

変位ポテンシャルによる次元応力問題の解法について

北見工業大学 正員 奥村 勇

1. 緒言

3次元応力問題の解法には種々あるが、大別すると有限要素法、差分法およびその他の方法に見受けられる数値的解法と場の方程式と境界条件を解析的に満たす解析的解法の二つに分類されると思われる。

後者の解析的解法にも大きな二つの流れがあり、その一つは積分変換による方法であり、他の一つは級数解法によるものである。前者の積分変換による方法は場の領域が無限あるいは半無限の境界を持つような場合には、非常に有利な解法と思われるが、有限な境界を持つ場合には、有限積分変換を用いても、一般的には境界値が残り、それを処理する困難さでは、後者の級数解法によるものと大同小異である。もちろん、後者の級数解法による場合も困難さは異なる。その内、最も困難で最も重要と思われるのは、変位ポテンシャルを求めるために、数学的に難解な微分方程式を直接解かなければならないことである。

この解析的解法における二つの流れの内、どちらが有利でしかも簡明であるかについては、一概にいうことはできないようである。やはり、当面した問題に応じて、どちらかの方法を選択すべき事かと思われる。

本論文の目的は、級数解法によるものの中で、特に従来より求められている基本解を用いる場合に、はたして、その基本解が任意の直交曲線座標系においても適用できる解であるのか否か、さらには、適用できた場合に、その基本解に含まれる変位ポテンシャルが従来良くいわれている調和関数にはたしてなるのか否かなどについて考察を加えるものである。

本論文の前半の部分では、物体力がある場合の特殊解について述べたものであり、この部分は文献1)によったものである。後半の部分は、特に目新しさはないが、Neuberの解あるいは Galerkin の解が座標系を限定して導出されたものではないことを示し、また従来 Neuber の解についていわれることを自分なりに確かめ、まとめて見たものであり、この部分は、大抵文献2)によったものである。

2. 物体力がある場合の特殊解について

物体力をベクトル  $X$  で表わすと、弾性体のつり合い方程式は次式のようなである。

$$\nabla^2 u + \frac{1}{1-2\nu} \text{grad div } u + \frac{X}{G} = 0 \dots (1)$$

ここで、 $u$ : 変位ベクトル、 $\nabla^2$ : ラプラス演算子、 $\nu$ : ポアソン比、 $G$ : セン断弾性係数

式(1)を Lamé の定数  $\mu, \lambda$  で表わすと

$$\mu \nabla^2 u + (\lambda + \mu) \text{grad div } u + X = 0 \dots (2)$$

とも表現できる。

式(1)に  $\text{div}$  を作用させて、

$$\text{div } \nabla^2 u = \nabla^2 \text{div } u, \text{div grad } f = \nabla^2 f$$

であることに留意すると、次式が得られる。

$$\frac{2(1-\nu)}{1-2\nu} \text{div } \nabla^2 u = -\frac{1}{G} \text{div } X \dots (3)$$

式(1)に  $\text{rot}$  を作用させて、 $\text{rot grad } f = 0$  の関係を用いれば、次式が得られる。

$$\text{rot } \nabla^2 u = -\text{rot } X / G \dots (4)$$

式(3)および式(4)において、 $G \neq 0, \nu \neq 1/2, \nu \neq 1$  として

$$\text{div } X = 0, \text{rot } X = 0 \dots (5)$$

とすると、式(3)および式(4)より、それぞれ

$$\text{div } \nabla^2 u = \nabla^2 \text{div } u = 0 \dots (6)$$

$$\text{rot } \nabla^2 u = \nabla^2 \text{rot } u = 0 \dots (7)$$

の関係が得られる。したがって、物体力  $X$  が式(5)の関係を満たす場合には、 $\text{div } u$  および  $\text{rot } u$  はそれぞれ調和関数および調和ベクトルとなる。体積ひずみ  $\theta$  は  $\text{div } u$  であるので、体積ひずみ  $\theta$  もまた調和関数となる。

一方、直交曲線座標系における任意ベクトル  $A$  には

$$\nabla^2 A = \text{grad div } A - \text{rot rot } A$$

の関係があるので、 $A = u$  とすると

$$\nabla^2 u = \text{grad div } u - \text{rot rot } u$$

となる。上式に  $\nabla^2$  を作用させて、 $\nabla^2 \text{grad} = \text{grad } \nabla^2$  の関係を用いれば

$$\nabla^2 \nabla^2 u = \text{grad div } \nabla^2 u - \text{rot rot } \nabla^2 u$$

が得られる。したがって、式(6)および式(7)の関係により、上式の右辺は0となる、

$$\nabla^2 \nabla u = 0 \dots\dots\dots (8)$$

の関係が得られ、物体力 $X$ が式(5)の関係を満たせば、変位ベクトル $u$ は無調和ベクトルとなる。もちろん、物体力 $X$ が0の場合にも、式(6)、(7)および式(8)の関係は成立する。

さて、式(3)に戻り、物体力 $X$ がポテンシャルのgrad. で

$$X = \text{grad } \alpha \dots\dots\dots (9)$$

と与えられる場合には、式(9)を式(3)の右辺に代入して

$$\text{div } u = -\frac{1-2\nu}{2G(1-\nu)} \alpha \dots\dots\dots (10)$$

が得られる。ここで

$$u = \text{grad } \varphi \dots\dots\dots (11)$$

と置いて、式(10)に代入すると

$$\nabla^2 \varphi = -\frac{1-2\nu}{2G(1-\nu)} \alpha \dots\dots\dots (12)$$

が得られる。したがって、物体力 $X$ が式(9)のように与えられた場合の特殊解は、式(11)および式(12)で与えられる。式(4)は

$$\text{rot } X = \text{rot grad } \alpha = 0$$

$$\text{rot } \nabla^2 u = \nabla^2 \text{rot } u = \nabla^2 \text{rot grad } \varphi = 0$$

の関係より満たされている。

また、式(4)において、物体力 $X$ がベクトルポテンシャルの rot. で

$$X = \text{rot } \bar{z} \dots\dots\dots (13)$$

と与えられた場合には、式(13)を式(4)の右辺に代入すると

$$\text{rot } \nabla^2 u = -\text{rot rot } \bar{z} / G \dots\dots\dots (14)$$

が得られる。ここで

$$u = \text{rot } \bar{w} \dots\dots\dots (15)$$

と置いて、式(14)に代入すると

$$\nabla^2 \bar{w} = -\bar{z} / G \dots\dots\dots (16)$$

が得られる。式(3)は

$$\text{div } X = \text{div rot } \bar{z} = 0$$

$$\text{div } \nabla^2 u = \nabla^2 \text{div } u = \nabla^2 \text{div rot } \bar{w} = 0$$

の関係より満たされている。したがって、物体力 $X$ が式(13)のように与えられた場合の特殊解は、式(15)および式(16)で与えられることになる。

15) および式(16)で与えられることになる。

Helmholtzの定理より、物体力 $X$ は、一般的に、

$$\left. \begin{aligned} X &= \text{grad } \alpha + \text{rot } \bar{z} \\ \text{div } \bar{z} &= 0 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (17)$$

と表わすことができるので、特殊解は

$$u = \text{grad } \varphi + \text{rot } \bar{w} \dots\dots\dots (18)$$

にて

$$\left. \begin{aligned} \nabla^2 \varphi &= -\frac{1-2\nu}{2G(1-\nu)} \alpha \\ \nabla^2 \bar{w} &= -\bar{z} / G \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (18.1)$$

のよう表わすことができる。

以上、物体力がある場合の特殊解を求めたので、以下では、物体力 $X=0$ としておく。

### 3. Papkovitch - Neuberの解の導出について

物体力 $X$ が0の場合の弾性体のつり合い方程式は、式(1)あるいは式(2)において、 $X=0$ としたものである。

改めて書くと次のようである。

$$\nabla^2 u + \frac{1}{1-2\nu} \text{grad div } u = 0 \dots\dots\dots (19)$$

Helmholtzの定理より

$$\left. \begin{aligned} u &= \text{grad } \phi + \text{rot } \delta \\ \text{div } \delta &= 0 \end{aligned} \right\} \dots\dots\dots (20)$$

と置くことができる。式(20)の第一式を式(19)に代入すると、次式が得られる。

$$\nabla^2 \left\{ \frac{2-2\nu}{1-2\nu} \text{grad } \phi + \text{rot } \delta \right\} = 0 \dots\dots\dots (21)$$

上式の右辺の $\{ \}$ の中を

$$\frac{2-2\nu}{1-2\nu} \text{grad } \phi + \text{rot } \delta = B \dots\dots\dots (22)$$

と置くと

$$\nabla^2 B = 0 \dots\dots\dots (22.1)$$

と置いて、式(22)に div. を作用させると

$$\nabla^2 \phi = \frac{1-2\nu}{2(1-\nu)} \text{div } B \dots\dots\dots (23)$$

となる。上式を積分すると次式が得られる。

$$\phi = \frac{1-2\nu}{4(1-\nu)} (\nabla^2 B + B_0) \dots\dots\dots (24)$$

にて

$$\nabla^2 B_0 = 0 \dots\dots\dots (24.1)$$

また、 $P$ : 位置ベクトル

式(23)から式(24)に至る過程では、 $B$ が調和ベクトルのとき、 $\nabla^2(FB) = 2\text{div} B$ となる関係を用いてゐる。

したがって、式(20)、(22)および式(24)より

$$u = B - \frac{1}{4(1-\nu)} \text{grad}(FB + B_0) \dots (25)$$

が得られる。上式は、Papkovitchの解(1932年)である。いま、上式において

$$B = 2(1-\nu)\bar{E}/G, \quad B_0 = 2(1-\nu)\bar{E}_0/G \dots (26)$$

とせし

$$\nabla^2\bar{E} = 0, \quad \nabla^2\bar{E}_0 = 0 \dots (26.1)$$

と置いて、書き替へると次式となる。

$$2Gu = -\text{grad}(F\bar{E} + \bar{E}_0) + 4(1-\nu)\bar{E} \dots (27)$$

上式はNeuberの解(1934年)である。したがって、Papkovitchの解とNeuberの解とは、互に全く等価な解である。

さて、式(22)に戻り、右辺を

$$\frac{2-2\nu}{1-2\nu} \text{grad} \phi + \text{rot} \psi = B + \frac{1}{G} \text{rot} \psi \dots (28)$$

とせし

$$\nabla^2\psi = 0 \dots (28.1)$$

とおくと、

$$u = B - \frac{1}{4(1-\nu)} \text{grad}(FB + B_0) + \frac{1}{G} \text{rot} \psi \dots (29)$$

が得られる。上式において、式(26)のよう置き換へると、奈の一般化されたNeuberの解<sup>2)</sup>

$$2Gu = -\text{grad}(F\bar{E} + \bar{E}_0) + 4(1-\nu)\bar{E} + 2\text{rot} \psi \dots (30)$$

とせし

$\nabla^2\bar{E}_0 = 0, \quad \nabla^2\bar{E} = 0, \quad \nabla^2\psi = 0 \dots (30.1)$   
 が得られる。上式において、 $\bar{E}_0 = -\varphi, \quad \bar{E} = -\lambda$ と置き換へると、

$$2Gu = \text{grad}(F\lambda + \varphi) - 4(1-\nu)\lambda + 2\text{rot} \psi \dots (31)$$

と表わされる。上式は一般化されたBoussinesqの解であり、一般化されたNeuberの解と一般化されたBoussinesqの解は互に等価であるといふことができる。

式(30)の $\bar{E}_0$ は変位のスカラーポテンシャル、

$\psi$ および $\psi$ は変位のベクトルポテンシャルと呼ばれるものである。式(30)の右辺の第三項 $2\text{rot} \psi$ を他の調和ベクトルに繰り込み、Neuberの解に形式的に変形することは、奈<sup>2)</sup>が示している。

こゝまで、Papkovitch-Neuberの解の導出過程を示したが、大切なことは、座標系を特に限定してゐないことである(直交曲線座標系の制限はある)。したがってPapkovitch-Neuberの解、奈の一般化されたNeuberの解あるいは一般化されたBoussinesqの解は、任意の直交曲線座標系に通用できる基本解である。

式(30)を直角座標系、円筒座標系および球座標系で表わしてみると次のようである。

(1) 直角座標系  $(x, y, z)$

$$\left. \begin{aligned} u &= (u, v, w), \quad F = (x, y, z) \\ \bar{E} &= (\bar{E}_1, \bar{E}_2, \bar{E}_3), \quad \psi = (\psi_1, \psi_2, \psi_3) \\ \nabla^2 &\equiv \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \end{aligned} \right\} \dots (32)$$

式(30.1)より、

$$\left. \begin{aligned} \nabla^2\bar{E}_0 &= 0, \quad \nabla^2\bar{E}_1 = \nabla^2\bar{E}_2 = \nabla^2\bar{E}_3 = 0 \\ \nabla^2\psi_1 &= \nabla^2\psi_2 = \nabla^2\psi_3 = 0 \end{aligned} \right\} \dots (33)$$

となり、直角座標系では、調和ベクトル $\bar{E}$ および $\psi$ のそれぞれの成分はすべて調和関数となる。

変位成分を変位ポテンシャルで表わすと、

$$\left. \begin{aligned} 2Gu &= -\frac{\partial F}{\partial x} + 4(1-\nu)\bar{E}_1 + 2\left(\frac{\partial\psi_2}{\partial y} - \frac{\partial\psi_1}{\partial z}\right) \\ 2Gv &= -\frac{\partial F}{\partial y} + 4(1-\nu)\bar{E}_2 + 2\left(\frac{\partial\psi_1}{\partial z} - \frac{\partial\psi_2}{\partial x}\right) \\ 2Gw &= -\frac{\partial F}{\partial z} + 4(1-\nu)\bar{E}_3 + 2\left(\frac{\partial\psi_1}{\partial x} - \frac{\partial\psi_2}{\partial y}\right) \end{aligned} \right\} \dots (34)$$

こゝで

$$F = \bar{E}_0 + x\bar{E}_1 + y\bar{E}_2 + z\bar{E}_3 \dots (34.1)$$

となり、上式の変位ポテンシャルについては、Hata's<sup>3)</sup> 小林<sup>4)</sup>および著者<sup>5)</sup>が示している。

(2) 円筒座標系  $(r, \theta, z)$

$$\left. \begin{aligned} u &= (u_r, u_\theta, u_z), \quad F = (r, 0, z) \\ \bar{E} &= (\bar{E}_r, \bar{E}_\theta, \bar{E}_z), \quad \psi = (\psi_r, \psi_\theta, \psi_z) \\ \nabla^2 &\equiv \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \end{aligned} \right\} \dots (35)$$

式(30.1)の第一式より、 $\bar{E}_0$ は調和関数となるが、第二式を成分で表わしてみると

$$r^2 \bar{F}_z = 0 \dots \dots \dots (36.1)$$

$$\left. \begin{aligned} r^2 \bar{F}_r - \frac{\bar{F}_r}{r^2} - \frac{2}{r^2} \frac{\partial \bar{F}_\theta}{\partial \theta} &= 0 \\ r^2 \bar{F}_\theta - \frac{\bar{F}_\theta}{r^2} + \frac{2}{r^2} \frac{\partial \bar{F}_r}{\partial \theta} &= 0 \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (36.2)$$

となり、調和ベクトル \$\bar{F}\$ の成分、\$\bar{F}\_z\$ は調和関数となるが、\$\bar{F}\_r\$ および \$\bar{F}\_\theta\$ は式(36.2)に本されているように調和関数とはならないようである。

変位成分を変位ポテンシャルで表わすと

$$\left. \begin{aligned} 2G \bar{u}_r &= -\frac{\partial F}{\partial r} + 4(1-\nu) \bar{F}_r + 2 \left( \frac{1}{r} \frac{\partial \bar{u}_\theta}{\partial \theta} - \frac{\partial \bar{u}_\theta}{\partial r} \right) \\ 2G \bar{u}_\theta &= -\frac{1}{r} \frac{\partial F}{\partial \theta} + 4(1-\nu) \bar{F}_\theta + 2 \left( \frac{\partial \bar{u}_r}{\partial \theta} - \frac{\partial \bar{u}_r}{\partial r} \right) \\ 2G \bar{u}_z &= -\frac{\partial F}{\partial z} + 4(1-\nu) \bar{F}_z + 2 \left\{ \frac{1}{r} \frac{\partial (r \bar{u}_\theta)}{\partial r} + \right. \\ &\quad \left. - \frac{1}{r} \frac{\partial \bar{u}_r}{\partial \theta} \right\} \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (37)$$

ここで

$$F = \bar{F}_0 + r \bar{F}_r + z \bar{F}_z \dots \dots \dots (37.1)$$

となる。上式の変位ポテンシャルについては、文献6)に発表している。

(3) 球座標系 \$(r, \theta, \varphi)\$

$$\left. \begin{aligned} u &= (u_r, u_\theta, u_\varphi), \quad r = (r, \theta, \varphi) \\ \bar{F} &= (\bar{F}_r, \bar{F}_\theta, \bar{F}_\varphi), \quad \psi = (\psi_r, \psi_\theta, \psi_\varphi) \\ \nabla^2 &\equiv \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\cot \theta}{r^2} \frac{\partial}{\partial \theta} + \\ &\quad + \frac{1}{r^2 \sin^2 \theta} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2} \end{aligned} \right\} \dots \dots (38)$$

式(30.1)の第一式より、\$\bar{F}\_z\$ は調和関数となるが第二式を成分で表わしてみると

$$\left. \begin{aligned} r^2 \bar{F}_r - \frac{2 \bar{F}_r}{r^2} - \frac{2 \cot \theta}{r^2} \bar{F}_\theta - \frac{2}{r^2} \frac{\partial \bar{F}_\theta}{\partial \theta} - \frac{2}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \bar{F}_\varphi}{\partial \varphi} &= 0 \\ r^2 \bar{F}_\theta - \frac{\bar{F}_\theta}{r^2 \sin^2 \theta} + \frac{2}{r^2} \frac{\partial \bar{F}_r}{\partial \theta} - \frac{2 \cot \theta}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \bar{F}_\theta}{\partial \varphi} &= 0 \\ r^2 \bar{F}_\varphi - \frac{\bar{F}_\varphi}{r^2 \sin^2 \theta} + \frac{2}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \bar{F}_r}{\partial \varphi} + \frac{2 \cot \theta}{r^2 \sin \theta} \frac{\partial \bar{F}_\theta}{\partial \varphi} &= 0 \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (39)$$

となり、調和ベクトル \$\bar{F}\$ の成分は、三つの成分とも調和関数とはならないようである。

変位成分を変位ポテンシャルで表わすと

$$\left. \begin{aligned} 2G \bar{u}_r &= -\frac{\partial F}{\partial r} + 4(1-\nu) \bar{F}_r + 2 \left( \frac{\cot \theta}{r} \bar{u}_\theta + \frac{1}{r} \frac{\partial \bar{u}_\theta}{\partial \theta} + \right. \\ &\quad \left. - \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \bar{u}_\varphi}{\partial \varphi} \right) \end{aligned} \right\}$$

$$\left. \begin{aligned} 2G \bar{u}_\theta &= -\frac{1}{r} \frac{\partial F}{\partial \theta} - 4(1-\nu) \bar{F}_\theta + 2 \left( \frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial \bar{u}_r}{\partial \varphi} + \right. \\ &\quad \left. - \frac{\partial \bar{u}_\varphi}{r} - \frac{\partial \bar{u}_\varphi}{\partial r} \right) \\ 2G \bar{u}_\varphi &= -\frac{1}{r \sin \theta} \frac{\partial F}{\partial \varphi} + 4(1-\nu) \bar{F}_\varphi + \\ &\quad + 2 \left( \frac{\partial \bar{u}_\theta}{r} + \frac{\partial \bar{u}_\theta}{\partial r} - \frac{1}{r} \frac{\partial \bar{u}_r}{\partial \theta} \right) \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (40)$$

ここで

$$F = \bar{F}_0 + r \bar{F}_r \dots \dots \dots (40.1)$$

となる。式(39)を解く数学的解法、文献7)に発表しているが、変位ポテンシャルの中に互に独立でない項が含まれているようであり、式(40)を用いて変位成分を求めた上で、独立性の検討を加えて用いる必要がある。

#### 4. Galerkin の解の導出について

式(20)より、\$\text{div rot } A = 0\$ であることと留意すると、

$$\bar{S} = -\frac{2(1-\nu)}{2G} \text{rot rot } \bar{w} \dots \dots \dots (41)$$

とおくことができる。上式に \$\text{rot.}\$ を作用させると

$$\begin{aligned} \text{rot } \bar{S} &= -\frac{2(1-\nu)}{2G} \text{rot rot rot } \bar{w} \\ &= -\frac{2(1-\nu)}{2G} (\text{grad div } \bar{w} - \nabla^2 \bar{w}) \dots \dots (42) \end{aligned}$$

が得られる。上式を式(21)に代入すると

$$\begin{aligned} \frac{2(1-\nu)}{1-2\nu} \nabla^2 \text{grad } \phi - \frac{2(1-\nu)}{2G} \nabla^2 \text{grad div } \bar{w} + \\ + \frac{2(1-\nu)}{2G} \nabla^2 \bar{w} &= 0 \dots \dots \dots (43) \end{aligned}$$

となる。上式において

$$\nabla^2 \bar{w} = 0 \dots \dots \dots (44)$$

とすると、すなわち、\$\bar{w}\$ を重調和ベクトルとすると、式(43)は

$$\frac{2(1-\nu)}{1-2\nu} \nabla^2 \text{grad} \left\{ \phi - \frac{1-2\nu}{G} \text{div } \bar{w} \right\} = 0$$

となり、上式より

$$\phi = \left\{ (1-2\nu) / 2G \right\} \text{div } \bar{w} + \phi_0 \dots \dots \dots (45)$$

ただし

$$\nabla^2 \phi_0 = 0 \dots \dots \dots (45.1)$$

が得られる。式(45)の右辺の第二項 \$\phi\_0\$ は調和関数 \$\text{div } \bar{w}\$ に伴って決まることからであるので、一般的には、不必要な調和関数であり、\$\phi\_0 = 0\$ として、式(42)が

式(45)を式(20)の第一式に代入すると  

$$2G\omega = -\text{grad div } \bar{w} + 2(1-\nu)\nabla^2 \bar{w} \dots (46)$$

が得られる。上式は Galerkin の解(1930年)であり  
 $\bar{w}$  が Galerkin Vector と呼ばれるものである。

式(41)において、ひずみ調和ベクトルのとき、  

$$\text{div} \{ 2\psi - \text{grad}(F\psi) \} = 0$$

となることを着目して  

$$\delta = -\frac{2(1-\nu)}{2G} \text{rot } \bar{w} + \frac{1}{2G} \{ 2\psi + \text{grad}(F\psi) \} \dots (47)$$

とすれば、左の一般化された Galerkin の解<sup>2)</sup>  

$$2G\omega = -\text{grad div } \bar{w} + 2(1-\nu)\nabla^2 \bar{w} + 2\text{rot } \psi \dots (48)$$

ただし、  

$$\nabla^2 \bar{w} = 0, \nabla^2 \psi = 0 \dots (48-1)$$

が得られる。

ここまでの Galerkin の解の導出過程においても、  
 座標系は特に限定してないことに留意する必要がある。

円筒座標系の軸対称問題に用いられる Love の解<sup>8)</sup>  
 (1906年)あるいは Michell の解(1900年)は、式(46)  
 の Galerkin の解より直接導出することができる。  
 式(46)を円筒座標系  $(r, \theta, z)$  に適用し、  
 歪調和ベクトル  $\bar{w}(\bar{w}_r, \bar{w}_\theta, \bar{w}_z)$  の成分の中で

$$\bar{w}_r = 0, \bar{w}_\theta = 0, \bar{w}_z = \bar{\psi} \dots (49)$$

とおくと、 $\nabla^2 \bar{w} = 0$  より  

$$\nabla^2 \bar{w}_z = \nabla^2 \bar{\psi} = 0 \dots (50)$$

が得られる。すなわち、 $\bar{\psi}$  は歪調和関数となる。変位  
 成分を変位ポテンシャルで表わすと  

$$2G\omega_r = -\frac{\partial^2 \bar{\psi}}{\partial r^2}, 2G\omega_z = 2(1-\nu)\nabla^2 \bar{\psi} - \frac{\partial^2 \bar{\psi}}{\partial z^2} \dots$$

$$\dots (51)$$

==で  

$$\nabla^2 \equiv \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

となる。 $\bar{\psi}$  は Love のひずみ関数あるいは Michell の  
 関数と呼ばれるものである。

また、円筒座標系の非軸対称問題に用いられる半枝  
 の解<sup>9)</sup>は式(48)の一般化された Galerkin の解より  
 導出することができる。式(48)を円筒座標系  
 $(r, \theta, z)$  に適用して、歪調和ベクトル  $\bar{w}(\bar{w}_r, \bar{w}_\theta,$

$\bar{w}_z)$  および調和ベクトル  $(\psi_r, \psi_\theta, \psi_z)$  のうち、  

$$\bar{w}_r = \bar{w}_\theta = 0, \bar{w}_z = 2G\bar{\psi} \left. \begin{array}{l} \psi_r = \psi_\theta = 0, \psi_z = 2G\psi \end{array} \right\} \dots (52)$$

とすると、 $\nabla^2 \bar{w} = 0$  および  $\nabla^2 \psi = 0$  より  

$$\nabla^2 \bar{\psi} = 0, \nabla^2 \psi = 0 \dots (53)$$

が得られる。すなわち、 $\bar{\psi}$  は歪調和関数、 $\psi$  は調和関数  
 となる。各成分を変位ポテンシャルで表わすと

$$\left. \begin{array}{l} \psi_r = -\frac{\partial^2 \bar{\psi}}{\partial r^2} + \frac{2}{r} \frac{\partial \psi}{\partial r} \\ \psi_\theta = -\frac{1}{r} \frac{\partial^2 \bar{\psi}}{\partial \theta^2} - 2 \frac{\partial \psi}{\partial r} \\ \psi_z = 2(1-\nu)\nabla^2 \bar{\psi} - \frac{\partial^2 \bar{\psi}}{\partial z^2} \end{array} \right\} \dots (54)$$

==で  

$$\nabla^2 \equiv \frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}$$

となる。式(54)を半枝は拡張された Michell の解と  
 呼んでいる。

式(48)の一般化された Galerkin の解の第3項  $2x$   
 $\text{rot } \psi$  を他の調和ベクトル  $\bar{w}$  と見做し、Galerkin の  
 解の形式的に変形することができる。式(48)の  $\bar{w}$  を  
 次のように置く。

$$\bar{w} = \frac{1}{2(1-\nu)} (2\psi \times r) + \bar{w}' + \text{grad } \bar{\psi} \dots (55)$$

ただし  

$$\left. \begin{array}{l} \nabla^2 \psi = 0, \nabla^2 \bar{w}' = 0 \\ \nabla^2 \bar{\psi} = \frac{1}{2(1-\nu)(1-2\nu)} r \text{rot } \psi \end{array} \right\} \dots (55-1)$$

式(55)に  $\nabla^2$  を作用させると次式が得られる。  

$$\nabla^2 \bar{w} = -\frac{2}{2(1-\nu)} \text{rot } \psi + \nabla^2 \bar{w}' + \text{grad } \nabla^2 \bar{\psi} \dots$$

$$\dots (56)$$

式(55)に  $\text{div}$  を作用させると次式となる。  

$$\text{div } \bar{w} = \frac{1}{2(1-\nu)} r \text{rot } \psi + \text{div } \bar{w}' + \nabla^2 \bar{\psi} \dots$$

$$\dots (57)$$

式(56)および式(57)を式(48)に代入すれば  

$$2G\omega = -\text{grad div } \bar{w}' + 2(1-\nu)\nabla^2 \bar{w}' \dots (58)$$

と変形できる。上式の  $\nabla^2 \bar{w}'$  は  $\nabla^2 \bar{w}'$  としても一般性を失  
 はないので、式(58)は Galerkin の表現となる。

また、式(46)の Galerkin の解は、Neuber の

解に形式的に変形できる。式(4b)において、次のま  
うにおく。

$$\left. \begin{aligned} 2\text{div } \bar{w} - \nu \nabla^2 \bar{w} &= 2\bar{\varepsilon}'_0 \\ \nabla^2 \bar{w} &= 2\bar{\varepsilon}' \end{aligned} \right\} \dots (59)$$

ただし

$$\nabla^2 \bar{\varepsilon}'_0 = 0, \quad \nabla^2 \bar{\varepsilon}' = 0 \dots (59.1)$$

式(59)より

$$2\text{div } \bar{w} = 2\bar{\varepsilon}'_0 + \nu \nabla^2 \bar{w} = 2(\bar{\varepsilon}'_0 + \nu \bar{\varepsilon}')$$

となるので、上式と式(59)の第二式を式(4b)

に代入すると

$$\begin{aligned} 2G\omega &= -\text{grad div } \bar{w} + 2(1-\nu)\nabla^2 \bar{w} \\ &= -\text{grad}(\nu \bar{\varepsilon}' + \bar{\varepsilon}'_0) + 4(1-\nu)\bar{\varepsilon}' \dots (60) \end{aligned}$$

となり、Neuberの表現となる。

5. 一般化されたNeuberの解より、2rot $\omega$ お  
よびベクトルポテンシャルの二つの成分を消去するこ  
とから

$$\text{式(30)の } \bar{\varepsilon}(\bar{\varepsilon}_1, \bar{\varepsilon}_2, \bar{\varepsilon}_3) \text{ の } \bar{\varepsilon}_2 \text{ と } 2 \times \text{rot } \omega \text{ を消去して}$$

$$2G\omega = -\text{grad}(\nu \bar{\varepsilon}' + \bar{\varepsilon}'_0) + 4(1-\nu)\bar{\varepsilon}' \dots (61)$$

$$\therefore \bar{\varepsilon}' = (\bar{\varepsilon}'_1, \bar{\varepsilon}'_2, 0)$$

に変形することである。式(30)において

$$\left. \begin{aligned} \bar{\varepsilon} &= \bar{\varepsilon}' + \text{grad } H - \{1/2(1-\nu)\} \text{rot } \omega \\ \bar{\varepsilon}_0 &= \bar{\varepsilon}'_0 - \nu \text{grad } H + 4(1-\nu)H + \\ &\quad + \{1/2(1-\nu)\} \nu \text{rot } \omega \end{aligned} \right\} \dots (62)$$

ただし

$$\left. \begin{aligned} \nabla^2 \bar{\varepsilon}'_0 &= 0, \quad \nabla^2 \bar{\varepsilon}'_1 = 0, \quad \nabla^2 \bar{\varepsilon}'_2 = 0, \quad \nabla^2 H = 0 \\ \text{grad } \nu H - \{1/2(1-\nu)\} \text{rot } \omega &= \bar{\varepsilon}_3 \end{aligned} \right\} \dots (62.1)$$

とおけば、式(61)が保られる。

## 6. 結 語

Neuberの解、一般化されたBoussinesqの解、一般  
化されたNeuberの解あるいはGalerkinの解などが  
座標系を特に限定して導出されたものではないことを  
示し、それゆえ、これらの基本解が任意の直交曲線座  
標系においても適用できる解であることを示した。

従来、これらの基本解は直交座標系で表現されて  
いることが多く、そのため、他の座標系に用いる場合に  
は、解をその座標系に変換して用いることが多かった  
が、本論文で示したように、変位ポテンシャルそのもの  
を直交曲線座標系における成分として取り扱えば、  
そのような変換の手段を取らなくとも良い事となる。

また、従来、変位ポテンシャルが調和関数あるいは重  
調和関数になるといわれているが、そのことは、直交座  
標系においてのみ真であり、一般的な直交曲線座標系に  
おいては、ベクトルポテンシャルが、たとえ、調和ベク  
トルであっても、その成分はかならずしも調和関数とは  
ならないことを例題を上げて示した。

## 参考文献

- 1) Flüsse, S.: Encyclopedia of Physics, Vol. VIIa/2, Mechanics of Solids II, p. 140, Springer-Verlag, 1972
- 2) 秦 謹-: 三次元応力問題の解法について, 北海道工学部研究報告, 第13号, pp. 13-44, 昭30-12
- 3) Hata, K. and C. Minamisawa: Some problems of three-dimensional stresses in a short cylinder of rectangular cross-section under uniform loadings over circular areas, Proc. 8th Japan Nat. Congr. Appl. Mech., pp. 155-158, 1958
- 4) 小林道明・石川博将・秦 謹-: 短直方柱の応力解析, 機械学会論文集, 第41巻348号, pp. 2265-2277, 昭50-8
- 5) Okumura, I.: On the three-dimensional stress analysis for a rectangular block under a partially distributed tangential load, Theoretical and Applied Mechanics, Vol. 25, pp. 521-538, 1977
- 6) Okumura, I.: On the three-dimensional stress analysis for a short cylinder under a semi-circularly distributed uniform load, Theoretical and Applied Mechanics, Vol. 24, pp. 249-262, 1976
- 7) 奥村 勇: 非軸対称荷重を受ける球および球殻の三次元応力問題について, 第27回応用力学連合講演会講演論文抄録集, pp. 299-300, 昭52-11
- 8) Love, A. E. H.: A Treatise On The Mathematical Theory of Elasticity, p. 276, Dover Pub., 4th ed., 1944
- 9) 岸波鹿雄: 表面の一部が剛体で圧縮された半無限弾性体の三次元応力問題, 機械学会論文集, 第21巻111号(第1部), pp. 767-773, 1955