

روش تطبیقی مدل دو بعدی حلقه برای پارچه های حلقوی پودی

سعید حمزه

علی اصغر اصغریان جدی

دانشجوی دکترا، دانشکده مهندسی نساجی
دانشگاه صنعتی امیرکبیر

دانشیار دانشکده مهندسی نساجی
دانشگاه صنعتی امیرکبیر

مسعود لطیفی

استادیار دانشکده مهندسی نساجی
دانشگاه صنعتی امیرکبیر

چکیده

در این تحقیق تئوری، معادله‌ای که منحنی آن تشابه ظاهری با شکل حلقه پارچه‌های حلقوی پودی دارد، به عنوان یک قالب ریاضی اولیه برای حلقه فرض گردید و سپس، جهت تطبیق با تئوری تغییر شکل میله‌های الاستیک به عنوان مدل ریاضی دو بعدی برای حلقه پارچه اصلاحات لازم ارائه گردید. با محاسبه طول، ارتفاع ماکرینم و عرض ماکرینم این مدل فرضی و تعیین روابط بین طول حلقه و تراکم سطحی پارچه نشان داده شد که مدل مذکور با نتایج تئوری و تجربی محققین قبلی موافق نزدیکی دارد.

Two Dimensional Comparative Loop Model for Weft Knitted Fabric

Ali A.A. Jедди

S. Hamzeh

Associate professor
Textile Engineering Department
Amirkabir University of Technology.
Ph.D. Student
Textile Engineering Department
Amirkabir University of Technology.

M. Latifi

Assistant professor
Textile Engineering Department
Amirkabir University of Technology.

Abstract

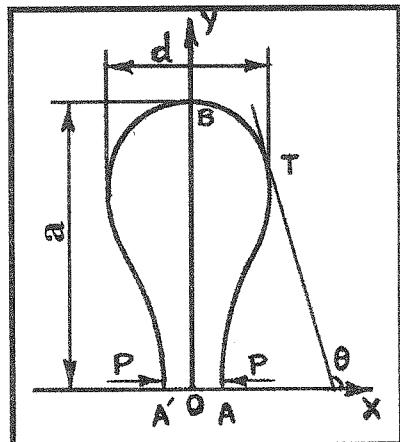
In the present theoretical research, an equation that is similar to knitted fabric loop shape, has been assumed as a basic mathematical function. A new tow dimensional model for knitted fabric loop was then obtained by adapting the equation according to the buckled elastic rod theory.

The calculated length, maximum hight and maximum width and also the relations between the loop length and fabric geometry obtained from this model showed good agreement with the theoretical and experimental suggestions reported by other researchers.

۱- مقدمه

در قرن حاری، تئوری مدل‌های مختلف حلقه به صورت دو بعدی و سه بعدی توسط محققین [۱، ۲، ۳] ارائه گردید و در این زمینه نیز تجربیات عملی فراوانی نیز انجام گرفت [۴، ۵]. بحث اساسی در ارتباط بین طول حلقه و خواص ابعادی پارچه‌های حلقوی پودی توسط ماندن Munden [۷] ارائه گردید. وی بیان داشت «هر گاه حلقه‌ها به استراحت کامل برستند، حداقل انرژی در آنها بوجود می‌آید». وی همچنین نتیجه گرفت شکل حلقه در حالت استراحت کامل، مستقل از خصوصیات فیزیکی نخ می‌باشد، و روابط ذیل را بین طول حلقه و خواص ابعادی آن ارائه نمود:

$$\left\{ \begin{array}{l} c.p.c = \frac{K_c}{L}, \quad S.D. = \frac{K_s}{L^2} \\ w.p.c = \frac{K_w}{L}, \quad K_r = \frac{K_c}{K_w} \end{array} \right. \quad (1)$$



شکل (۱) میله الاستیک در اثر اعمال کوپل و نیرو به دو انتهای آن

که در آن:

a حداکثر ارتفاع حلقه و d حداکثر عرض حلقه است. اگر مقادیر B صفر گردد، یعنی دو سر الاستیکا به هم نزدیک شود صرفنظر از مواد و طول میله، نسبت a/d=2.08 می‌شود.

در کلیه تحقیقات قبلی برای ارائه مدل تئوری حلقه، از هندسه حلقه و با فرضیات انجام شده روابط ریاضی به دست آمدند که تعدادی از آنها با تقریب خوبی به یکدیگر و با نتایج آزمایشات انجام شده بر روی پارچه نزدیک بودند و تعدادی از آنها موافق نزدیکی نداشتند. در تحقیق حاضر ابتدا یک قالب ریاضی معین که با شکل ظاهری حلقه پارچه تشابه نزدیکی دارد انتخاب شده و سپس با اصلاحات لازم در پارامترهای این مدل ریاضی، آن را با حلقه الاستیکا تطبیق [۲ و ۱۰] داده و به عنوان مدل ریاضی حلقه ارائه گردید.

۲- تئوری مدل دو بعدی حلقه

به منظور ارائه مدل ریاضی، ابتدا تعدادی از روابط را جهت محاسبه طول قوس، مورد بررسی قرار می‌دهیم. برای محاسبه طول قوس خم‌ها بر حسب اینکه معادله خم به چه صورت داده شده باشد، سه حالت زیر را که به وسیله انتگرال معین قابل محاسبه هستند، در نظر می‌گیریم.

I) بر حسب معادله دکارتی:

$$\left\{ \begin{array}{l} AB = \int_a^b (1 + Y'^2)^{0.5} \cdot dx \\ Y = f(X) \\ a \leq x \leq b \end{array} \right. \quad (2)$$

امیرکبیر / سال هشتم / شماره ۳۰

که در آنها L طول حلقه (طول نخ مصرفی در یک حلقه)، K_c ، K_s ، K_w پارامترهای ثابت ابعادی پارچه، c.p.c تعداد رج در سانتیمتر و S.D. تعداد ردیف در سانتیمتر و Doyle [۸] براساس یک سری تجربیات عملی نتیجه گرفت که طول حلقه مهترین عامل در ساختمان و خواص ابعادی پارچه حلقوی پودی می‌باشد، و رابطه (۲) را به دست آورد:

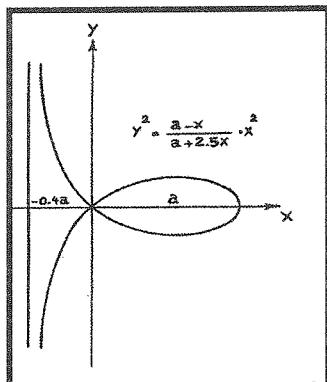
$$S.D. = \frac{19.3}{L^2} \quad (2)$$

Lيف Leaf [۹] طی مطالعات خود بر روی میله‌های الاستیک بیان داشت «اگر به دو سر یک میله الاستیک یک جفت نیرو و کوپل معادل وارد کنیم تا به هم نزدیک شود شکلی حاصل می‌گردد که الاستیکا نام دارد» (شکل ۱). در این شکل $AA' = B.L$ می‌باشد که L طول کل حلقه مدل و B ضریب ثابت بوده و متناسب با فاصله AA' است. وی نتیجه گرفت که نسبت ارتفاع ماقزیم به عرض ماقزیم این شکل، مستقل از خواص میله است و از رابطه ذیل به دست می‌آید:

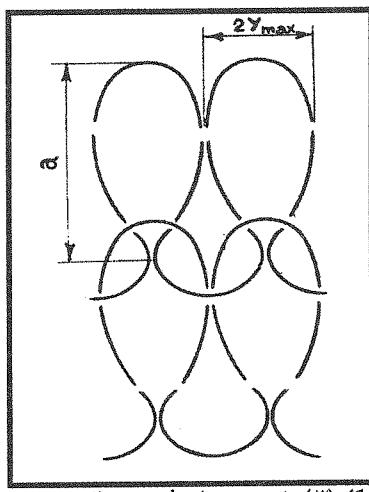
$$\frac{a}{d} = -2.72B + 2.078 \quad (3)$$

- ب) دو سر حلقه به هم کاملاً نزدیک هستند (یعنی $B=0$).
 ج) از قطر نخ صرفنظر می شود.
 د) فاصله حلقه ها از یکدیگر در جهت ردیف صفر است (یعنی حلقه ها در جهت عرض کاملاً به هم مماسند).
 با فرضیات فوق لازم است مدل انتخابی با مدل الاستیکی برای حلقه تطبیق یابد. در مدل الاستیکی Leaf نسبت ارتفاع ماکزیمم به عرض ماکزیمم و قتنی دو سر حلقه به هم می رستند ($B=0$) برابر $2/0.8$ می باشد، در حالی که در مدل اولیه انتخابی این نسبت $1/66$ است. بنابر این به روش سعی و خطا فرم تابع انتخابی به صورت رابطه (۸) اصلاح می گردد. بدین ترتیب این رابطه اصلاح شده از منحنی Strophoid به عنوان (بخش اصلی) مدل حلقه خواهد بود.

$$y^2 = \frac{a-x}{a+2.5x} \cdot x^2 \quad (8)$$



شکل (۲) منحنی حاصل از تابع در نظر گرفته شده به صورت مدل فرضی برای قسمت حلقه سوزن و ساق های حلقه



شکل (۳) وضعیت دو حلقه فرضی متوالی و مجاور

(II) بر حسب معادله پارامتری:

$$\left\{ \begin{array}{l} \widehat{AB} = \int_{t_1}^{t_2} (x_t^2 + y_t^2) \cdot dt \\ x = f(t) \\ y = g(t) \end{array} \right. \quad (5)$$

(III) بر حسب معادله قطبی:

$$\left\{ \begin{array}{l} \widehat{AB} = \int_{\theta_1}^{\theta_2} (r^2 + r'^2)^{0.5} \cdot d\theta \\ r = f(\theta) \end{array} \right. \quad (6)$$

بعضی از انتگرال های معین با انتگرال گیری به روش های مرسوم حل نمی گردند و جهت حل آنها از قواعد آنالیز عددی استفاده می شود. در میان آنها دقت روشن سیمپسون در کاربردهای مهندسی بیشتر قابل قبول است که فرمول آن به صورت ذیل می باشد:

$$\int_a^b f(x) \cdot dx \approx \frac{1}{3} \Delta x [f(x_0) + 4f(x_1) + 2f(x_2) + \dots + 4f(x_{2n-1}) + f(x_{2n})] \quad (7)$$

در این رابطه تعداد تقسیمات در فاصله a تا b الزاماً زوج ($2n$) باید در نظر گرفته شوند.

۱-۲- مدل انتخابی برای حلقه

منحنی Strophoid با معادله $y^2 = a-x/a+x \cdot x^2$ (شکل ۲) که قسمت سمت راست آن در فاصله $0 \leq x \leq a$ بخش اصلی مدل یک حلقه بافت یعنی حلقه سوزن (needle loop) به علاوه دو ساق حلقه را نمایش می دهد، به عنوان قالب اولیه مدل حلقه انتخاب گردید. در ضمن با فرض آن که حلقه سینکر (sinker loop) دایروی شکل و به قطر عرض ماکزیمم حلقه سوزن می باشد به عنوان بخش دیگری از مدل حلقه در نظر گرفته شد.

بنابر این شکل هندسی مدل کل حلقه مطابق شکل (۳) خواهد بود. برای آن که بخش اصلی مدل انتخابی با مشخصات یک حلقه پارچه تطبیق یابد و مدل نهایی حلقه مشخص گردد، فرضیات ذیل در نظر گرفته شدند:
 الف) تئوری لیف Leaf را در مورد تغییر شکل میله های الاستیک، در مورد این مدل فرضی صادر در نظر می گیریم.

۲-۲-محاسبه طول کل حلقه مدل

ابتدا منحنی نمایش تابع (۸) را در حدود تغییرات $0.4a \leq x \leq a$ -رسم نموده (شکل ۲) و نقاط اکسترم منحنی را به دست می آوریم، پس:

$$y_{\max} = 0.24015 a$$

در نتیجه عرض ماکزیمم حلقه برابر است با:

$$d = 2y_{\max} = 0.4803 a \quad (9)$$

همچنین مجانب قائم منحنی، خط $x = -0.4a$ می شود.

الف) محاسبه طول بخش اصلی حلقه I_1 (حلقه سوزن و ساق ها):

با استفاده از معادله پارامتری تابع (۸) مقدار طول حلقه با تغییر متغیر $x = t$ که t پارامتر است، به دست می آید.

$$t^2 x^2 = \frac{a-x}{a+2.5x} \cdot x^2$$

$$x_t = \frac{a(1-t^2)}{(1+2.5t^2)}, y_t = \frac{at(1-t^2)}{(1+2.5t^2)}$$

$$x'_t = a \cdot \frac{-7t}{(1+2.5t^2)^2}, y'_t = a \cdot \frac{-2.5t^4 - 5.5t^2 + 1}{(1+2.5t^2)^2}$$

داشتیم:

$$l = \int_{t_1}^{t_2} (x_t^2 + y_t^2)^{0.5} \cdot dt$$

بنابراین حدود جدید برای انگال گیری برابر است با:

$$\begin{cases} x=0 \rightarrow t=1 \\ x=a \rightarrow t=0 \end{cases}$$

پس:

$$l_1 = 2 \int_0^a (1+f(x)^2)^{0.5} \cdot dx = 2 \int_1^0 (x_t^2 + y_t^2)^{0.5} \cdot dx$$

چون a به توان زوج رسیده است بنابر این:

$$l_1 = 2 \int_0^1 (x_t^2 + y_t^2)^{0.5} \cdot dt$$

$$l_1 = 2a \int_0^1 \frac{(-2.5t^4 - 5.5t^2 + 1)^2 + 49t^2}{(1+2.5t^2)^{0.5}} \cdot dt$$

انگال معین فوق از طریق قاعده سیمپسون و به ازاء $2n=10$ حل گردید و مقدار آن با استفاده از یک برنامه کامپیوتری به قرار ذیل به دست آمد:

$$l_1 = 2 \times 1.17355 a = 2.3471 a \quad (10)$$

باید توجه نمود گروسبرگ [۱۰] مقدار نسبت فوق را برای الاستیکا که نسبت طول حلقه میله الاستیکا به ارتفاع آن است برابر $2/543$ پیدا نمود که حدود ۸٪ با مقدار پیدا شده در تئوری حاضر تفاوت دارد. البته با احتساب قطر نخ به اندازه D مقدار l_1 افزایش یافته و برابر $(a+D/2) = 2/3471$ می باشد. در نتیجه نسبت $\frac{l_1}{a}$ افزایش می یابد و به مقدار تئوری گروسبرگ نزدیکتر خواهد شد.

ب) محاسبه طول حلقه سینکر I_2 : طبق فرض انجام شده، حلقه سینکر را دایره ای به قطر عرض ماکزیمم حلقه سوزن در نظر گرفتیم، پس خواهیم داشت:

$$l_2 = 2 \cdot \frac{1}{4} \pi y_{\max} \cdot 2 = 0.7544 a \quad (12)$$

پس:

$$L = l_1 + l_2 = 3.1015 a \quad (13)$$

که در آن L طول کل حلقه مدل و a ارتفاع ماکزیمم مدل حلقه می باشد.

با تقسیم ارتفاع ماکزیمم a به عرض ماکزیمم (رابطه ۹) خواهیم داشت:

$$\frac{a}{d} = 2.0820 \quad (14)$$

که این نسبت توسط Leaf [۹] وقتی دو سر حلقه کاملاً به هم چسبیده اند $2/0.8$ بوده است که در مقایسه سازگاری کامل بین این دو مدل وجود دارد.

نداشته که در تحقیقات بعدی باید بر روی این مدل دو بعدی بررسی دقیقتری شود و مدل سه بعدی حلقه نیز ارائه گردد.

۴-نتیجه‌گیری

منحنی Strophoid با معادله $y^2 = \frac{a-x}{a+x} \cdot x^2$ با شباهت ظاهری که با حلقه بافت ساده پارچه حلقوی پودی دارد، به عنوان قالب اولیه انتخاب گردید و پس از تطبیق با خواص الاستیکا اصلاح شد و به صورت معادله $y^2 = \frac{a-x}{a+2.5x} \cdot x^2$ به عنوان مدل دو بعدی بخش اصلی واحد ساختمانی پارچه (یعنی حلقه سوزن و دو ساق حلقه) ارائه گردید. قسمت دیگر واحد ساختمانی پارچه (حلقه سینکر) به صورت دایره و با قطر ماکزیمم عرض حلقه سوزن فرض گردید. طول، عرض ماکزیمم و ارتفاع ماکزیمم، نسبت ارتفاع به عرض حلقه و نسبت طول منحنی الاستیکا به ارتفاع این مدل تئوری حلقه محاسبه گردید. ارتباط طول حلقه محاسبه شده با تراکم سطحی پارچه نیز به دست آمد. کلیه نتایج حاصل، با مدل های حلقه الاستیکا و تجربیات خواص ابعادی پارچه که توسط محققین قبلی به دست آمده بودند، نزدیکی زیادی را نشان می دهند و صحت این مدل فرضی تطبیقی را برای پارچه ساده حلقوی پودی تأیید می نماید.

۳-ارتباط بین طول حلقه مدل و پارامترهای ابعادی پارچه

با توجه به وضعیت شکل دو حلقه متواالی (شکل ۳) و فرضیات انجام شده اولیه، روابط بین طول حلقه به دست آمده از مدل فرضی (رابطه ۱۳) و خواص ابعادی پارچه را براساس روابط ماندن می توان به قرار ذیل نوشت:

$$c.p.c = \frac{3.1015}{L} \quad (15)$$

$$w.p.c = \frac{6.457}{L} \quad (16)$$

$$S.D. = \frac{20.0272}{L^2} \quad (17)$$

همانطور که مشاهده می گردد مقدار ثابت رابطه (۱۷) حاصل از مدل فرضی (۲۰/۰۲۷۲) با مقدار تجربی به دست آمده توسط Doyle (یعنی ۱۹/۳) و مقدار تئوری به دست آمده توسط Chambelian [۱۱] (یعنی ۲۰) سازگاری نزدیکی دارد. بنابراین مدل تئوری حاضر از نظر ارتباط بین طول حلقه و خواص ابعادی پارچه نیز مورد تأیید می باشد.

لازم است مذکور شویم مقادیر ثابت روابط (۱۵) و (۱۶) به علت صرفنظر نمودن از قطر نخ در این مدل، با مقادیر به دست آمده توسط محققین قبلی هماهنگی

۵-منابع

- [1]-Peirce, F.T., "Geometrical Principles applicable to the design of functional fabrics." T.R.J., 17, 1947, 123-147.
- [2]-Leaf, G.A.V., & Glaskin, A., "The Geometry of a plain knitted loop", J.Text. Inst., 46, 1955, T587-T605.
- [3]-Leaf, G.A.V., "Models of plain knitted loop", J.Text. Inst., 51, 1960, T49.
- [4]-Postle, R and Munden, D.L., "Analysis of the Dry-relaxed knitted loop configuration., part I & II, J. Text. Inst., 58, 1967, T 329-T365.
- [5]-Dutton, W.A. "The influence of knitting structure on the shrinkage and finishing of hosiery fabrics. "The Journal of the society of Dyers and colourist, vol. 60, No. 11, 1944.
- [6]-Knapton, J.J.F., Truter, E.V., Aziz, A.K.M.A.,
- "The geometry, dimensional properties, and stabilization of the cotton plain Jersey structure." J.Text. Inst., 12, 1975, 413.
- [7]-Munden, D.L., "The Geometry and Dimensional properties of plain knit fabrics.", J. Text. Inst., 50, 1959, T448.
- [8]-Doyle, P.J., "Fundamental aspects of the design of knitted fabrics", J. Text. Inst., 44, 1953, P561-578.
- [9]-Leaf, G.A.V., "A property of a Buckled Elastic Rod.", British J. of Appl. phy., 9, 1958, 71-72.
- [10]-Grosberg, J. Text. Inst., 51, 1960, T39-T48.
- [11]-Chamberlain, J., "Hosiery Yarns and Fabrics.", City of Leicester, College of Technology, Vol. II, 1926, 103-104.