

薄肉立体構造の境界要素法と有限要素法による混用解析について

大阪大学 正員 小松 定夫

川崎重工 # ○ 長井 正嗣

1. まえがき

近年、薄肉構造物は増々大型化かつ複雑化する傾向にあり、その立体的力学特性の忠実な把握は従来にもまして重要となつてきている。さて、この種構造物の解析手法に目をむけると、今日有限要素法が汎用性の面を考えても一般的である。しかしながら、局所的な変形を含めての全体的挙動の把握に関しては必ずしも十分に有効な方法と言ひ難い面があり、サブストラクチャー法ないしブーミングと呼ばれる手法が多用されている。

さて、境界要素法は問題の次元を下げることができ、かつ重み関数として基本解を利用していることから、データ量および計算時間の低減また応力集中の評価が期待できる。^{1)、2)} そこで、本文では局所的な現象を呈する領域に境界要素法を、比較的応力性状のスムーズな領域に有限要素法を適用することとして、境界要素法と有限要素法の混用解析手法を示す。本文では主に薄肉箱桁橋への適用例を示すが、その基本的考え方は前述のサブストラクチャー法に類するものであり、応力の乱れが予想される領域には境界要素法定式化より得られる部分立体構造を利用することになる。

2. 基礎理論

境界要素法領域で得られる基礎式は以下のようになる。³⁾

$$AU = BP \quad (1)$$

一方、有限要素剛性方程式を式(1)と同様の形に書きかえて、

$$KU = MP \quad (2)$$

それぞれの領域を結合部および非結合部に分割し、結合線上で変位の適合条件および力のつり合い条件を考えると以下のような基礎式を得る。

$$\begin{bmatrix} A_0 & -B_1 & A_1 & 0 \\ 0 & M_1 & K_1 & K_0 \end{bmatrix} \delta = f \quad (3)$$

ここで、 $\delta^T = \{U_0^B, P_1^B, U_1^B, U_1^F\}$, f は外力ベクトル、また添字 0 は非結合部、1 は結合部を意味する。

次に M マトリックスは図 2 (a) (b) の要素に対して以下のよう

$$\begin{aligned} M &= \int_{S_1} N^T \phi t ds_1 \\ &= \int_{-1}^1 N^T \phi t |J| d\eta \end{aligned} \quad (4)$$

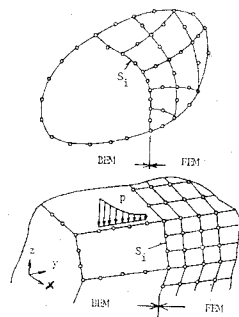


Fig.1 Combination BE and FEM

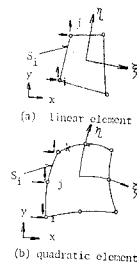


Fig.2 Surface integration of finite element

$$N^T = \begin{bmatrix} \frac{1}{2}(1-\eta) & \frac{1}{2}(1+\eta) \\ 2 \end{bmatrix}, |J| = \frac{1}{2} \sqrt{(X_j - X_1)^2 + (Y_j - Y_1)^2} \quad (5)$$
$$N^T = \begin{bmatrix} \frac{1}{2}n(n-1) \\ 1-n \\ \frac{1}{2}n(n+1) \end{bmatrix},$$

$$|J| = \sqrt{\left\{ (X_i - 2X_j + X_k) \eta + \left(-\frac{1}{2}X_i + \frac{1}{2}X_k \right) \right\}^2 + \left\{ (Y_i - 2Y_j + Y_k) \eta + \left(-\frac{1}{2}Y_i + \frac{1}{2}Y_k \right) \right\}^2} \quad (6)$$

薄肉箱桁橋に本手法を適用した例を通して、本法の妥当性および特長について述べる。

Diagram of a trapezoidal prism. The top base is 150, the bottom base is 70, and the height is 200. The length of the prism is 8000. The area of the trapezoidal base is calculated as 50 cm^2 . The calculation shown is $8 \times 600 = 4800$. A small diagram shows a square with side 200 and a smaller square with side 150, with a difference of 50 indicated.

Fig.3 Model (Box girder)

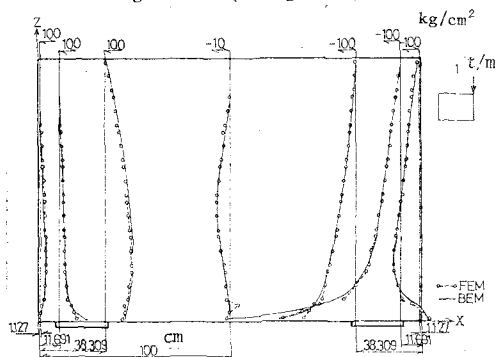


Fig.4 Normal stress σ_z of diaphragm (asymmetric uniform load)

Fig.5 Shearing stress τ_{xy} ,

本手法の妥当性が有限要素法解との比較を通してであるが確認された。応力の乱れに対して本手法がスムーズに対応している状況が確認され、有限要素法では要素の一層の細分化が要求されると考える。データ作成、計算時間の面でこの種構造物に対する本法による解析は効果的と考える。

参考文献; 1) 長井・小松・西牧: 境界要素法による2次元連続体の解析手法に関する研究、第35回年講 2) 小松・長井・坂本: 高次形状関数近似境界要素法の精度について、S56年関西年講 3) 西牧・小松・長井: 境界要素法の薄肉構造物への適用に関する研究、第35回年講