

III-83 フラクチャリングドレネジパイル工法の有効性に関する研究

京都大学工学部 正員 嘉門雅史
鹿島建設 正員 ○北本幸義

1 はじめに

押し分け型サンドドレーン工法は、打設時に周辺地盤がかく乱され、いわゆるスミア域の発生により圧密が阻害されるという問題を避けえない。そこで、水压破碎を応用してこのスミア域を切断するとともに、集水能力を増大させようとするフラクチャリングドレネジパイル（FDP）工法の開発を行ったが、ここでは、その圧密促進効果に及ぼす有効性を室内模型実験によって検討した結果を報告する。

2 室内実験の概要

モデル地盤用としてカオリン粘土を用いた。まずこれを液性限界の約2倍の含水比で練り返した後、直径20cm、高さ30cmのモールド中で 0.7kgf/cm^2 の圧密圧力で予圧密を行い、そこへ図-1に示すFDP打設装置を用いて、マンドレル（外径16mm、内径13mmで下部に四つの鉛直スロットを有している）を振動貫入させ、飽和した標準砂を充填してから、圧縮空気によってFDPを打設した。

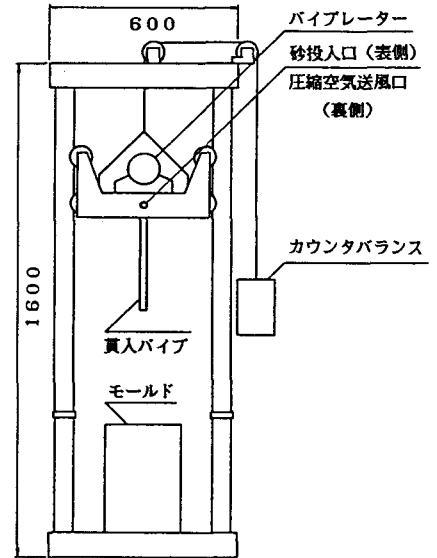


図-1

表-1

実験番号	ドレーン	投入砂量(cm^3)	n 値
I	FDP	40	9.7
II	FDP	55	8.3
III	SD	24	12.5

また、同様なモデル地盤に在来のサンドドレーン（SD）を打設し、それぞれについて 0.7kgf/cm^2 の圧密圧力で安定させた後、 1.4kgf/cm^2 に載荷したときの圧密状況の比較を行った。表-1に各実験条件を示す。SDのn値はモールド半径と貫入パイプ半径の比から12.5となるが、FDPに関しては打設に要した全砂量で深さ方向に一定の半径を有する砂柱をつくったと仮定してn値を求めている。

3 実験結果

圧密沈下曲線から双曲線法によって最終沈下量を推定し、そのときを圧密度100%とした場合の圧密度曲線の例（I）を図-2に示す。ここで、圧密度90%に要する時間 t_{90} に注目して、これらの値を最終沈下量とともに表-2に示す。

FDPはSDよりも投入砂量が多いためその絶対量は小さくなっているが、Barronによる理論値との比較を行えば、II、IIIは理論値のほうが小さいのに対し、Iでは実験値のほうが小さくなっている。特に、IIIにおける実験値 t_{90} はかなり理論値よりも大きくなっており、圧密係数の値を過大評価している恐れもある。しかし、Iでは明らかに理論値よりも小さくなっており、またここではドレーン

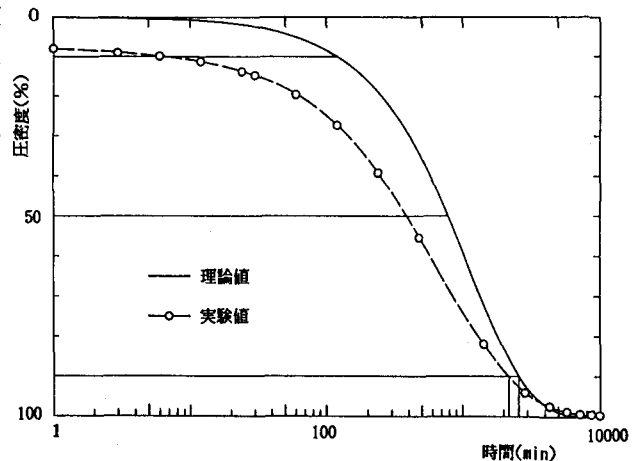


図-2

表-2

実験番号	理論値 $t_{90}(\text{min})$	実験値 $t_{90}(\text{min})$	最終沈下量(mm)
I	2610	2210	5.45
II	2360	2700	5.25
III	3030	4430	5.55

の絶対的な評価というよりはむしろ相対的な評価を行うものであるから、実験値と理論値との差異はすべてスミア域の影響、あるいはFDPの効果とみなして考察を加える。

まず、IIIの $n=12.5$ のSDにつ

いて、実験値 t_{90} を理論値 t_{90} とするSDの n 値を求めると $n=29.3$ となる。次に、 $n=12.5$ のままで、実験値 t_{90} に基づいてSD打設前後の透水係数の比を求めると、2程度となつて、Richart Jr²⁾によって指摘された図-3（横軸の k_n/k_s は、SD打設前後の透水係数の比であり、縦軸の $F(n, s)$ は、圧密の進行の速さに関する定数である。また、 s はSD打設時に生ずるドレーン周辺のスミア域の半径とドレーン半径の比を表す。）から次のように説明できる。すなわち、SDの打設によって半径1.6cm（貫入パイプ半径の2倍）のスミア域が生じ、透水係数が1/2に低下して、 $n=12.5$ のSDが $n=29.3$ の効果しか有しないようになった。

IのFDPにおいても、同様に実験値 t_{90} を理論値 t_{90} とするSDとして n 値を求めると $n=7.5$ である。これについても、 $s=2$ のスミア域が生ずるものとすれば、 n 値は、さらに小さくなって $n=5.4$ となる。このことは、打設時にはSDに比べて1.66倍の砂量を投入したFDPが、圧密促進効果としてはSDの2.78倍の砂量を投入したに等しい効果を得たことを意味する。SDがスミア域の影響によって、投入砂量の効果が低下することを考えると、Iにおける投入砂量の効果はさらに高くなる。実験後モデル地盤を解体してFDPの形状を観察した結果を図-4に示す。IIについても、IIIに比べればかなりの圧密促進がみられるが、Iほどの効果は得られていない。そこで、FDPの形状に注目すると、Iでは四方向に破碎が生じているのに対し、IIでは二方向にしか生じておらず、また、かなり大きな膨張がみられていることから、新たな乱れが生じたとも考えられる。

4 おわりに

FDP工法の設計方法には、打設形状の不確定性のために多くの問題点を残しているものの、Barronの理論解において、投入砂量以上の圧密促進効果を有することが室内模型実験で実証された。

参考文献：1) 嘉門雅史，北本幸義：フラクチャリングドレーンジパイル工法の開発に関する研究，第21回土質工学研究発表会講演集，1986。2) Richart Jr., F.E.: A Review of the Theories for Sand Drains, Proc. ASCE, Vol. 83, No. SM3-1301, 1957.

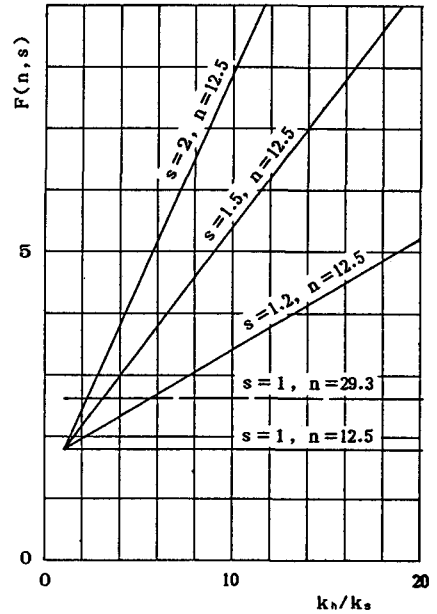


図-3

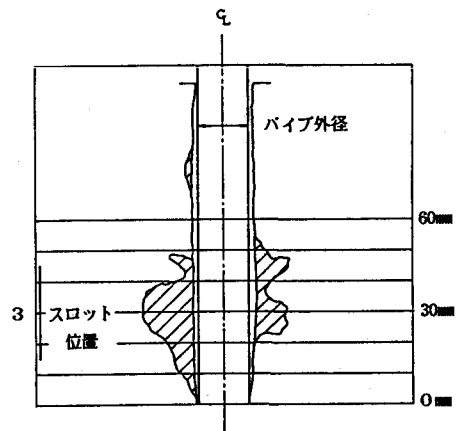


図-4