

大林道路株式会社 正員 浜口 三甫
 三菱重工業株式会社 野口 直樹
 大林道路株式会社 出沢 憲二

1. はじめに

排煙脱硫の副産物として発生する排煙脱硫石膏(以下石ゴウ)の利用方法としては、土質安定処理材への利用があげられる。石ゴウをイトリンガイト($3CaO \cdot Al_2O_3 \cdot 3CaSO_4 \cdot 31H_2O$)生成反応に利用したソイルライム石ゴウ工法が粘土質路床土の改良に適用されている。ソイルセメント工法のように、砂質系土質にも石ゴウが活用されるならば、その有効性は多大であると考え、石ゴウを路盤材料の安定処理工法に適用し、安定処理材としての有効性について検討した。

2. 二水石ゴウの性状

排煙脱硫のプロセスから得られる石ゴウは、一般に二水石ゴウ($CaSO_4 \cdot 2H_2O$)であり水硬性を示さないが乾式加熱すると約130°Cで半水石ゴウ($\beta-CaSO_4 \cdot \frac{1}{2}H_2O$)に変わり、水硬性を示すようになる。半水石ゴウの硬化時間は非常に早く、含水量60%で硬化開始4分、硬化終結10分であり、この硬化時にわずかに膨張するのも特徴である。このように二水石ゴウの硬化早急性、水硬性を考慮して、路盤材料の安定処理材としての適用を検討しようとした。

3. 室内実験

ソイルセメント工法の配合設計を参考にして、路盤材料を半水石ゴウで処理した場合、硬化時間が早いことから、供試体作成に無理があることと、水中養生時に水和硬化して路盤材料を固結していた石ゴウが一部水に溶解し、同時に吸水するため水浸後の強度が著しく低下し、または崩壊した。そこで半水石ゴウの硬化時間を調節するため、ある種の硬化遅延剤の混入を考えた。施工条件を考慮すると、半水石ゴウは路盤材料に混合され、締固めが終了した以降に硬化が開始するのが望ましいわけであり、早期強度も得られる。

一方、水浸溶解性に対処するためには、化学反応性のある添加剤が必要であり、この目的で普通ポルトランドセメントを添加することとした。これはセメントの主要化合物であるアルミ酸3石灰($3CaO \cdot Al_2O_3 = C_3A$)が石ゴウと反応しイトリンガイトが生成されることと、セメント自体の水和反応をねらいとしたものである。

以上のことから実験は、半水石ゴウ-セメント安定処理材(以下G-C系)の硬化時間の測定と強度発生状況、水浸耐久性を主に行った。

実験-1 硬化遅延剤として、フエン酸ソーダを用いた表-1の配合で凝結時間とビガー自動凝結試験機を用いて測定した。表-1に示すようにフエン酸ソーダを粉体に混合しておく場合でも3.84g(石ゴウに対して1.2%)添加すれば施工条件を考慮しても十分であろうと思われる。

表-1 セメント入り半水石ゴウの凝結時間

フエン酸ソーダ 添加量(g)	半水石ゴウ320 ^g +セメント80 ^g		備考
	凝結始発 時間(分)	凝結終結 時間(分)	
0	1.54	5.06	フエン酸ソーダを 水に溶解した場合
0.16	3.00	6.00	
1.60	25.30	1.15.00	
2.56	57.00	2.45.00	
3.20	1.00.00	3.27.00	
1.62	10.34	25.41	フエン酸ソーダを 粉体に混合し おく場合
2.56	26.42	53.03	
3.20	54.13	2.30.00	
3.84	1.15.00	3.17.00	

表-2 路盤材料の性状

種類	フルイ目(mm)							高圧乾燥 率(%)	OMC (%)	
	20	20	13	5	2.5	0.6	0.3			
A			100	97.4	93.4	73.8	45.2	3.1	1.722	13.7
B	100	93.2	85.0	73.8	53.0	24.6	15.5	2.2	2.122	7.8

実験-2. 路盤材料A(山砂)と路盤材料B(碎石+山砂)について、半水石コウとセメントと種々の割合で混合し、一軸圧縮試験を行う。表-1は路盤材料の性状が測定結果を図-1、図-2に示す。図-2より路盤材料Aでは一軸圧縮強度 $\sigma_c = 30 \text{ kg/cm}^2$ となるセメント量は10%であるが、G-C系ではそれぞれ10%-2.5%で所要の強度を得る。路盤材料Bについても図-2から $\sigma_c = 30 \text{ kg/cm}^2$ を得るにセメントで5.5%程度必要であるがG-C系だと各々5%-1%である。

図-1 路盤材料A

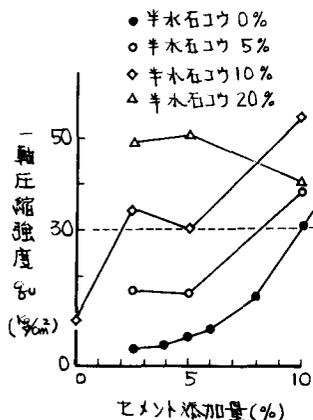
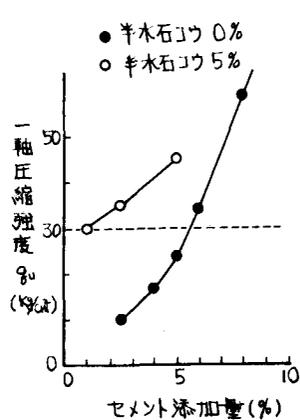


図-2 路盤材料B



また路盤材料Aを用いて長期水浸し時の耐久性について試験したものが図-3である。

6日間空中養生後、水浸養生したものと同様に空中養生したものと同じ軸しても一軸圧縮強度に大差なく水浸耐久性も良好である。

以上のことからG-C系では半水石コウ量を増やすことにより強度増加も著しく、反対にセメント量が少ないことから乾燥収縮によるクラックも生じにくいこととなる。

4. 屋外実験

室内試験の結果、路盤材料の安定処理剤としてG-C系が有効であることが明らかになったため、試験施工と実施し、施工性、強度特性、耐久性等を検討することとした。試験施工に採用した工種は、半水石コウ-セメント安定処理路盤、半水石コウ-セメント-マスマルト乳剤路盤、および比較のための粒調砕石路盤である。

図-3 水浸耐久性

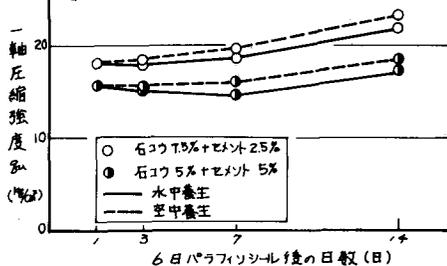
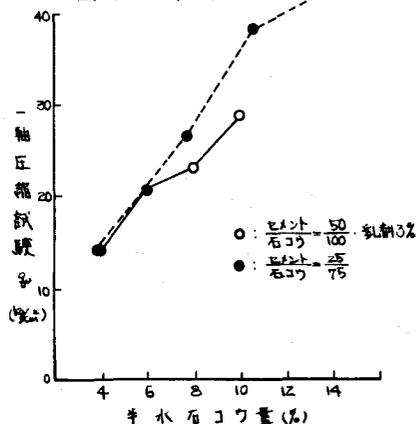


図-4の配合設計の結果から表-3の配合割合とした。なお現状土は山砂である。施工手順は現状工の前処理-半水石コウ散布-硬化遅延剤混入-攪拌混合-セメント散布-混合-(乳剤散布、混合)とし、路上混合方式を行った。表-3は施工翌日のデータであるが、硬化遅延剤の混入方法(粉末混合)や含水量の変動が作用して、一軸圧縮強度は低い値となった。しかし粒調砕石路盤と比較した場合、支持力や変形係数が同程度あることから、施工翌日の処理層の性状は粒調砕石路盤にみられると考えられる。

図-4 配合設計



5. おわりに

非焼成硫石膏(半水石コウ)と土質安定処理工法に利用する場合、ある種の硬化遅延剤と一定量のセメントが必要である。今後石コウ形質、あるいは添加剤について検討することとし、半水石コウと土質安定処理工法に適用した場合の利点を明確にしていく予定である。

表-3 試験施工管理試験

路盤工種	配合割合 (%)	路床上		路盤上		変形係数 (kg/cm)	σ_c (kg/cm ²)
		K ₂₀ (%)	CBR(%)	K ₂₀ (%)	CBR(%)		
粒調砕石 (0~20)		10.5	12.0	14.1	44.5	7.80	
		12.9	27.4	22.4	48.2	2,500	
石コウ-セメント安定処理	G-3	14.4	22.3	19.7	45.6	1,170	16.7
	G-10	14.3	38.0	22.5	88.3	2,430	15.3
石コウ-セメント乳剤安定処理	G-3 G-6 G-10	8.5	32.3	18.2	42.0	3,600	14.7