等空隙量下での粗大毛細管空隙空間構造の相違と強度発現の関係

1. 目的

セメント系材料は水和反応によって緻密な組織を形成し,強度や耐久性といった所要の性能を発現する. これらは水セメント比(W/C)や養生条件に強く依存し,基本的には空隙構造の相違に帰着する.一般には, 硬化体組織中の毛細管空隙量に着目した評価がなされるが,種々の配合条件においては,等空隙量であっても空隙空間構造は異なることが多い.

本研究では、W/C および材齢が相違する場合の等空 隙率での粗大毛細管空隙空間構造に着目し、強度発現 機構を点過程統計量の相違から論ずることを目的とす る.

2. 実験概要

2.1 反射電子像観察試料の作製 W/C が 0.25, 0.40, 0.50 および 0.60 のセメントペースト (直径 50mm,高さ 100mm)を作製し,打設後 24 時間にて脱型し 20℃ の水中養生を行なった.なお,W/C=0.25 の供試体については,ポリカルボン酸系高性能 AE 減水剤をセメント質量の 0.5%添加した.材齢 1,7,28 および 91 日において試料を切り出し,エタノールに 24 時間浸漬させた.凍結真空乾燥により内部水を除去した後,真空樹脂含浸装置を用いてエポキシ樹脂を含浸させた.樹脂の硬化後,表面を注意深く研磨し,観察試料とした.

2.2 画像取得方法および画像解析 観察倍率 500 倍にて試料表面から無作為に 10 枚の反射電子像を取 得した.1 画像は 1148×1000 画素からなり,1 画素は 約 0.22µm に相当する.取得した画像に対してグレー スケールに基づく2 値化処理を施し,未水和セメント 粒子および径 0.22µm 以上の粗大毛細管空隙(径 0.22µm 以上)を抽出した2 値画像を得た.また,画像 解析ソフトウェアの機能を用いて,着目相の重心点位 置座標を求め,これを位置ベクトルxiとみなして点過 程 X={x;i=1,...,n}とした.

2.3 点過程統計量 点過程統計量とは, 観察視野 W に分散する点 x_i∈X の分布パターンを, 距離を変数と

金沢大学大学院 学生員 O小池 祐輝 金沢大学理工学域 正会員 五十嵐 心一

する関数により定量評価する2次のステレオロジー量 である.本研究においてはK関数および最近傍距離関 数を用いて,空間分布特性の定量化を行なう.

(a) K 関数 ($\hat{K}(r)$) とは,任意の点から半径 r 内に存 在する他の点個数の期待値を表わす.空隙重心点位置 $x_i \in X$ を中心とする半径 r の円領域 $b(x_i,r)$ 内に,他の空 隙重心点 $x_j \in X(i\neq j)$ が存在するか否かを判定し,Ohser 法を用いて式(1)により算出した.

$$\hat{K}(r) = \frac{1}{\hat{\lambda}^2} \sum_{i \neq j} \frac{\mathbb{1}(\|x_i - x_j\| \le r)}{s(\|x_i - x_j\|)}$$
(1)

ここで, *s*(*x*)は式(2)より与えられるエッジ補正係数で あり, *a*, *b* は観察視野領域の辺長である.

 $s(x) = ab - x(2a + 2b - x)/\pi$ (2) (b) 最近傍距離関数 ($\hat{G}(r)$) とは、点過程の点 $x_i \in X$ から距離 r 離れた位置に最近傍点 $x_j \in X(i\neq j)$ を見出す確 率である。全ての点 x_i の最近傍距離 s_i を算出し、 Hanisch 法を用いて式(3)により算出した。

$$\hat{G}(r) = \frac{\sum_{i=1}^{N} \mathbf{1}(s_i \le r) \cdot \mathbf{1}(s_i \le b_i) \cdot w(s_i)}{\sum_{i=1}^{N} \mathbf{1}(s_i \le b_i) \cdot w(s_i)}$$
(3)

ここに、1(・)は()内が真であれば1を与える指示関数で ある. また、 b_i は各点 x_i から画像縁までの最短距離、 $w(s_i)$ はエッジ効果を考慮した重み付き関数である.

2.5 圧縮強度試験 2.1 と同様の条件で供試体を 作製,養生を行い,所定材齢にてJIS A 1108 に準じて 圧縮強度試験を行った.



キーワード ステレオロジー,毛細管空隙,点過程統計量,圧縮強度,空間構造 連絡先 〒920-1192 石川県金沢市角間町 金沢大学自然科学研究科社会基盤工学専攻 TEL 076-264-6373



3. 結果および考察

図-1 は、粗大毛細管空隙率の材齢の進行にともなう 変化を示したものである.いずれの W/C においても、 材齢の進行にともない空隙率は減少し、組織が緻密に なっていく様子が認められる.本研究では、空隙率(Φ) のほぼ等しい Φ=8% (図中青枠)、Φ=16% (図中赤枠) の W/C および材齢に着目して考察を行う.

図-2は、着目したセメントペーストの圧縮強度試験 結果を示したものである.いずれの等空隙率において も、W/Cが高く、長期養生を施したセメントペースト ほど強度が大きい.ここで、未水和セメント粒子2値 画像を用いて水和度を推定した後、Powersの水和反応 モデルに基づき算出した全毛細管空隙率の比較を図-3 に示す. Φ=8%の場合、W/C=0.25の値は他に比べて低 いが、強度は小さい.また、これを除いたW/Cでは全 毛細管空隙率がほぼ等しく、図-1と併せて考えると、 分解能以下の毛細管空隙量もほぼ同一であるのに、強 度には差が生じていることになる.したがって、空隙 率といった1次パラメータではなく、空隙の分布や形 状が強度発現に強く影響している可能性が考えられる.

図-4 は、粗大毛細管空隙の K 関数の等空隙率ごと に比較したものである. 図中の破線は、完全ランダム 分布である2次元ポアッソン過程を示す. いずれの空 隙率においても、K 関数値は破線に比べて若干大きく、 粗大毛細管空隙は凝集分布を形成することがわかる. しかし、関数値の差は認められない.

図-5は、粗大毛細管空隙の最近傍距離関数を等空隙

率間で比較したものである.いずれの空隙率において も,高W/Cほど値1.0に収束する距離が短い.これは, 任意の空隙重心点の近傍に他の重心点が存在する確率 が高いことを意味する.

図-6 および図-7 は、図-1 に基づき着目した粗大毛 細管空隙 2 値画像の例を示したものである. Φ=8%の W/C=0.25 では粗な空隙が点在し、W/C=0.50 では細 かい空隙が広く分布している. 空隙率は等しくても、 粗大毛細管空隙空間構造は異なることが画像からも理 解できる. 一方、Φ=16%では、空隙の分散性や幾何学 的特徴について、視覚的な印象では両者に明確な相違 は認められないが、空隙を重心点に置き換えることに より、分布特性に差はなくとも、分布を特徴づける距 離が大きく相違することがわかる.

等空隙率の場合,粗な空隙が存在する低 W/C に比べ, 高 W/C で長期材齢であるほど,空隙寸法は小さい.また, $\Phi=16\%$ のように W/C に拘らず粗な空隙が点在する場合においても,高 W/C の方が微細な寸法の空隙の 占める割合は大きい.このとき強度も大きくなること から,圧縮強度が空隙寸法および空隙径分布に依存す ることが点過程統計量からも示されたといえる.

4. 結論

全毛細管空隙率および粗大毛細管空隙率が等しくて も,粗大毛細管空隙の空間構造は W/C および材齢によ って大きく異なることが点過程統計量から明らかとな った. さらに,強度発現を空隙空間構造の相違から説 明することが可能であった.