

III-291 土圧式シールド工法による急曲線施工について

日本電信電話公社 東京電気通信局 正員 ○倉橋 渡

佐野 一男

内田 武徳

1. はじめに

東京都三鷹市内の家屋密集地帯において、マシン外径φ3664mmの土圧式シールド工法により曲率半径R=40mの急曲線施工を行った。一般的にこのような急曲線シールドを施工する場合には、秦液注入による地盤強化、柱列杭等の補助工法を用いるケースが多いが、本現場では、土質条件からこのような補助工法を用いずシールド機に装備した各種機械装置のみによつて計画どおりの曲線施工ができたので、その施工結果について報告するものである。

2. 工事概要

本工事の平面・縦断構形は、図-1、図-2に示すとおりである。推進長は785m、土被りは発進部で25m、到達部で21mであり、推進勾配は0.5%の上り勾配である。また、推進途中には、曲率半径R=40mの急曲線部が2ヶ所あり、このうち1ヶ所は民家の下を通る。

推進位置の土質条件は、N値3以上以上の硬質粘土及びシルト混り細砂であり、その上部と下部には地下水の豊富な武蔵野帶層と東京礫層が存在する。地下水位は、GL-7m~-9mの位置にある。

3. 急曲線施工対策

急曲線施工対策として、次の事項を考慮した。

- ①図-3に示すように、シールド機本体は、中折れ構造とし、中折れジャッキ10本を装備した（推力28t/本、ストローク100mm）。②カッターヘッドには、余堀り用コピーカッター（100mm）及びオーバーカッター（150mm）を装備した。③シールドジャッキの設定圧力を上げる（280

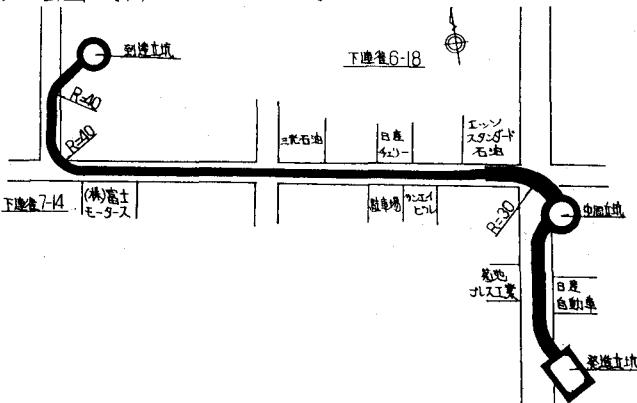


図-1 平面構形図

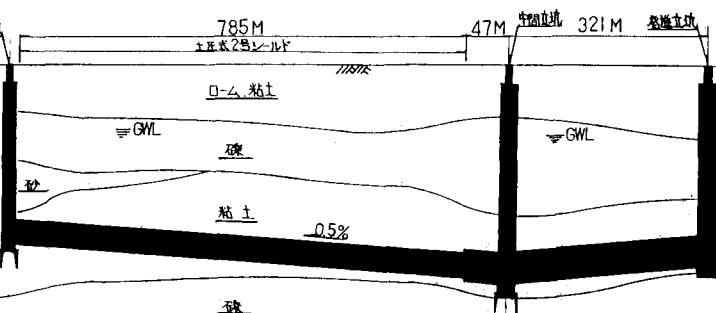


図-2 縦断構形図

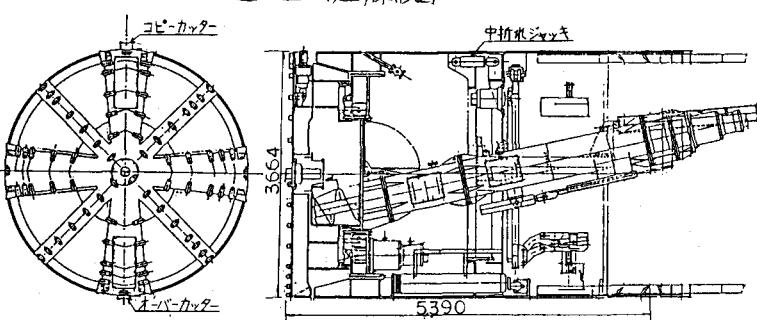


図-3 シールド機械要図

斜面から350t/cm²ことによりジャッキ推力を120t/本から150t/本にパワーアップした。④油圧ジャッキによる引張り装置を1~2本取り付けた。⑤テール部に抵抗板(H-200×200×8×12)を取り付けた。⑥推進速度を3.0cm/minから0.5cm/min~1.5cm/minに低減した。

4. 急曲線施工対策の効果

前項の各種対策は、すべて急曲線施工に有効であると思われるが、本現場では、これらを単独使用した実績がないので、各種組合せ使用した場合の効果について述べる。

効果判断の対象は、表-1に示すように、引張りジャッキ本数、抵抗板の有無、余盛り量とした。なお、全曲線区間を通じてのジャッキ使用はアウトカーブ側の1~2本であり、

推力は120t~210tであった。また、中折れジャッキは常に使用していた。それぞれの対策を組み合せ使用して推進した時の様形は、図-4に示すとおりである。この図から曲線施工対策の効果を考察すると、

①I区間では、引張りジャッキを1本使用したことにより、作用線の長さ回転モーメントを発生させシールド機回転には効果があつたが、シールド機は外側方向に前進した。これは、必要な回転モーメントが小さかっただからと考えられる。

②II区間では引張りジャッキ2本、抵抗板とオーバーカッターを使用したことにより回転モーメントの増大及び地盤反力の軽減がはかられ、シールド機は顕著に内側方向に前進する傾向が現れた。

③III区間の対策により、シールド機の姿勢は計画線形方向に修正されたため、IV区間では引張りジャッキ、IV区間では抵抗板の使用を取りやめ推進した。

以上のことから、今回のような硬い地山で急曲線を施工する場合には、種別やシールド機の姿勢を把握しながら各種の急曲線対策を適確に組み合せ使用することが重要と判断される。

5. 施工結果

①R=40mの直角斜面に対する最大のずれは17cmでほぼ満足できる急曲線施工ができた。

②シールド機に伴う家屋への影響は見られなかった。

③シールドジャッキ及び引張りジャッキ推力によるセグメントのカーブ外側での座屈、内側でのボルトの切断は生じなかった。

④余盛りに伴う裏込め材の切削へのまわり及びテールシールからの漏れはほとんど見られなかった。

6. おわりに

今後、立坑用地の取得は困難になると考えられるので、道路線形に沿った急曲線施工(R=50m以下)の必要性が高まる予想されるが、これまでの施工実績は少ない。従って、本工事のデータを今後の施工に有効に活用していくこととした。

表-1 急曲線施工対策

	項目	使用状況
A	引張りジャッキ	1本
B	同上	2本
C	抵抗板	テール部1ヶ所
D	コピーカッター	余盛り量100mm
E	オーバーカッター	同上150mm

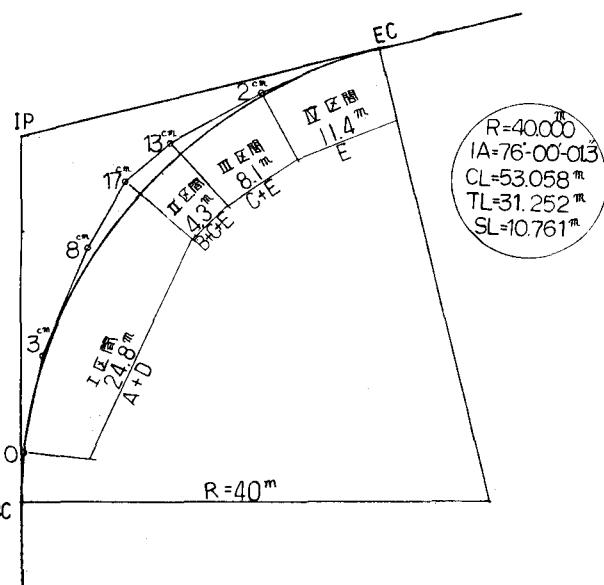


図-4 推進様形図