強震記録に基づく震源パラメータ同定による即時広域強震動分布推定法の検討

震源

岐阜大学大学院	学生会員	久世 益充	
岐阜大学工学部	正会員	杉戸 真太	能島 暢呂
岐阜大学大学院		加藤 真嗣	川島謙

1. はじめに

1995年兵庫県南部地震において,国や自治体が被害状況を早期に的確に把握できなかったことが地震発生直後の被害の拡大防止,救援・復旧への初動体制の整備が遅れたことの要因の一つとして挙げられる.地震発生直後の被害状況を把握し迅速で適切な対応ができれば,建物被害や火災などの二次災害を防止・軽減し,早期復旧を目指すことができる.それには地震発生直後から時々刻々入ってくる地震動記録や液状化・建物被害などの様々な情報を正確に把握し,地震発生後の救援・復旧活動のための基礎資料として有効に利用できることが重要となる.

本研究では,地震発生直後に得られる強震記録より断層位置や長さなどの震源パラメータを即時に推定し,震源パラメータに基づく基盤レベルの地震動分布を推定する手法を検討する.

2. 震源パラメータの推定

地震発生後,早期に得られる強震記録による震源パラ メータ推定法について検討する.震源パラメータ推定手 順を図1に示し,以下順に説明する.

地震発生直後の震源情報として,地震発生から約10分後に震源位置(緯度・経度・深さ)とマグニチュードが気象庁より発表され¹⁾,このような気象庁発表の震源情報と各地点で観測された強震記録による震源パラメータ推定法を検討した.なお,ここでは内陸直下型の断層を対象とし,断層面の傾斜角については図2に示す断層面の傾き角 $A_x = 90^\circ$,断層面の食い違い方向の傾き角 $A_y = 0^\circ$ と仮定し,断層長さL,破壊方向A,地震モーメント M_0 ,断層の破壊伝播速度 vr を推定する.ただし,観測記録を震源パラメータ推定に用いる場合,堆積地盤上で得られた記録は局所的な地盤条件の影響を受けていることから,地盤の影響が比較的少ないとされる工学的基盤での地震動を推定したデータを震源パラメータの推定に用いるものとする.





推定する震源パラメータ (ステップ 1) L・断層長さ(km) Á・断層走向(破壊伝播方向) (ステップ 2) Mo:地震モーメント(dynetcm) vr・断層の破壊伝播速度(km/sec)

図 2:推定する震源パラメータ

断層の広がり,破壊伝播方向と各地点での地震動加速度 パワーとの関係に着目し,この加速度パワーの距離減衰 特性に基づいて震源パラメータ推定を行うこととした. 断層近傍でのデータに基づく推定式がこれまでに得られ ていないことから,工学的基盤における非定常地震動予 測モデル EMPR²⁾より算定された地震動波形より,地震 動パワーの空間分布についてモデル化を行った.EMPR は,兵庫県南部地震を含む国内の強震記録を基に作成さ れた地震動予測モデルであり,断層の広がりや破壊方向 などの震源特性を考慮することができる.EMPRによる シミュレーション結果からモデル化した地震動パワーの 推定式を式(1)に示す.

$$log_{10} P_{T} = 0.846 \,^{\ell}M_{i} \, 0.0049 \,^{\ell}R_{P}$$

$$i \, 1.46 \,^{l}log_{10} R_{P} + 0.895$$
(1)

ここに, P_T は加速度トータルパワー (cm²/sec³), M は マグニチュード, R_P は図 2 に示すように, P_T が最大と なる断層上の点 (震源 ~ L_P) からの距離 (km) である.

式 (1) より, 断層長さし, 断層の破壊方向 Á の二次元 探索を行い, し, Á を推定する (ステップ1).

推定されたL,Áを基に観測地点の地震動波形を EMPR により算出し,観測記録,シミュレーションそれぞれよ り得られるトータルパワー P_T,継続時間 t₉₀ を比較する ことで地震モーメント M₀,断層の破壊伝播速度 v_rを決 定する (ステップ 2).

以上の震源パラメータ推定例として,八幡断層を対象 に,岐阜県にある K-NET³⁾ 観測点で記録が得られたと した場合の推定結果を示す.これらの地点での大きな加 速度記録がないため,ここでは,各観測点で EMPR に より算定された地震動波形の振幅に変動を与えた波形対 して震源パラメータの推定を行った.

断層の破壊方向の推定結果を図3に示す.図中の円の 方位は断層の破壊方向を表しており,推定誤差の逆数である1="Aの大きくなる領域が断層の破壊方向である149:4[±] 付近に集中していることがわかる.

以上の方法により得られた震源パラメータの推定結果 を表1に示す.

3. 地震動強度分布の推定

観測記録より震源パラメータが即時推定された後,その結果を用いて強震動シミュレーションを行い,工学的 基盤における地震動分布を推定する.

このとき推定の即時性を重視して,少数地点のシミュ レーション結果を補間することで計算の効率化を図る.す なわち,補間に必要な地点を選定し,EMPRにより選定 地点の地震動を推定する.地震動予測結果から得られる 地震動強度を形状補間関数⁴⁾により補間することで工学 的基盤での地震動強度分布を推定する.形状補間関数は, 有限要素法において離散点の間の値を補って連続関数と

Real time estimation system for seismic intensity in urban areas from source parameter identi⁻cation. Masumitsu Kuse,Masata Sugito,Nobuoto Nojima,Masashi Kato, and Ken Kawashima (Gifu University) して扱うための技法であり,地震動強度の空間的補間法 としても利用されつつある⁵⁾.形状補間関数による地震 動強度の補間として,八幡断層を震源とする地震動強度 分布を推定した例⁶⁾を示す.シミュレーション範囲は約 180 £ 180km,地点数は約 1km メッシュで 31073 地点に 及ぶ.

等間隔で地点選定した場合の推定誤差とシミュレーション点数を図4に示す.全ての地点でシミュレートするには約26時間必要とする (CPU:PentiumIII-500MHz).

図4に示す関係より,1km メッシュの地震動強度を 推定する場合,計算効率と推定精度の両面を考慮すると 8km 程度のメッシュサイズが妥当であると思われる.こ のときの計算時間は約26分である.

断層最短距離の違いによる推定値と実測値の比。の平 均,最大・最小値を図5に示す.断層最短距離が40km以 内では大きな誤差が見られ,それより遠方の範囲では誤 差が小さいことがわかる.そこで,断層近傍でメッシュサ イズを小さく,遠方で大きくすることで計算の効率化と 推定精度向上が実現可能なメッシュ形成方法を検討した. 本研究では,地震動が構造物へ与える影響と関連が深い とされている最大速度の誤差評価結果を基にメッシュサ イズを選択する.図6に断層最短距離毎にメッシュサ イズを選択した場合のシミュレーション点数と推定誤差,推定 誤差の最大値を示す.震源パラメータ推定結果より,図6 を基に EMPR によるシミュレーション地点を選定した結 果を図7に示す.図7に示すそれぞれの地点で EMPR に

 700
 1/ε
 700
 1/ε

 600
 1/ε
 600
 1/ε

 600
 1/2
 1/2
 1/ε

 100
 1/2
 1/2
 1/ε

 (case1)
 (case2)
 (case3)

 図 3:震源パラメータ推定結果 (断層の破壊方向)
 1000

1.25 1.20 1.15 1.10

ep 1.05 1.00 1.00 0.95 0.90

0.85

0-10 10-20 20-30 30-40 40-50 50-60 60-70 70-80 80-9090-100 100

図 5:断層最短距離の違いによる

最大速度比。の平均値と最大・最小値



図 4:推定誤差と シミュレーション点数の関係



より地震動波形を算定し,形状補間関数による1kmメッシュの最大速度の推定結果を図8に示す.図中の灰色の線は断層の真値,白線は推定結果を示す.震源断層により得た最大速度分布(図は省略)と同一の分布形状を推定することが確認できた.

4.おわりに

本研究では,地震発生直後の震源情報と強震記録を基 に震源パラメータの推定を行い,工学的基盤における地 震動強度分布の即時推定法について検討を行った.また, 岐阜県を対象に,八幡断層を想定した場合のK-NET 観 測点で記録を得たと仮定した場合の震源パラメータ推定, 工学的基盤における地震動強度分布の推定を行った.こ のとき,振幅に変動を与え,推定結果に及ぼす影響につ いて考察を行ったが,どのケースにおいても精度良く震 源パラメータ,地震動強度分布を推定することができた. 参考文献

- (財)日本気象協会:防災気象情報サービスホームページ,http://tenki.or.jp/
 Sugito,M.,Furumoto,Y. and Sugiyama,T.:Strong Motion Prediction on Rock Surface by Superposed Evolutionary Spectra,12th World Conference on Earthquake Engineering, Auckland, New Zealand, 2000.
- 要素法,培風館,1984.9,pp.144~158. 5)高田至郎・高谷富也・小川安雄・福井真二:モニタリングシステムにおける 地震動補間法と精度の検証,構造工学論文集,Vol.40A,1994.3,pp.1151 ~1160.
- 6) 久世益充・杉戸真太・能島暢呂:強震動シミュレーションによる基盤地震動の補間推定精度に関する一考察,第18回日本自然災害学会学術講演会, 1999.10, pp.45~46.

		初期設定値	case1	case2	case3		
振幅調整			0%	±10%	±30%		
マグニチュード		7.3					
震源深さ(km)		15.0					
断層の破壊開始点	緯度(度)	35.8817					
	経度(度)	136.8466					
破壊終了点	緯度(度)	35.649396	35.6337	35.6209	35.5983		
	経度(度)	137.01594	137.0269	137.0214	137.0077		
断層長さ(km)		30.0	32.0	33.0	35.0		
断層の破壊方向(度)		149.4329	149.5	151.5	155.5		
地震モーメント	推定値	2.85E+26	2.88E+26	2.95E+26	2.96E+26		
(dyn•cm)	推定誤差		0.1655	0.1835	0.3434		
断層の破壊伝播速度	推定値	2.5	2.55	2.55	2.55		
(km/sec)	推定誤差		0.1266	0.1455	0.2106		

表1:震源パラメータ推定結果





図 8:最大速度分布推定結果 (case3)