車両火災による高温下の PVA 繊維補強コンクリートの挙動に関する実験的研究

日本大学 学生会員 〇加藤 慶介 日本大学 非会員 郷 拳太良 日本大学 学生会員 張 擎宇 日本大学 正会員 齊藤 準平

1. はじめに

コンクリート構造物に対する劣化現象の一つに火災 が上げられる。特に車両火災が起きた場合は、火の温度 は、条件によっては最高温度が1200℃近くまで上がる。 車両火災がトンネル内や橋梁下であった場合は、コン クリート構造物に高温の影響を及ぼし、道路の早期復 旧が難しくなる恐れがある。

近年では、コンクリートにビニロンやポリプロピレ ンなどの短繊維を配合させ強度を図る「繊維補強コン クリート」が注目されている。繊維補強コンクリートは 靱性性状の向上やひび割れ発生の抑制など様々な性能 の改善が可能になることから、今後、繊維補強コンクリ ートが一般的に幅広く用いられることが考えられる。

本研究は,施工性が高いとされる PVA 繊維補強コン クリートを対象とした,高温を受けた後のコンクリー トの使用性能を検討する目的として,繊維混入量,高温 条件を変えた供試体に対する高温加熱実験を実施し, それら挙動の検討を行った。

2. 実験方法

2.1 実験概要

表-1に実験条件一覧を示す。繊維混入量(5条件) と温度条件(7条件)の組み合わせで35条件を実験条 件とした。供試体は全て円柱供試体(直径 50mm×高さ 100mm)とし,各3本ずつ全105体となる。供試体は, 繊維混入しない供試体(繊維0%),繊維長1.2 mm(繊維 A)を0.5%,1.0%,2.0%混入した供試体,繊維0.5 mm (繊維 B)を0.5%混入した供試体である。

供試体は,28日間の封緘養生後に水和反応停止処理 を施し,高温加熱試験を行った。高温加熱試験は,電子 高温炉(以下マッフル炉と称す)に供試体を入れた加熱 を行う。加熱は最高温度を1時間持続させて行い,加熱 後は光学電子顕微鏡を用いて1週間のひび割れ観察を 行った。また,圧縮載荷試験によって,圧縮強度および ひずみゲージ(縦方向2枚,横方向2枚)によるヤング 係数等の算出を行った。さらに,圧縮載荷試験の前に AE 法によるコンクリート中の弾性波速度を取得し、高 温による損傷との関係性を検討した。

表一1 実験条件一覧

供試体	常温(20℃)	200°C	400°C	600°C	800°C	1000°C	1155°℃	計
繊維0%	3	3	3	3	3	3	3	21
繊維A0.5%	3	3	3	3	3	3	3	21
繊維A1.0%	3	3	3	3	3	3	3	21
繊維A2.0%	3	3	3	3	3	3	3	21
繊維B0.5%	3	3	3	3	3	3	3	21
計	15	15	15	15	15	15	15	105

備考)表中の数値は、供試体数を表す。

2.2 マッフル炉を用いた高温加熱試験

マッフル炉では、0~1155℃の温度設定が可能であり、 既存研究と予備試験結果から設定温度を 200℃,400℃ 600℃,800℃,1000℃,1155℃に決定した。なお、比較 のために常温(加熱せず(20℃))も条件に加えた。

2.3 光学電子顕微鏡を用いた供試体観察

光学電子顕微鏡(キーエンス社製 VHX-6000)を用いて,加熱後1日から7日間,ひび割れ幅の変化を観察



した。顕微鏡では,**写 真-1**のように,倍率 20 倍から最高倍率 2000 倍までの観察が 可能で,観察画面の撮 影,画面上でのひび割 れ幅の計測を同時に 行うことができる。

写真-1 顕微鏡画像(1000 倍)

3. 実験結果および考察

3.1 加熱後の外観とひび割れの観察

加熱後の外観は、200℃、400℃は表面に飛び出た繊維 に焦げなどが見られたが、供試体側面には大きな変化 は見られなかった。600℃、800℃、1000℃の供試体には 加熱後表面上に粉塵が付き、脆くなった。最高温度の 1155℃は網目状のひび割れや供試体全体が茶褐色に変 化した。ひび割れ幅は、600℃の供試体が、全設定温度 のなかで最も大きかった。

3.2 圧縮載荷試験結果

図-1に、いくつかの加熱温度の代表的な圧縮応力と 縦ひずみ(平均値)の関係を示す。常温時は、その関係

キーワード:高温加熱, PVA 繊維, 圧縮強度, ひび割れ, AE

連絡先 〒274-8501 千葉県船橋市習志野台 7-24-1 TEL.047-469-5241 E-mail: saitou.junpei@nihon-u.ac.jp

は一般的な上に凸の放物線を描くのが確認できる。し かしながら,高温の影響を受けると,その関係は,直線 的な関係や下に凸の放物線を描くことがわかる。これ は,高温の影響を受けて発生したひび割れと硬化体部 の複合的な挙動のためと考えられる。

図-2に、各加熱温度の圧縮強度を示す。強度の低下 の程度を見るために常温時の圧縮強度に対する各圧縮 強度の比(強度低下率)も併記する。図より,全ての供 試体において, 温度の上昇に伴い, 強度が低下すること が概ね確認できた。強度低下率より,高温の影響による 強度の低下をみると、繊維の混入の有無や繊維長の違 いにかかわらず、その低下率はほぼ同一の挙動を示す ことがわかった。その低下率は、300度で約20%、500 度で 50%となり, 600℃を超えると約 80%以上になるこ と,600℃前後で低下の傾向に違いが現れることが確認 できた。なお、1000℃までの強度の低下以降 1155℃の ようなさらに高温になると繊維の有無による違いが見 られた。繊維0%は低下するが、繊維混入した場合は 800℃の強度と同程度に上昇する結果となった。これは 硬化体への繊維の何らかの影響が起因していると思わ れるが,不明である。

図-3に、各加熱温度のヤング係数を示す。常温時の ヤング係数に対する各ヤング係数の比(ヤング係数低 下率)も併記する。図より、圧縮強度と同様に温度の上 昇に伴い、ヤング係数は低下することが確認できる。ま た、圧縮強度と同様に 600℃前後で低下の傾向に違いが 現れることがわかった。さらに同一温度で圧縮強度の 低下率と比較すると、ヤング係数のほうが低下率は大 きいことがわかった。なお、各値はゲージによるひずみ がひび割れの影響でばらついているものの、繊維の有 無や混入量の違いの影響はほとんどみられない。

3.3 AE 法を用いた衝撃弾性波速度

図-4に,AE 法による衝撃弾性波速度と加熱温度の 関係を示す。常温時の弾性波速度に対する各弾性波速 度の比(弾性波速度低下率)も併記する。

図より、繊維量や繊維長の違いに関わらず、温度の上 昇に伴い弾性波速度が低下したことが確認できる。こ れは、コンクリートの損傷に伴い弾性波速度が低下し たものと考えられる。この結果は AE 法に、PVA 繊維補 強コンクリートに対してもその損傷の程度を評価でき ることを示唆するものである。



4. まとめ

(1)高温の影響を受けると、ひび割れの影響によって、 圧縮応力とひずみの関係が変化する。

(2) 圧縮強度やヤング係数は温度上昇に伴い低下し、その傾向は繊維の有無に関係なくほぼ同様に低下する。
(3) 衝撃弾性波は、温度の上昇による PVA 繊維補強コンクリートの損傷の程度を評価できる可能性がある。

謝辞

本研究にて、日本大学卒研生の吉澤瑞季君に AE 試験 に尽力いただいた。ここに付記し、謝意を表します。

参考文献

- 高野ら:高温加熱を受ける高強度繊維補強コンリートの耐火性能について:土木学会論文集 E vol.63 No.3, pp.424-436, 2007
- 新井ら:剥落防止機能を有する有機系短繊維補強コン クリートの耐火性能:コンクリート工学年次論文集, vol.29, No.1, pp.381-386, 2007