# 二重周期弾性場の表面波伝播特性に関する研究

新潟大学大学院自然科学研究科	学生員	荒木 聡秀
新潟大学工学部建設学科	正会員	阿部 和久
新潟大学大学院自然科学研究科	正会員	紅露 一寛

# 1. はじめに

近年,過密化した都市部では工事振動や交通振動などで 発生する地盤振動が問題となっている.このような問題に 対して,地中に防振壁を設置し振動を遮断する工法が提案 されているが,施工性や経済性の点で問題がある.そこで より簡易的な対策として柱列式の振動低減工法が提案され ている.当該工法による防振効果には,柱(杭)を周期的 に配置することで表面波モードが存在しない周波数帯(バ ンドギャップ)を形成することが関係しているものと考え られる.よって遮蔽効果の評価には,このような周期場の 分散解析が有効と思われる.

本研究では,上述の様な周期配置された柱列への適用を 念頭に,自由表面内に二重周期構造を有する三次元半無限 場の表面波分散解析を試みる.

### **2.** 解法の構成

図1に示す様に,自由表面内に介在物が周期的に配置され,深さ方向に一様な半無限場を対象とする.母材と介在物は何れも均質な弾性体とし,それらの結合面は完全に付着しており,剥離や滑り等は生じないものとする.

周期構造を構成する1ユニット当たりの解を次の様に構成する.

$$\boldsymbol{u}(x,y,z) = [\boldsymbol{N}(x,y)] \{ \boldsymbol{U} \} e^{-i(\kappa_x x + \kappa_y y) - i\beta z}$$
(1)

ここで, [N]は有限要素分割する際の補間関数より与えられる行列,  $\{U\}$ は節点変位ベクトル,  $\kappa_x, \kappa_y, \beta$ はx, y, z方向波数である.ただし,  $\{U\}$ は1ユニットセル両端で周期条件を満たすものとする.この時, u(x, y, z)はBlochの定理<sup>1)</sup>を満たす.式(1)の様に解を構成することで,離散化はx, y面内のみとなり,実質問題の次元を低減することができる.式(1)を運動方程式に代入し離散化して次式を得る.

$$[\boldsymbol{K} - \omega^2 \boldsymbol{M}] \{ \boldsymbol{U} \} = \{ \boldsymbol{F} \}$$
(2)

ここで, [K], [M] はそれぞれ剛性行列, 質量行列,  $\omega$  は円 振動数,  $\{F\}$  は節点力ベクトルである.ここで,  $\{U\}$ の節 点変位成分を次の様に変換する $^{2}$ .

$$\begin{cases} u_i \\ v_i \\ w_i \end{cases} = \begin{cases} \hat{u}_i \\ \hat{v}_i \\ i\beta\hat{w}_i \end{cases}$$
(3)

Key Words: 表面波,周期構造,分散構造,柱列式防振壁 連絡先:950-2181 新潟市西区五十嵐二の町 8050 番地 TEL 025 (262) 7028 FAX 025 (262) 7021



図1 二重周期性を有する半無限場

すると次式を得る.

$$\hat{K}_1 + \beta^2 \hat{K}_2 - \omega^2 \hat{M} ] \{ \hat{U} \} = \{ \hat{F} \}$$
 (4)

ここで,  $[\hat{K}_j](j = 1, 2)$  は係数に  $\beta$  を含まない行列である. 1 ユニットの境界節点に周期条件を課し行列を縮約すると,  $-\beta^2$  に関する固有値問題を得る.

$$[\tilde{\boldsymbol{K}}_1 - \omega^2 \tilde{\boldsymbol{M}}] \{ \tilde{\boldsymbol{\phi}} \} = -\beta^2 [\tilde{\boldsymbol{K}}_2] \{ \tilde{\boldsymbol{\phi}} \}$$
(5)

式 (5) より,下方 (z 方向) に進行する波動成分のみ抽出し,解を次式により構成する.

$$\{\tilde{\boldsymbol{U}}(z)\} = \sum_{j}^{\tilde{N}} \alpha_{j} e^{-i\beta_{j} z} [\tilde{\phi}_{j}]$$
(6)

ここで, $\alpha_i$ は結合係数である.

式(6)の解表現に基づき,自由表面で節点力ゼロの条件 を課すと次式を得る.

$$\int_{\Omega} [\delta \bar{u}] \left\{ \begin{array}{c} \tau_{zx} \\ \tau_{zy} \\ \sigma_{z} \end{array} \right\} d\Omega = [\delta \bar{\tilde{U}}][C] \{\alpha\} = 0$$
(7)

ここで, $\Omega$ は二次元ユニットセルの領域であり,[C]は式 (7)の積分より得られる行列である.

以上より表面波モードの条件は次式で与えられる.

$$\det[C] = 0 \tag{8}$$

なお,行列式の直接評価は,その値が大きく変動する恐 れがあり,必ずしも得策でない.そこで,以降の解では式 (8)の代わりに,次式の様に絶対最小固有値がゼロとなる条 件に基づき,分散曲線の探索を行う.

$$[\mathbf{C}]\{\boldsymbol{\alpha}\} = \mu\{\boldsymbol{\alpha}\} \qquad (\mid \mu \mid = 0) \tag{9}$$



図2 正方格子状の配列 (左) と第1 Brillouin ゾーン (右)

#### 3. 解析例

(1) 正方格子状に配置されたコンクリート柱列

半径 aの円形中実断面のコンクリート柱を,図2の様に L = 4aの間隔で正方格子状に配置した場合を想定し,表面 波分散解析を実施した.解析に当り,母材(地盤)と介在物 (コンクリート柱)のポアソン比はそれぞれ 0.4 および 0.2 と し,母材に対する介在物のせん断剛性比と密度比をそれぞ れ10と1.5に設定した.ユニットセルの有限要素分割には 3次セレンディピティ要素を用い, x, y 方向をそれぞれ4分 割し,16要素で離散化した.

図2の第1 Brillouin ゾーンにおける A-B-C-A 上の波数に 対して求めた表面波(R)モードの分散曲線を図3に示す、図 には,図2と同一の周期構造を持ちz方向に無限に続く領 域で与えられる平面ひずみ場における面内波 (P.SV) モード と, z 方向面外波 (SH) モードの分散曲線も合わせて示した.

図3で,表面波モードの分散曲線は,面外波モードの 最も低い周波数バンドより下方にのみ分布し, それより高 い周波数域には存在していないことがわかる.文献<sup>2)</sup>によ ると実体波の分散曲線より高い周波数域では,表面波が消 滅することとなる.また,表面波と水平方向に進行する実 体波とがカップリングして発生する擬表面波も白丸で示し た.B点において,表面波も擬表面波も存在しない領域が  $3.0 < L\omega/C_T < 4.0$ に分布していることが確認でき,この 周波数帯では x, y 方向入射に対して遮蔽効果が得られるも のと考えられる.

(2) 三角形ハニカム状に配置された柱列壁

円柱の配置を図4の様に三角形ハニカム状に変更して分 散解析を行った.ユニットセルの離散化は,正方格子と同 じく 16 要素で与えた.図4中に示した第1 Brillouin ゾーン 内の点 A-B-C-A に沿って求めた結果を図5に示す.正方格 子配列の場合と同様に,面外波モードの最初のバンドより 下方にしか表面波の分散曲線は存在していない.また,正 方格子配列に比べ,面外波の2本目の分散曲線が高周波数 側に移動していることがわかり,表面波も擬表面波も存在 しない領域が $3.5 < L\omega/C_T < 4.7$ に分布していることが確



図3 円柱の正方格子状配列における表面波分散曲線



図 4 三角形ハニカム状の配列 (左) と第1 Brillouin ゾーン (右)



図5 三角形ハニカム状配列における表面波分散曲線

認できる.このことから,この周波数帯においては,少な い柱列層数でも高い遮蔽性が得られるものと考えられ,三 角形ハニカム状の配置の有効性が窺える.

# 参考文献

- 1) Brillouin,L: Wave propagation in periodic structures, Dover Publications, Inc., 1953 2) Yukihiro Tanaka, Shin-ichiro Tamura: Surface acoustic waves
- in two-dimensional periodic elastic structures, PHYSICAL RE-VIEW B, Vol.58, No.12, pp.7958-7965, 1998.