

東京理科大学土木工学専攻 ○学生会員 澤本 武博  
 東京理科大学土木工学科 正会員 辻 正哲  
 明星大学土木工学科 正会員 来海 豊  
 東京理科大学土木工学科 小河 亮介

### 1.はじめに

再生骨材コンクリートの有効利用についての研究が近年活発になるのに並行して、ワーカビリティーについての研究成果も数多く報告されている<sup>1)</sup>。その結果によると、再生骨材の種類や使用時の状態によっては、従来の天然骨材コンクリートに比べて、ワーカビリティーの経時変化に差異が生じることが考えられる。そのため、コールドジョイントの発生しやすさに関しても、従来のコンクリートと異なる可能性がある。

本研究は、JIS-TR で推奨されている湿润状態の再生粗骨材を用いたコンクリートについて、打込み・締固め方法および打重ね時間間隔が、コールドジョイントの発生に及ぼす影響を明らかにしたものである<sup>2)</sup>。

### 2.実験概要

原コンクリートの製造に使用した材料は、普通ポルトランドセメント、鬼怒川産川砂（表乾密度 2.59g/cm<sup>3</sup>、吸水率 2.50%、粗粒率 2.56、実績率 62.1%）および山梨産碎石（表乾密度 2.69g/cm<sup>3</sup>、吸水率 0.82%、粗粒率 6.34、実績率 60.4%）である。再生粗骨材表乾密度 2.35g/cm<sup>3</sup>、吸水率 6.42%、粗粒率 6.66、実績率 59.6%）は、水セメント比が 70% の原コンクリートを材齢 28 日においてジョークラッシャで破碎し、ふるい分けを行って製造した。再生骨材コンクリートの配合は、表-1 に示した通りであり、比較のために川砂・碎石を用いたコンクリートについても実験を行った。なお、再生骨材コンクリートの製造には、練混ぜ直前まで水中に 30 分間浸漬しておいた再生粗骨材を使用した。また、空気量の調整には AE 剤を用いた。

コンクリートの打込み・締固め方法は、表-1 に示した Type A、Type B および Type C の 3 種類とした。Type A は、かぶり等で直接バイプレータを挿入できない場合を想定し、Type B は、現行の示方書に準じた一般に行われている方法を想定している。Type C では、下層のコンクリートが幾分固まり始めている時についての昭和 49 年度制定示方書で解説されている方法を想定している。なお、実験は約 20°C の実験室内で行い、ブリーディング水の処理や打継ぎとしての処理は一切行わなかった。実験に用いた供試体は、150×150×530mm の縦打ちの角柱供試体であり、その中央部（高さ 265mm の部分）に打重ね継目を設けた。そして、材齢 7 日まで 20°C の封かん養生を行った後、JIS A 1106 に準じて曲げ強度試験を行った。

表-1 コンクリートの配合

| コンクリート<br>の種類 | スランプ<br>(cm) | W/C<br>(%) | s/a<br>(%) | 空気量<br>(%) | 単位量 (kg/m <sup>3</sup> ) |     |     |      |     |
|---------------|--------------|------------|------------|------------|--------------------------|-----|-----|------|-----|
|               |              |            |            |            | W                        | C   | S   | G1*  | G2* |
| 再生骨材          | 8±1.5        | 55         | 44         | 4.5±0.5    | 183                      | 333 | 760 | —    | 911 |
|               |              |            |            |            | 183                      | 333 | 760 | 1004 | —   |
|               |              |            |            |            | 198                      | 360 | 733 | 969  | —   |

G1\*:碎石 G2\*:再生粗骨材

表-2 コンクリートの打込み・締固め方法

|        |   |
|--------|---|
| Type A | 上層コンクリートの打込み後、外部振動機による締固めのみを行う方法  |
| Type B | 上層コンクリートの打込み後、内部振動機を下層コンクリートにまで挿入させて締め固める方法                             |
| Type C | 下層コンクリート上面を再振動によって流動化させた後速やかに上層コンクリートを打ち重ね、内部振動機を下層コンクリートにまで挿入させ締め固める方法 |

キーワード：コンクリート、コールドジョイント、打重ね、再生骨材、曲げ強度

連絡先：〒278-8510 千葉県野田市山崎 2641 東京理科大学理工学部土木工学科

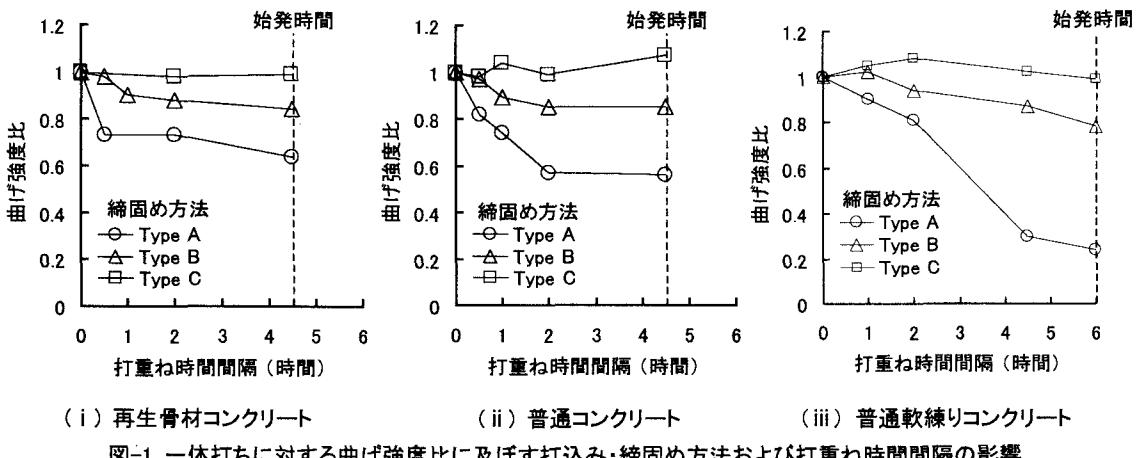


図-1 一体打ちに対する曲げ強度比に及ぼす打込み・締固め方法および打重ね時間間隔の影響

### 3. 実験結果および考察

図-1は、打重ね断面部の曲げ強度の一体打ちの供試体の曲げ強度に対する比を示したものである。上層のコンクリートを外部振動機のみで締め固めたTypeAでは、打重ね時間間隔が長くなるに伴い、一体打ちに対する曲げ強度比は大きく低下した。そして、図-2に示したブリーディング水の析出が盛んな時間帯で打ち重ねた時の曲げ強度は、ブリーディング率の小さい配合ほど低下しやすくなる傾向にあった。これは、ブリーディング水が巻き込まれることによる影響よりも、下層コンクリートのこわばりの影響の方が大きかったためと考えられる。しかし、ブリーディングの析出が終了し、表面の水分が急激にひいた後の曲げ強度比は、逆にブリーディング率の大きい配合ほど、低下し易くなる傾向にあった。これは、ブリーディングの終了後、打重ね継目に残存するレイタンスの影響が大きく関係したことによると考えられる。上層のコンクリートを打ち重ねる際に内部振動機を下層のコンクリートまで貫入させたTypeB すなわち現行の示方書に準じて入念に締め固める方法によると、練り上がり直後のスランプが8cm程度の再生および普通コンクリートでは打ち重ね時間間隔が30分程度、また普通軟練りコンクリートでは1時間程度まで、曲げ強度比は低下していない。しかし、それよりも打重ね時間間隔が長くなると徐々に曲げ強度比は低下する傾向にあった。一方、下層のコンクリートを再振動によって流動化させた後、上層のコンクリートを速やかに打ち重ね、内部振動機を下層のコンクリートまで貫入させて締め固めたTypeCでは、いずれの配合においても、始発時間まで一体打ちの場合と同等程度の曲げ強度を得ることができた。また、ブリーディング率の大小やブリーディングの析出時期の影響はほとんどないようであった。

### 4.まとめ

再生骨材コンクリートは、普通骨材を用いたコンクリートに比べてブリーディング率が少なくなると考えられ、若干コールドジョイントが発生しやすくなる可能性がある。しかし、打込み締め方法と打重ね時間間隔が打重ね継目の性状との関係に及ぼす影響は、普通骨材を用いたコンクリートとほぼ同等となると考えられる。そして、再生骨材コンクリートにおいても、昭和49年度制定土木学会コンクリート標準示方書の126条打ちたしの解説に従い、上層のコンクリートを打ち重ねる際に、予め下層のコンクリート上面に再振動を与えることは、打重ね継目部に一体性を確保する上で有効な手段となると考えられる。

参考文献: 1)長瀧重義ら: ライフサイクルを考慮した建設材料の新しいリサイクル方法の開発、日本学術振興会未来開拓学術研究推進事業研究成果報告書、pp.64-66 (2001)

2)山田 保、来海 豊、辻正哲、澤本 武博: コンクリートの打込み・締め方法が打足し継目強度に及ぼす影響、土木学会第56回年次学術講演会講演概要集、第5部、pp.966-967 (2001)

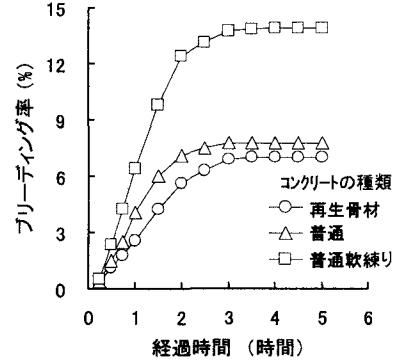


図-2 ブリーディング率の経時変化