

質点モデル法による地盤振動の遮断に関する若干の計算例について

立命館大学大学院 学生員 北村弘和
 立命館大学理工学部 正員 早川 清
 立命館大学理工学部 正員 島山直隆

1. はじめに

地盤を弾性体と考え、これを多數のメッシュに区分し、このメッシュを質点とバネのモデルにおきかえた方法が考えられていく¹⁾。ここでは、単純バネに回転慣性を考慮した質点系モデルを考えて若干の計算をおこない、空溝による波動伝播の遮断効果および回折効果について検討した。また板状のゴムを格子状に連結して模型地盤を作成し、実験的検討も行ったので、これらの結果についても述べる。

2. 計算方法について

図-1に示すように2次元地盤の水平方向をx軸、上下方向をz軸とする。任意の点P_{j,k}に格子を代表する質量M_{j,k}をもたらし、上下、水平方向のバネ定数をk₁、斜め方向のバネ定数をk₂とする。地盤を上下、水平ともに等間隔に区分したとき、時間tにおけるz方向の変位W_{j,k}、W_{j,k}は次式で示される。

$$\begin{aligned} U_{j,k,h} &= 2U_{j,k,h} - U_{j,k+1,h} + (\nu_p^2 - \nu_s^2) T^2 / h^2 [U_{j,k-1,h} - 2U_{j,k,h} + U_{j,k+1,h}] \\ &\quad + (\nu_p^2 - \nu_s^2) T^2 / 4h^2 [W_{j,k+1,h} - W_{j,k-1,h} - W_{j,k+1,h+1} + W_{j,k+1,h-1}] \\ &\quad + \nu_s^2 T^2 / 2h^2 [U_{j,k+1,h+1} + U_{j,k+1,h-1} + U_{j,k-1,h+1} + U_{j,k-1,h-1} - 4U_{j,k,h}] \end{aligned} \quad (1)$$

$$\begin{aligned} W_{j,k,h} &= 2W_{j,k,h} - W_{j,k-1,h} + (\nu_p^2 - \nu_s^2) T^2 / h^2 [W_{j,k+1} - 2W_{j,k,h} + W_{j,k+1,h}] \\ &\quad + (\nu_p^2 - \nu_s^2) T^2 / 4h^2 [U_{j,k+1,h+1} - U_{j,k+1,h-1} - U_{j,k-1,h+1} + U_{j,k-1,h-1}] \\ &\quad + \nu_s^2 T^2 / 2h^2 [W_{j,k+1,h+1} + W_{j,k+1,h-1} + W_{j,k-1,h+1} + W_{j,k-1,h-1} - 4W_{j,k,h}] \end{aligned} \quad (2)$$

自由表面を含む境界の格子点では、欠損部分の質量もバネも考えず、面積に比例した質量をもたらし、バネ定数も有効面積に比例した係数補正を加えて、各点の方程式を求めた。なお自由表面工への1点に上下方向の正弦波を加えて波動を発生させることとした。この他の計算条件は表-1に示した通りである。

3. 模型実験について

模型地盤用ゴム（厚さ1mm、幅3cm）を、8cm間隔の格子に組み、230cm×180cmの長方形の金枠に幕釘で装着した。遮断壁は空溝に相当する格子部分を切断し、形状を保つようにバルサー柱で補強した。模型地盤の定点を鉄球の自由落下により加振し、各点における振動と加速度計ピックアップ→動ひずみ計→ジググラフを用いて、波形を記録した。

4. 結果および考察

(1) 質点運動の軌跡について；2. に述べた計算結果より、溝なし、溝設置後にかけた各

表-1 計算条件

a ; 12 (m)	b	c
b ; 2 (m)		
c ; 6, 8, 10, 12 (m)		
ν_p (継波速度) ; 400 m/sec		
ν_s (横波速度) ; 200 m/sec		
h (メッシュ間隔) ; 1 m		
T (区分時間) ; 0.00125 sec		
T (加振周期) ; 0.05 sec		

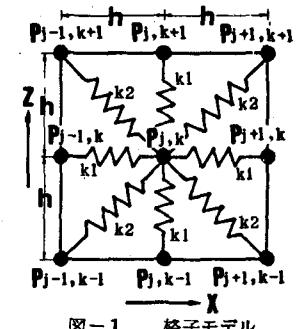


図-1 格子モデル

点の軌跡を書き、図-2に示した。溝を設けない場合、地表面での質点の軌跡は、左回りの階円形となるが、溝設置後では、回転方向が変化してしまった。この場合、階円軌跡の長軸は波動の進行方向軸と直交しているようである。(ii)振動軽減効果について；計算結果のうち、最大振幅に関して以下の検討をした。図-3は表面工における上下、水平成分をそれぞれに分けて、縦軸に溝のない時と溝設置後の振幅比を、横軸に加振点よりの距離をとり、振幅の減衰を示した。溝の後側で、加振点と溝との距離に等しい地点付近では、水平動の方がより減衰がみられ、他の点では上下動の減衰が大きい。計算結果より従来の研究成果同様に、H/L=3/4の時溝深さによる軽減効果の率が上がらないようである。(iii)模型実験について；自由表面上における加速度の減衰曲線を図-4に示す。枠組による反射の影響を考慮して初動より約0.3秒以内の最大振幅について解析した。計算結果と同様に溝の後側で極大値が存在した。

5.まとめ

空溝による波動伝播の遮断効果について、質点系モデルによる若干の数値計算と模型実験を行った。数値計算では、加振点より34m地点の上下動は溝深さに関係なく同程度の比率であるが、水平動（振幅比0.014~0.055）では溝深さによらず若干の差異がある。また加振点より26m地点で、上下動は極大値と、上下動に比して水平動はやや小さい値を示した。模型実験では、加速度値の減衰は、上下動が $1/5$ ~ $1/4$ 、水平動が $1/5$ 程度となる。これらの結果から振動軽減を考える上で、溝後側での極大値、回折角、質点軌跡など波動の諸性質の考慮が必要であると思われる。なお各質点間をVoigtモデルで連結し、減衰項を考慮した場合のモデルについても数値計算による検討を進めた。

(参考文献) ①春海佐三郎他；非破壊検査第12号第27巻, 807~816 (1978)

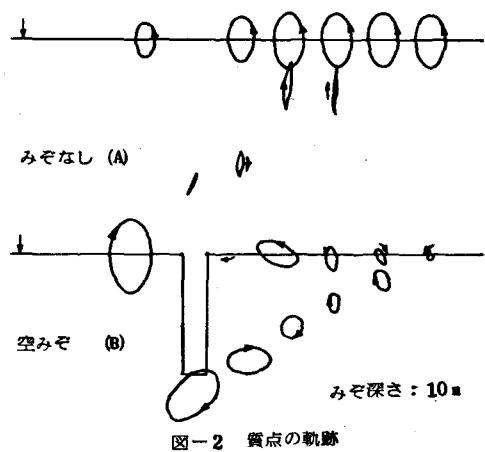


図-2 質点の軌跡

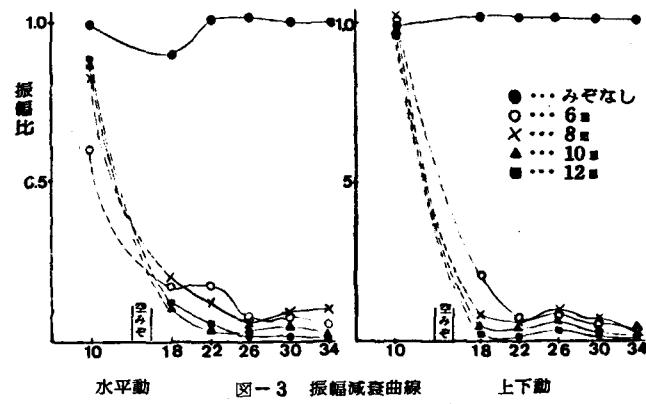


図-3 振幅減衰曲線
横軸：加振点からの距離 (m)

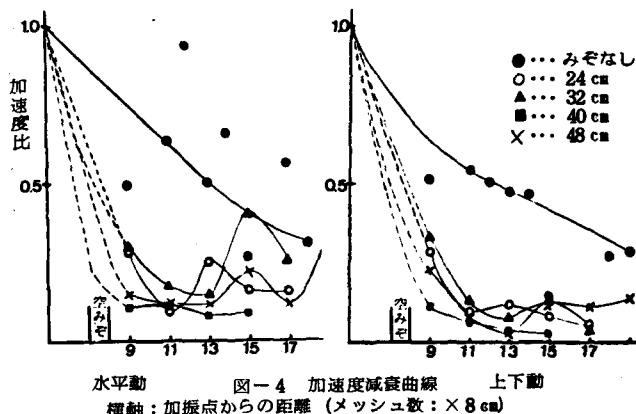


図-4 加速度減衰曲線
横軸：加振点からの距離 (メッシュ数: × 8 cm)