# 1312

# コンクリート圧縮試験体の載荷面平面度の影響に関する研究 (その3 実験)

### 1 序

本報では載荷面の平面度を変えた10 ¢ × 20 cm シリ ンダー試験体を作成して圧縮強度を測定し考察する。

2 実験方法

表1に示す材料を用い、表2の調合でコンクリー トを2回混練打設した。スランプは3~5cmであった。 棒形バイブレーターをかけながらコンクリートを鋼 製型枠に2層で詰め、2時間経過後に鋼製の三角バ ーで上面をほぼ平らにならした。試験体は翌日脱型 して材令28日まで、恒温室の水槽内で養生した。

材令28日において、上面に金定規を当てたときに 隙間がないように研磨機で試験体の上面を研磨し、 次いで図1の斜線の部分のように試験体の上面を電 動のグラインダーで削り、サンドペーパーで仕上げ を行って、図2のような試験体を2回の打設のいず れでも各3体ずつ作成した。平面度の加工は、金定 規を当てたときに、適当な厚さのシックネスゲージ が金定規と上面の隙間を通るようにして行った。

上面の平面度の加工の後、7日間試験体を水中養 生して、100tonアムスラー試験機で鋼製の載荷板を 直接試験体に当て、圧縮載荷し最大荷重を測定した。

### 3 実験結果

圧縮載荷されたときの最大荷重の測定結果は表3



Study on planeness of Bearing Surface of Concrete Specimen

for compressive Strength

(Part 3 Experiment)

# 正会員 〇平居孝之•1 同 村上聖•2

になる。図3は、試験体の比重と圧縮最大荷重の関 係を表したもので、第1回打設の試験体をO記号で、 第2回打設の試験体を●記号で表しており、全体的 に見ると第1回打設に比べて第2回打設の方が圧縮 最大荷重が大きく、また比重がやや大きい。

横軸に平面度をとって圧縮最大荷重の測定結果を 表すと図4になる。図4から圧縮最大荷重は、平面 度が+で大きいほど、すなわち凸面の試験体で凸の 形状が顕著なほどやや小さくなる傾向が見られる。

表 1 使用材料

		X _ U/	0 1411	
i	_ 粗骨材	大分殖25mm碎石 比重	(2.67 吸水量0.75%	粗粒率7.03
	細骨材	大分殖5㎜川砂 比重	2.53 吸水量1.28%	粗粒率2.64
;	セメント	普通ポルトランドセメ	ント 比重3.16 /	A社市販品
1	水	上水道水		

	表 2	調合			
			重重	Kg/m <sup>3</sup>	1
水セメント比	細骨材率	水	セメント	砂	砕石
59.5	49 <b>%</b>	173	291	887	973

		- 我 3 <i>Б</i>	原データ表			
			正縮最大荷重 ton			
	载荷面	平面度mm	第1回打設	第2回打設		
	Í		27.60	29.55		
		0.1	26.20	30.25		
			27.80	32.85		
	1		31.00	30.90		
		0.075	29.25	32.35		
	凸面		29.50	33.00		
			32.95	32.85		
		0.05	29.40	31.55		
			32.60	33.80		
			28.65	30.45		
		0.025	28.90	33.20		
			31.80	32.40		
	平面		32.90	35.50		
		0	31.25	31.40		
1				31.00		
		0.007	31.10	34.20		
		-0.025	31.10	36.15		
			31.55	33.80		
			28.30	32.15		
		-0.05	30.75	34.40		
	凹面		30.15	31.75		
			31.84	34.40		
'		-0.075	30.85	35.15		
•			30.05	32.20		
			31.00	34.25		
		-0.1	29.88	31.65		
l				33.30		

## 1312

HIRAI Takayuki et al.

#### 4 考察

表4は凸面と凹面の試験体を合わせた測定結果 を対象とし、表5は凸面の試験体の測定結果を 対象とし、表6は凹面の試験体の測定結果を対 象とした分散分析であり、いずれも打設時期を 要因A、平面度を要因Bにしている。表5から、 凸面の平面度は圧縮最大荷重に有意水準1%で影 響していると考えられ、一方表6から、凹面の 平面度は圧縮最大荷重に有意水準5%でも影響し ているとは考えられない。また、凸面と凹面の 平面度の試験体を合わせた表4の場合でも、有 意水準1%で、平面度は圧縮最大荷重に影響する という結果が出ている。

なお表4~6のいずれの場合も、打設時期は 有意水準1%で圧縮最大荷重に影響しており、ま た打設時期と平面度の相互作用は、有意水準5% でも圧縮最大荷重に影響するとはいえない。

以上のことから、今回の実験では、凸面の平 面度は圧縮最大荷重に影響し、凹面の平面度は



# 表 4 凸面試験体と凹面試験体を合わせた場合の分散分析

要因A (打設時期) : 有意水準1 % で有意差有り 要因B (平面度) : 有意水準1 % で有意差有り ※互作用A×B : 有意水準5 % で有意差なし						
要因	S.S	d.f	ms	Fo	F(0.05)	F(0.01)
∧ (打設時期)	88.68	1	88.68	47.94**	4.13	7.44
B (平面度)	73.46	8	9.18	4.96	2.23	3.08
A×B	4.51	8	0.56	0.30	2.23	3.08
E	63.02	34	1.85			
合計	229.68	51				

表 5 凸面試験体(平面を含む)の場合の分散分析

要因A(打設時期) 要因B(凸面の平面度) 交互作用A×B			有意水》 有意水》 有意水》	1%で   1%で   5%で	有意差有 有意差有 有意差な	り り し
·要因	S.S	d.f	ms	Fo	F(0.05)	F(0.01)
A (打設時期)	37.79	1	37.79	17.10	4.38	8.18
B(凸面の平面度)	50.98	4	12.75	5.77	2.90	4.50
A×B	1.76	4	0.44	0.20	2.90	4.50
E	41.98	19	2.21			
合 計	132.51	28		l		

表 6 凹面試験体(平面を含む)の場合の分散分析

要因A	:有意水増1%で有意差有り						
要因B	:有意水準5%で有意證なし						
交互作用A×B :			: 有意水増5%で有意差なし				
娶 因	S.S	d.f	ms	Fo	F(0.05)	F(0.01)	
Λ (打設時期)	54.42	, 1	54.42	31.64	4.41	8.28	
3 (凹面の平面度)	12.41	4	3.10	1.80	2.93	4.58	
A×B	2.13	4	0.53	0.31	2.93	4.58	
Е	31.01	18	1.72				
合計	99.97	27					

圧縮最大荷重に影響しないと結論される。この ようになる理由は、その1二次元解析、その2 三次元解析の結果をふまえて考えると、次のよ うに推察される。

- ・凸面の載荷面を持つ試験体では、載荷面から
  離れた内部に発生する引張応力度のため、試
  験体が割裂することから圧縮最大荷重が小さくなる。
- ・凹面の載荷面を持つ試験体では、載荷面のごく近傍に発生する引張応力度により、載荷面で微細なキレツが生じるが、そのキレツは載荷面近傍だけに留まって全体の破壊を引き起こすようなことはなく、また載荷面から離れた内部の引張応度は小さいので、平面度は圧縮最大荷重に影響しない。

謝辞 本研究では昭和60年度大分大学工学部 建設工学科卒論生日高那彦氏の協力を得た。こ こに記して謝意を表す。

\*1 大分大学教授 工博 \*2 熊本大学 講師 工博