# 照低而估力方式

# 呼び径程度までの礫径も玉石混りも軟岩も適用土質 ユニコーンDH-ES工法





## 1 はじめに

ユニコーンDH-ES工法(以下、本工法)は低耐荷力方式一工程泥水方式に分類される。下水道工事は面整備が重視されている背景と重なり、小口径管推進は比較的需要が多い工法であった。近年では、技術力の向上に伴い、それまで困難とされていたことが可能となっている。小口径管での曲線推進や急曲線、長距離、礫への対応などである。本工法は、泥水方式を採用することにより、帯水層での施工に大きな特長がある。

から切羽までの区間を環流する泥水により満たし、その水圧を調整することにより切羽の安定を図り、同時に掘削土砂を泥水とともに搬出できる機構のことをいう。この方式を低耐荷力方式でいち早く取り入れたことにより、現在の地位を確立している。

1つ目の特長は泥水方式を採用して

いる点である。泥水方式は、発進立坑

2つ目の特長は礫土質の施工である。従来の先導体はコーンクラッシャによる破砕のみであったが、玉石用面板を装着することにより、面板による

1次破砕、コーンクラッシャによる2 次破砕が可能となり、最大礫径は呼び 径程度まで破砕することができる。

最後に泥水方式を採用することによる推進抵抗の軽減である。泥水方式は、推進力が比較的低い傾向がみられる。それは先導体から送られた送泥水と滑材が後方の推進管にまわり、テールボイド効果が発生するためと考えられる。これにより、普通土での長距離推進に加えて、本来施工には適していないと言われる低耐荷力管推進での礫質土施工を可能としている(表-1)。

# 2 工法の特長

本工法の特長として大きく3つが挙 げられる。



写真-1 ユニコーン DH-ES 掘進機

#### 表一1 ユニコーン DH-ES工法適用土質

			N値			玉石の一軸圧縮強度			
区分	土質	区分	(修正N値)	適用礫率	適用礫径	φ 200	φ 300	備考	
						• 250	~400		
A	普通土	粘性土	$1 \le N \le 15$	- 15%程度	呼び径の		_	普通土用 カッタを使用	
A	日旭上	砂質土	1≦N≦30			_			
В	硬質土	粘性土	$1 < N \le 40$		1/5程度				
С		砂質土	$1 < N \le 50$						
D	砂礫土			30%程度	呼び径の	150MN/ m <sup>2</sup> 以下	200MN/ m²以下	玉石用 カッタを使用	
	が除工				1/3程度				
E	玉石混り土 I			50%程度	呼び径の				
	THM/T.		N ≦ 50	00/0111/2	70%程度				
	玉石混り土Ⅱ			70%程度	呼び径の				
F					100%程				
					度				
G	軟岩	土丹、風化	(50≦N≦100)	_	_	20MN/m²以下		※岩盤の種	
		花崗岩等				(岩盤強度)		類による	

表一2 土質別周面抵抗力係数(kN/m²)

土 質	粘性土	砂質土	砂礫土
研究会 f <sub>01</sub>	1.5	2.0	2.5
日推協 foi	2.0	2.5	_

## 周面抵抗力係数f<sub>01</sub>

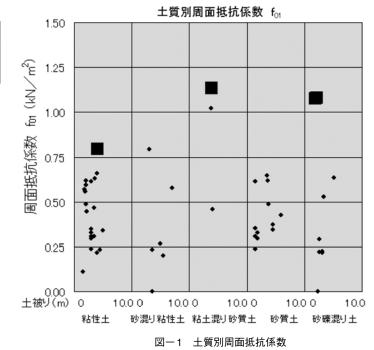
低耐荷力管推進の推進抵抗算出は、 施工経験から簡便式がよく合致するた め、周面抵抗力係数fo1を用いている。 foiは土質別に推進力の統計を取り、 それぞれの最高値に安全率を乗じて設 定している。

当協会ではJSWAS K-6に基づき、 独自で周面抵抗の調査を行い、表-2 のように定めている。これにより、砂 質土でも80mの長距離推進の設計が 可能になった ( $\mathbf{Z} - \mathbf{1}$ )。

#### [粘性土]

 $f_{01} = 0.80 \times \alpha = 0.80 \times 1.5 = 1.20$ 「砂質土」

 $f_{01} = 1.14 \times \alpha = 1.14 \times 1.5 = 1.71$ 



#### [砂礫土]

 $f_{01} = 1.08 \times \alpha = 1.08 \times 2.0 = 2.16$ ここで、α:安全率 粘性土 1.5

砂質土 1.5 砂礫土 2.0 施工場所:静岡県浜松市 施工期間:平成20年10月

施工実績1

~平成21年4月 径: φ200、250mm

推進延長:L=468m 9スパン

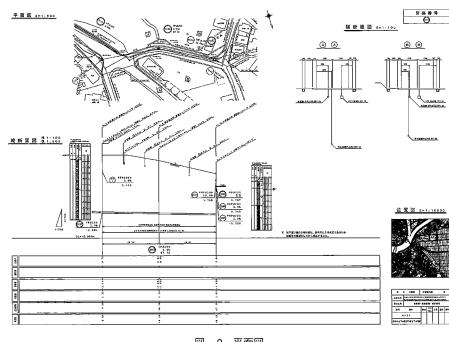
質:粘性土

岩盤層 (チャート層)

岩盤層の施工

現場は山間部に位置し、粘性土から 岩盤層へと変化する互層であった。岩 盤層は主にチャートによって形成さ れ、所々で風化が強く、強度が均一で ない層が目立った。立坑掘削は困難を 極めた。通常の揺動圧入機では掘削が 不可能であったため、全周回転式の圧 入機を投入し、さらに刃先にはローラ カッタを装着して立坑掘削を行った。

推進作業では終始互層に悩まされた。 粘性土と岩盤層の互層が多く存在し、 また岩盤強度が均一でないため、精度 維持には非常に苦労した。平均日進量 は3~4mと、設計日進量には届かなかっ たものの、無事に完工できた。到達精度 も良好であった(図-2、写真 $-2\sim5$ )。



図一2 平面図