

I - 685 面内力を受ける1つの円弧辺を有する大形任意四辺形板要素の剛性マトリックス

大阪工業大学 大学院 学生員 水上 幸治
 大阪工業大学 正員 岡村 宏一
 R A D コンストラクション 正員 石川 一美

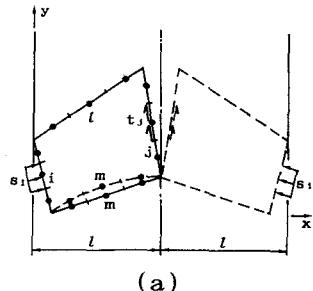
1. まえがき：著者らは、任意の支持条件を持つような多格間平板構造、あるいは薄肉箱構造の全体系と局所系を同時に解析する場合の離散化の手段として、大形の平板要素の剛性マトリックスを作成し、その接続に際してリラクセーション法に属する1種の分配法を併用する方法を提案した。²⁾また、これまでに、各種の大形要素の剛性マトリックスを作成し、多格間平板構造、薄肉箱構造の解析を行い良好な結果を得た。さらに曲げを受ける扇形平板要素¹⁾と任意四辺形板要素³⁾を組み合わせて、1つの円弧辺を有する大形任意四辺形板要素の剛性マトリックスを作成し、基本的な精度について検討を行った。⁴⁾今回は、面内力を受ける要素を作成したので、その結果について報告する。

2. 剛性マトリックスの作成：本解析では、式(1), (2)に示される、面内力を受ける等方性矩形板、等方性扇形板の応力関数(ϕ)を用いた基礎方程式の解を級数解法によって与え、その解を基本解としている。

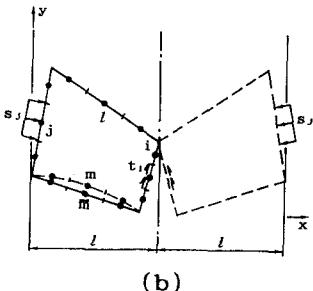
$$\frac{\partial^4 \phi}{\partial x^4} + 2 \frac{\partial^4 \phi}{\partial x^2 \partial y^2} + \frac{\partial^4 \phi}{\partial y^4} = 0 \quad (1)$$

$$(\frac{\partial^2}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2}{\partial \theta^2}) (\frac{\partial^2 \phi}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial \phi}{\partial r} + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \phi}{\partial \theta^2}) = 0 \quad (2)$$

まず、節線*i*, *j*, *l*, *m*とした大形任意四辺形板要素の剛性マトリックスの作成は、図-1に示す外力の重ね合わせによって作成される。この剛性マトリックス作成の過程で節線を*i*, *j*, *l*, *m*とし、その節線*m*に自由の条件を与えた図-2に示す剛性マトリックスが作成できる。また、節線を*i*, *j*, *l*, *m*とした扇形板要素の剛性マトリックスの作成は、図-3に示す外力の重ね合わせによって作成され、その過程の中で、節線を*i*, *j*, *l*, *m*とし、その節線*i*, *j*, *l*に自由の条件を与えた図-4に示す剛性マトリックスが作成される。そこで、図-2および図-4に示す2つの剛性マトリックスを重ね合わせることによって、図-5に示すような一边に円弧辺を有する大形任意四辺形板要素の剛性マトリックスが作成される。ここで示される材端力、材端変位は、任意方向の断面に対するもので、図-2、図-4に示す剛性マトリックスを作成する過程の中でそれぞれ座標変換



(a)



(b)

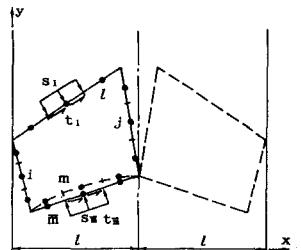


図-1

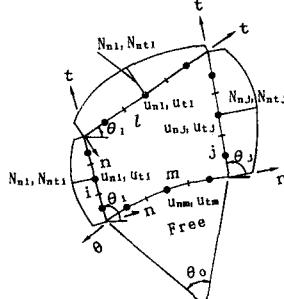


図-2

1)岡村, 石川:曲げを受ける大形扇形板要素の剛性マトリックスの作成, 年次大会, 1987年

2)岡村, 石川, 古市:多格間平板構造の一解法, 土木学会論文集 第416号/I-13, 1990年4月

3)岡村, 石川, 河田, 赤松:曲げを受ける大形任意四辺形板要素の剛性マトリックスの作成, 年次大会, 1990年

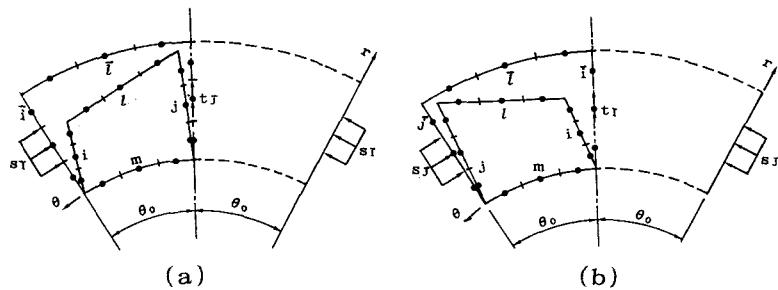
4)岡村, 石川:1つの円弧辺を有する大形任意四辺形板要素の剛性マトリックス、年次大会、1992年

を行って求められている。
したがって、図-5示される材端力の分布は節線上で分割された選点の材端変位と関係づけられている。

3. 計算例：ここで は円弧辺を有する任意 四辺形板要素の剛性マ

トリックスの精度を検討するための基本的な例題を示す。
図-6の解析モデルは、2種類の円弧辺を有する任意四辺形板要素(①, ②, ③, ④)を直接剛性法を用いて接続した扇形板の中央に線荷重(t)を面内に満載させたもので、節線上の小区間の分割は等5分割とした。

図-7は、A-A断面における各選点の変位(u_θ)とせん
断力($N_{r\theta}$)の値を示し、モデルを単一扇形板として計算した
級数解法と比較している。計算結果より、級数解との差
異は1%以内におさまった結果となっている。



(b)

(c)

図-3

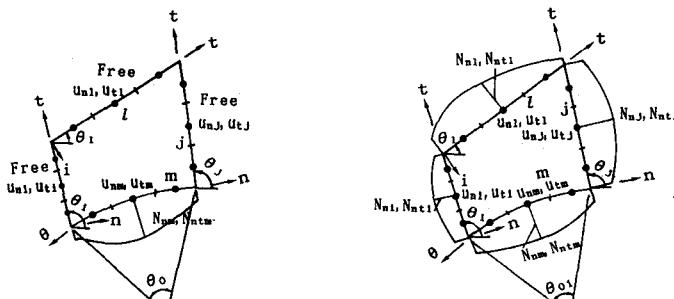
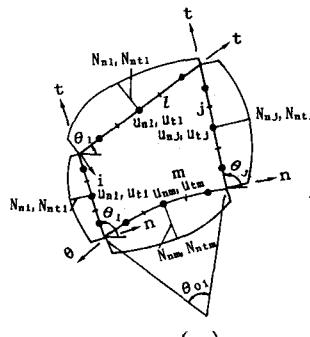
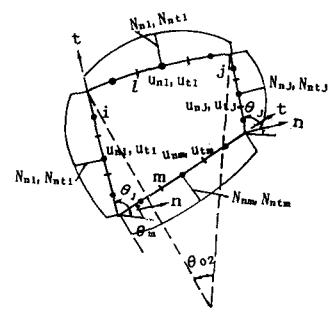


図-4



(a)



(b)

図-5

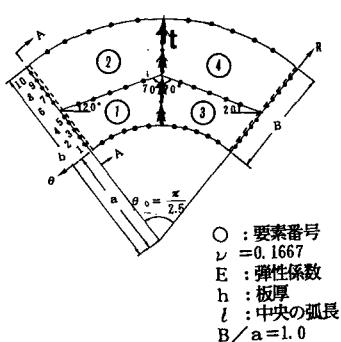


図-6

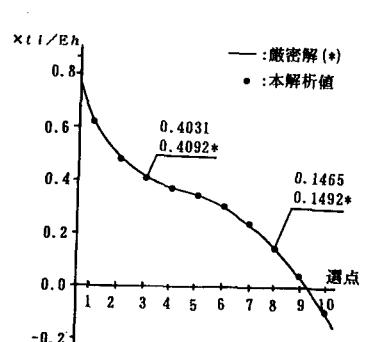
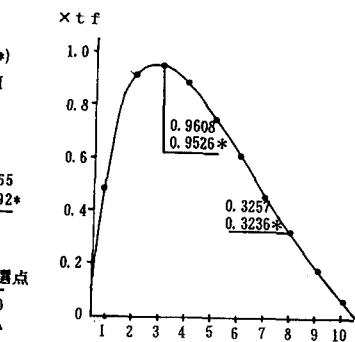
(a) 変位 u_θ の分布 (A-A断面)

図-7