岩盤亀裂ネットワークの非線形流動特性に及ぼす交差部の影響について

長崎大学大学院工学研究科	学生会員	梶原志保	フェロー会員	蒋 宇静	正会員	大嶺	钅 聖
			正会員	杉本知史	学生会員	劉	日成

<u>1.はじめに</u>

近年,高レベル放射性廃棄物の地層処分などの深部地下空間の開発・利用が注目されている.特に高レベル放射性廃棄物の管理は環境問題において重要視されている.そのため,自然・社会環境へ及ぼす影響を極力おさえるために,地下の岩盤内における透水性を明らかにする必要がある¹⁾.本研究では,岩盤内の複雑な亀裂ネットワークの流動特性を解明するために,岩盤内亀裂の交差部の影響評価に着目した.亀裂ネットワーク内に流体が流入した際に,開口幅が流入口と流出口の圧力差と流量の関係にどのような影響を与えるのかを実験的に明らかにし,数値シミュレーションと比較検討することを目的としている.

<u>2.供試体の作成</u>

実験で使用した供試体の概略を図 1 に示す.本実験では,流動挙動を可視化するために,岩盤の代わりに高強度透明ガラスを用いて供試体を作成した.1つの供試体に対し $50 \text{cm} \times 50 \text$

<u>3.実験概要</u>

本研究では,給水口を inlet_1 で固定し,流出口は outlet_2,3,4 からパターンに合わせて設定する.実 験パターンを表 1に,実験概要を図 2示す.給水す る流量は徐々に大きくし,1~100ml/min の範囲で 5ml/min ごとに変化させ,流入出の開閉タンクに差圧 計を取り付けることによりモデル内の水頭差を計測す る.なお,流出口を変えることにより,亀裂の交差角 が 0°,60°,120°となる透水実験を1つの供試体で行う ことができる.出口が2つになった場合を含め,6ケ ースの実験を行った.実験中は,供試体のガラス同士 の間に水が入り込まないよう、万力で8ヶ所固定した. また,ラフネスの大きさを Tse and Cruden によって提 案された粗さ指標 Z₂²⁾や実際の開口幅の平均 *e* を求め るため,実験モデルに赤い染色液を流入した後に CCD カメラで撮影し,画像を CAD に取り込み分析を行っ た.実験モデルを分析した数値を表-2に示す.

数値シミュレーションは ANSYS FLUENT を使用 した.流量の計算方法は式(1)に示す.

$$Q = \frac{e^3}{12\mu} \frac{\Delta p}{\Delta L}$$

ここに,Qは流量,eは開口幅, μ は粘性係数, ΔP は圧力差, ΔL は水路の長さである.

Outlet_3 $Z_2 = 0.43$ $Z_2 = 0.43$ $C_2 = 0.27$ $C_2 = 0.20$ $C_2 = 0.20$ C_2

図 - 1 実験モデル概要

表-1 実験パターン

開口幅 e(mm)		ぶと口	法山口	流量 <i>Q</i>
line_1	line_2	ᇖᇧᇅ	流山口	(ml/min)
3	3		Outlet_2	5,10,15,20,
			Outlet_3	25,30,35,4
	5	Inlat 1	Outlet_4	0,45,50,55,
	5	Innet_1	Outlet_2&3	60,65,70,7
	7		Outlet_2&4	5,80,85,90,
			Outlet 3&4	95,100



-391-

(1)

透水実験では,流量を設定し,圧力差を測定したが, 数値解析では式(1)を用いて圧力差を設定し,開口幅 e は CAD から分析した表 - 2 の数値を用いた.

<u>4.実験結果と考察</u>

亀裂内の流体の流れは一般的に3乗則を用いて評価す ることができる.既往研究では,単一亀裂において流量 が小さい場合,流量 Qと水頭差 Pの関係が線形関係であ り,式(2)に従うことを示している.しかし,流量が大き くなった場合には,流量 Qと浸透圧 Pの関係は非線形と なり,式(3)によって評価される³⁾.

$$\Delta p = \frac{\mu}{k_0 A} Q \tag{2}$$
$$\Delta p = \alpha Q + \beta Q^2 \tag{3}$$

ここに, Δp は圧力差,Qは流量, μ は粘性率, k_0 は透水係数,Aは断面積, α , β はモデル係数である.

透水実験と数値解析の比較を図 3 に示す.実験と解析 ともに式(2)と式(3)の特徴を判別することができた.さらに, 解析結果の流量を80%に補正したところ,実験値と解析値 が非常に近い結果となった.これは数値シュミュレーショ ンが亀裂表面の垂直方向のラフネスの影響を考慮できない という点と,表 2 に示している実験モデルの分析値は CCD カメラで上部から撮影したものを CAD に取り込み分 析したものであるため,水路に傾斜がある部分を判別する ことができないという二つの要因が影響していると考えら れる.実験値は三次元の結果であるが,解析は二次元での 結果であるためずれが生じたと考えられる.

<u>5.おわりに</u>

本研究では,岩盤内亀裂ネットワークの交差部に着目し た透水実験を行い,数値解析との比較を行った.実岩盤で は亀裂ネットワークがより複雑になるため,本研究はまだ 基礎的検討の段階にあり,今後は亀裂ネットワークのラン ダム性などを考慮してより実条件を表現できる数値解析モ デルを改善していく.

参考文献

1)Liu R, Jiang Y, Li B, et al. A Fractal model for characterizing fluid flow in fractured rock masses based on randomly distributed rock fracture networks. Computers and Geotechnics, 65, pp. 45-55, 2013.

2)田島成一郎ら:岩盤不連続面内の接触状況が透水特性に及ぼす実験的 解明,土木学会西部支部研究発表会, -011, 2009.

3)Zhang Z, Nemcik J. :Fluid flow regimes and nonlinear flow characteristics in deformable rock fractures, Journal of Hydrology, 477, pp. 139-151, 2013.

表-2 実験モデルの分析値

3mm-3mm								
	inlet_1	Outlet_2	Outlet_3	Outlet_4				
面積(cm ²)	6.178	6.8908	5.3324	4.9705				
周囲(cm)	45.7251	52.3632	42.9482	48.1926				
長さ <i>L</i> (cm)	22.86255	26.1816	21.4741	24.0963				
開口幅 e(cm)	0.2702236	0.2631925	0.2483177	0.2062765				
3mm-5mm								
	inlet_1	Outlet_2	Outlet_3	Outlet_4				
面積(cm ²)	6.1808	8.7393	5.2333	9.3233				
周囲(cm)	44.0549	48.3935	41.4655	48.1056				
長さ <i>L</i> (cm)	22.02745	24.19675	20.73275	24.0528				
開口幅 e(cm)	0.2805953	0.3611766	0.2524171	0.3876181				
3mm-7mm								
	inlet_1	Outlet_2	Outlet_3	Outlet_4				
面積(cm ²)	6.4084	15.2668	6.6381	15.1993				
周囲(cm)	44.4158	47.3464	41.4649	49.9235				
長さ <i>L</i> (cm)	22.2079	23.6732	20.73245	24.96175				
開口幅 e(cm)	0.288564	0.644898	0.3201792	0.6089036				

