論文 初期飽和度を変化させたモルタル供試体を用いた塩化物イオン浸透 に関する実験的検討

池田 伊輝*1·町田 直輝*2·直町 聡子*1·加藤 佳孝*3

概要:本研究は,初期飽和度を変化させたモルタル供試体に塩化ナトリウム水溶液を吸水させることで, 塩化物イオン浸透に初期飽和度が与える影響について実験的に検討した。初期飽和度が高くなるほど水 分の浸透距離が大きくなるが塩化物イオンの浸透は小さくなる傾向が確認された。初期飽和度 50,75% では,移流現象以外の要因により塩化物イオンが浸透した可能性を示した。また,乾湿繰り返し試験で は乾燥時にも水分の移動に伴って塩化物イオンの浸透が生じることや,初期飽和度 50%との比較から, 塩化物イオンの浸透量,浸透距離が異なる結果が得られた。

キーワード:塩化物イオン、水分移動、移流、初期飽和度、乾湿繰り返し

1. はじめに

2013 年に制定されたコンクリート標準示方書[維持管 理編]¹⁾では,水掛りに関する項目が新しく追加され,水 分が関係する劣化やその要因などが述べられている。こ の様に,コンクリート構造物へ供給される水分がコンク リート構造物の劣化に及ぼす影響について注目されてお り,コンクリート中の水分状態に関して多くの検討^{例えば} ^{2),3)}がなされている。

塩害に関しても水分移動に関連した塩化物イオンの浸 透が検討^{例えば4),5)}されているが,その多くは供試体全体の 質量の増減から水分の増分を測定しているものがほとん どであり,吸水面からの深さごとの要素に注目し検討し た研究は少ない。その中でも小池ら^{0,7)8}は,絶乾状態か ら塩化ナトリウム水溶液を吸水させ,吸水面からの深さ ごとの飽和度と全塩化物イオン量を測定することで,コ ンクリート中の水分移動と塩化物イオン浸透の関係性を 報告している。このような既往の検討のほとんどは絶乾 状態を対象としており,飽和度が水分移動に伴う塩化物 イオンの浸透に与える影響の検討は必ずしも多くない。 本研究では,初期飽和度を変化させたモルタル供試体を 用いて,初期飽和度が水分移動と塩化物イオンの浸透性 に与える影響を把握することを目的とした。

2. 塩水吸水試験

2.1 供試体概要

使用したセメントは,普通ポルトランドセメント(記号:C,密度 3.15g/cm³,比表面積 3440cm²/g)である。 細骨材には山梨県富士川産・川砂(記号:S,密度 2.61g/cm³, F.M.: 2.62)を用いた。モルタルの配合を表-1 に示す。 供試体は 4×4×16cm の角柱供試体を作製した。打設後 1 日で脱型し,水和反応を十分に進行させるために,91 日 間水中養生(温度 20°C)した。

表一1 配合表

· 孤── □ □□ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □								
	W/C (%)	S/C	単位量 (kg/m ³)					
			W	С	S			
	50	2.5	284	568	1419			

2.2 塩水吸水試験方法

図-1 に示すように,吸水面以外の5面にエポキシ樹 脂を塗布した後、濃度10%の塩化ナトリウム水溶液に吸 水面を 5mm 程度漬けることで塩水吸水試験をした。な お、5 面にエポキシ樹脂を塗布しているため、塩水吸水 時に水分が浸透しにくいことが懸念されるが、著者らの 既往の研究9)から、本実験の試験期間である3日間では 影響がないことを確認している。塩水吸水試験開始後は, 所定の日数(6時間,1,3日)で供試体を取り出し,高 さ13cm まで1cm ずつに乾式の切断機を用いて切断し, 得られた供試体片の飽和度と全塩化物イオン量を測定し た。本実験では、絶乾状態(0%)の供試体とは別に初期 飽和度を 25%, 50%, 75%に調節したものも使用した。 初期飽和度はエポキシ樹脂を塗布する前に、吸水面とそ の対面をアルミテープでシールし、105℃乾燥炉に静置し、 側面からのみ乾燥させることで調節した。供試体内の飽 和度を一様にすることは非常に難しいが、本研究では、 高さ方向への水分移動および塩化物イオンの浸透性状の

*1	東京理科大学	理工学研究科	土木工学専攻	(学生会員)
*2	東京理科大学	理工学部 土	木工学科	

*3 東京理科大学 理工学部 土木工学科 准教授 博(工) (正会員)



図-1 吸水試験の様子

把握を重要視している。この方法を用いたことで、同一 高さの断面内には飽和度のばらつきが多少生じている可 能性はあるが (内部の飽和度が高く表面が低い),供試体 の高さ方向にほぼ一様な水分状態を表現することができ ると考えた。なお、105℃で乾燥させているため、空隙構 造等が変化している可能性も考えられるが、本研究では 全ての供試体で同様な処理を施していることから、その 影響についは考慮していない。供試体片の飽和度は塩水 吸水試験直後に乾式の切断機で切断し、すぐに質量を測 定した。その後、飽水処理(蒸留水に3日間浸せき)し た状態を飽水状態(飽和度 100%),絶乾処理(105℃乾 燥炉に3日間静置)した状態を絶乾状態(飽和度 0%) とし、飽和度 $R_i \varepsilon 式(1)$ から算出した。なお、飽水状態, 絶乾状態ともに質量変化が無くなることを確認した。

$$R_{i}(\%) = \frac{W_{i} - W_{i(dry)}}{W_{i(sat)} - W_{i(dry)}} \times 100$$
(1)

ここに, *R_i*:供試体の飽和度(%), *W_{i(sat)}*:供試体の飽 水状態の質量(g), *W_{i(dry)}*:供試体の絶乾状態の質量(g), *W_i*:供試体の吸水試験後の質量(g)

2.3 全塩化物イオン濃度測定

塩化物イオンの測定は JIS A1 1154 に準拠し,塩化物イオン定量方法は塩化物イオン電極を用いた電位差滴定法を用いた。

2.4 飽和度からの塩化物イオン濃度の推定

供試体内部の質量増分が,全て液状水の移動に伴うも のであり,かつ濃度10%の塩化ナトリウム水溶液が移流 現象で移動したと仮定し,各供試体片の飽和度分布から 塩化物イオンが供試体内部に浸透した濃度を式(2)で推 定した。なお,空隙率は,水を溶媒とした質量差法の結 果を用いて式(3)より算出した。





$$C_{est} = \frac{R_i - R_{i(in)}}{100} \times \varepsilon \times C_i$$
⁽²⁾

$$\varepsilon = \frac{(W_{i(sat)} - W_{i(dry)}) / \rho_w}{(W_{i(sat)} - W_{i(w)}) / \rho_w}$$
(3)

ここに、 C_{est} :推定塩化物イオン濃度(kg/m³)、 C_i :塩化 ナトリウム水溶液中の Cl 濃度(kg/m³, =60.6)、 $R_{i(in)}$:供 試体の初期飽和度(%)、 ε :空隙率(-)、 $W_{i(w)}$:供試体の表 乾時における水中重量(g)、 ρ_w :水の密度(g/cm³, =1.00)

2.4 試験結果

(1)飽和度分布

図-2に初期飽和度0,25,50,75%と変化させた供試体を,所定の時間まで塩水吸水させた後の飽和度分布を示す。

まず,初期飽和度 0%の場合は,吸水 6 時間で吸水面 から 3cm 程度,吸水 1 日で吸水面から 5cm 程度,吸水 3 日で 6~7cm 程度まで飽和度が変化していることから, 同様の位置まで水分が浸透していると考えられる。

初期飽和度 25%の場合は,吸水 6 時間で吸水面から 3 ~4cm 程度,吸水 1 日で吸水面から 6~7cm 程度,吸水 3 日で 10cm 程度まで飽和度が変化していることが分かる。 初期飽和度 50%の場合は,吸水 6 時間で吸水面から 4cm 程度,吸水 1 日で吸水面から 6cm 程度,吸水 3 日で 10~11cm 程度まで飽和度が変化している。

初期飽和度 75%の場合は,吸水 6 時間で吸水面から 3cm 程度,吸水 1 日で吸水面から 6cm 程度,吸水 3 日で 12cm 程度まで飽和度が変化している。

吸水 6 時間では,初期飽和度 0,25,50,75%のいず れの場合も同程度までの水分浸透となるが,吸水 1 日,3 日では初期飽和度の増加に伴い水分の浸透距離も大きく なる結果が得られた。これは,初期飽和度が高いほど細 孔表面が水で満たされるため,液水の表面エネルギーが より小さくなり,細孔表面がより濡れやすくなったと考 えられる¹⁰¹¹⁾。

(2)全塩化物イオン濃度

図-3に初期飽和度0,25,50,75%と変化させた場合



図-4 乾湿繰り返し試験の飽和度分布

の浸せき溶液の全塩化物イオン濃度と、飽和度分布から 式(2)を用いて推定した結果を示す。比較用に、全塩化物 イオン測定結果も併せて示す。

初期飽和度 0%の場合,塩化物イオンの推定値と実測 値を比較すると,吸水時間6時間では推定値と実測値が ほぼ一致しており,塩化物イオンは移流により移動して いると考えられる。しかし,吸水時間1日,3日では, 推定値の方が大きくなる結果が得られた。本実験では, 水分浸透に伴い,塩化物イオンが浸透することを前提と しているが,この仮定に基づいて推定値>実測値の状況 を考察すると,水分の移動と塩化物イオンの移動は必ず しも同時に生じていないことが予想される。すなわち, 水分の移動は液状水だけではなく,水蒸気の移動も含ま れていると考えられる¹²。

初期飽和度 25,50,75%の場合は,初期飽和度が高い ほど全塩化物イオン濃度の実測値が推定値よりも大きく なる結果が得られた。これは,吸水面近傍では直接塩化 ナトリウム水溶液と供試体が触れているため,濃度勾配 を駆動力とした拡散現象で供試体内部に塩化物イオンが 浸透したことや,正の電荷に帯電している細孔表面に陰 イオンである塩化物イオンが外部から引き寄せられるこ とでコンクリート外部環境の塩化物イオン濃度よりもコ ンクリート内部が塩化物イオン濃度の高い状態となる疑 似吸着¹³によって,コンクリート表層部に塩化物イオン が多く浸透したことなどが考えられるが,詳細について は今後検討する必要がある。

3. 乾湿繰り返し試験(1サイクル)

3.1 供試体概要

2.1 塩水吸水試験と同様の供試体を用いた。

3.2 乾湿繰り返し試験方法

初期飽和度0%から2.2の塩水吸水試験を3日間行った 後に,初期飽和度50%の測定結果と比較検討するために,



供試体の飽和度がおおよそ初期飽和度 50%と同程度にな るように, 60°C 環境下で乾燥させた。質量変化から供試 体の平均的な飽和度を求めた結果,乾燥期間は1週間と なった。なお,エポキシ樹脂を5面に塗布しているため, 1面乾燥となっている。1週間の乾燥後,濃度 10%の塩 化ナトリウム水溶液に 5mm 程度漬けることで再度吸水 試験をした。所定の日数(0,6時間,1,3日)で供試体 を取り出し,2.と同様に飽和度と塩化物イオン濃度を測 定した。

3.3 試験結果

(1)乾燥中の水分の移動

図-4 に乾湿繰り返し試験の飽和度分布を示す。初期 飽和度0%(3日)と0時間を比較すると,乾燥期間中に 表面から水分が逸散していることと,6cm以深では飽和 度が上昇していることが分かる。このことから,供試体 の表層部では乾燥環境の影響によって水分の逸散が生じ 表層部で飽和度が一様になるように水分が移動したと考 えられる。また,供試体深部では乾燥の影響は少なく, 供試体内部の飽和度が一様になるように水分が移動した と考えられる。

(2)全塩化物イオン濃度

図-5 に乾湿繰り返し試験での全塩化物イオン濃度分 布を示し、図-6 に初期飽和度 0% (3 日)の供試体を 1 週間乾燥させた供試体が、乾燥中に塩化物イオンが移動 しないと仮定し、乾燥後(再塩水吸水試験の直前)から 増加した飽和度から、式(2)を用いて算出した塩化物イオ ン濃度推定値を示す。吸水面から 6cm 以深の塩化物イオ ンの推定値と実測値を比較すると、実測値>推定値とな り、乾燥中も塩化物イオンが供試体の深部へと移動して いることが分かる。前述したように 6cm 以深では飽和度 も上昇していることから水分と塩化物イオンが伴に移動 したことが考えられるが、現状では、詳細な移動のメカ ニズムの解明には至らず、今後詳細に検討する必要があ る。

ここでは、初期飽和度 0%での塩水吸水試験を 3 日間 行った後に、1 週間乾燥した後の塩化物イオン濃度分布 を用いて、乾湿繰り返し後の塩化物イオンの移動を検討 した。図-7 に乾湿繰り返し試験の 0 時間から増加した 飽和度より式(2)から算出した塩化物イオン。濃度推定値 を示す。吸水面付近を除き、塩化物イオンの推定値と実 測値が一致していることから、飽和度の増加に等しい塩 化物イオンの浸透が確認できる。このことより、乾湿繰 り返しの1サイクルでは、水分の移動と塩化物イオンの 浸透がほぼ等しくなる結果が得られ、移流により塩化物 イオンが移動していると考えられる。

(3)乾湿繰り返しによる影響

乾燥後の供試体表面付近の飽和度が,想定通り50%程 度であったことから,初期飽和度50%の試験結果と比較 した。比較を図-8に示す。なお,(b)全塩化物イオン濃 度の比較には乾湿繰り返し0時間と塩水吸水時間6時間, 1日,3日の全塩化物イオン濃度の差を取ることで塩化物 イオンの増加量のみを記載した。全ての測定時間で,乾 湿繰り返し後の飽和度が初期飽和度50%と比較して低い 結果となった。また,全塩化物イオン濃度は表層部を除 き,乾湿繰り返し後が多く浸透しており,乾湿繰り返し 試験をすることで塩化物イオンがより多く浸透すること が分かった。

4. まとめ

初期飽和度が水分の移動と塩化物イオンの浸透に与え る影響を実験的に検討した結果,次の知見を得た。

- モルタル試験体の初期飽和度が高いほど、水分は より深い位置まで浸透した。
- 2) 初期飽和度 0%では、吸水時間 6 時間まで移流に より塩化物イオンが移動していると考えられ、吸 水時間1日、3日では、塩化物イオン濃度の推定 値が測定値を上回っているため、水蒸気の移動に





(a) 飽和度分布





より水分が移動していることが考えられる。

3) 初期飽和度25,50,75%では、移流以外の要因である濃度拡散や疑似吸着により塩化物イオンが浸透していると考えられるが、詳細については今後検討が必要である。

- 4) 乾燥過程では、水分は表層部、供試体内部へと移動しており、それに伴って塩化物イオンも移動していると考えられる。
- 5) 乾湿繰り返し試験(1サイクル)と初期飽和度を 調整した塩水吸水試験では、乾湿繰り返し試験の 全塩化物イオン濃度が高くなる結果が得られた。 浸透距離もより深部まで浸透していた。このこと より、塩化物イオンの浸透は乾湿繰り返しをする ことで異なる可能性がある

謝辞

本研究の一部は, SIP インフラ維持管理・更新・マネ ジメント技術の「港湾構造物のライフサイクルマネジメ トの高度化のための点検診断および性能評価に関する技 術開発」の一環として実施したものである。この場を借 りて深く感謝致します。

参考文献

- 1) 土木学会:2013年制定コンクリート標準示方書「維持管理編」,2013
- 柳博文,福原輝幸,松岡茂:不飽和コンクリート中の水蒸気移動特性と水蒸気拡散係数,コンクリート工学論文集, Vol.12, No.3, pp61-67, 2001.9
- 丸山一平,五十嵐豪,岸直哉:セメント硬化体中の 水分移動に関する基礎的研究,日本建築学会構造系 論文集, Vol.76, No.668, pp.1737-1744, 2011
- 4) 丸屋剛, 武田均:高温乾燥環境下における塩化物イオンの移動, 土木学会第 52 回年次学術講演会, pp240-241, 1997.9
- 金子樹,阿部道彦:乾湿繰返しによるコンクリートの吸水性状と塩化物イオンの浸透・拡散に関する実験的研究,日本建築学会構造系論文集,Vol.79, No.702, pp1073-1079

- 小池賢太郎,田中拓磨,山口明伸,武若耕司:モル タルの含水状態と水分移動が塩分浸透特性に与える 影響,土木学会第67回年次学術講演会,pp259-260, 2012.9
- 7) 小池賢太郎、山口明伸、武若耕司:モルタル中の水 分移動が塩分浸透に及ぼす影響、コンクリート中の 鋼材の腐食性評価と防食技術に関するシンポジウム、 2012
- 8) 小池賢太郎,山口明伸,武若耕司,福重耕平:移流 拡散方程式を用いたコンクリート中の塩化物イオン 浸透モデルに関する検討,コンクリート工学年次論 文集, Vol.36, No.1, 2014
- 9) 千葉俊也,加藤佳孝,池田伊輝:初期飽和度を考慮 したモルタル供試体の液状水挙動に関する基礎的研 究,コンクリート工学年次論文集,Vol.37,No.1, pp529-534,2015
- 10) 中村兆治,酒井雄也,岸利治:コンクリート中の液 水挙動に与える物理的ならびに化学的性質の影響に 関する検討,セメント・コンクリート論文集, Vol.66, pp.444-451, 2012
- 多田眞作:水分移動と乾燥収縮機構、コンクリート 工学、2005
- 秋田宏,藤原忠司,尾坂芳夫:モルタルの乾燥・吸 湿・吸水過程における水分移動,土木学会論文集, Vol.13, No.420, 1990.8
- 丸屋剛, Somnuk TANGTERMISIRIKUL, 松岡康訓: コンクリート表層部における塩化物イオンの移動に 関するモデル化, 土木学会論文集, Vol.38, No.585, pp79-95, 1998.2