岩盤斜面の不安定化実験に関する計測および数値解析

Gauging and numerical analysis on an experimental instabilization of rock slope

| (株) | 構研エンジニアリング | 正会員 | ○阿部 | 和樹(Kazuki Abe) |
|-----|------------|------|-----|------------------------|
| 室蘭Ⅰ | 二業大学 | フェロー | 岸 | 徳光(Norimitsu Kishi) |
| (独) | 北海道開発土木研究所 | 正会員 | 岡田 | 慎哉(Shinya Okada) |
| (独) | 北海道開発土木研究所 | 正会員 | 國松 | 博一(Hirokazu Kunimatsu) |
| (株) | 構研エンジニアリング | 非会員 | 五十嵐 | 【隆浩(Takahiro Igarashi) |
| (株) | 構研エンジニアリング | 正会員 | 小林 | 一人(Kazuhito Kobayashi) |

1. はじめに

平成8年に発生した豊浜トンネル岩盤崩落事故,およ び平成9年に発生した第2白糸トンネル崩壊事故を契機 として,大規模な岩盤崩壊対策が道路防災上の重要な課 題として認識された.このような背景を受け,全国で岩 盤モニタリング箇所の選定が行われ,各地で計測が行わ れてきた.その目的は岩盤の常時状態および崩壊時の基 礎データを収集することであり,テストフィールドの一 つとして選定された北海道島牧村立岩地区においても, 平成10年度から計測が続けられてきた.

これまで岩盤の常時状態における挙動把握に関し,本 テストフィールドでも一定の成果が挙げられてきた¹⁾ が,モニタリング開始から6年以上が経過し,計測機器 には老朽化の兆しも認められてきた.

このような状況を考慮し,岩盤の崩壊時の挙動を把握 することを目的として,発破工による岩盤斜面の不安定 化実験が平成16年10月に実施された.

本文では、立岩地区の岩盤斜面における不安定化前後 の計測データの状況、および不安定化実験を行うにあた り発破の効果を確認するために実施した静的応力解析の 結果について報告する.

2. 不安定化実験の概要

ー般国道 229 号島牧村立岩覆道(旧道)の直上に位置 する対象岩体は、図-1 に示すように高さ約 20m のオー バーハングを伴った岩体である.対象岩体と地山の間に は開口亀裂が存在している.

不安定化は,岩体下部のオーバーハング部を発破により助長し,自重による自然な不安定化と崩落を促すねらいで実施された(図-2).

3. 計測機器の設置状況

本岩体には,開口亀裂を主とした岩体の挙動を測定す る目的で,図-3 に示すように各種センサーが設置され ている.

岩体表面で開口亀裂の挙動を把握する目的で, 亀裂変位 計・ワイヤー式変位計, また対象岩体と地山の相対的な傾 斜の変化を把握する地盤傾斜計, ボーリング孔内には一端 を固定点として対象岩体側および地山側の変位量を見る孔 内変位計, さらに亀裂付近をねらって孔内ひずみ計が, そ れぞれ設置されている. AE センサーは, 岩盤が微少な破壊 を起こす際に発生される弾性波を拾うことにより, 崩壊の



図-1 不安定化対象岩体



図-2 発破工による不安定化の概要



図-3 計測器の配置状況

現象を捉えようとする計測器である. データサンプリング 間隔は, 亀裂変位計および孔内ひずみ計が 1/100 秒, その他 は1分である.

4. 静的応力解析の概要

不安定化実験を実施するにあたっては、事前に解析を 行い、発破の範囲・規模等の決定に利用した.しかしな がら、実際の発破による不安定化では、一部、計画して いた範囲を取り払うことができなかった.そこで、発破 の効果を確認することを目的として、三次元弾性 FEM による自重解析を実施した.

図-4 に解析モデルを示す.解析モデルは,発破前後 に実施された三次元レーザープロファイラ測量(測定点 約100万点)の結果より三次元等高線を作成し,等高線 データから8節点固体要素を用いてメッシュ化したもの である.

なお、開口亀裂部の走行傾斜は、目視観察とボアホー ル観察の結果より想定し、亀裂の深さ・形状は、開口亀 裂の温度変化による変位量および岩盤内部の温度記録を もとに温度応力解析¹⁾により逆解析的に想定した. 亀裂 は解析上、接触面として考慮している.図-5 には、モ デル化した対象岩体裏面の状況を示す.

モデルの総要素数は約 19,300,総節点数は約 23,200 である.静的解析であるため,発破衝撃等の動的効果は 考慮していない.また,岩盤の物性値は現地地質調査結 果等を参考に,表-1の通り仮定した.

5. 解析結果

図-6 には発破前後における岩体背面の直応力および せん断応力分布を示す.

以下に発破前後の対象岩体背面の応力状態を比較した. 直応力分布では,発破前に比べ背面の引張領域が増大

し、新たに右側に引張領域が発生している. 岩体底部の 圧縮領域では、特に左側の圧縮応力の増加が認められる.

せん断応力分布では,背面左側で減少しているが,右 側では増大している.岩体底部でも左側が減少,右側が





図-5 対象岩体裏面の状況

表-1 岩盤物性値

| 岩 盤 種 別 | 密度 [t/m ³] | 弹性係数 [MPa] | ポアソン比 |
|------------|---------------------------|---------------|-------|
| ハイアロクラスタイト | 2.23 | 1066 | 0.197 |
| 層状火砕角礫岩 | 1.61 | 1010 | 0.180 |





増大という傾向が見られた.

以上の解析結果から,岩体は発破により不安定化が進行したと考え,発破後1年間計測を継続した.

6. 計測結果

計測結果を図-7 に示す. 各データは1日平均化したものを用い,実測値と温度の線形相関から温度補正を行っている(AE センサーを除く). ここでは代表的なデータとして亀裂変位計, 孔内ひずみ計, 孔内変位計およびAE センサーのデータを示した.

計測開始から不安定化実施までの約6年間,各計測器 ともに年周期的な変動を繰り返しているほかは,累積的 な傾向もほとんどなく,安定した状態が続いた.年周期 的な変動は外気温の影響によるものと考えられている.¹⁾

平成16年10月の発破時には、各計測器ともに大きく 変動し、その後変位およびひずみは残留した状態となっ ている. 岩体表面に設置されている上部亀裂変位計では、 開口亀裂が開く方向(Z+方向)に約11mm、対象岩体 が落下する方向(Y+方向)に約7.5mmの変位が確認 された. 岩体内部に設置されている上部孔内ひずみ計で は、亀裂が閉じる方向(圧縮側)に反応し、1700μひず



みを超える値が観測された.ただ,孔内ひずみ計の測定 可能範囲は±500μであることを考慮すると,その後の 測定値の信頼性は低い.また,孔内変位計では地山側に はまったく変化がなかったのに対し,対象岩体側に 5mm を超える変動が亀裂の開く方向に発生し,その後 も5ヶ月間ほど累積的な傾向を示した.図-8には,亀 裂変位計と孔内変位計の測定方向を模式的に示す.

また,図-9 は 2004 年の発破時をゼロとして,その 後の推移を過年度の平均値と比較したものである.上部 亀裂変位計では,発破後の10月から翌年2月にかけて



も例年とほぼ変わらない状態で推移しているのに対し, 対象岩体側に設置されている孔内変位計では同時期に 1.7mm 程度の累積傾向が確認できる.地表面に設置さ れている計器などにはこのような傾向が見られないこと, また地山側の孔内変位計にも目立った変動がないこと, 計測器の電気的な故障等ではないことが確認されている ことなどを考慮すると,局所的な岩体の動きを捉えた可 能性が高いと推測される.AE センサーでは,1 年を通 して過年度と比較してもヒット数が少ない結果となった が,4月では平年を上回る結果となった.

以上のように、一部の計測器を除いて、発破時の変動 を除けば、発破後1年が経過した段階では、落ち着いて 推移しているといえる.

7. 計測結果と解析結果の比較

発破前後の静的応力解析の結果と、計測器による実測 結果との比較を行うに際し、不安定化実験における対 象岩体の挙動を、図-10 に示す.これは、対象岩体を剛 体と仮定し、各計測器から得られた変位データから重心 の移動量・回転角を計算し、対象岩体の挙動を三次元的 に模式化したものである.変位および回転角の表示倍率 は 200 倍である.

岩体を正面から見る(a)と,斜面左側が下がる方向に約0.1 度回転し,岩体は右下方向に変位したと考えられ



る.また,岩体を真上から見る(b)と,鉛直軸に対して 反時計回りに約 0.1 度の回転が見られ,これは開口亀裂 が開く状況を示している.

これを静的応力解析の結果と比較すると、開口亀裂が 開く方向に発生した変位は、岩体の背面に引張領域が拡 大したこと、また、岩体の左側が下がる方向に発生した 変位は、岩体底部左側の圧縮応力が増加したことと、定 性的に整合していると考えられる.

8. まとめ

本実験では、岩盤の自然な崩落を想定し、岩盤の不安 定化を行い、計測器による実測および数値解析により、 その挙動の把握を図ってきた.その結果、計測データか ら得られた発破直後における岩体の挙動は、数値解析結 果と定性的に整合していることが分かった.数値解析に おける岩体の亀裂のモデル化は、過年度に実施した温度 応力解析により想定している.

以上のことから、今回の解析で想定した亀裂の範囲, 形状は概ね妥当であった可能性があり、今後、岩体内部 の亀裂を想定する手法のひとつとして、温度応力解析が 活用できる可能性が示唆された.

参考文献

- 北海道での岩盤計測に関する調査技術検討委員会中 間報告書;平成13年3月
- 一般国道 229 号島牧村立岩岩盤計測業務報告書;平 成 16 年 3 月,小樽開発建設部
- 3) 斜面計測解析検討業務報告書;平成 16 年 3 月,(独)開発土木研究所