

南條を中心とする一帯では小陥没地も見られ、被害殊に著しく大きい。(四)、大仁以南湯ヶ島に至る間は梶山、青羽根、月ヶ瀬の如く、局所に被害が大きい。以上南北、北西・南東、北東・南西及東西の地質構造線上及び之等の交錯地に位置するもの殊に被害が著しい。

附記 昭和五年十二月十六日午後二時より東京帝國大學地震研究所に開かれた第五十五回談話會に於いて、那須信治岸上冬彦及び小平孝雄氏等の「伊豆地震の前震並に餘震の活動に就いて(豫報)」なる演題に於いて公表された所によれば、昭和五年二月以降十二月十五日迄の地震は主として伊東温泉の北西なる巢雲田附近及び同温泉南東海上の地下に群集するものと、此の外に餘震には沼津市と對島村八幡村を結び付ける北西・南東線の一部なる伊豆半島の地下に特に密集するものがある。此の北西・南東線上に於ける餘震の分布は地震を起した勢力の何たるかを暗示するものとして最も重要視しなければならぬ。(本間)

## 日本地圖に適應したボンヌ氏斜軸投影圖法(二)

丸 山 隆 玄

### III、投影法に伴ふ歪の一般の法則

地球の眞の形狀は廻轉橢圓體であるが、その扁平率が小さいから取扱ひの便宜上之れを完全なる球と考へることもできる。地球をかく球と考へることによつて實際とどの位の差異を生ずるかと思ふことは深く考へなければならぬのであるが、之れについては最後に少し吟味して見やうと思ふとにかく、地球をかくの如く球と考へてその半徑を單位にとり、その中心を原點として空間に直交軸をとれば、地球の表面において、經緯度(φ、λ)と云ふ點は此の座標系に關して空間座標

$(\cos\phi\cos\lambda, \cos\phi\sin\lambda, \sin\phi)$  と云ふ點になる。

$$\text{そこで } x = \cos\phi\cos\lambda \quad y = \cos\phi\sin\lambda \quad z = \sin\phi \dots \text{III 1)}$$

なる一組の方程式をとり、 $\phi$  及び  $\lambda$  を助變數 (Parameter) として、 $\phi$  が  $-90^\circ$  から  $+90^\circ$  まで  $\lambda$  が  $-180^\circ$  から  $+180^\circ$  まで連續的に變るとすればかくの如き  $(x, y, z)$  の一組で以つて、地球の表面上のすべての點を表すことができるし、又た地球の表面のすべての點はかくの如き一組の  $(x, y, z)$  で表はすことができるから、この一組の方程式は地球に對する助變數方程式 (Parametric Equation) である。

地球上の經緯線はかくの如く表したとすると、 $\lambda = \text{const}$ 、 $\phi = \text{const}$  と云ふ曲線になるから、地球をかくの如き助變數方程式として表はすと、經緯線はその助變數曲線 (Parameter Curves) になる。

今球面上の二點  $P(x, y, z)$  及び  $P'(x + \Delta x, y + \Delta y, z + \Delta z)$  をとる。しかるときは點  $P$  は  $(\lambda, \phi)$ 、點  $P'$  は  $(\lambda + \Delta\lambda, \phi + \Delta\phi)$  なる經緯度によつて定まる。そして

$$\overline{PP'} = \sqrt{\Delta x^2 + \Delta y^2 + \Delta z^2} \quad \text{であるから、}$$

$P$  及び  $P'$  を通過する球面上の曲線を考へ、その曲線の弧  $\overline{PP'} = \Delta S$  とすれば點  $P'$  が  $P$  に近づいた極限に於いては、

$$ds^2 = dx^2 + dy^2 + dz^2 \quad \text{となる。}$$

この  $x, y, z$  に III 1) の値を入れると、

$$ds^2 = d\phi^2 + \cos^2\phi d\lambda^2 + \dots \text{III 2)}$$

となり、

$ds$  が  $\lambda$  及び  $\phi$  によつて表される。かやうに表した  $ds$  は所謂球面の線要素 (Line Element) であつて、球面に關する極限の性質を吟味するのに大切なものである。

地球の表面を地圖に表はすと云ふことは、その表面上の任意の一點を或る方法によつて、平面上の點に對應させてゆくことであるから、平面上に適當な直交軸をとれば、地球の表面における經緯度 ( $\lambda, \phi$ ) と云ふ點と平面上のこの直交軸に關する ( $x, y$ ) と云ふ點との間に對應を立てることができる。若しこの對應が一々對應 (One-one-Correspondence) でしかも連続的であるならば  $x$  及び  $\lambda$  及び  $\phi$  の一價連續函數として、

$$x = f_1(\lambda, \phi) \quad y = f_2(\lambda, \phi) \dots \text{III 3)}$$

と表される。このとき一般には之れ等の函數の  $\phi$  及び  $\lambda$  に關する、第二偏微係數までが存在して、しかも連續であると考へて差支へない。

球面上の相接近した二點  $P(\lambda, \phi)$  及び  $P'(\lambda + d\lambda, \phi + d\phi)$  には平面上の相接近した二點、 $P_1(x, y)$  及び  $P'_1(x + dx, y + dy)$  がそれぞれ對應してゐると考へると、 $P, P'$  間の弧の長さ即ち線要素  $ds$  に對しては、 $P, P'_1$  間の線分の長さ  $ds_1$  即ち  $ds_1^2 = dx^2 + dy^2 \dots \text{III 4)}$  が對應してゐる。しかるに  $x$  及び  $y$  は  $\lambda$  及び  $\phi$  の函數だから、 $ds_1$  も亦  $\lambda$  及び  $\phi$  の函數として表はすことができる。

$x$  及び  $y$  と  $\lambda$  及び  $\phi$  との關係は、

$$x = f_1(\lambda, \phi) \quad y = f_2(\lambda, \phi) \quad \text{であり、} f_1, f_2 \text{ は } \lambda \text{ 及び } \phi \text{ について一價連續であり、その中の第二}$$

偏微係數まで存在して一價連續であるとするれば、その微分  $dx$  及び  $dy$  は

$$dx = \frac{\partial f_1}{\partial \lambda} d\lambda + \frac{\partial f_1}{\partial \phi} d\phi \quad dy = \frac{\partial f_2}{\partial f} d\lambda + \frac{\partial f_2}{\partial \phi} d\phi \dots \text{III 5)}$$

となり、之れ亦々及び  $\phi$  に關して一價連續となる。此の  $dx$  及び  $dy$  を用ひて  $ds$  を  $\lambda$  及び  $\phi$  の函數として表せば

$$ds^2 = \left\{ \left( \frac{\partial f_1}{\partial \phi} \right)^2 + \left( \frac{\partial f_2}{\partial \phi} \right)^2 \right\} d\phi^2 + 2 \left\{ \frac{\partial t}{\partial \phi} \frac{\partial f_1}{\partial \lambda} + \frac{\partial f_2}{\partial \phi} \frac{\partial f_2}{\partial \lambda} \right\} d\lambda d\phi + \left\{ \left( \frac{\partial f_1}{\partial \lambda} \right)^2 + \left( \frac{\partial f_2}{\partial \lambda} \right)^2 \right\} d\lambda^2 \dots \text{III 6)}$$

となる。これを記號的に

$$\left\{ \left( \frac{\partial f_1}{\partial \phi} \right)^2 + \left( \frac{\partial f_2}{\partial \phi} \right)^2 \right\} = E \quad \left( \frac{\partial f_1}{\partial \phi} \frac{\partial f_1}{\partial \lambda} + \frac{\partial f_2}{\partial \phi} \frac{\partial f_2}{\partial \lambda} \right) = F \quad \left( \frac{\partial f_1}{\partial \lambda} \right)^2 + \left( \frac{\partial f_2}{\partial \lambda} \right)^2 = G \dots \text{III 7)}$$

とすれば、 $ds$  は簡單に

$$ds^2 = E d\phi^2 + 2F d\lambda d\phi + G d\lambda^2 \dots \text{III 8)}$$

となる。そこで  $ds$  と  $ds_1$  との比をとれば、球面上の點が平面に投影せられるときその點の附近の弧の長さが、如何に延長され又は短縮されてあらわされたかと云ふことがわかる。

しかるに、 $ds_1$  や  $ds$  は  $\lambda$  と  $\phi$  との函數であると同時に  $d\lambda$  及び  $d\phi$  の函數でもあるから  $\frac{ds}{ds_1}$  は  $\lambda$  及び  $\phi$  が一定の値をとつても  $d\lambda$  や  $d\phi$  によつて變るものである。即ち球面上に於いて定點についても、方向によつて變るもので定點を通る定曲線にさうして一定の値をとるものである。

それで球面上の定點を通る定曲線についてその點における  $\frac{ds_1}{ds}$  を求めて見やう。

定點を $(\lambda, \phi)$ とし、定曲線の方程式を、 $\xi(\lambda, \phi) = 0$ とする、とくに此の曲線が緯線でないならば  $\frac{\partial \xi}{\partial \lambda} \neq 0$  と考へていい。又一般に $\psi$ は $\lambda$ 及び $\phi$ に關して第一偏微係數を持つてゐるとすれば此の曲線に沿ふて、

$$\frac{d\lambda}{d\psi} = \frac{-\frac{\partial \xi}{\partial \phi}}{\frac{\partial \xi}{\partial \lambda}} \dots \dots \text{III 9)} \quad \text{となる。}$$

そこで $\lambda$ 及び $\phi$ に入。及び $\phi$ を入れると、この曲線に對して此の點における  $\frac{d\lambda}{d\psi}$  は、

$$\left( \frac{d\lambda}{d\psi} \right)_{\phi, \lambda} = \left( \frac{-\frac{\partial \xi}{\partial \phi}}{\frac{\partial \xi}{\partial \lambda}} \right)_{\phi, \lambda} \dots \dots \text{となる。}$$

この  $\frac{d\lambda}{d\psi}$  の値を入れるとこの點において、かゝる曲線に沿ふて、 $ds/ds$  が一定の値をとる。それ

で III 2) 及び III 8) によつて  $ds/ds$  を求めると、

$$\frac{ds_1}{ds^2} = \frac{E d\phi^2 + 2F d\lambda d\phi + G d\lambda^2}{d\phi^2 + \cos^2 \phi d\lambda^2} \dots \dots \text{III 10)}$$

となるからこれによつて、定點を通る定曲線が平面に投影されるとき、此の點の附近の弧の長さがいかに延長されたか、或ひは短縮されたかわかり、この點のこの曲線の方角に對する長さの歪が

わかる。

長さの歪について。

一、經線に沿ふた長さの歪。

經線の方程式は  $\lambda = \text{const}$  であるから (III 10) に  $d\lambda = 0$  とおけば、その方向の長さの歪は

$$\frac{ds_1^2}{ds^2} = E \quad \text{となり従つて} \quad \frac{ds_1}{ds} = \sqrt{E} \quad \dots \text{III 11} \quad \text{となる。}$$

二、緯線に沿ふた長さの歪。

緯線の方程式は  $\phi = \text{const}$  であるから一、と同様に (III 10) に  $d\phi = 0$  とおけばその方向の長さの歪は、

$$\frac{ds_1^2}{ds^2} = \frac{G}{\cos^2 \phi} \quad \text{となり従つて} \quad \frac{ds_1}{ds} = \sqrt{\frac{G}{\cos^2 \phi}} \quad \dots \text{III 12} \quad \text{となる。}$$

三、一般の方向の長さの歪。

平面上において經線に沿ふては南から北へ向ふ方向を正とし、緯線に沿ふては西から東へ向ふ方向を正とし、經線の正の方向から緯線の正の方向へ、反時計方向に角を計るとき、經線と  $\theta$  の角を  $\theta$  とす。方位角  $\theta$  の方向の長さの歪を求めて見やう。

球面における曲線の、平面上への投影が、經線の投影となす角即ち平面上の方位角を  $\theta$  とすれば  $\theta$  は

$$\tan\theta = \frac{Wdz}{\lambda E d\phi + Fdz} \dots\dots \text{III 13} \quad W = \sqrt{EG - F^2}$$

であるから、 $d\phi/dz = K$  とすれば、 $\theta$  は又

$$\cot\theta = \frac{F}{WK} + \frac{F}{W} \dots\dots \text{III 14} \quad \text{となる。}$$

定點を通る定曲線については、 $(\lambda, \phi)$  及び  $d\lambda/d\phi$  が與へられるから、この曲線については一定の値をとる。又 III 14) を  $K$  についてとけば、

$$K = \frac{E \tan\theta}{W - F \tan\theta} \dots\dots \text{III 15}$$

となるから一定の方位角  $\theta$  をなす方向に於いては  $K$  はまた一定の値をとる。

そこで III 15) による  $K$  を III 10) に入れたら平面上の方位角  $\theta$  をなす方向の長さの歪を求めることが出来る。

III 10) の右邊の分母分子を  $d\phi^2$  で除せば、

$$\frac{ds^2}{ds^2} = \frac{E + 2FK + GK^2}{1 + \cos^2\theta K^2} \quad \text{となり、この } K \text{ に III 15) を入れれば}$$

$$\frac{ds^2}{ds^2} = \frac{EW^2}{(W \cos\theta - F \sin\theta)^2 + E^2 \cos^2\theta \sin^2\theta} \dots\dots \text{III 16}$$

となる。これによつて平面上の方位角  $\theta$  の方向の長さの歪を求めることが出来る。

今經線の正の方向を首線、 $ds/ds$  を動徑、 $\theta$  を變角と考へると III 16) はかゝる極座標系におけ

る二次曲線の方程式となり、 $ds_i/ds$  の端は一つの二次曲線を描く。この形をよく見るために、経線から計つた角  $\theta$  の代りに、経線と反時計方向に  $\alpha$  の角をなす方向を基準にして計つた角  $\psi$  を用ふれば、 $\theta = \psi + \alpha$  となるから III 16) は

$$\frac{ds_i^2}{ds^2} = \frac{W^2 \cos^2(\psi + \alpha) - 2FW \cos(\psi + \alpha)(\sin \psi + \alpha) + (F^2 + E^2 \cos^2 \phi) \sin^2(\psi + \alpha)}{EW^2} \dots\dots III 17)$$

となる。この分母を變形して

$$\begin{aligned} & \cos^2 \psi \{ W^2 \cos^2 \alpha + 2FW \sin \alpha \cos \alpha + (F^2 + E^2 \cos^2 \phi) \sin^2 \alpha \} \\ & + 2 \sin \psi \cos \psi \{ -W^2 \sin \alpha \cos \alpha - FW \sin^2 \alpha + FW \cos^2 \alpha + (F^2 + E^2 \cos^2 \phi) \sin \alpha \cos \alpha \} \\ & + \sin^2 \psi \{ W^2 \sin^2 \alpha - 2FW \sin \alpha \cos \alpha + (F^2 + E^2 \cos^2 \phi) \cos^2 \alpha \} \end{aligned}$$

となり、

$$\tan 2\alpha = \frac{2FW}{W^2 - F^2 - E^2 \cos^2 \phi} \dots\dots III 18)$$

となり、III 17) の分母に於ける  $\sin \psi \cos \psi$  の項の係数は 0 となるので

$$\frac{ds_i^2}{ds^2} = \frac{EW^2}{A^2 \cos^2 \psi + B^2 \sin^2 \psi} \dots\dots III 19) \quad \text{となる。}$$

となり、A, B は

$$\begin{aligned} A^2 &= W^2 \cos^2 \alpha + 2FW \sin \alpha \cos \alpha + (F^2 + E^2 \cos^2 \phi) \sin^2 \alpha \\ B^2 &= W^2 \sin^2 \alpha - 2FW \sin \alpha \cos \alpha + (F^2 + E^2 \cos^2 \phi) \cos^2 \alpha \end{aligned} \dots\dots III 20)$$

を表はすものである。A 及び B は更らに

$$A^2 = (W \cos \alpha + F \sin \alpha)^2 + E^2 \cos^2 \phi \sin^2 \alpha$$

$$B^2 = (W \sin \alpha - F \cos \alpha)^2 + E^2 \cos^2 \phi \cos^2 \alpha$$

となるから、確かに  $A^2$  及び  $B^2$  は共に正の數である。

$A^2 \angle B^2$  或ひは  $A^2 > B^2$  に従つて (III 19) を

$$\frac{ds_1^2}{ds^2} = \frac{EW^2}{B^2 - (B^2 - A^2) \cos^2 \psi} \dots \dots \text{III 21} \quad \text{又は}$$

$$\frac{ds_1^2}{ds^2} = \frac{EW^2}{A^2 - (A^2 - B^2) \sin^2 \psi} \dots \dots \text{III 22}$$

と變形すると、これは經線と時計方向に  $\psi$  丈の傾きをなす方向に長軸を有する橢圓の極方程式である。(長軸を首線、中心を極とする)をそれ (III 16) にあける  $ds_1/ds$  の端は、定點を中心として、かやうな橢圓を描くことがわかる。

この橢圓の長軸若しくは、短軸の方向は、この點における延長率或ひは短縮率の極限値の方向を示し、その長さは、延長率或ひは短縮率の極限値の大きさを與へる。これらの方向は (III 18) によつて與へられるから、次にその大きさを求めやう。

長軸を  $a$  とし、短縮を  $b$  とする橢圓の中心を極とし、長軸の方向を首線とする極方程式は、

$$P^2 = \frac{a^2 b^2}{a^2 - (a^2 - b^2) \cos^2 \psi} \dots \dots \text{III 23}$$

である。これと (III 21) 又は (III 22) と比べると相應する項の係數は比例すべきであるから、その

比例常數を $a$ とすれば III (21) より

i.  $aB^2 = a^2$     ii.  $a(B^2 - A^2) = a^2 - b^2$

iii.  $aEW^2 = a^2b^2 \dots \dots \dots$  III (24)

を得る、これより

$$a = \frac{a^2b^2}{EW^2} \dots \dots \dots \text{III (25)}$$

となるから、III (21) なる楕圓の長軸若しくは短軸の長さ

$$a^2 = \frac{FW^2}{A^2} \quad b^2 = \frac{EW^2}{B^2} \dots \dots \dots \text{III (25)}$$

となり、又た同様にして III (22) に於ては、その長軸及び短軸の長さは、

$$a^2 = \frac{FW^2}{B^2} \quad b^2 = \frac{EW^2}{A^2} \dots \dots \dots \text{III (26)}$$

となる。III (21) と III (23) とを比べると  $A^2 \setminus B^2$  の場合には長軸の方向が首線の方向に一致し、

短軸の方向はそれと垂直になり、 $A^2 \setminus B^2$  の場合はその反對となる。

投影に際してとくに長さの歪のなり方向に對しては  $ds_1/ds = 1$  となるから III (10) の左邊を 1 と

於て、K についで

$$(G - \cos^2\phi)K^2 + 2FK + (E - 1) = 0 \dots \dots \text{III (27)}$$

なる方程式を得る。これは二次方程式であるから、 $F^2 - (G - \cos^2\phi)(E - 1) > 0$  なるときは長さの歪

のない方向は二つあつて、それらの平面上の方位角 $\theta$ は、この方程式の二根  $K^1, K^2$  を (III 14) に入れて得られる。上の判別式 $\Delta$ の負となる點には長さの歪のない方向はない。

面積の歪について。

球面上においては、線要素が  $d\phi^2 + \cos^2\phi da^2$  であるから  $(\lambda, \phi)$  なる點における、積要素 (Elementary Area)  $d\sigma_1$

$$d\sigma_1 = \cos\phi da d\lambda \dots \dots \dots \text{III 28)}$$

で與へられ、平面上においては線要素、が  $E da^2 + 2F da d\lambda + G d\lambda^2$  であるから  $(\lambda, \phi)$  に對應する點における積要素は、

$$d\sigma_1 = W da d\lambda \dots \dots \dots \text{III 29)}$$

であたへられる。この兩者の比をとれば、投影に際して  $(\lambda, \phi)$  なる點の附近の微小なる面積が、如何に擴大され、又は縮小されるかどわかる。故に

$$\frac{d\sigma_1}{d\sigma} = \frac{W}{\cos\phi} \dots \dots \dots \text{III 30)}$$

でもつて、この點の附近における面積の歪を知ることが出来る。

角度の歪について。

球面上における線要素は  $d\phi^2 + \cos^2\phi da^2$  であるから球面上において  $P, Q, R$  が  $K$  及び  $K'$  に應ずる二方向のなす角は (III 13) によつて

$$\tan \delta = \frac{\cos(K' - K)}{1 + \cos^2 \phi K K'} \dots \dots \text{III 31}$$

で與へられ、平面上においては線要素が、 $E d\phi^2 + 2E d\lambda d\phi + G d\lambda^2$  であるから、 $K$  及  $K'$  に應ずる二方向のなす角は、

$$\tan \delta_1 = \frac{W(K' - K)}{E + F(K + K') + G K K'} \dots \dots \text{III 32}$$

で與へられる、そこでその差をとれば

$$\tan(\delta_1 - \delta) = \frac{(K' - K) \{ (W - E \cos \phi) - F \cos \phi (K + K') + (W \cos^2 \phi - G \cos \phi) K K' \}}{W \cos \phi (K - K')^2 + (E + F(K + K') + G K K')(1 + \cos^2 \phi K K')} \dots \dots \text{III 33}$$

となる。これ相應する二方向のなす角の差であるから、投影において  $(\alpha)$  なる點における、この二方向についての角度の歪である。

とくにこの二方向の一つを經線の方向にとり、球面上と平面上とにおいて經線の方向を一致させるとき、 $K$  に應ずる方向の球面上の方位角を  $\phi$ 、平面上の方位角を  $\phi_1$  とすれば  $\tan(\delta_1 - \delta)$  は

$$\text{III 33) } K' = 0 \text{ とすれば}$$

$$\tan(\delta_1 - \delta) = \frac{K \{ (W - E \cos \phi) - F \cos \phi K \}}{W \cos \phi K^2 + F K + E} \dots \dots \text{III 34}$$

となる。これ即ち經線の方向を基準とした角度の歪を與へるものである。

III 34) によつて、經線の方向を基準にしたときに、角度の歪の極限值及びその方向を求めて見

やう。III 34) を  $K$  に ついて 微分して  $0$  と 4 けた

$$\cos^2\phi(-W^2 + EW\cos^2\phi - F^2)K^2 - 2EF\cos\phi K + E(W - E\cos\phi) = 0 \dots \text{III 35)}$$

III 35) の判別式を作つて變形すれば

$$E^2F^2\cos^2\phi(1 - \cos\phi) + EW(W - E\cos\phi)\cos^2\phi + F^2EW$$

となる。こゝに於て III 7) により  $E, G, W$ , は正であり  $|\cos\phi| < 1$  であるからこの判別式は負とならなす。

故にこの方程式は實根を有することになる。この方程式の二根を  $K_1, K_2$  とすればそれに應ずる方向が角度の歪の極限值を與へる方向である。この  $K_1, K_2$  を III 34) に入れるとこの方向における角度の歪の大きさがわかる。  $K_1$  及び  $K_2$  の中一方は、 $\alpha_1 < \alpha_2$  なるときの極限值に應ずる方向で一方は、 $\alpha_1 > \alpha_2$  なるときの極限值に應ずる方向である。  $K_1$  及び  $K_2$  の中何れが  $\alpha_1 < \alpha_2$  に應ずるかと云ふことは III 34) が正になるか負になるかにより決まる。

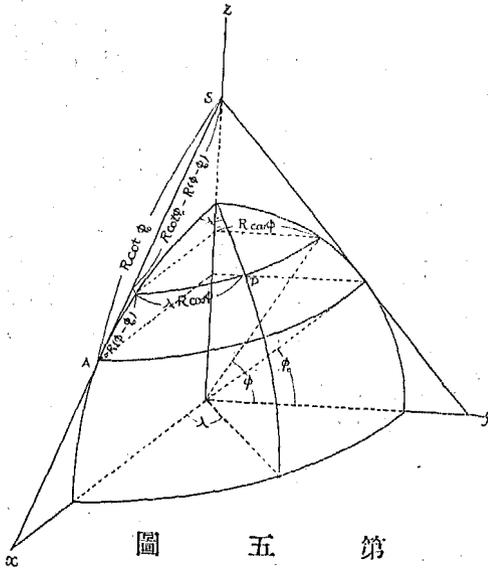
次に 角度の歪のない方向は III 34) の分子を  $0$  とする  $K$  に應ずる方向、即ち  $K \parallel O$  及び  $K \parallel W - E\cos\phi F\cos\phi$  に應ずる方向である。  $K \parallel O$  は經線の方向であるから、これは經線を角度を計る基準にした結果、當然のことである。  $K \parallel W - E\cos\phi F\cos\phi \dots \text{III 36)}$  に應じて角度の歪のない方向がある。その方向の方位角を求めるには III 14) と III 36) によつて

$$\cot\theta = \frac{FW^2}{W - E\cos\phi} \dots \text{III 37)}$$

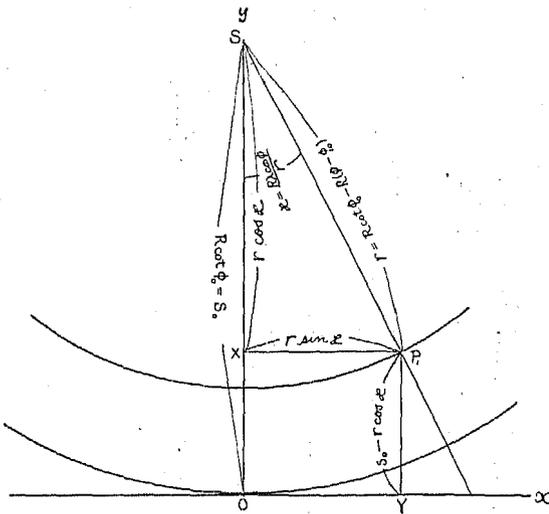
を解けばよす。

IV、ボンヌ圖法とそれに伴ふ歪について。

第四圖



第五圖



ボンヌ圖法は一種のプトレミー單圓錐圖法の變形と見做すべきものであつて、その緯線は此圓錐圖法の場合と同様にして描かれる。此圓錐圖法においては、球面上の點は標準緯線に切する圓錐上に投影せられ、然る後に平面に展開せられるのであるから、標準緯線は平面上において半徑が  $R \cos \phi$  なる圓となる。こゝに  $R$  は地球の半徑で、 $\phi$  は標準經線の緯度である。猶此圓錐圖法においては經線は正長に分割されてゐるから、一般に緯度  $\phi$  なる緯線は、平面上において標準緯線と同

心で半徑が  $R\cos\phi - R(\phi - \phi_0)$  なる圓として表される。

ボンヌ圖法においては、緯線はかやうにして描かれ、經線は緯線を正長に分割する點を連ねる曲線とせられてゐる。故に經線は緯線系の同心圓の中心にて交はるが、一般には直線とならないで、中央經線を隔てるほど彎曲してくれる。

かくの如くして描かれたボンヌ圖法において、中央經線と標準緯線との交點を原點に、原點に於いて標準緯線への切線を  $x$  軸、中央經線を  $y$  軸にとつて直交軸を考へ、球面上で  $(\lambda, \phi)$  (但し  $\lambda$  は中央經線を基準にして計つた緯度) と云ふ點の、平面上に於ける投影のこの座標軸に關する座標  $(x, y)$  を求めて見やう。

球面上に於ける點を  $P$ 、それに應ずる平面上の投影を  $P_1$  とする。  $P_1$  に於いて  $y$  軸及び  $x$  軸に垂線  $P_1X$  及び  $P_1Y$  を立てると、その長さは  $P_1$  のこの座標系に關する座標を與へる。緯線系の同心圓の中心を  $S$ 、原點を  $O$ 、緯度  $\phi$  なる緯線が  $y$  軸を切る點を  $T$  とする。  $SO$  は標準緯線の半徑であるから、  $R\cos\phi_0$  とするこれは函數でこれを  $s$  と置く。  $ST_1$  は緯度  $\phi$  なる緯線の投影となる圓の半徑であるから、  $ST_1 = R\cos\phi - R(\phi - \phi_0)$  とする。これを  $r$  と置く。  $P_1$  はこの圓の上にあるから、  $SP_1 = r$  とする。  $\angle OSP_1$  なる角を考へると、ボンヌ圖法において緯線は正長に分割されてゐるから、  $TP_1$  なる弧の長さは、  $rR\cos\phi$  とする。ところでこの圓の半徑は  $r$  であるから、明らかに、

$$\angle OSP_1 = \frac{R\cos\phi}{r} \quad \text{よする。これを } \alpha \text{ と置く。この } \alpha \text{ について直交した } P_1X = r\sin\alpha, \quad SX = r\cos\alpha$$

となる。又た  $P_1$  の  $\Delta$  座標  $P_1Y$  は  $P_1Y = XO = SO - SX = S_0 - r \cos \alpha$  となる。これより  $P_1$  點の座標  $x$  及び  $y$  は、

$$x = r \sin \alpha = R \{ \cot \phi_0 - (\phi - \phi_0) \} \sin \frac{\lambda \cos \phi}{\cot \phi_0 - (\phi - \phi_0)} \dots \dots \text{IV 1)}$$

$$y = S_0 - r \cos \alpha = R \cot \phi_0 - R \{ \cot \phi_0 - (\phi - \phi_0) \} \cos \frac{\lambda \cos \phi}{\cot \phi_0 - (\phi - \phi_0)}$$

として得られる。これは即ち一般論に於ける  $x = f_1(\lambda, \phi)$   $y = f_2(\lambda, \phi)$  に當るもので之れによつて、 $E, F, G, W$  を求める。  $E = 1 + \textcircled{1}$   $F = \cos^2 \phi$   $G = \cos^2 \phi$   $W = \cos^2 \phi \dots \dots \text{IV 2)}$

となる。但し、 $\textcircled{1} = \lambda (\cos^2 \phi / r - \sin^2 \phi) \dots \dots \text{IV 3)}$  のことである。これによつてポンスン圖法に伴ふ種々の歪を求めることができる。面積の歪によつて。

ポンスン圖法に於ける  $W = \cos^2 \phi$  であるから III 30) によつて、正積であることがわかる。

長さの歪によつて。

一、經線に沿う歪。

IV 2) に於ける  $E = 1 + \textcircled{1}$  であるから III 11) から經線に沿ふた歪は

$$(ds'/ds) = \sqrt{1 + \textcircled{1}} \dots \dots \text{IV 4)}$$

$\lambda = \text{const}$

となる。

二、緯線に沿ふ至。

IV 2) によつて  $G = \cos^2 \phi$  となるから、III 11) から緯線に沿ふた至は

$$(\text{cls/ds}) = 1 \dots \dots \text{IV 5)}$$

$\phi = \text{const}$

となる。それで緯度の方向は、III 27) に替ける至のない方向の一つであることがわかる。

三、一般の方向に沿ふ至。

先づ、III 19) なる楕圓の長軸及び短軸の長さ、及びその方向を求めやう。

III 18) と IV 2) とから、長軸の方向と經線の正の方向とのなす角を反時計方向に計つた  $\alpha$  は

$$\tan 2\alpha = \frac{-2}{\textcircled{+}(\textcircled{+}^2+3)} \dots \dots \text{IV 6)}$$

によつて與へられる。III 20) と IV 2) とから  $A^2$ 、及び  $B^2$  を求めると、

$$A^2 = \cos^2 \phi (1 + 2\textcircled{+}\sin \alpha \cos \alpha + \textcircled{+}^2(\textcircled{+}^2 + 3)\sin^2 \alpha)$$

$$B^2 = \cos^2 \phi (1 - 2\textcircled{+}\sin \alpha \cos \alpha + \textcircled{+}^2(\textcircled{+}^2 + 3)\cos^2 \alpha) \dots \dots \text{IV 7)}$$

となる。

$\textcircled{+} \searrow 0$ ,  $\textcircled{+} \swarrow 0$ , に徑つて  $\wedge 0$  及び  $\vee 0$  となり、又た、 $B^2 \searrow A^2$ ,  $A^2 \searrow B^2$  となるから、 $\textcircled{+} \searrow 0$

の場合と  $\textcircled{+} \wedge 0$  の場合とに於て、長軸と短軸の方向が經線に對して、互に反對の側にあることがわかる。

長軸及び短軸の長さを求めるために、IV 7) から  $A^2 B^2$  を求めると、

$$A^2 B^2 = \{1 + \textcircled{+}^2(\textcircled{+}^2 + 3) + 2\textcircled{+}^3(\textcircled{+}^2 + 3)\sin \alpha \cos \alpha \cos 2\alpha - 4\textcircled{+}^4 \sin^2 \alpha \cos^2 \alpha + \textcircled{+}^4(\textcircled{+}^2 + 3)\sin^2 \alpha \cos^2 \alpha\} \cos^4 \phi$$

となる。更らに變形して

$$A^2B^2 = \{1 + \textcircled{E}^2(\textcircled{E}^2+3) + 2\textcircled{E}^3(\textcircled{E}^2+3) \sin 2\alpha \cos 2\alpha - \textcircled{E}^2 \sin^2 2\alpha + \frac{\textcircled{E}^4(\textcircled{E}^2+3)^2}{4} \sin^2 2\alpha\} \cos^4 \phi$$

となる。又、IV 6) の値を入れ、右に更らに變形せしむ

$$A^2B^2 = \{1 + \textcircled{E}^2(\textcircled{E}^2+3) - \frac{2\textcircled{E}^4(\textcircled{E}^2+3)^2}{\textcircled{E}^2(\textcircled{E}^2+3)^2+4} - \frac{4\textcircled{E}^2}{\textcircled{E}^2(\textcircled{E}^2+3)^2+4} + \frac{\textcircled{E}^4(\textcircled{E}^2+3)^2}{\textcircled{E}^2(\textcircled{E}^2+3)^2+4}\} \cos^4 \phi$$

$$= (1 + \textcircled{E}^2) \cos^4 \phi \dots \text{IV 8)}$$

と簡單なる。同様にして  $A^2+B^2$  の計算も簡單なる。

$$A^2+B^2 = \cos^2 \phi \{2 + \textcircled{E}^2(\textcircled{E}^2+3)\} \dots \text{IV 9)}$$

を得る。これより  $a$  及び  $b$  を求める。III 25) 及び III 26) より

$$a^2 + b^2 = \frac{EW^2(A^2+B^2)}{A^2B^2}, \quad a^2b^2 = \frac{E^2W^2}{A^2B^2} \dots \text{IV 10)}$$

を得る。 $A^2$  及び  $B^2$  に IV 9) を入れ、

$$a^2 + b^2 = 2 + \textcircled{E}^2 = 1 + E \dots \text{IV 11)}$$

$$a^2b^2 = 1 \dots \text{IV 12)}$$

となり、これより  $a$  及び  $b$  の値を求めることができる。

$a$  及び  $b$  は正であるから IV 12) から  $ab=1$  より、IV 11) より IV 12) から

$$(a-b)^2 = a^2 + b^2 - 2ab = 1 + E - 2 = \textcircled{E}^2 \text{ を得る。} \quad a-b = \pm \textcircled{E} \dots \text{IV 13)}$$

$a > b$ であるから、この複號は④が正のときは正號を、④が負のときは負號をとる。同様にして  $(a+b)^2$  を求めると、

$$(a+b)^2 = a^2 + b^2 + 2ab = 4 + \textcircled{+} \quad \text{となり、これより、} \quad a+b = \pm \sqrt{4 + \textcircled{+}} \quad \dots \text{IV 14)}$$

を得るが、 $a$ 、 $b$ 共に正であるか複號は正をとる。實際計算をすると、④は絶対値が非常に小さいから、 $a+b$ は近似的に簡單に、

$$a+b = 2 + \frac{\textcircled{+}^2}{4} \dots \text{IV 15)}$$

として差支へなす。

IV 14) 及び IV 15) から  $a$  と  $b$  とを求めると

$$a = 1 + \frac{\textcircled{+}}{2} + \frac{\textcircled{+}^2}{8} \quad b = 1 + \frac{\textcircled{+}}{2} + \frac{\textcircled{+}^2}{8} \dots \text{IV 16)}$$

を得る、これ *ends* の端の描くび圓の、長軸及び短軸の長さで、長さの歪の極限值の大きさである。

IV 16) にちける複號は④の正なるときは、上の方の一組を、④の負なるときは下の方の一組をとる。

かくの如く計算した、 $a$  及び  $b$  の値と、

$$Q = \frac{a-b}{2} = \textcircled{+} \dots \text{IV 17)}$$

の値を TABLE II に示す。

「此の表は北田宏藏氏、日本地圖に對する投影圖法の選擇、(地理學評論、昭和五年七月號) による。同氏の與へられた式は、III (9) とは異なるけれども、その値は何れによるも殆んど變りのないものである。

TABLE II

a, b, 及 Q =  $\frac{a-b}{2}$  の表 ( $\phi_0 = 36^\circ$  中央經線は東) 經  $138^\circ$

緯度	經度	133° E.G.	128° E.G.	123° E.G.	120° E.G.
		及 143° E.G.	148° E.G.	153° E.G.	156° E.G.
52°	a	1.00995	1.01999	1.03014	1.03627
	b	0.99015	0.98040	0.97075	0.96500
	Q	0.00990	0.01979	0.02969	0.03563
48°	a	1.00743	1.01492	1.02247	1.02702
	b	0.99262	0.98529	0.97803	0.97369
	Q	0.00740	0.01482	0.02722	0.02666
44°	a	1.00494	1.00991	1.01490	1.01791
	b	0.99508	0.99018	0.98531	0.98241
	Q	0.00493	0.00987	0.01480	0.01775
40°	a	1.00247	1.00494	1.00742	1.00891
	b	0.99754	0.99508	0.99264	0.99116
	Q	0.00247	0.00493	0.00739	0.00837
36°	a	1.00000	1.00000	1.00000	1.00000
	b	1.00000	1.00000	1.00000	1.00000
	Q	0.00000	0.00000	0.00000	0.00000
32°	a	1.00247	1.00494	1.00742	1.00891
	b	0.99754	0.99508	0.99264	0.99116
	Q	0.00247	0.00493	0.00739	0.00837
28°	a	1.00494	1.00990	1.01489	1.01790
	b	0.99508	0.99020	0.98533	0.98242
	Q	0.00493	0.00985	0.01478	0.01774
24°	a	1.00741	1.01489	1.02241	1.02686
	b	0.99264	0.98533	0.97808	0.97374
	Q	0.00738	0.01478	0.02217	0.02651
20°	a	1.00989	1.01988	1.02996	1.03606
	b	0.99020	0.98051	0.97092	0.96520
	Q	0.00985	0.01968	0.02954	0.03543

此の表によつても明らかなる如く、正軸投影におけるボンヌ圖法において、Qの分布はほぼ中央

經線と標準緯線とを漸近線とする双曲線に近いから、千島、臺灣、南滿洲、小笠原島等においては  $0.03$  以上の大きな値をとるにかゝはらず、遠い大洋上や大陸においては、非常に  $0$  に近い値をとるところがある。これは序論において述べたことと一致するもので、ボンヌ圖法は正軸投影におけるより等距圈方位線がほど經緯線を二等分するやうな斜軸投影に用ひた方が、 $Q$  の分布が日本地圖に對して都合のよいことを、如實に示すものである。

角度の歪について。

球面上と平面上に於いて、經線の方角を一致させたとき、 $K$  に應ずる方向に對する角度の歪を求めるとは、(III 34) と (IV 2) の値を入れて、

$$\tan(\delta_1 - \delta) = \frac{\textcircled{II} \cos \phi K (\textcircled{II} + \cos \phi K)}{1 + \textcircled{II}^2 + \textcircled{II} \cos \phi K + \cos^2 \phi K^2} \dots \dots \textcircled{IV 18}$$

を得る。

これによつて角度の歪の極限值及びその方向を求めるには、(IV 18) を  $K$  について微分して  $0$  とすれば、

$$2 \cos \phi \textcircled{II} K + \cos \phi \textcircled{II}^2 = 0 \dots \dots \textcircled{IV 19}$$

となる、この方程式は、元來二次方程式となるものであるから、その二根は、 $K \parallel \infty$  及び

$$K = \frac{-\textcircled{II}}{2 \cos \phi}$$

であると考えらる。  $K \parallel \infty$  に對する方向は緯線の方角であつて、それに應ずる歪の極限

値は  $\tan(\delta_1 - \delta) = \textcircled{II} \dots \dots \textcircled{IV 20}$

で與へられる。  $K = -\frac{\textcircled{II}}{2\cos\phi}$  に對する方位角を  $\psi$  とすれば、  $\theta$  は

$$\cot\theta = -\frac{2}{\textcircled{II}} - \textcircled{III} \dots \text{V 21}$$

で與へられ、又たそれに應ずる歪の極限值は

$$\tan(\beta - \delta) = \textcircled{II} \left(1 - \frac{4+4\textcircled{II}^2}{4+3\textcircled{II}^2}\right) \dots \text{IV 22}$$

となる。

①の正なるときは、緯線の方向に於ては  $\theta < \psi$  となり、  $K = -\frac{\textcircled{II}}{2\cos\phi}$  の方向に於ては  $\theta > \psi$  となる。①の負なるときは、その反對となる。これによつて見ると角度の歪は①のみの函數に、從つてQの函數となるからQと同様に分布されてゐる。故に日本地圖に對するボンヌ圖法においては正軸投影よりも、斜軸投影の方角度の歪についても都合がよいと云ふことができる。

## 奈良南方の第三紀層

槇 山 次 郎

奈良市の南方に大和盆地の東縁に沿うて第三紀層がある事は二十萬分一大阪地質圖幅に明かに圖示されてある。其區域は南北に細長く鹿野

岡より丹波市の東、天理教本部附近にまで及んでゐる。此第三紀層を藤原層と命名する。藤原の陸軍射撃場に模式的の露頭が見られるからで