7

# 栗子トンネル避難坑における削孔検層を併用したTBM掘進

笹尾 春夫\*1

### 概 要

東北中央自動車道栗子トンネルは福島県と山形県を結ぶ延長約 9,000m の長大トンネルである。本坑掘削に先立ち掘削した避難坑のうち、福島側約 5500m は φ 4.5m の TBM で施工した。TBM区間には花崗岩類、凝灰岩や凝灰角礫岩、デイサイトの貫入岩が複雑に分布し、随所に地質不良区間が存在すると予想された。地質不良区間の出現を把握し対策工の要否を判定するために、ほぼ全線にわたって削岩機による削孔検層を実施した。削孔検層の結果より判断し、注入式長尺鋼管先受け工などの補助工法を併用して掘進を進め、TBM 掘進が中断するなどの大きなトラブルは無く、順調に掘進が完了した。平均月進は 240m であり、また最大日進 31.5m、最大月進 453m を記録した。

キーワード:TBM・山岳トンネル・花崗岩・削孔検層・補助工法・長尺鋼管フォアパイリング

#### EXCAVATION OF KURIKO TUNNEL WITH TBM UTILIZING DRILL-LOGGING

Haruo SASAO \*1

# Abstract

The Kuriko Tunnel is a long tunnel spanning about 9,000 m. Before excavation of the main tunnel, an evacuation tunnel was constructed. The portion about 5,500 m of the evacuation tunnel was excavated with a TBM 4.5 m in diameter. The geological structure in the TBM-driven zone is generally complex, so, the geology was assumed to be adverse in many sections. To predict geologically adverse areas, boreholes 50 m long for drill-logging were driven. In adverse areas, ground was improved before excavation, with long steel forepiling or other methods. Without serious problems in tunneling works, the monthly advance was 240 m on the average and 453 m at maximum, and the maximum daily advance was 31.5 m

Keywords: TBM, Mountain tunnel, Granite, Drill-logging, Auxiliary methods, Long steel pipe forepiling

<sup>\*1</sup> Associate General Manager, Engineering Techology Department, Engineering Division

## 栗子トンネル避難坑における削孔検層を併用したTBM掘進

笹尾春夫 \*1

### 1. はじめに

栗子トンネルは、東北中央自動車道の福島 JCT(仮称)~米沢 IC(仮称)間に位置し、福島県 と山形県の県境付近に計画された延長約 9,000m の長大トンネルで、完成すれば道路ト ンネルとしては国内で4番目の長大トンネルと なる。

本坑の施工に先立ち避難坑を施工したが,事前の地質調査の結果,福島県側では山形県側に比べて比較的地質が良好であったことから,福島県側の延長約  $5.5 \, \mathrm{km}$  を  $\phi \, 4.5 \, \mathrm{m}$  の  $T \, \mathrm{BM}$  で掘進した。

掘進にあたって削孔検層による切羽前方探査と水抜き工を先行した上で、注入式長尺鋼管フォアパイリングと矢送り・縫い地の補助工法、ファイバーモルタル吹付けによる対策工により一度も TBM が拘束されることなく貫通することができた。

掘進実績は,2006年11月に掘削を開始,最 大日進31.5m(2007年11月),最大月進453m (2007年5月),平均月進240mとTBMとして の高速掘進を実現し,2008年12月,すでに施 工済みの山形側の山岳工法区間に到達貫通した。 ここではTBM掘進の概要を報告する。

### 2. 地質と湧水

TBM 区間の地質(図-1)は前半部(坑口から約2,000mまで)には当地域の基盤を成す中生代の花崗岩類が主として分布し,後半部(坑口から約2,000m以降)には凝灰岩や凝灰角礫岩を主体とする火山砕屑物が分布し,部分的に火山砕屑岩を貫くデイサイトや流紋岩の大規模な貫入岩があり,かなり複雑な地質構造を成していると想定された。

TBM 掘進後の実績としては、前半部(坑口から2,400mまで)は想定されたとおりの花崗岩類が大勢を占めた。ただし、湧水量については、既往のボーリング調査結果から想定された240~540ℓ/minをはるかに越え、最大5,000ℓ/minの坑口湧水量が確認された。中盤(坑口から2,400m~4,200m)以降は、大規模なデイサイトの貫入が想定されていたが、実際は火山礫凝灰岩中にデイサイトが脈状に貫入しており、層境で坑壁の崩落が発生した。また、湧水量は火山砕屑岩中で減少したが、坑口より約4,200m付近から約400m間にわたってデイサイトの大規模な貫入区間があり、亀裂からの湧水が再び増加し、坑口でトンネル湧水量は合計約8,300ℓ/minを記録した。その後(T.D.4,600m以降)の

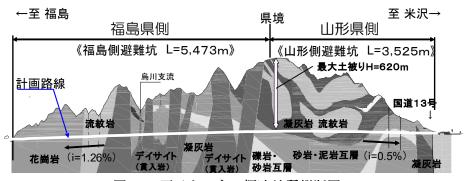


図-1 栗子トンネル概略地質縦断図

<sup>\*1</sup> エンジニアリング本部 土木技術部 トンネルグループ

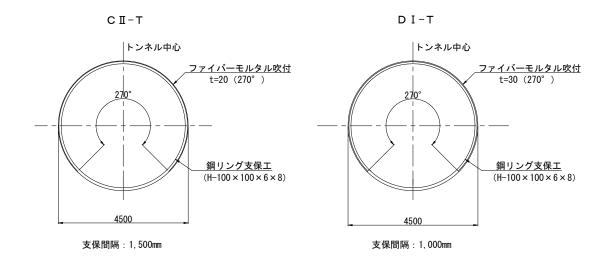


図-2 支保パターン(CII-T, DI-T)

岩質は,礫岩砂岩・砂岩泥岩の各互層状態となり,湧水量は減少した。

# 3. 施工

# 3. 1 支保パターンの実績

支保パターン(図-2)については、あらかじめ設定したパターン選定のためのフローチャートに従って、削孔検層による前方探査の結果に加え TBM の機械データ(トルク、スラスト等)、掘進中のルーフ上の崩落の有無とその規模、壁面の亀裂の状態、湧水状況などより、総合的な判定基準の下で選定した。

事前調査で予想できなかった地山脆弱区間や多量湧水のため、設計では 2 割弱であった支保パターン D は、実績では 5 割強と約 3 倍に増加した。当初設計と実績支保パターンの比較を図ー3 に示す。当初設計では、支保パターン B および C は全体の 81.5%, D は 18.5%であったが、実績では C が 47.2%, D が 52.8%となり、約半数を D I パターンで掘進した。また,D I に占める補助工法の割合は、注入式長尺鋼管フォアパイリングおよび注入式・充填式フォアポーリングが約 276m(約 10%)、矢送り・縫い地が約 800m(約 28%)であった。

### 3.2 抗壁の崩落と補助工法

工区全体の 50%を超えた DI 区間では、ほぼ 全域にわたりなんらかの地山崩落が発生してお

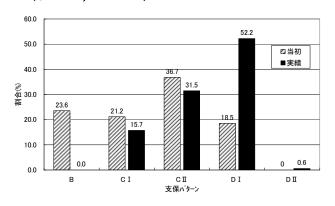


図-3 支保パターン計画実績対比

り、場合によっては大規模な崩落に至りかねない状況であった。掘進に支障をきたすルーフ上での壁面の崩落は、10cm 未満の部分的、小規模なものから、1m を超えて天端 120°以上の範囲にわたる大規模なものまで様々であった。このうち、TBM を拘束する可能性のある大規模崩落に対してはカッター前方での対策として注入式長尺鋼管フォアパイリング、その他大小の崩落に対しては、ルーフ上での矢送り・縫い地の補助工法とファイバーモルタル吹付けによる対策工により対応した(図-4)。それぞれの地質区間における崩落の状況と対策について以下に述べる。

# (1) 花崗岩区間

坑口から約700mの花崗岩,花崗閃緑岩が支配的であった区間の風化部では多くがマサ化しており、また、割れ目が発達した区間や破砕帯区間では地山がかなり脆弱化しており、一般的な塊状花崗岩に比較してかなり脆い地山であった。さらに、坑壁の亀裂部分からの湧水も多く、そのため天端の崩落が助長された(写真-1)。補助工法は注入式長尺鋼管フォアパイリングの他、崩落抑制のための木矢板や半割丸太を使用した矢送り・縫い地(写真-2)を多用し施工し

た。

## (2) デイサイト区間

貫入岩のデイサイトが支配的な区間の風化・変質部では、湧水の発生や節理の発達から崩落が大きくなり主としてDIパターンでの掘進となった。この区間では坑壁の崩落が拡大傾向となり、前方探査で同様の地質が続くと判断された場合は、注入式長尺鋼管フォアパイリングを、中規模程度の崩落(100cm 未満)の発生箇所には矢送り・縫い地で対応し掘進した。

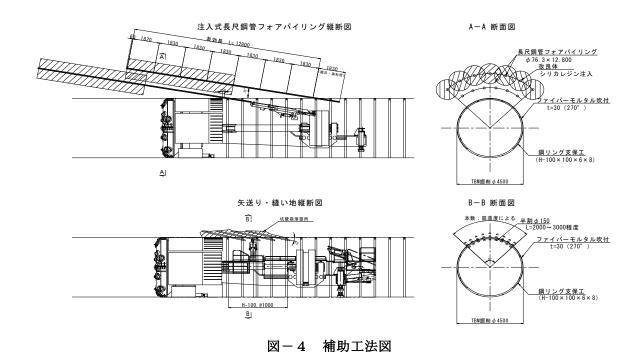


写真-1 崩落状況



写真-2 矢送り・縫い地

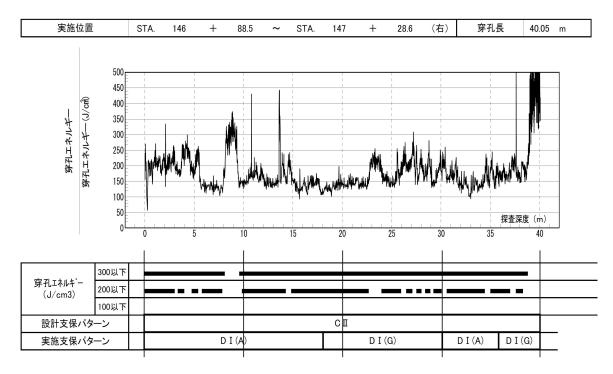


図-5 削孔検層結果と補助工法の施工

## (3) 堆積岩優勢区間

火山礫凝灰岩にデイサイトが脈状に貫入している区間では層境で地山が脆弱化し、また貫入岩自体も亀裂が発達し、粘土層を挟在しているため、崩落が発生した。礫岩砂岩・砂岩泥岩の五層区間では湧水により層状の剥落や、亀裂の剥離による崩落が助長された。また、崩落が少ない場合でも、TBM 掘進後の時間経過により塩裂の開口が進むことにより坑壁の押し出しが生じ、鋼リング支保工の建て込みが困難となる場合があった。この区間では崩落箇所でTBMを止める事なく速やかに通過するため、あえて掘進停止を伴うフォアパイリング等の対策をせず、矢送り・縫い地により地山の緩みを防止しつつ、崩落部分の充填を既存のファイバーモルタル吹付けで併用した対策工が有効であった。

## 3.3 削孔検層

TBM に搭載した削岩機により、ほぼ全線に わたり削孔検層による前方探査を実施した。一 回の削孔長は最大 50m で、計 71 回の検層を実 施した。なお、TBM 搭載の削岩機は長尺削孔 検層の効率化を図るためフィード長 3m を確保 できるよう特別に設計したものである。

主としてこの削孔検層による穿孔エネルギーの大小を注入式長尺鋼管先受け工を施工するにあたっての判断基準とした。

図-5に削孔検層の穿孔エネルギーの大き さとその変化状況から注入式長尺鋼管フォアパイリングの打設を決定した例を示す。この例で は穿孔エネルギーの閾値を 150J/cm³ として充填式フォアポーリングと AGF の施工を決めている。

## 4. 終わりに

栗子トンネル東避難坑の TBM 掘進の施工概要を報告した。今回の施工にあたり膨大なデータが TBM 掘進管理システムに記録されている。今後、地質観察記録、削孔検層結果等の施工記録と合わせてこれらのデータを整理し、将来のTBM 施工のための有用な資料とすべく詳細な分析を進める予定である。