

I-A 122

Element Free Galerkin MethodによるTimoshenko 梁の解析

東京電機大学 学生会員 庭山孝史

東京電機大学 正 会 員 井浦雅司

1. 概要

現在、構造解析には有限要素法 (FEM) が広く用いられているが、最近Nayroles ら [1] によって、要素分割を必要としないDiffuse Element Method と呼ばれる手法が提案された。Belytschko ら [2][3] はこの手法を改良し、Element Free Galerkin Method (EFGM) と呼ばれる手法を提案した。EFGMではLancaster ら [4] が用いた移動最小二乗法 (Moving Least Squares Method) を用いて trial 関数と test 関数を求める。

本報告では、EFGMをTimoshenko 梁に適用し、FEMで問題となるせん断ロックキングが起こるかどうかを確かめ、さらに、節点の配置、セルの数、サポートの半径を変えて、EFGMの解の精度に与える影響を調べた。また、境界条件を与える方法として、Lagrange 乗数を用いた場合とペナルティー関数を用いた場合を比較する。

2. 移動最小二乗法 (MLSM) における形状関数と重み関数

ここでは1次元問題を対象として、形状関数と重み関数の説明を行う。MLSMでは、解析領域内の任意の点 x において、関数 $u(x)$ を近似的に次のように定義する。

$$u^h(x) = \mathbf{p}^t(x) \mathbf{A}^{-1}(x) \mathbf{B}(x) \mathbf{u} \equiv \mathbf{N}^t(x) \mathbf{u} \quad (1)$$

ここに、

$$\mathbf{p}^t(x) = [1, x] \quad , \quad \mathbf{A}(x) = \sum_I^n w(x - x_I) \mathbf{p}(x_I) \mathbf{p}^t(x_I) \quad (2)$$

$$\mathbf{B}(x) = [w(x - x_1) \mathbf{p}(x_1), w(x - x_2) \mathbf{p}(x_2), \dots, w(x - x_n) \mathbf{p}(x_n)] \quad , \quad \mathbf{u}^t = [u_1, u_2, \dots, u_n]$$

であり、 n は評価点 x の周囲にある節点の総数、 w は重み関数である。

本報告では、重み関数としてQuartic Spline Functionを用いる。

$$w_I(d_I) = 1.0 - 6.0 \left(\frac{d_I}{d_{mI}} \right)^2 + 8.0 \left(\frac{d_I}{d_{mI}} \right)^3 - 3.0 \left(\frac{d_I}{d_{mI}} \right)^4 \quad , \quad d_I \leq d_{mI} \quad (3)$$

$$d_I = \|x - x_I\|$$

ここに、 d_{mI} は重み関数がサポートする領域の半径である。

3. EFGMによる解析方法

EFGMによる解析方法をFig.1に示す。解析領域はセルによって分割する。このセルは節点と無関係であり規則的に並べられる。剛性方程式の積分はこのセルごとに行われ、各セルにおける積分にはガウス積分を用いる。剛性方程式を節点値に関して離散化して、これを解くことにより節点値を求めることが出来る。節点値が求められれば、解析領域内の任意の点での変位を式(1)より求めることが出来る。

4. Timoshenko 梁への適用

ここではTimoshenko 梁にEFGMを用いて解析する。Lagrange 乗数を用いた時の基礎式は以下のように表わされる。

$$\Pi = \int_0^L \left[\frac{EI}{2} (\theta')^2 + \frac{GA}{2} (v' - \theta)^2 - Pv \right] dx - [\bar{Q}v - \bar{M}\theta]_{S_e} - [\alpha(v - \bar{v}) - \beta(\theta - \bar{\theta})]_{S_u} \quad (4)$$

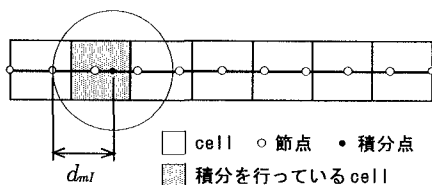


Fig.1

Table.1

case	節点数	節点の配置	セルの数	サポートの半径 (d_{mI} / L)
1	9	regular	10	0.4
2	9	regular	10	0.6
3	9	regular	20	0.6
4	9	irregular	10	0.6

ここに、 v は変位、 θ は曲げによる回転角、 α と β はLagrange乗数であり、物理的には支点における反力を表わす。

解析対象は片持ち梁である。条件は、梁の長さ $L = 1000$ 、高さ $h = 10$ 、幅 $b = 1.2$ 、等分布荷重 $p = 1$ 、ヤング率 $E = 2.0 \times 10^6$ 、せん断弾性係数 $G = 1.0 \times 10^6$ である。本報告では、各セルにおける積分点の数を3とし、Table.1に示すケースについて計算を行った。また、計算結果よりEFGMではせん断ロックは起こらないことが確認された。

次に、解の精度に影響を及ぼす様々な要因について調べる。

(1) サポート半径による影響

まず、サポート半径が異なるcase1とcase2の結果を比較して、Fig.2に示す。ここで、(a)は変位、(b)はモーメントの図である。Fig.2より、変位、モーメント共に、サポート半径を大きくした方が、解の精度が良いことがわかる。ただし、サポート半径を大きくすると、係数マトリックスのバンド幅も大きくなる。

(2) セルの数による影響

次に、セルの数異なるcase2とcase3の結果を比較して、Fig.3に示す。Fig.3より、変位、モーメント共に、セルの数を多くしても、解の精度にはそれほど影響が無いことがわかる。ただし、セルの数を多くすると、それだけ計算量が多くなる。

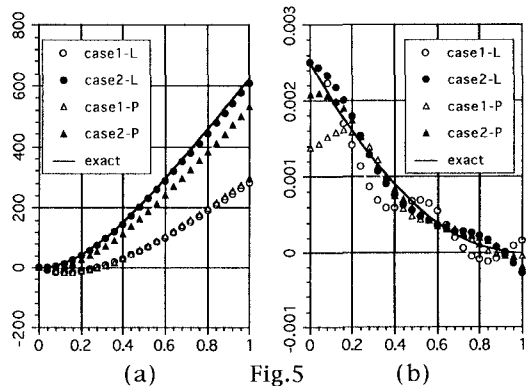
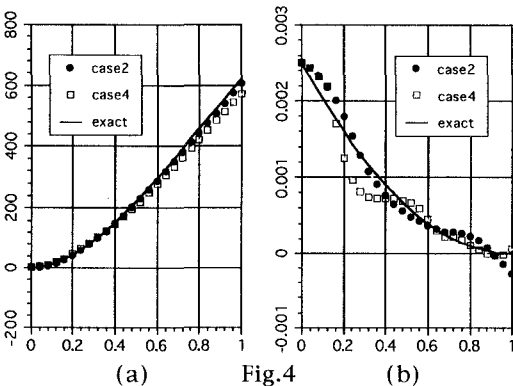
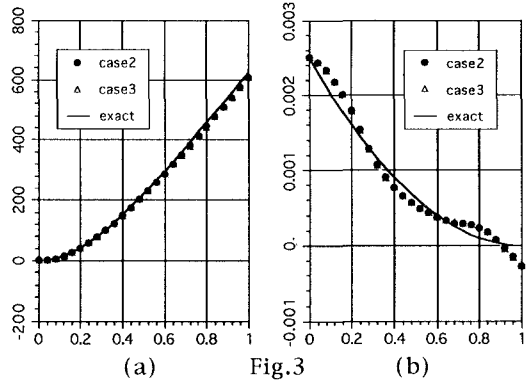
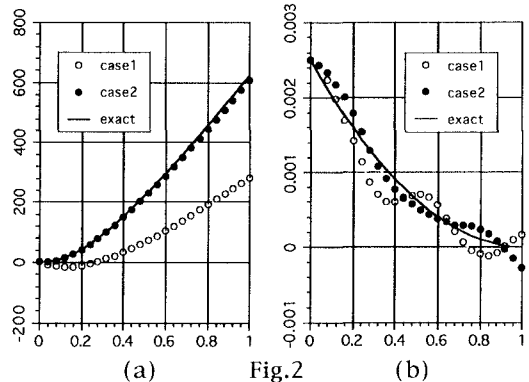
(3) 節点の配置による影響

次に、節点の配置異なるcase2とcase4の結果を比較して、Fig.4に示す。Fig.4より、変位、モーメント共に、規則的に節点を配置した方が、不規則的に節点を配置した時よりも、解の精度が良いことがわかる。

(4) Lagrange乗数とPenalty関数の比較

最後に、case1とcase2について、境界条件を与える方法として、Lagrange乗数を用いた場合とPenalty関数を用いた場合を比較して、Fig.5に示す。Fig.5より、Lagrange乗数の方が、Penalty関数よりも解の収束が良いことがわかる。

以上の結果より、EFGMの解の精度には、サポートの半径が大きく影響していることがわかった。また、今回の計算においては、境界条件を与える方法としてLagrange乗数を用いた方が良い結果が得られた。



5. 参考文献

- [1] B. Nayroles, G. Touzot and P. Villon, Comput. Mech., 10, 307-318 (1992)
- [2] T. Belytschko, Y. Y. Lu and L. Gu, International Journal for Numerical Methods in Engineering, vol. 37, 229-256 (1994)
- [3] Y. Y. Lu, T. Belytschko, L. Gu, Comput. Methods Appl. Mech. Engrg. 133 (1994) 397-414
- [4] P. Lancaster and K. Salkauskas, Math. Comput., 37, 141-158 (1981)
- [5] 奥田, 長嶋, 矢川, 日本機械学会論文集, vol. 61a, 194-200 (1995)