# 論文 デジタル画像撮影によるコンクリート表面の収縮ひずみ分布測定の ための基礎的検討

青木 優介<sup>\*1</sup>·蓮見 亮<sup>\*2</sup>·嶋野 慶次<sup>\*3</sup>·米村 恵一<sup>\*4</sup>

要旨:コンクリートの収縮やひび割れの発生メカニズムの解明に資することを目的に、小型のコンクリート 供試体の表面に生じる収縮ひずみの分布を容易に測定する方法について検討した。本研究では、デジタル画 像相関法を用いる方法について検討を進めた。画像の撮影には市販のデジタルカメラを用い、照明には通常 の蛍光灯を用いた。また、画像の探索精度を向上させるため、コンクリート表面を研磨して、骨材の表情を あらわにさせた。画像解析の結果、測定区間の長さを 60mm とした場合の収縮ひずみ、ならびに測定区間 60mm を12 等分した場合の収縮ひずみ分布を、本方法により精度良く測定できることが推察された。 キーワード:ひずみ分布、収縮、デジタル画像相関法、骨材

#### 1. はじめに

コンクリート構造物における収縮ひび割れの抑制が 叫ばれて久しい。しかしながら,設計段階において収縮 ひび割れの発生確率を適切に評価する技術は,未だ整備 段階にあると見受けられる。今後のコンクリート構造物 の信頼性を確保するためにも,本技術を早期に確立する 必要があると考えられる。

本技術の確立にあたっては、合理的なコンクリートの 収縮モデル、構成則、ひび割れ発生条件の開発が課題と なる。近年では、コンクリートの収縮に関する骨材の影 響を考慮しうる精緻な数理モデルも開発されつつある<sup>1)</sup>。 これらモデルの合理性は、通常、これらを導入した数値 解析結果と実験結果との比較により検証される。

ここで、精緻なモデルの合理性を検証するためには、 実験において数百mm程度の測定区間での平均ひずみを 得るだけでは足りない。例えば、5mm程度の短い測定区 間で、モルタル部、粗骨材部、両者の界面部のひずみま でを得ることが望ましい。つまり、コンクリート表面の 詳細な収縮ひずみ分布を得ることが望ましい。

従来あるひずみゲージ法やコンタクトゲージ法では, コンクリート表面の詳細なひずみ分布を測定できない。 一方,近年発展の目覚ましい光学的測定方法<sup>2)</sup>には,こ れを実現しうる可能性が認められる。

本研究では、光学的測定方法の中でも原理的に理解し やすく、測定装置も揃えやすいデジタル画像相関法に着 目した。本稿では、市販のデジタルカメラと蛍光灯を用 いて撮影したコンクリート表面の画像に、デジタル画像 相関法を適用することにより、コンクリート表面の収縮 ひずみ分布を測定した結果について紹介する。

# 2. 研究の方針

#### 2.1 本研究の目的

本研究の目的は、コンクリートの収縮やこれを起因と するひび割れの発生メカニズムの解明に資することに ある。これらの解明を進めるためには、制御された実験 条件のもと、コンクリートの表面に生じる収縮ひずみの 分布を測定しうる手段をもつことが効率的だと考えた。 そこで本研究では、小型のコンクリート供試体を対象に、 その表面に生じる収縮ひずみの分布を容易に測定する 方法について検討することにした。

# 2.2 既往の収縮ひずみ分布測定方法

#### (1) ひずみゲージやコンタクトゲージによる方法

コンクリート表面の収縮ひずみ分布を測定する簡易 で確実な方法の一つに、複数枚のひずみゲージを用いる 方法が挙げられる。

過去に著者らは、乾燥収縮ひび割れ供試体の表面に複 数枚のひずみゲージを貼り付け、その収縮ひずみの分布 を測定した経験をもつ<sup>3)</sup>。一般に、ひずみゲージは収縮 やクリープなど長期間にわたるひずみの測定には不向 きとされていたが、著者らは事前の長さ変化試験にて、 ゲージの貼り付け面を乾燥させる条件下であれば、乾燥 開始以後において、供試体表面に貼り付けたゲージから 得られるひずみと、供試体内部に設置した埋め込み型ひ ずみ計から得られるひずみは、ほぼ一致することを確か めていた。実際に、測定された収縮ひずみの分布は妥当 と判断された。このことからも、コンクリート表面の一 区間内の収縮ひずみ分布を測定するだけなら、複数枚の ひずみゲージを貼り付ける方法で十分可能だと考えて いる。

\*1 木更津工業高等専門学校 環境都市工学科准教授 博士(工学) (正会員)
\*2 木更津工業高等専門学校 専攻科環境建設工学専攻
\*3 木更津工業高等専門学校 教育研究支援センター (正会員)
\*4 木更津工業高等専門学校 情報工学科 博士(工学)

ただし、本研究では、コンクリート表面の一区間内だ けではなく、面的に、かつ詳細にひずみ分布を測定する ことを目指している。面的かつ詳細にひずみ分布を測定 するには、供試体表面の全面にわたって、ひずみゲージ を大量枚貼り付けなければならない。このことは、測定 者に多くの負担を生じさせる。なおかつ、貼り付け箇所 からの水分の乾燥を防ぐこと、貼り付けたゲージとその 接着剤が貼り付け箇所を補強することにより、本来生じ るはずの変形やひび割れを阻害する問題も生じさせる。 これらの問題に対する解決策を現時点では講じ得ない。 よって、複数枚のひずみゲージを用いる方法では、本研 究にて目指す面的かつ詳細なひずみ分布の測定を実現 できないと考えられる。

他方,ひずみゲージによる長期間のひずみ測定に信頼 を寄せられないのであれば、コンタクトゲージを用いる 方法もある。この方法で、乾燥収縮を拘束されたコンク リートの表面のひずみ分布を測定した研究例もある<sup>4)</sup>。 ただし、通常用いられるコンタクトゲージは、測定区間 の長さが 100mm~200mm 程度と比較的長く、詳細なひ ずみ分布の測定には適さないと考えられる。

以上のことをふまえれば、これらの方法はコンクリー ト表面の面的かつ詳細な収縮ひずみ分布を測定するに は必ずしも適さず、むしろ他の方法により測定された結 果の精度を検証するためのデータを得ることに適する と考えられる。

#### (2) デジタル画像撮影による方法

内野らは、圧縮荷重下における角柱供試体のデジタル 画像を撮影し、これにデジタル画像相関法を適用して、 表面に生じるひずみ分布を測定している(図-1)<sup>5)</sup>。

デジタル画像相関法とは、対象物の変形前後を CCD カメラ等で撮影し、得られたデジタル画像の輝度値分布 から、対象物表面の変形量と変形方向を求める方法とさ れる。コンクリート供試体への圧縮載荷を例に具体的な 説明を以下に加える。なお、図-2 において、図による 説明も試みているので参考にされたい。まず、変形前の 画像にてひずみの測定区間を定め、その両端の座標をA 点,B点と定める。ここで,A点,B点を中心とするN画 素×N 画素の画素集団をトリミングし、これらを A 点,B 点の基準画素集団としておく。次に,変形後の画像から A点,B点の基準画素集団が持つ輝度値分布に最も相似す る点を探索する。この際、相関係数が判定基準となる。 すなわち,変形後の画像にて A 点,B 点の基準画素集団を 順次探索していき,最も輝度値分布の相関係数が高くな る画素集団の中心点を変形前のA点B点だと特定する。 変形後の画像から特定された A 点,B 点をそれぞれ A' 点,B'点とすれば、式(1)から、A 点と B 点との区間内に 生じたひずみが算出される。



図-1 圧縮載荷を受ける供試体表面のひずみ分布<sup>5)</sup>





$$\varepsilon = \frac{A'B'間の画素数 - AB間の画素数}{AB間の画素数}$$
(1)

なお,画素を距離に変換したとしても算出されるひずみ は同じ値になる。

以上から察せるように、本方法によるひずみの測定精 度は、変形前の基準点(を含む画素集団)を変形後の画 像から探索する精度に依存する。内野らは、画素単位で 探索を行う粗探査に続き、画素以下の精度で探索を行う 精密探査を加えることにより、探査精度の向上を図って いる。また、コンクリート表面の輝度値分布を乱すこと により探査精度の向上が見込まれることから、供試体表 面に黒色スプレーを噴霧している。 本方法であれば、ひずみゲージ法やコンタクトゲージ 法で問題となった費用、手間、乾燥の妨害、接着箇所へ の補強、測定区間の長さなどの問題が全て解決される。 撮影装置の準備と画像解析プログラムの作成が問題と なるが、近年では高機能なデジタルカメラも入手しやす くなっていること、デジタル画像相関法自体は情報処理 分野では基礎的な技術とされていることをふまえれば、 その解決に大きな障害はないと考えられる。

なお、伊藤らは、ラインセンサスキャナを用いてデジ タル画像を撮影し、これに画像相関法を適用してコンク リート表面のひずみ分布を測定している<sup>の</sup>。この場合、 CCD カメラの撮影では生じやすい照明の変動やレンズ の収差による画像のゆがみの問題が解消されるだけで なく、器材自体も安価で、より高画素での撮影が可能に なると報告している。

#### (3) その他の方法

他にも、レーザー干渉を利用したモアレ干渉法,スペ ックル干渉法,ホログラフィ法などの測定方法が開発さ れている<sup>2)</sup>。これらの方法を用いてもコンクリート表面 のひずみ分布を測定できる可能性が示唆されているが, やや特殊な測定装置を必要とすることから,本研究では 検討の対象外とした。

# 2.3 本研究の方針

本研究では、内野らと同じく、デジタル画像相関法を 用いてコンクリート表面の収縮ひずみ分布を測定する 方法について検討する。基本的には内野らの測定方法を 踏襲するが、内野らとの違いとして、撮影機器に市販の デジタルカメラを用いていること、照明に一般的な蛍光 灯を用いていること、供試体表面の輝度値分布を乱すた めに、黒色スプレーの噴霧ではなく、表面の研磨により 骨材の表情をあらわにする手法を用いていること、そし て、長期間にわたる乾燥収縮ひずみの測定を行っている ことが挙げられる。すなわち、研究の新規性としては、 準備が容易な機器や条件を用いていること、画像の探索 精度を上げると同時に粗骨材とモルタル部とのひずみ 性状の違いを捉えようとしていること、長期間にわたる ひずみの測定を行っていることが挙げられる。

なお、本研究におけるデジタル画像解析プログラムは、 内野らの結果(図-1)のように、コンクリート表面の ひずみ分布を詳細に出力しうる段階には達していない。 現段階では、図-2のフローのように、あらかじめ指定 する2点間に生じたひずみを手作業にて(相関係数を判 定基準とする探索作業のみ自動)算出できるだけの完成 度に留まっている。今後、詳細なひずみ分布を出力でき るよう完成度を高める予定だが、本稿では、その基礎的 検討として、現段階の解析プログラムでのひずみの測定 精度について検証した結果を紹介する。



写真-1 乾燥収縮供試体の外観

# 3. デジタル画像撮影による収縮ひずみ測定

#### 3.1 測定の流れ

測定は,基本的に図-2の流れに準じた。すなわち, 乾燥収縮供試体の乾燥開始直後(実際には乾燥開始後24 時間)とそれ以降の時点にて,供試体表面の画像をデジ タルカメラで撮影した。乾燥開始直後の画像にて,ひず みの測定区間とその両端における基準画素集団を設定 した。続いて,乾燥開始以降に撮影した画像から,両端 の基準画素集団に最も相似する画素集団を探索し,両者 の座標を特定した。当初に設定した測定区間に含まれる 画素数と,探索された画素集団の座標間に含まれる画素 数の差から,測定区間内に生じたひずみを算出した。

算出したひずみの精度については、測定区間の近傍に 貼り付けたひずみゲージの値との比較により検証する ことにした。なお、本稿では、測定区間の長さを 60mm (検証用ひずみゲージと同等の測定区間)とした場合の 平均ひずみと、測定区間の 60mm を 12 等分した場合の ひずみ分布の測定例について紹介する。

#### 3.2 供試体の準備

測定に用いた乾燥収縮供試体の外観を写真-1 に示す。 供試体は高さ 50mm, 幅 100mm, 長さ 350mm の寸法を もつ角柱とした。撮影面の輝度値分布を乱すため、撮影 面を研磨機により研磨し、骨材の表情をあらわにさせた。 なお、研磨後の表面には研磨跡などの微妙な凹凸が残る。 この凹凸が, 撮影焦点のズレ等の問題を生み, 結果的に, ひずみの測定精度を劣化させることも懸念される。この ことに対して、本研究では特別な対策を施していない。 すなわち、以降に示すひずみの測定結果には、この懸念 による影響が含まれている可能性があることに留意さ れたい。また,供試体表面の輝度値分布を乱す方法とし て,研磨により骨材の表情をあらわにさせる本方法は, 内野らが行った黒色スプレーの噴霧よりも手間を要す る。しかし、表面の輝度値分布をより大きく乱せること、 変形の局所化や破壊の発端に及ぼす骨材の影響を観察 できることなどの利点があることから、本研究では採用 することにした。

供試体の表面には、検証用のひずみ測定値を得るため のひずみゲージとして、測定区間 60mm をもつステンレ スベースゲージを貼り付けた。なお、乾燥収縮供試体に おけるコンクリートの配合は不明である。研究の目的上、 配合が把握されている必要は特にないと考え、約1年間、 実験室に放置されていた供試体を用いた。ただし、供試 体は乾燥開始以前に10日間水中に浸漬し、吸水させた。 また、粗骨材の種類は砂岩砕石であり、その最大寸法は 20mm に相当することを確認した。

#### 3.3 撮影機器の準備

ひずみの算出精度を高めるためには測定区間内にお ける画素数を多くすることが重要となり、それを適える ためには高い撮影画素数をもつデジタルカメラを準備 することが重要となる。例えば、100mmの測定区間を 4000 画素(1200 万画素デジタルカメラの長手方向の画 素数)で撮影した場合、1 画素あたりの長さは 0.025mm となる。この条件下で1 画素分の変形が生じたとすれば、 そのひずみは 0.025/100=250 μ となる。この値は、コン クリートの表面に生じている収縮ひずみを算出する際 の最小目盛りとしては、明らかに粗い。

本研究では、N 社製デジタル一眼レフカメラを準備し、 撮影に供した。本カメラの撮影画素数は最大 1200 万画 素である。上述のように、コンクリート表面の収縮ひず みを測定するには、この画素数でも十分とは言えないが、 市販されており入手しやすかったこと、(購入当時の) 市販のデジタルカメラではトップクラスの撮影画素数 をもっていたこと、豊富なレンズ群やパソコンと連動し た自動撮影システムなどが既に整備されていたことな どを理由に、本カメラを選択した。

#### 3.4 試験と画像撮影

乾燥収縮試験とその画像撮影の様子を**写真-2** に示す。 なお、当時の乾燥条件は、室温 20±1.0℃、相対湿度 50 ±5.0%であった。

画像の撮影には、特別な機器や技術を要していない。 鋼製の台座の上にカメラを固定し、レンズの先に供試体 を置いた。以後、パソコンに導入した自動撮影システム により、24時間毎に画像を撮影した。照明には、室内の 蛍光灯のみを用いた。特別な機器や技術を要さない条件 下で、どの程度の精度のひずみ測定が可能となるのかを 検証していることにも本研究の特徴がある。

# 3.5 画像解析によるひずみの算出

ひずみの算出作業には、図-2 にて紹介した内野らの 方法をほぼ踏襲した<sup>7)</sup>。乾燥開始直後の画像にて設定し た基準画素集団(ここでは 32 画素×32 画素)を、乾燥 開始以降の画像から探索する際には、内野らと同じく、 画素単位による粗探査と画素単位以下での精密探査を 行った。具体的には、まず粗探査として、式(2)によって



写真-2 乾燥収縮試験と画像撮影の様子

計算される相関係数 C を判定基準に, 乾燥開始以降の画 像おいて, 基準画素集団に最も相似する画素集団の画素 単位での座標を特定した。

$$C(X+u,Y+v) = \sum_{i=-M}^{M} \sum_{j=-M}^{M} \left| \frac{I_d(X+u+i,Y+v+j)}{-I_u(X+i,Y+j)} \right|$$
(2)

ここで, I<sub>u</sub>(X,Y), I<sub>d</sub>(X+u,Y+v)はそれぞれ乾燥開始直後, 乾燥開始以降の輝度値を表す。X,Y は基準画素集団の 中心座標,u,vはそれぞれx方向,y方向への移動量を 表す。乾燥開始以降の画像において,式(2)から算出され る相関係数Cの総和が最小になる座標が,基準画素集団 に最も相似する画素集団が存在する画素単位の座標と して特定される。

次に精密探査として,式(3)によって計算される相関係 数の残差Sを判定基準に,基準画素集団に最も相似する 画素集団の画素単位以下での座標を特定した。

$$S\left(X,Y,u,v,\frac{\partial u}{\partial x},\frac{\partial v}{\partial y},\frac{\partial v}{\partial x},\frac{\partial v}{\partial y}\right) = 1 - \frac{\sum \left[F(X,Y) \cdot G(X^*,Y^*)\right]}{\left[\sum \left(F(X,Y)^2\right) \cdot \sum \left(G(X^*,Y^*)^2\right)\right]^{1/2}}$$
(3)

ここで, F(X,Y)と G(X\*,Y\*)は, それぞれ乾燥開始直後の (X,Y)と乾燥開始以降の(X\*,Y\*)における輝度値である。 また, (X\*,Y\*)は(X,Y)の変形を考慮した座標であり,

$$X^* = X + u + \frac{\partial u}{\partial x} \Delta x + \frac{\partial u}{\partial y} \Delta y$$
  

$$Y^* = Y + v + \frac{\partial v}{\partial x} \Delta x + \frac{\partial v}{\partial y} \Delta y$$
(4)

と表される. ここで、 $\Delta x$ 、 $\Delta y$ はそれぞれ基準画素集団 の中心から(X,Y)までの距離である。(X\*,Y\*)は整数値に ならないことが多く、その場合の輝度値は補間により求 めることになる。乾燥開始以降の画像において、式(3) から算出される相関係数の残差 S が最小になる座標が、 基準画素集団に最も相似する画素集団が存在する画素 単位以下での座標として特定される。 なお,精密探査では,画素単位以下の座標での相関を 求める作業を行うため,画素と画素の間の輝度値を補間 する必要がある。今回の解析では,これに双一次補間法 を用いている。本方法の説明については割愛する。

## 4. 表面ひずみの測定結果と考察

# 4.1 乾燥収縮試験における測定

#### (1) 測定区間長さを 60mm とした場合の平均ひずみ

ひずみの算出に用いた測定区間の画像を**写真-3** に示 す。ここでは、ひずみゲージを挟む4区間に生じるひず みを算出し、それらの平均値(1区間のデータのみでは 粗骨材の配置によりひずみが変動するため、4区間の平 均値とした)とひずみゲージにより測定されるひずみを 比較することで、測定精度を検証した。なお、各区間に おける基準画素集団間の画素数は、ひずみゲージの測定 区間 60mm と同等になるよう、2900 画素とした。

画像解析により特定した区間1,2,3,4における両端2点間の長さ(画素)を表-1に示す。また、これらの値から計算した区間1,2,3,4におけるひずみを表-2に示す。 表-2には、区間1,2,3,4におけるひずみの平均値とひず みゲージにより測定されたひずみも記している。図-3 には、両者の値と乾燥時間との関係を示している。両者 の値はほぼ一致している。よって、本方法を用いても、 コンクリート表面の乾燥収縮ひずみを良好な精度で測 定しうると推察される。

なお、今回のひずみの計算では、乾燥開始後 24 時間 で撮影した画像から基準画素集団を設定している。本来 ならば、乾燥開始直後に撮影した画像から設定するべき である。しかし、乾燥開始直後のコンクリート表面では、 水分の乾燥などにより、セメントペーストや骨材の輝度 値に大きな変化が生じる。それゆえ乾燥開始直後の画像 から基準画素集団を設定すると、以降の画像からそれを 十分な精度で探索することができず、結果として、算出 されるひずみに大きな誤差が生じることが確認された。 この問題の解決については今後の課題とした。

#### (2) 測定区間 60mm を 12 等分した場合のひずみ分布

ひずみ分布の算出に用いた測定区間の画像を写真-4 に示す。ここでは、測定区間 60mm (本画像の場合 2556 画素)を12等分し、それぞれ 5mm の区間におけるひず みを算出することで、当該区間のひずみ分布を求めた。 なお、求めたひずみ分布の妥当性を検証するためには、 同じ測定区間において、5mm 毎にひずみゲージによりひ ずみを測定し、その分布との比較を行うことが望ましい。 しかし、ここでは画像解析により求められたひずみ分布 の平均値を算出し、これと測定区間 60mm のひずみゲー ジにより測定されたひずみの値を比較することで、妥当 性の検証に代えることにした。



写真-3 平均ひずみの算出に用いた測定区間

表-1 区間 1, 2, 3, 4 における両端 2 点間の長さ

乾燥	区間1	区間2	区間3	区間4	
時間	2点間長さ	2点間長さ	2点間長さ	2点間長さ	
(日)	(画素)	(画素)	(画素)	(画素)	
1	2900.00000	2900.00000	2900.00000	2900.00000	
3	2899.93729	2899.90946	2899.80002	2899.97872	
7	2899.66815	2899.68407	2899.74087	2899.73237	
14	2899.31059	2899.30931	2899.19901	2899.22613	
21	2899.11319	2899.06703	2899.02757	2898.96149	
28	2898.98821	2898.91118	2898.82571	2898.80586	

表-2	区間 1,	2,	3,	4におけるひずみ

乾燥	区間1	区間2	区間3	区間4	区間1-4	ゲージ
時間	ひずみ	ひずみ	ひずみ	ひずみ	平均	ひずみ
(日)	(µ)	(µ)	(µ)	(µ)	(µ)	(µ)
1	0	0	0	0	0	0
3	-22	-31	-69	-7	-32	-31
7	-114	-109	-89	-92	-101	-113
14	-238	-238	-276	-267	-255	-253
21	-306	-322	-335	-358	-330	-313
28	-349	-375	-405	-412	-385	-350





画像解析により求められた(表-1,2 と同様の計算を 行った)各区間のひずみと乾燥時間との関係を図-4 に 示す。図-4 中には、各区間のひずみの平均値とひずみ ゲージにより測定されたひずみも、それぞれ太線で示し てある。両者の値はほぼ一致している。よって、本方法 により求められた測定区間内のひずみ分布は、妥当なも のと推測される。

この検証結果を受けて,改めて各区間のひずみを観察 すると,その変動が著しいことがわかる。作図上,多数 のデータ線が錯綜するため,ここでは特徴的な点につい ての考察に留める。例えば区間bでは,乾燥開始直後か ら急激に収縮し,乾燥後7日を過ぎたあたりからやや膨 張に転じる様子が伺える。あるいは区間jでは,乾燥開 始直後から膨張し,乾燥後14日を過ぎたあたりから収 縮に転じる様子が伺える。区間b,区間jの状態を写真 -4から確認すると,区間bではモルタル分が多く,一 部に粗骨材との界面を含んでいる。区間jはそのほとん どが粗骨材によって占められている。これらのことから, モルタル,粗骨材および両者の界面における収縮やはく 離挙動が相互しあい,コンクリート表面の収縮ひずみの 変動に繋がっていることが伺える。

# 5. まとめ

小型コンクリート供試体を対象に,表面に生じる収縮 ひずみの分布を容易に測定する方法について検討した。 本研究で得られた知見を以下にまとめる。

- (1) デジタル画像相関法を用いてコンクリート表面の収縮ひずみ分布を測定した。本研究では、撮影機器に市販のデジタルカメラを用いる、照明に通常の蛍光灯を用いる、など画像の撮影に特殊な機器や技術を用いないことにした。また、供試体表面の輝度値分布を乱すために、表面の研磨により骨材の表情をあらわにする手法を用いた。
- (2) (1)の方法により、測定区間の長さを 60mm とした場合の平均ひずみを算出した。算出されたひずみは、ひずみゲージにより測定したひずみとほぼ一致したことから、本方法によりコンクリート表面の収縮ひずみを良好な精度で測定しうることが推察された。
- (3) (1)の方法の応用により, 測定区間 60mm を 12 等分した場合のひずみ分布を求めた。求めたひずみ分布の平均値とひずみゲージにより測定したひずみがほぼ一致したことから、本方法によりコンクリート表面の収縮ひずみ分布を妥当に求められることが推察された。なお、今回のひずみ分布の測定結果からは、モルタル、粗骨材および両者の界面における収縮やはく離挙動が相互しあい、コンクリート表面の収縮ひずみの変動に繋がっていることが伺えた。



図-4 各区間のひずみと乾燥時間の関係

#### 謝 辞

本研究の実施にあたり,福岡工業技術センターの内野 正和博士,九州工業大学の日比野誠博士,合田寛基博士 には貴重なアドバイスを頂きました。ここに記し,深く 感謝致します。

# 参考文献

- T. Shimomura: Time-Dependent Stress and Strain in Concrete Member under Restraint Drying Shrinkage, CREEP,SHRINKAGE,DURABILITY MECHANICS of CONCRETE and CONCRETE STRUCTURES, Vol.1, pp.215-222, Oct.2008
- 2) 日本コンクリート工学協会九州支部:「光学的計測 法によるインフラ構造物の新しい計測法」に関する 講習会資料,2006.10
- Y. Aoki, T. Shimomura, H. Obata : Stress Analysis and Cracking Criteria of Concrete under Restraint Drying Shrinkage, Proceedings of the Seventh East Asia-Pacific Conference on Structural Engineering & Construction, pp.1425-1430, August, 1999
- 4) 大野俊夫,魚本健人:コンクリートの収縮ひび割れ
   発生予測に関する基礎的研究,土木学会論文集 V
   巻, No.662, V-49, pp.29-44, 2000.10
- 5) 内野正和ら:光学的変形計測手法を利用した構造物 診断のための全視野計測方法の開発,福岡県工業技 術センター研究報告, No.16, 2006
- 6) 伊藤幸広ら: ラインセンサスキャナを用いた全視野 ひずみ計測法に関する基礎的研究, 土木学会第 61 回年次学術講演会講演概要集, pp.367-368, 2006.9
- 7) 松山幸央ら:ディジタル画像相関法を用いたコンク リートのひずみ測定,第35回土木学会関東支部技 術研究発表講演概要集,CD-ROM,2008.3