3D スキャナーによる現場密度試験孔体積の計測

Measurement of soil density test hole volume using 3D scanner

佐藤 寛

SATO Hiroshi

1. はじめに 現場密度試験は、土木工事における盛土の締固め管理に広く利用されている. ため池の施工を行う際には、実施工の前に予め盛立試験を行い、各転圧ブロックで現場密度試験を実施し、転圧後に管理基準値(通常は『ため池整備』¹⁾に記載された D 値 95%)を満たす転圧仕様を決定する. 実施工の際にも品質確認として日常的に現場密度試験を行い、管理基準値を満たすことを確認する.

現場密度試験では、試験孔に含まれる土の重量、含水比、体積を求める必要がある。特に、体積については直接測定することが難しいため、間接的に求める方法として、①砂置換法(JIS A 1214)、②突き砂法(JGS1611)、③水置換法(JGS1612)等の様々な規格が定められている。

他方,近年では3Dスキャナーの技術が発展し,3Dスキャナーで直径80cm程度の掘削孔の体積を測定したところ,水置換法と比較して0.8%の誤差であった事例もある(前田建設工業²⁾).本論では孔体積の測定方法による誤差を検討すること,また,3Dスキャナーによる孔体積計測が既存試験法の代替となるか確認することの2点を目的として,ため池改修盛土の転圧仕様決定を目的とした盛立試験で3Dスキャナーによる現場密度試験孔の体積測定を行い,通常の突き砂法と結果を比較した.

2.計測方法 現場密度試験(φ20cm, 突き砂法)は、改修堤体の小規模盛土材料(周辺の土取場材料)で実施し、試験孔は全12孔(4転圧回数×3孔)であった. なお、転圧機種は1t級振動ローラ、撒出し厚さは10cmであり、現場密度試験孔内に礫はほとんど見られなかった. 3D スキャナー計測では、第4世代のiPad ProにScaninverseという無料アプリをダウンロード

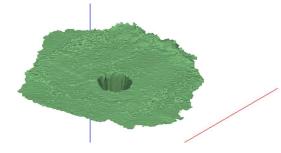


図-1 3D モデル 3D model

して試験孔の 3D モデル(図-1)を作成し、3D cad を使用して 3D モデルの体積を計測した.本検討では、突き砂法(方法①)による試験孔体積 V_1 、3D スキャナー計測結果より作成した 3D モデルの体積 V_2 (方法②、以下、3D モデル法)を比較した.

<u>3. 計測結果</u> 各計測方法による孔体積の相関図を図-2 に示す. また, V_2 の誤差 e_2 (%)を(1)式で算定した.

$$e_2 = |V_2 - V_1|/V_1 \tag{1}$$

 V_2 は、 V_1 に対して、決定係数 R^2 が高くなった(R^2 =0.93)。また、孔体積が小さい領域では V_1 > V_2 、大きい領域では V_2 > V_1 となる傾向が見られた。これは方法①(突き砂法)ではプレートと試験面(地表面)の密着性の影響で地表面での体積を過大評価しやすく、試験孔深さが浅く孔体積

NTC コンサルタンツ(株) NTC Consultants Inc キーワード:現場密度試験, 3D スキャナー

が小さい場合にはこの影響が大きく受け、過大評価した体積にて土の密度を評価してしまうためと考える。また、 e_2 の最大値は 3.7%であった(図-3)。更に、 V_1 と e_2 の R^2 は低くなった (R^2 =0.11)。以上より、 V_1 と V_2 の相関は強い一方、 e_2 は孔体積の相関は弱いことがわかった。

 V_2 を用いた方法②(3D モデル法)においても湿潤密度を求め、これより乾燥密度および締固め度(D値)を算定した。方法②(3Dモデル法)では、方法①(突き砂法)と管理基準値(D値 \geq 95%)の適否が異なる(図-4の着色部、方法①(突き砂法)と方法②(3Dモデル法)の片方でのみD値 \geq 95%を満たす)孔は 12 孔中 1 孔にとどまった(図-4)。これらより、方法②(3Dモデル法)は、方法①(突き砂法)に対して孔体積に若干の誤差は見られたがD値による管理基準値の適否の判定は概ね一致しており、方法①(突き砂法)の代替手段となり得ると評価する。

4. おわりに 3D モデル法は突き砂法の代替 手段となり得て、さらに V_2 を補正すれば V_1 を 高い精度で予測できるため、今後誤差のデータ蓄積を行えば、3D モデル法は更なる精度向上が可能であると考える。更に、3D モデル法は従来法と比較して、①汎用性ある iPad で計測可能であること、②孔体積計測の手間が小さいこと、の 2 点で優位性があると考える。ただし、今回計測対象とした試験孔には、歪な形状の試験孔(孔内に大きな礫が見られるもの、孔壁に凹凸が見られるもの等)が少なかったため、今後そのような孔でも 3D モデル法の精度を確認する必要があると考える.

また、 e_2 は数%程度となり、既往事例よりも 1 オーダー大きくなった、既往事例と今回の誤差の差は掘削孔の孔径の違い(既往事例:

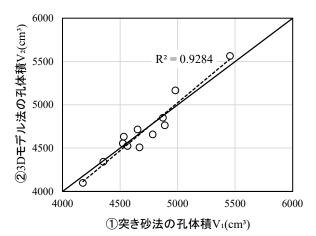


図-2 孔体積の相関図

Correlation of hole volume

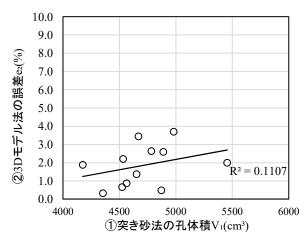


図-3 孔体積と誤差の相関図

Correlation between hole volume and error

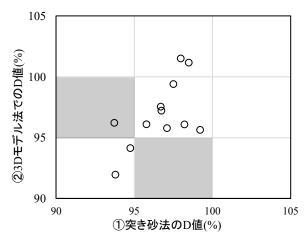


図-4 突き砂法と他方法との D値の関係

Correlation of D value between the sand replacement method and $\label{eq:correlation} \text{other methods}$

 φ 80cm, 今回: φ 20cm)に起因する可能性があると考える. そのため, 今後は大孔径の掘削孔(φ 30, 50cmの現場密度試験孔等)についても 3D モデル法の精度を確認することが望ましいと考える.

引用文献

- 1)農林水産省農村振興局(2015):土地改良事業設計指針『ため池整備』, P14
- 2)前田建設工業株式会社(2016):地下空洞等の寸法・形状・体積を測定するリングビームスキャナーを開発