

構造物の形状と構造剛性行列の最小帯幅について

京都大学工学部 正員 小西一郎

京都大学工学部 正員 白石成人

京都大学工学部 正員 谷口健男

1. まえがき

従来、バンドマトリクス法が構造解析の分野で、しばしば用いられてきたが、これは土木構造物の剛性行列が、いわゆる帯行列となる特性を利用しようとするものである。今日までにその帯行列の帯幅を減少せしめるアルゴリズムは、いくつか提案されてはいるが¹⁾それらは対象系の形状により、その結果は大きく支配され汎用性をもつものはないと言っても過言ではない。特にそれらの手法で不得手もしくは無視されてきた構造物の形状として、次の2つが挙げられる。

(i) 構造物の外周辺に凹凸が存在する場合

(ii) 節点分布密度が不均一な場合

筆者らは、すでに上記のような形状特性により結果の支配されなり図式帯幅減少法を提案しているが、ここでは、まずその概略を紹介し、つづいて構造物の形状と、その剛性行列の最小帯幅値との関係について考察を加える。

2. 図式帯幅減少法²⁾

ここに紹介する方法は、従来の帯幅減少法とは全く異なり、図式解法であり、その基本となる考え方は、帯幅値の不明な系とそのトポロジーも保存したまま帯幅値の明白な系に書き直し、その図形より最小値を得ようとする。そのために、"filing field" と呼ばれる座標系(図-1)も定義するが、それには次のような規則が定められている。

(i) 二次元面に等間隔に縦・横線が引かれ、その交点に唯一個の節点が配置される。

この時、縦・横方向に並んだ点列を "nodal column", "nodal row" と呼ぶ。

(ii) 線分は、左・右、上・下、および右下り・左上り方向にしか配置できない。

(iii) 1本の線分は、相隣る nodal column 間、もしくは同一 nodal column 内の2点を結ぶのに用いられる。

(iv) 節点番号は filing field に固定されている。すなわち この座標系内に図形が画かれた後、その一番右側交点列上端点より下方に、次に左2点列上端点へと順次節点番号を付す。

これらの諸規則により、系の剛性行列の帯幅値に関係する2節点間の最大番号差は、最大個数の節点を含む点列内で横方向線分の位置に生じる。その点列に含まれる点個数を n とすれば、帯幅値 (H.B.W.) は、

$$\text{H.B.W.} = n + 1.$$

これにより、帯幅減少法は元の図形をこの座標内に最小高さをもちように画くという図形の画き方に置換された。

本手法の利点として、① 節点番号を付けずに帯幅値を得ることができる、② 図式解法であることより結果

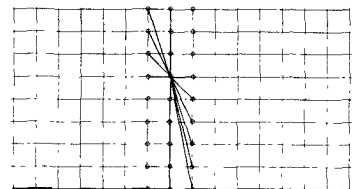


図1 ファイリングフィールド

の良否は明白である ④. 構造形状により結果は支配される。等挙げられる。

ここで対象系などによる土木構造物でもよいが、ここで取り扱う図形とは、その剛性行列内の非零要素配列をグラフ表現した図形である。その適用の一例を図-2に示し、他のアルゴリズムによる結果との比較を行う。この図形は Tree Graph と呼ばれるものであり、周辺に凹凸の存在する系と考えられるものであり、本手法の優位は明白である。

3. 構造物の形状と構造剛性行列の最小帯幅

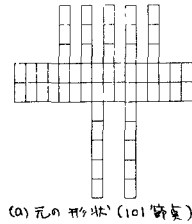
図3～7は周辺形状が凹凸の場合(図3)、点密度が一樣でない場合(図4,5)および橋梁を対象とした場合(図6,7)への前節の帯幅減少法の適用例を示している。その各々は常に filing field の高さを最小にするように順次系の点列が座標内にプロットされており、その新たな図形における最高高さを持つ部分の元の系の帯幅値を与えることになる。これから図形の書き方については、ここでは詳述しないが、一応の手がかりとして (i) 系の長手方向を座標の横軸に流うようにする、(ii) 系に対称軸が存在すれば、それを利用するが挙げられる。

filing field においてその横軸方向が画かれる図形の長手方向に一致させるとすれば、その帯幅を示す縦軸は図形の幅とも言うべきものと考えられる。

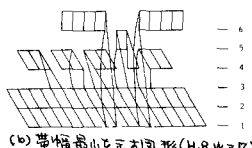
座標の中へ周辺に凹凸の存在する図形とそのまま画けば、新たな図形も凹凸をもつ。しかしここに提案した座標においては、その縦軸が帯幅値を示す以上、上記諸規則を守りながら図形を変形し、縦軸方向の幅を可能な限り減少させるべきである。よって、この座標を用い周辺の凹凸を互に埋め合わせ、最終的な形状として、全体的に凸形状の図形を得ようとするものである。しかしながらもちろん凸形状と云えない場合もある(図3)。

以上の本手法の考察より得られる結論は、構造剛性行列の帯幅は、その構造物を表示する線形グラフの幅とも言うべきものである。しかしながら、この図形は、元の形状(101節)と異なる場合もある(図3)。

以上の本手法の考察より得られる結論は、構造剛性行列の帯幅は、その構造物を表示する線形グラフの幅とも言うべきものである。しかしながら、この図形は、元の形状(101節)と異なる場合もある(図3)。

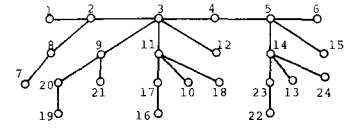


(a) 元の形状(101節)

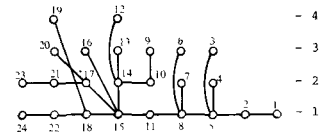


(b) 帯幅最小を示す図形(H.B.W.=7)

図3. 周辺形状の複雑な例題



(a) 与えられたグラフ(24点)

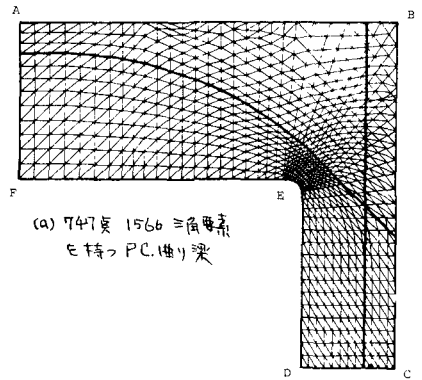


(b) 帯幅最小を示す図形

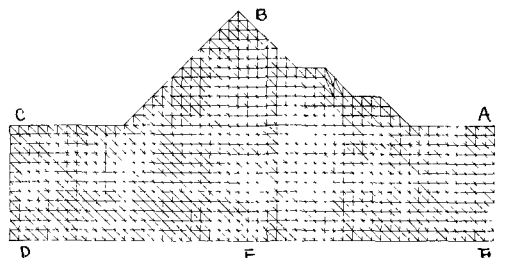
Algorithm	Bandwidth	Profile
Original	13	107
Cuthill M. Kee	10	101
King	13	69
Lee	14	57
Sequential File Method	5	41

(c) 各手法における結果の比較

図2 Tree系の帯幅減少法の適用



(a) 747点 1566要素を持つPC橋り梁



(b) 帯幅値を示す図形(H.B.W.=26)

図4 節点密度不均一例の帯幅減少法の適用例

うべきものであり、最小帯幅はグラフを座標内に置いてその縦軸に関して最小の値を与えるような細長いグラフとして画かれた図形の最大幅である。

図形の幅と言っても現実の形状における幅とは一致しない場合がある(図6,7)。一方それら両者がよく一致する場合もある(図4,5)。一般に言って帯幅減少の困難な場合は前者にあたる。

座標内に点密度不均一な図形を画き直すと、現実の形状と全く異なる場合がある(図4,6)。ここに挙げた例題では該当するものはないが、場合によっては現実の周辺形状が全体として凸であったも点密度均一化により、凹凸が発生する場合もある。このような場合、点密度均一化の後上述のようにその凹凸をならすという操作を行って始めて帯幅減少可能となる。これらの段階の操作は *filling field* を用いれば容易に可能となる。

以上のように、一般に点密度一様かつ全体として凸形状の系は、その長手方向に直角方向の最大幅と一応の最小帯幅の目安となることがわかった。一方、点密度不均一であったり、あるいは外周辺に凹凸が存在する場合、その現実の形状にとらわれずに、いわゆる長手軸を見出し、それに直角方向の系の幅を減少せしめるように外周辺を互に埋め合わせ、その最大値と最小帯幅となる。これにまとめると次式が得られる。

「構造剛性行列の半帯幅」=「図形の幅」+1

4. あとがき

本研究において、筆者らが新たに提案した剛性行列の帯幅減少法を用いて構造物の形状とその最小帯幅値との関係を探った。その最小値は系の外周辺の凹凸を互に埋め合わせと埋められる図形の幅に一致することがわかった。このことから系の形状をみるだけでその帯幅値の推測が可能なる場合があり、従来の帯幅減少法はこのような系に対してのみ良い結果とよえることが可能である。

三次元構造物を対象とする場合にも、上記座標はそのまま適用可能であるが、その簡便法として点列(modal column)の代わりに、一つの面を考慮して系を切断する面内に含まれる点個数を最小化するのが、帯幅減少法となる。ただし、面と面間の接続についても帯幅値に影響を及ぼす要素が含まれ、これは今後の課題として残す。

[参考文献] 1). 例題を E. Cuthill, "Several Strategies for Reducing the Bandwidth of Matrices," The IBM Research Symposia Series, Sparse Matrices and Their Application, 572
2). T. Taniguchi, "Application of Topology to Bandwidth Reduction Method of Structural Stiffness Matrix," 1974

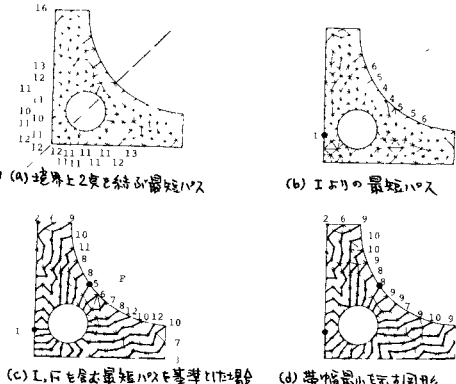


図5. 極を対象とした帯幅減少法の適用例 (H.B.W.=11)

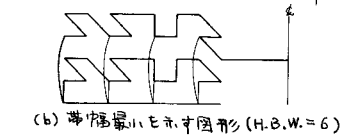
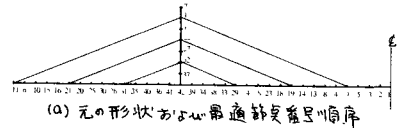
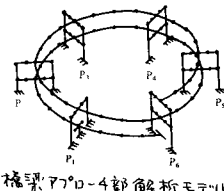
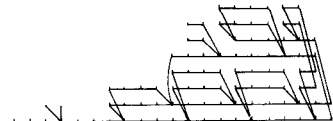


図6 斜張橋への帯幅減少法の適用



(a) 橋梁アプロ-4部解析モデル



(b) 帯幅最小と表示した図形 (H.B.W.=9)
図7. 橋梁解析モデルへの帯幅減少法の適用