## 光ファイバ式 AE センサ(FOD)による硬岩と軟岩の破壊時 AE 特性

○藤井 宏和<sup>1</sup>,森 孝之<sup>2</sup>,斉藤 義弘<sup>1</sup>
□田仲 正弘<sup>1</sup>,町島 祐一<sup>1</sup>

The AE characteristic in hard rock and soft rock specimens of compression failure using optical type AE sensor (FOD)

> Hirokazu Fujii<sup>1</sup>, Takayuki Mori<sup>2</sup>, Yoshihiro Saito<sup>1</sup> Masahiro Tanaka<sup>1</sup> and Yuichi Machijima<sup>1</sup>

## 概 要

硬岩と軟岩供試体の破壊時の AE 特性を調べるために、光ファイバ式の AE センサ(FOD センサ)を用いて、花崗岩と凝灰岩の強度の異なる供試体の圧縮試験時の AE をそれぞれ測定した。本論文では硬岩と軟岩の破壊時に伴う AE 特性について報告する。

 $\neq - \neg - ec{r}$ : fiber-optic, AE, hard-rock, soft-rock, compression, failure

1. はじめに

これまで、地下発電所等の大規模岩盤地下空洞の掘削時には、空洞の安定性や周辺 岩盤のゆるみ領域を評価する試みとして AE モニタリングが適用されてきた<sup>1)、2)</sup>。これ らの岩盤空洞では花崗岩や古生層の堆積岩などのいわゆる「硬岩」が主流であった。 しかし、今後、岩盤地下空洞の利用形態の多様化に伴い、固結度の低い堆積岩などの 「軟岩」からなる岩盤においても大規模空洞の建設が進むものと考えられる。従来、 軟岩においては AE 信号の伝播過程での距離減衰が大きいため、AE 計測の適用は敬遠 され報告例は少ない。本報告では、このような状況を踏まえ軟岩の破壊時の AE 特性に ついて調べるため、軟岩<sup>3)</sup>として位置付けられる凝灰岩(大谷石)の圧縮破壊時の AE を測定し、硬岩である花崗岩での AE 特性と比較することで、岩石破壊との関係を検討 した。また、今後の岩盤構造物では地下深部化が進み、岩盤 AE 計測には AE センサの 仕様として高感度、長期信頼性、防爆性が求められる。本論文では、これらの要求を 満足する機能をもつ光ファイバ式 AE センサ<sup>4)</sup>を適用した。

2. 試験方法

試験に用いたセンサは防爆性や長距離伝送性に優れた光ファイバ式の AE センサであり、センサ素子部は図1に示すように光ファイバをらせん状に巻いたものである。

<sup>1</sup>株式会社レーザック,〒113-0033 東京都文京区本郷, LAZOC Inc., 3-40-9, Hongo, Bunkyo-ku, Tokyo, 113-0033

<sup>2</sup> 鹿島建設株式会社,〒182-0036 東京都調布市飛田給, KAJIMA Corporation, 2-19-1Tobitakyu, Chofu, Tokyo, 182-0036

このセンサは光のドップラー効果を利用した振 動センサ(FOD: Fiber Optical Doppler)であり、 素子部を測定対象物に固着することで対象物の 伸縮に伴い素子部も連動して伸縮する。その際 にファイバ内を透過するレーザー光の周波数も 変調し、その変調量は伸縮の速度、すなわちひ ずみ速度と比例関係<sup>4)</sup>であることを利用したひ ずみ速度型のセンサとなる。また、このセンサ は素子部のファイバ長が長くなると感度が高く なる特徴がある。

試験に用いた岩石は、硬岩として茨城県産の 稲田花崗岩、軟岩として栃木県産の大谷石(凝灰 岩)である。試験は花崗岩および大谷石ともに一 軸圧縮試験を基本としたが、花崗岩では三軸圧 縮試験も行った。試験は全て変位制御の載荷と し、載荷速度は 0.05mm/min とした。

岩石供試体の寸法は、花崗岩は一軸試験用が 25×25×75mm の角柱供試体、三軸試験用が φ 50×100mm の 円 柱 供 試 体 、 大 谷 石 が 100×100×200mm の角柱供試体である。図 2 と図 3 に供試体とセンサ配置図を示す。これらの図 に示したように花崗岩ではセンサ素子長 2m、大 谷石では 40m のものを用いている。これは供試 体の大きさと花崗岩と大谷石と信号伝播過程の 距離減衰の大きさを考慮して、軟岩用はセンサ の感度が高くなるようにした。

AE測定の設定は、両者ともサンプリングが 0.5µs、波形記録長が1kwords、フィルタは100kHz ~500kHzのバンドパス型とした。また、大谷石 では圧縮応力下での弾性波測定も実施した。図3 および図4に示すように圧電素子型のAEセンサ から電気的なパルス波を発信し、供試体の裏側 に配置した光ファイバ式AEセンサで受信した 弾性波波形を収録した。

## 3. 試験結果

図5は圧縮試験における各岩石における応力 -ひずみ曲線図にAEの発生数と周波数変化を併 せて示したものである。まず、同図上段(1)の花 崗岩の一軸圧縮試験結果をみると、軸ひずみ



図 1 光ファイバのセンサ部 (左:積層型ファイバ長 40m 右:ファイバ長 2m)



図 2 硬岩(花崗岩)供試体とセンサ配置 (左:一軸載荷,右:三軸載荷)



図3 軟岩(大谷石)供試体とセンサ配置



図4 大谷石の供試体

0.65%、軸応力 130MPa で脆性的に破壊して いる。AE は軸ひずみ 0.5%程度から発生し 始め、破壊時で最大 180 個/秒程度と急増し ている。AE 波形の周波数は破壊前には 400kHz 程度であるが、破壊直前には 250~ 300kHz まで低下している。

次に、中段(2)の花崗岩の三軸圧縮試験の 結果をみると、供試体は軸ひずみ 0.9%、軸 差応力 290MPa で破壊し、その後残留状態 を維持している。AE は軸ひずみ 0.3%から 発生し始め、破壊時には急増するが、残留 時にも同程度の AE 発生が継続している。 周波数については破壊前に 300kHz 以上で あったが、破壊近傍では 200kHz 程度と大き く低下し、残留時ではさらに 150kHz 程度と 低下している。

最後に、下段(3)の大谷石の結果をみると、 供試体は軸ひずみ 0.75%程度、軸応力が 12.6MPaで破壊している。AEは花崗岩と異 なり載荷開始から発生し、軸ひずみ 0.6%付 近から徐々に増加し、破壊時では 100 個/秒



図5 各岩石の圧縮応カ下でのAE発生状況

程度に達する。残留時では 180 個/秒以上(最大で 1800 個/秒に達した)と破壊時より 多く発生している。周波数については載荷当初は 100kHz であったが、載荷の進行に伴 って 150kHz まで上昇する傾向が伺われる。その後、破壊時には周波数は低下し、残留 時に一定値の傾向を示す。

4. 硬岩と軟岩の AE 特性の比較と岩石破壊との関係

表1は、各試験における供試体の破壊状況をI~IVに区分したときのAE特性を示したものである。同表から花崗岩の場合、一軸および三軸圧縮ともに、破壊直前でAEは急増し、周波数は、破壊前と比べて破壊時に大きく低下する傾向である。この花崗岩のAE特性と岩石破壊との関係は、既存の研究<sup>5)</sup>を参考にすると、『載荷に伴い既存 亀裂の進展あるいは新たな亀裂の発生に伴ってAEが発生し、その周波数は比較的高い (II期)。そして、さらに載荷が進み岩石が破壊に近づくと進展した亀裂が連結してすべ り面を形成すると、AEは急増するが、周波数は低下する(III期)。そして、残留状態に 入ると形成されたすべり面が滑動しAEは大量に発生し、周波数はさらに低下する(IV 期)』のように説明できる。

大谷石についても破壊前後では花崗岩と同様な挙動を示すことがわかったが、次の3 点について両者の差異が認められた。①大谷石は載荷開始から AE が発生する。②AE 波形の周波数帯は、花崗岩では150kHz~430kHzの範囲であったが、大谷石では100~ 150kHzであった。③大谷石の場合、AEの発生は破壊時より残留時の方が顕著である。

		I		П		Ш		IV	
		載荷初期~破壊荷重の50%		50~80%程度		80%程度~破壊		破壊後	
		AE発生数	周波数	AE発生数	周波数	AE発生数	周波数	AE発生数	周波数
花崗岩 (硬岩)	一軸圧縮	ほとんど 発生しない	-	数個~10個/ 秒程度	-	10個~180個 /秒程度	300k~430kHz (破壊に近づくに つれて低下)	-	
	三軸圧縮 (側圧5MPa)	ほとんど 発生しない	-	数個~10個/ 秒程度	250k~350kHz	10個~100個 /秒程度	200k~300kHz (破壊に近づくに つれて低下)	80~100個 /秒程度	150kHz
		I + II			Ш		IV		
		載荷初期~破壊荷重の70%			70%程度~破壊		破壊後		
		AE発生数		周波数		AE発生数	周波数	AE発生数	周波数
大谷石 (軟岩)	一軸圧縮	数個~20個/秒程度		100k~150kHz (上昇傾向)		40~80個 /秒程度	150k~120kHz (破壊に近づくに つれて低下)	最大1800個 /秒程度	110kHz程度

表1 各岩石のAE発生形態の特徴

ここで大谷石供試体において実施した弾性 波測定の結果を図 6 に示す。同図には応力-ひずみ曲線に加え、弾性波の波形振幅を正規 化し、その変化を示した。これによると、弾 性波の振幅値は軸ひずみで 0.6%程度の範囲 で初期値よりも大きくなり、それ以降は小さ くなっていることがわかる。これは載荷に伴 い岩石内部の微小な空隙などが閉合するなど 見かけ上緻密になった状態が想定できる。そ の後の応力レベルでは破壊前でも岩石内に微



図6 大谷石の載荷に伴う波形振幅の変化

小破壊の発生やすべり面が形成され組織がルーズとなり振幅が低下したと思われる。

以上の結果から、軟岩である大谷石の AE 特性として『載荷に伴い岩石内部の空隙が 閉合し緻密になり AE は発生するもののその数は少なく、周波数は 100~150kHz 程度 である(I+II期)。さらに載荷が進むとすべり面が形成され、破壊に近づくと AE の発 生数は徐々に増え、周波数は低下する(III期)。そして残留状態になると AE は顕著な 発生となり周波数は低下傾向を示す(IV期)』と説明できる。

5. おわりに

光ファイバ式の AE センサを用いて硬岩である花崗岩と軟岩である大谷石の供試体 を用いて、破壊に伴う AE 特性を測定した。その結果、両者の AE 特性には AE 発生状 況と周波数帯に差異があることがわかった。また、大谷石については弾性波測定を実 施し、AE 特性と岩石破壊の関係を明らかにした。今後はさらに固結度の低い軟岩にお いてデータを蓄積し、破壊に伴う AE 特性の特徴を整理する予定である。

## 参考文献

1) 金川忠,打田靖夫,浦山克,田仲正弘,石田毅: AE 波形の周波数変化に着目した空洞掘削時の岩盤挙動の 推定,第9回岩の力学国内シンポジウム講演論文集,pp.701~706,1994

2) 田仲正弘,金川忠,小山俊博,森 孝之:空洞掘削時の AE 自動計測による岩盤安定性監視技術,第 22 回西 日本岩盤工学シンポジウム 2000 講演論文集,pp.47-52,2000

3) (社)地盤工学会:岩盤の工学的分類方法 (JGS 3811-2004)

4) Kageyama, K., Murayama, H., Ohsawa, I., Kanai, M., Motegi, T., Nagata, K., Machijima, Y., Matsumura, F.: Development of a new fiber-optic acoustic/vibration sensor, Proc. of International Workshop on Structural Health Monitoring 2003, pp.1150-1157, 2003.

5) 金川忠:地下空洞における Acoustic Emission の利用技術に関する研究,京都大学学位申請論文,1999