

## I - 4】 偏心集中荷重をうけた单纯支持円板の解について

東京大学生産技術研究所 正員 佐武正雄

偏心した集中荷重をうけた円板の解は、固定支持の場合容易に解かれていゝが、单纯支持の場合はかなり複雑である。本文はこの場合の解について考察する。

円板の半径を  $a$ 、剛度を  $D$  とし、荷重点の偏心距離を  $d$ 、 $\alpha = \log \frac{d}{a}$  とおく。 $P(z) = \log \frac{c+z}{c-z}$   
( $c = \frac{a^2 - d^2}{2ad}$ ) の実数部、虚数部

$$P = \tanh^{-1} \frac{2cx}{x^2 + y^2 + c^2}, \quad P_i = \tanh^{-1} \frac{-2cy}{x^2 + y^2 - c^2}$$

を基函数とする曲線座標（双極座標）は図1に示すような円群からなり、丁度問題に適応した曲線座標を与える。円板の周辺は  $P_i = \infty$ 、荷重点は  $P_i = -\infty$  に対応していゝ。この座標は囲むる断面モーメント、シヤの成分は積み  $w$  とすれば

$$\left. \begin{aligned} M_{(11)} &= -D \left[ \frac{1+\nu}{2} \Delta w + \frac{1-\nu}{2} |P'| \{ (\partial_{11} - \partial_{22}) (|P'| w) - |P'| w' \} \right] \\ M_{(22)} &= -D \left[ \frac{1+\nu}{2} \Delta w - \frac{1-\nu}{2} |P'| \{ (\partial_{11} - \partial_{22}) (|P'| w) - |P'| w' \} \right] \\ M_{(12)} &= -D (1-\nu) |P'| \partial_{12} (|P'| w) \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

$$\left. \begin{aligned} Q_{(11)} &= -D |P'| \partial_{11} \Delta w \\ Q_{(22)} &= -D |P'| \partial_{22} \Delta w \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

となる。こゝに  $|P'| = \frac{1}{c} (\cosh P_i + \cos \frac{P_i}{2})$ ,  $\Delta = |P'|^2 (\partial_{11} + \partial_{22})$  である。また、横算シヤは

$$V_{(11)} = Q_{(11)} + |P'| \partial_{12} M_{(12)} \quad (3)$$

とかけよ。

双極座標における  $\Delta^2 w = 0$  ……(4) の一般解は

$$w = \frac{1}{|P'|} f_n(P_i) \frac{\cos np_i}{\sin np_i}$$

とおくこととする。こゝに  $f_n(P_i)$  は  $f_n''' - 2(n^2+1)f_n'' + (n^2-1)^2 f_n = 0$  を満足しなけれ  
ばならない。従つて

$$\left. \begin{aligned} n=0 : \quad f_0 &= (A_0 P_i + B_0) e^{P_i} + (C_0 P_i + D_0) e^{-P_i} \\ n=1 : \quad f_1 &= A_1 e^{2P_i} + B_1 e^{-2P_i} + C_1 P_i + D_1 \\ n \geq 2 : \quad f_n &= A_n e^{(n+1)P_i} + B_n e^{-(n+1)P_i} + C_n e^{(n-1)P_i} + D_n e^{-(n-1)P_i} \end{aligned} \right\} \quad (5)$$

となり、(4) の一般解は

$$w = \sum_{n=0}^{\infty} w_n + \sum_{n=1}^{\infty} \bar{w}_n, \quad w_n = \frac{1}{|P'|} f_n(P_i) \cos np_i, \quad \bar{w}_n = \frac{1}{|P'|} \bar{f}_n(P_i) \sin np_i \quad (6)$$

とかくニセガでさる。われわれの問題にあひては荷重の対称性から  $\bar{w}_n$  は用ひない。また、荷重点の荷重が有限確定であることから  $C_0 = 0$ ,  $B_1 = 0$ ,  $B_n = D_n = 0$  ( $n \geq 2$ ) ……(9) を得る。従つて、解として  $w_n$  から  $w_n$  までの項の和を用ひれば、未知定数の数は 3, 6, 8, …  $2n+4$  となる。 $w_n$  は 5 3 断面モーメント等は次のようにはげまる。

$$\left. \begin{aligned} M_{(11)} &= -\frac{D}{c} \left[ \frac{1}{2} \{ f_n'' + (n-1)(1-n\nu) f_n' \} \cos(n+1) p_i + \{ f_n'' \cosh p_i - (1+\nu) f_n' \sinh p_i - \nu(n^2-1) f_n \cosh p_i \} \cos n p_i \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{2} \{ f_n'' - (n+1)(1+n\nu) f_n' \} \cos(n-1) p_i \right] \\ M_{(22)} &= -\frac{D}{c} \left[ \frac{1}{2} \{ \nu f_n'' - (n-1)(n-\nu) f_n' \} \cos(n+1) p_i + \{ \nu f_n'' \cosh p_i - (1+\nu) f_n' \sinh p_i - (n^2-1) f_n \cosh p_i \} \cos n p_i \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{2} \{ \nu f_n'' - (n+1)(n+\nu) f_n' \} \cos(n-1) p_i \right] \\ M_{(12)} &= D(1-\nu)n f_n' |P| \sin n p_i \\ Q_{(1)} &= -\frac{D}{c} |P| \left[ \frac{1}{2} \{ f_n''' - (n-1)^2 f_n' \} \cos(n+1) p_i + \{ f_n''' \cosh p_i - f_n'' \sinh p_i - (n^2+1) f_n' \cosh p_i - (n^2-1) f_n \sinh p_i \} \cos n p_i + \frac{1}{2} \{ f_n''' - (n+1)^2 f_n' \} \cos(n-1) p_i \right] \\ Q_{(2)} &= \frac{D}{c} |P| \left[ \frac{1}{2} \{ f_n''' - (n-1)^2 f_n' \} (n+1) \sin(n+1) p_i + \{ f_n''' \cosh p_i - 2f_n'' \sinh p_i - (n^2-1) f_n \cosh p_i \} n \sin n p_i + \frac{1}{2} \{ f_n''' - (n+1)^2 f_n' \} (n-1) \sin(n-1) p_i \right] \\ V_{(1)} &= -\frac{D}{c} |P| \left[ \frac{1}{2} \{ f_n''' - \{(2n^2-n+1)-n(n+1)\nu\} f_n' \} \cos(n+1) p_i + \{ f_n''' \cosh p_i - f_n'' \sinh p_i - \{(2n^2+1)-n^2\nu\} f_n' \cosh p_i - (n^2-1) f_n \sinh p_i \} \cos n p_i \right. \\ &\quad \left. + \frac{1}{2} \{ f_n''' - \{(2n^2+n+1)-n(n-1)\nu\} f_n' \} \cos(n-1) p_i \right] \end{aligned} \right\} \quad (8)$$

単純支持の場合の境界条件を固定支持の場合にならう  $p_i = \infty$  にあひて

$$w = 0 \quad \dots \quad (9) \quad M_{(11)} = 0 \quad \dots \quad (10) \quad -P = \oint V_{(1)} ds = \oint \frac{1}{|P|} V_{(1)} dp_i \quad \dots \quad (11)$$

の 3 個と 1 て 4 3. (P は集中荷重) この場合、解として  $w = w_0 + w_1$  をとれば十分である。何となれば、未知定数の数は 6 個で、方程式の数も (9), (10) 式の  $\cos ip_i$  の係数を 0 とおくことによって得られる 5 個と (11) 式の計 6 個となるからである。この場合の解は

$$f_0 = \frac{cP}{4\pi D\delta} \{ \beta \sinh(\alpha-p_i) + 2(1+\nu) \sinh \alpha e^{p_i - (\alpha-p_i)} \}, \quad f_1 = \frac{cP}{\pi D\delta} (\alpha-p_i)$$

ただし、 $\beta = \frac{(3+\nu)a^2+(1-\nu)d^2}{ad}$ ,  $\gamma = \frac{(1+\nu)a^2+(3-\nu)d^2}{d^2}$  となる。しかし、周辺における反力を計算してみてモーメントの釣合の条件が成立していないことが分る。不釣合のモーメントの大きさは  $M = \frac{2d(a^2-d^2)}{(1+\nu)a^2+(3-\nu)d^2} P^2$ 、これは荷重点に作用していふことを考慮する。 $d \neq 0$ 、または  $d = a$  の場合には  $M$  は小となり、上記の解を近似解として用ひるにふかでさる。

モーメントの釣合の条件は  $P_i = \infty$  にあひて  $-P a = \oint \frac{1}{|P|^2} V_{(1)} dp_i$  ……(12) で、これを境界条件に加えなければならぬ。解として  $w = \sum w_i$  の中れ項まで 3 つとすれば、方程式の数は  $(2n+5)$  個となり、未知数の数は  $(2n+4)$  個であるから有限の項数では解は求められず無限級数となる。無限級数解を求めることは差分方程式を適用するこことになるが、実用的には最初の数項までとつて解を近似的に求めることもできる。この際は (10) 式の  $\cos ip_i$  の係数の中  $\cos(n+1)p_i$  のものがだけ 0 とおかないので、従つて周辺には

$$M_{(11)} = -\frac{D}{2c} f_n''(\alpha) \cos(n+1)p_i$$

といふ残留モーメントが存在するこことなるが、項数  $n$  を大きくとるとこよりこの残留モーメントの値を小さくすることができる。