論文 オートクレーブ養生軽量気泡コンクリートの炭酸化収縮

松下 文明^{*1}·青野 義道^{*2}·柴田 純夫^{*3}

要旨:オートクレーブ養生軽量気泡コンクリート(ALC)の促進炭酸化における収縮をト バモライトの分解過程から考察した。炭酸化収縮は炭酸化度20%から徐々に進み始め、炭酸 化度60%では約0.25%収縮した。²⁹Si MAS NMRスペクトルから炭酸化度20%まではシリケ ート2重鎖構造は保持されたまま層間Caイオンがプロトンとイオン交換した。さらに炭酸 化が進むとシリケート2重鎖構造からシリカゲル構造へ縮重合され、これが炭酸化収縮メカ ニズムの一番大きな要因と考えた。

キーワード:トバモライト,シリケートイオン,カルシウム,結晶構造

1. はじめに

地球環境保護や省資源の観点から,建築物並 びに建築材料の耐久性向上が望まれている。オ ートクレーブ養生軽量気泡コンクリート (ALC) は 1960 年代にヨーロッパより日本へ技術導入さ れ,一般的な建築材料として壁,屋根,床など に幅広く使われている。近年の国内出荷量は年 間 200~250 万 m³程度と一時期よりも減少して いるものの,依然として多い。すなわち出荷量 及びストック量の非常に多い建築材料でありな がら,ALC の耐久性に関する研究は決して十分 とは言えない。

ALC 劣化の主要因は内部補強鉄筋の錆,凍害 と炭酸化である。炭酸化^{1,2)}は,主要鉱物 1.1nm トバモライトが水分と炭酸ガスの存在下におい て炭酸カルシウムとシリカゲルに分解する反応 である。コンクリートの炭酸化では,鉄筋の錆 を防ぐアルカリ性が失われるため中性化と呼ば れるが,1.1nm トバモライトは元来中性~弱アル カリ性であり,ALC の炭酸化は中性化とは呼ば れない。しかしながら,ALC は炭酸化によって 微細構造が変化¹⁾し,物性低下等の劣化現象³⁾ が現れることが分かっている。また,炭酸化に 伴って ALC は収縮する³⁾ことが報告されている が、そのメカニズムは明らかでない。本研究で は、主要鉱物 1.1nm トバモライトの結晶構造変 化に着目し、促進炭酸化における ALC の炭酸化 収縮メカニズムを検討した。

2. 試験方法

2.1 サンプル

サンプルとして工場製品である ALC ブロック を用いた。長さ変化測定用には 40×40×160mm に、炭酸化度測定用には 40×10×100mm に成形 し、105℃で2時間乾燥した。長さ変化測定サン プルの両端に真鍮製ピンを取り付けた。

2.2 促進炭酸化

20℃,90%RH にて1週間調湿した後,20℃, 90%RH, CO₂ 濃度 0.3%及び 3%にて促進炭酸化 処理した。相対湿度は高いほど長さ変化におけ る乾燥収縮の影響を受けにくいが,90%を超える とサンプル厚さ方向の炭酸化進行の分布が生じ るため,相対湿度は90%に設定した。

2.3 炭酸化度測定

炭酸化度¹⁾(Dc)は式(1)にて求めた。

 $Dc(\%) = \{(C - Co)/(Cmax - Co)\} \times 100$ (1)

Co, C: 炭酸化処理前, 後の TG-DTA

による 600~800℃での重量減少量(%,

- *1 住友金属鉱山シポレックス㈱ 技術部三重分室 工博 (正会員)
- *2 住友金属鉱山シポレックス㈱ 技術部 (正会員)
- *3 住友金属鉱山シポレックス㈱ 技術部 工博

結合した炭酸ガス量に相当) Cmax:化学分析による CaO 量(全 CaO (%)-SO₃(%)×56/80)が全量炭酸カルシ ウムになった時の炭酸ガス量

2.4 炭酸化収縮

炭酸化による長さ変化量 δ は式(2)にて求めた。

$$\delta (\%) = \{ (1 - l_0)/l_0 \} \times 100$$
 (2)

1:炭酸化処理後の長さ

lo:炭酸化処理前の長さ

2.5²⁹Si MAS NMR 測定

日本電子㈱製NMR 測定装置 JNM-A-400WB を 用い,²⁹Si 核観測周波数 79.42MHz,繰り返し時 間 7.0s,接触時間 6.4µs,積算回数 3000~12000 回の条件で,MAS(magic angle spinning)法にて測 定した。測定サンプルは未処理と,20℃,90%RH, CO₂濃度 3%にて促進炭酸化処理した炭酸化度が それぞれ 25,50,60%の計4点とした。

3. 結果と考察

3.1 炭酸化度

炭酸化度と促進炭酸化処理日数の関係を図-1に示す。炭酸ガス濃度が高い方が炭酸化は早 いが、炭酸化度の飽和点は共に約60%であった。 炭酸化度の飽和点に達した日数は、CO2濃度3% で約35日、CO2濃度0.3%で約120日であった。 3.2 炭酸化収縮

炭酸化に伴う長さ変化率と促進炭酸化処理日数の関係を図-2に示す。炭酸ガス濃度が高い 方が収縮は早いが,最大収縮量は共に約 0.25% であった。炭酸化収縮 0.25%に達した日数は, CO₂濃度 3%で約 40 日, CO₂濃度 0.3%で約 160 日であった。

ALC の炭酸化では、トバモライトからカルシ ウムイオンが抜け出すと共に炭酸カルシウムが 析出する。炭酸化過程において膨張しないのは、 トバモライト粒子間の空隙に炭酸カルシウムが 析出する⁴⁾ためと考えられる。

炭酸化に伴う長さ変化率と炭酸化度の関係を 図-3に示す。炭酸ガス濃度に関わらず,炭酸 化度と炭酸化収縮の関係はほぼ同じ傾向であった。炭酸化度 20%以下では炭酸化収縮はほとんど起こらなかった。炭酸化度 20%から炭酸化収縮が徐々に進み始め、炭酸化度 50%では約 0.1%の炭酸化収縮となった。炭酸化度 50%以上では、炭酸化収縮が顕著となり、炭酸化度わずか 10%の変化である炭酸化度 50%から 60%の間に、炭酸化収縮は約 0.15%進行して約 0.25%となった。3.3²⁹Si MAS NMR スペクトル

各サンプルの²⁹Si MAS NMR スペクトルを図 -4に, ピーク分離結果を表-1に示す。ピー ク分離結果において, Qn (Q1~Q4) と表記して





いるのは各 Si 原子が酸素を介して結合する Si 原 子の数が n 個であること, 1Al とは酸素を介して 結合する Si 原子の内の 1 つが Al によって置き換 えられていること, 1OH とは OH 基が 1 つ結合 していることを示している (Q2Ca, Q2i, Q2p については(2)項にて記述する)。

(1)未処理品

未処理品では、トバモライト中のシリケート イオンの特徴的な 2 重鎖構造を示す Q3 及び Q2 のピークを中心に、末端基である Q1 と残留珪石 による Q4 も確認できた。1.1nm トバモライトの 理想的なシリケート 2 重鎖構造では Q3/Q2 ピー ク強度比は 1/2 であるが、未処理品では約 1/3 で あるため、ブリッジング位置の占有率は Q3 が約 75%、Q2 が約 25%と計算できる。これは、サン プルとして用いた工場生産 ALC の 1.1nm トバモ ライトにおいて、理想的なトバモライト結晶よ りも結晶性が若干劣っていたことを示している。

(2)炭酸化度 25%

炭酸化度 25%では、スペクトルの形は未処理 品とほとんど変わらず、トバモライトのシリケ ートイオン 2 重鎖構造は良く保持されている。 新たに現れたピークとして、-83.4ppm の Q2 ピ ークと、-102.7ppm の Q3 ピークが挙げられる。 -83.4ppm の Q2 ピークについては、いくつかの 論文 ⁵⁻⁷⁾で Si-OCa から Si-OH への変換と結論付 けられている。Klur ら⁷⁾の報告では、-85.3ppm を 2 つの Ca イオンに結合した "Q2Ca"、-83.9ppm を 1 つの Ca イオンと 1 つのプロトン(水 素イオン) に結合した "Q2i"、-82.1ppm を 2 つ のプロトンに結合した"Q2p"と結論付けている。
 図-5に, Q2Ca, Q2i, Q2p, Q3(10H)を含む 1.1nm



表 — 1	²⁹ Si MAS NMR	スペク	トルのピー	ク分離結果
		/ \ · /		

ppm from TMS	Q1	Q2			Q3			Q4		
(Relative Intensity)	Q1	Q2p	Q2i	Q2Ca	Q3(1Al)	Q 3	Q3(10H)	Q 4	Q4(Quartz)	
未処理	-80.6 (28)			-85.3 (100)	-92.0 (16)	-96.0 (17)			-107.4 (4)	
炭酸化度25%	-80.4 (15)		-83.4 (51)	-86.1 (100)	-92.4 (23)	-96.5 (42)	-102.7 (54)	-111.3 (48)	-107.7 (14)	
炭酸化度50%		-82.8 (5)		-86.1 (21)		-98.0 (60)	-102.3 (90)	-111.1 (100)	-107.7 (15)	
炭酸化度60%							-102.8 (100)	-110.3 (68)	-107.5 (5)	

トバモライトのシリケート 2 重鎖構造モデルを 示す。従って、-83.4ppmのピークは Q2i に、-102.7ppmのピークは Q3 に OH 基が結合した Q3(1OH)と帰属⁸⁾できる。これらのピークの出現 は、Q3 が Q3(1OH)へ、Q2Ca が Q2i へと変化し た結果と考えられることから、層間の Ca イオン がプロトンへイオン交換されたと考えられる。

(3)炭酸化度 50%~60%

炭酸化度 50%において新たに現れたピークと して、-82.8ppmのQ2ピークが認められる。こ のピークは上記の様に2つのプロトンに結合し た"Q2p"と帰属でき、層間Caイオンがプロト ンヘイオン交換されていると考えられる。炭酸 化度50%では-98~-110ppm付近のQ3及びQ4 ピークが出現してスペクトルの形が大きく変わ っており、トバモライトのシリケートイオン2 重鎖構造が破壊されている。さらに炭酸化度 50%~60%では、わずか10%の炭酸化度の進行に も関わらずスペクトルは大きく変化し、炭酸化 度 60%でシリケートイオン 2 重鎖構造を示すピ ークが完全に消失している。炭酸化度 60%にお けるピークは、Q3(1OH)の-102.8ppm と Q4 の-110ppm によるブロードなピークであった。-110ppmのQ4は、珪石によるQ4である-107ppm とは異なり、シリカゲル⁹⁾と同様のピーク位置で ある。これらのことから、トバモライトが炭酸 化して飽和すると、シリケートイオンの構造は 処理前の2 重鎖構造から、シリカゲル様の3次 元不規則網目構造へ縮重合すると考えられる。

3.4 結晶構造変化と炭酸化収縮

炭酸化の進行による結晶構造の変化と炭酸化 収縮の進行の関係を,**表-2**に示す。炭酸化進 行に伴うnmレベルでの結晶構造変化とμmレ ベルでの微細構造変化の模式図を図-6(a), (b)にそれぞれ示す。1.1nmトバモライトでは, 層間のCaイオンが種々の陽イオンとイオン交換



図-5 Q2Ca, Q2i, Q2p, Q3(1OH)を含む 1.1nm トバモライトのシリケート 2 重鎖構造モデル

されることが報告¹⁰⁾されている。炭酸化度 20% 以下では層間の Ca イオンがプロトンヘイオン交 換され,シリケートイオン 2 重鎖構造は良く維 持されていた。これは、トバモライトにおける Ca イオンが Ca-O シートに 80%,層間に 20%存 在する¹¹⁾ことと良く一致しており、炭酸化初期 には Ca-O シートが保持される一方,層間 Ca イ オンが選択的に溶出されたと考えられる。すな

わち,炭酸化度 20%まではシリケートイオン 2 重鎖構造と Ca-O 層がよく維持されているため に,炭酸化収縮が起きなかったと考えられる。

炭酸化度 20%を超えると、シリケートイオン2 重鎖構造が徐々に分解されてシリカゲル構造へ 縮重合し、炭酸化度 50%では 0.1%の炭酸化収縮 を示した。さらに炭酸化度 60%に達すると、わ ずか 10%の炭酸化度進行にも関わらず、シリケ

表-2 1.1nm トバモライトの結晶構造変化と炭酸化収縮の進行の関係

		% 20 I)% 5	50%			
炭酸化収縮	ā		収縮せず	徐々に収縮 0.	」 1% 顕著な収縮	0.	25%
結晶構造 変化	Si	シリケートイオン 2重鎖構造	2重鎖構造維持 層間にSi−OH出現	徐々に構造変化 2重鎖→3次元網目 ⁽¹	顕著な構造変化 シリカゲル)構造 縮重合		
	Ca	Ca-Oシート(80%) 層間Caイオン(20%)	Ca−Oシート維持 層間Ca ²⁺ →2H ⁺	Ca-Oシートから	 のCaイオン溶脱 		

(a)



(b)



図-6 結晶構造及び細孔構造の変化の模式図 (a)nm レベルでの結晶構造変化, (b) µ m レベルでの細孔構造変化

ートイオンの構造は顕著に変化して 2 重鎖構造 がほぼ消失し,炭酸化収縮も 0.15%進行して 0.25%となった。これらの関係から,1.1nm トバ モライトの基本構造であるシリケートイオン 2 重鎖構造がシリカゲル様 3 次元不規則網目構造 へと縮重合し,Ca-O 層から Ca イオンが溶脱す ることが,1.1nm トバモライトをバインダーとす る ALC の炭酸化収縮メカニズムの一番大きな要 因と考えられる。

4. まとめ

(1)炭酸ガス濃度が高い方が炭酸化及び炭酸化収 縮は早いが,ともに炭酸化度の飽和点は約60%, 最大収縮量は約0.25%であった。

(2)炭酸化度 20%以下では炭酸化収縮はほとんど 起こらなかった。炭酸化度 20%から炭酸化収縮 が徐々に進み始め、炭酸化度 50%では約 0.1%、 炭酸化度 60%では約 0.25%の炭酸化収縮が起こ った。

(3)²⁹Si MAS NMR スペクトルから, 炭酸化度 25% まではシリケートイオン 2 重鎖構造は良く保持 されたまま層間の Caイオンがプロトンとイオン 交換し, さらに炭酸化が進むとシリケートイオ ン 2 重鎖構造からシリカゲル構造へ縮重合され ることが分かった。

(4) トバモライトのシリケートイオン 2 重鎖構 造からシリカゲル様 3 次元不規則網目構造への 縮重合と Ca-O 層からの Ca イオン溶脱が, ALC の炭酸化収縮のメカニズムの一番大きな要因と 考えた。

参考文献

- F. Matsushita and S. Shibata, Carbonation Degree as Durability Criteria for Autoclaved Aerated Concrete, in: V. M. Malhotra (Eds.), 5th CANMET/ACI International Conference on Durability of Concrete, Am. Concr. Inst., No. SP-192, pp. 1123-1134, 2000.
- 2) A. Goodier and S. Matthews, In-Service Behavior of Reinforced Autoclaved Aerated

Concrete Planks, Spec. Publ. Am. Concr. Inst., No. SP-170, No. 2, pp.1197-1214, 1997.

- Z. Sauman, Effect of CO₂ on Porous Concrete, Cem. Concr. Res., Vol. 2, pp.541-549, 1972.
- F. Matsushita, Y. Aono, and S. Shibata, Microstructure Change of Autoclaved Aerated Concrete during Carbonation under Working and Accelerated Conditions, Journal of Advanced Concrete Technology, Vol. 2, pp.121-129, 2004.
- H. Sato and M. Grutzeck, Effect of Starting Materials on The Synthesis of Tobermorite, Mat. Res. Soc. Symp. Proc., Vol. 245, pp235-240, 1992.
- K. Sasaki, T. Masuda, H. Ishida and T. Mitsuda, Structural Degradation of Tobermorite during Vibratory Milling, J. Am. Ceram. Soc., Vol. 79, No. 6, pp.1569-1574, 1996.
- I. Klur, B. Pollet, J. Virlet, and A. Nonat, C-S-H Structure Evolution with Calcium Content by Multinuclear NMR, , in: P. Colombet et al. (Eds.), Nuclear Magnetic Resonance Spectroscopy of Cement-Based Materials, pp.119-141, 1997.
- X.-D. Cong, R. J. Kirkpatrick and S. Diamond, ²⁹Si MAS NMR Spectroscopic Investigation of Alkali Silica Reaction Product Gels, Cem. Concr. Res., Vol. 23, No. 4, pp.811-823, 1993.
- A.R. Grimmer, P. Starke, W. Wieker and M. Maegi, High Resolution Solid-State Silicon-29 NMR of Silica Gels, Z. Chem., Vol. 22, No. 2, p44, 1982 (in German).
- S. Komarneni and M. Tsuji, Selective Cation Exchange in Substituted Tobermorites, J. Am. Ceram. Soc., Vol. 72, No. 9, pp.1668-74, 1989.
- H. F. W. Taylor, The Chemistry of Cements, Chapter 5, pp185-189, Academic Press, London and New York, 1964.