論文 X線 CT 画像の3次元粒子計測による砕石の粒子形状の分析

麓 隆行^{*1}·平井 慎一^{*2}·溝口 達也^{*3}·松本 嶺^{*4}

要旨:骨材の重要な品質の一つに,粒子形状がある。本研究では,塩ビ管に締め固めた砕石の粒子形状を,X線 CT 画像を用いて,画像解析ソフトで3次元的に計測することを試みた。まず,X線 CT 画像からの粒子分離条件を見いだし,粒子計測を行った。その結果から,ふるいを通過するのは,短軸-中軸断面の条件で,目開き以下の短軸と,目開きの1.4倍以下の中軸をもつ粒子であること,そしてふるいに留まるのは,中軸-長軸断面の条件で,目開き以上の中軸と,目開きの1.4倍以上の長軸をもつ粒子であることがわかった。また,破砕処理が同じであれば,粒径に拘わらず,粒子の形状はほぼ同じとなることなどを明らかにした。 キーワード:砕石,粒径,形状,ふるい分け,X線 CT,画像解析,粒子計測

1. はじめに

コンクリート用粗骨材として用いられる砕石の品質は, コンクリートの流動性や充填性に関わるとともに,強度 を支える役割も担う。さらに,ポーラスコンクリートで は,砕石の間隙がコンクリートの性能に大きく影響する。 このように,砕石には,物理的要素,力学的要素,そし て化学的要素が数多く求められる。

そのような品質の一つに、砕石の粒子形状がある。砕 石の粒子形状を主に反映した試験方法は、JISA1104「骨 材の単位容積質量及び実積率試験方法」やJISA5005「コ ンクリート用砕石及び砕砂」の粒径判定実積率である。 さらに粒子形状評価として、投影画像を用いた計測など が検討されたが、その検討は2次元でのアプローチであ った¹⁾。しかし、研究、開発において、粒子形状の違い による、コンクリートのフレッシュおよび硬化後の性状 に及ぼす影響やメカニズムを特定するために、より精度 の高い3次元での計測が必要と考えられる。

粒子や空隙を 3 次元的に観察する方法の一つに X 線 CT 法がある²⁾。X線 CT 装置は,物質に吸収された X線 量を計測し,逆解析から物質内の密度分布を画像化でき る装置である。近年,コンクリート分野でも X線 CT 装 置を用いた研究が進んできている。天明ら³⁾は,X線 CT 法を用いてコンクリート内部の構成材料の定量化を試み ている。また,大友ら⁴⁾は,コンクリートのひび割れ等 の定量化を試みている。研究はさらに発展し,人見ら⁵⁾ は SPring-8 を用いた X線 CT 画像から,また杉山ら⁶⁾は マイクロフォーカス X線 CT 装置から,コンクリート中 の細孔構造の非破壊分析を行っている。

医学分野では、骨のX線CT画像から、内部の粗密分 布を画像解析ソフトで数値化することも行われている。

*1 近畿大学 理工学部社会環境工学科 講師 (正会員)
*2 近畿大学 理工学部社会環境工学科 (非会員)
*3 近畿大学 大学院総合理工学研究科環境系工学専攻 (学生会員)
*4 近畿大学 大学院総合理工学研究科環境系工学専攻 (非会員)

地盤工学分野でも画像解析ソフトを用いた粒子評価の検 討例がある⁷⁰。しかし,骨材のような大きな粒子に適用 した例はほとんど無い。

そこで、本研究では、容器に締め固めた砕石の X 線 CT 画像を画像解析ソフトにより解析し、粒子の特徴を3 次元的に把握することを試み、骨材粒子の物理的特性を 把握する上での画像解析ソフトの適用性を検討した。

2. X 線 CT 装置での撮影概要

2.1 X 線 CT 装置の概要

近畿大学所有の X線 CT 装置は,浜松ホトニクス社製 開放型マイクロフォーカス X線管 L10801(最大電圧 230kV,最大電流 100μ A)と Varian medical systems 製 PaxScan2520V(Active pixels1408×1888pixel)の受感パネ ルを有している。X線の放射量や強度は,電圧と電流に より調整する。本装置はX線管と受感パネル,そしてサ ンプルとの位置関係は固定されており,その最小 voxel サイズは 0.0613mm となる。X線は放射状に照射される ことから,1度に直径 100×60 mm 程度の範囲が撮影可能 である。図-1に示すように,X線管から照射された X 線は、放射状に照射され,サンプルを透過し、受感パネ



ルに到達し,透過画像が撮影される。この透過画像を, サンプルを中心に回転しながら必要数(プロジェクショ ン数)を撮影する。それらの透過画像を再構成ソフトで逆 解析し,X線吸収分布を白黒で16bitの輝度を持つ3次 元のX線CT画像として保存する。

2.2 試験体の作製

赤穂産流紋岩砕石 2.5~25mm を絶乾状態にした後, 呼 び寸法 2.5, 5, 10, 15 および 20mm のふるい(目開き 2.36, 4.75, 9.5, 16 および 19mm)で, 2.5-5mm, 5-10mm, 10-15mm および 15-20mm の範囲に分級した。その後, 図-2のよ うに内径 83×高さ 150mm の塩ビ管に 3 層で, ジッキン グにより各層 50 回締め固めた。X線CT 装置での撮影は, 高さ 75mm の位置が中心となるように調整した。

2.3 骨材粒子に関する物性試験

画像解析の測定内容を確認するため、以下の物性を物 理的試験から求めた。まず、容器内に占める砕石の体積 率を間隙への注水量から求めた。また、締固めに用いた 骨材のうち,粒径範囲ごとに粒子 20 粒の寸法をノギスで 測定した。目視で最も長いと判断した軸を長軸として計 測した。そして、その直角方向を計測し、短い方を短軸、 残りを中軸とした。各軸の 20 個の平均を測定値とした。

2.4 X 線 CT 装置の撮影概要

X線 CT 法では,適切なコントラストを持つ撮影像と なるように,X線管の電圧,電流,受感パネルのビニン グ(いくつかのピクセルをひとまとめに取扱うこと)およ びプロジェクション数を調整する。

本研究では、プロジェクション数を1200に、また受感 パネルを2x2ビニング(4pixelを1つとして撮影。その 結果, voxel サイズは0.1226mm となる)に統一した。



3. 画像解析概要

3.1 画像解析の流れ

画像解析の流れを図-4 に示す。再構成により得られ た X線 CT 画像を読み込み,計測したい範囲(緑色)を 決定する。次に,輝度分布と X線 CT 画像を確認し,ノ イズ除去などの画像処理を行いながら,砕石と間隙を分 ける 2 値化処理を行う。そして,2 値化処理画像の砕石 を粒子ごとに分離,認識する粒子分離処理を行う。図-5 に 3 次元粒子分離画像を示す。その後,各粒子の形状 や方向に関する物性を計測する粒子計測を行う。本研究 では,市販の産業用画像解析ソフト,ラトックシステム

表-1 X線 CT 装置での撮影条件

粒径範囲(mm)	2.5-5	5-10	10-15	15-20
X線管電圧(kV)	135	135	135	140
X線管電流(μA)	80	80	80	80



図-2 締め固めた砕石の様子



図-3 各粒径範囲のX線CT画像例(XY断面)



図-4 画像解析手順のフロー図



図-5 粒径 10-15mm の砕石の 3 次元粒子分離画像

エンジニアリング社製TRI - 3D - BON - PRT を使用した。 3.22 値化処理と粒子分離処理の概要

まず,分析ツールとして使用するため,処理時間が最 低限となるように,X線CT画像の解像度や計測範囲(高 さ)を調整した。voxel サイズを,2.5-5 mm の場合に 0.1226mm,5-10mm の場合に0.1773mm,10-15mm と15-20 mm の場合に0.2452mm とした。また,計測高さを2.5-5 mm の場合に20mm,5-10mm の場合に40mm,10-15 mm の場合に50mm,15-20mm の場合に60mm とした。

X線CT画像では、岩質や形状が不均一なので、骨材 と間隙の境界が明確でなく、グラデーションを有するこ とから、図-6での最小頻度の輝度値とX線CT画像か ら粒子と判断される輝度値が異なる。そこで、まず2値 化処理では、小さなドットとして現れるノイズの除去処 理を行った後、画像ごとの輝度分布から砕石と間隙の閾 値の目安をつけた。その後、2値化により計測される容





この状態であれば、3つの粒子は同一粒子と判断され、一つの粒子として色づけされる 図-7 粒子近傍条件の概念図

表-2	砕石での粒子分離処理	での各条件
-----	------------	-------

分離条件名	E4	E3
分離対象	砕石	砕石
エロージョン(回)	4	3
近傍削除(粒径×倍)	1	1
近傍同一視(粒径×倍)	1.4	1.4
ダイレーション(回)	4	3
微小粒子統合直径(最小ふるい目×)	0.4	0.4

器に占める砕石の体積率が,注水法から算出される砕石 の体積率とほぼ等しくなるように閾値を調整し,最終的 な2値化の輝度値を決定した。

粒子分離処理は,複雑な粒子形状をとらえる条件を決 定するため,次のような点を考慮して行った。

2 値化処理した画像に対して、粒子分離処理を行って も、近傍の砕石同士は点や面で接触しているため、隣り 合う2つの粒子が1つの粒子と判断(同一視)される。 また、1つの粒子でも、くびれが大きいと2つの粒子と して分離される。それらの判断誤差を減らすため、既往 の研究ⁿを参考に、エロージョン処理を数回行った後に、 近傍処理条件を付けて粒子分離処理を行い、その後、ダ イレーション処理によって、もとの状態を近似した。

エロージョン処理とは、各画素と隣り合う画素を調べ、

そのどれか一つでも間隙の一部であれば、その画素を間隙に置き換える操作を繰り返し、粒子表面を浸食する処理である。本研究では、隣り合う4つの画素を対象とした。ダイレーション処理はその逆である。これにより、 複数の粒子が1つの粒子と誤認されることを防ぐ。既往の研究^のでも、エロージョンとダイレーションの繰り返 しには、適正な回数があることが指摘されている。

上記の分離処理を優先すると1つの粒子の複数分割が 起こる。それを防ぐために近傍削除,近傍同一視および 微小粒子統合直径を,分離画像を確認しながら条件を設 定した。図-7のように「近傍削除」とは中心点が近い 粒子を削除する条件,「近傍同一視」とはその粒径から判 断して隣り合う距離が近い粒子を同一視する条件,およ び「微小粒子統合直径」とは1voxelでも接触している粒 子同士で同一視する微小粒子の最大寸法の条件である。

以上の条件に関して、本研究では、粒子分離状態を画 像で確認しながら検討した結果、表-2 に示す分離条件 E4 を試みることとした。その後、比較検討のために、 2.5-5mm、5-10mmの粒径範囲について、分離条件 E3 も 試みた。

なお,粒子分離後,各粒子を断面2次モーメントが同 じとなる楕円体に近似した後,最も長い長軸と,それに 直行する中軸および短軸を求め,長軸と短軸の比(アス ペクト比)を求めた。さらに楕円体と同体積の球の直径 を球相当径として算出した。

4. 砕石粒子の画像解析結果と考察

4.1 画像解析条件とその影響について

図-8 に異なる算出法で求めた容器に占める砕石の体 積率を示す。2 値化時の体積率は、注水法で計測した体 積率と同程度となるように調整していた。しかし、粒子 分離処理を行うと、粒径範囲が小さいほど体積率の減少 が大きくなった。エロージョン処理を4回とした分離条 件 E4 に比べて、3 回とした分離条件 E3 とした場合、体 積率が1~3%大きくなった。図-9のように、粒子分離



処理によって削除された部分を赤色で示すと、粒径が小 さいほど、またエロージョン回数が多いほど、粒子の周 囲に赤色が多いことがわかる。これは、粒子径に対する 解像度の影響により、エロージョンによる浸食が大きく なったと考えられる。そこで、voxel サイズとふるいの最 小目開きとの比と砕石の体積率減少量との関係を図-10に示す。両者は強い相関をもち、曲線関係となった。 ふるいの最小目開きに対する voxel サイズを 0.03 以下と すると体積減少率は 1%程度にとどまる。もし、0.03 以 上となっても、エロージョン回数を1回減らすことで体 積率の減少を4割ほど抑制できることがわかった。

次に,長軸長さに関する画像解析の結果と実測値との 関係を図-11に示す。実測値は、ノギスの当て方が安定 しないためにばらつき、分離条件 E4 に比べて±1 割程度 の差が生じたと考えられる。分離条件 E4 を用いた場合 と分離条件 E3 を用いた場合の差は 1mm 以下となり、エ ロージョンによる砕石の体積率の減少に比べて差が小さ かった。

以上の実測値との差や分離条件の影響から,粒径範囲 2.5-5mm および 5-10mm の場合の分離条件を E3 に,また 10-15mm および 15-20mm の場合の分離条件を E4 として,



赤色がエロージョンにより分離処理後, 消えた部分 図-9 エロージョンによる粒子の変化



砕石の体積率減少量との関係





以下の粒子特性の考察を行った。

4.2 使用した砕石粒子の物理的特徴について

計測した長軸,短軸,中軸および球相当径の体積分布 を示し,骨材のふるい分けと粒子形状との関係を調べた。 その結果を,図-12~15に示す。図中に縦方向の実線は 使用したふるいの目開きを,点線はその1.4倍を示して いる。目開きは正方形の1辺であり,対角線はその約1.4 倍となるからである。なお,個数割合ではなく,体積割 合としたのは,単位容積内に占める粒子の割合を表すこ とを考えたからである。

2.5-5mm の粒径範囲では,長軸の長さは小さい目開き の1.4 倍以上で多くなり,そのピークは約5mm 程度とな り,10mm 以上の粒子も存在した。短軸の長さはほとん ど大きい目開き以下で,ピークは約2.5mm であった。短 軸に比べて,長軸がなだらかな曲線となったのは,0.5mm ごとの分布としたため,2.5mm に対する分解能と,5mm に対する分解能の違いによる差であると考えている。中 軸の長さはおよそ小さい目開き以上で,大きい目開きの 1.4 倍以下の範囲に留まっていた。また,中軸と球相当径 は,ほぼ同じ曲線となり,ふるい分けられた粒子の中軸 は,2.5-5mm の球形に相当する長さではあるが,長軸や 短軸が中軸とは大きく異なることもわかる。

粒径範囲が大きくなった場合,4.1節で示したように, 粒子分離処理の精度が良いため,各軸の明確なピークが 見られなくなるものの,長軸,中軸,短軸および球相当 径の関係は,粒径範囲2.5-5mmと同様の傾向が見られた。

以上から,ふるいを通過するのは,短軸-中軸断面の条件で,目開き以下の短軸と,目開きの 1.4 倍以下の中軸 をもつ粒子であると考えられる。一方,ふるいに留まる のは,中軸-長軸断面の条件で,目開き以上の中軸と,目 開きの1.4倍以上の長軸をもつ粒子であると考えられる。

次に,長軸と短軸の比(アスペクト比)の分布を図-16に示す。アスペクト比の分布は,粒径範囲に拘わらず, 2.0をピークとして,ほぼ同じ曲線を描いていた。このこ







図-16 砕石粒子のアスペクト比の分布



図-17 塩ビ管の鉛直方向に対する長軸の傾きの分布

とから,破砕処理が同じであれば,粒径に拘わらず,粒 子の形状はほぼ同じとなることがわかる。

図-17 に塩ビ管の鉛直方向に対する長軸の傾きの分 布を示す。90度,すなわち長軸が水平状態の粒子が多い ことがわかるが,±30度の角度の粒子も多いことがわか る。その傾向は,粒径が5mm以上となると強くなった。 これは,締固め方による影響もあるが,粒径が大きいと, 直径83mmの塩ビ管の側面に粒子があたり,水平状態に ならない粒子の割合が多くなるためと考えられる。その 数値化も可能であることがわかる。

5. まとめ

本研究で得られた,X線CT画像解析に関する条件と, 砕石の粒子特性に関する考察から以下の知見が得られた。 1)内径 83mm の塩ビ管に締め固めた砕石のX線CT画像 を得るための最適な条件は,X線管の電圧が135~

- 140kV,電流が80 μ Aであった。
- 2)砕石粒子の画像解析では、輝度分布から砕石と間隙の 閾値の目安をつけ、X線 CT 画像を見ながら閾値を決 めて2値化し、エロージョン4回、近傍削除半径×1,

近傍同一視半径×1.5,ダイレーション4回,微小粒子 統合直径最小ふるい目寸法×0.4 として粒子分離処理 を行うのが有効である。

- 3)エロージョンによる体積率の減少は、ふるいの最小目 開きに対する voxel サイズの比と強い曲線関係があり、 その比を 0.03 以下とすると 1%程度の体積率の減少に とどめることができる。それ以上であった場合もエロ ージョン回数を1回減らすことで4割ほど体積率の減 少をおさえることができる。
- 4)ふるいを通過するのは、短軸-中軸断面の条件で、目開 き以下の短軸と、目開きの 1.4 倍以下の中軸をもつ粒 子である。一方、ふるいに留まるのは、中軸-長軸断面 の条件で、目開き以上の中軸と、目開きの 1.4 倍以上 の長軸をもつ粒子である。
- 5)破砕処理が同じであれば、粒径に拘わらず、粒子の形 状はほぼ同じとなる。
- 6)締固めにより砕石の長軸は水平に近くなるが、容器の 直径に比べて粒径が大きいと、塩ビ管の側面に粒子が あたり、水平状態にならない粒子の割合が多くなる。

以上より,骨材の粒子特性をX線CT画像による3次 元粒子計測により把握することが可能であることがわかった。

参考文献

- 1) 笠井芳夫他:コンクリートの試験方法上,技術書院, pp. 32-37, 1993.
- 2) 麓隆行:セメント系材料への気体吸脱着等温線の利用 に関する研究の動向,コンクリート工学, Vol. 49, No. 11, pp. 47-52, 2011.
- 天明敏行他:X線CT法を用いたコンクリートの材料 構成定量化法の提案,日本コンクリート工学年次論文 集,Vol. 30, No. 2, pp.739-744, 2008.
- 大友鉄平他:補強ポーラスコンクリートの内部ひび割 れ性状に関する研究,セメント・コンクリート論文集, Vol. 62, pp. 225-231, 2008.
- 5) 人見尚他: SPring-8 における X 線 CT 像によるモル タル微細構造の観察, コンクリート工学年次論文集, Vol. 26, pp. 645-650, 2004.
- 6) 杉山隆文:高解像度型 X 線 CT による AE モルタル中 の空隙構造の透視,土木学会論文集 E2, Vol. 67, No. 3, pp. 315-360, 2011.
- 7) 松島亘志他: SPring-8 マイクロX線CTによる粒状体の3次元微視構造の定量化、応用力学論文集、Vol. 11、 pp. 507-515, 2008.