加速度計測網を利用した構造物健全性評価手法の開発 その2: 健全性評価手法の開発

正会員	○赤上 広生*
同	亀田 敏弘**
同	金久保 利之***

健全性評価 モニタリング 加速度計測網

#### 1. はじめに

同名論文(その1)では、民生品向けの電子デバイスを 用いて加速度計測装置を開発し、5層の実験モデルに加 速度計測網を構築した.本報では、加速度計測網を利用 した構造物健全性評価手法を提案する.なお、本報にお ける加速度センサーとしてひずみゲージ式加速度センサ ーを利用した.

#### 2. 提案手法の概要

本研究で提案する健全性評価手法では、先ず、ある時 刻における実測データAとシミュレーションデータA'、 ならびに、ある一定時間経過後、あるいは中小地震発生 後における実測データBを必要とする.実測データAと 実測データBの差とシミュレーションデータA'とシミュ レーションデータB'の差をそれぞれ算出し、実測データ の差とシミュレーションデータの差が同値となるように シミュレーションデータB'を決定する.そして、シミュ レーションデータを算出するために用いた数学的パラメ ータを健全性評価のための指標として、対象構造物にお ける損傷有無や損傷箇所、損傷程度を評価する.

具体的に、実測データやシミュレーションデータの差 を求めるために、各計測地点で得られた加速度時刻歴デ ータや数値解析により得られた加速度時刻歴データを用 いて、各周波数成分におけるフーリエスペクトルを算出 する.そして、そのフーリエスペクトルを利用して、損 傷前後における実測データとシミュレーションデータの 差を求める.これを、 $\Delta C$  と定義する.本手法では、全 ての剛性低下率の組合せについて順解析を用いて $\Delta C$  の 値を求める.次に、 $\Delta C$  の値が最小となるときの剛性低 下率の組合せを同定する.そして、各層の剛性低下率を 指標として構造物の健全状態を評価する.フーリエスペ クトルを用いた理由は、試作を行った加速度計測装置の 分解能が 5gal と比較的荒く、周波数成分で解析を行うこ とにより、その欠点を補うためである.

構造物に対する入力としては、不定期に発生する震度 3 程度の中小地震動を想定している.したがって、中小 地震動が発生する度に振動計測を行うことにより、構造 物の健全性を監視することが可能である.

## 3. 数値実験による提案手法の妥当性の検証

#### 3.1 実験モデル

提案する健全性評価手法の妥当性を検討するため、5 層の鉄骨造構造物を想定した 5 質点系せん断型モデルを 用いて、数値実験を行った.実験モデルを図1 に示す. 各質点の質量を 1.0×10<sup>5</sup>kg、健全時の剛性を各質点とも に 1.5×10<sup>8</sup>N/m と仮定した.減衰定数は 2%の剛性比例型 とし、復元力特性は線形モデルを適用した.



図1 数値実験モデル(2層の剛性が20%低下した場合)

#### 3.2 入力地震動

入力地震動を選択するにあたり,対象構造物が建って いる地域で発生する可能性の高い地震動を用いた検討が 必要であると考えられる.そこで,構造物が健全状態に あるときの入力地震動として,2004/04/04 茨城県沖 (M5.8,震源深さ49km)の K-net つくば NS 方向の約40秒 間の強震動記録を用いた.気象庁によると,この地震に よりつくば市では震度3が観測された.なお,茨城県沖 を震源とする地震は,茨城県地方で比較的頻繁に発生す る地震の一つである.

一方,構造物が損傷状態にあるときの入力地震動として,2005/11/15 三陸沖(M6.9,震源深さ 0km)の K-net つくば NS 方向の 40 秒間の強震動記録である.気象庁によると,この地震によりつくば市では震度 3 が観測された. 3.3 損傷パターン

本実験で解析を行った構造物の損傷パターンを表1に 示す.シミュレーションデータを作成するにあたり,初 期状態において各層の剛性にばらつきを与えず各層の剛 性を一定とした.一方,損傷前後の実測データを作成す

Development of Diagnostic System for Structural Damage using Acceleration Network

Part 2 : Development of Diagnostic System

AKAGAMI Hiroki, KAMEDA Toshihiro and KANAKUBO Toshiyuki

るにあたり、実構造物の地震応答を模擬するために、初 期状態おいて剛性に1~2%のばらつきを与えた.

AX I	頂筋ハクー	
	損傷層	剛性低下率
損傷パターン1	2 層	20%
損傷パターン2	2層・4層	ともに 10%
損傷パターン3	損傷	「なし

表1 損傷パターン

#### 3.4 実験結果と考察

各層の剛性低下率を $\alpha_1 \sim \alpha_5$ とする.  $\alpha_1 \sim \alpha_5$ の5 変数 について、0%~30%の範囲で 2%毎に変化させ、全ての剛 性低下率の組合せについて $\Delta$ Cの値を求めた. **表** 2 に $\Delta$ C の値が小さい方より 3 番目までの $\Delta$ Cの値とそのときの 各層の剛性低下率を示す. パターン 1 において、第 2 層 の剛性低下率を正解値よりも数%程度低く同定しているが、 おおむね良好な精度で同定できた.

#### 4. モデル実験による提案手法の妥当性の検証

#### 4.1 実験モデル

図2に示すように、実験モデルは 5層で、各階床レベルに2mm厚のア ルミニウム板を置き、各層の隅部に 柱を模擬した4枚の板と壁を模擬し た2枚の板をネジ・ナットで取り付 けた.損傷による各層の剛性低下は、 実験モデルの隅部にある柱を除去す ることにより実現した.具体的には、 隅部にある柱を接合している状態を 健全時とした.2本の柱を除去した 状態で層剛性が10%低下し、4本の 柱を除去した状態で層剛性が20%低 下するように設定した.



図2 実験モデル

### (a) 損傷パターン1

## 表 2 数値実験による同定結果 (b) 損傷パターン 2

(c) 損傷パターン3

$\alpha_1\%$	$\alpha_2(\%)$	a3(%)	a4(%)	a .(%)	∆C (gal)	a 1(%)	$\alpha_2(\%)$	a3(%)	a 4(%)	a 5(%)	∆C(gal)	$\alpha_1(\%)$	$a_2(\%)$	a3(%)	a4(%)	a .(%)	∆C(gal)
0	16	0	0	0	30.86	0	6	0	8	0	29.73	2	0	0	2	0	31.83
0	18	0	0	0	31.23	0	6	0	6	2	29.75	0	2	2	0	2	32.73
0	16	2	0	0	31.25	0	6	2	6	0	29.95	0	2	0	2	0	33.12

#### (a) 損傷パターン1

## 表3 モデル実験による同定結果 (b) 損傷パターン2

(c) 損傷パターン3

$\alpha_1(\%)$	$\alpha_2(\%)$	$\alpha_3(\%)$	a 4(%)	a.%)	∆C(gal)	a1(%)	$\alpha_{2}(\%)$	a3(%)	a 4(%)	a.%)	∆C(gal)	a 1(%)	$a_2(\%)$	$\alpha_3(\%)$	a 4(%)	a.%)	∆C(gal)
0	14	0	0	0	$1.927 \times 10^{3}$	0	10	0	0	0	$2.628 \times 10^{3}$	0	0	0	0	0	$1.554 \times 10^{3}$
0	12	0	0	0	1.929×10 <sup>3</sup>	0	8	2	0	0	2.628×10 <sup>3</sup>	0	0	2	0	0	$1.554 \times 10^{3}$
0	12	2	0	0	$1.929 \times 10^{3}$	0	8	0	0	0	$2.628 \times 10^{3}$	0	0	0	0	2	1.554×10 <sup>3</sup>

\* 東海旅客鉄道株式会社

\*\* 筑波大学システム情報工学研究科 講師・Ph.D

\*\*\* 筑波大学システム情報工学研究科 助教授・博士(工学)

\* Central Japan Railway Company

\*\* Assist. Prof., Graduate Schl. of Systems and Information Eng., Univ. of Tsukuba, Ph.D

\*\*\* Assoc. Prof., Graduate Schl. of Systems and Information Eng., Univ. of Tsukuba, Dr.E

実験モデルの各層と最下部に設置した加速度センサー により計測された加速度時刻歴データを用いて,損傷層 と剛性低下率の同定を行った.実測データとして,各層 で計測された加速度データを使用した.一方,シミュレ ーションデータは,5 質点系せん断型モデルを用いて算 出した.数値解析を行うための入力データとして,実験 モデルの最下部で計測された加速度データを使用した. 実験モデルの損傷パターン,ならびに入力地震動は,数 値実験と同様である.

#### 4.3 実験結果と考察

*α*<sub>1</sub>~*α*<sub>5</sub>の5変数について,0%~30%の範囲で2%毎に変 化させ、全ての剛性低下率の組合せについてΔCの値を 求めた.  $表 3 \text{ IC} \Delta C$  の値が小さい方より 3 番目までの  $\Delta C$ の値とそのときの各層の剛性低下率を示す. 損傷パター ン1では、損傷度を正解値より小さめに同定したものの、 損傷程度の定量的評価は可能であった.損傷パターン 3 では、精度良く評価できた.しかし、損傷パターン2で は、第2層目の損傷度を精度良く評価できたのに対して、 第4層目を損傷なしと同定した.一般的に、高層部に損 傷が発生した場合、高次モードの感度は低次モードの感 度よりも大きくなる.提案手法においては、フーリエス ペクトルをもとに同定しているため、高次モードの変化 は低次モードの変化に比べて、同定結果に与える影響は 小さい. したがって、高次モードのスペクトルが低次モ ードのそれと同等になるように重み付けをすることによ り、同定結果の精度が向上すると考えられる.

5.まとめ

本報では、加速度計測網を利用した構造物健全性評価 手法の提案を行い、数値実験ならびにモデル実験を通し て、提案手法の検証を行った.

# 876