

# A FESZÜLTSEGFÜGGVÉNY KERÜLETI FELTÉTELEI TÁBLÁK ÉS HÉJAK SZABAD PEREMSZAKASZÁN

CSONKA PÁL  
A MŰSZAKI TUDOMÁNYOK DOKTORA  
AZ MTA ÉPÍTÉSTUDOMÁNYI MUNKAKÖZÖSSÉGE, BUDAPEST

[Béérkezett 1966. szeptember 26-án]

A dolgozat membránszerű feszültségi állapotban levő táblák, illetve héjak Airy- illetve Pucher-féle feszültséggüggvényének kerületi feltételeit állapítja meg e szerkezetek teljesen szabad peremszakaszán. A levezetett eredmények tetszőleges megoszló erőkkel (kerületi és tömegeerőkkel) terhelt táblákra és tetszőleges (nemcsak az alapsíkra mérőleges) megoszló erőkkel terhelt héjakra egyaránt érvényesek.

## 1. Bevezetés

Szerző egyik előző dolgozatában [1] függélyes megoszló erőkkel terhelt héjak Pucher-féle  $F = F(x, y)$  feszültséggüggvényének kerületi feltételeivel foglalkozott. Kimutatta, hogy ez a függvény a hég szabad peremszakaszán a

$$\begin{aligned}\frac{\partial F}{\partial x} &= A, \\ \frac{\partial F}{\partial y} &= B,\end{aligned}\tag{1}$$

$$F = Ax + By + C$$

feltételeknek tartozik megfelelni, ahol  $A$ ,  $B$  és  $C$  egy-egy szabad peremszakaszra nézve állandó érték. Ha a hégnek csupán egyetlen egy szabad peremszakasza van, akkor az (1) kerületi feltételek szigoríthatók, nevezetesen előírható, hogy az említett peremszakaszon

$$\begin{aligned}\frac{\partial F}{\partial x} &= 0, \\ \frac{\partial F}{\partial y} &= 0, \\ F &= 0\end{aligned}\tag{2}$$

legyen.

Mindazok a megfontolások, melyek membránhéjak esetében az (1) és (2) képletekre vezettek, membránszerű feszültségi állapotban levő táblák Airy-féle  $F = F(x, y)$  feszültségfüggvényére nézve változatlanul megismételhetők, feltéve, hogy a szóban forgó táblák csak peremeiken vannak terhelve. Ezért az (1) és (2) kerületi feltételek értelemszerűen módosítással az említett táblák teljesen szabad peremszakaszára szintén érvényesek.

A jelen tanulmány célja az (1) és (2) képleteknek tetszőleges megoszló erőkkel (peremerőkkel és tömegezőkkel) terhelt táblákra és tetszőleges (nemcsak az alapsíkra merőleges) megoszló erőkkel terhelt héjakra való általánosítása. A levezetendő összefüggések szoros kapcsolatban állanak az Airy-féle feszültségfüggvény fizikai jelentésére vonatkozó, TREFFTZ, E. [2] és SOBRERO, L. [3] által levezetett tételekkel, melyeknek tetszőleges megoszló erőkkel terhelt táblákra és héjakra való módosított alakját FINZI, L. [4] állapította meg. Az alábbiak ezen tételek további általánosítására nyújtanak lehetőséget.

## 2. Az Airy-féle feszültségfüggvényre vonatkozó kerületi feltételek

A jelen pont keretében tetszőleges erőkkel (peremerőkkel és tömegezőkkel) terhelt sík táblákkal foglalkozunk. Vizsgálatainkat a tábla középsíkjába helyezett  $0(x, y)$  koordinátarendszerben végezzük. A táblára ható tömegezők  $x, y$  irányú alkotóit a

$$g_x = g_x(x, y), \quad g_y = g_y(x, y)$$

teherfüggvényekkel jellemezzük.

A tábla feszítő erői, mint ismeretes, az

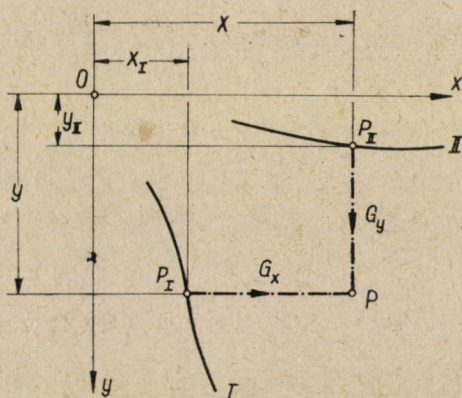
$$\begin{aligned} n_x &= \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} - G_x \\ n_{xy} &= n_{yx} = -\frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y}, \\ n_y &= \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} - G_y \end{aligned} \quad (3)$$

képletekkel fejezhető ki, ahol  $F = F(x, y)$  az Airy-féle feszültségfüggvény,  $G_x$  és  $G_y$  jelentése pedig

$$G_x = \int_{x_1}^x g_x dx, \quad G_y = \int_{y_1}^y g_y dy. \quad (4)$$

A fenti képletekben szereplő határozott integrálok felső határa a vizsgálati pont  $x$ , illetve  $y$  koordinátája, az integrálok alsó határa pedig szabadon választ-

ható. Ha az alsó határpontot az 1. ábrán *I*-gyel, illetve *II*-vel jelölt görbén vesszük fel, akkor a *P* pontbeli  $G_x$ , illetve  $G_y$  értékek számításakor az integrálást a  $P_1P$ , illetve  $P_{II}P$  egyenes szakaszokra kell kiterjesztenünk. Maguk az *I*, illetve *II* jelű görbék tetszőlegesen választhatók, azzal a megszorítással azonban, hogy az *x*, illetve *y* irányú egyenesek az *I*, illetve *II* görbét legfeljebb egy-egy pontban metszhetik.



1. ábra. A  $P_1P$  és  $P_{II}P$  egyenes szakaszok

Ezek előrebocsátása után jelöljük ki a tábla középsíkjában valamely  $P_1P_2$  görbét, s tekintsük ezen a haladás irányát a  $P_1$  pontból a  $P_2$  pont felé irányulónak pozitívnak. Legyenek a  $P_1$ , illetve  $P_2$  pont koordinátái  $x_1$  és  $y_1$ , illetve  $x_2$  és  $y_2$ , a  $P_1P_2$  görbe egy általános pontjának koordinátái pedig  $x$  és  $y$ .

Jelöljük a  $P_1P_2$  görbe haladás szerinti bal oldalán levő táblarész által a jobb oldali táblarészre gyakorolt erők  $R$  eredőjének  $x$ , illetve  $y$  irányú alkotóját  $R_x$ , illetve  $R_y$  betűvel, az  $R$  eredőnek a  $P_2$  pontra vonatkoztatott nyomatékát pedig  $M$  betűvel, s határozzuk meg ezen mennyiségek értékét.

Az  $R_x$ ,  $R_y$  és  $M$  érték számításakor a  $P_1P_2$  vonalszakaszra jutó erők helyett az ezeket egyensúlyozó erőkkel, mégpedig a  $P_1P_2Q$  táblarészre jutó többi erővel célszerű dolgozni. Ebben az esetben az  $R_x$ ,  $R_y$  és  $M$  értékét így fejezhetjük ki:

$$\begin{aligned} R_x &= \int_Q^{P_2} (n_x - H_x) dy + \int_Q^{P_1} n_{yx} dx, \\ R_y &= \int_Q^{P_1} (n_y - H_y) dx + \int_Q^{P_2} n_{xy} dy, \\ M &= \int_Q^{P_2} (y_2 - y) (n_x - H_x) dy + \\ &+ \int_Q^{P_1} (x - x_2) (n_y - H_y) dx + (y_2 - y_1) \int_Q^{P_1} n_{yx} dx. \end{aligned} \quad (5)$$

A fenti képletekben  $H_x$  és  $H_y$  jelentése:

$$H_x = \int_{x_1}^x g_x \cdot dx, \quad H_y = \int_{y_1}^y g_y \cdot dy. \quad (6)$$

Az (5) képletek a (3) alattiak behelyettesítésével a következőképp írhatók:

$$\begin{aligned} R_x &= \int_Q^{P_2} \left( \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} - G_x - H_x \right) dy - \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dx, \\ R_y &= \int_Q^{P_1} \left( \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} - G_y - H_y \right) dx - \int_Q^{P_2} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dy, \\ M &= \int_Q^{P_2} (y_2 - y) \left( \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} - G_x - H_x \right) dy + \\ &+ \int_Q^{P_1} (x - x_2) \left( \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} - G_y - H_y \right) dx - (y_2 - y_1) \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dx. \end{aligned} \quad (7)$$

Ha tekintetbe vesszük, hogy a  $QP_2$  vonal mentén, vagyis az  $x = x_2$  helyen

$$G_x = \int_{x_1}^{x_2} g_x dx,$$

a  $QP_1$  vonal mentén, vagyis az  $y = y_1$  helyen pedig

$$G_y = \int_{y_{II}}^{y_1} g_y dy,$$

akkor a (6) alattiak felhasználásával a  $G_x + H_x$ , illetve a  $G_y + H_y$  mennyiségeket így fejezhetjük ki:

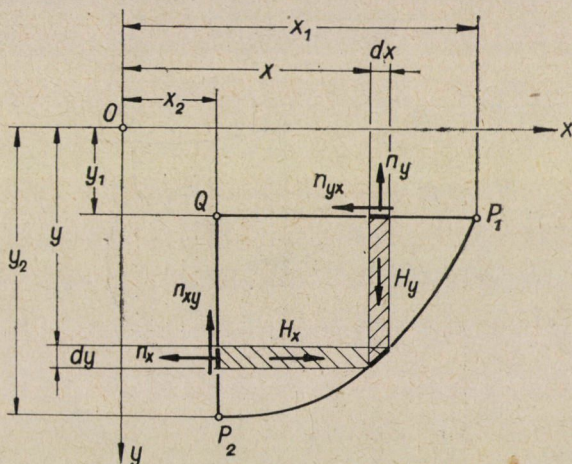
$$\begin{aligned} G_x + H_x &= \int_{x_1}^{x_2} g_x dx + \int_{x_1}^x g_x dx = \int_{x_1}^x g_x dx, \\ G_y + H_y &= \int_{y_{II}}^{y_1} g_y dy + \int_{y_1}^y g_y dy = \int_{y_{II}}^y g_y dy. \end{aligned}$$

Ezen értékeket a (7) képletekbe betéve, a következő képleteket kapjuk:

$$\begin{aligned} R_x &= \int_Q^{P_2} \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} dy - \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dx - \int_Q^{P_2} \int_{x_1}^x g_x \cdot dx \cdot dy, \\ R_y &= \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} dx - \int_Q^{P_2} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dy - \int_Q^{P_1} \int_{y_{II}}^y g_y \cdot dy \cdot dx, \\ M &= \int_Q^{P_2} (y_2 - y) \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} dy + \int_Q^{P_1} (x - x_2) \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} dx - \end{aligned} \quad (8)$$



$$\begin{aligned}
 & - (y_2 - y_1) \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dx - \int_Q^{P_2} (y_2 - y) \int_{x_1}^x g_x \cdot dx \cdot dy - \\
 & - \int_Q^{P_1} (x - x_2) \int_{y_{II}}^y g_y \cdot dy \cdot dx .
 \end{aligned}$$



2. ábra. A vizsgált táblarész

A fenti képletekben az

$$\int_Q^{P_2} \int_{x_1}^x g_x \cdot dx \cdot dy \equiv R_I \tag{9}$$

kifejezés nem más, mint a 3. ábrán vízszintesen csíkozott  $P_1P_2P_2^I P_1^I$  táblarészre jutó  $x$  irányú tömegeroők  $R_I$  eredője, az

$$\int_Q^{P_2} (y_2 - y) \int_{x_1}^x g_x \cdot dx \cdot dy \equiv M_I \tag{10}$$

kifejezés pedig ezen  $R_I$  eredőnek a  $P_2$  pontra felírt  $M_I$  nyomatéka. Hasonlóképp az

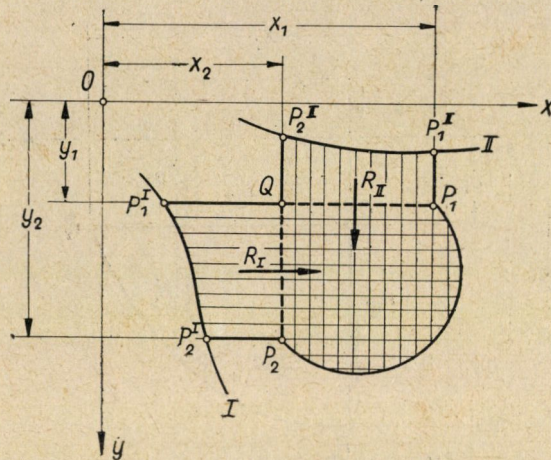
$$\int_Q^{P_1} \int_{y_{II}}^y g_y \cdot dy \cdot dx \equiv R_{II} \tag{11}$$

kifejezés a 3. ábrán függélyes csíkozással jelzett  $P_1P_2P_2^{II} P_1^{II}$  táblarészre jutó  $y$  irányú tömegeroők  $R_{II}$  eredőjét, az

$$\int_Q^{P_1} (x - x_2) \int_{y_{II}}^y g_y \cdot dy \cdot dx \equiv M_{II} \tag{12}$$



kifejezés pedig ezen  $R_{II}$  eredőnek a  $P_2$  pontra való nyomatékát jelenti. Az ábrán szereplő  $I$ , illetve  $II$  jelű görbék, mint említettük, tetszőleges olyan görbék, melyeket az  $x$ , illetve  $y$  irányú egyenesek legfeljebb egy-egy pontban metszenek.



3. ábra. Az  $R_I$  és  $R_{II}$  eredők

A (8) képletekben szereplő többi integrálkifejezés értéke egyszerű, illetve parciális integrálással határozható meg:

$$\begin{aligned}
 \int_Q^{P_2} \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} dy - \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dx &= \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_2} - \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1}, \\
 \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} dx - \int_Q^{P_2} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dy &= \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} - \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_2}, \\
 \int_Q^{P_2} (y_2 - y) \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} dy &= y_2 \int_Q^{P_2} \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} dy - \int_Q^{P_2} y \frac{\partial^2 F}{\partial y^2} dy = \\
 &= -y_2 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_Q + y_1 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_Q + [F]_{P_2} - [F]_Q, \\
 \int_Q^{P_1} (x - x_2) \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} dx &= -x_2 \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} dx + \int_Q^{P_1} x \frac{\partial^2 F}{\partial x^2} dx = \\
 &= -x_2 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} + x_1 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} - [F]_{P_1} + [F]_Q, \\
 \int_Q^{P_1} \frac{\partial^2 F}{\partial x \cdot \partial y} dx &= \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1} - \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_Q.
 \end{aligned} \tag{13}$$

Ha az így nyert (9)–(13) kifejezéseket a (8) képletekbe behelyettesítjük, egyszerűsítés után azt találjuk, hogy

$$\begin{aligned}
 R_x &= \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_2} - \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1} - R_1, \\
 R_y &= - \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_2} + \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} - R_{II}, \\
 M &= [F]_{P_2} - [F]_{P_1} - x_2 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} - y_2 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1} + \\
 &\quad + x_1 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} + y_1 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1} - M_1 - M_{II}.
 \end{aligned} \tag{14}$$

Az eddigiekben a  $P_1P_2$  vonalszakasz mindkét végpontját fix helyzetűnek tekintettük. A következőkben csak a  $P_1$  pontot tekintjük fixnek, a  $P_2$  pontot pedig adott görbevonalon pozitív irányban futó pontként kezeljük. Ennek megfelelőleg a továbbiakban  $P_2$  helyett egyszerűen  $P$ -t írunk, e pont koordinátáit pedig  $x_1$  és  $y_1$  helyett  $x$  és  $y$  betűvel jelöljük. Ugyanakkor bevezetjük a

$$\begin{aligned}
 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} &= \text{const} \equiv A, \\
 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1} &= \text{const} \equiv B, \\
 x_1 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_{P_1} + y_1 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_{P_1} - [F]_{P_1} &= \text{const} \equiv -C
 \end{aligned}$$

jelöléseket. E módosításokkal a (14) képletek helyett ezeket írhatjuk:

$$\begin{aligned}
 R_x &= \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P - B - R_1, \\
 R_y &= - \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P + A - R_{II}, \\
 M &= [F]_P - Ax - By - C - M_1 - M_{II}.
 \end{aligned} \tag{15}$$

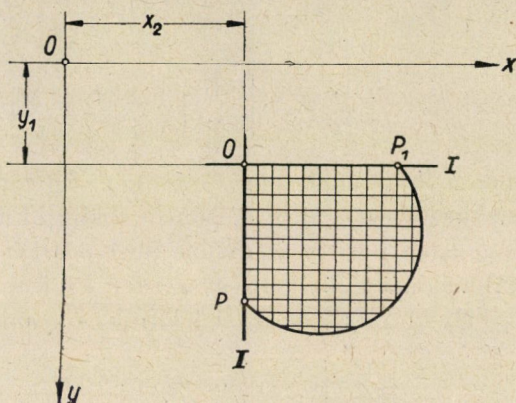
Fenti képletek szerint

$$\begin{aligned}
 \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P &= -R_y - R_{II} + A, \\
 \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P &= R_x + R_1 + B, \\
 [F]_P &= M + M_1 + M_{II} + Ax + By + C,
 \end{aligned} \tag{16}$$



illetve, ha a feszültség számítás szempontjából jelentéktelen lineáris tagoktól eltekintünk, akkor

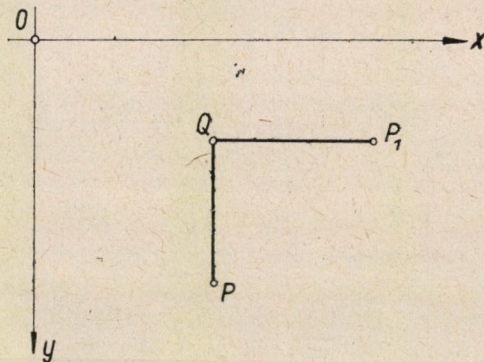
$$\begin{aligned} \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P &= -R_y - R_{II}, \\ \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P &= R_x + R_I, \\ [F]_P &= M + M_I + M_{II}. \end{aligned} \quad (17)$$



4. ábra. A  $P_1PQ$  táblarész

Ha az eddigi levezetésekben szereplő  $I$ , illetve  $II$  jelű görbék gyanánt az  $x = x_2$ , illetve  $y = y_1$  egyeneseket választjuk (4. ábra), akkor a (17) képletekben az  $R_I$ , illetve  $R_{II}$  mennyiség a  $P_1PQ$  táblarészre ható tömegerők  $x$ , illetve  $y$  irányú alkotóját, az  $M_I + M_{II}$  kifejezés pedig a  $P_1PQ$  táblarészre ható tömegerőknek a futó  $P$  pontra felírt nyomatékát jelenti.

Természetesen a  $P_1P_2$  görbe maga is tetszőlegesen jelölhető ki. Ha e célra a  $P_1QP$  szögletvonalat választjuk (5. ábra), akkor a  $P_1QP$  terület egyetlen



5. ábra. A  $P_1QP$  szögletvonal



vonallá zsugorodik össze. Ilyenkor  $R_I = 0$ ,  $R_{II} = 0$ ,  $M = 0$ , s így a (17) képletek a Finzi, L.-féle

$$\begin{aligned} \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P &= -R_y, \\ \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P &= R_x, \\ [F]_P &= M \end{aligned} \quad (18)$$

képletekbe [4] mennek át. Ezek a képletek — miként azt FINZI, L. megállapította — a feszültségfüggvény egyszerű fizikai értelmezésére nyújtanak lehetőséget: a feszültségfüggvény  $P$  pontbeli  $x$ , illetve  $y$  szerinti parciális deriváltja — előjeltől eltekintve — a  $P_1QP$  szegletvonal egyik oldalára ható belsőerők eredőjének  $y$ , illetve  $x$  irányú alkotójával egyenlő; a feszültségfüggvény  $P$  pontbeli értéke pedig a szegletvonal egyik oldalára ható belső erők nyomatókával azonos.

Érdekes alakot öltenek a (17) képletek abban az esetben is, ha az  $I$  és a  $II$  jelű görbe céljára magát a  $P_1P$  görbét választjuk. Ez esetben ismét

$$R_I = 0, \quad R_{II} = 0, \quad M = 0,$$

tehát

$$\begin{aligned} \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P &= -R_y, \\ \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P &= R_x, \\ [F]_P &= M. \end{aligned} \quad (19)$$

Az utóbbi képletek, bár formájukat illetően a Finzi-féle képletekkel azonosak, azoknál tágabb tartalmúak. A (19) képletek szerint ui. a feszültségfüggvény  $x$ , illetve  $y$  szerinti parciális deriváltja — előjeltől eltekintve — a  $P_1P$  görbe egyik oldalára ható belsőerők eredőjének  $x$ , illetve  $y$  irányú alkotójával egyenlő; a feszültségfüggvény  $P$  pontbeli értéke pedig a  $P_1P$  görbe egyik oldalára ható belsőerők nyomatókával azonos. Ezek szerint a Finzi-féle tételek nemcsak a  $P_1QP$  szegletvonalra, hanem a tetszőleges  $P_1P$  görbére is érvényesek, feltéve, hogy az  $x$ , illetve  $y$  irányú egyenesek a  $P_1P$  görbét nem metszik egynél több pontban.

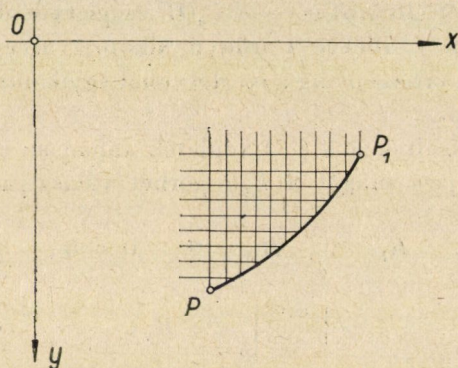
Természetesen, a (19) képletek olyankor is alkalmazhatók, midőn a  $P_1P$  görbe a tábla teljesen szabad peremvonala. Ilyenkor a  $P_1P$  görbe mentén a táblára semmiféle erő sem hat, tehát

$$R_x = 0, \quad R_y = 0, \quad M = 0,$$

miért is a (19) képletek a következőképp egyszerűsödnek:

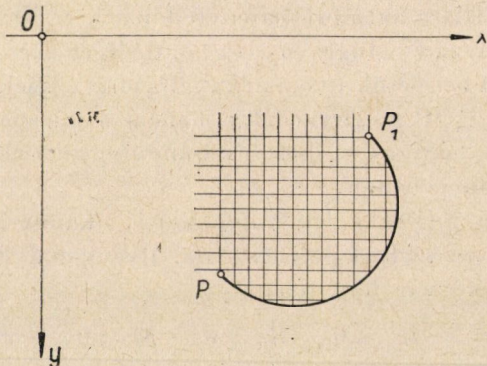
$$\begin{aligned} \left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P &= 0, \\ \left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P &= 0, \\ [F]_P &= 0. \end{aligned} \quad (20)$$

A fenti képletek alakjukra nézve azonosak a csupán peremerőkkel terhelt táblák szabad peremvonalára vonatkozó képletekkel [1], érvényességük azonban tömegérők jelenléte esetében némiképp korlátozott. Ezek a képletek ui. a szabad peremvonalnak csak arra a szakaszára érvényesek, melyet az  $x$ , illetve  $y$  irányú egyenesek legfeljebb egy-egy pontban metszenek (6. ábra).



6. ábra. A  $P_1P$  szabad peremvonal szakaszt az  $x$  és az  $y$  irányú egyenesek csak egy pontban metszik

Az általánosabb esetben, tehát olyankor, amidőn az  $x$  vagy  $y$  irányú egyenesek (vagy azok közül egyesek) a  $P_1P$  szabad peremvonal szakaszt egynél több pontban metszik (7. ábra), a teljesen szabad peremvonalra vonatkozó kerületi feltételeket a (17) képletekből az



7. ábra. A  $P_1P$  szabad peremvonal szakaszt egyes  $x$  és  $y$  irányú egyenesek két pontban metszik



$$R_x = 0, \quad R_y = 0, \quad M = 0$$

helyettesítésekkel levezethető következő egyenletek fejezik ki:

$$\left[ \frac{\partial F}{\partial x} \right]_P = -R_{II},$$

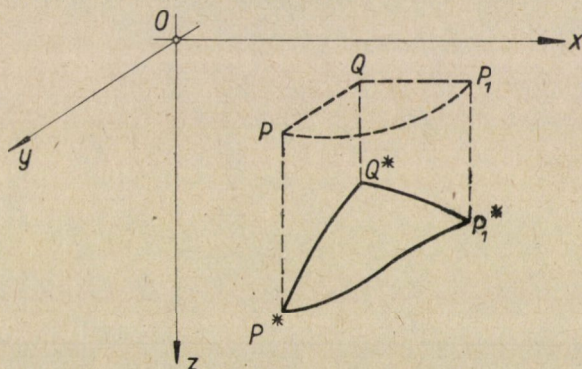
$$\left[ \frac{\partial F}{\partial y} \right]_P = R_I, \quad (21)$$

$$[F]_P = M_I + M_{II}.$$

### 3. A Pucher-féle feszültségfüggvényre vonatkozó kerületi feltételek

A jelen pont keretében azt vizsgáljuk meg, miként lehet a membránhéj teljesen szabad peremszakaszán a Pucher-féle feszültségfüggvény kerületi feltételeit kifejezni, ha a héjra tetszőleges (nemcsak az alapsíkra merőleges) megoszló erők hatnak.

Vizsgálatainkat olyan  $0(x, y, z)$  derékszögű koordinátarendszerben végezzük, melynek  $x$  és  $y$  tengelyei a héj alaprajzi síkjával párhuzamosak. A héjra ható terhek  $x, y, z$  irányú alkotóit a héjalaprajz területegységére vonatkoztatott  $g_x, g_y, g_z$  fajlagos teherértékekkel, a héj belsőerőit pedig az  $n_x, n_{xy}, n_{yx}, n_y$  redukált feszítőerőkkel jellemezzük. Utóbbiak ugyanolyan kapcsolatban állanak a héj Pucher-féle  $F = F(x, y)$  feszültségfüggvényével, mint a tetszőleges erőkkel terhelt táblák feszítőerői az Airy-féle  $F = F(x, y)$  feszültségfüggvénnyel. Ebből az azonosságból következik, hogy az előző pontban levezetett tételek értelemszerű módosítással membránhéjakra is érvényesek. Ez esetben, természetesen, a  $P_1P$  vonal a héj középfelületére rajzolt  $P_1^*P^*$  vonal alaprajzi vetületét jelenti (8. ábra), a képletekben szereplő erőkn és nyomatékokon pedig a vetületi erőket és azok nyomatékát kell érteni.



8. ábra. A héj középfelületére rajzolt  $P_1^*P^*$  vonal s annak alaprajzi vetülete

## IRODALOM

1. CSONKA, P.: Membrane Shells with Perfectly Free Edges. *Acta Techn. Hung.* **40** (1962), 151—167.
2. TREFFTZ, E.: Mathematische Elastizitätstheorie; Handbuch der Physik, VI. Julius Springer, Berlin 1928.
3. SOBRERO, L.: Del significato meccanico della funzione di Airy. *Rendiconti dell'Accademia Naz dei Lincei* **21** (1935); *Ricerche di Ingegneria* **3** (1935).
4. FINZI, L.: Sulle equazioni di Pucher nell'equilibrio delle strutture a guscio. Istituto di Scienza delle Costruzioni del Politecnico di Milano, Pubblicazione No 42. Estratto dai *Rendiconti Classe di Scienze* **88** (1955).