

III-170 ディープウェルを併用したシールドの施工例について

日本電信電話公社 正会員 村瀬昇
 " 大藏昭彦
 " 大石善代

1.はじめに

一般にシールド工事における漏水の処理は、圧気工法による場合が多いが、電電公社では、通信ケーブル用地下トンネルを建造する際に、ディープウェルによって地下水位を低下させ、無圧気工法でシールド工事を実施したところ良好な成果が得られたので、ここに報告する。

2.地質概要

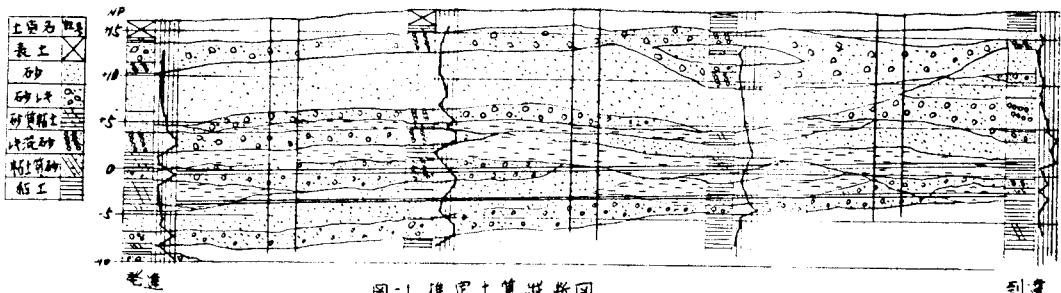


図-1 地質土質断面図

工事の施工場所は、名古屋市千種区千種町地区の通称熱田乃と呼ばれており、洪積世後期の地盤で、砂と粘土が互りをなしているのが特徴である。土質調査結果により確定した土質断面図は図-1のとおりである。地盤状況は、熱田乃上部によって構成され、浮石層の分布にて3NP+4M付近を境く上部は砂質土が主体で、下部は粘性土と砂質土の互りをなしている。

岩塊は表土(下)、第1粘土層(D_{cl1})、上部砂層(D_{s1})、第1浮石層(D_{fl1})、第2粘土層(D_{cl2})、下部砂層(D_{s2})、第3粘土層(D_{cl3})からなる。第2粘土層は、連續性に欠け、厚さも比較的薄い。また第3粘土層は、下部砂層と互りをなし、2~3mで堆積している。シールドが通過した下部砂層の粒度試験結果および第3粘土層の圧密試験結果を示すと水図-2、表-1に示す。

3.工法の選定

施工に際しては、初期の漏水対策として、圧気工法、地下水位低下工法等が考えられる。圧気工法の場合、エアブロー及酸欠空気発生防止のため、不透水層下を、また無圧気の場合にも、不透水層直上の完全排水に対する不安、地表への影響が懸念され、不透水層下を通過するのが最善といえるので、連續性、厚さなど種々検討の結果第3粘土層を打設した。だが下部砂層の透水係数が平均 $10 \sim 20 \times 10^{-2} \text{ cm/sec}$ であり、ディープウェルにより地下水位の低下が可能と判断される。こうしたこと考慮して、圧気、無圧気の両者について、施工の安全性および経済性について、比較検討の結果図-3の如く、第3粘土層直下の下部砂層内を無圧気で通過し、地下水位は、下部漏水層をディープウェルによって低下させることとなる。また粘土層(D_{cl2}, D_{cl3})は表-1

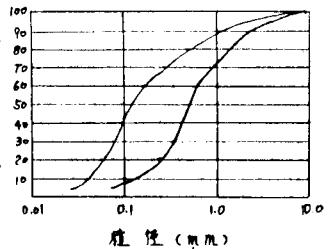
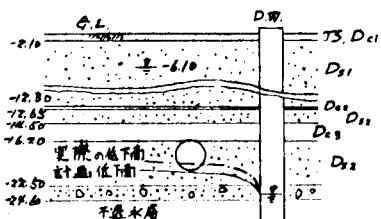


図-2 粒度試験結果 (D_{s2}層)

表-1 圧密試験結果

先行荷重 (P ₀)	5.0 ~ 10.0 kg/cm ²
圧縮指数 (C _c)	0.2 ~ 0.35



1の如く、かなりの兎行荷重を受けており、圧縮荷重も小玉の如く、地下水位低下による影響地下は、ないと判断した。

4. ディープウェルの検討

(1) 地下水位低下の検討

地下水位低下の対象は、下部漏水層を含むとし、従ってストレーナのスリット加工、フィルター材の投入は、下部漏水層の部分だけとした。ストレーナの開孔率は20%、その形状は $300\text{mm} \times 25\text{mm}$ の長方形で、配列は、外側に4mm孔の全幅を二重巻きで集水効果をもたらす。ストレーナ径は、揚水量、揚程とともに、ポンプ外径から $\pm 500\text{mm}$ 鋼管とし、スリット加工長は、下部不透水層の深度により決定した。フィルター材は5~15%の砂利を採用した。またディープウェル間隔は群井戸の理論式より算出し $\pm 30\text{m}$ とした。

(2) 井戸の検討

削井方法には、ペントナイト泥水によるものとケーシングパイプによるものがあるが、泥水が土壁間に浸透して排水効果を低下させることが考えられるためケーシングパイプによった。なお ± 3 m粘土層と下部砂層成層では、 ± 3 mの部分の排水効果の遮蔽を考慮して、バキュームディープウェルを実施する構造とした。

5. 施工実績および考察

施工実際でのディープウェルの運動は地下水位の低下火事をする期間を考慮して40日間の先行設置ヒールド通過後でグメント周囲のゆるみを生じた地方に沿って切羽へ地下水がまわり込むのを防ぐため、通過後 ± 0 日間の運動範囲を計画したが、実際は地下水の回復が早く切羽への掘り込みが見受けられただので安全をとて、通過後30日間運動範囲とした。地下水位の低下状況は、シールド工事の成否を決める要因であるため各ディープウェル中间部に標準孔を設置し常に低下状況を確認した。実際の水位低下面を図-4に示す。計画水位低下面と差がある理由は、 ± 3 m粘土層と下部砂層とが互いに ± 3 mであり、この部分の集水効果が減少したものと考えられる。よろしく地下水位低下による地盤への影響をみるとため、地下水測定と地盤変形測定を行った。

二水は前述の如く上部粘土層は兎行荷重を受けており、圧縮荷重も小玉がついたためと判断できる。シールド推進途中、一部で間くみがあり、切羽から砂を伴う漏水が生じたが、施設位置にて、切羽からのウェルポイントおよび薬液注入を実施し切羽の漏水を止めた。以後のシールド推進中の再度土質調査を行った結果、下部漏水砂層中に粘土層が薄く入り込み予想以上に複雑な地層を形成しており、ディープウェルによる重力排水のみではなく薬液注入による影響が判明したため、この区間の排水をバキュームディープにて強制排水することとした。一部薬液注入を併用して、切羽からの漏水を防止して、シールド工事を完成させることができた。なお、バキュームディープウェルによる排水効果は、表-2のとおりである。

6.まとめ

本工事は、地盤と土質条件に悪まれたため成功したが、ディープウェルのみで排水を図ることは、土質の変化にも、水位低下の差が大きく現れる。地下水位の完全な低下は問題があり、危険性を伴うことも考えられる。往々、今後は、事前の土質調査と工法調査を実施するとして、瓦斯工法との併用等を考慮すれば、充分効果を發揮するものと考える。

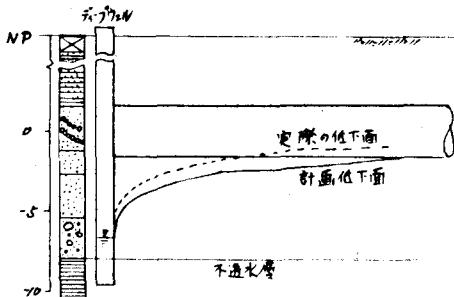


図-4 地下水位低下状況

ディープウェル運動開始

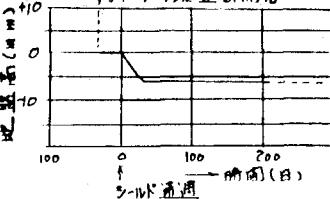


図-5 地盤沈下測定結果

表-2 バキュームディープの結果

	No.5 井戸	No.14 井戸
ディープウェル	$51.0 \text{ m}^3/\text{min}$	$67.8 \text{ m}^3/\text{min}$
バキュームポンプ	$63.2 \text{ m}^3/\text{min}$	$81.4 \text{ m}^3/\text{min}$