2017年日本建築学会賞(論文)

一受賞業績-

各種コンクリートの発熱・硬化性状の解明と 調合設計・強度管理への応用に関する研究

宇都宮大学 教授 杉山 央



- 第1章 はじめに
- 第2章 各種コンクリートの発熱性状と硬化性状
- 第3章 コンクリートの発熱による高温履歴が硬化性状に及 ぼす影響の解明と定量化
- 第4章 セメントの水和反応・組織形成モデルを用いたコンク リートの発熱・硬化性状の予測計算
- 第5章 各種コンクリートの調合設計・強度管理への応用
- 第6章 調合設計・強度管理等に関する情報の保管
- 第7章 まとめ

研究の全体像





第1章 はじめに



5

第2章 各種コンクリートの発熱性状と硬化性状

部材厚と温度履歴の関係



第2章 各種コンクリートの発熱性状と硬化性状

単位セメント量と温度履歴の関係





コンクリートの強度発現



8





第3章 コンクリートの発熱による高温履歴が 硬化性状に及ぼす影響の解明と定量化

コンクリートに履歴させた各種の温度パターン



材龄(時間)

第3章 コンクリートの発熱による高温履歴が 硬化性状に及ぼす影響の解明と定量化

各種の高温履歴を受けたコンクリートの強度発現



材齢(日)

第3章 コンクリートの発熱による高温履歴が 硬化性状に及ぼす影響の解明と定量化 微細組織の形成 - 材齢1日



第3章 コンクリートの発熱による高温履歴が 硬化性状に及ぼす影響の解明と定量化 微細組織の形成 - 材齢365日



第3章 コンクリートの発熱による高温履歴が 硬化性状に及ぼす影響の解明と定量化

セメント硬化体の総細孔量



普通ポルトランドセメント使用, W/C=30.0(%)

★ コンクリートは、使用するセメントの種類、調合、部材の形 状・寸法、環境条件(温度・湿度)などによって発熱・硬化性 状が大きく異なる。



- セメントの水和反応シミュレーションを基点
 - 1) 様々な種類のセメント・骨材に対応
 - 2) 様々な調合のコンクリートに対応
 - 3) 様々な形状・寸法のコンクリート部材に対応
 - 4) 様々な環境条件(温度・湿度)に対応

*コンクリートの発熱性状の予測

- セメントの水和反応熱に起因したコンクリートの温度上昇
- セメントの水和反応率を精緻に予測する必要がある。

★コンクリートの硬化性状の予測

- コンクリートの強度発現メカニズムは、
 - 1) セメントの水和反応によりセメント水和物が生成され、
 - 2) セメント水和物により微細組織構造が形成される過程に 支配されている。
- 水和反応率よりも、セメント水和物の生成量・生成分布など 微細組織の形成過程に着目する必要がある。

スケールレベル



第4章 セメントの水和反応・組織形成モデルを用いた コンクリートの発熱・硬化性状の予測計算

セメントの水和反応・組織形成モデルの概念

* 水とセメント成分の双方向拡散

- セメント粒子内への水の拡散
- セメント粒子<u>外</u>へのセメント成 分の拡散

* 2次反応

- 位置によって、セメント水和物 の生成量が異なる。

* 外部水和物の組織形成率

セメント粒子<u>外部</u>の水和物の
 生成量は、コンクリートの硬化
 性状に大きく関与する。



* C3Sの拡散方程式

$$\frac{\partial C_A}{\partial t} = \frac{D_A}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^2 f_A \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_A}{f_A} \right) \right\} - \frac{k_A C_A C_W}{f_A}$$

* C2Sの拡散方程式

$$\frac{\partial C_B}{\partial t} = \frac{D_B}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^2 f_B \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_B}{f_B} \right) \right\} - \frac{k_B C_B C_W}{f_B}$$

* C3Aの拡散方程式

$$\frac{\partial C_L}{\partial t} = \frac{D_L}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^2 f_L \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_L}{f_L} \right) \right\} - \frac{k_L C_L C_W}{f_L}$$

* C4AFの拡散方程式

$$\frac{\partial C_F}{\partial t} = \frac{D_F}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^2 f_F \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_F}{f_F} \right) \right\} - \frac{k_F C_F C_W}{f_F}$$

* 水の拡散方程式 $\frac{\partial C_{W}}{\partial t} = \frac{D_{A}}{r^{2}} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^{2} f_{A} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_{W}}{f_{A}} \right) \right\} + \frac{D_{B}}{r^{2}} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^{2} f_{B} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_{W}}{f_{B}} \right) \right\} + \frac{D_{L}}{r^{2}} \frac{\partial}{\partial r} \left\{ r^{2} f_{L} \frac{\partial}{\partial r} \left(\frac{C_{W}}{f_{L}} \right) \right\} + \cdots$

* C3Sの水和反応率

ント ロトノノ・イロ イシノマノ 小ユ 小以 ハンノシン 千

$$\alpha_{A} = 1 - \frac{3}{V_{A}^{*}Rc^{3}C_{A0}} \int_{0}^{R^{w}} r^{2}C_{A}dr$$
* C2Sの水和反応率

$$\alpha_{B} = 1 - \frac{3}{V_{B}^{*}Rc^{3}C_{B0}} \int_{0}^{R^{w}} r^{2}C_{B}dr$$
* セル全体の水和物の組織形成率

$$\chi_{ALL} = \frac{3\xi_{A}}{R_{W}^{3}C_{PA0}} \int_{0}^{R^{w}} \int_{0}^{t} \frac{r^{2}k_{A}C_{A}C_{W}}{f_{A}} dt dr + \frac{3\xi_{B}}{R_{W}^{3}C_{PB0}} \int_{0}^{R^{w}} \int_{0}^{t} \frac{r^{2}k_{B}C_{B}C_{W}}{f_{B}} dt dr$$

$$+ \frac{3\xi_{L}}{R_{W}^{3}C_{PL0}} \int_{0}^{R^{w}} \int_{0}^{t} \frac{r^{2}k_{L}C_{L}C_{W}}{f_{L}} dt dr + \frac{3\xi_{F}}{R_{W}^{3}C_{PF0}} \int_{0}^{R^{w}} \int_{0}^{t} \frac{r^{2}k_{F}C_{F}C_{W}}{f_{F}} dt dr$$
* 전 편 水 和 如 ④ 組織 形 成 來

$$\begin{aligned} \chi_{OUT} &= \frac{3\xi_A}{\left(R_W^3 - R_C^3\right)C_{PA0}} \int_{R_c}^{R_w} \int_0^t \frac{r^2 k_A C_A C_W}{f_A} dt dr + \frac{3\xi_B}{\left(R_W^3 - R_C^3\right)C_{PB0}} \int_{R_c}^{R_w} \int_0^t \frac{r^2 k_B C_B C_W}{f_B} dt dr \\ &+ \frac{3\xi_L}{\left(R_W^3 - R_C^3\right)C_{PL0}} \int_{R_c}^{R_w} \int_0^t \frac{r^2 k_L C_L C_W}{f_L} dt dr + \frac{3\xi_F}{\left(R_W^3 - R_C^3\right)C_{PF0}} \int_{R_c}^{R_w} \int_0^t \frac{r^2 k_F C_F C_W}{f_F} dt dr \\ &= 20 \end{aligned}$$

セメント水和物の組織形成率の計算例



普通ポルトランドセメント使用, W/C=40.0(%)

★ 20℃一定

- 拡散および水和反応が緩やかに進行
- 時間はかかるが、外部水和物が十分に成長する





★ 初期高温履歴

- 拡散が不十分な状態での急激な水和反応
- 外部水和物が十分に成長しない









コンクリート部材の温度履歴予測計算例



高強度柱部材, 普通ポルトランドセメント使用, W/C=28.3(%)

コンクリート部材の強度発現予測計算例



高強度壁部材, 普通ポルトランドセメント使用, W/C=28.3(%)

第5章 各種コンクリートの調合設計・強度管理への応用

断面厚の大きなプレキャスト部材の調合設計における強度補正値



第5章 各種コンクリートの調合設計・強度管理への応用

プレキャスト部材の履歴最高温度と強度補正値の関係



第5章 各種コンクリートの調合設計・強度管理への応用 プレキャスト部材モデル養生供試体による強度管理



第6章 調合設計・強度管理等に関する情報の保管

- 製造~現場搬入~施工 ⇒ 流動体
- 施工~供用 ⇒ 硬化体
- ◆ コンクリートが流動体の段階から情報を記録する必要がある。
- ◆ そのためには、識別のための目印が必要
 ◆ 流動体なのでシールやプレートは×

ICタグ





◆ ICタグをコンクリートに埋め込んで無線通信

第6章 調合設計・強度管理等に関する情報の保管



第6章 調合設計・強度管理等に関する情報の保管



第7章 まとめ

本論文に示した研究成果

- (1) 各種コンクリートの発熱性状と硬化性状の把握
- (2) コンクリートの発熱による初期高温履歴が硬化性状に及 ぼす影響の解明および定量化
- (3) セメントの水和反応レベルを起点としたコンクリートの発 熱・硬化性状の予測計算方法の提案
- (4) 各種コンクリートの発熱・硬化性状を考慮した強度推定・ 調合設計・強度管理方法の提案
- (5) 調合設計・強度管理等に関する情報の保管方法の提案

学術論文リスト

- 1) 杉山央,桝田佳寛:初期高温履歴を受けたコンクリートの長期強度発現性,日本建築学会構造系論文集,第515号, pp.23-30, 1999.1
- 2) 杉山央, 桝田佳寛: 早強セメントおよび低熱セメントを用いたコンクリートの強度発現性に及ぼす初期高温履歴の影響, 日本建築学会構造系論文集, 第520号, pp.9-16, 1999.6
- 3) 杉山央, 地濃茂雄:コンクリートの強度発現に及ぼす初期高温履歴の影響に関する定量的検討(中庸熱ポルトランドセメントを用いたモルタルによる 基礎実験), 日本建築学会構造系論文集, 第525号, pp.7-13, 1999.11
- 4) 杉山央, 桝田佳寛: 非定常拡散理論に基づくセメントの水和反応・組織形成モデル, セメント・コンクリート論文集, 第53号, pp.35-42, 2000.1
- 5) H. Sugiyama, Y. Masuda, and M. Abe: Strength Development of Concrete Cured Under High-temperature Conditions at an Early Age, Proceedings of 5th CANMET/ACI International Conference on Durability of Concrete, SP-192-59, pp.965-982, 2000.6
- 6) 杉山央,桝田佳寛:積算温度方式を応用した初期高温履歴コンクリートの強度推定,日本建築学会構造系論文集,第538号, pp.21-28, 2000.12
- 7) 杉山央, 桝田佳寛: セメントの水和反応・組織形成モデルを用いたコンクリートの強度発現推定, セメント・コンクリート論文集, 第54号, pp.646-653, 2001.1
- 8) 杉山央, 桝田佳寛, 岩井信彰, 中川侑治: 大断面プレキャストコンクリート部材製造時の温度履歴特性, 日本建築学会技術報告集, 第14号, pp.13-18, 2001.12
- 9) 杉山央,桝田佳寛,岩井信彰,中川侑治:大断面プレキャストコンクリート部材の強度特性,日本建築学会技術報告集,第14号, pp.19-24, 2001.12
- 10) 杉山央, 荒金直樹: セメントの水和反応・組織形成モデルを用いたコンクリートの発熱シミュレーション, 日本建築学会構造系論文集, 第565号, pp.9-16, 2003.3
- 11) 杉山央, 桝田佳寛:断面厚の大きなプレキャストコンクリート部材の計画調合における強度補正値に関する研究, 日本建築学会構造系論文集, 第 575号, pp.7-14, 2004.1
- 12) 杉山央, 安田正雪:各種形状・断面厚を有する高強度コンクリート部材の温度履歴特性および強度特性に関する実験的研究, 日本建築学会構造系 論文集, 第594号, pp.1-8, 2005.8
- 13) H. Sugiyama: Physical Properties of High-Strength Concrete in Large-Size Columns and Walls Temperature Rise and Strength Development -, Proceedings of 8th CANMET/ACI International Conference on Recent Advances in Concrete Technology, SP-235-21, pp.305-322, 2006.6
- 14) 杉山央, 桝田佳寛:セメントの水和反応・組織形成モデルを用いたコンクリート部材の初期温度上昇予測, 日本建築学会構造系論文集, 第623号, pp.9-17, 2008.1
- 15) 杉山央, 桝田佳寛, 阿部道彦, 安田正雪:高強度コンクリートを用いた実大柱部材の材齢15年における強度性状および中性化, 日本建築学会構造 系論文集, 第73巻, 第631号, pp.1459-1466, 2008.9
- 16) 杉山央, 大久保孝昭, 中島史郎:コンクリート中に埋め込んだ各種ICタグの通信性に関する研究, 日本建築学会技術報告集, 第15巻, 第29号, pp.9-14, 2009.2
- 17) 杉山央,角倉英明,大久保孝昭,古賀純子,平出務:大型コンクリート試験体に埋め込んだ各種ICタグの通信性に関する研究,日本建築学会技術報告集,第17巻,第35号, pp.5-10, 2011.2
- 18) 杉山央, 角倉英明, 江里口玲: ICタグを活用したコンクリートのトレーサビリティ確保技術 -コンクリート中に投入するIC タグの必要数量算出手法-, 日本建築学会構造系論文集, 第78巻, 第688号, pp.1045-1053, 2013.6
- 19) 杉山央,水戸健介:柱状プレキャストコンクリートの製造過程における強度管理手法,日本建築学会構造系論文集,第79巻,第706号, pp.1729-1739, 2014.12
- 20) 杉山央: セメントの水和反応・組織形成モデルを用いたプレキャストコンクリート部材の温度上昇予測, 日本建築学会構造系論文集, 第80巻, 第714 号, pp.1215-1225, 2015.8

他14編