

IV-135 砂質土のCBR試験に関する一考察

中央大学理工学部 正典 萩木龍雄
中央大学理工学部 正典 ○ 菊藤邦夫

1. まえがき

タフミ性舗装の舗装厚の設計には本島当反設計 CBR 値が必要である。路床材は、砂質土から粘質土まで広範囲であり、CBR 試験におけるプランジャー貫入に対する抵抗のメカニズムは、このような土質の違いによって相当に異なることが予想できる。多くの研究者によつてすでに指摘されているように、砂質土ではモールドの側壁の影響などにより現場 CBR 値よりも室内 CBR 値が大きく出る傾向にあり、粘質土ではこのようなことが少ない。なぜモールドのようないくつかの表われであろうと考へられる。

当時の舗装厚を設計するためには、正しく評価された設計 CBR 値を求めなければならぬことは当然である。我々はこのような観点から今一度各種の土について CBR 試験を行なつて見ることを考へた途についた。

今回は基礎実験として行なつたある鉱物状態の豊浦砂の試験結果について報告する。

2. 試料ならびに試験方法

試料：豊浦標準砂を 110°C で灼熱して用いた。土粒子比重 $\gamma_s = 2.640$ 、粒度分布は表-1 に示すようである。

試験方法：CBR 試験は、JIS A 1211 の方法に従がい非水浸し、直徑 15cm モールド、直徑 5cm プランジャーを用いた。モールド内の試料は各種の方法で詰めて密度（平均初期干さ比）を変える。すなはち、貫入試験時の載荷板の重量を $0, 1.25, 2.5, 5.0, 7.5\text{kg}$ に変えて。また、モールドの側壁の影響を知るために無載荷で直徑 25cm のモールドを用いて試験した。モールド内の試料の厚さはいずれも 12.5cm である。なお、圧縮变形によるひずみセン断抵抗の変化の度合を知る方法として、同じ試料に対して三軸圧縮試験を行なつた。この場合も試料の詰め方を操作して供試体の平均初期干さ比を変えることとした。供試体は直徑 5cm 、高さ 12.5cm で、試験時の液圧は $0.5, 1.0, 2.0, 3.0\text{kg/cm}^2$ とした。圧縮变形によるひずみセン断抵抗角中の違いは、軸差応力～鉛直ひずみ曲線から 0.5% の各ひずみ段階でモールド応力円の方法によつて求めた。

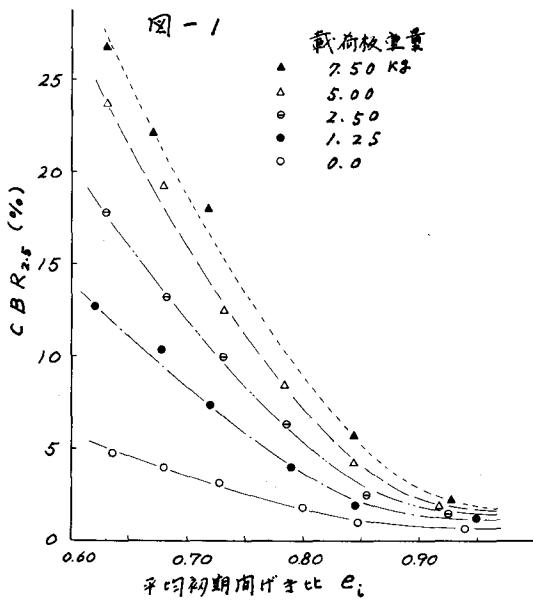
3. 試験結果と考察

図-1 には、JIS A 1211 に従がい、かつ載荷重量を変えた場合の、試料の初期干さ比 e_i とプランジャー 2.5mm 贯入時の CBR_{2.5} (%) の関係を示す。載荷板の重量の影響は、砂が詰まる範囲で小さいが、砂が詰ってくろにともなつて徐々大きくなることを示している。

図-2 は、載荷板の重さの影響を知るために、図-1 の無載荷時の CBR_{2.5} と各載荷時の CBR_{2.5} の比をプロットしたものである。先述のように砂が詰ると載荷板の影響が大きくなることがよくわかる。また、各載荷重に対する曲線群はほぼ平行であるが、載荷板重量との影響は比例しないことが各曲線の間隔から推察される。この原因については、CBR 試験時の砂層の破壊機構を詳

表-1 豊浦砂の粒度分布

フルイ目の大きさ(mm)	0.42	0.25	0.105	0.074
通過百分率 (%)	99.93	88.74	0.76	0.21



箱に調べなければ結論づけることができない。同じく図-2で、 $D=25\text{cm}$ モールド使用の曲線は、試験方法の $\epsilon_i=0$ で述べた、モールドの側壁の影響を知るとした試験の結果である。モールドの直徑はこれ以外に變えていいないので、この 25cm 直徑のモールドで側壁の影響がすべて除外されていいか否かは不明であるが、側壁の影響を知る一つの手段にはなる。方なほら、 15cm モールドの載荷と 25cm モールドの載荷の曲線の縱軸の差を側壁の影響と見れば、密度の高いほどその影響が大きいことを示している。なお、図-2におけるすべての曲線にはピーカーらしい差が見られるが、この点についてもまだ明らかでない。

図-3は、三軸圧縮試験によって圧縮変形の増加とともにひんぐセン断抵抗角中の変化を示したものである。三軸圧縮試験における砂の供試体のセン断抵抗角は、破壊ひずみ量に随分まで増加し、その大きさは供試体の平均初期開けき比 ϵ_i によって左右されることが示されている。

CBR試験でプランジャーが貫入するときの貫入抵抗と、三軸圧縮試験におけるセン断抵抗は、試験機構上からも異なるわけであるが、通常の構造物基礎底面下の砂層に生じるようなスベリがCBR試験のプランジャー貫入の場合にも生じるものとすれば、圧縮変形によもなう中の変化は貫入量によって変化するCBR値と全く無関係とは言えない。現在このようない関係は明確にできないが今後の研究課題としたい。図-4は、CBR試験でプランジャーが 2.5mm 貫入した場合、全試験 ϵ_i が $1/25\text{mm}$ が 2% 圧縮したところに於ける、図-1のCBR_{2.5}の値と図-3の圧縮ひずみ 2% のときのセン断抵抗角 $\phi_{22.0}$ の関係を同じ $\phi_{22.0}$ についてプロットしたものである。中が小さい砂が詰っている範囲ではCBR_{2.5}も小さいが、砂が密になり中が大きくなると、例えば中が 35° 以上になると載荷量 0 の場合を除いてCBR_{2.5}は大幅に増加する傾向を示している。

現在行なっている試験から上記のように、砂の場合にはCBR値にモールドの側壁、ならびに載荷板の型式が影響する点が定性的に認められた。今後はこれらの定量的な検討を行なうとともに、砂から粘土へと土質を變えて同様の性質を調べる予定である。

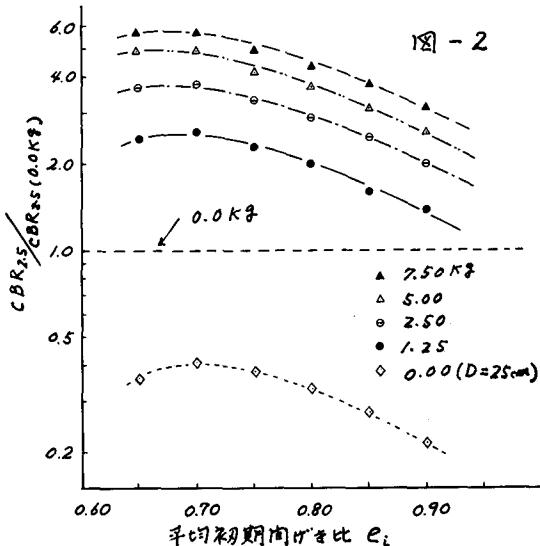


図-2

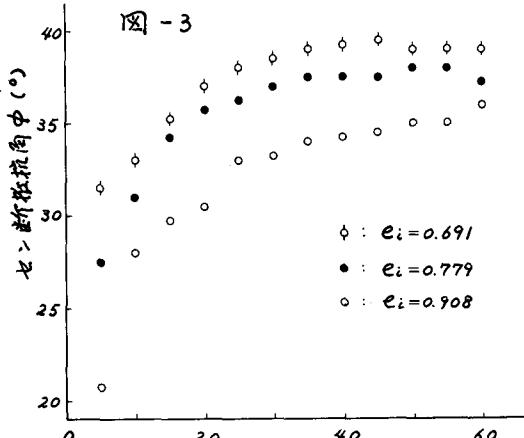


図-3

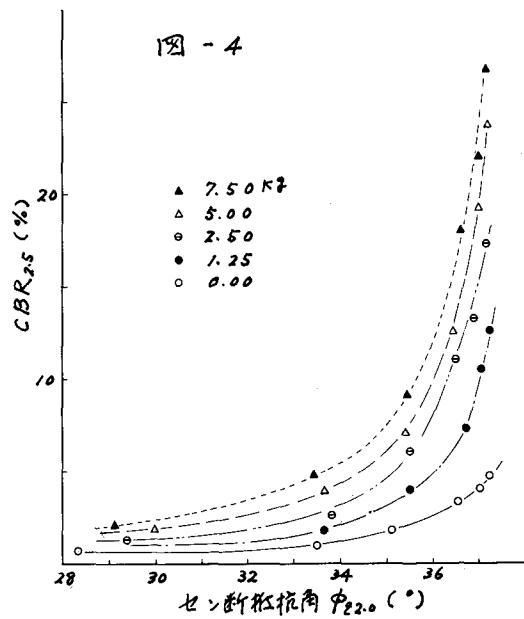


図-4