

## (16) 岩盤調査による割れ目情報を利用した岩盤浸透解析

京都大学工学部

大西有三  
西野賢治

### 1. はじめに

地盤、ならびに岩盤を流れ水が、土木構造物の挙動に多大な影響を与えることは良く知られています。例えば、ダムの基礎岩盤内の浸透流、フルダム堤体内的流れ、地下空洞への地下水の流入、降雨・貯水による斜面の安定など数えあればきりがないほどである。

しかし岩盤は不連続面を多く含み、岩盤中の浸透流の動きを的確に把握し、解析する方法が確立されることは言々難いのが現状である。従来におけるは、ルシオニテストの結果を等価な透水係数上置き換え（ルシオニ $\approx 10^{-6}$  cm/sec）、不連続面を無視しないからくる土質力学との浸透流解析の転用を行なわれてきた。ルシオニテスト以外の岩盤の調査事項、例えばボーリングによる割れ目の調査や踏査などの調査データはあまり使われてないのが現状である。ただ単に調査が行なわれたままで、2~3m、せいぜい20mで使われている位である。

では、図-1の様なダムの基礎岩盤において、調査によりて長大クラックか、またボーリングによて岩盤の細かい割れ目が判明してある場合、どのような解析方法を考えたらよいかあるうか？ ここに提案する手法では、長大クラックはクラックとして残り、それ以外の岩盤部分（細かい割れ目を有する）を等価な透水係数をもつ連続体上置き換えた。有限要素法による解析では、岩盤を四辺形要素、長大クラックを線要素として計算を行うこととする。

すなわち、ボーリング調査データなどの割れ目情報を生み可形で、不連続性の効果を具体的に計算内容を取り入れて、不連続性の効果を具体的に計算内容を取り入れて、不連続性岩盤を等価な連続体に置き換える試みを行なった。この、ここにその内容を紹介す。

### 2. 解析手法

図-2に今回用いた解析手法の概略を、フロー図-1の形で示す。それらの項目を説明すると

a) サンプリングを行う。どの程度のスケールのサンプリングを行うか、また何個のサンプリングデータが必要かは考慮せねばならない。

b) サンプリングを行なう岩の割れ目と、方向、長さ、開口幅を調べ、その分布などの様子を、これらが調べられて。正規分布、対数正規分布、指數分布など、また例えば、図-3の様な頻度図が得られるなどすると、これは2つ

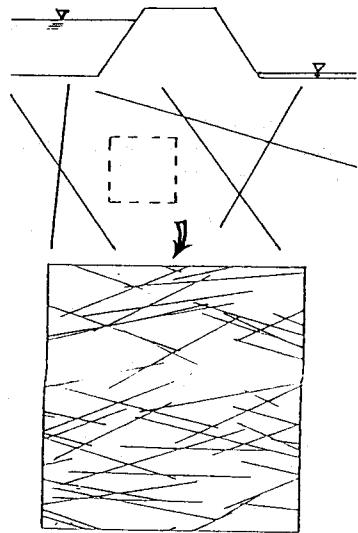


図-1

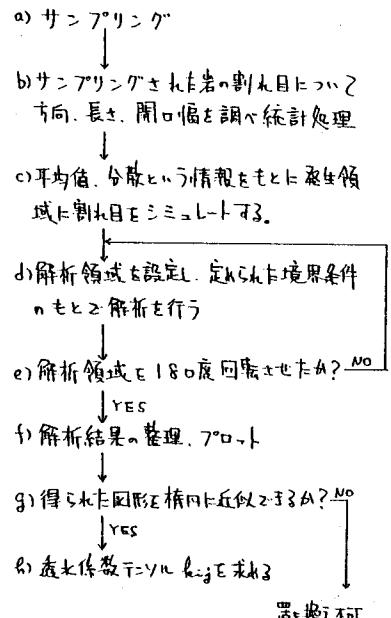


図-2

の正規分布の重ねあわせたものと考え、そのように近似する。二へ 2 つの卓越した割れ目系を SET 1, SET 2 とする。SET 1, SET 2 はともに長さ、開口幅の分布を調べ、それらの平均値、分散といふを  $10^3 \times 9$  を得る。例として表-1 を示す。

c) 平均値、分散といふを  $10^3 \times 9$  をもとに、図-4 の様に  $L \times L \times L$  の発生領域上、割れ目のネットワークを作成する。卓越する割れ目系が 3つ以上ある考え方には同じである。表-1 をもとに作成したネットワークが図-5 である。 $(L = 110 \text{ cm})$

d), e) 図-6 は、発生領域と解析領域の関係を示している。解析領域上、図-7 の境界条件のもとで有限要素法による解析を行って、流量を求める。岩盤の透水性の異方性を知る為に、圧力を加える方向を変えていく。すなはち解析領域の回転を行っている。(回転の例として付図を示す)

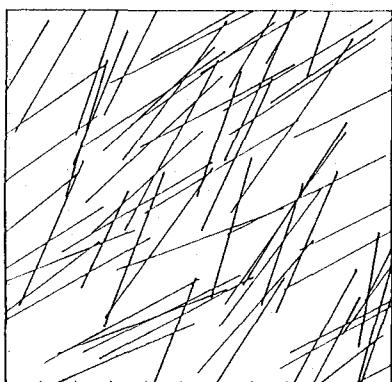


図-5

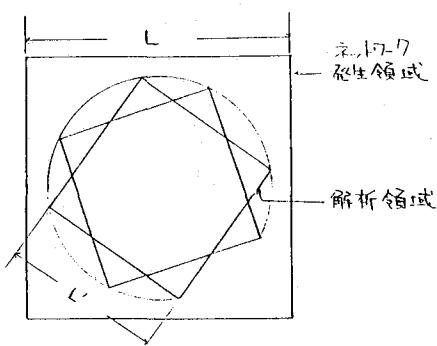


図-6

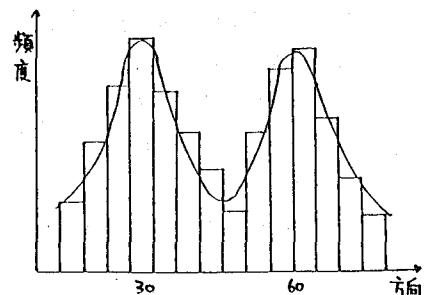


図-3

表-1

	$10^3 \times 9$	SET 1	SET 2
密度	割れ目の数	30	40
方向	正規分布 $\mu, \sigma$ (度)	30, 5	60, 10
長さ	対数正規分布 $\mu, \sigma$ (cm)	50, 10	45, 7.5
開口幅	対数正規分布 $\mu, \sigma$ (cm)	0.001, 0.05	0.005, 0.001

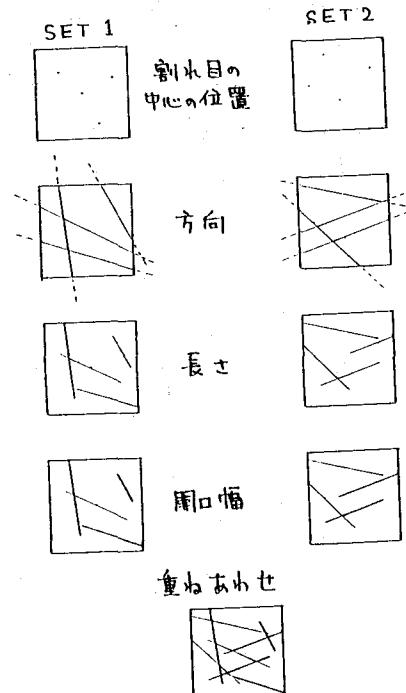


図-4

す) 主方向の透水係数は、図-7の境界条件のもとに求  
め式で与えられる。<sup>2)</sup>

$$K_{xx} = Q_x / [(\phi_2 - \phi_4)L'/L']$$

$$= Q_x / (\phi_2 - \phi_4)$$

$$= Q_x$$

$= z^2$   $Q_x$ : 単位厚土における SIDE 2 に流れ込む  
流量

$\phi_2$ : SIDE 2 のボテンシヤル

$\phi_4$ : SIDE 4 のボテンシヤル

$L'$ : 解析領域の 1 並の長さ

整理の方法として、解析領域の回転角  $\theta$  に対する透水  
係数  $K(\theta)$  の関数  $1/\sqrt{K(\theta)}$  を極座標系上プロットする。

9) b) アロットされた图形より透水係数  $K(\theta)$  を得  
た後、二の不連続性岩盤と等価な異方透水性をもつ連続  
性岩盤への置き換える。<sup>3)</sup>

### 3. 解析結果

図-9 及、図-8 の様に無限の長さを持ち、30 度  $\geq$  交差  
する平行切削面について解析を行、其結果ある。二の図は Snow が 数学的上算した結果とほぼ一致していふ。<sup>3)</sup> 二の  
横円をもとにしつて図-8 の不連続性岩盤を異方透水性を持つ  
連続性岩盤に置き換えることとする。

次に表-1をもとと作成したネットワークによる図-5に  
解析を行、其結果が、図-10 である。この图形を横円に近似  
することは無理であり、表-1 の情報を与えた岩盤を、等価  
な異方透水性をもつ連続体に置き換えることは無理である  
ことを示していふ。

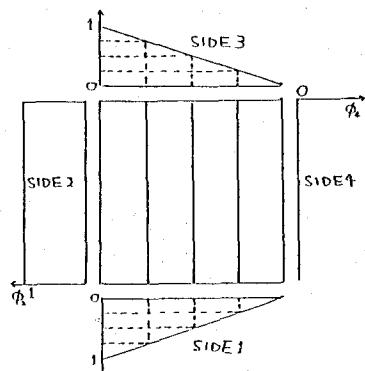


図-7

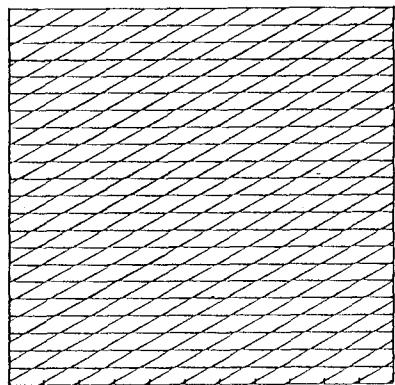


図-8

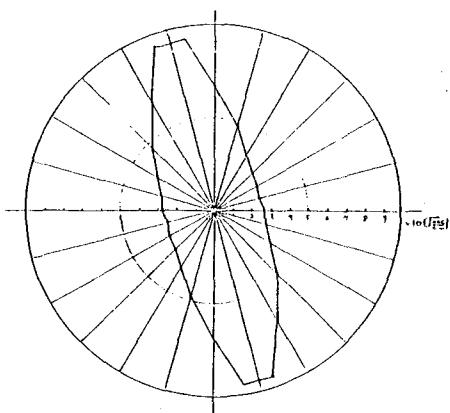


図-9

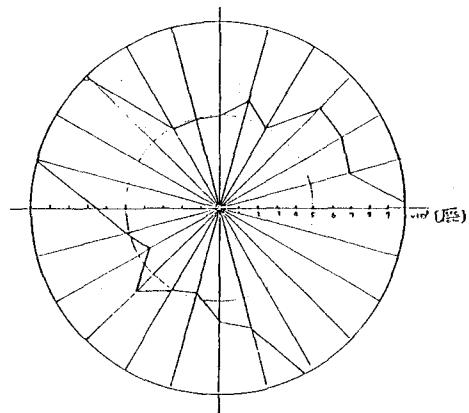


図-10

等で、開口幅のみを一定にし、その他は全く同じと同じものについて解析を行った結果が、図-11である。（開口幅は全て 0.005 cm）この图形については、横円に近似することかできると言えよう。つまり開口幅の条件が変化したときに、図-1の不連続性岩盤を等価な異方性を持つ連續性岩盤に置き換えることかできるということができる。このような置き換えが可能になると、図-1に示したような基礎岩盤において、明確な長大クラック部分は除いて、普通の浸透流解析ができる。長大クラックの影響は線要素として同じ有限要素プログラムに組み込み、同時に解析すれば、さらに高度な手法となる。置き換えが不可能な場合は、不連続体としての解析に変更するか、あるいはスケールの大きさを変えて（たとえば対象地域を 10 倍に広げるとか  $\frac{1}{10}$  にするとか考えられる）モデル化を進め、何らかの対策案を見つけることができる。

#### 4. おりに

今回の一連の解析結果により、不連続性岩盤を等価な連續性岩盤に置き換えた可能性について確認できた。したがって、これはボーリング調査等からの割れ目情報を生み出した形で、岩盤の不連続性を加味した浸透解析の可能性を示したものと考えられる。今後の課題としては、どの程度のスケールのサンプリングを行って得られた情報が適当であるかといった、サンプリングのスケールの問題について考えねばならない。またデータが適切である、データの値によつて、連續性岩盤に置き換えられない場合がある。いかなるデータかとの場合のかを明らかにするのも不可欠である。また、このような地質情報かどの程度の信頼度で収集かあるか、それからどのように蓄積されかねばならないのか、検討すべき問題が多く残っている。岩盤のモデル化について、他に大きな問題は現実の 3 次元問題をどのように 2 次元化するかということ、内部に充てん物を含み込んだ岩盤の割れ目をどのように評価するかであるが、現在も種々の案を検討中であり、今後の研究課題としてまとめて考えている。

#### [参考文献]

- 1) Long, J.C.S., J.S. Remer, C.R. Wilson and P.A. Witherspoon (1982); WATER RESOURCES RESEARCH, Vol. 18, No. 3, pp. 645~658
- 2) Snow, D.T.; WATER RESOURCES RESEARCH, Vol. 5, No. 6 (1969), pp. 1273~pp. 1289

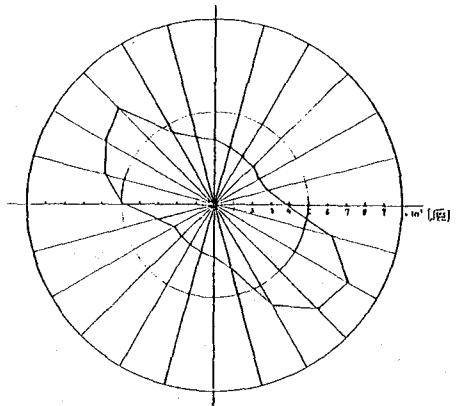
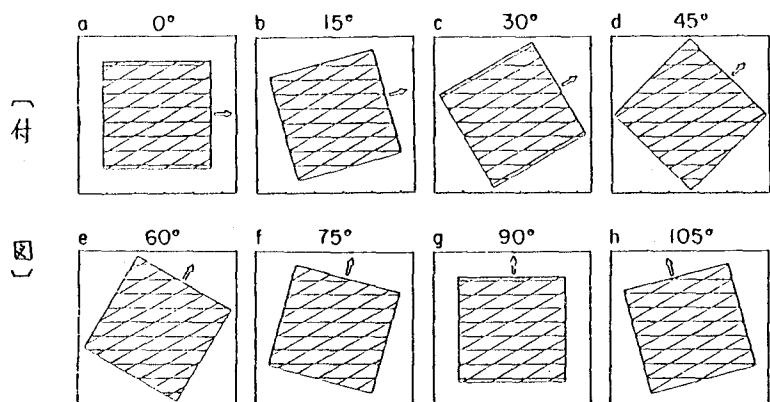


図-11



(16) ROCK HYDRAULIC ANALYSIS BASED ON INFORMATIONS OF FRACTURES

Yuzo OHNISHI  
Kenji NISHINO  
(School of Civil Eng., Kyoto Univ.)

The analysis of subsurface fluid flow is sometimes complicated by the fact that rock masses, especially at shallow depth may contain various systems of cracks or fracture surfaces. The rock mass can therefore be regarded as an assemblage of intact rock blocks that are separated by discontinuities. These discontinuities may be faults, joints, fissures, fractures, etc.

Although it has long been recognized that fractures plays a very important role in conducting fluids through rocks, attempts to study fratures and fracture systems on a quantitative basis have began recently.

In hydraulically modeling such a system, we usually model rock mass as a continuous porous media. But one of the important quastions that arises is whether or not the fracture network behaves like porous media. The purpose of this paper is to determine when a fracture system behaves as a porous medium and when it does, what is the appropriate permeability tensor for the medium. A two-dimensional fracture system model is developed. The density, size, orientation and location of fractures in an impermeable matrix are random variables in the model. Simulated flow tests through the models measure directional permeability,  $K$ . A polar coordinate plot of  $1/\sqrt{K}$  will be an ellipse if medium behaves like a equivalent homogeneous medium.

Even if the fracture network behaves like porous medium, clear distinct faults or fractures should be recognized as a main conduits for fluid flow. In our approach, combination of flow in the equivalent porous media for fine fractures and flow in the planar fractures that are discovered and have arbitrary orientations and variable apertures is considered and a numerical code has been developed to determine the hydraulic behavior of such discontinuous systems.