# ギ酸溶解で回収した再生骨材の物性値の変化

東京都市大学大学院 学生会員 〇小川 智彦 東京都市大学 正会員 栗原 哲彦

#### 1. はじめに

我が国における建設廃棄物排出量1)は、全産業廃 棄物排出量の20%を占め、依然として高水準で推移 している. また, 国土交通省の建設副産物の調査結 果 2) を参照すると建設廃棄物の約半分は、コンクリ ート塊である. このような状況の中, コンクリート 塊から骨材を回収し、コンクリート用再生骨材とし て循環利用していくことが重要である. 本研究では, 図-1 に示すような酸溶液を用いたコンクリートのリ サイクルシステムの構築を目標とする. 今回の実験で はコンクリートの主成分である水酸カルシウムを酸 により溶解させるという化学的な方法で, 付着モル タルの少ない高品質な再生骨材の製造し、さらにこ れまでの研究においては溶解期間を28,7日などと 変化させてきたが溶解期間のさらなる短縮を目指す ため、溶解過程それそれにおける再生骨材の密度、 吸水率の変化を測定した.

#### 2. 試験体概要

表-1 に示す示方配合に従い、W/C=50%のコンク リートにより円柱試験体(φ100×200mm)を 36 本作 製した. 28 日間の水中養生を行った後、コンクリートの圧縮強度試験(JIS A 1108 に準拠)を行った(材 齢 28 日時の圧縮強度=34.1N/mm²). その後、圧縮試 験後の試験体を金槌で 25mm 以下になるまで破砕し、 試験片を回収した.

### 2.2 溶解方法および測定物性値

25mm 以下に破砕した試験片を,5mm を超えたもの 10.5kg,5mm を超えないもの 2.3kg をプラスティック容器の中に,および濃度 20%のギ酸水溶液 24.4kg をそれぞれ入れた.また均等に溶解を進行させるため 12 時間ごとに攪拌を行った.溶解開始から3,5,7 日において試験片を取り出し,水洗後,表乾密度・絶乾密度・吸水率(粗骨材に対し溶解7日終了後)を測定した.

### 3. 結果および考察

#### 3.1溶解時の様

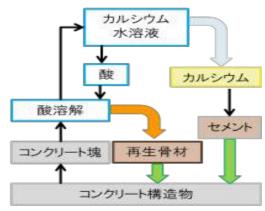


図-1 リサイクルシステムの概要図

表-1 示方配合

使用骨材	W /C %)	単位量 (kg/m <sup>3</sup> )					
		W	С	S	G	$Ad_1$	$Ad_2$
バージン	50	174	348	771	975	0.035	0.035

溶解開始直後は、試験片とギ酸水溶液が  $CO_2$  を発生させながら激しく反応する様子を観察できた。その後は、時間の経過とともに、ギ酸と付着モルタルが反応し、溶液が茶色く変色していった。また、溶液中の沈殿物が増加していくことが確認できた。

また溶解に使用したギ酸水溶液は、溶解開始前で 13.1  $\mathbb{C}$ , pH=2.1 であった. 温度は溶解反応が進むに つれ上昇し、溶解開始 2 時間後には 23.7  $\mathbb{C}$  まで上昇し、その後は低下した. また、pH は溶解終了後(7日)で 3.3 となった. pH の変化からも溶解反応が進行したことが分かる.

### 3.2 回収した骨材の物性値

写真-1 にバージン,溶解前,溶解開始から3,5,7日目の再生細・粗骨材を示す.バージン材,各溶解期間における表乾密度・絶乾密度・吸水率の結果を図-2,3に示す.

細骨材 (5mm を超えない試験片) に関して,溶解 前と溶解開始 7 日目を比較すると溶解前の細骨材は セメントペーストに覆われ全体が白色だったの対して,溶解開始 7 日目ではセメントペーストが除去され,バージン材の色に近づいているのが写真-1 からわかる. 図-2 から,表乾密度および絶乾密度はとも

キーワード ギ酸, リサイクル, 再生骨材 連絡先 〒158-8557 東京都世田谷区玉堤 1-28-1, 東京都市大学 栗原研究室, E-mail:nkuri@tcu.ac.jp に溶解前が最も低く,溶解期間を経るにつれ徐々に 増加した. 溶解開始 3, 5, 7日における表乾密度は, それぞれ 2.44, 2.55, 2.58g/cm³ でありバージン材の 94,98,99%であった.密度に関しては、溶解開始5 日目の時点で再生骨材規格 H を満たす結果となった. これは、5mm 以下に破砕されたペースト片や細骨材 に付着したペースト部分が十分に溶解されたためで ある. また, 吸水率についてはバージン材が 1.50% で最も小さく,溶解開始3,5,7日ではそれぞれ3.04, 2.88, 2.59%となり若干ではあるが溶解が進むにつれ て小さくなった. 吸水率はバージン材同等までには 至らなかったが3日目の時点で再生骨材規格 H を満 たす結果となった. 吸水率に大きな回復が見られな かった原因として.回収した細骨材に微細なモルタル 片が混ざり純粋な細骨材のみの回収が出来ていなか ったためと考えられる.

粗骨材(5mmを超えた試験片)に関して、溶解が 進むにつれて、付着モルタルが除去され、バージン 材に近づいているのが写真-1からわかる. 図-3から, 表乾密度および絶乾密度はともに溶解前が最も低く, 溶解期間が長くなると徐々に増加した.溶解開始3, 5,7日における表乾密度はそれぞれ2.55,2.58,2.61  $g/cm^3$  であり、バージン材の 96、 97、98%でバージ ン材のそれと同等の値が得られた. 吸水率に関して も溶解開始 3, 5, 7 日ではそれぞれ 2.62, 1.97, 1.43% となり溶解が進むにつれて小さくなった. 粗骨材で は密度, 吸水率共に 3 日目の時点で再生骨材規格 H の値を満たす結果となった.

## 4. まとめ

今回の実験で溶解過程における物性値の変化を測 定したことにより、細・粗骨材いずれも溶解開始 5 日目で密度・吸水率が JIS 規格の H 相当となり高品 質な再生粗骨材を回収することがわかった. また撹 拌を12時間ごとにしたことにより細・粗骨材の良好 な溶解がされたと考えられる. 今後の実験では、すり へり減量,微粒分量試験を行い,物性値の変化を検 討し、リサイクルシステム構築のための実験を続け る.

#### 参考文献

1) 環境省 HP: http://www.env.go.jp/

国土交通省 HP: http://www.mlit.go.jp/



a) 細骨材溶解前

b)細骨材3日目





d)細骨材7日目



a) 粗骨材溶解前



b) 粗骨材 3 日目



c)粗骨材5日目

d) 粗骨材 7 日目 写真-1 回収された細・粗骨財



図-2 細骨材の密度・吸水率の関係

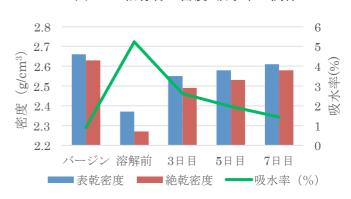


図-3 粗骨材の密度・吸水率の関係