小断面アンダーパス工法の開発

清水 満¹・渡邊明之²・鈴木 尊¹・玄順貴史² 長尾達児³・栗栖基彰³・萩原義雄³・前田智宏³

¹正会員 東日本旅客鉄道㈱ 建設工事部 構造技術センター(〒151-8512 東京都渋谷区代々木 2-2-2) ²正会員 東日本旅客鉄道㈱ JR 東日本研究開発センター フロンティアサービス研究所

(〒331-8513 埼玉県さいたま市北区日進町 2-0)

3正会員 鉄建建設㈱ エンジニアリング本部(〒101-8366東京都千代田区三崎町2-5-3)

近年,路線下横断構造物の構築においては,経済性および施工性等から非開削工法が多く適用される ようになった.しかし,各工法は道路トンネルのような比較的大断面を対象にしており,各工法の特性 上大掛かりな路線防護工が必要なため,人道もしくは水路等の小断面構造物に適用した場合,不経済と なってしまう.このため,地盤切削によって鋼板を挿入して簡易な路線防護工を施工し,小断面構造物 を構築する工法を開発した.

経済的な小断面路線下横断構造物を構築することを目的として,これまで実証実験を実施してきた. 本論文では本工法と実証実験のこれまでの経過を報告する.

キーワード:小断面アンダーパス・地盤切削・鋼板挿入・ワイヤーソー・COMPASS

1.はじめに

近年,都市計画では,営業する鉄道や道路を横断 するアンダーパス構造物の設計・施工が増加してい る.このような中,人道や水路ボックスなどの比較 的小断面の横断構造物の施工においても,大断面の 車道ボックスを対象としたアンダーパス工法を適用 することが多くあった.このため,構造物規模に対 し,工法上必要となる上部交通防護工及び補助工法 が過大となることや,構造物の部材断面が大きくな るなど,不経済となることが指摘されていた.そこ で,合理的な構造断面を実現でき,従来工法と比較 して経済性に優れた小断面立体交差構造物の構築工 法として COMPASS (COMPAct Support Structure)工 法を開発した.ここでは,COMPASS 工法の実用化に あたり実施した一連の施工試験の結果について報告 する.

2. 工法概要及び開発課題

(1)COMPASS 工法の概要

COMPASS 工法(図-1)は,計画構造物の外周の地 盤を地盤切削ワイヤーにより切削し,その後方から 防護用の鋼板を挿入したのち,防護用の鋼板で囲ま れた内部を刃口を用いて掘削しながら支保工を建込 み,その支保工を巻き込んでコンクリートを打設す ることにより,非開削で小断面の横断構造物(SRC 構造)を構築する工法である.



図 -1 COMPASS 工法施工概要図

(2) 地盤切削機構及び施工手順

本工法の地盤切削機構(図-2)は,一般的な切削 で使用するワイヤー(11mm)を採用している.防 護鋼板の板厚は22mmであるため,ワイヤーは先行1 段・後行2段となるように取り回しをおこなってい る.これにより,1段の先行ワイヤーで地盤を切削 後,2段にセットされた後行ワイヤーで切削幅を広 げ,防護用鋼板の挿入が可能となっている.ワイヤ ーの駆動は,到達側に設置されている地盤切削装置 の主プーリーの回転により行う.また,ガイドプー リーとは別の台車上に取り付けた鋼板を PC 鋼棒を 介して到達側に設置したジャッキによりけん引する ことにより,地盤内に鋼板を挿入する.施工手順を 図-3に示す.



到達立坑

地盤切削装置

刃口

取動部

図-2 地盤切削機構詳細図

地盤切削

7/7-

鋼板 (t=22mm)

がパパワ(300塩ビ管)

発進立坑

ガイドパイプ設置 切削装置走行用のガイド パイプを 小口径推進工法等 により設置する.

地盤切削・鋼板挿入

地盤切削ワイヤーにより 地盤切削を行い、同時にその 後方に鋼板をけん引挿入す る.

掘削・支保工建て込み 鋼板により 4 辺囲まれた 中を,刃口をけん引しながら 掘削を行う.その後方で支保 工の建て込みを行う.

コンクリート打設 下床版コンクリート打設 後,型枠支保工を組み,側 壁・上床版と順じコンクリー トを打設する.



2,000







鋼板けん引

b9**‡**





(3)開発課題

工法の実用化にあたっては以下の課題がある.

- a)鋼板挿入時に地山と鋼板との摩擦や付着により 上載土を水平方向に動かす恐れがある.
- b)従来防護工(パイプルーフ等)に比べ,剛性の 低い鋼板を防護工としているため,過大な鉛直変 位が生じる恐れがある.
- c)鋼板挿入は,礫や玉石等の障害物がある地盤で も行える必要がある.
- d) コンクリートは, 鋼板および型枠に囲まれた閉 空間に打設することになり, 上床版コンクリート には自己充てん性が必要.

そこで,地盤切削・鋼板挿入試験,鋼板内部刃口 掘削試験,上床版コンクリート打設試験を実施し, 工法の実用性を確認した.

3. 地盤切削·鋼板挿入試験

(1)試験概要

試験概要を図-4に、試験状況を写真-1,2,3に示す. 試験は,発進・到達立坑間(延長6.0m)に 80~350mm の礫を20%混入させて作成した模擬地盤において, 到達立坑脇に設置した地盤切削装置により地盤切削 ワイヤーをけん引切削すると同時に,押し輪,ジャ ッキからなるけん引装置により鋼板のけん引を行っ た.

使用した鋼板は,幅2.0m,厚さ22mmである.鋼 板は,上床,下床,鉛直(左右)の順序で挿入し, 2.0m×2.0mの矩形に閉合させた.なお,作成した模 擬地盤は,簡易動的コーン貫入試験を実施した結果, N値換算で概ね5程度であった.



図-4 地盤切削・鋼板挿入試験概要図



写真-1 地盤切削・鋼板挿入試験状況(全景)



写真-2 地盤切削·鋼板挿入試験状況(発進立坑)



写真-3 ガイドプーリーと切削ワイヤー

計測は,鉛直および水平変位に加え,実施工にお いて重要と考えられる施工管理項目についても実施 した.本試験での計測項目を表-1 に示す.ここで, 主プーリー軸トルクとは,地盤切削ワイヤーを回転 させている油圧プーリーのトルク値のことであり, 礫切削時や急激にけん引速度を上げた場合にトルク 値が上昇する.図-5に鉛直および水平変位の測定位 置平面図を示す.なお,鉛直および水平変位は土被 り0.3mの位置で測定している.

| 表 - 1 計測項目 | | | |
|-------------------|-----|------------|------------------|
| 計測項目 | | 測定頻度 | 測定器 |
| 鉛直変位 | 上床 | 鋼板進度100mm毎 | |
| | その他 | // 500mm毎 | |
| 水平変位 | 上床 | 鋼板進度100mm毎 | 水 洋 道 吉 昭 |
| | その他 | 〃 500mm毎 | 九 |
| 鋼板けん引力 | | 鋼板進度100mm毎 | ロードセル |
| 鋼板けん引速度 | | " | ストローク計 |
| 主プーリー軸トルク | | // | プーリー圧力計 |
| ワイヤー走行速度 | | " | 回転計 |



図-5 变位計測位置平面図

(2)試験結果

a)鋼板挿入状況

鋼板挿入完了時の状況を**写真-4**に示す.礫により 鋼板の挿入を支障されることなく,計画どおり鋼板 を挿入,閉合することができた.また,地盤切削ワ イヤーの破断なども生じなかった.



写真-4 鋼板挿入完了状況

b) 鉛直変位および水平変位

図-6,7 に上床鋼板挿入時の鉛直変位および水平 変位を示す 水平変位は、到達立坑側への変位を正, 発進立坑側への変位を負で表している.何れの結果 も測定箇所によるばらつきは見られたが,鉛直変位 は最大 6mm,平均すると3~4mm 程度の隆起が,水平 変位は到達立坑側へ最大 5mm,平均すると2~3mm 程 度到達立坑側へ変位が発生した.

なお,鉛直・下床鋼板挿入時には,鉛直・水平と も変位はほとんど見られなかった(図-8).





図-7 水平变位(上床鋼板挿入時)



c) 主プーリー軸トルクおよびワイヤー走行速度

図-9,10に上・下床鋼板挿入時の主プーリー軸ト ルクとワイヤー走行速度の測定結果を示す.本試験 では,地盤切削ワイヤーの走行速度を 10~15m/sec に変化させたが,主プーリー軸トルクに目立った変 化はなく,安定した地盤切削が行えていることがわ かる.なお,本計測結果図には見られないが,地盤 切削ワイヤーが礫等の障害物にあたると,主プーリ ー軸トルクが敏感に反応しており,主プーリー軸ト ルク値が実施工においても特に有効な管理項目にな るものと考える.







d)けん引速度およびけん引力

図-11,12 にそれぞれ下床鋼板挿入時と鉛直鋼板 (発進立坑から見て右側鋼板)挿入時のけん引速度 およびけん引力の測定結果を示す.これらから,け ん引速度を一定に保つと,鋼板と地山との摩擦面積 の増加に伴いけん引力の上昇していることが確認で きる.

ところで,鉛直鋼板挿入時のけん引力は,下床鋼 板挿入時に比べ大幅に値が増加している.これは, 本試験では鉛直鋼板を上床・下床鋼板の挿入後に上 床・下床鋼板と継手により噛み合わせて挿入したた め,その噛み合わせ抵抗が表れたものと考えられる.



図-11 けん引速度とけん引力(下床鋼板挿入時)



図-12 けん引速度とけん引力(鉛直鋼板挿入時)

4.鋼板内部刃口掘削試験

(1)試験概要

本試験の施工手順を図-13 に,鋼板内部掘削状況 を写真-5 に示す.試験では,地盤切削・鋼板挿入試 験で挿入された鋼板内を鋼板内部掘削専用の刃口に て掘削し,鋼製支保工(H-250×250,1.0m ピッチ) の設置を行った.写真-6 に刃口の全景を示す.この 刃口は,先受け部が刃口本体から油圧ジャッキによ り伸縮可能になっており,地山内に先行して圧入す ることができる.また,鋼板に接する4面にはロー ラーが付いており,刃口の進捗に伴い鋼板を支持す るとともに刃口と鋼板間の摩擦低減を図っている. 刃口のけん引は,刃口に取り付けたPC 鋼棒を到達立 坑に設置した4本の油圧ジャッキでけん引すること により行った.本試験においても,鉛直変位は地盤 切削・鋼板挿入試験同様,上床鋼板上部の土被り0.3 mで測定した.図-14 に測定位置平面図を示す.









写真 - 6 刃口全景



図-14 鉛直变位測定位置平面図

(2)試験結果

写真-7 に試験完了時の状況を,図-14 に試験終了時の鉛直変位測定結果を示す.本試験では,最大23mmの沈下が生じた.各施工段階での沈下量を調べると,先受け部圧入時,および支保工建て込み時は若干の隆起傾向が見られたが,刃口けん引時はほとんど変位がなく,沈下は掘削時に発生したものであることがわかった.

掘削時の沈下原因としては,鋼板がやや上向きに 挿入されていたことにより,水平にけん引掘進され た刃口との間に隙間が生じ,この隙間分沈下したも のと考えられる(図-16).これについては,刃口に 取付けられたローラーを,高さ調整が可能なものに 変更することで沈下抑制は可能であると考えている.



写真-7 試験完了状況





5.上床版コンクリート打設試験

(1)試験概要

本試験では,上床版を模擬した型枠(幅4.0m,長 さ15.6m,高さ0.35m,支保エピッチ1.0m)の片側 から高流動コンクリート(ランク2相当)を打設し, その充てん性を確認した.本試験に使用した支保工 の概要図を図-17に,試験状況を写真-8,9に示す.



図-17 支保工概要図



写真-8 支保工設置状況



写真-9 コンクリート打設状況

(2)試験結果

充てん状況のうち流動状況を**写真-10** に示す.充 てんは,中央部および端部とも骨材の偏りはなく, 均一に分布していることが確認でき,材料分離等の 品質劣化は見られなかった.また,端部のH形支保 工およびトラス形支保工回りにも十分充てんされて いることが確認できた.



写真-10 コンクリート流動状況



写真-11 支保工まわりコンクリート充填状況

6.まとめ

今回, COMPASS 工法の施工試験を実施し以下の結 果が得られ,工法の実用性を実証することができた.

- (1)本試験で採用した地盤切削・鋼板挿入機構により,幅2.0m,厚さ22mmの鋼板を礫混じり地盤に挿入することが可能である。
- (2) 鋼板挿入時には,軌道に悪影響を与えるほどの 変位は生じない.
- (3) 鋼板内部掘削時に 23mm 程度の沈下が生じたが, 刃口の構造を変更することで沈下抑制は可能で ある.
- (4) 上床版のコンクリートは,トラス形状の支保工

を用い,高流動コンクリートを使用することにより 十分充てんできる.

今回の報告以降も様々な改良を行い, COMPASS 工 法は実施工レベルまでの開発を終えている.今後, 更なるコストダウンや施工性の向上を目指し,継続 的に開発を行う予定である. 参考文献

- 1) 大田,伊藤他:地中鋼板挿入試験について(礫 質土地盤への適用),土木学会第58回年次学術 講演会, -168,平成15年10月
- 2) 有光,長尾他:地中鋼板挿入試験について(砂 地盤および粘性土地盤への適用),土木学会第58 回年次学術講演会, -167,平成15年10月
- 3) 有光,長尾他:地盤切削を用いた小断面ボック スカルバートの構築(その1),土木学会第59
 回年次学術講演会, -217,平成16年9月
- 4) 安保,有光他:地盤切削を用いた小断面ボックスカルバートの構築(その2),土木学会第59回年次学術講演会, -218,平成16年9月
- 5) 清水,栗栖他:新しい小断面地下構造物の構築
 工法の開発,土木学会トンネル工学報告集,第
 14 巻,平成 16 年 11 月