

モルタルの自己修復性能に及ぼすフライアッシュの種類・置換率の影響

正会員 ○藤原 佑美*1 同 濱 幸雄*1
同 山城 洋一*2 同 齋藤 敏樹*3

自己修復 フライアッシュ 中性化速度
細孔構造 ひび割れ

1. はじめに

近年、鉄筋コンクリート構造物は長期にわたる高い耐久性と信頼性の確保が求められている。また、産業廃棄物最終処分場の確保の観点からフライアッシュの有効利用が大きな課題となっている。

フライアッシュは外割りで適切な量を混合することで無混合の場合より初期強度が増加し¹⁾、中性化に対する抵抗性が向上²⁾することが知られている。また、セメントとフライアッシュを適切に配合することにより、コンクリート内部で長期にわたって計画的に反応を起こし、供用期間中に生じた微細ひび割れを埋めることでコンクリートの耐久性を高める自己修復効果が期待できる。

本研究では、フライアッシュの種類および置換率を変化させたモルタルの自己修復効果を把握することを目的として検討を行った。

2. 実験概要

2.1 使用材料および実験水準

実験計画表および調合表を表1に示す。本実験では、登別産陸砂(表乾密度 2.69 g/cm³, 粗粒率 2.70)を用い、セメントは普通ポルトランドセメント(記号 N, ρ=3.16

表1 実験計画表および調合表

記号	W/C (%)	FA 種類	FA 置換率 (vol%)	劣化程度 (%)	修復養生	単位質量 (kg/m ³)						
						セメント			F	S		
						W	N	H	L	F	S	
N				60	20℃1W 40℃4W 水中養生	342	621	-	-	-	1241	
HL			80	342		-	434	187	-	-	1241	
FA20	55	A	20	342		-	434	187	195	994		
FA10			10	342		-	434	187	97	1119		
FA30			30	342		-	434	187	293	876		
FAX	45	B	20	60		316	-	492	211	221	1125	
FAY	65					380	-	409	175	183	937	
FB						342	-	434	187	195	994	
FC	55	C				342	-	434	187	207	994	
FD						D	342	-	434	187	205	994

表2 フライアッシュの品質

		JIS規格	A	B	C	D	
		II種					
化学成分	強熱減量(%)	5以下	1.5	2.1	1.9	1.7	
	二酸化けい素(%)	45以上	73.2	59.9	58.7	60.5	
	AP I (%)	-	71.8	72.5	74.6	69.3	
	pH	-	10.9	11.9	7.8	8.8	
	ガラス化率(XRD法) (%)	-	88.8	86.2	88.4	80.6	
物理性状	メチレンブルー発電法	-	0.43	0.53	0.52	0.54	
	吸着量(mg/g) セメント協会法	-	0.41	0.45	0.51	0.53	
	水分(%)	1以下	0.16	0.14	0.20	0.11	
	密度(g/cm ³)	1.95以上	2.15	2.22	2.26	2.21	
	ブレン比表面積(cm ² /g)	2500以上	4090	4040	3160	2830	
	粉末度 45μmふるい残分(%)	40以下	17	18	15	17	
	BET比表面積(m ² /g)	-	1.63	1.99	1.83	1.63	
	フロー値比(%)	95以上	105	107	108	105	
	活性度指数(%)	材齢28日	80以上	87	88	83	79
		材齢91日	90以上	97	100	94	99

g/cm³)および早強ポルトランドセメント(記号 H, ρ=3.13g/cm³)と低熱ポルトランドセメント(記号 L, ρ=3.24g/cm³)を質量比 7:3 の割合で混合したものを用いた。フライアッシュは JIS II種灰範囲内の炭種の異なる 4 種類を使用し、細骨材の一部として使用した。表 2 に使用したフライアッシュの品質を示す。

2.2 実験方法

実験は、4×4×16cm のモルタル試験体を用い、打込みから 20℃・4 週水中養生後を初期性状として、凍結融解試験によって相対動弾性係数で 80%または 60%程度まで低下させた状態を劣化後性状として、その後 20℃・1 週および 40℃・4 週水中で修復養生を行ったものを修復後性状とし、各性状時に圧縮・曲げ試験、促進中性化試験、細孔構造の測定、ひび割れ観察を行った。

凍結融解試験は JIS A 1148 A 法に準じて行った。

促進中性化試験は、JIS A 1153 に準じて行い、促進期間 1 週、4 週、13 週で中性化深さの測定を行った。

細孔構造の測定は、水銀圧入法により行った。

ひび割れ観察は、松村らの方法³⁾に準じ、実体顕微鏡を用いて測線長を横切るひび割れ本数を測定した。

3. 実験結果および考察

3.1 強度、相対動弾性係数および促進中性化試験結果

図 1 に曲げ・圧縮強度、相対動弾性係数および中性化速度係数の変化を示す。全ての試験体で、劣化後の修復養生により曲げ・圧縮強度、相対動弾性係数および中性化速度係数ともに回復していることがわかる。フライアッシュを用いた場合には、種類による差は明確ではないが、置換率が高くなるほど回復程度が高く、特に 40℃・4

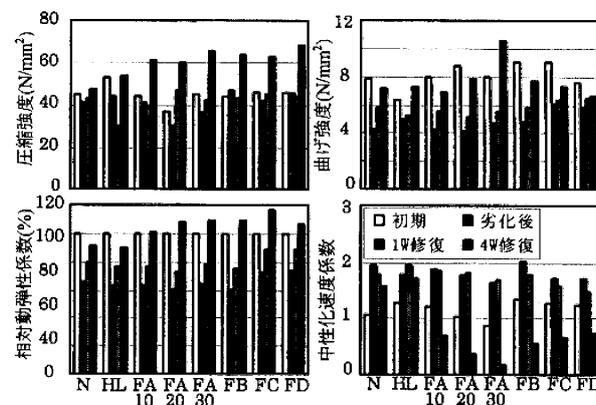


図1 曲げ・圧縮強度、相対動弾性係数および中性化速度係数の変化

