押出し性地山(蛇紋岩)の掘削時の挙動について

藤澤 勉¹・牧 正²・椙山孝司²

¹東日本高速道路㈱式会社 北海道支社 千歳工事事務所 (〒066-0037 北海道千歳市新富1-2-14) ²前田建設工業株式会社 北海道支店 (〒064-8552 北海道札幌市中央区南11条西11丁目2-1)

穂別トンネル(延長 4,300m)は,北海道横断自動車道のうち夕張ICより約 20km 東側に位置し,押出 し性地山である蛇紋岩が分布している神居古潭変成帯を東西に貫くことになる.延長が長いため,供用時 の緊急避難路として,避難坑が本坑と平行に 30~50mの離隔で計画され,本坑の調査坑として蛇紋岩が分 布していると想定された西側より先行掘削を行った.

本文は,この西側より先行掘削している穂別トンネル西避難坑において,蛇紋岩掘削時の挙動について 述べる.

キーワード: NATM, 膨張性地山, 蛇紋岩

1.はじめに

北海道横断自動車道(道東道)夕張 IC~十勝清 水 IC 間は延長約 81km で,図-1 に示すように道央 を東西に結び,現在,上り線側を暫定2車線で施工 中である.

そのルートは,芦別岳(標高 1,727m),夕張岳 (標高 1,668m)を経てハッタオマナイ岳(標高 1,021m)へと南北方向へ伸長する夕張山地の南端部 を通過する.

穂別トンネルは夕張 IC より約 20km 東側に位置し, 延長は 4,300m の長大トンネルで,道路供用時の緊 急避難路として,図-2 に示す人道用の避難坑が将 来予定されている下り線本坑の断面内に施工される. 一方,最大土被りが 400m あり,押し出し性地山と いわれる蛇紋岩の分布が予想されたため,調査坑を 兼ね,避難坑を西側(穂別トンネル西避難坑 L=2,150m)より先行して掘削(NATM,全断面掘削, レール工法)を行った.

本文は,穂別トンネル西避難坑の蛇紋岩掘削時の 状況と計測結果について述べる.

2.穂別トンネルの地形・地質概要

図-3 に穂別トンネル西避難坑の縦断図および蛇 紋岩出現位置を示す. 地形は,起点側(西側)と中央部~終点側とで明 瞭な違いがみられ,起点側と中央部が急峻な山地地 形を呈するのに対し,終点側は緩やかな丘陵状地形 となっている.蛇紋岩が分布しているのは,西側か ら中央部であり,蛇紋岩部の隆起によって急峻な地 形が形成されたものと考えられる.地表においても 蛇紋岩が露頭しているのがみられ,その箇所では地



図-1 位置図



図-2 本坑と避難坑



図 - 3 穂別トンネル西避難坑縦断図

表- 1 蛇紋岩の出現位置	,性状および支保パター	ン
---------------	-------------	---

	坑口から	十加1	蛇紋岩	分布長	蛇紋岩の性状 支保	支保パターン	古保パターン	断面	鋼アーラ	チ支保工	吹付コン	厚さ(m)	ロックホリ	い本数
	の距離		分布長	詳細	北叔石の住机			上下半	仮インパート	上下半	仮インパート	L=2m	L=3m	
1回目	360m付近	130m	約10m	9m	葉片状 部分的に粘土状	E	-1-K-P	A	H-100	無し	0.12	0.12	11本	
2回目	1,160m付近	260m	約10m	約10m	塊状~葉片状	D	-1-B-P	A	H-100	無し	0.12	0.12	11本	
3回目 1,220m付近		290 ~ 350m	約135m	40m 然う135m 30m 65m	葉片状 (脈状に粘土状が介在)	E	-3-K-P	А	H-100	H-100	0.12	0.20(H)	11本	
						Ε	-4-K-P	А	H-100	H-100	0.15(H)	0.20(H)	11本	
	1,220m付近					E	-5-K-P	В	H-150	H-150	0.20(H)	0.20(H)	7本 (天端部)	6本 (側壁部)
					塊状~葉片状	D	-3-B-P	А	H-100	H-100	0.12	0.12	11本	
					葉片状 (脈状に粘土状が介在)	E	-5-K-P	В	H-150	H-150	0.20(H)	0.20(H)	7本 (天端部)	6本 (側壁部)
4回目 1,820m付近		340m ~ 280m	330m以上	200m	葉片状 (脈状に粘土状が介在)	E	-6-K-P	В	H-150	H-150	0.20(H)	0.20(H)	7本 (天端部)	6本 (側壁部)
	1,820m付近					E	-1-K-P	В	H-150	H-150	0.25(SH)	0.25(SH)	5本 (天端部)	10本 (側壁部)
				130m	葉片状中に硬岩が転石 状に分布	E	-1-K-P	В	H-150	H-150	0.25(SH)	0.25(SH)	5本 (天端部)	10本 (側壁部)

すべり地形をなしている.全体に小水系の発達がみ られるが,ルートを横断するような大河川はみられ ない.

地質は,中生代白亜紀中部蝦夷群泥岩,貫入岩類 (蛇紋岩およびドレライト),中生代白亜紀~ジュ ラ紀日高累層群ハッタオマナイ層,新第三紀中新世 滝の上層および第四紀堆積物によって構成され,中 部蝦夷層群・貫入岩類・ハッタオマナイ層・滝の上 層が基盤をなし,これらを覆って段丘堆積物や崖錐 堆積物等が分布する.貫入岩類である蛇紋岩は地下 のマントルを構成していたかんらん岩が蛇紋岩化作 用を受けながら地殻中を上昇してきたものであり, 付加体堆積物(日高累群)を持ち上げ,蝦夷層群を 分断して上昇したものと考えられる.

掘削中に出現した蛇紋岩を試験した結果,スメク タイトといった膨張性鉱物は含まれておらず,膨張 性の主要因は,掘削に伴う応力解放による体積膨張 (亀裂開放)と応力の再配分による塑性変形・せん 断破壊による押出し性の現象と考えられる.

(H)∶高強度 (SH)∶鋼繊維高強度

表-2 蛇紋岩性状の目安

蛇紋岩性状	区分の目安
粘土状	岩塊といった形状を保持できず、握れば 粘土のように変形する。
葉片状	岩塊として形状を一時的には保持する が、手で簡単に砕ける。層状の亀裂が多 <、亀裂面で簡単に剥離する。
塊 状	岩塊として形状を保持し、ハンマーの軽い打 撃で割れる程度以上の硬質な蛇紋岩。

3.穂別トンネル西避難坑の掘削概要

(1) 蛇紋岩の出現位置と蛇紋岩の性状

蛇紋岩は,西側より 2,150m 区間で 4 回出現して おり,1 回目と 2 回目は 10m 程度でなくなり,3 回 目は約 140m,4 回目は約 330m 分布している(図-3).なお,4 回目の蛇紋岩出現区間は工区境とな っているため,どの程度まで分布しているかは,今 のところ不明(東側より避難坑掘削中)である.最 大土被り 400m 地点では出現しなかったが,3,4 回 目は土被り 350m 程度となっている. 出現位置によって,蛇紋岩の性状は異なるが,お おむね表-1のようにまとめられる.なお,表-1の蛇 紋岩性状の項目は,表-2の示す区分を目安とした. 粘土状の蛇紋岩は塊状や葉片状の周囲に脈状に介在 している場合が多く,まれに部分的に現れる時もあ った.塊状や葉片状の蛇紋岩は,亀裂面が鏡肌状で ニスを施したような輝きがあり,粘土状介在箇所あ るいは鏡肌の箇所で肌落ちや崩落が発生した.また, 坑口より2,050m付近から葉片状の蛇紋岩中に硬岩 (玄武岩)が混入するようになり,硬岩の抜け落ち が発生し,それに伴って天端の崩落が発生した場合 もあった.約20m²程度の小断面であったが,天端や 鏡面の自立性が悪く,鏡吹付を行いながらの掘削と 補助工法(フォアポーリング,鏡ボルト)を併用し て,切羽の崩落防止を行った.

表-3は,3回目の蛇紋岩が出現した時に葉片状部 で行った孔内水平載荷試験結果である.試験は掘削 面より3m離れの位置のため,掘削により緩められた 状態での地山物性値である.これらの試験結果は, 掘削の影響を受けた地山ではあるが,非常に小さい 値となっており,自然状態での物性値を測定・比較 していないが,掘削による地山の緩み度合いは非常 に著しいと推察される.

(2) 蛇紋岩部の支保パターンについて

膨張性や押出し性地山の場合において,トンネル に作用する膨張圧に対抗するため,トンネル形状は 円形に近いほど構造的に有利であるが,避難坑の建 築限界および計測結果から本坑への設計・施工を考 慮して,避難坑掘削形状は図-4に示す形状A,Bの2 種類とした.形状Aは仮インバート部の曲率が大き く馬蹄形に近い形状で,形状Bはその曲率を小さく し円形に近づけた.支保パターンはこれらの形状を 基に,掘削状況や土被り・蛇紋岩の性状,計測結果 や支保部材の変状状況に合わせて,選定していった (表-1).

1回目および2回目は蛇紋岩出現区間が10m程度 と短く、1回目は土被り130m、2回目は塊状蛇紋岩 であったため、内空変位が大きく発生した箇所はあ ったが、形状Aのパターンでトンネルは安定を保っ た.

3 回目の蛇紋岩出現時は,鋼アーチ支保工 H-100, 吹付コンクリート厚さ 12cm(仮インバートは高強 度,厚さ 20cm),形状 A の E -3-K-P で,すぐに E -4-K-P パターン(形状 A,鋼アーチ支保工 H-100, 高強度吹付コンクリート厚さ 15cm(仮インバート 厚さ 20cm)に変更したが,仮インバート両端部で 吹付コンクリートのクラックおよび隆起現象(盤ぶ

表-3 孔内水平載荷試験結果(葉片状蛇紋岩)

降伏応力	变形係数	粘着力	内部摩擦角
(KN/m^2)	(KN/m^2)	(KN/m^2)	(°)
200.4	5,620	79.6	10.4

掘削面より3m離れの位置での測定値



図-4 避難坑の形状

くれ)が発生し,形状 BのE -5 パターンにランク アップした.その後,塊状蛇紋岩主体となり形状 A の D -3(発破掘削),再び葉片状となったので E -5 パターンに戻した.

4回目の蛇紋岩出現時は,肌落ちや崩落が多く発 生するようになり,E -5パターンに補助工法(フ ォアポーリング,鏡ボルト)を適用したパターン (E -6)としたが,吹付コンクリートのクラック 等の変状や内空変位が大きいため,E -1パターン にランクアップした.

4. 蛇紋岩部の計測結果

3回目と4回目の蛇紋岩出現時,葉片状部でB計 測(地中変位,支保部材応力測定)を実施し,3回 目を計測断面A,4回目を計測断面Bとする(図-3).支保パターンは,計測断面AがE-4,計測 断面BがE-1で,計測断面Bの方がより剛な支保 構成となっている.図-5は計器配置図で,ロック



図-5 計器配置図







図-9 地中変位・ロックボルト軸力測定結果

ボルト長だけは L=2m と L=3m の違いがある.

また,計測断面Aにおいては,仮インバート部の 隆起現象が発生し,仮インバート部の形状Aから形 状Bへの補強を行ったため,その時だけ軸力や応力 の除荷現象が現れている.図-6~図-9に各断面の 測定結果を示す. (1) A計測(内空変位・天端脚部沈下)測定結果

図-6 に各計測断面の測定結果を示し,以下にま とめる.

・両断面とも内空変位が卓越している.

・計測断面 A の方が,変位・沈下とも大きくなって おり,特徴的なのが,天端沈下より脚部沈下が大 きくなっていることである.これは,側方からの 押出し圧によってトンネルが縦長に潰されながら 全体的に沈下している変形挙動である.そのため, 天端部は突き上げられ,仮インバート部は隆起現 象が発生した.

・計測断面 B の方は,上記計測断面 A のような現象 はみられず,天端と脚部はほとんど同じ沈下量で ある.

(2) 吹付コンクリート応力測定結果

図-7 に各計測断面の測定結果を示し,以下にま とめる.なお,計測断面 A の T6(仮インバート 部)は補強時に撤去している.

- ・計測断面 A は,天端から肩部の T1~T3 の応力が 大きく,下半側壁部の T4 および T5 は極端に小さ くなっており支保工としての機能が発揮されてい ない.
- ・計測断面Bの上下半部のT1~T5は,15~30N/mm2
 の応力が発生しており,上下半部で計測断面Aのように極端に応力が小さい箇所はない.
- ・計測断面BのT6が他より小さい応力となっている のは,路盤吹付コンクリート(仮インバートと同 時施工 図-4)によって,T6の位置だけ部材厚が 厚く応力が分散したためであると考えられる.

(3) 鋼アーチ支保工軸力測定結果

図-8に各計測断面の測定結果を示し,以下にまと める.なお,計測断面AのS6(仮インバート部)は 補強時に撤去している.

- ・計測断面Aは, 吹付応力のような下半側壁部の極端に小さい箇所はない.
- ・計測断面AのH-100に対して,計測断面BはH-150で あるため,鋼アーチの負担は大きくなっている.

(4)地中変位・ロックボルト軸力測定結果

図-9に各計測断面の測定結果を示し,以下にまと める.なお,地中変位は区間ひずみでまとめ,ロッ クボルト軸力とともに分布図とした.測定値は経過 日数40日に最も近いデータをプロットした.

- ・両断面とも天端の区間ひずみ・ボルト軸力は,深 度1~2mで圧縮側の値で天端部が上方へ突き上げ られる挙動となっており,ロックボルト先端部よ り上方の区間ひずみは引張り側となっている.
- ・両断面とも側部の区間ひずみ・ボルト軸力は引張 りとなっており,内空変位が大きく仮インバート 隆起が発生した計測断面Aはロックボルト先端前 後で局部的に大きな区間ひずみが発生している.
- ・両断面ともロックボルト軸力は大きく,トンネル が変形するのを抑制する効果が発揮されている.

また,トンネル壁面に近づくほど地山区間ひずみ は大きくなると推察されるが,ロックボルトの効 果により,そのようなひずみの増大を抑制してい る.

5.まとめおよび考察

計測断面Aは土被り約300mでE -4パターン,計測 断面Bは土被り約340mでE -1パターンでほぼ同様な 葉片状蛇紋岩部での計測結果の比較を行った.

計測断面Aは,内空変位が大きくトンネルが縦長 に押し潰される変形,吹付コンクリートの支保効果 がみられない箇所(側壁),ロックボルトの先端部 付近で局部的に大きな地山ひずみが発生し,支保部 材同士の相互作用による支保効果うまく発揮されて いない.その結果として,最も形状・支保の脆弱な 仮インバートで隆起といった変状が発生した.仮イ ンバートの形状をAからBに補強した後は,安定した 状態となり,インバート形状の効果が伺われる.

一方,計測断面Bは,支保構成が剛で側壁部のロックボルト長がL=3mと長く,トンネルが円に近い形状であるためか,支保部材は過不足無く最大限に近い効果が発揮され,トンネル周辺の地山ひずみも0.5%程度に収まり,ほぼ安定状態を保っている.ただし,大きな支保部材の応力や軸力が発生しているので,ほぼ限界に近い状態と考えられる.また,当地の蛇紋岩において,トンネルを安定させるためには,地山ひずみを0.5%以内に抑える必要があると考えられる.

6.おわりに

膨張性や押出し性地山の場合には,過去の実績等 を参考に支保パターン等を選定し,そのパターンの 妥当性は,掘削しながら,観察や計測をして初めて 判断できる.当避難坑も,土被りや蛇紋岩の性状, 計測結果より,試行錯誤しながら支保パターンを選 定してきたが,地山と支保構成が不釣り合いなとき は計測断面Aのように変状が発生してしまう.

当避難坑の実績を今後の押出し性地山の一事例として,小断面ではあるが,参考していただければ幸いである.

最後に,穂別トンネル西避難坑を掘削するにあた り多くのご指導を賜りました関係各位の皆様に厚く 御礼申し上げます.