

## 一般の平均と確率密度

真野孝義

$x_1, x_2, x_3, \dots, x_n$  の平均 Arithmetic mean を  $\bar{x}$  とすれば

$$\bar{x} = \frac{x_1 + x_2 + x_3 + \dots + x_n}{n}$$

即ち

$$(1) (x_1 - \bar{x}) + (x_2 - \bar{x}) + (x_3 - \bar{x}) + \dots + (x_n - \bar{x}) = 0$$

又  $x_i$  ( $i=1, 2, 3, \dots, n$ ) と  $\bar{x}$  との関係は変換 transformation

$$(2) x' = x + t \quad (x'_i = x_i + t, \bar{x}' = \bar{x} + t)$$

に対して不変である。

以上を拡張して  $f(z)$  を  $f(0)=0$  であるような任意の function とし

$$(3) f(x_1 - \bar{x}) + f(x_2 - \bar{x}) + f(x_3 - \bar{x}) + \dots + f(x_n - \bar{x}) = 0 \quad \text{で定まる}$$

$\bar{x} = \text{function}(x_1, x_2, x_3, \dots, x_n)$  を  $x_1, x_2, x_3, \dots, x_n$  の変換 (2) に対する一般平均 generalized mean と呼ぶこととする。

勿論  $f(z)=z$  とすれば Arithmetic Mean である。

真の値が  $\bar{x}$  である量を観測して  $x$  と  $x+dx$  の間の値を得る Probability を

(4)  $dp = e^{g(z)} dx$ ,  $z = x - \bar{x}$  とすれば、これは変換 (2) に対し不変である。n 回の観測値が区間

$(x_1, x_1 + dx_1), (x_2, x_2 + dx_2), (x_3, x_3 + dx_3), \dots, (x_n, x_n + dx_n)$  におちる Probability は

$$(5) P = e^{g(z_1)} e^{g(z_2)} e^{g(z_3)} \dots e^{g(z_n)} \times dx_1 dx_2 dx_3 \dots dx_n$$

但し  $z_i = x_i - \bar{x}$

$x_1, x_2, x_3, \dots, x_n$ ;  $dx_1, dx_2, dx_3, \dots, dx_n$  を固定して  $\bar{x}$  を変ざるとき、P を最大にする  $\bar{x}$  が (3) に定義する generalized mean  $\bar{x}$  と一致するものとすれば  $\log P$  を  $\bar{x}$  で微分することにより

$$(6) g'(z_1) + g'(z_2) + g'(z_3) + \dots + g'(z_n) = 0$$

(但  $g' = \frac{dg}{dz}$ ) を得。

これが

$$(3) f(z_1) + f(z_2) + f(z_3) + \dots + f(z_n) = 0$$

と一致する条件は

$$g'(z) = a \cdot f(z) \quad a: \text{arbitrary constant}$$

故に

$$g(z) = a \int f(z) dz + \beta$$

故に (4) は

$$dp = e^a \int f(z) dz + \beta dx = r e^a \int f(z) dz dx$$

となる。

$$\int f(z) dz = F(z), \quad e^\beta = r$$

とすれば

$$(7) dp = r e^{aF(x - \bar{x})} dx$$

となる。

勿論  $\int_{-\infty}^{+\infty} r e^{aF(x - \bar{x})} dx$  は有限とし、 $r$  はこの積分が 1 になる様にえらぶ。

次に変換が

$$(8) x' = e^{t} x$$

なる場合を考えると、この微小変換は

$$x' = e^{\delta t} x = (1 + \delta t) x \\ \delta x = x' - x = x \delta t$$

となる。即

$$(9) \frac{\delta x}{\delta t} = x$$

今

$$ds = \frac{dx}{x} \\ z = \int \frac{x}{x} ds = \log \frac{x}{x}$$

とすれば  $ds$ ,  $z$  は何れも変換 (8) の不変式である。

(3) に対応して

$$(10) f(z_1) + f(z_2) + f(z_3) + \dots + f(z_n) = 0$$

$$\text{但し } z_1 = \log \frac{x_1}{x}$$

で定まる  $\bar{x}$  を変換 (8) に対する generalized mean と呼ぶ。

(4) に対応して

$$(11) dp = e^{g(z)} ds = e^{g\left(\log \frac{x}{\bar{x}}\right)} \frac{dx}{x}$$

とすれば、前と全く同様に

$$g(z) = a \int f(z) dz + \beta = aF(z) + \beta$$

を得る。

一般の変換に対してもその微小変換が

$$(12) \frac{\partial x}{\partial t} = \xi(x)$$

ならば

$$ds = \frac{dx}{\xi(x)}$$

$$z = \int \frac{x}{\xi} ds$$

として、全く同様に行く。

又 (2) と (8) の関係は (2) の  $x$  を (3) の  $x$  の  $\log x$  と見れば変数変換とも見られる。(12) についても同様である。

$$(13) x = a \log \frac{(b-c)(y-a)}{(c-a)(b-y)} \quad a > 0, a < c < b$$

とすれば ( $a < y < b$ ) と ( $-\infty < x < +\infty$ ) の間に one to one correspondence がつき

$y=a \rightarrow x=-\infty, y=c \rightarrow x=0, y=b \rightarrow x=+\infty$  である。

(13) の  $x$  は (2) の変換をうけるものとして (2) に対する  $x$  の generalized mean を  $y$  のそれに (13) によつて変換する。

不変式  $x - \bar{x}, dx$  は次の如くなる。

$$x - \bar{x} = a \log \left[ \frac{y-a}{b-y} / \frac{\bar{y}-a}{b-\bar{y}} \right]$$

$$dx = a \frac{b-a}{(b-y)(y-a)} dy$$

特に

$$a = \frac{(b-c)(c-a)}{b-a}$$

としておけば

$a \rightarrow -\infty, b \rightarrow +\infty$  のとき  $dx = dy$  となる。

今

$$k = 2a = \frac{2(b-c)(c-a)}{b-a}$$

とすれば、上式は

$$\frac{x-x}{k} = \frac{1}{2} \log \left[ \frac{y-a}{b-y} / \frac{\bar{y}-a}{b-\bar{y}} \right]$$

$$bs = dx = \frac{k}{2} \frac{b-a}{(b-y)(y-a)} dy$$

$$\sinh \frac{z}{k} = \frac{\sqrt{(y\bar{y}) \cdot (y\bar{y}) - (y\bar{y})^2}}{\sqrt{(y\bar{y})} \sqrt{(\bar{y}\bar{y})}}$$

$$\cosh \frac{z}{k} = \frac{(y\bar{y})}{\sqrt{(y\bar{y})} \sqrt{(\bar{y}\bar{y})}}$$

となる。但し

$$(y\bar{y}) = -y\bar{y} + (b+a) \frac{y+\bar{y}}{2} - ab$$

$$z = x - \bar{x}$$

とする。

そして変換 (2) に対する一般の分布 (4) は

$$dp = \frac{k}{2} e^{g(z)} \frac{(b-a) dy}{(b-y)(y-a)}$$

となる。但し

$$z = \frac{k}{2} \log \left( \frac{y-a}{b-y} / \frac{\bar{y}-a}{b-\bar{y}} \right)$$

特に

$$y(z) = -h \left( k \sinh \frac{z}{k} \right)^2 + a$$

とすれば

$$dp = \frac{k}{2} \epsilon \alpha \exp \left\{ -h \left[ k^2 \frac{(y\bar{y})(\bar{y}\bar{y}) - (y\bar{y})^2}{(y\bar{y})(\bar{y}\bar{y})} \right] \right\}$$

$$\times \frac{(b-a) dy}{(b-y)(y-a)}$$

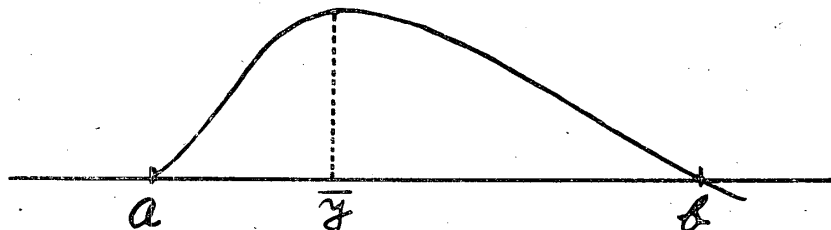
$$\text{又 } \frac{h}{2} \epsilon \alpha = c$$

とすれば

$$(14) dp = C \exp \left[ -h \left\{ k^2 \frac{(y\bar{y})(\bar{y}\bar{y}) - (y\bar{y})^2}{(y\bar{y})(\bar{y}\bar{y})} \right\} \right]$$

$$\times \frac{dy}{(y\bar{y})} (b-a)$$

$h > 0$  とすれば



この分布は大略図の如し。

c は  $\int_a^b dp = 1$  になるようにえらぶ。

$a \rightarrow -\infty, b \rightarrow +\infty$  のときは

$$dp = ce^{-h(x-\bar{x})^2} dx$$

となり、Gauss 分布に一致する。

(yy) は y の二次式であるから

$$y = y_0 : y_1$$

とすれば (14) において

$$\frac{(y y) (\bar{y} \bar{y}) - (y \bar{y})^2}{(y y) (\bar{y} \bar{y})}$$

は一般に

$$\frac{\sum b_{ij} y_i y_j}{\sum a_{ij} y_i y_j}$$

となる。

これを n 次元 Projective space に拡張すれば  $y_0 : y_1 : y_2 : \dots : y_n$  を Projective homogeneous coordinates として分布は

$$(15) dp = C \exp \left( -h \left( \frac{\sum b_{ij} y_i y_j}{\sum a_{ij} y_i y_j} \right) \right)$$

$$\sqrt{\begin{vmatrix} a_{00} & \dots & a_{0n} \\ \dots & \dots & \dots \\ a_{n0} & \dots & a_{nn} \end{vmatrix}} \begin{vmatrix} y_0 & \dots & y_n \\ dy_0 & \dots & dy_n \\ \dots & \dots & \dots \\ dy_0 & \dots & dy_n \end{vmatrix} \frac{1}{(a_{ij} y_i y_j)^{\frac{n+1}{2}}}$$

と出来る。ここに

$$\begin{vmatrix} y_0 & \dots & y_n \\ dy_0 & \dots & dy_n \\ \dots & \dots & \dots \\ dy_0 & \dots & dy_n \end{vmatrix}$$

は n 次元体積要素を表わす。

このときは  $b_{ij}$  と  $a_{ij}$  の選び方により U 字型分布或は J 字型分布にもなる。

## コンクリート無限圓柱の熱應力

大 浜 文 彦

### 1. 序 説

コンクリート構造物では、所謂初内応力を発生し、予想外なキレツの発生をみる事がしばしばある。著者は、その一主要素たる熱応力をとりあげ、コンクリート無限円柱についての解析を試みた。

今こゝに考える無限円柱は、発熱量  $H = Q_0$ 、 $(1 - e^{-lt})$  熱伝達率  $\kappa$ 、比熱  $c$ 、密度  $\rho$ 、単位一定応力による塑性変形量  $1/E \cdot B(1 - e^{-\mu t})$  のコンクリートよりなるものである。断面半径は  $a$  であり、外側面は  $u_0$  なる気温に常に保たれるものとする。

この無限円柱の内部発熱量  $H$  による温度分布及び熱応力を、その塑性をも考慮して求めることとする。

### 2. 温度分布。

今、柱の中心を座標軸の原点とし、半径  $r$  の点の柱内部温度を  $u$  とし、打設直後  $u = 0$  である時刻より測つた時間を  $t$  とする。

熱伝導の基礎式は次の通りである。

$$\frac{\partial u}{\partial t} = \kappa \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} + F(t) \quad (1)$$

$$\text{茲に } F(t) = \frac{1}{c\rho} \frac{\partial H}{\partial t} = \frac{Q_0 l}{c\rho} e^{-lt}$$

前述の仮定により境界条件式は次の通り

$$r = 0 \text{ のとき } \frac{\partial u}{\partial r} = 0 \quad (2)$$

$$t = 0 \text{ のとき } u = 0 \quad (3)$$

$$r = a \text{ のとき } u = u_0 \quad (4)$$

LAPLACE TRANSFORM を行い、

$$\bar{u} = p \int_0^\infty e^{-pt} u(r, t) dt \quad (5)$$

これより、(1) 式において

$$t \rightarrow \infty \text{ のとき } ue^{-pt} \rightarrow 0$$

$$t \rightarrow 0 \text{ のとき } u \rightarrow 0 \text{ を用うれば、}$$

$$\ddot{u} + \frac{1}{r} \dot{u} - \frac{p}{\kappa} \bar{u} + \frac{f(p)}{\kappa} = 0 \quad (6)$$

$$\text{但し } f(p) = p \int_0^\infty e^{-pt} F(t) dt$$

$$= \frac{Q_0 l p}{c\rho(p+l)}$$

茲で  $\bar{u} = w + f(p)/p$  とおけば

$$\ddot{w} + \frac{1}{r} \dot{w} - \frac{p}{\kappa} w = 0$$