

(33) 不連続性岩盤のFBにおけるガイドホールの効果

山口大学 中川浩二

清水建設 小野嘉司

日本化薬 面田佑

日本化薬 坂本光

1. はじめに

岩盤の爆破においてスレーブブロッキング（以下FBと略）を成功させることは破壊予定面に沿ってクラックを発生させ、またこの破壊予定面より地山側にはできるだけ破壊を発生させないことを意味する。しかるに節理等は爆破以前から不連続面として存在している。従って節理等を含む岩盤のFBを行なうときにはこの不連続面を利用し、あるいはそれ以上に発生させないように保護しつつ目的とする方向のクラックを新しく発達させることになる。

いま図-1に示すように不連続面を有する岩盤と同一のように見れ、爆破するところ。そのとき不連続面の密度が低く節理面の形成に大きさは影響がないとすれば破壊面の形状は図-1aのようになる。しかし不連続性の程度が高くなる場合には個々の爆破孔からのクラックはそれ自身に不連続面に向って発達し、破壊面の形成は図-1bのように図-1cのようになる。この場合破壊面の形成が図-1bの形となるが、図-1cの形となるのは爆破孔から不連続面までの距離、質量、基準、不連続面のモード不連続性の程度などの影響を受ける。例えば質量の多い場合には破壊面が図-1cの形となる場合でも質量を減じることによって図-1bの形となりうる。

通常FBを考える場合には爆破の通り爆破を行い、かつ質量を小さくすることにより周囲の岩盤を傷めることなく、かつ滑らかなる破壊面を形成することが目的とされる。しかし岩盤が隣接する不連続面を有する場合には破壊面の形状は図-1bの形となり、破壊面の凹凸は著しく、平均すると下記と成功させることは困難である。一方でFBを行なうにあたって爆破孔近傍の破壊面を形成したい方向にガイドホールを設け、その方向にクラックを導き、それ以外の方向のクラックの発生を抑制しようとするとする方法は古くから考えられており。しかし岩盤のもつ不連続面の影響とも考慮した報告はみられない。そこで

本研究では不連続面を有する岩盤のFBにおけるガイドホールの効果に着目して模型実験を行なって、その結果を報告する。

2. 不連続面を含む岩盤のFBとUnevenness

FBの効率を評価するための一つの方法としてUnevenness（破壊面の非平滑度：破壊予定面から至る破壊面までの距離の最大値）を考える。図-1bのように各爆破孔から不連続面へ垂直なクラックが発達して破壊面が形成されたとしたとき、これと図-1cのようになる現象化する。その場合破壊面のUnevennessはこの爆破孔間にあたる

$$\text{当1. } U_1 = d_1 \cos \theta = \sqrt{s_1 s_2} \cos \theta \quad \dots (1)$$

$$\text{余剰1. } U_2 = d_2 \cos \theta = \sqrt{s_2 s_3} \cos \theta$$

2. 表わされる。仮に $s_1 = s_2 = s/2$ (s は孔間隔) とするば余剰りと当りは等しくそれそれ孔間に比例することになる。これにくらべて質量が多いあるいは爆破孔位置が不連続面に立つなどの理由により破壊面の形成が図-1cのようになる場合には(1)式の値よりも小さく多くに近くなり U_2 は大きくなる。(ここで左の爆破孔から不連続面に到達したクラックのうちも、ともに地山側のものに)

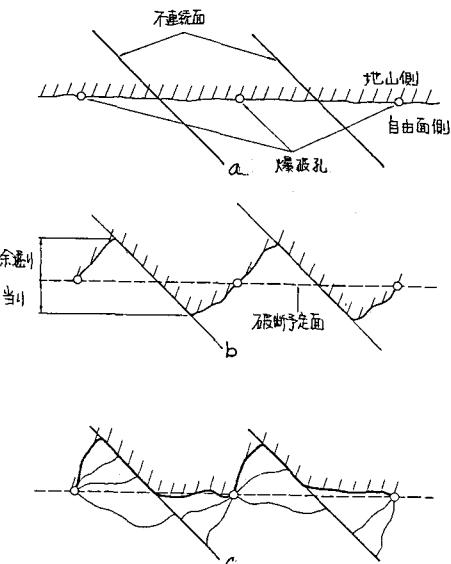


図-1 不連続面を有する岩盤における爆破破壊面の形成

a. 不連続性が低いたとき

b. 不連続性が高く質量小のとき

c. 不連続性が高く質量大的とき

この破断面が形成されることからと山を山のクラックと不連続面との交点の破断予定面からの距離をもつて、いふとする。従つて、これが負となる（当りがなくなり余盛り状態となる）こともあら）。以上の重量と一緒にし、破断面の形成が図-1bと図-1cとの限界とみるかぎりを防ぐとしたとし、予測されるUnevenness とそれ同時に付して示すことは図-3の斜線部となる（ここではUnevenness には荷号と含めると考えることとし、余盛りと正、当りと負とする）。

SBのためのガイドホールの効果とはガイドホール方向（破断予定方向）にクラックを発達させ、特に破断予定面より地山側の破壊の発達を抑制する効果のことである。従つてこの検討のためにはガイドホールを設けることにより特に重量の大きさはないが能（それ同時に大きい状態）となり、余盛りとどんだけに止まつてうかるかと検討することが一つの方法となる。

3. 実験

不連続面を有する岩盤のS面におけるガイドホールの効果を検討するためのモデル爆破実験を行う。

3-1 実験条件

実験件は図-4に示すように $57 \times 27 \times 10.5$ cm のセメントモルタル製である。材料はレディミクストモルタルを用い、配合はセメント：砂 = 1 : 1 である。試験時換算は約4回としつつも、半設時に所定の位置に直角約12.5 mm の丸棒を埋め込み、モルタルが半固化した時点でこしを抜きとり爆破孔とガイドホールを作製しつつある。底面距離は10 cm であり、爆破孔直径は10, 15, 20, 25, 30 cm としつつある。ガイドホールは破断予定線上爆破孔の両側に設けられ、その孔径は爆破孔の孔径と同一とし、爆破孔とガイドホールとの中心間距離は2.5 cm に固定しつつある。

不連続面の作製は供試件の半設と2回に分け（図-4中の台形部分と周囲の部分とを打ち離すことによって）作製した。すなわちまず台形部分を打設、作成し、その後2日後に周囲の部分を打設しつつある。打設時に不連続面とする部分に厚さ0.3 mm のビニールシートをはさみ込んでいる。不連続面は両爆破孔から等距離となり、破断予定面と45°の傾きとなつていい。

爆破により供試体が破断、分離するのを防ぐ目的で供試件中央に示すような6 mm 角鋼を2段に削りしつつある。

3-2 爆破および爆破により発生したクラックの検出

爆薬として導爆索と使いこなす。導爆索はPETN といふとし、重量は $10.7 g/m$ である。爆破時に導爆索（供試件と電通してあり縛）と爆破孔一孔当たりの重量は $1.12 g$ となる。導爆索の直徑は約5.2 mm であり孔径（約12.5 mm）に対してもさほど大きな差はない。爆破孔中央近くに埋め込まれるようにして、爆破孔が同時に爆破となるよう爆管（6号爆破管）から爆破された導爆索の長さと等しくしておこう。

爆破後供試件表面に発達したクラックと検出した。爆破により供試件中に発生、発達するクラックには種々のレベル（幅）のものがあるが、本研究では肉眼で検出できるものとクラックとして扱つておこう。

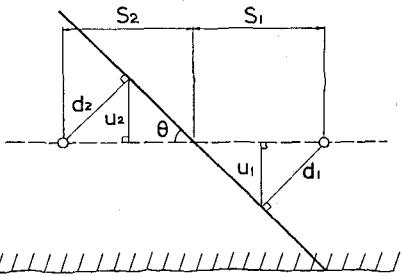


図-2 不連続面、破断予定面、爆破孔の關係

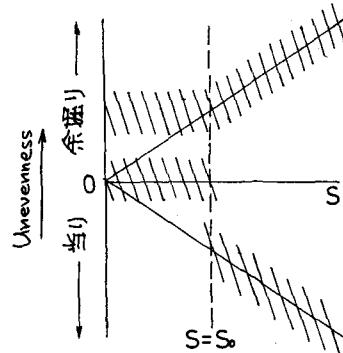


図-3 予測されるUnevenness

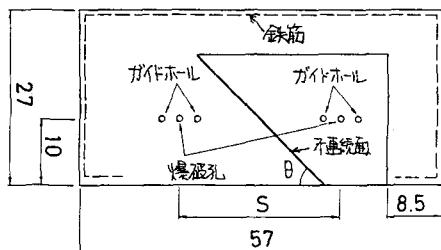


図-4 モデル供試体の概形

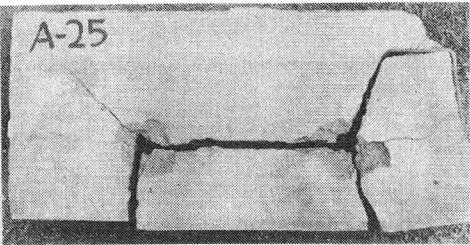
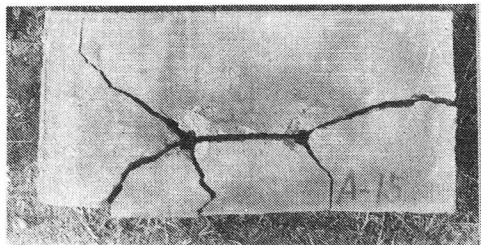


写真-1
不直続面がない場合
左: $S=15\text{cm}$
右: $S=25\text{cm}$

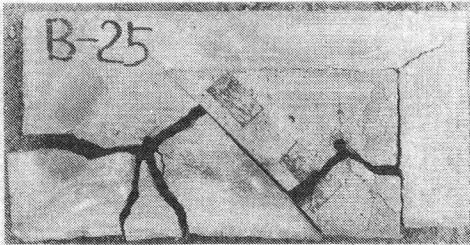
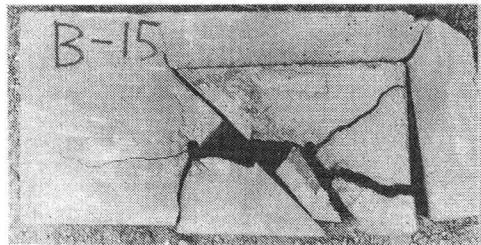


写真-2
不直続面のある場合
左: $S=15\text{cm}$
右: $S=25\text{cm}$

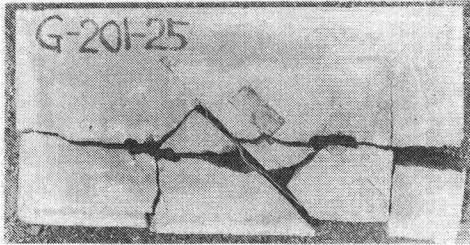


写真-3
不直続面のある場合に
ガイドホールを設けた
場合
左: $S=15\text{cm}$
右: $S=25\text{cm}$

3-3 実験結果と考察

爆破した供試体例を写真に示す。ここでは試験の都合上爆破孔間隔が 15cm と 25cm のものについてのみ示してある。写真-1は爆破孔の間に不直続面ではなく、またガイドホールも存在しない場合である。爆破孔の破壊面上には若干の凹凸があるが既に平滑であるといえる。

写真-2は爆破孔の間に不直続面としてビニールシートをはさんだ場合の結果である。この場合 $S=15\text{cm}$ では爆破孔からのクラックが不直続面に向かって放散せどりるために、破壊面の形状は図-1cのものとなる。これにくらべて $S=25\text{cm}$ では破壊面は図-1bの形態となるのが認められる。

写真-3はこの状態にあってガイドホールを爆破孔の両側に設けた場合である。 $S=15\text{cm}$ ではいくらか圓化の形態に近いが写真-2の場合とくらべてガイドホール以外の方向へのクラックの発生がかなり抑制されてしまうのである。また $S=25\text{cm}$ ではガイドホールを設けることによく不直続面に垂直な方向へのクラックの発生が写真-2にみられたよりも破壊面を斜め方向のクラックが発達するのが明らかである。また不直続面と反対側へ伸びるクラックはほぼ破壊面に沿うもののみとなるといえる。

いまこれらの状況をUnevennessから評価するためにUnevennessを求め、測定結果を图-7に示す。图-7aでは写真-1に対応する不直続面と含まない供試体のUnevennessを示していきが供試体ごとに余程とまりの崩れ幅ととり、そのを以て〇および△を表している。图からみられるように不直続面のない場合のUnevennessは一概に小さい。すなはち岩盤が一様である場合には常に工事を加えなくとも隙間距離が著しく大きくなる限り不直続面はみられかどる。

图-7bに不直続面を有する供試体とガイドホールを設けずに爆破した場合のUnevennessを前項に示した方法で測定してある。爆破孔間に不直続面が存在するとき写真にみられたように孔間隔の1/2の間は爆破孔からのクラックは不直続面に向かって放散せどり、孔間隔が大きくなると单一の垂直に近いものとなる。图によると

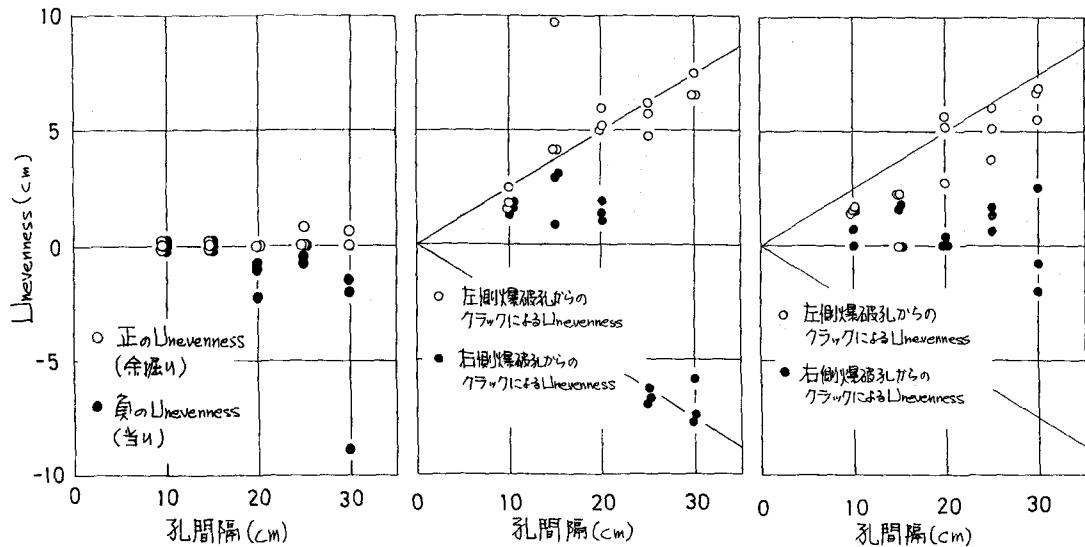


図-5a 不連続面のない場合.

図-5b 不連続面のある場合.

図-5c 不連続面のある場合に
guide holeを設けた場合.

左側爆破孔からのクラックによるUnevenness (左側(?) オとえられる直線)に沿って分布しているが、右側爆破孔からのクラックによるUnevenness は $S \leq 20\text{cm}$ と $S \geq 25\text{cm}$ と大きく傾向が異なる。従って図-3 に示したS_oに考慮する孔間隔とここで約22.5cm と考えると図-5b のUnevenness は図-3 で予測されたものとよく一致している。

図-5b の左側にガイドホールを設けたものが図-5c である。これによると図-5b における $S = 25\text{cm}$ および $S = 30\text{cm}$ に対応する右側爆破孔からのクラックによるUnevenness (右のUnevenness) がガイドホールと並行することによって0に近くなる。すなはちガイドホールに平行の方向へのクラックの発達と確実化することができるためれ(直角が大きくなれば当たりは確実になくなることがわかる)。一方ガイドホールと並行することにより余掘りの減少もいくらかみられるが当たりの場合はどう影響とは言えない。この場合左側にみられるように左側爆破孔からもガイドホール方向のクラックの発達のみみられない。このガイドホール方向に発達するクラックは爆破断面と形成しない(左側爆破孔からのクラックによる爆破面の形成はガイドホール方向のクラックではなく、それより地山側にある不連続面に垂直な方向のクラックによく形成される)。

4. おわりに。

ガイドホールと設けることはガイドホール方向のクラックの発達と確実にする。またガイドホール方向以外のクラックを抑制する効果は明らかに確実であるとはいえない。その結果ガイドホールを設けることによる余掘りを抑制する効果は特徴的といいといえども、爆破面の当たりとなくする効果は確実である。従ってBを実施するにあたってガイドホールと伴う爆破孔に弱い爆薬を使用する方法は爆破面の当たりとなくし、かつ地山の破壊を最小限に抑えようという点と有効な方法であるといえる。

末筆ながら実験に種々便宜とお計りいただいた日本化薬厚狭工場の深田工場長はじめ日本化薬の方々、実験と直結する、2回に亘り地山止壁氏、さらに実験、資料整理に協力いただいたく厚狭工場長、御破砕の林氏はじめ、山口大学の学生諸君に謝意を表します。

(33) Effects of guide hole on the smooth blasting contour formation of rocks containing discontinuities

Koji Nakagawa, Yuji Ono,
Tasuku Nishida and Takeshi Sakamoto

Since rock mass contains the geological discontinuities it is very difficult to make a smooth contour by blasting. The guide hole effects on the smooth blasting contour formation are sometimes discussed. In order to simulate the propagation of cracks from the blast holes with guide holes and the formation of smooth blasting contour in rocks containing discontinuities, blasting tests were conducted by using cement mortar specimen which contains discontinuity plane.

Through the blasting tests, the following conclusions are summarized.

1. The blasted contour which connects the adjacent blast holes usually consists of blast cracks and pre-existing discontinuity plane.
2. When the blast hole without guide hole is adjacent to the discontinuity plane, the cracks propagate radially from the blast hole and form crater against the plane. When the hole is distant from the plane, only one crack may propagate perpendicular to it.
3. With the guide holes placed near the blast hole, the cracks in the guide hole direction propagates adding to the other cracks.
4. The unevenness of the contour can be effectively reduced by the cracks in the guide hole direction. The reduction of the over break by the use of guide hole, however, is not so evident.