地表断層による永久変位を考慮した震源近傍における強震動計算法 (その2:Fling効果を考慮した計算例)

正会員 久田 嘉章*

地表断層永久変位震源近傍強震動計算法平行成層地盤グリーン関数

1. はじめに

(その1)の定式に続き、本手法を用いて様々な震源近傍における計算例を紹介する。

- 2. 断層すべりによる永久変位を考慮し、成層地盤のグリーン 関数を用いた震源近傍における効率的な強震動計算例
- a. 半無限一様地盤における地表横ずれ断層

図 1 に示すような左横ずれ震源による震源近傍における強震動の計算例を示す。地盤は半無限一様地盤 ($=2.5 \text{ t/m}^3$, $V_{p=5 \text{ km/s}}$, $V_{s=3 \text{ km/s}}$) とし、断層面のすべりは 1 m一定、すべり速度関数は継続時間 1 秒の三角形関数とする。

(その1)の(4)式を用いて強震動を計算するが、(4)式にあ

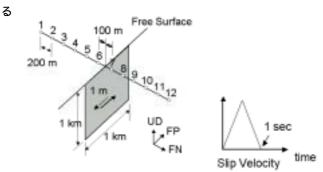


図1:半無限一様地盤における地表横ずれ断層

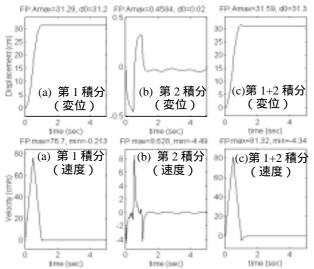
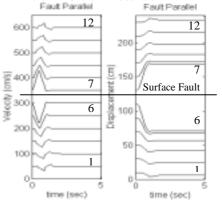


図2:観測点7における変位(上)と速度波形(下)

2つの積分ごとに分けた結果を図2に示す。観測点は図1の7で、断層面から100m離れた地表面上である。図2(a)は(4)式の第1積分による断層平行成分で、静的解の寄与である。波形はすべり関数の形状に等しく、片側すべり量の50cmの約6割である30cmの永久変位を示している。同様に図2(b)は(4)式の第2積分で、動的解の寄与である。静的解に比べ、振幅は1/10程度に小さく、永久変位も生じていない。図2(c)は(a)と(b)の和による完全解である。震源近傍では静的解による断層すべり(fling)が支配的であることが確認できる。

図3に、図1の各観測点における断層平行成分の速度・変



位6 6 逆の関るれ減はがくりい離にれ衰である。 に層はに面はる距がで状層幅いのあるが 1/r² のあるのが 1/r² のからが 1/r² のあるのが 1/r² のが 1/r²

図3:図1のモデルによる速度 波形(左)と変位波形(右)

b. 半無限一様地盤に おける地表逆断層

図4に示すような 30 度の傾斜角を持つ地表逆断層による 強震動の計算例を示す。地盤・震源パラメータは図1と同じ であるが、観測点1~6は下盤側、7~12は上盤側になる。

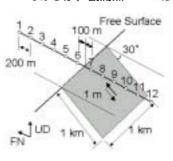


図4:半無限一様地盤に おける地表逆断層

図5に速度・変位波形(断層直 交成分と上下成分)を示す。下 盤側より上盤側の方が大きな振 幅となり、また断層面近傍では すべり関数に近い大振幅を示す が、張られるとともに小さな振 幅になっている。

c. Fling vs Directivity Pulse、 地表断層 vs 伏在断層

An Efficient Method for Simulating Strong Ground Motion Considering Surface Faulting (Part 2: Applications)

HISADA Yoshiaki

図6に示すように、横長な横ずれ断層に破壊伝播速度(2.5 km/s)を与え、破壊伝播効果の影響を調べる。同時に地表断層と深さ0.5 kmの伏在断層の比較を行う。観測点は図に示すように断層と平行の地表面上とする。

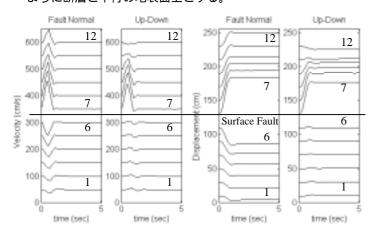


図5:図4のモデルによる速度波形(左)と変位波形(右)

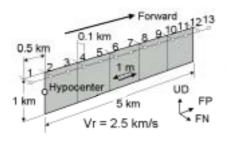


図 6 : Fling と Directivity Pulse 波を調べるための横ずれ断層モデル(地表断層 vs 伏在断層)

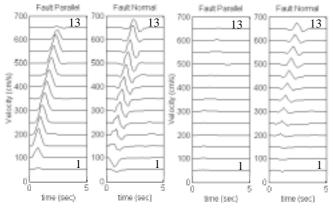


図7:速度波形(左2つ:地表断層、右2つ:伏在断層)

図7に速度波形を示す。左2つが地表断層による断層平行成分と直交成分である。平行成分には断層すべり変位に起因する fling が現れている。一方、直交成分には破壊伝播効果によりパルス波が Forward 方向に成長している。それに対し図7の右2つは伏在断層による断層平行成分と直交成分であが、直交成分にはパルス波が現れているのに対し、平行成分のfling 波は消えている。これは directivity pulse が実体波であるのに対し、fling は断層運動の静的解の寄与であり、距離減衰が $1/r^2$ と大きいためである。従って、fling は地表断層の断層

面近傍でのみ卓越する現象である。

c. 仮想国府津 - 松田断層による震源近傍の計算例

地震調査研究本部によると国府津 - 松田断層では、すべり 量 10 m におよぶ M8 クラスの地震が近い将来に起こる可能性 が指摘されている。巨大な地表断層の出現による震源近傍の 強震動特性を調べるため、ここで国府津 - 松田断層による地 震動の計算例を示す。Wald and Somerville (1995)による 1923 年関東地震モデルの浅部 20km の中央部分のすべり分布 とすべり速度関数を用い、長さ 20 km、幅 10 km、傾斜角 45 度の逆断層(すべり角80度)を仮定する(図8)。すべり量 を 10mとし、Sato 他 (1998) による KR 1 地盤モデル (最上 層を除く6層モデル)を用いる。図9に地表断層から1km の距離にある上盤側観測点における波形を示す(1 Hz まで計 算)。速度波形には Fling Pulse 波が現れ、上下で約6 m、 NS で約3m、EW で約2m近い大きな変位が現れている。ち なみに断層面近傍の静的項が厳密に評価されない従来の手法 を用いると低振動数の誤差が大きく、図9とは異なる波形に なってしまう。

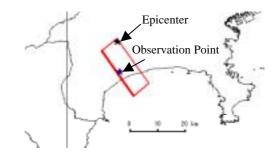


図8:国府津-松田断層による仮想断層モデル

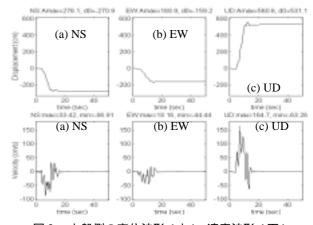


図9:上盤側の変位波形(上)・速度波形(下)

3. まとめ

提案した手法を用いて震源近傍における様々な計算例を紹介し、静的解の寄与の重要性を指摘した。

^{*}工学院大学建築学科 助教授 工学博士

^{*} Associate Prof., Dept. of Architecture, Kogakuin Univ., Dr. Eng