科学研究費助成事業(科学研究費補助金)研究成果報告書

平成24年5月18日現在

機関番号:13101
研究種目:若手研究(B)
研究期間: 2010~ 2011
課題番号:22760328
研究課題名(和文) 収縮の大幅な低減と化学的安定性を有した新しい耐硫酸塩耐塩害コンク
リート部材の開発
研究課題名(英文) New developing method of concrete members against sulfate attack
with low shrinkage and chemical stability
研究代表者
斎藤 豪(SAITO TSUYOSHI)
新潟大学・自然科学系・准教授
研究者番号:90452010
研究者番号:90452010

研究成果の概要(和文):γ-C<sub>2</sub>Sを出発原料に用いてコンクリート部材を作製し,硫酸イオンの 浸透抑制に関する検討を行った. その結果,(1)γ-C<sub>2</sub>S置換率を80%とし,オートクレーブ養生 および促進炭酸化養生を行うことで,硫酸イオンの浸透が著しく抑制されること,(2)抑制した メカニズムは,(a)γ-C<sub>2</sub>Sの炭酸化によりバテライトが生成,また硫酸イオンの作用により遮蔽 性に優れたシリカゲル等が生成しし,(b)細孔空隙を充填して硬化体表面部が緻密化したこと, という結論を得た.

研究成果の概要 (英文): The purpose of this research is to evaluate the effect of using  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S, autoclave and accelerated carbonation to permeability of sulfate ions related to the sulfate resistance, and clarify the permeability of sulfate ions from the view point of the reaction products and the porosity. As a result, in the case of 80% replacement ratio of  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S with autoclave and accelerated carbonation, the sulfate ion penetration was the smallest due to the generation of vaterite. In addition, dissolution of 1.1nm tobermorite in the hardened body could be inhibited. Also, low-Ca/Si C-S-H at the surface of hardened body could possibly contribute to the resistance of sulfate ion penetration.

			(金額単位:円)
	直接経費	間接経費	合 計
2010 年度	1,800,000	540,000	2,340,000
2011 年度	1,400,000	420,000	1,820,000
年度			
年度			
年度			
総計	3,200,000	960,000	4,160,000

交付決定額

研究分野:工学

科研費の分科・細目:土木工学,土木材料,施工,建設マネジメント キーワード:γ-C2S,耐塩害,耐硫酸塩,オートクレーブ養生,促進炭酸化養生

# 1. 研究開始当初の背景

近年,東アジアや中近東および欧米を中心 にコンクリート構造物の硫酸塩劣化が多数 報告されており,耐硫酸塩性を有するセメン ト系材料の開発が望まれている<sup>1)</sup>.我が国に おいても,海成粘土層に起因する住宅基礎の 硫酸塩劣化事例が報告されており<sup>1),2)</sup>,早急 に取り組むべき課題として認識されている. 硫酸塩による劣化機構としては、外来性の硫 酸イオンが、硬化したコンクリート中のアル ミネート系水和生成物や水酸化カルシウム (CH) と反応し、エトリンガイト (C<sub>3</sub>A•3CaSO<sub>4</sub>•32H<sub>2</sub>O) や二水石 膏 (CaSO<sub>4</sub>•2H<sub>2</sub>O)などの生成により膨張破壊が 生じることが知られている<sup>3,4)</sup>.したがって, 耐硫酸塩性を有する材料設計としては, コン クリート中のセメントマトリクス部分に,通 常のセメント水和によって生成する化合物 ではなく,エトリンガイトや二水石膏を生成 させない,化学的に安定な水和物を生成させ ることが必要不可欠であると考えられる.

一方,常温では水硬性を示さず,炭酸ガス と高い活性を示すγ-2CaO·SiO<sub>2</sub>(以下,γ-C<sub>2</sub>S) をコンクリート材料に混和し,促進炭酸化養 生を行うことで硬化体表面を著しく緻密化 させ,コンクリート材料に高い耐久性能を付 与させる研究が行われている<sup>5)</sup>.本来,コン クリート構造物にとって有害と考えられて いた炭酸化を,あらかじめ養生として行い硬 化体表面を緻密化させることで,その後の中 性化の進展を抑制できること,さらには塩化 物イオンの浸透を硬化体表面にて遮蔽可能 であることが報告されている<sup>6</sup>.

著者らは γ-C<sub>2</sub>S を用いた材料設計をさらに 発展させ,普通ポルトランドセメント(以下, OPC),ケイ石微粉末に γ-C2S を混和しオート クレーブ養生を行うことで,化学的にも安定 で,かつ収縮量が極めて小さい C-S-H である 結晶性トバモライト(5CaO•6SiO<sub>2</sub>•5H<sub>2</sub>O)の生 成量を増大させることが可能であることを 見出し,また,このような特徴を有する γ-C2S を用いて,Fig. 1 のような,非常に優れた耐 久性を有するセメント系材料の設計を提案 している<sup>7)</sup>.

出発材料に OPC とケイ石微粉末に加え,  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S を用いてオートクレーブ養生を行うこ とにより,硬化体内部の結晶性トバモライト の生成量を増大させ,さらにオートクレーブ 養生で未反応のまま残存した  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S は,





## material using γ-C<sub>2</sub>S

促進炭酸化養生により硬化体表面を緻密化 して有害イオンの浸入を抑制する.これによ り,結晶性トバモライトを含むことで高い化 学的安定性と寸法安定性を有し,外部からの 有害イオンの浸透抵抗性をもつ非常に高耐 久な材料設計が可能となる.また,本材料設 計は,(1)出発材料としてセメント以外にケイ 石微粉末やγ-C<sub>2</sub>Sを混和することから,単位 セメント量を相対的に小さくするため,膨張 性物質であるエトリンガイト生成の要因と なるモノサルフェート相の生成が抑制され ること,(2)オートクレーブ養生を行うことで, 二水石膏の生成要因となる硬化体中の CH が ケイ石微粉末と反応し,化学的に安定で高い 寸法安定性を有するトバモライトが生成さ れること,(3)促進炭酸化養生を行うことで硬 化体表面が緻密化し,硫酸イオンの浸透が抑 制されることなどが特徴として挙げられる ため,硫酸塩に対しては高い抵抗性を示すも のと予想される.しかしながら,現在までに 本材料設計の耐硫酸塩性を実験的に検討し た事例は皆無である.

## 2. 研究の目的

高い耐硫酸塩性を有するコンクリート設計の第一歩として, OPC, γ-C<sub>2</sub>S およびケイ 石微粉末を用いてオートクレーブ養生およ び促進炭酸化養生を行ったセメント系材料 の硫酸イオンの浸透性状を,反応生成物や空 隙構造と関連付けて考察し,硫酸イオンの抑 制メカニズムと耐硫酸塩性に適した材料設 計の提案を目的とした.

#### 3. 研究の方法

3・1 使用材料および配合

本研究では,結合材として OPC, γ-C<sub>2</sub>S, ケイ石微粉末を用いた. Table 1 に各結合材の 化学組成を示す. なお,混和剤はポリカルボ ン酸系の高性能 AE 減水剤を使用し,練り混 ぜ水は蒸留水を使用した.

### 3·2 硬化体作製方法

Table 2 に示方配合および実験ケースを示 す. OPC を γ-C2S で 0, 20, 40, 60, 80mass% 置換した石灰質材料(OPC+γ-C<sub>2</sub>S)とケイ石微 粉末とを 5:5 の割合で混合し,水粉体比 (W/(OPC+γ+Q))を 0.3 として一定条件で練り 混ぜた(それぞれの硬化体を,γ-0,γ-20,γ-40, γ-60,γ-80 と表記する).練り混ぜ後, 10×10×80mm の型枠に打設し,所定の締め固 めを行った.

打設後,前養生として65℃,RH100%の湿 空条件下で4時間の蒸気養生を行った.その 後,速やかに180℃,1MPaの条件下にて8 時間のオートクレーブ養生を行った.オート クレーブ養生後,曝露面以外の5面をエポキ シ樹脂で被覆することで,曝露面を1面とし た.その後,20℃,RH60%,炭酸ガス濃度 5vol%の条件下で促進炭酸化養生を28日間行 った.なお,比較のために,一般的なセメン ト系材料を想定し,オートクレーブ養生およ び促進炭酸化養生を行わない硬化体を,基準 硬化体(Ref.と表記する)として作製した.Ref 硬化体は前養生のみを行い,その後は所定の 材齢まで封緘養生を行った.

3・3 硫酸塩溶液浸漬試験 硫酸塩浸漬試験は ASTM-C1012 を参考に 行った.各種養生後の硬化体を 20℃の硫酸ナ トリウム 5mass%溶液に約9ヶ月間(36 週)浸 漬した.溶液中の硫酸ナトリウムの濃度保持 のため,溶液は2週間に一度,全量交換した. なお,Ref硬化体は材齢7日となった時点で 浸漬に供した.浸漬試験終了後,反応生成物 の同定を目的として,セメントペースト硬化 体を多量のアセトンに1時間浸した状態で, アスピレータにより減圧(20℃,平衡蒸気圧 9.7×103MPa)することで反応停止とした.そ の後,引き続きアスピレータにより減圧乾燥 を 24 時間行った.

3・4 空隙量および空隙径分布の測定 促進炭酸化養生前後の硬化体の空隙径分 布および空隙量の測定を,水銀圧入式ポロシ メータを用いて行った.硬化体は前処理とし て,D-dry(平衡蒸気圧 6.666×10<sup>-2</sup>Pa)で24時間 乾燥させた.ポロシメータの圧力範囲は 0.1-200MPaとし,50nm-10μmまでの空隙径を 測定した.

3・5 反応生成物の同定

促進炭酸化養生後および浸漬試験終了後, 曝露面から 0-2mm を表面部(surface part), 8-10mm を中心部(core part)として切り出し, 150µmふるいを通過するまで湿式粉砕した試 料を用いて,粉末 X 線回折法(以下, XRD)に より,反応生成物の同定を行った.X線源は Cu-Kα, 管電圧 40kV, 管電流 20mA として, 5-65°の範囲を走査速度 2°/min にて定性分析 を行った.また,促進炭酸後のバテライト, 浸漬試験終了後のトバモライトおよび γ-C<sub>2</sub>S の同定は、走査速度 0.2°/min にてそれぞれ (110)面, (220)面および(130)面のピーク強度 を用いた. なお,浸漬による γ-C<sub>2</sub>S のピーク 強度の変化量を、浸漬前の γ-C<sub>2</sub>S ピーク強度 と浸漬後の y-C<sub>2</sub>S ピーク強度の差をとること で算定した.

3・6 硫酸イオン浸透性状の評価

硫酸塩浸漬試験による硬化体中への硫酸 イオンの浸透性状を評価することを目的と して,エネルギー分散型X線分析装置(以下, EDX)による元素分析を行った.測定条件は電 流 60-80µA,電圧15Vにて行った.

本研究では、硬化体は石灰質材料に対して ケイ石微粉末を5:5の割合で混合している ことから、浸漬前のいずれの試料中において も硫黄元素(S)は非常に微量であり、予備実験 の結果から EDX による元素分析では特定さ れなかったため、浸漬後の試料中の硫黄元素 を同定することで、それを浸漬による硫酸イ オン(SQ<sub>4</sub><sup>2</sup>)の浸透量として評価した.なお、 測定試料は XRD 用の試料と同様の試料を作 製した後, 内部標準物質として ZnO を内割り 10mass%添加し, 元素分析により硫黄元素と 亜鉛元素を同定することで両者の比(S/Zn)を とり正規化した値を用いた.

3.6 Ca/Si モル比の測定

浸漬試験による硬化体の化学的変質を評価するため、EDX により、C-S-H 中の Ca/Si モル比の変化を測定した.測定条件は前項と 同様とした.測定した1点の範囲は1µmで、 表面部分および中心部分のそれぞれ50点を 測定し、バラつきは最大で±7%以下の範囲内 であったため、その平均値をC-S-H 中の Ca/Si モル比とし算出した.また、浸漬前後におけ る Ca/Si モル比の測定結果から、式(1)により Ca/Si モル比を「低下率」として定義し算定 した.

Ca/Si モル比低下=(Ca/Si)<sub>exposure</sub>/(Ca/Si)<sub>initial</sub>(1)

ここに, (Ca/Si)exposure: 浸漬後の Ca/Si モル 比, (Ca/Si)initial: 浸漬前の Ca/Si モル比

4. 研究成果

4・1 γ-C<sub>2</sub>S置換率および促進炭酸化養生が硫酸イオンの浸透性状に及ぼす影響

硫酸塩浸漬後の硫酸イオンの浸透性状を, EDX による硫黄元素分析を行うことにより 評価した.内部標準物質である亜鉛元素と硫 黄元素の両者の比(S/Zn)をとり正規化した値 を Fig. 2 に示す. これより, γ-C2S 置換率が 増加するとともに,硫酸イオンの浸透が大き く抑制され, γ-80 においては, ほとんど硫酸 イオンは浸透しなかった. また, γ-80 におい て, 硫酸イオンの浸透が若干増加したものの, その他の配合では,促進炭酸化養生を行うこ とで、さらに硫酸イオンの浸透が大きく抑制 されることが確認された. Fig. 3 に, 硫酸塩 浸漬前後の中心部におけるトバモライトの X 線回折パターンを示す. 図中, T はトバモラ イトのピークを表している. なお, 図中黒色 の実線を浸漬前の結果,灰色の実線を浸漬後 の結果として表記する.これより、促進炭酸 化養生を行わない場合や,促進炭酸化養生を 行った場合でも  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S を置換しない場合には, 硫酸塩浸漬によりトバモライトのピーク強 度は減少することが確認された.一方で、促 進炭酸化養生を行った場合, γ-40 および γ-80 の場合には、トバモライトのピーク強度は浸 漬前と変わらず,硬化体内部におけるトバモ ライトの分解が抑制されることが認められ た.

**4・2** γ-C<sub>2</sub>Sの促進炭酸化によるバテライトの 生成と硬化体表面の緻密化

γ-C<sub>2</sub>S による置換と促進炭酸化養生によっ て, 硫酸イオンの浸透や中心部のトバモライ トの分解が抑制された理由について考察す るために, γ-0 および γ-80 における, 促進炭 酸化養生後の表面部の水和生成物、炭酸カル シウム種と γ-C<sub>2</sub>Sの X線回折ピーク強度の変 化を Fig. 4 に,促進炭酸化養生後の表面部お よび中心部のバテライトの生成ピークを Fig. 5 に, また γ-0 および γ-80 の促進炭酸化養生 前および促進炭酸化養生後の表面部と中心 部の細孔径分布を Fig. 6 に示す. Fig. 4 はオー トクレーブ養生温度が 150℃の際のデータで あるが,促進炭酸化養生条件は同様であるた め, γ-C<sub>2</sub>S の炭酸化により生成する炭酸カル シウム種の説明のために用いた.また,各化 合物のピーク強度変化は、トバモライト(図 中:T)は(002)面を、C-S-H(II)(図中:II)は(100) 面を, γ-C<sub>2</sub>S(図中:γ)は(130)面を, カルサイト









(図中:C), バテライト(図中:V)およびアラゴナ イト(図中:A)はそれぞれ, (104)面, (110)面, (111)面のピークを用いて解析した.



days

T: Tobermorite, II : C-S-H(II), C: Calcite, V: Vaterite, A: Aragonite

Fig. 4 Peak changes at surface part of

(a)  $\gamma$ -0 and (b)  $\gamma$ -80 after carbonation curing



V: Vaterite

Fig. 5 XRD patterns at surface and core part after carbonation

### curing

表面部の生成物変化(Fig. 4)に関して γ-0 に おいては、促進炭酸化 1 日目から C-S-H(II) のピーク強度が減少し、カルサイトに加え、 バテライトが生成した.また,3 日目から7 日目にかけて、トバモライトのピーク強度が 減少し、その際、バテライトのピーク強度が さらに増加した.アラゴナイトの生成は、21 日目から確認され、その際トバモライトのピ ークは消失した.

一方 γ-80 においては、促進炭酸化養生によ りカルサイトやアラゴナイトの生成は確認 できず、γ-C<sub>2</sub>S ピーク強度の減少とともにバ テライトのみの生成が確認された.また、表 面部においてもトバモライトや C-S-H(II)の ピーク強度はほとんど減少しなかった.

促進炭酸化養生後の表面部および中心部 のバテライトに着目すると(Fig. 5), γ-C<sub>2</sub>S 置 換率が増加するとともに,促進炭酸化養生に よって表面部におけるバテライトピークが 大きく増加することが確認された.また γ-0 においては,中心部まで炭酸化が進行してバ テライトが生成したのに対し,γ-40,γ-80 に おいては,中心部にはバテライトは生成せず, 表面部のみに卓越して生成されることが確 認され,特にγ-80 の表面部においては,非常 に大きなバテライトのピークが確認された.

以上より γ-80 では,促進炭酸化養生により 表面部にバテライトが多量に生成して表面 を緻密化し,中心部までに炭酸化が進行しな かったために,中心部の細孔径分布に大きな 変化がなかったものと推定される.

以上の結果から、 $\gamma$ -C<sub>2</sub>S による置換と促進 炭酸化養生によって硫酸イオンの浸透が抑 制され、中心部におけるトバモライトの分解 が抑制されたのは、 $\gamma$ -C<sub>2</sub>S の炭酸化によって バテライトが生成し、硬化体表面部を緻密化 させたことが大きく寄与しているものと考 察される.

5. 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

〔雑誌論文〕(計5件)

①Khamhou SAPHOUVONG, <u>Tsuyoshi SAITO</u>, Nobuaki OTSUKI, Tatsuya YUMOTO, Corrosion of Steel Bars in Autoclaved Concrete Pile Containing  $\gamma$ -2CaO·SiO<sub>2</sub> with an Accelerated Carbonation Curing Submerged in the Real Marine Environment, Journal of the Society of Materials Science, 査読有, Vol. 61, No. 3, 2012

② <u>Tsuyoshi Saito</u>, Saphouvong Khamhou, Tatsuya Yumoto, Nobuaki Otsuki Permeability of Sulfate Ions in Cementitious Materials Containing γ-Ca<sub>2</sub>SiO<sub>4</sub> after Autoclave Curing and Accelerated Carbonation, Advanced Concrete Technology, 査 読有, volume 9, No.3, 2011, pp. 223-230 ③<u>Tsuyoshi Saito</u>, Etsuo Sakai, Minoru Morioka, Nobuaki Otsuki Carbonation of  $\gamma$ -Ca2SiO4 and the Mechanism of Vaterite Formation, Advanced Concrete Technology, Advanced Concrete Technology, 査読有, volume 8, No. 3, 2011, pp. 273-280

④<u>斎藤豪</u>,大即信明,湯本達也,Saphouvong Khamhou, $\gamma$ -2CaO·SiO<sub>2</sub>を混和しオートクレ ーブ養生および促進炭酸化養生したセメン ト系材料の硫酸塩浸透性状に関する研究, Journal of the Society of Materials Science, 査読 有,Vol.60 No.4, 2011, pp. 332-338 ⑤<u>斎藤豪</u>,大即信明,湯本達也,Saphouvong Khamhou, $\gamma$ -C2S を混和しオートク レーブ養生および促進炭酸化養生した遠心

成型コンクリート中の鉄筋腐食に関する研究,日本コンクリート工学協会コンクリート 工学年次論文集,査読有,2010,pp1049-1054

〔学会発表〕(計8件)

①圓谷百合子,<u>斎藤豪</u>, Saphouvong Khamhou, 大即信明, γ-C<sub>2</sub>S を混和しオートクレーブ養生 したセメント系材料の耐硫酸性に関する研 究,土木学会年次学術講演会, 2011. 9. 7, 愛 媛

②Yuriko Tsuburaya, Nobuaki Otsuki, <u>Tsuyoshi</u> <u>Saito</u>, Saphouvong Khamhou, Sulfuric Acid Resistance of Autoclaved Cementitious Materials Containing  $\gamma$ -2CaO·SiO<sub>2</sub> and Quartz, Proceeding of 36th Conference on OUR WORLD IN CONCRETE & STRUCTURES, Singapore, 2011. 8. 14, Singapore.

③<u>斎藤豪</u>,建設材料の将来展開,(独)日本学術 振興会 建設材料第 76 委員会 第 400 回会 議,2011.3.2,東京.

④Y. Tsuburaya, N. Otsuki, <u>T. Saito</u>, T. Yumoto, Research on High Durability Cement-based Material Using  $\gamma$ -2CaO · SiO<sub>2</sub>, the 5th AOTULE International Postgraduate Students Conference on Engineering Bandung, 2010.11.3, インドネ シア.

⑤ Takahisa Uchida, Nobuaki Otsuki, <u>Tsuyoshi</u> <u>Saito</u>, Tatsuya Yumoto, Evaluation on Durability of the Autoclaved Cement-based Material using  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S, 35th Conference on OUR WORLD IN CONCRETE & STRUCTURES, 2010.8.25, シ ンガポール

<sup>(6)</sup>Yuriko Tsuburaya, Nobuaki Otsuki, <u>Tsuyoshi</u> <u>Saito</u>, Saphouvong Khamhou, Research on double casting piles and physical properties on its boundary, 35th Conference on OUR WORLD IN CONCRETE & STRUCTURES, 2010.8.25,  $\stackrel{>}{>}$  ンガポール.

⑦斎藤豪,大即信明,湯本達也,Saphouvong Khamhou, γ-C2S を混和しオートクレーブ養 生および促進炭酸化養生した遠心成型コン クリート中の鉄筋腐食に関する研究,日本コ ンクリート工学協会年次大会,2010.7.8,さい たま

(8) Saphouvong Khamhou, Nobuaki Otsuki, <u>Tsuyoshi Saito</u>, Masayo Horioka, Influence of Mixing  $\gamma$ -C<sub>2</sub>S on the Cl<sup>-</sup>Diffusion in Concrete by Using Autoclave and Accelerated Carbonation Curing, The 2nd ASEAN Civil Engineering Conference, 2010.3.8,  $\overline{\neg} \overrightarrow{\prec} \overrightarrow{\neg}$ .

6.研究組織
(1)研究代表者
斎藤 豪(SAITO TSUYOSHI)
新潟大学・自然科学系・准教授
研究者番号:90452010