

I-26 階差法により平板を解く場合の精度について

岐阜大学工学部 正員 四野宮哲郎

1. 緒論

階差法によれば 形と境界条件にかかわらず、平板の微分方程式を解き得るので非常に便利であるが 網目と粗くすると精度が落ちる。網目間隔と精度の関係については 従来何等定量的結論が得られておらず、ここにそれを示すことも出来ないが、たわみと基にして直角2方向の曲げモーメント M_x, M_y を求める場合に、その附近だけ網目を細分して、それ等に対する精度を上げる方法は Marcus 氏等により早くから提唱されている。階差法を使用した場合の誤差は 一般に分布荷重に対しては小さく、集中荷重に対しては(特に載荷点附近で) 大きいようである。ここでは、網目細分法を応用し、集中荷重載荷点附近のたわみの誤差を小さくして求める一つの工夫を述べる。

2. 集中荷重載荷点のモーメント和 M の状態

モーメント和は $M = \frac{1}{1+\gamma} (M_x + M_y)$ γ : ポアソン比 で表わされ 平板の微分方程式 $\nabla^2 \omega = \frac{p}{D}$ (ω : たわみ, p : 荷重強度, D : 板剛度) は $\nabla^2 M = -p$ $\nabla^2 \omega = -\frac{M}{D}$ に2分される。故に周辺自由支承のときは、弾性膜を考え、これに所定の荷重をのせてたわみを求めればそれが M を与え、さらにこの M を荷重と考えればその場合のたわみが求める平板のたわみとなる。さて集中荷重が弾性膜に作用すると作用点では理論的には $M = \infty$ となる、但ある範囲内の M 面と基準面の間の体積は有限である。図-1 に正方形平板(周辺自由支承)に集中単位荷重が作用した場合の M の分布状態を示す。階差法で M を求めると 図-2 のようになる。最大値は有限であるが相当に大きく、じかど網目を細かくするほど 値が増し M 面は尖つて来る。

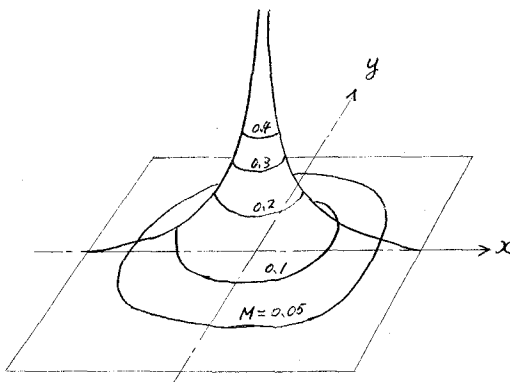


図-1

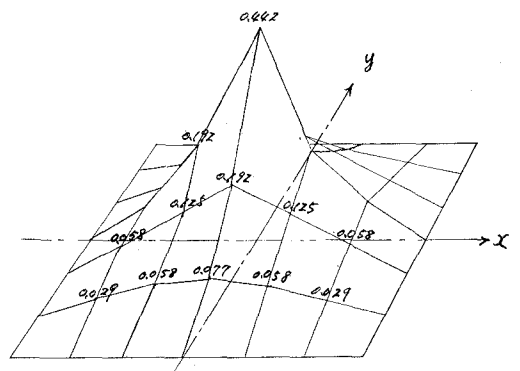


図-2

(Adolf Pecher;
Die Momentenflussfelder Rechteckigen Platten
と参照して画いたもの)

(各辺を6等分し、階差法によつて解く)

3. M-荷重の修正.

以下説明を簡単にするために 図-1, 2 同様載荷点を中心に4軸対称の場合と考え普通の方法で, 図-3 の l, m, n (n が載荷点) 点の M の値 M_l, M_m, M_n が求められたとする, 普通の階差法ならば強度 M_n の M 荷重が 図-3 の斜線部分全体に等分布する(角錐型)と考えて弾性膜を解くことになる. M_n は図-2 でいえば角錐状 M 面の頂点, 0.442 であるからこの方法では誤差が大きくなるのは当然である, そこで先づ図-3 の点線のように網目を細分せしめにより新たに生じた格点を a, b, c, d (d は n と同一点であるが細分の前後と区別するため別の記号を使う) とする, M は内挿法により

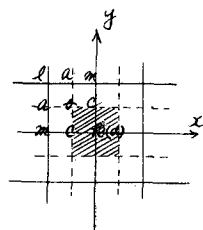


図-3

$M_d = \frac{3M_m + M_n}{4}$ となり他の3点の M は細分網目に対する階差式から

$$\begin{cases} M_l = \frac{P}{72} (12M_n + 4M_m + 1) \\ M_b = \frac{P}{8} (4M_n + 4M_m + 1) \\ M_d = \frac{P}{8} (4M_n + 4M_m + 3) \end{cases}$$

となることがわかる.

これを使用して, 図-4 のように n 点に対する M 荷重を角錐と角錐の組合せと考える, 即その荷重強度 $\bar{M}_d$ (面積 λ^2 内の平均)

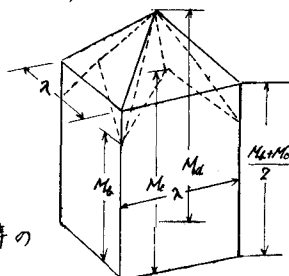


図-4

$$\bar{M}_d = \frac{M_n + M_d}{2} + \frac{1}{3} (M_d - \frac{M_n + M_d}{2}) = \frac{1}{48} (41M_m + 7M_n + 9)$$

(点線と実線は同一面積)

となる, 即実際には細分の平続を解ないでも M_m, M_n を知れば直ちに $\bar{M}_d$ を得る, M 荷重によって弾性膜を解く場合にはこの $\bar{M}_d$ を使用するのである, 次に正方形平板(一边の長さ a 周辺自由支取)の網目を一边4等分から10等分迄細かくした場合の $M_b, M_d, \bar{M}_d$ の値, さらに M_n により(普通の方法)又 $\bar{M}_d$ により(こゝで提案した方法)再び弾性膜を解いて求めた, ためみ ω を表示すれば次のようになる, 不静定平板にこの方法を適用するときは普通の方法で ω を求め逆に M を求めてから同様の計算をしなければならない.

種別	網目	4等分	6等分	8等分	10等分	解析解法による精密解
M (単位 P)	M_b	0.375	0.442	0.489	0.525	∞
	M_d	0.492	0.559	0.608	0.641	
	$\bar{M}_d$	0.303	0.370	0.420	0.452	
ω (単位 $\frac{Pa^2}{N}$)	ω_b	0.0547	0.0511	0.0495	0.0485	0.0463*
	誤差(%)	18	11	6.9	4.8	
	$\bar{\omega}_d$	0.0480	0.0476	0.0473	0.0470	
	誤差	3.7	2.8	2.2	1.5	

* Timoshenko "Theory of Plates and Shells" P158