

(V-40) 普通コンクリートと高流動コンクリートの打継ぎに及ぼすブリーディングの影響

長岡技術科学大学大学院 学生会員 野上 良浩
 長岡技術科学大学 正会員 日比野 誠
 新潟県三面川開発事務所ダム課 正会員 峰村 修
 長岡技術科学大学 フェロー 丸山 久一

1. はじめに

近年土木工事において、高流動コンクリートが用いられるようになり、普通コンクリートと打継がれる事例が見られるようになった。ダム工事において放流管の周辺部に高流動コンクリートを使用する際、普通コンクリートの上層に高流動コンクリートを打ち継ぐため、打継ぎ箇所の一体化を検討する必要がある。そのため現場にて施工実験を行ったところ、コンクリートが打継ぎ箇所ですべて一体化していないことがボーリング調査により判明した。この原因として、普通コンクリートより生じるブリーディングがコンクリートの一体化を阻害したことが推測される。本報告は単位水量の多い普通コンクリートを使用してマスコンクリートから生じるブリーディング水を再現し、高流動コンクリートとの打継ぎ性能に及ぼすブリーディング水の影響を検討したものである。

2. 実験概要

本実験に用いたコンクリートの使用材料を表-1に、示方配合を表-2に示す。普通コンクリートはマスコンクリートから生じるブリーディング水を再現するため、単位水量を多くしている。また、圧縮強度を同程度とするために、普通コンクリートと高流動コンクリートの水セメント比は等しくした。フレッシュコンクリートの試験結果を表-3に示す。JIS A 1123に準じて行った普通コンクリートのブリーディング試験の結果、ブリーディング率は2.42%であった。

打継ぎの組合せは表-4に示す。これは、普通コンクリートと高流動コンクリートとの組合せ4組と、打継ぎなしの単体の供試体、合計6ケースとした。曲げ試験用の供試体は直径15cm×高さ30cmの円柱とし、各層のコンクリートの厚さは15cmとした。また、下層コンクリートの打設後、上層コンクリートを打設するまでの時間は1時間とした。なお、打継ぐ際はブリーディング水の排水や表面の処理は

表-1 使用材料

	普通コンクリート	高流動コンクリート
セメント	普通ポルトランドセメント(比重3.14)	
粗骨材	青海産石灰岩碎石(比重2.68, FM6.60, 吸水率0.74%, 実積率59.5%, 最大寸法20mm)	
細骨材	信濃川産川砂(比重2.61, FM2.75, 吸水率1.75%)	
AE剤	陰イオン界面活性剤	
混和材	-	石灰石微粉末(比重2.70, フレッシュ値4090cm ³ /g)
増粘剤	-	ウェランガム
高性能減水剤	-	ナフタリン系
AE減水剤	リグニル硫酸化合物	-

表-2 示方配合

	W/C (%)	単位量 (kg/m ³)					AE減水剤 (C×%)	SP (P×%)	増粘剤 (W×%)
		W	P		S	G			
			C	LS					
普通	55	200	364	-	752	943	0.82	-	-
高流動		175	318	225	695	884	-	2.3	0.2

表-3 フレッシュコンクリート試験結果

試験項目	普通	高流動
スラブ (cm)	25.0	-
スラブ ² ₀ (cm)	61.0×55.0	59.5×57.5
空気量 (%)	3.8	2.0
50cm到達時間 (秒)	-	16.5
V漏斗 (秒)	-	閉塞

キーワード：打継ぎ，ブリーディング，普通コンクリート，高流動コンクリート

連絡先：〒940-2188 新潟県長岡市上富岡 1603-1 TEL 0258-47-1611 (内 6471) FAX 0258-47-9600

一切行っていない。打設後2日目に脱型し、曲げ試験実施まで27日間水中養生(20℃)を行った。曲げ試験は図-2に示す要領で行った。

3. 実験結果

曲げ試験の結果を図-3に示す。図中の数字は上段が供試体3体(ケース6は供試体2体)の曲げ強度の平均値、下段が標準偏差を示している。円柱供試体における普通コンクリートと高流動コンクリートの曲げ強度は、それぞれ 7.88N/mm^2 と 8.14N/mm^2 であり、顕著な差は見られない。さらに、圧縮強度はそれぞれ 37.8N/mm^2 と 31.4N/mm^2 で同程度であった。普通コンクリート同士を打継いだもの(ケース1)は、普通コンクリート単体のもの(ケース5)に比べて曲げ強度の低下が見られる。さらに、高流動コンクリート同士を打継いだもの(ケース2)は、高流動コンクリート単体のもの(ケース6)と同程度の曲げ強度を示す結果となった。併用系高流動コンクリートはブリーディングがほとんど発生しないことより、普通コンクリート同士を打継いだ場合の曲げ強度の低下は、ブリーディング水によって影響を受けた結果と推測できる。

しかしながら、普通コンクリートを下層に用いた供試体(ケース4)の方が、ブリーディングの影響が生じないと考えられる高流動コンクリートを下層に用いた供試体(ケース3)よりも、曲げ強度が高い結果となった。さらに、平均値と分散(標準偏差)の比を検定統計量¹⁾としてケース4(下層:普通+上層:高流動)とケース5(普通単体)及びケース6(高流動単体)との曲げ強度の差を検定したところ、有意水準1%の範囲で有意な差は認められなかった。実験後、ケース3とケース4の破断面を観察すると、ケース3の破断面は平滑(凹凸:±3mm)で、粗骨材とモルタルとの境界面で破壊している。それに対して、ケース4の破断面は±9mm程度の凹凸が有り、しかも粗骨材自身が割れた状態であった。したがって、ケース3の供試体は打継ぎ面で破壊したが、ケース4は荷重点が打継ぎ面から偏心していたか、もしくは打設時に打継ぎ面が平坦でなかったため、普通コンクリート中、あるいは高流動コンクリート中に偏って破壊が発生し、曲げ強度が単体の供試体と同程度になったものと推測される。

4. まとめ

普通コンクリートを打ち継いだ場合に、ブリーディング水が打継ぎ性能を低減することは再確認できたが、普通コンクリートの上層に高流動コンクリートを打ち継いだ時のブリーディングの影響を評価することはできなかった。打継ぎ部の性能を曲げ強度で評価する場合、上層コンクリートの打設時に打継ぎ面を水平に保つ工夫が必要である。また、荷重点の偏りをなくするため2点荷重を採用し、等曲げモーメント区間を広くする必要がある。

表-4 実験ケース

実験ケース	下層コンクリート	上層コンクリート
1	普通	普通
2	高流動	高流動
3	高流動	普通
4	普通	高流動
5	普通単体	
6	高流動単体	

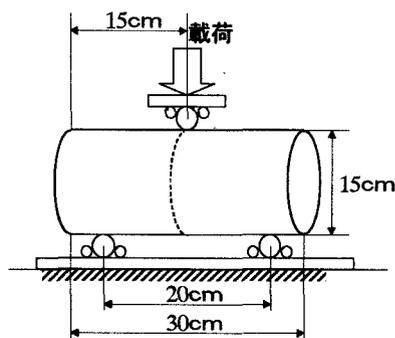


図-2 荷重方法

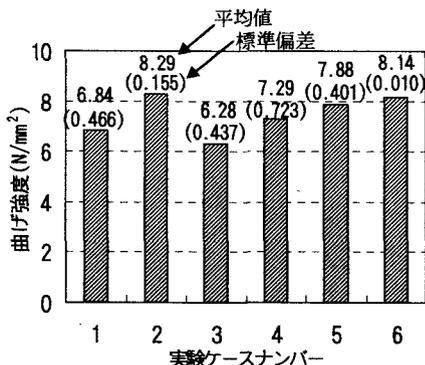


図-3 曲げ試験結果

参考文献

1) 石村貞夫: 統計解析のはなし, 東京図書, pp.203, 1989