画像情報技術を用いた地震下の既設鋼構造物の終局崩壊現象

可視化システムの開発

川田工業(株)	正会員	○北村匡範	JIP テクノサイエンス(株)	正会員	和田眞禎
(研究当時大阪市立大学)	大学院)				
大阪市立大学大学院	正会員	北田俊行	大阪市立大学大学院	正会員	山口隆司
JIP テクノサイエンス(株)	正会員	丹羽量久	長崎大学工学部	正会員	松田 浩

1. **まえがき**本研究では,既設構造物の形状などの位置情報を三次元画 像計測から取得し,有限要素解析のための数値解析モデルを作成し,そ れを用いて弾塑性有限変位解析¹⁾を行い,得られた解析結果と撮影した 既設構造物のデジタル画像情報から,地震時の終局状態などを高い現実 感を備えて可視化再現するシステムを構築した.本研究で開発したシス テムは図1に示す①形状認識サブシステム,②画像・形状データ作成サ ブシステム,③材料情報取得サブシステム,④数値解析サブシステム, および⑤可視化サブシステムの計5つのサブシステムから構成されてい る.

2. 鋼製箱型断面柱供試体を用いた本システムの検証 「形状認識サブシ ステム」において、鋼製箱型断面柱供試体の三次元座標をデジタル画像 から取得するため、図2に示すように、供試体の角部をそれぞれ異なっ た2方向から、供試体を周回し全面を網羅する形で、供試体と C.F.(キ ャリブレーションフレーム)を撮影した.本サブシステムにより算出し た三次元座標と実測値との比較を表1に示す.本サブシステムでは、レ ンズのひずみを考慮してその影響を除くよう補正している.なお、上段 にひずみ補正前、下段にひずみ補正後の座標値を示す.この結果から、 レンズのひずみ補正前後ともに、画像計測における一般的な許容誤差で ある5%以内に収まっている.特に、ひずみ補正後の計測値は1%未満の 誤差にとどまっており、非常に高精度で計測が可能であることがわかる.

「画像・形状データ作成サブシステム」では、個々の座標系で算出さ れた供試体の各面の三次元座標を回転させ、閉合誤差を最小にするよう に合成し、供試体全体の三次元座標を取得後、有限要素解析のための数 値解析モデルを構築した.構築した数値解析モデルには若干の凹凸が見 られ、これらは各面の三次元座標から供試体全体の三次元座標を取 得する際の合成による誤差が積み重なったためと思われる.したが

耒	1	=次元座標の計測精度
衣		二次儿产惊切乱则相及

		高さ方向(mm)			幅方向(mm)		
		実寸法	平均值	誤差	実寸法	平均值	誤差
Face1	補正前	250.0	253.07	1.23%	1355.0	1357.87	0.21%
	補正後		251.35	0.54%		1351.88	0.23%
Face2	補正前	333.3	337.47	1.25%	1355.0	1367.48	0.92%
	補正後		334.37	0.32%		1356.99	0.15%
Face3	補正前	250.0	262.09	4.84%	1355.0	1372.14	1.26%
	補正後		250.98	0.39%		1357.25	0.17%
Face4	補正前	333.3	342.26	2.69%	1355.0	1361.05	0.45%
	補正後		327.51	1.74%		1350.68	0.32%

キーワード:既設構造物,画像情報技術,マッピング技術,可視化 〒558-8585 大阪市住吉区杉本 3-3-138 大阪市立大学大学院工学研タ

マッピング技術, 可視化 大阪市立大学大学院工学研究科都市系専攻 TEL:06-6605-2735



図 1 本システムのフロー



って、さらに高精度な数値解析モデルを必要とする場合には、より画素数 の多いデジタルカメラを用いて、C.F.および計測対象点の抽出をより正確 に行うことや,構造物の撮影時に,基準座標軸を数多く設けるなどする必 要がある.

次に、「数値解析サブシステム」において、弾塑性動的応答解析を行っ た.入力地震波には、JR 西日本鷹取駅地盤上 NS 成分を用いた.なお、画 像計測から得る事のできない材料情報については「材料情報取得サブシス テム」から取得することになっている.入力した地震波および解析結果を 図3および図4にそれぞれ示す.

「可視化サブシステム」では、得られた解析結果から抽出した変位のデ ータと、「画像・形状データ作成サブシステム」で作成されたデジタル画像 とを重ね合わせ、終局状態や地震動の挙動を図4に示すように表示させた. 図 4(a)は x 方向の最大応答変位付近(4.3 秒)を表示した結果である. なお, 変形倍率は 10 倍である. これらのデジタル画像と図 4(b)から, 時刻歴応答 結果および終局状態を写真上に再現できていることがわかる. さらに,図 5(a)に示す可視化結果と図5(b)に示す解析結果から、局部座屈形状の再現 もできている.

また、解析結果から抽出した応力データから変形状態を表示させた画像 上に、応力コンターを表示した.表示した応力コンターを図6に示す.表 示する応力は, σ, 方向の応力を指定している. ここでは, 変形後の画像デ ータに記録された対象構造物の要素内画素の RGB 値を, 圧縮側に R 値(赤 色)を, 引張側に B 値(青色)を用いた応力コンタースケールに変換し, 応力度の違いを色の濃淡の違いによって表示させている. 変形状態と応力 コンターを同時に表示させることで、ある要素の応力下の変形形状が瞬時 に判断できる.本研究では,解析結果を 0.1 秒毎で出力しており,地震時(a) 可視化結果 の挙動を 400 分割した 400 枚の画像を出力し、これらをアニメーションツ 図 4 最大応答変位付近の変形状態 ールを用いて時系列にリアルタイムで再生を行った. それによって,構造 物の地震時の挙動を直感的に体験できることを示した.

3. まとめ

- 1. 本システムは、市販のデジタルカメラと基準座標軸となる C.F. (キャリ ブレーション・フレーム)を使用することによって,既設構造物の三次 元座標値を迅速に取得することができるとともに、安価で可搬性に優れ ている. そのため, 老朽化した鋼橋の点検, 診断を行う際, 補修・補強 図 5 変形状態を表示した画像の拡大図 箇所に関する三次元データを迅速かつ合理的に収集するのに有効である.
- 2. 鋼製箱型断面柱供試体では、約800点のデータに対して「形状認識サブ システム」から「画像・形状作成サブシステム」までの所用時間は1時 間強であり、「可視化サブシステム」における可視化用の画像を作成する までの所要時間は変形状態,応力コンターのいずれも30分程度である. **参考文献** 1) USSP 研究会: USSP ユーザーズ・マニュアル, 理論編, Ver.3.0, 日本構研情報(株), 1996.



図 2 JR 西日本鷹取駅地盤上 NS 成分(1/6モデル)



図 3 弾塑性動的応答解析結果



(b) 解析結果



(a) 可視化結果 (b) 解析結果



図 6 応力コンター表示結果