1. 目的と背景

近年、硬質岩盤内に地下発電所、石油備蓄タンク、 高レベル放射性廃棄物地層処分場等の施設の利用検 定等が急速に進んでいる。これらの土木構造物の建 設にあたっては、硬質岩盤の工学的な性質を正確に 把握し、設計・施工を行う必要がある。これら土木構 造物の基礎となる硬質岩盤は岩石そのものの強度が 大きく透水性が低いので、その工学的性質は岩盤内 に存在する不連続面の性質に強く影響される。不連 続面については様々なものがあるが、硬質岩盤内で 支配的に分布するのが節理である。そこで本研究は、 岩盤の節理分布の統計的な特性および浸透流解析モ デル化手法を花崗岩供試体のマイクロクラックに応 用し、花崗岩の水理特性を推定する事を目的とする。 花崗岩の表面画像よりマイクロクラックの幾何学情 報(走向、傾斜等)を抽出し、マイクロクラックの分 布性状を統計的に処理し、浸透流モデルを作成する。 2. 研究方法

2.1 クラックデータの測定について

花崗岩の画像はX線CT装置により断面画像を 1mm間隔で連続的に撮影し、CT値をグレースケール で映像化したものを用いる。撮影したX線CT画像は TIFFファイルで保存されているため、MEDIA CYBERNETICS社Image-Proを用いて8bitのグレー スケールに変換し、bmpファイルに保存する。CT画 像はグレースケールに変換することで、すべての 宇都宮大学 学生会員 〇菊池 研

宇都宮大学 正会員 清木 隆文

ピクセルは0~255 までの整数で表現することで、容 易に扱う事が可能となる。グレースケールに変換さ れた花崗岩は、おおまかに黒=雲母、灰=石英、白= 長石と表現でき、肉眼による判別も容易である。しか し微視的には、解像度に依存して同一ピクセル内に 異なる鉱物が混在する場合など、ピクセルは当然そ の中間を持って与えられる。このピクセルをどちら の鉱物と判断するかは非常に困難なところであり、 今回は階調に閾値を設けることによってこの三つの 鉱物を判別することにした。

0≤ 雲母≦閾値1 < 石英≦閾値2 < 長石≦255 (1)

次に3つの鉱物として色抽出した画像を鉱物同士 の境界を抜き出すのにAdobe 社 Photoshop の輪郭検 出を用いて境界をトレースした画像(図 - 1)を作成す る。この画像よりスキャンライン法を用いてクラッ クの走向、長さを測定する。スキャンライン法とは調 査面に有限長の線分を設定し(図 - 2)、それと交差す るマイクロクラックについて幾何情報を抽出する方 法である。また傾斜については Image Pro のラインプ ロファイルを用いて測定した(図 - 3)。まず対象画像、 対象画像と奥行き方向に 1mm 間隔にある画像を用 意し、スキャンラインを引いた箇所にラインを引く。 ライン上の鉱物の数値がグラフに表示されるので、2 つのグラフから境界のズレの長さを測定し、その値 から傾斜を算出した。



キーワード:花崗岩・クラック・モデル・浸透流・マイクロクラック

連絡先: 栃木県宇都宮市陽東 7-1-2 宇都宮大学工学部建設学科地域施設学研究室 tel028-689-6218(fax 共通)



図-4 3次元モデル概念図



図-5 複数並列パイプモデル

2.2 解析の手順について

(1)3 次元の節理分布モデル化1)

解析モデルの基本となる3次元のマイクロクラッ ク分布を節理と同等に考え、クラックの方向性、半径、 3次元密度、挟在物の測定結果をもとに、3次元のマ イクロクラック分布モデルを作成する。

(2)節理の空間的連結性の把握

岩石における浸透流の主たる浸透経路は岩質部分 ではなくマイクロクラックであり、これらの連結部 を経由して流れが生じている。したがって、このよう な流れを3次元的に捉えるためには、3次元的な連結 を把握する必要がある。その際、ここで1つのマイク ロクラックを有限平面(円盤)として表現する(図 -4)。したがってマイクロクラックの連結部(交線) は、幾何学的に求められる線分となる。

(3)流路の認識

マイクロクラックの連結性に関する情報から、浸 透流に関与しない節理の削除を行い、領域内の流れ の流路を認識する。

(4)水理モデル及び条件設定

上記のように設定した3次元節理分布モデルを解 析対象とし、ここでは流路要素のモデル化を行い単 純な1次元管路のネットワークモデルを作成する。 本解析では、各流路要素内の流れのモデルについて 「複数並列パイプモデル」を採用している。流路要素 が広がりを持つために図-5に示すような円管の集 合体としての複数の並列パイプを考えている。この



図 - 7 開口幅 10µm 時のヒストグラム

場合、j番目の流路要素での透水係数 K_j (cm/s) は次式で表される。

$$K_{j} = \frac{gt_{j}^{2}}{32v}$$

$$t_{j}: 流路要素jの開口幅 (cm)$$
g: 重力加速度 (cm/s²)
v: 動粘性係数 (cm²/s)

3. 解析結果と考察

本研究では、解析結果を実際の試験の結果を比較 する一つのパラメータとして、平均透水係数を用い た。ここに、平均透水係数とは、流出面における全流 量から平均流速を算出し、動水勾配で除した値を意 味する²⁾。それぞれの数値の中で、透水係数に影響す る要因は、開口幅やトレース長、走向などが考えられ る。3次元モデルは、マイクロクラックを確率的に発 生させるため、結果にばらつきが出る。そのため、そ れぞれの解析条件について20ケースずつ解析を行 う。今回の解析では、クラック開口幅を変更させ検討 した。図-6に1µm、図-7に10µmと設定し、透水係 数のヒストグラムを示す。以後、下限節理長を変化さ せた解析、花崗岩の間隙率と透水係数との関連につ いても考察を進める。

参考文献

 1) 菊地宏吉・水戸義忠・本田眞:節理分布性状の 確率統計的モデルに関する研究(その2):応用地質
 33巻5号p19-30,1992.

木村進:岩盤節理浸透流れの管路モデル化に関する研究:第30回関東支部技術研究発表会講演概要集 CD-ROM, II-42,2003.