

VI-156

牽引式マンモスバイブロタンパーの締固め特性について

(株)間組 加藤俊昭 ○中島 智
石原公明

1. まえがき

牽引式マンモスバイブロタンパー工法(以下、牽引式M V T工法と略称)は、専用牽引機により大型振動機(起振力:約42tf)を搭載したプレートタンパーを牽引しながら、主として、砂質系盛土材料(まさ土などの細粒砂質土から岩碎などの粗粒土まで)の厚撒き(1~1.5m)・高度締固め(JIS第2法の90%×γ_{max}を目標)を行うことを目的とした大規模土工用の盛土締固め工法である。(写真-1)今までに細粒分含有量が約10%程度含まれるまさ土や岩碎などで在来の振動ローラとの比較試験を行うことでその締固め性能を確認した。1)

今回、盛土材の細粒分含有量が約30%のクサリ礫を用いた締固め実験を実施する機会をえたので、この結果について報告する。

2. 実験概要

実験施工に用いた盛土材の材料特性を表-1に示す。盛土材の粒度曲線を図-1に示す。実験ヤードは、30m×15mの広さに1.3m撒き出しとして、転圧回数4、6、8回の3ヤードを設けた。試験時の計測項目としては、地表面沈下層別沈下、土中加速度、タンパー加速度、土中土圧などの測定を行うとともに、現場密度試験(挿入式R Iなど)や平板載荷を実施した。各試験の実施位置および計測設置位置を図-2に示す。

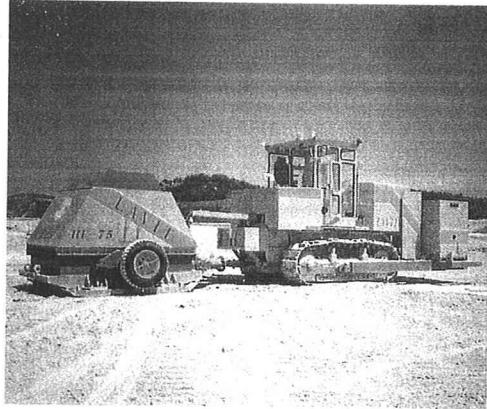


写真-1 牽引式M V T施工機

表-1 盛土材の材料特性

自然含水比	13.1	%
土粒子の比重	2.642	
最大乾燥密度	1.816	t/m ³
最適含水比	12.6	%
塑性指数	9.1	%
塑性限界	21.1	%

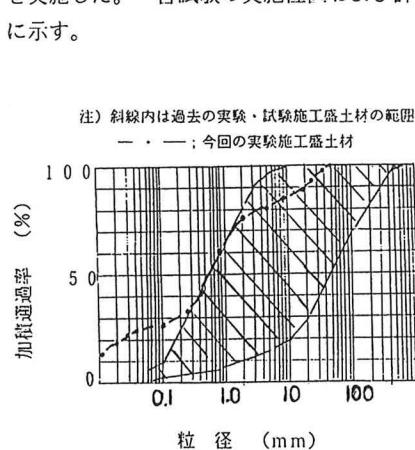


図-1 盛土材の粒度曲線

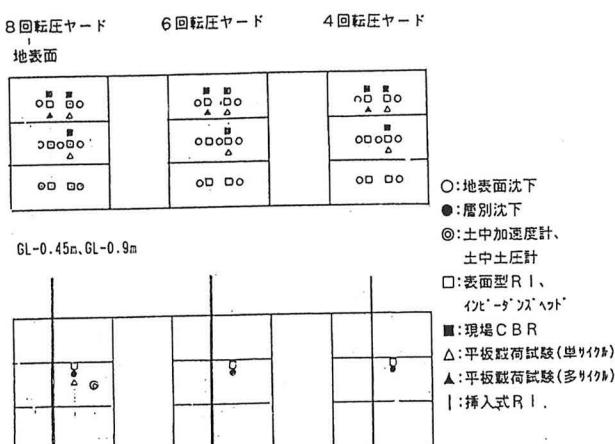


図-2 計測項目とその位置

3. 実験結果と考察

沈下量の測定結果を図-3～4に示す。

この結果では、層厚1.3m全区間でほぼ、一様な沈下を生じており圧縮ひずみで約1.0%となっている。

現場密度の測定結果を図-5～6に示す。

測定は挿入式R-Iによる。転圧回数と乾燥密度の関係は、転圧回数と沈下量の関係と同様に4回転圧以上では密度増加量は小さくなるが、層内の最深部のGL-0.9mでも十分な所要の締固め度がえられている。このことは図-7に示す測定された土圧・加速度の値から推定すると深い部分にも締固めに必要な力が良く伝達されていることによるものと考えられる。2)

図-8に転圧回数と平板載荷による地盤係数の関係を示す。また、タンパー部で計測した加速度波形の乱れに注目したパラメータであるひずみ率(文献3参照)と平板載荷による地盤係数の関係を図-9に示す。この結果からみるとひずみ率と地盤係数の間には相関関係があるものと考えられ、乾燥密度～地盤係数～タンパー加速度による盛土の品質管理の可能性が窺える。この点はさらに研究を実施していく予定である。

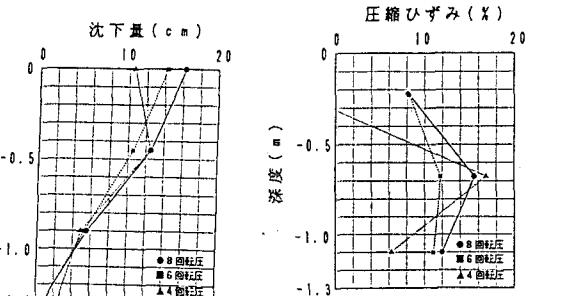


図-3 層別沈下量

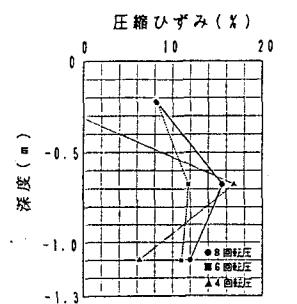


図-4 層別の圧縮ひずみ

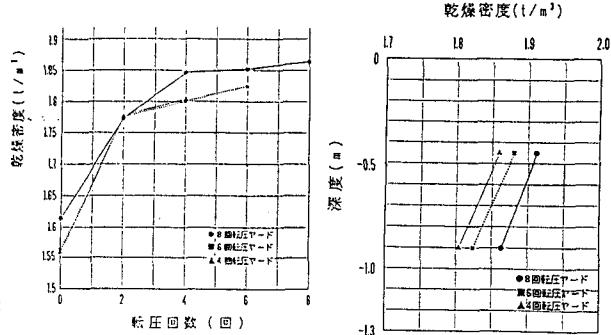


図-5 GL-0.9mの乾燥密度の深度分布

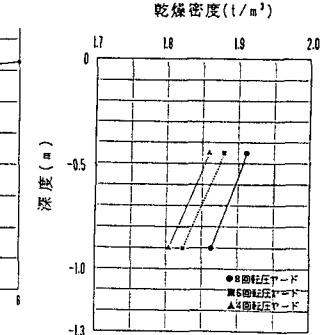


図-6 乾燥密度の深度分布

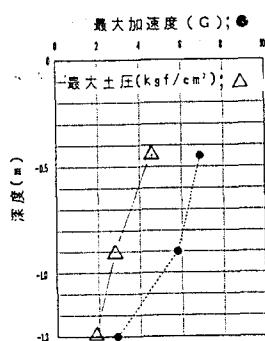


図-7 最大土圧・最大加速度の深度分布

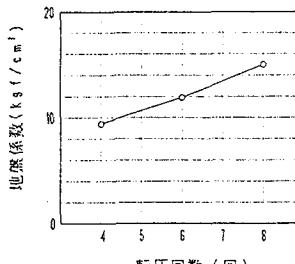


図-8 転圧回数と地盤係数の関係

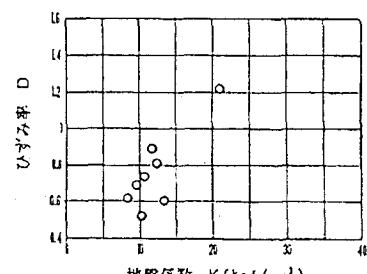


図-9 ひずみ率と地盤係数の関係

参考文献

- 1) 加藤他：牽引式大型バイブルタンバーの締固め特性について(その4)、第25回土質工学研究発表会、1990.6.
- 2) 土質工学会：土の締固めと管理、土質基礎工学ライブラリー-36、第2章第2節、pp30～pp81.
- 3) 中島、加藤、橋本、建山：大型タンパーの加速度波形に関する一考察(その2)、第27回土質工学研究発表会、1992.6.