

繊維補強コンクリートに対する加圧条件の影響について

徳島大学工学部 正員 河野 清
 徳島大学大学院 学生員 岡田 盛資

1. まえかき

近年、コンクリートおよびモルタルの曲げ強度、引張強度などを改善するため、繊維補強コンクリートが各国で研究されているが、繊維がまだ高価な材料であるために、ごく限られた工事にしか使用されていない。しかしこれをコンクリート製品に応用して有効利用すれば、経済的な設計が可能になると思われる。本研究では、製品化のための促進養生法として加圧養生に注目し、加圧成形時の圧力の大きさ、加圧成形時間、繊維混入率などが品質に及ぼす影響について、鋼繊維およびガラス繊維を用いたものとプレーンコンクリートとを比較検討した。

2. 実験方法

(1) 使用材料および配合

使用した繊維は、鋼繊維(SF)が住友金属社製、ガラス繊維(GF)が英国ピルキントン社製耐アルカリガラス繊維である。使用材料の性質を表1に示す。コンクリートは目標スランプレートを10cmとし、その配合の種類は表2に示すとおりで、繊維混入率は0.5%から20%まで変化させた。

表1 使用材料

材料	性 質
鋼 鋼	0.21×0.60×25mm(フリックしたも) 比重7.8 φ/d=62.4 引張強度 124 kg/mm ²
ガラス	φ20μ×25mm ファラメント100本 比重2.7 φ/d=125 引張強度 210×290 kg/mm ²
セメント	普通ポルトランドセメント、比重3.16、比表面積3100cm ² /g
粗骨材	吉野川産川砂利、最大寸法10mm、比重2.62、FM.6.00
細骨材	吉野川産川砂、比重2.61、吸水率1.21%、FM.2.61

(2) 供試体の作成および養生

i) 練りませ 50ℓ強制練りミキサに細骨材とセメントを投入し、水を加えて練りませるから繊維を投入した。この際、鋼繊維はファイバー散布機により、またガラス繊維は手でほくししながら投入し、注水後1分間練りませた後ミキサを止め、粗骨材を投入し、さらに1分30秒練りませた。

ii) 締固め コンクリートを10×10×40cmのはり型わくにつめて、振動台上で6000rpmの振動を20秒与えて締固めた。

iii) 加圧成形 締固めを終えた供試体は表3に示す加圧成形条件で加圧し、加圧成形後は導入圧力がぬけないようにネットで締め、養生に移した。

iv) 加圧養生 原則として加圧成形後、供試体を養生そう中で1(70℃/h)+4(80℃)+15(自然冷却)hの条件によって蒸気養生を行、た後、脱型して材令7日(衝撃抵抗試験用供試体は28日)まで20±2℃の水中で養生した。なお、乾燥収縮測定用供試体は、加圧成形を行、た後、20±2℃の恒温室内に20時間静置してから脱型し、6日間水中で養生した後、20±2℃の恒温室内で乾燥養生を行いながら測定を行、た。

3 供試体試験方法

- i) 曲げ強度およびタフネス …… はり供試体スパンを30cmにとり、中央集中荷重法により曲げ試験を行うと同時にスパン中央部に最小目盛100mmのダイヤルゲージ2個を置き、荷重たわみ曲線を求め、タフネスを計測した。
- ii) 圧縮強度 …… 曲げ強度試験後のはり供試体より得られた切片を利用して切片圧縮強度を求めた。
- iii) 乾燥収縮 …… コンパレーター法により恒温室内で乾燥養生を行いながら70日間にわたって測定を行、た。

表2 配合表

配合の種類	最大寸法(mm)	W/C (%)	A/Q (%)	単 位 量 (kg/m ³)					
				水	セメント	細骨材	粗骨材	鋼繊維	ガラス繊維
PL	10	60	58	210	350	981	705	—	—
SF 0.5	10	60	63	219	365	1036	610	39	—
SF 1.0	10	60	65	230	383	1034	558	78	—
SF 1.5	10	60	68	238	397	1049	495	117	—
SF 2.0	10	60	70	253	422	1028	443	156	—
GF 0.5	10	60	62	245	408	955	590	—	13.5
GF 1.0	10	60	65	280	467	903	487	—	27.0
GF 1.5	10	60	68	323	538	820	388	—	40.5
GF 2.0	10	60	70	370	612	705	301	—	54.0

表3 加圧条件

実験シリーズ	条件	繊維の種類	繊維混入率(%)	加圧力(kg/cm ²)	加圧成形時間(分)
		鋼およびガラス	0.05, 1.0, 15, 20	20	3'00"
		鋼およびガラス	1.0	0.5, 1.0, 15, 20	3'00"
		鋼およびガラス	1.0	20	0', 1'30", 3'00", 4'30"

iv) 衝撃抵抗性: スパン30cmにとり、たばり供試体中央部に、高さ5cmから11kgの重錘を落下させ 供試体にひびわれが発生するまでおよび破断するまでに要した落下回数を測定し、衝撃抵抗性を検討した。

4 実験結果およびその考察

(1) 加圧成形時の加圧力の大きさによる影響

繊維混入率1%、加圧成形時間3分を一定にして加圧力を0~20kg/cm²に変えて検討を行い図1の結果を得た。この結果、曲げ強度は鋼繊維を使用したものは加圧養生しなかつたものに比べて20kg/cm²で1.7倍となっているが、ガラス繊維使用のものは1.3倍となり加圧力増加にともなう増進率は鋼繊維に比べて小さい。折片圧縮強度でみると、鋼繊維を使用したものは10kg/cm²以上の加圧力では増進率が低下し、ガラス繊維を使用したものでは15kg/cm²以上では低下が見られる。なおタフネスは両者ともあまり大きな変化は見られなかつた。

(2) 繊維混入率による影響

鋼およびガラス繊維混入率を変えたコンクリートを加圧養生した場合としない場合について比較した結果を図2に示す。これよりわかるように、加圧養生することにより圧縮強度、曲げ強度ともに大きな増進を示す。とくに曲げ強度では加圧しないものの2%の強度は1%で発現し、混入率を半減できる。図3にガラス繊維補強コンクリートの荷重たわみ曲線の一列を示すが、加圧しない場合も加圧した場合も繊維混入率増大にともなう、タフネスは著しい増加を示している。

(3) 加圧成形時間による影響

加圧成形時間を1分30秒から4分30秒まで変えても、養生期間中に導入圧力がぬげなければ強度特性にはほとんど影響を与えない。

(4) 加圧養生が乾燥収縮に及ぼす影響

加圧養生することにより乾燥収縮値は、鋼繊維補強コンクリートの場合、加圧しないものに比べ42%、また、ガラス繊維補強コンクリートの場合は53%減少し、加圧養生は乾燥収縮低減に、きわめて効果的である。

(5) 加圧養生が衝撃抵抗性に及ぼす影響

表4の結果にみられるように加圧成形、加圧養生によって衝撃抵抗性は著しく改善されるがとくに鋼繊維補強コンクリートを加圧養生した場合、改善が顕著である。

5. むすび

加圧成形、加圧養生によって、コンクリートへの繊維混入率が低減でき、曲げ強度や衝撃抵抗性を向上し、乾燥収縮を低減することができるので、今後、経済性を含め、その有効利用についてさらに検討したい。

なお、本研究は昭和51年度文部省科学研究費により、行ったものである。

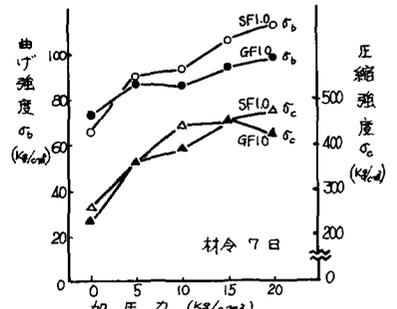


図1 加圧力の大きさが繊維補強コンクリートの強度に及ぼす影響

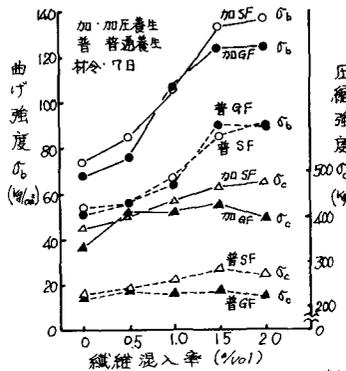


図2 繊維混入率および養生条件が繊維補強コンクリートの強度に及ぼす影響

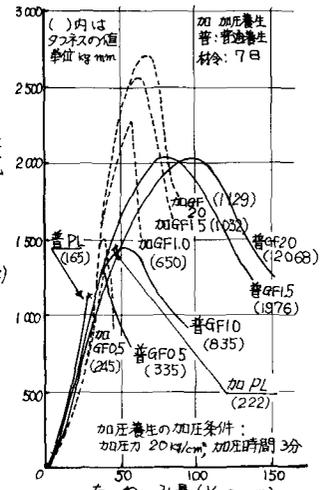


図3 繊維混入率がコンクリートの荷重たわみ曲線とタフネスに及ぼす影響の一列

表4 加圧養生が衝撃抵抗性に及ぼす影響(給39)

配合の種類	養生方法	ひびわれ発生回数	破断回数	折片圧縮強度(kg/cm²)	動弾性係数
PL	普通	2	4	300	36.2%
SF1.0	普通	11	37	397	36.5
GF1.0	普通	22	59	332	31.4
SF1.0	加圧	55	97	544	46.9
GF1.0	加圧	39	72	538	42.8