塩分作用化にあるコンクリートの凍結融解時の内部における長さ変化

維持管理工学研究室 水原有貴

1. 研究背景と目的

コンクリートのスケーリング劣化は塩化物イ オンの作用により促進されることが知られてい る.塩分作用下におけるスケーリング劣化メカ ニズムについては、種々の説が提唱されている ¹⁻⁴⁾が、未だ解明されておらず、そのいくつかは コンクリート内部で長さ変化が生じることに関 係している.

そこで本研究では、供試体の深さの異なる 3カ所にひずみゲージと熱電対を埋設し、凍結融 解繰返し中のひずみと温度を取得することで、 凍結融解に伴う内部の長さ変化を測定する方法 を提案する.コンクリート内部の挙動がスケー リング劣化に与える影響を明らかにし、塩分作 用下におけるコンクリートのスケーリング劣化 メカニズムの解明に寄与することを目的とする.

2. 実験概要

2.1 供試体概要

モルタル,コンクリートのW/Cは,特記のな い限り,すべて0.6である.供試体寸法は150mm ×150mm×75mmとし,RILEMCDF法に従って, 打設後1日で脱型,材齢7日まで20℃で水中養 生,材齢28日まで気中養生を行った.一部の供 試体には図-2.1 に示すように型枠底面から 10mm,37.5mm,65mmに防水を施したひずみゲ ージ及び熱電対を埋設した.供試体内部にひず みゲージを定着させるため,写真-2.1に示すよ うにひずみゲージ及び熱電対を,コンクリート の熱膨張係数に近い熱膨張係数を持つ薄型のス テンレスリボンの両端にナットを溶接したもの に貼り付けた.

2.2 凍結融解試験

RILEM CDF 法に準拠して凍結融解試験を行



図-2.1 供試体概要 (mm)



写真-2.1 埋設ひずみゲージと熱電対

った. 材齢 28 日で打設時底面と仕上げ面以外の 4 面に対して防水処理を施した供試体が 5±1mm 浸るように NaCl3%溶液を入れ, 20℃の 恒温室で7日間の事前浸漬を行った. その後, 同様に溶液に浸漬した状態で凍結4時間,凍結 保持-20℃で3時間,融解4時間,融解保持20℃ で1時間を1サイクルとして,60サイクルの凍 結融解繰り返しを行った.その間,埋設したひず みゲージと熱電対から5分毎に数値を取得した. また,6サイクル毎にスケーリング片をろ過によ り採取し,乾燥後スケーリング量を測定した.

2.3 実験シリーズ

(1) 塩水と淡水

同配合のモルタル供試体を10体作製した.事 前浸漬時及び凍結融解試験時,5体は2.2の通り にNaCl3%溶液に浸漬(以下,塩水供試体)し, 5体は水道水(以下,淡水供試体)に浸漬した. 各2体は内部3か所にひずみゲージ及び熱電対 を埋設した.

(2) 空気量

空気量を2%(以下,Air2%供試体)及び11% (以下,Air11%供試体)としたモルタル供試体 を各5体作製した.各3体は内部3か所にひず みゲージ及び熱電対を埋設した.

(3) 水セメント比

水セメント比 0.4 (以下, W/C=0.4 供試体)及 び 0.5 (以下, W/C=0.5 供試体) としたモルタル 供試体を各 3 体,水セメント比 0.6 のモルタル 供試体を4体(内3体は以下,W/C=0.6 供試体) 作製した.W/C=0.4,0.5,0.6 供試体すべての内 部3カ所にひずみゲージ及び熱電対を埋設した. 水セメント比 0.6 の供試体 1 体には内部 3 カ所 に遠藤らの研究⁵⁾で使用されたモールドひずみ ゲージを埋設した(以下,参考論文⁵⁾ ゲージと する).

(4) 粗骨材の有無

粗骨材ありのコンクリート供試体(以下,コン クリート供試体)を3体,粗骨材なしのモルタ ル供試体(以下,モルタル供試体)を6体作製 した.全供試体の内部3か所にひずみゲージ及 び熱電対を埋設した.

3. 結果と考察

3.1 スケーリング量

凍結融解60サイクルの累積スケーリング量を 図-3.1に示す.W/C=0.6供試体は凍結融解42サ イクル時点までの累積スケーリング量である. 比較のため、W/C=0.4、0.5供試体、参考論文⁵⁾ ゲージ供試体の累積スケーリング量42サイクル 時点の位置に線を引いている.

実験シリーズ (1)

塩水供試体は,淡水供試体に比べてスケーリ ング量が著しく多くなった.試験溶液の塩分は スケーリング劣化に影響を与えることを確認し た.



<u>実験シリーズ(2)</u>

空気量が小さい方が、スケーリング量は著し く多くなった.モルタルの空気量の違いはスケ ーリング劣化に影響を与えることを確認した. 実験シリーズ(3)

W/C=0.4 供試体は W/C=0.5, 0.6 供試体に比べ てスケーリング量は少なく, W/C=0.5 供試体と W/C=0.6 供試体は同程度スケーリングした. 実 験シリーズ(1),(2)と比較すると小さな差では あるが,水セメント比の違いはスケーリング劣 化に影響を与えることを確認した.

実験シリーズ (4)

コンクリート供試体とモルタル供試体は同程 度スケーリングした.本研究においては,粗骨材 の有無はスケーリング量に影響を与えなかった.

3.2 内部ひずみと温度の関係

5 分毎に取得した内部ひずみと温度の経時変 化のデータの代表として、コンクリート供試体1 の深さ10mmにおける6サイクルまでの計測結 果を図-3.2に、内部ひずみと温度の関係の代表 として、Air2%供試体1の結果を図-3.3に示す. 供試体内部は温度が増加すると膨張し、減少す ると収縮した.また、凍結融解を繰返すにつれ、 膨張していく傾向にあった.これはすべての供 試体の3カ所すべての深さにおいて、凍結融解 60サイクルまで同様の結果が得られた.水分の 凍結の影響を受けて供試体が膨張していき、凍 結融解繰返しにより元の状態に戻らずに劣化し ていく様子を、本研究の計測方法により捉える ことができたと考えられる.





図-3.3 Air2%供試体1の内部ひずみと温度の 関係

前述のひずみのデータは,熱膨張係数 11×10⁻⁶/℃の物質において温度変化に対する膨 張・収縮がおおよそ0となるように補正されて いる.これを考慮し,結果から算出した熱膨張係 数の平均を実験シリーズごとに図-3.4,図-3.5, 図-3.6,図-3.7に示す.ここで示す値は代表と して,凍結融解1サイクル目の凍結工程から2 サイクル目の凍結工程までの数値から算出した ものである.0℃以上ではほとんどコンクリート の熱膨張係数と一致した.0℃以下ではコンクリ ートの熱膨張係数の2倍程度の値を示した.こ れは水分の凍結の影響を受けたためと考えられ る.実験シリーズ(3)では水セメント比が小さ いほど0℃以下における熱膨張係数が小さい傾 向にあった.水セメント比が小さい供試体は緻 密であるため,水分の移動が生じにくく,内部ひ ずみが発生しにくかったと考えられる.W/C=0.4 供試体はW/C=0.5,0.6 供試体に比べ,スケーリ ング量が少ないことから,引張強度の影響もあ ると考えられるが,内部ひずみの発生とスケー リング劣化抵抗性には関係があることが確認さ れた.また,NaCl3%溶液に浸漬して凍結融解試 験を実施したほとんどの供試体で,深さ 10mm におけるひずみは比較的取縮側に,深さ 65mm におけるひずみは比較的膨張側にあった.

3.3 スケーリング劣化メカニズムに関する考察

浸透圧説:塩分濃度が低い部分から凍結が進むことで生じた,空隙ごとの濃度差による水分の移動によりコンクリートを劣化させるという説.

本研究の結果から,温度が低下することに より凍結し,塩分濃度差が生じやすい深さ 10mm 位置が比較的収縮側にあったことから, 説明が可能である.

② 氷層のクリープによる説:コンクリート内部 で形成された氷層が、塩分の作用により大き く収縮するといった表層の挙動がコンクリー トを劣化させるという説。

氷の熱膨張係数はコンクリートに比べて非 常に大きく,本研究の結果から,深さ10mm 位 置では凍結工程において形成された浸漬溶液 の氷層に追従して温度の低下と共に収縮した と考えることで説明が可能である.

③ Glue-Spall theory:溶液が凍結する際に塩分を 排除しながら凍結することにより形成される ブラインポケットが,温度低下により破壊し て発生した引張応力によりコンクリートを劣 化させるという説.

塩分濃度が高いと考えられ,温度低下が伝わりやすい深さ 10mm 位置で,ブラインポケットの破壊による引張応力が生じやすいと考えることで,説明が可能である.



図-3.4 実験シリーズ(1)の平均熱膨張係数



図-3.5 実験シリーズ(2)の平均熱膨張係数



図-3.6 実験シリーズ(3)の平均熱膨張係数



図-3.7 実験シリーズ(4)の平均熱膨張係数

4. まとめ

本研究では、塩分作用下にあるコンクリート の凍結融解時の内部における長さ変化の計測方 法及び、スケーリング劣化メカニズムについて 検討し、以下のような知見が得られた.

- (1)本研究の測定方法により、凍結融解時に
 供試体が水分の影響を受けて膨張・収縮し、
 劣化していく様子を捉えることができる.
- (2)本研究の測定方法では、複数の供試体を 比較することにより、その共通点から凍結融 解時のコンクリートやモルタル内部の挙動を 大まかに捉えることは可能であると考えられ る.
- (3) 水セメント比が小さいモルタルは緻密で あり、水分の移動が生じにくいことから、内 部ひずみが発生しにくく、スケーリング劣化 しにくい傾向にあると考えられる.
- (4) 本研究の結果から、塩分作用下にあるコンクリートの劣化メカニズムは、浸透圧説、 氷層のクリープによる説、Glue-Spall theory の 説明が可能である。

5. 参考文献

- 国立研究開発法人 土木研究所 寒地土木研 究所:凍害が疑われる構造物の調査・対策 手引書(案), pp.参 2-2 - 参 2-4, 平成 29 年 5月
- 遠藤裕丈:なぜ、塩化物水溶液はコンクリートの凍害劣化を促進させるのか?、北海 道開発土木研究所月報, No.582, 2001年11 月
- 小山田哲也,羽原俊祐:コンクリートのス ケーリング抑制対策の実験的検討,コンク リート工学, Vol.56, No.5, 2018.5
- 4) 片平博,古賀裕久:スケーリング劣化のメ カニズム解明に向けた基礎的実験,コンク リート工学年次論文集, Vol.42, No.1, 2020
- (東害の進行に及ぼす水の塩分濃度の影響に 関する基礎実験、コンクリート工学年次論 文集、Vol.40、No.1、2018