生コンスラッジ乾燥微粉末のソイルセメント壁への適用

三和石産㈱ 正会員 〇大川 憲 ジェコス㈱ 八木 文明 後藤 健治 東海大学 正会員 笠井 哲郎

1. はじめに

生コンクリート1工場当りの戻りコンクリート(以下,戻りコンと称す)の発生量は,全国生コンクリート工業 組合連合会技術委員会技術開発部会の全組合員を対象とした実態調査によれば,39m³/月と報告されている.この コンクリート施工時に生ずる戻りコンの再生処理や生コンプラントおよびアジテータ車の洗浄時に発生する生コン スラッジの利用については、再生利用がほとんど進んでいないのが現状である。そこで本研究では、戻りコンや生 コンプラントおよびアジテータ車の洗浄時に発生する生コンスラッジを脱水後、乾燥粉砕処理した微粉末(以下、 DSPと称す)をソイル柱列式連続壁工法におけるセメントペーストのセメントの一部およびベントナイトとして有 効利用することを指向し¹, DSP を用いたソイルセメントの一軸圧縮強度試験,フロー試験, JP ロート試験および 六価クロム溶出試験を行い、その有効性について評価・検討を行った。また、実施工に DSP を用いた場合について ソイルセメント壁の一軸圧縮強度試験を実施した.

2.DSP とソイル柱列式連続壁

2.1 DSP の製造と特性

DSPは, 生コンスラッジをフィルター加圧装置で脱水後, 破砕攪拌翼付きスラッジ乾燥機 (乾燥温度:120~130℃) を用いて含水率が 1~2%程度となるまで乾燥・粉砕処理して製造したものである. DSP の比表面積はセメントが $3,250 \text{cm}^2/\text{g}$ に対し、 $6,000 \sim 10,000 \text{cm}^2/\text{g}$ 程度である。また、DSP の物性は処理工程が同一の場合、生コンスラッジに 至るまでの時間とコンクリート温度に影響され, DSP の密度と平均気温には高い相関関係が表れ, 平均気温が低い ほど DSP の密度は大きくなる. DSP の強熱減量と平均気温にもほぼ同等の関係が認められ, 平均気温が低いほど DSP の強熱減量は小さくなる. これは、DSP の原料である戻りコンが処理されるまでの期間における気温(コンク リート温度) の差により, 処理されるまでのセメントの水和反応の進行度合いに差が生じたものと考えられる. DSP には未水和セメント分が残存しており、その強度発現性は材齢 28 日の圧縮強度で普通ポルトランドセメントの約 40~55%を発揮する 2). 表-1 使用材料一覧表

2.2 ソイル柱列式連続壁 (YSW 工法)

特殊多軸混練オーガを用いて,原地盤を削 孔する際, 削孔刃の先端からセメントペース

トを注入し,削孔内で原位置の土と混練して原位置にソイルセメ ント壁を造成する工法である. 注入するセメントペーストの配合 は、地盤の条件等によって異なるが原地盤が砂質土の場合におけ る標準的な配合は、 $\pm 1 \text{m}^3 \pm 9$, 高炉セメント B 種: 250kg, ベ ントナイト: 15kg, 水: 500kg である. 硬化後のソイルセメント 壁に要求される性能は、一軸圧縮強度が 0.5~1.5N/mm²程度とさ れている.

3. 実験概要

3.1 使用材料

連絡先

7, 160 DSP 東京都新宿区

表-2 セメントペースト配合表 (室内試験)

高炉セメント ベントナイト 品名 対象十 砂質十 微粉末 密度 g/cm³ 3.04 2.5 湿潤密度 1.360 g/cm 3,910 比表面積

No	記号	W/C(%)	BB	W	Ben	DSP
1	基準配合	200	250	500	15	0
2	基準-Ben30	200	250	500	30	0
3	基準-Ben0	200	250	500	0	0
4	BB213-DSP0	235	213	500	0	0
5	BB213-DSP40	235	213	500	0	40
6	BB213-DSP80	235	213	500	0	80
7	BB175-DSP0	286	175	500	0	0
8	BB175-DSP80	286	175	500	0	80
9	BB175-DSP120	286	175	500	0	120

表-3 セメントペースト配合表(現場試験)

現場	n ³ 当り) (kg/:	m ³)	
高炉セメントB種	ベントナイト	DSP	水
240	0	40	557~616

DSP は当日に処理・製造したものを使用し、セメントは高炉セメント B 種を、ベントナイトは群馬産の K 社製

〒252-0823 神奈川県藤沢市菖蒲沢 710 三和石産㈱テスティング事業部 TEL0466-48-5515

キーワード 戻りコンクリート,スラッジ微粉末,ベントナイト,ソイル柱列式連続壁工法,一軸圧縮強度

を用いた. ソイルセメント作製時の対象土は都内 (新宿区) で採取した砂質土 (湿潤密度: $1.36g/cm^3$ 含水比: 14.22%) を使用した. それぞれの材料および物性値を表-1 に示す.

3.2 DSP のソイルセメント用材料としての室内および現場試験

DSP をソイル柱列式連続壁 (YSW 工法) 時に注入するセメントペーストの材料として使用することを指向し、セメントの一部およびベントナイトの全部に置換した場合について、ソイルセメントの一軸圧縮強度試験 (JIS A 1216)、フロー試験 (JHS A 313-1992)、JP ロート試験 (JSCE-F 531-1999) および六価クロム溶出試験 (環告 46 号)を行った。表-2 に対象土 $1m^3$ に対するセメントペーストの配合を示す。

また、現場実施工における対象土 $1m^3$ に対するセメントペーストの配合を表-3 に示す。DSP を適用した東京都内のN現場(港区)は砂礫質系の地盤であり、ソイルセメント壁の削孔長は16.0m、削孔径は $\phi650$ であった。この現場におけるソイルセメントの一軸圧縮強度の管理目標値は、 $0.5N/mm^2$ 以上(材齢 28 日)である。

4. 実験結果および考察

4.1 室内試験結果

図-1 に各種ソイルセメントの一軸圧縮強度を示す. 笠岡粘土を対象土として試験した前報 2) と同様に、材齢 28 日では DSP を混入した配合は基準配合より大きい値となった. また、DSP の添加量が多いほど、強度が大きくなっている. このことより DSP がソイルセメントの強度発現に寄与していることが現場採取土においても再現されており、セメントの代替材料として使用が可能である. 図-2、3 は、それぞれソイルセメントのフロー試験結果および JP ロート試験結果を示したものである. 両図より、DSPを混入した配合は基準配合とほぼ同等のフロー値および JP ロート流下時間となっている. このことより、DSP を混入した配合は基準配合と同等のフレッシュ性状を示しているものと考えられる. 図-4 は、ソイルセメント改良土の六価クロム溶出試験結果である. 図より、DSP を混入した配合は全ての配合で土壌環境基準値(0.050 mg/L)以下であることが確認できた.

4.2 現場試験結果

対象とした現場において、表-3 に示す配合で現場試験を実施し、現場採取による一軸圧縮強度試験を行った. 材齢 7 日で 0.43N/mm^2 、材齢 28 日で 1.57N/mm^2 であり、この現場における管理目標値(材齢 28 日で 0.5N/mm^2 以上)を満たした.

5. まとめ

DSP は、ソイル柱列式連続壁(YSW 工法)におけるセメントの一部またはベントナイトの代替材料としての使用が可能である.

参考文献

1) 内山伸, 黒田泰弘: 加熱すりもみ処理した解体コンクリート微粉がソイルセメントの性状に与える影響, 第38回地盤工学研究発表会, pp.641-642, 2003.

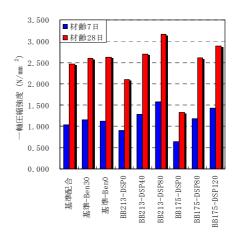


図-1 ソイルセメント圧縮強度

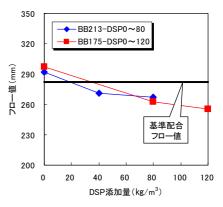
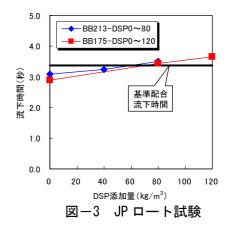


図-2 フロー試験結果



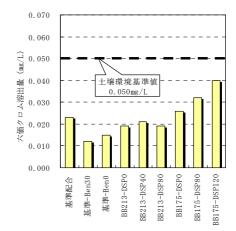


図-4 六価クロム溶出量

2)大川憲, 川名正嗣, 八木文明, 笠井哲郎: 生コンスラッジ乾燥微粉末のソイルセメント材料としての性能について, 土木学会年次学術講演会, Vol.5, No.593, pp.1185-1186, 2011.