固結効果に着目したスラグ石灰混合浚渫土の圧密特性

九州大学大学院 正会員 〇笠間清伸,善 功企,八尋裕一 港湾空港技術研究所 正会員 春日井康夫

1. はじめに

港湾や泊地の拡幅や増進に伴い発生する浚渫土砂の効率的な減容化や再資源化を進める方法が求められている。浚渫土砂は、一般的に含水比が高く、軟弱なものが多いため、あらかじめ脱水処理や安定処理などを施す必要性があるが、その透水性も悪く、含水比を低下させるには多くの時間を要する。一方、高炉スラグは、銑鉄を製造するさいに分離される副産物で、その性質として潜在水硬性を有し、アルカリ刺激材の作用によって水と反応し、水和固化体を形成する。高炉スラグ微粉末は、JIS に規定された混和材料として、建築・土木材料としても利用されている。本文では、浚渫土砂の排水性を改善するため、浚渫土砂に高炉スラグ微粉末とそのアルカリ刺激材として消石灰を混合して供試体を作製し、定ひずみ速度圧密試験により圧密特性を調べた。また、その結果を土粒子間に作用する固結効果に着目して分析した。

2. 実験概要

博多港で浚渫された土砂(博多港土砂) および関門 で浚渫された粘土(関門粘土)を母材とし、消石灰と 高炉スラグ微粉末を用いて実験を行った. 博多港土砂 および関門粘土の物理特性は表-1 に示す通りである. 消石灰は, 母材の乾燥重量に対する比率(以降, 石灰 混合率と呼ぶ)で 10%添加した. また, 高炉スラグ微 粉末は、母材の乾燥重量に対する比率(以降, スラグ 混合率と呼ぶ)で15,30および45%添加した.さらに、 定ひずみ速度圧密試験の載荷速度が及ぼす影響を調べ るために、載荷速度rを0.1および 1%/minと変化させ、 石灰とスラグを混合後の時間(以降,養生時間と呼ぶ) が及ぼす影響も調べるために、養生時間 t_c を 0 および 24h と変化させた. 実験では、軸圧縮圧力が 5MPa にな るまでの経過時間 t における軸圧縮圧力 σt, 圧密変位量 d_t , 供試体底面の間隙水圧 u_t を測定した. 実験条件を表 -2 に示す.

3. 実験結果

図-1 に、r=1%/min において、各条件の最大間隙水圧を比較したものを示す. スラグと石灰の混合により、最大で未混合時の約 1/5 に間隙水圧を抑えることができた. また、各母材ともに、24h 養生後の間隙水圧の上昇が大きかった. これは、スラグの水和反応が進行し切って生成した固化体が、排水を妨げていることが考えられる.

図-2 に、r=1%/min および $t_c=0$ h のときの関門粘土における e-logp 曲線を示す。e-logp 曲線の形状は、初期間

表-1 物理特性

	博多港土砂	関門粘土
土粒子密度 $\rho_s(g/cm^3)$	2.686	2.697
液性限界w _L (%)	68.1	95.0
塑性指数 I_p	32.5	59.1

表-2 実験条件

母材	博多港土砂, 関門粘土	
石灰	消石灰	
スラグ	高炉スラグ微粉末	
石灰混合率	10%	
スラグ混合率	15, 30, 45%	
初期含水比	1.2w _L (博多), 2.0w _L (関門)	
供試体寸法	直径60×高さ20mm	
最大軸圧縮応力	5MPa	
載荷速度r	0.1, 1%/min	
養生時間t _c	0, 24h	

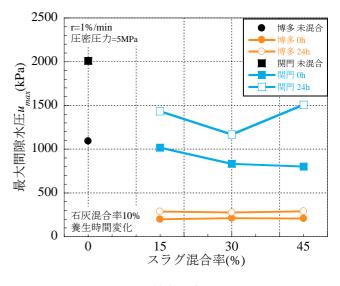


図-1 最大間隙水圧

圧密、セメント、固結力

〒819-0395 福岡市西区元岡 744 番地 九州大学ウエスト 2 号館 11 階 1128 号室 TEL:092-802-3385

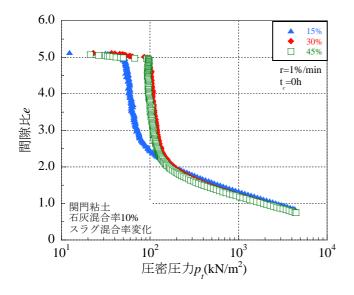


図-2 e-logp 曲線 (関門)

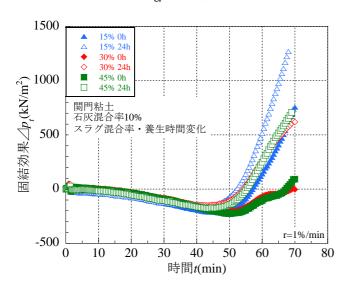


図-3 固結効果の時間変化 (関門)

隙比が非常に大きいため,間隙比が 2.0 までは急激な圧 密が生じ,それ以降は従来の線形関係が得られた.

図-3 に、r=1%/min のときの関門粘土における固結効果の時間変化を示す.ここで、固結効果は、同時刻における混合土と未混合土の圧密圧力の差 Δp_t として計算した.載荷後約50分までは固結効果が負の方向に増大しており、これは土粒子間を吸着させるような力が発生し、圧密圧力の増加を抑えていると考えられる.50分以降は、スラグの凝結・水和反応が進行するため、固結効果は正の方向に増大したと考えられる.また、固結効果はスラグ混合率15%において大きく表れていることがわかった.さらに、どのスラグ混合率においても、24h養生後の固結効果が大きく、約500~600kN/m²の増加がみられた.

図-4に、図-3で示した固結効果と透水係数の関係を

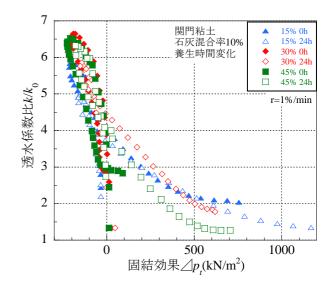


図-4 固結効果と透水係数 (関門)

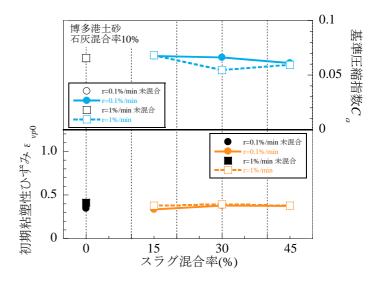


図-5 基準圧縮曲線(博多)

示す. ただし, 透水係数は未混合時の透水係数で割ることで正規化した. 固結効果が負の方向に増大するときは透水係数が急激に大きくなり, 正の方向に増大すると透水係数が小さくなった. スラグの凝結が進行することで透水性が悪くなっていると考えられる.

4. まとめ

今回の研究より得られたスラグ石灰混合浚渫土の圧密特性は、以下のようになる. 1) スラグと石灰の混合により、間隙水圧の上昇を最大で約1/5に抑えることができる. 2) 混合後24h養生することで、約500~600kN/m²の固結効果が現れるが、固化が進行すると透水性が悪くなる.

【参考文献】1) 那須智彦,善功企,笠間清伸,林晋:定ひずみ速度圧密試験によるセメント混合浚渫粘土の高圧脱水特性,第35 回地盤工学研究発表会,pp1249~1250,2000.