回転テンソルの成分は渦度ベクトル
203 を使用して

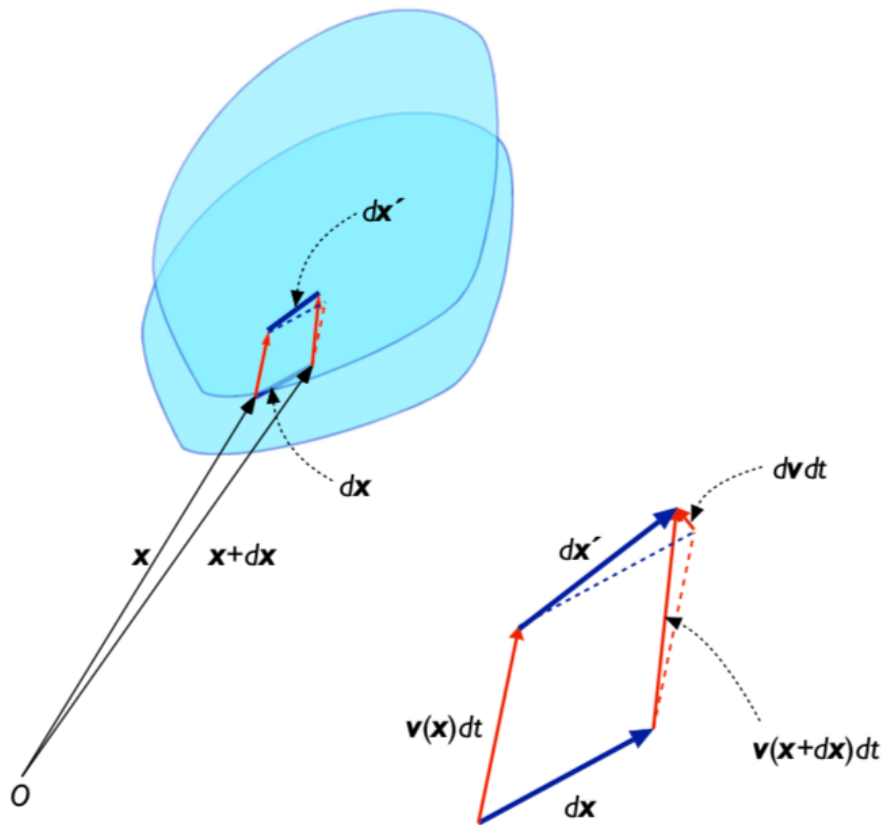
204
$$\mathbf{W} = \frac{1}{2} \begin{pmatrix} 0 & -\zeta_3 & \zeta_2 \\ \zeta_3 & 0 & -\zeta_1 \\ -\zeta_2 & \zeta_1 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & -\omega_3 & \omega_2 \\ \omega_3 & 0 & -\omega_1 \\ -\omega_2 & \omega_1 & 0 \end{pmatrix}$$
 (10.78)

205 と表すことができる。

206 歪を考える場合には、 $v dt$ の代わりに、変位 \mathbf{u} を用いる。変位が大きい場合には、(10.68)
207 のように2乗の項を無視することができない。このような歪を有限歪という。岩石の弾
208 性変形のように変位が非常に小さい場合には、この項を無視することができる。このよ
209 うな歪は無微小歪とよばれ、 $\boldsymbol{\varepsilon}$ で表す。無微小歪の表式は歪速度テンソルの速度成分を
210 小さい変位 \mathbf{u} の成分で置き換えたものと同じである。すなわち、

$$\varepsilon_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} + \frac{\partial u_j}{\partial x_i} \right) \quad (10.79)$$

212 である。



213

214 図 10.4 連続体の変形と回転：微小ベクトルの伸縮と回転

215

216 10.5 積の微分

217 スカラーの積、スカラーとベクトルの積、あるいはベクトルとベクトルの積を微分す
218 ると次のよう公式が得られる。

219 スカラーの積の勾配は

$$220 \quad \nabla(\phi\psi) = \phi\nabla\psi + \psi\nabla\phi \quad (10.81)$$

221 となる。スカラーとベクトルの積の回転は

$$222 \quad \nabla \times (\phi\mathbf{a}) = \nabla\phi \times \mathbf{a} + \phi(\nabla \times \mathbf{a}) \quad (10.82)$$

223 である。ベクトルとベクトルの外積の発散は

$$224 \quad \nabla \cdot (\mathbf{a} \times \mathbf{b}) = \mathbf{b} \cdot (\nabla \times \mathbf{a}) - \mathbf{a} \cdot (\nabla \times \mathbf{b}) \quad (10.83)$$

225 ベクトルとベクトルの内積の勾配は

$$226 \quad \nabla(\mathbf{a} \cdot \mathbf{b}) = (\mathbf{b} \cdot \nabla)\mathbf{a} + (\mathbf{a} \cdot \nabla)\mathbf{b} + \mathbf{b} \times (\nabla \times \mathbf{a}) + \mathbf{a} \times (\nabla \times \mathbf{b}) \quad (10.84)$$

227 ベクトルとベクトルの直積の発散は

$$228 \quad \nabla \cdot (\mathbf{a} \otimes \mathbf{b}) = (\nabla \cdot \mathbf{a})\mathbf{b} + (\mathbf{a} \cdot \nabla)\mathbf{b} \quad (10.85)$$

229 である。

230

231

232 11. ベクトルの2階微分

233 ここでは、ナブラ演算子をベクトルに2回かけることにより、2階微分を作ること考
234 える。

235

236 11.1 ラプラスの演算子

237 ナブラ演算子2つの内積を作ると、2階微分のスカラー演算子

$$238 \quad \Delta \equiv \nabla^2 = \nabla \cdot \nabla = \left(i \frac{\partial}{\partial x} + j \frac{\partial}{\partial y} + k \frac{\partial}{\partial z} \right) \cdot \left(i \frac{\partial}{\partial x} + j \frac{\partial}{\partial y} + k \frac{\partial}{\partial z} \right) \quad (11.1)$$

239 すなわち、

$$240 \quad \Delta = \nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \quad (11.2)$$

241 が得られる。この演算子をラプラス演算子(Laplacian)といい、上向きの三角形 Δ で表す。

242 ラプラス演算子をスカラー関数に演算すると、

$$243 \quad \Delta\phi(x,y,z) = \nabla^2\phi(x,y,z) = \nabla \cdot \nabla\phi(x,y,z) = \nabla \cdot (\nabla\phi(x,y,z)) \quad (11.3)$$

244
$$= \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) \phi(x, y, z)$$

245
$$= \frac{\partial^2 \phi}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \phi}{\partial z^2}$$
 (11.4)

246 となる。この形は重力場の方程式や、熱伝導方程式など、多くの方程式で見ることがで
247 きる。たとえば、真空中の重力ポテンシャルは、ラプラス方程式、

248
$$\nabla^2 \phi(x, y, z) = 0$$
 (11.5)

249 で表される。

250 ラプラス演算子をベクトルに演算すると、

251
$$\Delta \mathbf{a}(x, y, z) = \nabla^2 \mathbf{a}(x, y, z)$$

252
$$= i \nabla^2 a_x + j \nabla^2 a_y + k \nabla^2 a_z$$
 (11.6)

253 が得られる。このように計算することができるのは、デカルト座標系のみである。曲線
254 座標におけるベクトルのラプラシアンは次の項の3番目の関係から計算する。

255

256 11.2 スカラーおよびベクトルの2階微分

257 ナブラ演算子を演算してできたベクトルをさらに微分することを考える。まず、スカ
258 ラー関数の勾配の回転をとると、

259
$$\nabla \times (\nabla \phi) = 0$$
 (11.7)

260 である。ベクトルの回転の発散は

261
$$\nabla \cdot (\nabla \times \mathbf{a}) = 0$$
 (11.8)

262 であり、やはり0となる。ベクトルの回転の回転は、

263
$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{a}) = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{a}) - \nabla^2 \mathbf{a}$$
 (11.9)

264 という関係が成り立つ。この式を変形すると、

265
$$\nabla^2 \mathbf{a} = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{a}) - \nabla \times (\nabla \times \mathbf{a})$$
 (11.10)

266 となるが、曲線座標系におけるベクトルのラプラシアンを求めるのに用いられる。