

I-A211

相似形メッシュを持つ系の解析に関する手法

○熊本工業大学 正員 平井一男

八代高専 内山義博

九州産業大学 正員 水田洋司

1.はじめに

応力集中問題等で、応力勾配が急変するところのメッシュ分割を細かくするのは当然であるが、集中部以外もかなり細分割する必要がある。これに伴い、計算機の容量、計算時間は増大する。このとき与系の不規則な部分は他の手法（ズーム法等）で解析すると、系の大部分はある規則的なメッシュで分割できる。ここでは、この規則的なメッシュ部分についての節点消去を便利に行う手法について述べる。

2.立体メッシュ2.1六面体ユニット

基本的な要素としては四面体要素（三角錐）を用いるが、実際の解析に当っては、系を要素分割する際の容易さ、入力データ量の軽減、また系の対称性の観点から直方体要素（六面体）として扱う方が便利である。ここでは、四面体5個で構成される六面体をユニット要素として考える。直方体は、図-1のごとく最少5個の三角錐で作成できる。図示分割状態を正メッシュとし、正メッシュよりなる六面体をシングルユニットとする。しかしこの正メッシュで作成したシングルユニットは対称ではなく実解析において、対称荷重、例えば単純支持、一様引っ張りの問題でも反力、応力ともに対称にならない。これを避ける為に、図-2の様なY軸に対して90°回転した逆メッシュよりなる逆ユニットを作成し、これと先のシングルユニットとを重ね合わせ平均したダブルユニットを用いる。つまり、正メッシュ5個、逆メッシュ5個合計10個で構成された六面体がダブルユニットであり、ダブルユニットを用いれば、上記の対称性の問題は解決できる。剛性マトリックスなどに関する以下の議論では、ダブルユニットについて検討する。

2.2相似形ユニットの剛性比

図-3モデルAの剛性マトリックスについて検討する。モデルAはA部、B部の寸法比が0.8、つまり相似比 $\alpha=0.8$ 、その逆数 $r=1/\alpha=1.25$ である。作成したA部、B部の剛性マトリックスの要素比（ k_B/k_A ）は、全要素について一定で $k_B/k_A=1.25$ であり、B部の剛性マトリックスは $K_B=rK_A$ とA部の剛性マトリックス K_A をr倍すれば得られる。また、この2ユニットの(9,10,11,12)面を底面とし更に同じ相似比で2層積み上げたモデルつまり4層モデルで、上下2層に対する剛性マトリックスの要素比についても、一様に $k_{\text{上}}/k_{\text{下}}=1.5625 (=1/0.64)$ であり、 $K_{\text{上}}=K_{\text{下}}$ を相似比0.64(-0.8°)の逆数倍すれば得られる。

キーワード 相似形メッシュ サブパート 縮合

連絡先 (〒866-0082 熊本市池田4丁目22番1号・TEL 096-326-3111・Fax 096-326-3000)

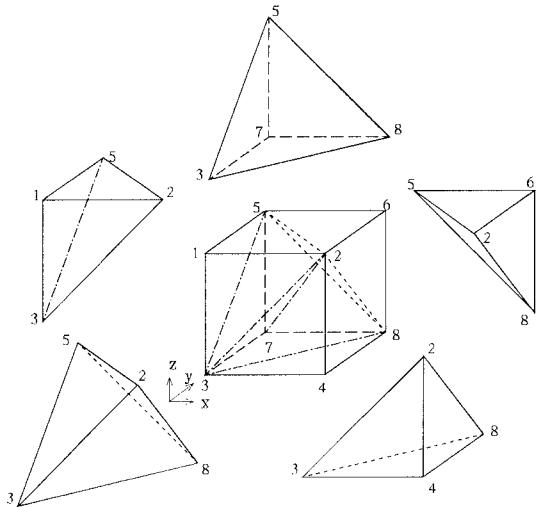


図-1 正メッシュより構成された6面体

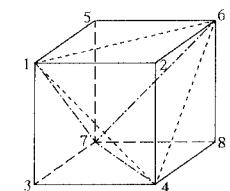


図-2 逆メッシュより構成された6面体

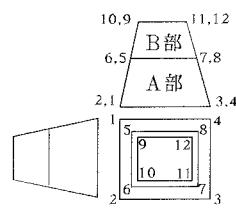


図-3 モデルA

3. 解析法

3.1 相似系の剛性マトリックス

相似メッシュで分割された図-4に示す様な構造物の立体解析を考える。任意に分割された最下層をサブパートとし、残り縦3層はサブパートと相似に、相似比 α で分割されている。 $K_s = \begin{bmatrix} Y_1 & Y_2 \\ K_{11} & K_{12} \\ K_{21} & K_{22} \end{bmatrix} \dots (1)$ サブパートの剛性マトリックス(サブマトリックス)を式(1)とすると、2~4層目の剛性マトリックスは次のようにサブマトリックス K_s と相似比の逆数 r との積で表される。 $K_2 = rK_s$, $K_3 = r^2K_s$, $K_4 = r^3K_s$ 。

従って、系全体の剛性マトリックスは、これらを重ね合わせればよく次式となる。

$$K = \begin{bmatrix} K_{11} & K_{12} & 0 & 0 & 0 \\ K_{21} & K_{22} + rK_{11} & rK_{12} & 0 & 0 \\ 0 & rK_{21} & rK_{22} + r^2K_{11} & r^2K_{12} & 0 \\ 0 & 0 & r^2K_{21} & r^2K_{22} + r^3K_{11} & r^3K_{12} \\ 0 & 0 & 0 & r^3K_{21} & r^3K_{22} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} Y_1 & Y_2 & Y_3 & Y_4 & Y_5 \\ K_{11} & K_{12} & 0 & 0 & 0 \\ K_{21} & K_{22} & rK_{12} & 0 & 0 \\ 0 & rK_{21} & rK_{22} & r^2K_{12} & 0 \\ 0 & 0 & r^2K_{21} & r^2K_{22} & r^3K_{12} \\ 0 & 0 & 0 & r^3K_{21} & r^3K_{22} \end{bmatrix} \dots (2)$$

ただし、 $\bar{K}_{22} = K_{22} + rK_{11}$ である。

3.2 マトリックスの消去・縮合

今、中間節点を全て消去して、上下端すなわち Y_1 、 Y_5 行に縮合することを考える。このとき、常に一行おきに消去を行えば以下のごとく非常に便利に消去・縮合が行える。なお、ここでは縦4分割しているが、縦分割が 2^p ($p=1, 2, \dots$)であればいくらでもよい。

縮合ユニット(系の下2層)の剛性マトリックス K_u は、 K_s と r で表され式(3)で、また Y_2 行を消去した後のマトリック $\text{c}_s K_u$ は式(4)となる。

一方、上2層の剛性マトリックス K_2 は

式(5)に示すように

$K_2 = r^2K_u$ であるから、 Y_4 行消去後の縮合マトリックスは

$\text{c}_s K_2 = r^2 \text{c}_s K_u$ となり先の $\text{c}_s K_u$ と r の累乗積で表され、再消去の必要はない。更に縦分割数が多い場合も、例えば $K_3 = r^4K_u$, $\text{c}_s K_3 = r^4 \text{c}_s K_u$ と中間行を消去・縮合したマトリックスは、やはり $\text{c}_s K_u$ と r の累乗積で表される。縮合されたマトリックス $\text{c}_s K_u$ を新しいサブパート K_s として式(3)に適用、縮合ユニットを作成すると図-7に示すように偶数行が消去された系の剛性マトリックスとなり、式(4)を適用すれば得られたマトリックスは中間節点を全て消去、 Y_1 , Y_5 行に縮合されたマトリックスとなる。従って、各段階での縮合ユニットの K_u を求めこれに対してのみ消去・縮合を行えばよく、縦分割数が 2^p の場合は p 回同様な操作を繰り返せば上下端に縮合出来る。更に K_u は K_s で表せるから結局、各段階でのサブマトリックス K_s さえ求めればよいことになり、計算容量の低減、計算時間の短縮が期待できる。尚、上下端の変位が求めまれば中間行の変位は、先のルーチンを逆に行けば全て求める事ができる。

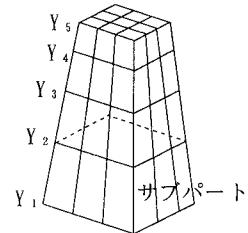


図-4 モデルB

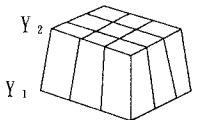


図-5 サブパート

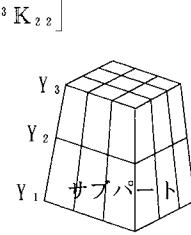


図-6 縮合ユニット

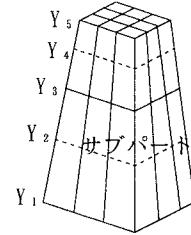


図-7 偶数行消去