

# V-39 粘性土を使用したソイルセメントの耐久性について —粘性土のときほぐし度の影響—

金沢大学 正員 加場重正  
正員 三村満紀

## 1. 目的

ときほぐし粘性土を使用したソイルセメントの諸性質について著者らによると、すでに発表された<sup>1)2)</sup>。それによるとときほぐし粘性土の粒度、含水比がソイルセメントの内部構造、したがって種々の力学的性質、吸縮モルフなどに大きな影響を及ぼすようである。このようソイルセメントを実際の道路舗装に用いるには、これまで調べた力学的性質、吸縮モルフの他に凍結融解に対する抵抗性について検討されねばならぬ。

また一方ソイルセメントのこのような耐久性について内部構造と関連づけて論ずることは現研究段階ではかなりますからしが、重要な問題である。本報告は粘性土ソイルセメントの内部構造形成の際に重要な役割をはたす使用粘性土塊試料の物理的性質と耐久性の関係について実験的に検討したものである。

## 2 実験概要

### (1) 使用材料

使用セメントは普通ポルトランドセメントである。

使用土は金沢市印長山産であり、その物理的性質は表-1に示す通りである。

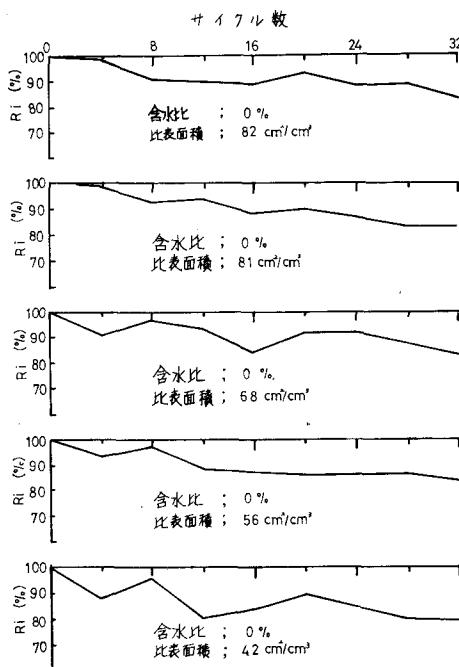
### (2) 実験方法

粘性土塊試料は種々の粘土にときほぐされたものである。このようにしてときほぐされた粘性土に10%のセメントを添加した試料約5kgを、15 rpmの回転速度のアインリッヒ型ミキサを用いて3分間空練り後、最適含水比に至るまで水を加えながら10分間混合した。供試体は直径5cm高さ10cmの円柱体であり、JIS-A-1210の「突固め試験法」によって得られた最適含水比および最大乾燥密度に至るよう B.S. 1924による静的方法によつて作製されたものである。

成型後、供試体は硫酸紙およびパラフィンワックスで密封され、アルエチレン袋中で温度20°Cのもとで7日間養生した後シールを除去し、20°Cの水中に24時間放置した。その後、再び硫酸紙とパラフィンワックスで密封したものを標準供試体として20°Cの恒温室内で所定期間中養生した。

表-1 使用土の物理的性質

主な 粘土鉱物	カオリナイト モンモリロナイト 長石、石英
三角座標区分類	粘土 or 混合粘土
砂	10%
シルト	55%
粘土	35%
液性限界	33.0%
塑性限界	45.2%
塑性指数	37.8
最適含水比	41.1%
最大乾燥密度	1.259 g/cm³
比重	2.668
自然含水比	69%



1-図 サイクル数増加にともなう抵抗指数の変化

一方、標準供試体と同様な凍結融解用供試体(ゴム容器に入れ、16時間、-5°Cの冷凍室で凍結し、その後25°Cの部屋で8時間放置して融解し、これを1サイクルとして32サイクルまで凍結融解作用を受けさせた。

#### (2)耐久性の表示法

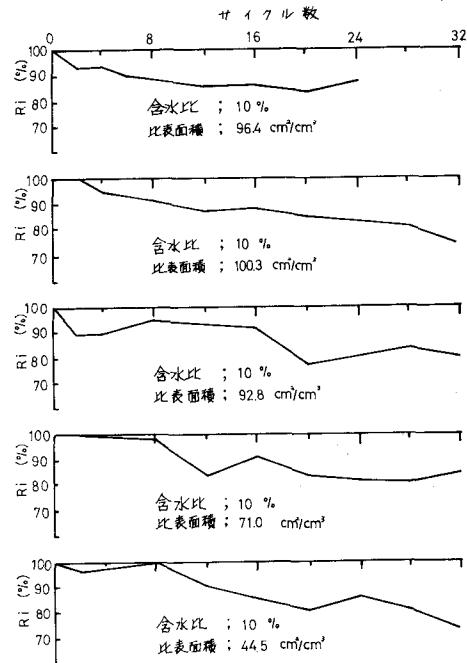
凍結融解に対する耐久性の大小を表す表示法として、凍結融解の作用をうけた供試体と凍結融解作用をうけない供試体の一軸圧縮強さの比を用いた。

$$R_i = \frac{P_i}{P_c} \times 100 \quad (\%)$$

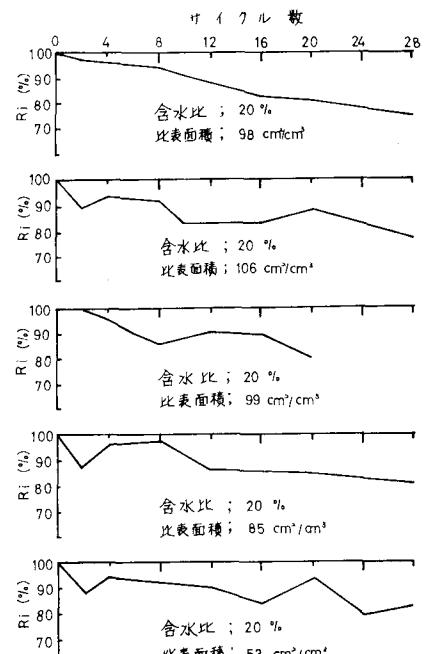
ここで  $R_i$  ; 凍結作用に対する  
抵抗指数

$P_i$  ; 凍結作用をうけた供試  
体の一軸圧縮強さ

$P_c$  ; 非凍結の供試体。一軸  
圧縮強さ



2-図 サイクル数増加にともなう抵抗指数の変化



3-図 サイクル数増加にともなう抵抗指数の変化

一軸圧縮試験は荷重速度を一定 ( $0.2 \text{ kg/cm}^2/\text{sec}$ ) にして最小読み取り目盛り 5kg でよい。したがつた。

実験結果は原則として、凍結および標準供試体とも各々 3 本の平均値である。

### 3. 実験結果と考察

#### (1) ときほぐし度合と耐久性に及ぼす影響

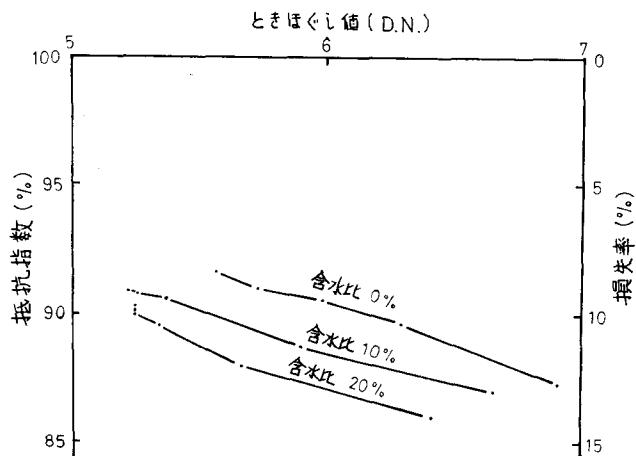
名ときほぐし度合におけるサイクル次数と抵抗指数 ( $R_i$ ) の関係は 1, 2, 3 - 図 のようになる。  
いずれもサイクル数の進行とともに抵抗指数は減少の傾向にある。

次に原材料である粘性土のときほぐしの程度が凍結融解作用に及ぼす影響を明らかにするために抵抗指数と、D.N. ( $= \Sigma (\text{加熱百分率})/100$ ) との関係を描くと 4 - 図 のようになる。又比表面積との関係を描くと 5 - 図 のようになる。な

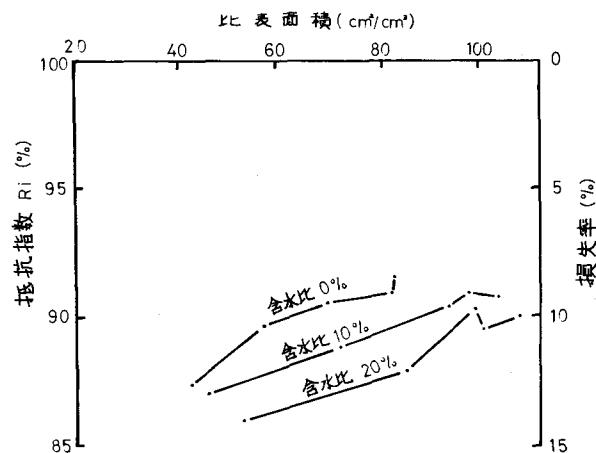
お、ここに示す抵抗指数は各々 1 サイクルの抵抗指数を平均して値である。

これららの図から明らかのようにときほぐしの度合が悪くなるにしたがって (比表面積小 D.N. 値大) 抵抗指数はほぼ直線的に減少していく。これまでの研究によると使用粘性土の比表面積が大きくなるほど粘性土を用いたリユールセメントの内部構造は均一であることが確かめられていく。このことから最終的に形成されるリユールセメントの内部構造が均一なものほど耐久性も大となることがわかる。したがって、これまで著者らによると明らかにされて来たように、よくときほぐされた粘性土を使用したリユールセメントはまれに発生、圧縮強度の点を望むべき性質を有するだけではなく凍結融解に対する抵抗性も大きいといえる。

又、これららの図から得られるもう一つの特徴は同一のときほぐし度合を有する試料でも、ときほぐし時の含水比が異なるれば、抵抗指数も異なるという点である。すなわち抵抗指数と、ときほぐし度合の関係がときほぐし時の含水比による、ほぼ平行な直線になつていい。本実験で使用して 0 ~ 20% の



4-図 粘性土のときほぐし度と抵抗指数の関係



5-図 粘性土のときほぐし度と抵抗指数の関係

範囲の含水比では、含水比が小さいほど抵抗指数は大きくなる。

使用粘性土の含水比が小さいほど、 $\text{Ca}^{+2}$ イオンの移動が進みにくく、形成されるリルセメントの内部構造は不均一なものになるとされる。しかし、含水比の減少とともに抵抗指数の増加傾向とモルタル度と抵抗指数の関係と同様に内部構造の均一性（セメントゲルの分布状態）によることを説明することはできない。このことはリルセメント中のセメントゲルの分布状態だけでなく、水分の分布状態も耐久性に大きく影響することを示している。

## (2) 一軸圧縮強度と耐久性の関係について

6-図は標準供試体の一軸圧縮強度と抵抗指数の関係を示した図である。なおこれらの値はいずれも全サイクル数における実験値を平均したものである。この図から、含水比 10% や 20% の場合は圧縮強度の増加に伴い、抵抗指数も増加しているが、含水比 0% の場合は逆に圧縮強度の増加にともない抵抗指数は減少している。リルセメント中の水分の分布状態は一軸圧縮強度よりも凍結融解に対する抵抗性により重要な影響を及ぼすものである。粘性土を使用したリルセメントでは一軸圧縮強度が大きなものほど耐久性も大きいとは必ずしもしないことには、所要セメント量決定において考慮されるべき点である。

これらの結果について考察すると、(1)のようである。

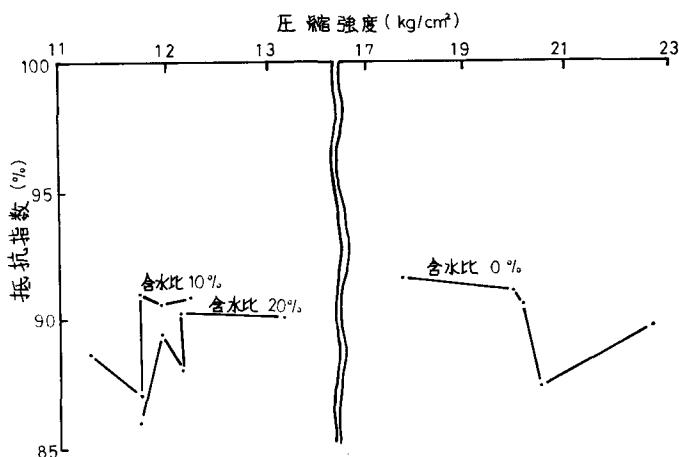
(1) 使用する粘性土試料が細かいもののほどリルセメントの凍結融解に対する抵抗性は大となる。

(2) 同じ表面積の粘性土試料でも、使用粘性土試料のモルタル度合の含水比が小さいほど耐久性は大となる。これは多分含水比によるリルセメント中の水の分布状態が異なるためと考えられる。しかし、リルセメントの物理的構造（とくに水の性質）についてはほとんど解明されていないので、(1)の結果とも含めてこれらの現象を内部構造から説明することは困難である。

(3) 一軸圧縮強度が大きなものほど耐久性も大きいとは必ずしもないので、特に含水比 0% の圧縮強度が大きなものほど耐久性は小さくなる。

## 参考文献

- 1) 加賀重正、川村満紀；「リルセメントの原材料としての粘性土のときほりについて」、土木学会論文集 No. 155 pp. 25～31, 1968
- 2) 加賀重正、川村満紀、大深伸尚；「粘性土のときほり度合がリルセメントの吸水性および粘弹性性質に及ぼす影響」、土木学会論文報告集, No. 177, 1970 pp. 33～42.



6-図 圧縮強度と抵抗指数の関係