

1. まえがき

Terzaghiの提案した三次元の圧密方程式の非合理性は、指適されて久しいが、その非合理性が明確にされないで、現在なを、実験室に、現場の沈下解析に、使い易いという理由で、生き続けている。これに対してBiotの圧密論は、不飽和の場合を除いて、基本的には議論する余地のないものであるが、利用しやすい形で、解が用意されていない事と、Biotの提案した方程式が圧密方程式にまで発展させられていないため、現在まであまり利用されていないし、Terzaghi理論の非合理性を指適するにも至っていない。Terzaghiの三次元圧密方程式は、多くの人々によつて個々の問題に適用され、解をが与えられている。そしてその適用に際して、排水条件は、容易に入れる事ができるが、変形条件又は境界の応力条件は、入れる事ができない。従つて、Terzaghi系列の多くの研究者は、排水条件だけを考慮して、変形条件を無視して、解を求めた。ただ、中には、変形条件を無理に持ちこんで解を得ようとした人もあるが、全く無意味な、結果を得ている。

Terzaghiの方程式に変形条件を持ち込み得ないという事は、その方程式が、ある特定の変形条件を含んだ、特殊なケースの圧密方程式である事を暗示している。そしてこの変形条件ないしは、境界の応力条件については未だ確定しておらず、混乱した状態にある。この研究は先に発表した圧密方程式を更に検討し、Terzaghiの圧密方程式が内蔵する変形条件を明らかにしようとするものである。

2. 圧密方程式の誘導とその検討

圧密方程式の誘導はすでに発表したものであるが、後の討議に必要なので簡単に記述する。方程式の誘導には、土の特性を次のように仮定した。尙この仮定は、Terzaghi及びBiotの仮定と同一である。 1) 等方等質弾性体 2) 完全飽和 3) 土粒子、水の非圧縮性 4) 微小ひずみ 5) Darcyの法則 以上。

変位で表わした釣合方程式はLaméの定数 λ, μ を使つて次のように書ける。

$$(\lambda + 2\mu) \text{grad } e - \mu \text{rot} \cdot \text{rot } u + \text{grad } u = 0 \quad (1)$$

ここに $e = e_x + e_y + e_z$ u : 変位ベクトル, u : 間隙水圧である。

(1)式の div をとると

$$\begin{aligned} (\lambda + 2\mu) \text{div} \cdot \text{grad } e + \text{div} \cdot \text{grad } u &= 0 \\ \nabla^2 ((\lambda + 2\mu) e + u) &= 0 \end{aligned}$$

$$\text{そこで} \quad \varphi = (\lambda + 2\mu) e + u \quad \text{とおき,} \quad (2)$$

φ を圧密における、Total Potentialと呼ぶ事にする。そして φ はLaplaceの方程式を満足する。

$$\nabla^2 \varphi = 0 \quad (3)$$

(3)式の主要解は、三次元の場合に、次のようである。

$$\varphi = (\lambda + 2\mu) e + u = C_1 \frac{1}{r} + C_2 \quad (4)$$

ここに C_1, C_2 は積分定数であり $r = \sqrt{(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2 + (z-\zeta)^2}$ である。

(4)式を時間について微分し、連続条件式 $\dot{e} = -\frac{k}{\gamma_w} \text{div} \cdot \text{grad} u$ を考えるならば、圧密方程式を次のように書く事が出来る。

$$\frac{\partial u}{\partial t} = C \nabla^2 u + \frac{\partial}{\partial t} (C_1 \frac{1}{t} + C_2) \quad (5)$$

ここに $C = \frac{k}{\gamma_w} (\lambda + 2\mu)$ であり、圧密係数である。

次に、積分定数 C_1, C_2 の性格について検討してみる。

Case 1) $C_1 = 0, C_2 = 0, \varphi = 0$ の場合

今ある土塊に外力が作用した瞬間、まだ排水は進行していないとすれば $e = 0$ 従つて $u = 0$ 。

又 $t \rightarrow \infty$ のとき、 $u \rightarrow 0$ 、従つて $e \rightarrow 0$ 。このような事は圧密には存在しない。

Case 2) $C_1 = 0, C_2 \neq 0, \varphi = C_2$ の場合

このケースに於ては Total Potential は一様に分布し

$$\text{grad } \varphi = (\lambda + 2\mu) \text{grad } e + \text{grad } u = 0 \quad (6)$$

である。(6)式は、(1)式との比較に於いて

$$\text{rot} \cdot \text{rot } u = 0 \quad (7)$$

(7)式は、 $C_1 = 0, C_2 \neq 0$ であるための条件式であり、土塊の平面変形を意味している。この場合、即ち、平面変形条件のもとでの、圧密方程式は、次のようになる。

$$\frac{\partial u}{\partial t} = C \nabla^2 u + \frac{1}{t} C_2 \quad (8)$$

Case 3) $C_1 \neq 0, \varphi = C_1 \frac{1}{t} + C_2$ の場合

この場合、 $C_2 \neq 0$ 又は $C_2 = 0$ という事はあまり重要な意味をもたず、 $C_1 \neq 0$ の条件だけで一般性は失われない。 $C_1 \neq 0$ の変形条件は $C_1 = 0$ のときの議論からすぐに得られ

$$\text{rot} \cdot \text{rot } u \neq 0$$

である。これは土塊の変形が、平面形をしない場合であり、Total Potential が土塊内である分布をする事を意味している。そして圧密方程式は次のようになる

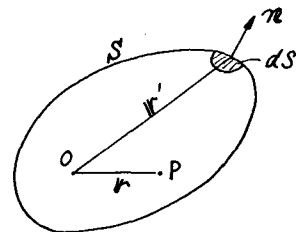
$$\frac{\partial u}{\partial t} = C \nabla^2 u + \frac{\partial}{\partial t} (C_1 \frac{1}{t} + C_2) \quad (9)$$

以上の議論から、圧密の問題は 土塊の変形が平面変形であるか 否かによつて大きく二分され、Total Potential は、夫々、一様又はある分布をもつ。しかし Total Potential が0であるような事は、圧密にはあり得ない。従つて Terzaghi の圧密方程式が認められるためには Total Potention が時間的に変化しない場合、 $\dot{\varphi} = 0$ の場合に限る事になる。このような条件は、どのような場合に満たされるのかを検討してみよう。

先づ(3)式に Green の定理を適用すると任意点 P の Total Potential は次式のようである。

$$\dot{\varphi}(r) = \frac{1}{4\pi} \frac{\partial}{\partial t} \int_S \left\{ \frac{1}{|r' - r|} \frac{\partial \varphi(r')}{\partial n} - \varphi(r') \frac{\partial}{\partial n} \left(\frac{1}{|r' - r|} \right) \right\} dS \quad (10)$$

ここに S : 土塊の表面積, n : 表面に垂直な方向



そこで00式は、(4)式と等価である。今、 $C_1=0$ の場合、即ち $\text{rot} \cdot \text{rot} u = 0$ の場合には、Total Potential ϕ は、一様に分布しているので $\text{grad} \phi = 0$ である。従つて00式の右辺第1項の $\frac{\partial \phi(r')}{\partial n}$ の値も0である。その事は00式において C_1 の主要な働きをしているのが、右辺第1項である事を意味している。 $C_1 \neq 0$ の場合に $\dot{\phi} = 0$ であるためには、少なくとも00式右辺第1項が0とならねばならない。しかし 任意点Pと境界面との相対位置が、時間的に変化する事から $\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{1}{|r-r'|} \right) \neq 0$ である。又 Total Potential が一様に分布していない事と境界面の形の变化に伴つてNormal 方向も 時間と共に変化する。従つて $\frac{\partial}{\partial t} \left(\frac{\partial \phi(r')}{\partial n} \right) \neq 0$ である。この二つの事を考え合せると $C_1 \neq 0$ の場合に00式 右辺第1項は、決して0とはなり得ない。即ち $\text{rot} \cdot \text{rot} u \neq 0$ (平面変形でない) 場合には Terzaghi の方程式は、認められない。従つて Terzaghi の方程式が、認められるとすれば、それは 平面変形条件 ($\text{rot} \cdot \text{rot} u = 0$) の下においてのみである。しかし この場合も一般には $\dot{\phi} \neq 0$ であり、 $\dot{\phi} = 0$ は更に特殊な条件を必要とする。その事を $\text{rot} u = 0$ の場合の2,3の例によつて示そう。

3. 平面変形条件のもとでの圧密方程式

1) Rectilinear Flow Case

今、立方体の土塊を考え、立方体の各境界面は、圧密過程中常に平面を保ち、もとの平面と平行に変位するものとする。従つて、境界面上には 直応力だけが作用し、せん断応力は存在しない。又 任意の境界面から排水は、行なわれるものとする。このような変形条件のもとでは $\text{rot} u = 0$ であり

$$\phi = (\lambda + 2\mu) e + u = C_2 \quad (11)$$

である。又 圧密方程式は

$$\frac{\partial u}{\partial t} = c \nabla^2 u + \frac{d}{dt} C_2$$

である。一方Z方向の釣合方程式及びHook則は夫々

$$\sigma'_z + u = \sigma_z = p_z \quad (Z \text{ 方向に Const.}) \quad (12)$$

$$\sigma'_z = \lambda e + 2\mu \epsilon_z \quad (13)$$

(11), (12), (13) 式を 体積全体に亘つて積分し、その体積で除すならば

$$(\lambda + 2\mu) \bar{e} + \bar{u} = C_2, \quad \bar{\sigma}'_z + \bar{u} = \bar{p}_z \quad \text{および} \quad \sigma'_z = \lambda \bar{e} + 2\mu \bar{\epsilon}_z$$

を得る。ここに $\bar{e}, \bar{u}, \bar{\sigma}'_z, \bar{p}_z, \bar{\epsilon}_x, \bar{\epsilon}_y$ および $\bar{\epsilon}_z$ は夫々体積全体の平均値である。

そして 上の3つの式から

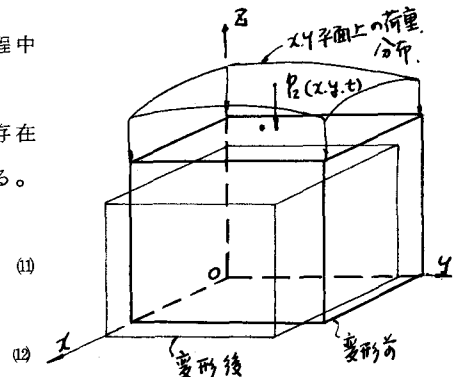
$$C_2 = \bar{p}_z + 2\mu (\bar{\epsilon}_x + \bar{\epsilon}_y)$$

であり、圧密方程式は

$$\frac{\partial u}{\partial t} = c \nabla^2 u + \frac{d \bar{p}_z}{dt} + 2\mu \frac{d}{dt} (\bar{\epsilon}_x + \bar{\epsilon}_y) \quad (14)$$

である。00式の右辺第2, 第3項が0であるならば Terzaghi の方程式となる。以上の議論は

$\text{rot} u = 0$ のCaseについてであるが、境界面にせん断応力が一様に分布する $\text{rot} \cdot \text{rot} u = 0$ のCaseについても 00式が得られる。従つて Terzaghi の方程式がすでに含んでいる変形条件は、 $\text{rot} \cdot \text{rot} u = 0$ で、かつ $\bar{\epsilon}_x + \bar{\epsilon}_y = 0$ という事になる。



$\dot{p} \neq 0$ の場合にも 確かに $\dot{\varphi} \neq 0$ であるけれども、これは 漸増荷重による圧密の問題であつて Terzaghi の方程式にも認められる。

2) Radial and Vertical Flow Case

円筒式を円筒座標で表現すればすぐにこの Case の圧密方程式は得られる。

$$\frac{\partial u}{\partial t} = c \left\{ \frac{\partial^2 u}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial u}{\partial r} + \frac{\partial^2 u}{\partial z^2} \right\} + \frac{d\bar{p}}{dt} + 2\mu \frac{d}{dt} (\bar{\epsilon}_r + \bar{\epsilon}_z) \quad (10)$$

円筒式が成立するためには $\text{rot. rot } u = 0$ でなければならないが、それは Barron のいう 等ひずみの場合である。そして、Terzaghi が成立するためには $\bar{\epsilon}_r + \bar{\epsilon}_z = 0$ 、即ち、円筒の内外径が時間的に変化しない事が必要である。尚 Barron は自由ひずみの場合に Terzaghi が成立すると述べているが、自由ひずみの場合には $\text{rot. rot } u \neq 0$ であつて、Terzaghi は成立しない。又、等ひずみの圧密方程式として $\frac{\partial \bar{u}}{\partial t} = c \nabla^2 \bar{u}$ を提案したが $\bar{u}$ は土塊全体の平均値であるからこの式の左辺は、位置的に定数である。したがつて、体積ひずみを表わす右辺も、位置的に定数でなければならない。これは Barron のおいた Vertical Strain Only 及び Equal Strain の仮定からもたらされる当然の帰結であるが、それは無意味である。

3) 球の場合

Cryer は球形試料の等方圧密について Terzaghi と Biot 理論の解を求めた。そして球の中心の間隙水圧の挙動について比較し、両者の解の間にきわだつた相違がある事を示した。それは、球の中心の間隙水圧が Terzaghi に於いては、単調に減少するのに対し、Biot に於いては、圧密の初期、一旦増加し、その後減少する。そして両者の解が一致するのは、ポアソン比 0.5 の時であるとした。球の等方圧密に於いては $\text{rot } u = 0$ であるから

$$\varphi = (\lambda + 2\mu) e + u = C_2$$

$$\dot{u} = c \nabla^2 u + \dot{C}_2$$

である。これに、境界の排水条件および応力条件

$$t > 0 \text{ のとき } r = R \text{ において } u = 0, \sigma_r' = p$$

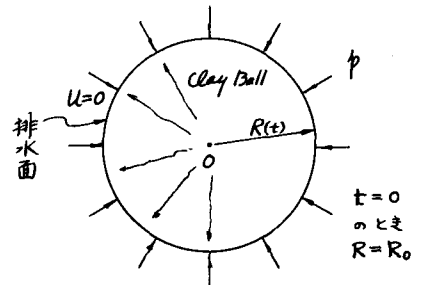
を入れると、球の圧密方程式は

$$\frac{\partial u}{\partial t} = c \nabla^2 u + \frac{dp}{dt} + 4\mu R_0 \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{R} \right)$$

となる。今の場合 $\dot{p} = 0$ 、 $c \nabla^2 u \leq 0$ 、 $4\mu R_0 \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{R} \right) > 0$ である。又圧密の初期、球の中心附近に於いては $\nabla^2 u \approx 0$ であり、 $\frac{d}{dt} \left(\frac{1}{R} \right)$ の値は、圧密の初期に最も大きいので

$|c \nabla^2 u| < 4\mu R_0 \frac{d}{dt} \left(\frac{1}{R} \right)$ の関係が成立する。このような場合には $\frac{\partial u}{\partial t} > 0$ であり間隙水圧は増大する。圧密の進行と共に $\frac{d}{dt} \left(\frac{1}{R} \right)$ の値が減少するので、或る時期に大小関係が逆転し、間隙水圧は減少を始める。このように荷重は一定のままで、間隙水圧は増大するのは円筒式の 右辺第 3 項が 0 とならず 常に正である事に原因する。即ち、球の場合 $\dot{p} = 0$ のもとで $\dot{\varphi} \neq 0$ である。

この事から球の場合、Terzaghi の圧密方程式は成立しない。又 $\nu = 0.5$ のときは円筒式全体が無意味となる。



4. あとがき 結論的に Terzaghi の圧密方程式は、平面変形条件 ($\text{rot. rot } u = 0$) のもとで、第 2、第 3 平均主ひずみの和が 0 ($\bar{\epsilon}_x + \bar{\epsilon}_y = 0$) という条件をすでに含んでいる。

参考文献: 熱伝導型圧密方程式と境界条件について - 参考: 吉田洋 第 24 回 地球学会 年次講演会