

防衛大修核土木工学教室 正員 大平至徳

ク " 成富正規

ク " 小山 明

1. まえがき 盆土などの施工管理試験方法には現場密度を測定し締固め度を基準とする方法が一般的であるが、地下構造物の埋戻しなど小範囲の施工管理には各層ごとの試料採取・秤量・含水量の測定とかなりの時間を必要とする。筆者らは砂地にコルゲートパイプを埋設する際の施工管理にコーンペネトロメーター（以下コーンペネと呼ぶ）による静的買入試験と現場密度の測定を行なった結果から (1) コーンの大きさによるコーン支持力値の相異 (2) コーン支持力値と密度との関係などを求め (3) 実際の砂地の埋戻しの施工管理にコーンペネを適用することの可否について検討した。

2. 実験の概要 実験場は茨城県前渡村の海浜で前後2回の実験を行なった。以下便宜上第1回の実験を実験A、第2回の実験を実験Bと呼ぶことにする。実験に用いたコーンペネは図-1に示すもので、密度測定にはコアカッター ($12.2 \text{ cm}^2 \times 10 \text{ cm} = 958 \text{ cc}$) を用いた。なお埋戻しは実験A,B いずれも与えられた機械工期と現場における予備実験とから含水量の調整をせず自然含水比 (Aでは3.8~5.8%, Bでは3.5~5.5%) のままで、マキタシ厚を約35cm、仕上り厚を約30cmになるように実施した。図-2に実験場の砂の粒度組成比重、密固め試験結果を示す。実験Aは50kg重錠を落下高約50cmで4回繰り返して締固め、コアカッター（以下コアと呼ぶ）中心の深度が10cmの位置で試料を採取して密度を求めた。また約50cm離れた点で図-1に示した最大径の異なる2種のコーンL, Sによる買入試験を行ない買入量5cm²ヒに記録をとった。なぜここの実験はでき上ったものの実態調査として行なったもので厳密な意味での施工管理試験ではない。実験Bは振動式密固め機で1層を2回締固め、コーンLによる買入試験を行ないコアの中心深度10, 20, 30cmの位置で試料を採取して密度を求めた。施工管理試験は後述(3.3)のようにコーンペネで行ない買入深さ10cmにおけるコーン支持力値が5.2%以下のは不合格とした。

3. 実験結果と考察

3.1 コーンの大きさによるコーン支持力値の相異 実験Aで得られた2種のコーンL, Sの同じ買入量に対するコーン支持力値 q_L と q_S を比較すると図-3に示すように $q_L = 0.76 q_S$ の関係が得られる。粘土地盤では筆者らと殆んど同じ大きさの2種のコーンについての測定結果から $q_{3.2} \approx q_{1.23}$ が得られたとの報告¹⁾があり、また泥炭地における測定結果をこの実験に使用したコーンに適用すれば $q_L = 0.61 q_S$ となり、づれもこの実験で得られた値と多少異なってい。

[註] (1)福住林業土壤基礎 Vol.11 No.6 p.30 (2)土質工学ハンドブック p.728 (22.8)

3.2 コーン支持力値と密度との関係 実験Aおよびその予備実験で得られた乾燥密度（コアの中心深度10cmすらわち深さ3.9~16.1cm以下の平均値と考え）と同じ深度のコーン支持力値（コーンペ

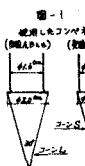


図-2 実験場の上の性質

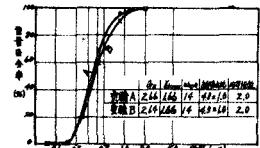
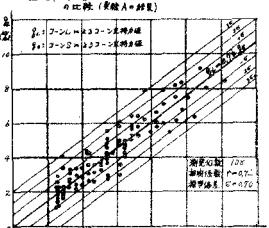


図-3 買入量はコーンLとコーンSの支持力比



本の貫入量 $5,10,15\text{cm}$ の平均値)をあわせ f_s との関係を図-4,5に示す。図-4

はコーンSを使用した場合で、この実験の範囲では回帰直線がそれとされ

$$f_s = 25.1 f_d - 35.4 \quad (S=0.86) ; \quad f_s = 1.460 + 0.029 f_d \quad (S=0.029) \quad \text{のがたり}$$

高い相関関係が得られた。図-5はコーンSを使用した場合であるがバラツキが多い。したがって施工管理上の仕様上せんじよでは、コーンSの使用は可能と思われるが外コーンSの使用は一考を要する。

3.3 施工管理試験への適用例 (i)施工管理 実験では管理限界は深さ

10cm における密度を $\rho_{dmax} = 1.66\text{ g/cm}^3$ の95%値 1.58 g/cm^3 以上として、密度測定の代りに直線の大きさコーンSによる貫入試験で施工管理を行なった。

$$\rho_d = 1.58\text{ g/cm}^3$$
に相当するコーン支持力値の限界は深さ 10cm のところ 3t で、

測定誤差を考慮して $f_s = (25.1 \times 1.58 - 35.4) + 0.86 = 5.2\text{ t/cm}^2$ であり、これ以上あれば合格とした。また場所によりあまりムラがあるかのようにマキ

ダシ厚を極力 35cm 以下にし、締固め回数を2~3回にあわて全層かほり端一右

締固め度にならよう埋度した。貫入試験と同時にチェックのため密度の測定を行なったがその結果は図-6に示すようにコアの中心深度 10cm

の密度は $\rho_d = 1.59 \sim 1.69\text{ g/cm}^3$ となり全て合格したが、深度 20cm

では $\rho_d = 1.54 \sim 1.70\text{ g/cm}^3$ 、深度 30cm では $\rho_d = 1.53 \sim 1.67\text{ g/cm}^3$ と少し

低い値が得られた。また全層平均の密度は $\rho_{dmean} = 1.60\text{ g/cm}^3$

締固め度は95%であった。(ii)各層における密度分布

コア中心の密度はコアの高さ区间の平均密度を表わし中央

からはずれるとしたがって実際の密度は平均密度から増加

あるいは減少するとし、また経験上表面では平均密度よりかなり

低くなると考えて深さ方向の密度分布を推定すれば図-7

のようになり、この種向付地と彼らの報告とはほとんど似ていい。(iii)コーン支持力値

と深さとの関係 深さ $15,20,25\text{cm}$ のコーン支持力値の平均値 f_s と $25,30,35\text{cm}$ の平均値

などをそれを中心深度が $20,30\text{cm}$ の密度と対比すると図-6のようになり同一密

度の材料に対して深さが増すと f_s は増大する傾向にある。 f_s と ρ_d との関係は深さ 10cm のものにくらべて深いものは分散の程度が大きいようであるが、前者の変動関係はいまのところはつきりしない。

(注) (i) 地上地盤基礎 Vol. 2 No. 4

4.まとめ (i)自然含水比で締固めたこの種の砂質土については管理規準の決め

方いかんによつては本実験のようにコンクリートを施工管理に使つてもよいものと思われた。

またこの種の土で含水量が一定ならばコーン支持力値から密度をある程度推定することができます。

(ii)試験に用ひたコーンの大きさはあまり小さくすることはできないようである。(iii)厚さ 30cm

程度の範囲内でも密度は深さ方向に少しお異なった傾向があるので管理限界値、試験方法などを見つけるに

当つゝは注意を要する。

本実験はユルゲートハイブリッド開発会議で行なつたものであり、関係のみな方に厚く感謝する。

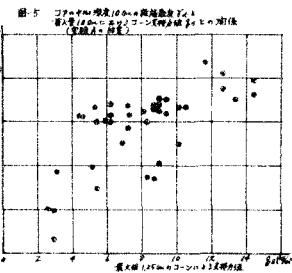
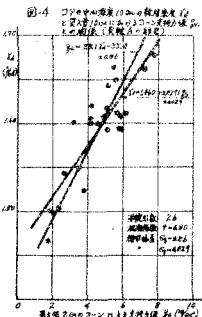


図-5 計算された密度 10cm の密接度 ρ_d とコーン支持力値 f_s との関係
● $\rho_d = 1.66\text{ g/cm}^3$ の95%値 1.58 g/cm^3 とコーン支持力値 f_s との関係

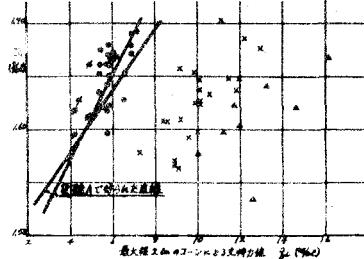


図-6 密度 10cm の密接度 ρ_d とコーン支持力値 f_s との関係
● $\rho_d = 1.66\text{ g/cm}^3$ の95%値 1.58 g/cm^3 とコーン支持力値 f_s との関係
△ $\rho_d = 1.60\text{ g/cm}^3$ とコーン支持力値 f_s との関係
▲ $\rho_d = 1.58\text{ g/cm}^3$ とコーン支持力値 f_s との関係

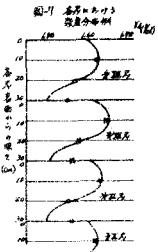


図-7 各層の密度 ρ_d と深度 z との関係

● $\rho_d = 1.66\text{ g/cm}^3$ の95%値 1.58 g/cm^3 と深度 z との関係