

シラス バルーンを用いた軽量コンクリート — 2報 —

九州共立大学 正会員。諫山 幸男
 石井 一治
 九州工業技術試験所 神尾 典

1. まえがき

シラスバルーン(以下SBといふ)を用いた軽量コンクリートの試作研究において、前回は主としてシラスバルーン・セメント系モルタル供試体のかさ比重と圧縮強さとの関係について報告した。それによれば人工軽量骨材、尖山レキ、ペーライトを用いた軽量コンクリートあるいはサーモコン、ALCなど泡沫コンクリートと比較しても同じかさ比重の場合、圧縮強さについては2~2.5倍程度大きな値が得られることが分った。しかし、一方いくつかの解決しなければならない問題点も見出された。

今回は、問題点の一つであつた曲げ強さを改善するために行なった織維強化法に関する実験結果の概要を報告する。

2. 実験概要

2.1 使用材料 セメントは普通ポルトランドセメント(小野田セメント、比重3.15)、SBはイヂチ化成の商品名ウインライト5021(平均粒径47μm、タップかさ密度0.18、水置換粒子密度0.33)を用いた。使用した織維は表1に示す4種類で、旭化成のミネロンはシラスを原料にした耐アルカリ性ガラス織維であり、無アルカリガラス織維も通常のガラス織維に比べて耐アルカリ性をもつといわれている。セミフィルはアメリカピルキントン社で作られる耐アルカリ性ガラス織維の商品名で国内でも数社からライセンス生産されている。ビニロンは上記3種の無機質織維と異なり、有機合成織維である。各織維とも長さ12mm、24mmのチヨップドストランドとして使用した。各織維の簡単な物理的性質を表1に示す。

2.2 実験方法 セメント: SBの容積比が1:4となり、且つ供試体(4×4×16cm)作製の必要量から求められたセメント33.2g、SB13.9gに対し、フロー値160を目安にした水43.0gを加えて練り混ぜたものをベースモルタルとした。このベースモルタルを練り混ぜた際に、セメント当り2.5%、5.0%に相当する織維を混合し、セメントの強度試験用成形型枠を用いて成形した。成形・脱型後、28日間の水中養生を行つたものについて、表乾質量を測定し、ついで105°Cの電気乾燥機を用いて絶乾質量を求め、吸水率を計算した。曲げ強さは電動式抗折試験機(東京製)で、圧縮強さは30ton万能試験機(東京製)で測定した。

3. 実験結果と考察

実験結果の一節を表2に示す。

3.1 絶乾比重 ベースモルタルの絶乾比

表1 織維の物理性

織維の種類	比重	引張強さ (kg/mm ²)	弾性率 (%)	直径 (mm)	集束数 (本)
ミネロン	2.66	109	7700	20	160
無アルカリガラス	2.55	352	7300	7	225
セミフィル	2.78	250	7000	12	200
ビニロン	1.30	150	3700	14.2	約1000

表2 実験結果 (3次元ダンブル配向)

織維の種類	絶乾比重 (mm)	混入率 (wt%)	絶乾比重	吸水率 (%)	圧縮強さ (kg/cm ²)	曲げ強さ (kg/mm ²)
ミネロン M	12	2.5	0.70	80.4	106.9	10.2
	5.0	0.76	76.7	119.1	27.6	
	2.5	0.74	76.9	107.2	13.6	
	5.0	0.80	73.8	116.1	24.7	
無アルカリ ガラス E	12	2.5	0.69	98.8	42.8	8.8
	5.0	0.78	72.5	102.7	16.8	
	2.5	0.77	74.0	116.9	8.4	
	5.0	0.81	71.2	119.9	20.4	
セミフィル P	12	2.5	0.66	80.4	91.0	13.0
	5.0	0.77	77.6	103.5	25.1	
	2.5	0.70	80.7	100.7	13.1	
	5.0	0.76	75.5	116.4	17.7	
ビニロン Y	12	2.5	0.67	81.4	94.2	27.8
	5.0	0.75	75.6	119.5	43.6	
	2.5	0.72	75.4	114.6	35.9	
	5.0	0.78	72.7	129.0	53.2	
ベースモルタル		0.62	81.6	81.6	6.7	

重が 0.62 であるのに対して纖維補強モルタルの絶対比重は僅かに大きくなつてあり、混入率が大きくなれば比重増加率も大きくなる。

3-2 吸水率 シラスバルーンを用いた軽量モルタル（将来はコンクリート構造物へ発展させたり）の問題点の一つは吸水率にある。ベースモルタルの吸水率 81.6%に対し纖維補強モルタルのそれは僅かに小さくはないが 70% を上回つており、シラスバルーンの吸水率 135% から考えても何らかの対策を講ずる必要がある。

3.3 圧縮強さ 壓縮

強さは纖維混入率の増加とともに増大する。鋼纖維補強コンクリートの場合、振替寸法によつて変化するが、ガーレンコンクリートに対する圧縮強度比は纖維混入率 2.5%において

1.22 ~ 1.35 であり、本実験で纖維長 24 mm の場合、同じ纖維混入率 2.5% 下 1.23 ~ 1.43 の圧縮強さの増加率が得られた。

3.4 曲げ強さ 曲げ
強さは纖維混入率の増加とともに増大する。このことは一般に FRP のような纖維強化複合材料の強化割から容易に予測されるところであったが、纖維長の曲げ強度に対する補強効果は明らかには現われなかつた。

3.5 纖維の種類
ネロン、無アルカリガラス、セミフィルわやびニロニ纖維について、纖維混入率に対する実験値を図 1 ~ 図 4 に示す。最も大きな圧縮、曲げ強さを得られたのはビニロン纖維であつた。このことは練り混ぜの時、纖維の分散が十分に行われた結果によるものと考えられる。

(1) 小林・日沢「最新コンクリート技術便覧」山海堂

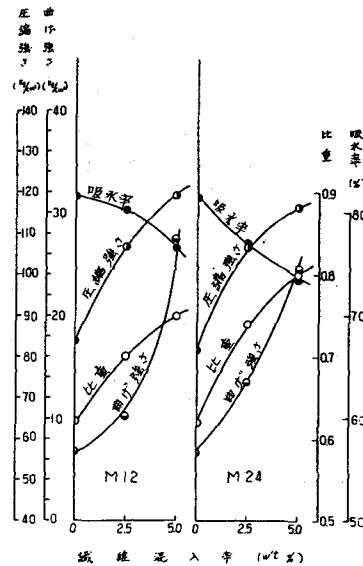


図 1 ミネロン

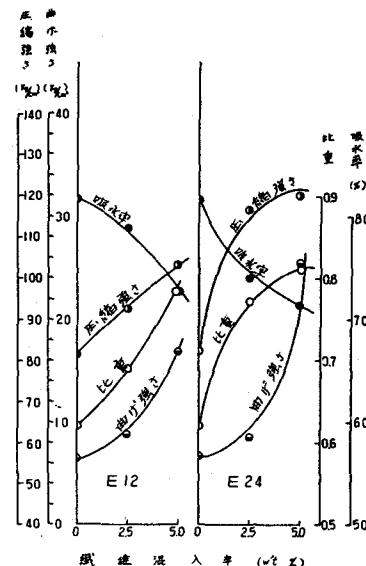


図 2 無アルカリガラス

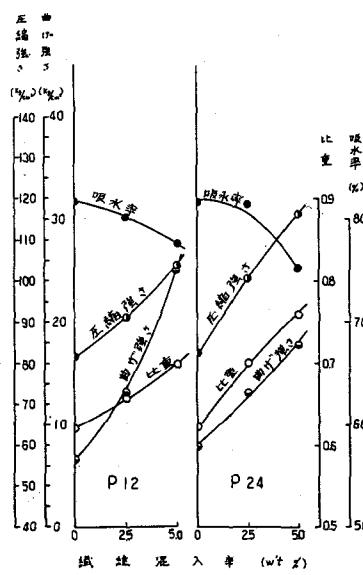


図 3 セミフィル

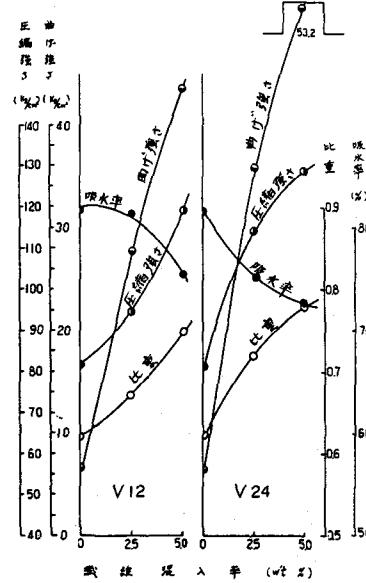


図 4 ビニロン