振動観測記録を用いた構造物のモデルの更新

東京大学 肥田剛典

モデルの更新とは?

・建設後の状況を踏まえた構造特性の更新

・地震等の経験後の構造特性の変化を把握

システム同定手法を利用し、構造物の地震時 や常時微動観測記録から、地震応答解析モデ ルのパラメータを推定し、更新する。

建物の強震観測例※)



※) 吉田昴希, 川島学, 鹿嶋俊英, 井口道雄, 肥田剛典, 永野正行: 長期間に亘るSRC造建物の振動特性と2011年 東北地方太平洋沖地震時の損傷評価, 2011年度日本建築学会関東支部研究報告集 I, pp. 321-324, 2012. 3

4

固有振動数の経年変化



1. システム同定手法の種類と特徴

1.1 時間領域の手法

・カルマンフィルタ

- ・ARXモデル
- ·部分空間法

カルマンフィルタ

- ・ 直前までの情報と、新しく得たデータをもと
 に、最適なシステムの状態を推定する手法。
- 離散時間系において、タイムステップが進むたびに、システムは観測値を入手し、その前のステップで予測した値と比較して予測値を更新する。
- 次のステップでは、新たな観測値を入手して
 その予測値を補正してゆく。
- この繰り返しによって、より確からしい予測を 行う。

カルマンフィルタの概念図



モデルのパラメータ(剛性、減衰等)を状態とし、逐次更新してパラメータを同定する

ARXモデル

- モデル構成が単純で、入出力のデータに対してブラックボックス的に適用できる。
- 線形の最小2乗法でパラメタ推定ができるため、初期値の仮定や、繰り返し計算をする必要がない。
- 基本的に1入力1出力システムを扱うが、多入 力多出力システムに拡張した「モード解析型 多入力多出力ARXモデル」も提案されている。

部分空間法

- システムを状態空間表現で表し、それに合う
 モデルを同定する。
- 多入力多出力システムに適用できる。
- アルゴリズムがいくつか提案されており、それ ぞれ同定精度が異なる。(MOESP, N4SID, ORT 法等)
- 少ないデータ数でも高い精度で同定可能

アルゴリズムによる同定精度の違い※)



※)肥田剛典, 永野正行: 部分空間法に基づくシステム同定による建物の固有振動数と減衰 定数の推定精度, 日本建築学会構造系論文集, Vol. 79, No. 701, pp. 923-932, 2014. 7

1.2 周波数領域の手法

カーブフィット法

- 伝達関数の解析式を想定し、その式中の固有振動数、減衰比、振動モードなどのモーダル・パラメータを適当な値にすることにより、実測された伝達関数とモデルの伝達関数を近似させる。
- 各振動モードのピークが離れていて、相互に 影響を及ぼさない場合には、1自由度系の カーブ・フィットが使われる。
- 隣接する振動モードの特性が互いに重なり 合った場合には、多数の振動モードの影響を 考慮する必要がある。

FDD(Frequency Domain Decomposition)法

- 多点で測定した建物の応答のパワースペクト ル行列を特異値分解し、固有モード、固有振 動数、減衰定数等のモード特性を同定する。
 モードが近接する場合や狭帯域に多数の
- モードが存在するシステムでも、モード特性を高精度で同定出来る。
- 構造物の応答データのみを用いる。

(常時微動観測データを用いたシステム同定に 適している)

特異値スペクトルの例



飯山他: 2011 年東北地方太平洋沖地震で損傷した鉄筋コンクリート造3階建て建物のモード 特性と損傷階の推定, 地震工学会論文集, 第12巻, 第5号(特集号), pp. 207-224, 2012 CMIF(Complex Mode Indicator Function)法

- 基本的にはFDD法と同様。
- 入出カシステムに適用できる。
- 多入力多出力システムに適用可能。
- (地震動等の不規則外乱を受ける構造物のシス テム同定に適している)

2. 振動観測記録を用いた 構造物の振動特性同定の例

2.1 建築物

例1) 地震時におけるRC造超高層集合住宅の振動 特性の変動評価例^{※)}



※)肥田剛典, 永野正行: 部分空間法に基づくシステム同定による建物の固有振動数と減衰 定数の推定精度, 日本建築学会構造系論文集, Vol. 79, No. 701, pp. 923-932, 2014. 7



例2) 逐次部分空間法^{※)}による 時々刻々の各層剛性の推定



※) H. Oku and H. Kimura (1999): A Recursive 4SID from the Input-Output Point of View, Asian J. Control, 1(4), 258-269.



1階のブレース破断による剛性低下を検出可能

例3) 2点強震観測による剛性分布の推定とモデル更新^{※)}



※) 李尚元, 肥田剛典, 田沼毅彦, 小田聡, 永野正行, 高田毅士: 超高層建物の2点強震観測記録に基づく層剛性の高さ分布推定手法 に関する実証的研究, 日本建築学会大会学術講演梗概集(九州), pp. 965-966, 2016. 8

剛性分布推定手順





観測概要

構造形式	RCラーメン
階数	30
観測位置	B1, 15F, 30F
観測期間	1999.07 ~2012.3
観測記録数	83
(ただし、3.11本震時の記録は損失)	

<u>全観測記録</u>を用いて、2016年東北地方太平洋沖地震 (3.11本震)前後の剛性低下率の分布形状を推定

固有周期と減衰定数の経年変化





※) 山根義康, 永野正行, 肥田剛典, 保井美敏, 山本健史, 井川望, 田沼毅彦: 2011年東北地方太平洋沖地震時における超高層集合住 宅の室内被害の分析と建物応答との対応, 日本建築学会技術報告集, 第20巻, 第44号, pp. 67-72, 2014. 2

モデル更新



更新前と更新後のモデル(線形)でその後の地震 時挙動をシミュレーションし、結果を比較







まとめ

- 1) 時々刻々の剛性変化を推定し、損傷位置の推定結 果が実現象と一致
- 2) 実建物の強震観測記録から、3.11本震前後の剛性 低下率を推定し、損傷位置の特定が可能
- 3) 推定された剛性分布を用いてモデルを更新し、応答 解析結果と観測記録を比較し、推定した実建物の 剛性分布の妥当性を示した