大鉄工業

地域地盤環境研究所 正会員 〇山内 雅基, 稲垣 祐輔

大谷 良輝, 岡崎 光宏

正会員

鉄道線路直下のダブルパイプルーフ施工時における地盤挙動に関する検討

<u>1. はじめに</u> 一般国道2号のバイパス整備事業は,JR山 陽本線有年~上郡駅間で立体交差する.そのため,フロン テジャッキング工法を用いて線路下地下道(幅員 32.5 m, 延長21.6 m)を築造する¹⁾. 頂部パイプルーフ(\$\$12.8 mm) の推進対象地盤は,盛土(B層(礫混り砂),N値=6,最大 粒径100 mm 程度)であり,ダブルパイプルーフ推進施工 に伴う切羽崩壊および直上線路への影響が懸念された.こ こでは,推進時における切羽前面地盤の3次元的な変形挙 動の分析と,軌道変位計測との比較について報告する.

2. 解析条件 本工事の平面図を図-1 に、断面図を図-2 に 示す.軌道と路盤の鉛直変位計測には、デジカメ式レール ウォッチャー計測(画像解析式)を用いた.本検討では、基 準列のダブルパイプルーフ1本の推進影響を解析した.有 限要素メッシュ図を図-3 に、土質定数を表-1 に示す.地 盤の構成則については、弾完全塑性モデルの一つである Mohr-Coulomb モデルを用いた.地下水位(GL-3 m)がパイ プルーフ以深であるため、有効応力解析を実施した.土質 定数は N 値より設定し、切羽前面と軌道の変形抑制を目的 とした B 層中の地盤改良部には二重管ダブルパッカ工法 (改良率40%以上)を用いることから、粘着力 c=50 kN/m² を付加した²⁾.施工ステップは、(1)推進刃口の挿入と同時 に掘削、(2) 掘削箇所にパイプルーフ挿入、(3)前述の (1)(2)を繰り返すことで再現した.列車荷重は、切羽前方 地盤の塑性化が進展しやすくなるように死荷重とした.

3. 解析結果 解析結果を図-4 に示す. 切羽が線路直下に 到達した際, 切羽前方地盤の未改良部におけるせん断ひず みは 0.6%程度で収束した. 推進刃口部のテール部が通過 した際には軌道沈下量が 3 mm となったが, 許容値(7 mm) 内に収束した. 塑性範囲は, 主としてパイプルーフ推進方 向に対して切羽斜め上部の地表面に向かって進展してお り, 一度塑性化した領域が応力の再配分により弾性範囲内 に戻っている領域も見受けられる.

到達側 其淮瓦 軌道検測-測点位置 自動計測-測点位置 (デジカメレールウォ 平面図および計器配置図 図-1 幅 35.7[m] H=19.56m L=33.50m 土被り 神戸方 N値 0.9[m] 基準列 1.7[m] i N≒6 砂質土層 2 11=5 N≒20 砂レキ層 ガイド導坑 フロンテジ 日位置 幅員 32.5[m] ☑:頂部パイプルーフ ☑:地盤改良 **図-2** 断面図(線路縦断方向) ダブルパイプルー 24[m 10[m)()B 層 列車荷重 地盤改良 断面図(線路縦断方向) B 層 As 層 パイプル Ασ層 2.4[m] 2[m] 土被り 0.9[m] φ0.8128[m] 推進刃口部(1.8[m]) 鳥瞰図 図-3 有限要素メッシュ図 断面図(線路横断方向) 表-1 土質定数

土層	層厚	平均	単位体積 重量	粘着力	内部 摩擦角	変形 係数	ポアソン 比	静止土圧 係数
		N值	γt	С	φ	Ε	v	K_0
	[m]		$[kN/m^3]$	$[kN/m^2]$	[°]	[kN/m ²]	[-]	[-]
В	3.326	6	18	0	31	15 000	0.33	0.48
地盤改良			10	50	51	15,000	0.55	0.40
As	1.2	2	16	0	28	5,000	0.35	0.53
Ag	0.474	23	18	Ū	35	57,500	0.30	0.43

4. 計測結果との比較 計測値と解析値の比較を図-5 に示す. なお,線路縦断方向分布は,当該計測範囲端部の鉛 直変位で基準化している.線路横断方向の地表面沈下分布(計測値)は,切羽位置付近で沈下が大きくなり,切羽前 方地盤で若干隆起する挙動を示した.解析値は,切羽位置付近での沈下傾向など,定量的にもおおよそ一致した. キーワード フロンテジャッキング工法,切羽安定,3次元 FEM 解析,弾塑性構成モデル,現場計測工法 連絡先 〒540-008 大阪府大阪市中央区大手前2-1-2 國民会館大阪城ビル 4F TEL:06-6943-9706

© Japan Society of Civil Engineers

一方,線路縦断方向の相対変位量では,解析値が下に凸な沈下分布を示したのに対して,計測値はほとんど発生し ない挙動を示した.これは,小土被り条件下における不測の陥没に備えて設置した軌道防護桁¹¹により,軌道の不 等沈下が抑制されたためと考えられる.解析結果からは,地盤改良によって切羽前方の塑性化範囲を抑えたことに より軌道変位が抑制される3次元的挙動を確認した.計測値は解析値と概ね整合していることから,実施工でも上 記と同様の挙動をしていると考えられ,地盤改良の効果が発揮されたものと考えられる.



図-4 3次元弾塑性 FEM 解析結果(線路横断方向(パイプルーフ推進方向)断面)



図-5 地表面沈下分布に関する計測値と解析値の比較

5. おわりに ダブルパイプルーフ推進施工に伴う軌道路盤への影響について,3次元弾塑性 FEM 解析を用いて 検討した結果,切羽通過前後の地盤挙動について,解析値は計測値を定量的かつ定性的に概ね表現できることを確 認した.今後は,本結果も含めて,エレメント推進に伴う切羽前方地盤における地盤改良の必要性を判断する基準 について検討する予定である.

参考文献 1) 山地他:鉄道線路直下におけるダブルパイプルーフの施工検討・施工管理,土木学会全国大会第 77 回年次学術講 演会(投稿中), 2022. 2) (財)鉄道総合技術研究所:注入の設計施工マニュアル, pp.169-170, 2011.