

名古屋大学 正員 市原松平
名古屋大学 学生員 ○石橋 勲

1. まえがき

ソコロフスキイの塑性論は、基礎の支持力、斜面の安定、擁壁土圧など、土の極限角合の問題に広く用いられるときである。しかし、その解釈はかなり困難で、わが国では、今まで、ほとんど活用されなくなっている。今回の報告は、理論的説明と解釈は文獻にゆずり、実際に解く場合の考え方、注意すべき点などを図で述べるものである。

2. 基本式

出発点となる仮定は、破壊領域のあるある点 \bar{x} 。
①土は極限平衡状態にある。②モール・フーロンの破壊規準が成立する。すなはち式 $\sigma_x + \sigma_z = c \tan \phi$ 。

$$\frac{\partial \sigma_x}{\partial x} + \frac{\partial \sigma_{xz}}{\partial z} = \gamma \sin \alpha, \quad \frac{\partial \sigma_z}{\partial z} + \frac{\partial \sigma_{xz}}{\partial x} = \gamma \cos \alpha \dots ①$$

$$\frac{1}{4}(\sigma_x - \sigma_z)^2 + \sigma_{xz}^2 = \frac{\sin^2 \phi}{4} (\sigma_x + \sigma_z + 2c \cdot \cot \phi)^2 \dots ②$$

となる。図-1に示す如く、日(長主応力面より、 x 面を β の角度)を用ひて、次の χ 、 ϑ 、 ψ を導入。

$$\chi = \frac{1}{2} \cot \phi \log \frac{\sigma_x}{c}, \quad \vartheta = \pi + \theta, \quad \psi = \chi - \theta \quad (c' \text{は強度のパラメータ}, \text{単位強度を考慮せよ}) \dots ③$$

$$\text{また} \quad \bar{\sigma} = c' e^{(\frac{1}{2} + \frac{1}{2}) \tan \phi}, \quad \theta = \frac{\vartheta - \psi}{2} \dots ④$$

①式と③式より $\beta - \vartheta$ に関する基本式を導き、さるに $\beta - \vartheta$ 面を、 x - z 面上に写像する隙の β 、 ϑ 特性線は β を $\beta - \vartheta$ 、 $-\vartheta$ すべり面に相当することを示し、 β から ϑ の特性線 $\beta - \vartheta$ 、漸化式を用ひて x 、 z 、 β 、 ϑ を求めるが、すべり線網と応力が求められる。

3. 計算の手順と注意

計算の手順は、①与えられた問題に対するすべり領域を $\beta - \vartheta$ 面に作成する。②境界条件より境界値を与える。③すべり領域を分割し、④ $\beta - \vartheta$ 面境界領域より、漸化式を用ひて、順次、全すべり領域を計算する。

3-1 すべり領域の作成

$\beta = 0$ を仮定すれば、 $+\vartheta$ すべり面 $\vartheta = \psi = \text{const}$ 。
 $-\vartheta$ すべり面に対する β は $\beta = \text{const}$ 。 β のみ β 、すべり領域は、 $\beta - \vartheta$ 面上に直線として簡単に作図できる。 $\beta = 0$ の場合には β を const 、 ϑ を const 、 $\beta = 0$ 、すべり面の想定 $\beta = 0$ の場合と全く同様である。 $\beta = 0$ の場合の想定 β も、 β 代表土せんも併せて一つか二つある。この場合、③式 $\beta = \frac{1}{2} \cot \phi \log \frac{\sigma_x}{c}$ 、 $\vartheta = \pi + \theta$ の大小関係を参考にするが、便利があり、その例を図-2に示す。

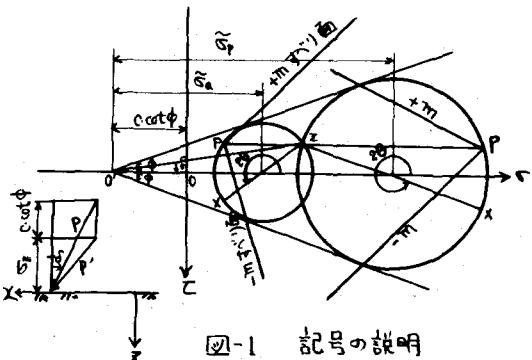


図-1 記号の説明

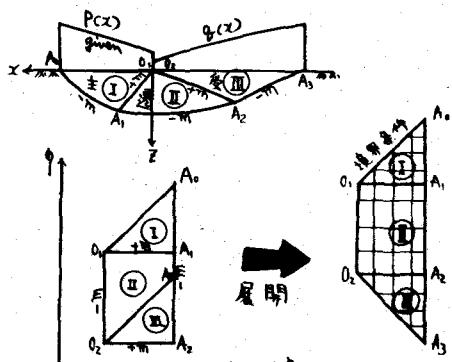


図-2 すべり領域の作図

3-2 境界面の日のとり方

地表面に γ を x 軸とし、 x 面に ϕ の傾きをもつて換算荷重が作用するとき(図-1)、日は

$$\theta = (\frac{1}{2} - 1) \frac{\pi}{4} + \frac{1}{2} (\tan \phi - \delta) + \pi \quad \dots \dots \text{④}$$

$$|\delta| \leq \frac{\pi}{2}, \quad \sin \phi = \frac{\sin \delta}{\sin \theta} \quad (-\frac{\pi}{2} \leq \delta \leq \frac{\pi}{2}), \quad \theta = 1 : \text{受動}, \quad \theta = -1 : \text{主働}$$

と定められる。この値と 1/2 は一般に 0 までは ± 1 とみなすより。最初に ± 1 の境界を定め、任意の ϕ をとり、特異点 0 (図-2) へたどり、その反対側の θ は 0_1 と 0_2 の合(または θ)の大小関係を予測し、③式の日の大小関係を満たすように、ひとつ点を定める。もし、とも近い値で日の変化するには θ を選べばよい。

3-3 分割数 N と精度

図-3 の例では $N = 50$ 程度で“あれば”、 θ も $\tilde{\theta}$ も 5% 以内の精度で期待できる。 $N \times N$ に分割すれば、計算時間は N^2 に比例する。この例題では京大型計算機を用いた、 $N = 250$ のとき、約 150 秒を要した。

4 無次元化計算

①、②式の応力、長さを γl で置く S、 θ の値で、無次元化して表現すれば、①、②式の左辺はどのよの表示で、右辺は $= \frac{\gamma l}{S} \sin \theta = \frac{\gamma l}{S} \cos \theta = \frac{\sin^2 \phi}{4} (\sigma_x + \sigma_z + 2 \frac{c}{S} \cot \phi)^2$ となる。 ≈ 41 の式が“どう”のようなくじく、 γl に対する S も同一の式となるためには、 $\frac{\gamma l}{S} = \text{const}$ ⑤、 $\phi = \text{const}$ ⑥、 $\frac{c}{S} \cot \phi = \text{const}$ ⑦ が成立しなければならない。したがって、無次元化計算では、 θ は $\phi = \text{const}$ とし、 γl は S で置く、⑤、⑦の関係を満たす

ように、 γl 、 S を適当に選べばよい。 γl 、 S は 1 は、 S は 1 は、次のように選べば便利である。

$$C=0 \text{ のとき } C=0 \text{ のとき}$$

$$\begin{cases} S=C \\ l=\frac{c}{\gamma} \end{cases} \quad \text{⑧} \quad \begin{cases} l=L & (L \text{ は任意長さ}) \\ S=L \cdot \gamma & L=1.0 \text{ m}^2 \text{ のとき} \end{cases} \quad \dots \dots \text{⑨}$$

実際の無次元化計算では $C = 1 \frac{\text{t}}{\text{m}^2}$ 、 $\gamma = 1 \frac{\text{kN}}{\text{m}^3}$ で行なう。この計算結果より、任意の ϕ 、 C に対する S は、図-4 の変換を行なえば簡単に求めることができる。

図-5 の中で 30° の場合の支持力 θ_0 を求めようとする。 γ より S 、 l を決定し、載荷幅 B を定め、 $\frac{OA_3}{l}$ 軸に B/l をとり、 P_0/S の値より θ_0/l を得る。実際の荷重は $\theta_0 \cdot l \times S \cdot l$ である。しかし、中、 C 、 γ が場所的に変化する場合でも、無次元化計算を行なうので、次元を持つ下計算は可能である。

参考文献：星野・著「土のよのと材料力学の力学」(オーパー)

M. E. Harr 「Foundations of Theoretical Soil Mechanics」 Chap. 6

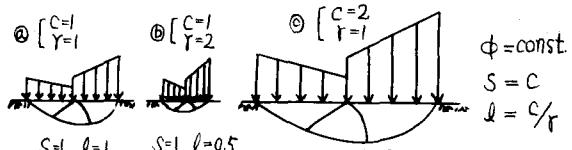
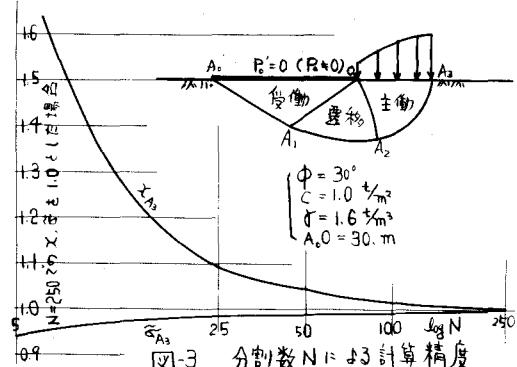


図-4 無次元化計算

