三次元中空構造ガラス織物を用いた埋設型枠用薄板の曲げ特性

立命館大学大学院 学生員 〇井上 真澄 学生員 前園 真一郎 学生員 諏訪 総 立命館大学理工学部 正会員 高木 宣章 正会員 児島 孝之

1. はじめに

本研究は、三次元中空構造ガラス織物(以下、ガラス織物)に膨張ペーストを充填し、ケミカルプレストレス を導入した厚さ10mmの薄板(以下、プレート)を埋設型枠へ適用することを目的として、その膨張および曲げ 特性についての検討を行った(実験 1).また、プレートを埋設型枠へ適用することを想定し、プレートとコン クリート間の界面処理方法について検討を行った(実験 2). <u>**表1 実験要因**</u>

2. 実験概要

表1に実験要因を,表2にガラス織物の物性を示す.

実験1 拘束体には,不飽和ポリエステル樹脂で含浸成形したガラス織物を使用した.セメントは普通ポルトランドセメント(密度3.16g/cm³),シリカフュームはノルウェー産粉体(密度2.20g/cm³,比表面積20m²/g,SiO₂=93.1%,平均粒径0.15 μ m),膨張材はCSA系(密度2.93g/cm³)のもの,骨材の代わりに石粉(密度2.70g/cm³,比表面積4000cm²/g)を使用した.混和剤には,ポリカルボン酸系高性能AE減水剤を用いた.ガラス織物

に充填する膨張ペーストの配合は、水結合材比[W/(C+SF)]を30~ (mm) (kg/m²) 引 50%、単位膨張材量[EP]を0~600kg/m³とした8配合である. プレ 注)*:図1参照

ート供試体の形状寸法を図1に示す.膨張ペースト打設後,高湿恒温恒湿室(20±1 ℃,90±5%RH)で気中養生を行い,膨張ひずみを膨張ペースト打設直後から材齢10 日まで計測した.材齢10日でプレート供試体を75×10×300mmにダイヤモンドカッ ターで切断し,曲げ強度試験用供試体の圧縮縁および引張縁にひずみゲージを貼付し た.プレート供試体切断後2時間以内に載荷試験を実施した.曲げ強度試験は支間中 央に変位計を設置し,スパン240mm,曲げスパン80mmの3等分点載荷とした.

実験2 プレートに充填する膨張ペーストの配合は、水結合材比 50%、単位膨張材 量 300kg/m³とした. プレート表面の処理方法は、ケイ砂散布処理を施した 3 タイプ と無処理を合わせ 4 タイプとした.後打ちコンクリートには早強セメントを使用し、 設計基準強度は 24N/mm²とした.プレート製作後、後打ちコンクリートを打設し、 高湿恒温恒湿室の中で 7 日間の気中養生を行った.曲げ載荷試験は、スパン ^{コンクリー} 300mm、曲げスパン 100mm の 3 等分点載荷とした.プレート供試体と後打 $50mm\pi r^{r}$ ちコンクリートとの付着性状を把握するために、供試体の上縁にコンクリー トゲージを、下縁に鋼材用ひずみゲージを貼付し、また下縁から 20mm ごと に 50mm π ゲージを 4 r 設置し、計 7 r 所でひずみの測定を行った.支間中 央部に変位計を設置した(図 2 参照).

50mm π ゲージ 50mm 100 50mm π ゲージ 70mm 100 50mm 100 50mm

75

図1 プレート供試体

-ジ60mm

形状寸法(実験1)

3. 実験結果および考察

図2 曲げ載荷試験方法(実験2)

実験1 図3に膨張ひずみと単位膨張材量の関係を示す.単位膨張材量の増加に伴い,膨張ひずみは増加する
 傾向にあった.しかし、単位膨張材量が400kg/m³以上では大きな変形が目視で観察された.本研究の範囲で
 キーワード 三次元中空構造ガラス織物、ケミカルプレストレス、ひび割れ発生強度、界面処理、埋設型枠
 連絡先 〒525-8577 滋賀県草津市野路東1-1-1 (立命館大学理工学部土木工学科) TEL/FAX 077-561-2805

		表 1 実験要因		
	要 因	仕様		
実 験 1	拘束体	ガラス織物 (E-ガラス)		
	充填材(配合数)	膨張ペースト(8 配合)		
	養生方法	気中養生(10 日間)		
	試験項目	膨張ひずみの計測		
		曲げ強度試験(供試体 75×10×300mm)		
	プレート寸法	$10 \times 100 \times 400$ mm		
	充填材	膨張ペースト(配合 50-300)		
	界面処理(ケイ砂は	A:無処理		
実験 2	不飽和ポリエステル	B:ケイ砂散布(粒径 1-1.5mm, 0.08g/cm ²)		
	樹脂によりプレート	C:ケイ砂散布(粒径 1-1.5mm, 0.28g/cm ²)		
	表面に接着)	D:ケイ砂散布(粒径 2-3mm, 0.25g/cm ²)		
	後打ちコンクリート	W/C=70%, 90×100×400mm		
	養生方法	気中養生(7日間)		
	試驗項目	曲げ載荷試驗(供試体 100×100×400mm)		

表2 ガラス織物の物性

		-				
	厚さ	目付量	X 方向*	(N/mm^2)	Y 方向*(N/mm ²)	
-	(mm)	(kg/m^2)	引張強度	弾性係数	引張強度	弾性係数
	10	1.43	230	14×10^{4}	190	9×10^{4}
/	12.		1177			

ひずみゲージ (2軸, 2mm)

10

75

膨張ペースト 注入口

* *

C

75 75 75

300 (単位:mm)

は単位膨張材量300kg/m³が最適な混入 量であると考えられる.一方,同図に おいて単位膨張材量を 300kg/m³ とし, 水結合材比を変化させた場合、膨張ひ ずみに大きな差異はみられなかった.

V-337

表3に曲げ強度試験結果を,図4に 強度と単位膨張材量の関係を示す.単 位膨張材量の増加に伴い、ひび割れ発 生強度は増加する傾向にある.単位膨 張材量が最も多い 50-600 供試体では, ひび割れ発生強度は約25N/mm²であっ た.曲げ強度は配合条件による影響は 明確ではないが、約68~78N/mm²と非 常に高い強度が得られた. 図5に曲げ 応力と下縁ひずみの関係を示す. プレ ート供試体は、曲げひび割れ発生まで 膨張ペーストとガラス織物が一体とな って荷重に抵抗している. ひび割れ発



生後、プレート供試体は下縁のガラス織物のみで荷重を伝達し、最終的に下縁のガラス織物が破断して終局に 至った.単位膨張材量が少ない供試体では、曲げひび割れの発生位置においてひび割れ幅が局所化するため、 その後のひずみ増加量が大きくなった.一方,単位膨張材量が多い供試体では,下縁ひずみの急増は観察され なかった.これはケミカルプレストレスの効果により、ガラス織物と膨張ペーストの一体性が向上し、ひび割 れ幅が抑制され、ひび割れが分散したためであると推察される.

実験2 表4に曲げ載荷試験結果を示す.プレート表面無処理供試体では,付着強度は非常に小さく,同じケ イ砂散布量であれば比較的粒径の大きなケイ砂散布が付着性状の改善に有効であることが確認できた.図6に

荷初期からプレートとコンクリートの界面で大きなひ ずみ差が生じた.一方、粒径の大きなケイ砂を散布し たタイプDは,平面保持の仮定が成立し ておりプレートと後打ちコンクリート mm はひび割れ発生まで一体となって挙動 HU していることが確認できた. 図7に荷重 -102 と変位の関係を示す. タイプ D はひび割 場 れ発生後も荷重と変位は一定の割合で 増加しており, 剥離で破壊に至るまで界 面の付着は良好であったと考えられる.



4. 結論

(1)三次元中空構造ガラス織物を拘束体として、膨張ペーストに適切な配合を選定することにより、ひび割れ 強度と曲げ強度を大きく改善したプレート供試体の製作が可能である.

(2)付着性状の改善には、比較的粒径が大きい 2~3mm のケイ砂散布による処理が有効である.

[謝辞]本研究で使用した三次元中空構造ガラス織物は蝶理㈱より提供して頂いた.また、本研究の遂行にあた ってはアイティシー㈱
営田豊氏,サカイ産業㈱酒井麓郎氏にご協力を得た.ここに記して感謝の意を表す.