

# تأثير الشد أثناء « تدوير القمّع » على الخواص الطبيعية للحبيط والأقمشة المنسوجة

الدكتور محمد محمود السيد توفيق<sup>١</sup> الدكتور صبحى عبد الحميد المشول<sup>٢</sup>  
الدكتور محمود رشيد حربى<sup>٣</sup>

١ وحدة النسيج ، المركز القومي للبحوث

٢ معهد بحوث القطن ، مركز البحوث الزراعية

٣ قسم المسوجات ، كلية الفنون التطبيقية ، جامعة حلوان

## • المقدمة •

في مراحل الإعداد للنسيج يعتبر سلوك الاحتكاك للحبيط عند مرورها فوق أسطحة صلبة مثل دلائل الحبيط أو أجهزة الشد ذو أهمية بالغة ، حيث تساهم كل من هذه الأسطح في زيادة الشد ، ولابد من التحكم في الشد الأقصى النهائي ، كذلك يجب تجنب الشد العالى جداً أو المنخفض جداً لما لكتلتها من متاعب .

وتستخدم ماكينات تدوير الحبيط في صورة أقماع باتساع في تدوير كل من خيوط السداة واللحمة ، ومن أهم العوامل التي تؤثر على خواص الحبيط أثناء هذه العملية هو الشد أثناء التدوير للخيط المدور أو الملفوف ، ويرجع هذا الشد بصفة رئيسية إلى أنواع الاحتكاك التي يواجهها الخيط أثناء التدوير .

وقد عرف Hanton ( ١٩٥٤ ) نوع الاحتكاك المعروف باحتكاك السلف Coil friction بأنه الاحتكاك بين شريط من مثل السير أو الجنزير أو الخيط وسطح منحنى ، وعندما يمر الخيط حول سطح منحن في أي عملية فإن احتكاك الملف لابد وأن يقل بقدر ما يمكن ، وقد عبر Hanton عن العلاقة بين الشد والاحتكاك كالتالى :

$$\frac{T_1}{T_2} = e^{U\Theta}$$

حيث :  
 $T_1$  ،  $T_2$  القوى الواقعه على السير والخيط على الترتيب  
 $\Theta$  زاوية تلامس السطح  
 $U$  معامل الاحتكاك

وفي هذا الخصوص أشار Morrow ( ١٩٣١ ) إلى أن الأقطان الخشنـة ذات معامل احتكاك لا أكبر من الأقطان الناعمة ، كما أورد Röder ( ١٩٥٣ ) أن المـائـة

١٦٥٠ دينير لخيوط الرايون / ١٠٠ bone dry strength دينير توقف على كل من معاملات الاحتكاك الاستاتيكية والكتناتيكية مقاسة كاحتكاك خيط بخيط . وأوضحت هذه النتائج أنه كلما انخفض معامل الاحتكاك كلما ارتفعت متانة الخبل Cord strength . وقد أكد Millard ( ١٩٤٨ ) أيضاً على أنه ليس فقط من الضروري أن يكون شد الخيط المدور متظماً ، ولكن أيضاً يجب أن يكون منخفضاً بقدر الإمكان عند بناء القمع بحيث يعاد فكه بسهولة عند مرحلة التشغيل التالية وحتى يتحمل النقل دون أن يفقد انتظام لفه Sloughing off على القمع وقد أكد هذا أيضاً Quinterlier and Hermanne ( ١٩٥٠ ) اللذان أشارا إلى أن الاختلافات في الشد قد تؤدي إلى تحريف Distortion مسار الخيط وبالتالي شكل القمع . كما أضافا أيضاً أن هذا قد يؤثر على شد التزع Take-off Tension أثناء فك أو أخذ الخيط من القمع . وهذه التغيرات في شد التزع قد تؤدي بدورها إلى عدم انتظام الأقمشة المسروحة . وقد أوضح Moss ( ١٩٥١ ) أن زيادة معامل الاحتكاك وعدد الدلائل التي يمر عليها الخيط تؤدي إلى زيادة شد الخيط . ومع ذلك فقد أعلن Dyer et al. ( ١٩٥٢ ) على أن التباين في الشد قد يستبعد تماماً بواسطة أحجزة الشد المصممة جيداً .

وقد قرر Louis et al. ( ١٩٦١ ) أن تشغيل الخيط من ماكينة الغزل حتى النول تحدث تغيرات معينة في خواصه مثل الاستطاله والمثانة والنمرة ( يحتمل أن تسببها إيجادات الواقعة على الخيط وكذلك التغيرات في البرم ) . ولذلك فإن خواص خيوط السداة وخيوط اللحمة المعدة للنسيج تعتبر أكثر دلالة للقماش الناتج عن اختبارها من بوبيانات الغزل مباشرة . كما قرر Lord and Mohamed ( ١٩٧٣ ) وجود تغيير في البرم مقداره بربما واحدة في الخيط لكل لفة كاملة تتبع من القمع Cone أو Package .

وقد أثبتت Backer and Tatenhaus ( ١٩٥١ ) وكذلك Kaswell ( ١٩٥٢ ) أن مقاومة القماش للاحتكاك abrasion resistance تتأثر بعوامل عديدة من ضمنها نمرة الخيط وسمك القماش وتعریج الخيط Crimp ومعامل التغطية Cover factor .

لذلك تم إجراء هذا البحث لإيجاد تأثير التباين في الشد في صورة أوزان الورد Washers التي أضيفت إلى جهاز الشد أثناء تدوير القمع على الخواص الطبيعية للخيط والقماش .

#### • الطرق والمواد المستعملة •

تم إنتاج عينة كبيرة من خيوط غزل حلقي نمرة ٢٠ قطن إنجلizerية وبمعامل برم ٣,٩ غلوطة بنسبة ٥٠ % صنف جزء ٦٦ : ٥٠ % صنف دندرة ، وأجريت التجارب

والاختبارات في شركة مصر - حلوان للغزل والنسيج ، حيث استخدمت ماكينة تدوير قمع صناعة سويسرية طراز Metlar عند سرعة ثابتة (٦٤٠ متر / دقيقة) . وتم إحداث التباين في الشد باستخدام ورد أضيفت إلى جهاز الشد تراوحت أوزانها بين ٣٣,٧ إلى ١٨٠,٥ جرام . وقد تم إنتاج تسعه أقماع باستخدام أوزان مختلفة من الورد في حدود المدى المذكور أعلاه ، و اختبرت مع البويبات الناتجة من ماكينة الغزل الخلقي لخواص شد الخيوط وانتظامها وعدد البرمات / متر طبقاً للطرق القياسية للجمعية الأمريكية لاختبار المواد . بعد ذلك نسجت هذه الخيوط في اتجاه اللحمة على نول طراز Tappet ( وكانت السداة ثابتة من نمرة ١٦ قطن إنجلizerية ) ، واستخدم التركيب النسيجي السداة  $22 \times 20$  . ثم اختبرت عينات من الأقمشة لخواص الشد ، والانفجار Bursting ، والقاومة للإحتكاك abrasion resistance ، وسمك القماش طبقاً للطرق القياسية للجمعية الأمريكية لاختبار المواد ، ثم حلت النتائج إحصائياً باستخدام طرق تحليل التباين والارتباط البسيط والجزئي والمركب .

#### • النتائج ومناقشتها •

يتضح من جدول (١) أن شد التدوير في صورة وزن له تأثير معنوي بالزيادة وبالنقص على مثانة واستطالة الخيط المدور على الترتيب ، حيث كانت أعلى مثانة للخيط باستخدام وردة وزنها ١٠٦,٥ جم ، وكانت أمنن بنسبة ١١٪ عن خيوط بويبة الغزل . ومن المتحمل أن يعزى الانخفاض الحاد في مثانة الخيوط المدور باستخدام وردة وزنها ٥١,٧ جم إلى الارتفاع النسبي لعدم انتظام هذا الخيط (معامل اختلاف الانتظام = ٢٠,٣٪) . وكان أقصى انخفاض في استطالة الخيط باستخدام الوردة ذات الوزن الأعلى (١٨٠,٥ جم) حيث قلت الاستطالة بنسبة ١٥٪ عن مثيلتها لخيوط بويبة الغزل . ويمكن تفسير نتائج مثانة واستطالة الخيوط بأنه أثناء التدوير يحدث تغيرات في إجهادات والبرم تؤدي إلى تغيرات في هاتين الصفتين Louis et al (١٩٦١) . وتبعاً لهذه الاتجاهات في مثانة واستطالة الخيوط فإن صلابة الخيوط زادت معنوباً لوزن الورد . وكانت أصلب الخيوط تلك التي دورت باستخدام أثقل وردة (١٨٠,٥ جم) حيث كانت أصلب بنسبة ٢٦٪ عن خيوط بويبات الغزل ، بينما كان تأثير وزن الوردة على قدرة الخيط على امتصاص الجهد غير معنوي . ومع ذلك فقد لوحظ اتجاه عام لنقص هذه الخاصية بارتفاع وزن الوردة .

ولم يكشف تحليل التباين عن أي اختلاف معنوي في انتظام الخيوط يعزى إلى التباين في وزن الورد ، إلا إنه قد وجد اتجاه عام لتحسين انتظام الخيوط بازدياد وزن الورد ، وكان أحسن انتظام للخيوط باستخدام وردة وزنها ١٨٠,٥ جم ، حيث زاد انتظام الخيوط بنسبة

### بيان وزن الورود على حواصن الشريط والقشر

١٨٪ عن مثيلتها من خيوط بوبينة الغزل .

وقل عدد البرمات / متراً معنوباً بزيادة وزن الوردة ، وكان أقل عدد للبرمات / متراً باستخدام وردة وزنها ١٢٤,٥ جم ، وتفق هذه النتائج مع نتائج الباحثين الآخرين ( Louis et al., ١٩٧٣ Lord and Mohamed ١٩٦١ ) .

وأدى التباين في أوزان الورد إلى اختلافات معنوية في قيم م坦ة القماش . وكانت أعلى م坦ة للفماش الذي دورت لحمة باستخدام وردة ذات ٧ جم ( وكانت أمن بحوالى ٩٪ عن مثيلتها للفماش الذي نسجت لحمة من بوبينة الغزل مباشرة ) . وحتى مع وزن وردة مقداره ١٦٠ جم اختلفت م坦ة القماش معنوباً عن القماش المدور لحمة باستخدام أخف وردة ( ٣٣,٦ جم ) . ومع ذلك لم تختلف م坦ة هذه الأقمشة معنوباً عن م坦ة الأقمشة ذات اللحمة المأخوذة من بوبينات الغزل . بينما تبع عن استخدام اللحمة المدور باستخدام وردة ذات وزن ١٨٠,٥ جم أن فاقت م坦ته معنوباً م坦ة القماش الذي أخذت لحمة من بوبينات الغزل مباشرة .

ويحتمل أن يعزى التأثير غير المعنوى لوزن الورد على استطالة القماش إلى تداخل التعل بين خواص الخيوط والأقمشة .

وفيما يتعلق بخاصية انفجار القماش Fabric bursting فقد لوحظ بوضوح أن زيادة وزن الورد أدى إلى تقليل هذه الخاصية معنوباً . وكانت أعلى قيم عند استخدام لحمة مدوره باستخدام ورد ذات أوزان ٣٣,٧ ، ١٦٠,٥ جم .

وتأثرت معنوباً خاصية مقاومة القماش للاحتكاك ( كنسبة مئوية للفقد في الوزن أو السمك ) نتيجة للتباين في أوزان الورد . ويحتمل أن يرجع هذا إلى تأثير وزن الورد على الخواص الأخرى مثل انتظام القماش ، واندماجه ، وم坦اته التي تعمل جميعها على زيادة مقاومة القماش للاحتكاك ( Lord and Mohamed ١٩٧٣ ) .

ومالت قيم سمك القماش للنقص معنوباً بازدياد وزن الورد . ومن أهم العوامل المتوقع تأثيرها على هذه الخاصية هو التباين في نمرة الخيط والبرم والاستطالة التي تأثرت معنوباً لوزن الورد .

وكما يتضح من جدول ( ٢ ) فإن الارتباط البسيط غير قادر على أن يعطي صورة حقيقة للتأثير الصافي لوزن الورد على أي خاصية للخيط أو الأقمشة ، وينطبق نفس الشيء أيضاً بالنسبة لتأثير أي خاصية للخيط أو القماش على الخواص الأخرى ، ويرجع هذا غالباً إلى تأثير تداخلات الفعل بين هذه الخواص ، ولذلك تم تقدير معاملات الارتباط الجزئي

ପାଇଁ କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା କିମ୍ବା

- المعونة عند مستوى احتفال ٥ %
- المعونة عند مستوى احتفال ١ %

**بيان (٣) مطالبات الارتباط الجوفى ورتبة الامامية**

رتبة	مطالبات معامل الارتباط الجوفى	رتبة	مطالبات معامل الارتباط الجوفى	رتبة	مطالبات معامل الارتباط الجوفى
١	الانهصار استهلاك الجيف	٢	الانهصار استهلاك السريع	٣	الانهصار استهلاك المبطىء
٢	٠٠٦٥١	٤	٠٠١٤٣	٥	٠٠٧٨٩
٣	٠٠٣٦٥	٦	٠٠٣٦٥	٧	٠٠٣٦٥
٤	٠٠٣٦٦	٨	٠٠٣٦٦	٩	٠٠٣٦٦
٥	٠٠٣٦٧	١٠	٠٠٣٦٧	١١	٠٠٣٦٧
٦	٠٠٣٦٨	١٢	٠٠٣٦٨	١٣	٠٠٣٦٨
٧	٠٠٣٦٩	١٤	٠٠٣٦٩	١٥	٠٠٣٦٩
٨	٠٠٣٧٠	١٦	٠٠٣٧٠	١٧	٠٠٣٧٠
٩	٠٠٣٧١	١٨	٠٠٣٧١	١٩	٠٠٣٧١
١٠	٠٠٣٧٢	٢٠	٠٠٣٧٢	٢١	٠٠٣٧٢
١١	٠٠٣٧٣	٢٢	٠٠٣٧٣	٢٣	٠٠٣٧٣
١٢	٠٠٣٧٤	٢٤	٠٠٣٧٤	٢٥	٠٠٣٧٤
١٣	٠٠٣٧٥	٢٦	٠٠٣٧٥	٢٧	٠٠٣٧٥
١٤	٠٠٣٧٦	٢٨	٠٠٣٧٦	٢٩	٠٠٣٧٦
١٥	٠٠٣٧٧	٣٠	٠٠٣٧٧	٣١	٠٠٣٧٧
١٦	٠٠٣٧٨	٣٢	٠٠٣٧٨	٣٣	٠٠٣٧٨
١٧	٠٠٣٧٩	٣٤	٠٠٣٧٩	٣٥	٠٠٣٧٩
١٨	٠٠٣٨٠	٣٦	٠٠٣٨٠	٣٧	٠٠٣٨٠
١٩	٠٠٣٨١	٣٨	٠٠٣٨١	٣٩	٠٠٣٨١
٢٠	٠٠٣٨٢	٤٠	٠٠٣٨٢	٤١	٠٠٣٨٢
٢١	٠٠٣٨٣	٤٢	٠٠٣٨٣	٤٣	٠٠٣٨٣
٢٢	٠٠٣٨٤	٤٤	٠٠٣٨٤	٤٥	٠٠٣٨٤
٢٣	٠٠٣٨٥	٤٦	٠٠٣٨٥	٤٧	٠٠٣٨٥
٢٤	٠٠٣٨٦	٤٨	٠٠٣٨٦	٤٩	٠٠٣٨٦
٢٥	٠٠٣٨٧	٥٠	٠٠٣٨٧	٥١	٠٠٣٨٧
٢٦	٠٠٣٨٨	٥٢	٠٠٣٨٨	٥٣	٠٠٣٨٨
٢٧	٠٠٣٨٩	٥٤	٠٠٣٨٩	٥٥	٠٠٣٨٩
٢٨	٠٠٣٩٠	٥٦	٠٠٣٩٠	٥٧	٠٠٣٩٠
٢٩	٠٠٣٩١	٥٨	٠٠٣٩١	٥٩	٠٠٣٩١
٣٠	٠٠٣٩٢	٦٠	٠٠٣٩٢	٦١	٠٠٣٩٢
٣١	٠٠٣٩٣	٦٢	٠٠٣٩٣	٦٣	٠٠٣٩٣
٣٢	٠٠٣٩٤	٦٤	٠٠٣٩٤	٦٥	٠٠٣٩٤
٣٣	٠٠٣٩٥	٦٦	٠٠٣٩٥	٦٧	٠٠٣٩٥
٣٤	٠٠٣٩٦	٦٨	٠٠٣٩٦	٦٩	٠٠٣٩٦
٣٥	٠٠٣٩٧	٧٠	٠٠٣٩٧	٧١	٠٠٣٩٧
٣٦	٠٠٣٩٨	٧٢	٠٠٣٩٨	٧٣	٠٠٣٩٨
٣٧	٠٠٣٩٩	٧٤	٠٠٣٩٩	٧٥	٠٠٣٩٩
٣٨	٠٠٣٩١٠	٧٦	٠٠٣٩١٠	٧٧	٠٠٣٩١٠
٣٩	٠٠٣٩١١	٧٨	٠٠٣٩١١	٧٩	٠٠٣٩١١
٤٠	٠٠٣٩١٢	٨٠	٠٠٣٩١٢	٨١	٠٠٣٩١٢
٤١	٠٠٣٩١٣	٨٢	٠٠٣٩١٣	٨٣	٠٠٣٩١٣
٤٢	٠٠٣٩١٤	٨٤	٠٠٣٩١٤	٨٥	٠٠٣٩١٤
٤٢	٠٠٣٩١٥	٨٦	٠٠٣٩١٥	٨٧	٠٠٣٩١٥
٤٣	٠٠٣٩١٦	٨٨	٠٠٣٩١٦	٨٩	٠٠٣٩١٦
٤٤	٠٠٣٩١٧	٩٠	٠٠٣٩١٧	٩١	٠٠٣٩١٧
٤٤	٠٠٣٩١٨	٩٢	٠٠٣٩١٨	٩٣	٠٠٣٩١٨
٤٥	٠٠٣٩١٩	٩٤	٠٠٣٩١٩	٩٥	٠٠٣٩١٩
٤٥	٠٠٣٩٢٠	٩٦	٠٠٣٩٢٠	٩٧	٠٠٣٩٢٠
٤٦	٠٠٣٩٢١	٩٨	٠٠٣٩٢١	٩٩	٠٠٣٩٢١
٤٧	٠٠٣٩٢٢	١٠٠	٠٠٣٩٢٢	١٠١	٠٠٣٩٢٢
٤٨	٠٠٣٩٢٣	١٠٢	٠٠٣٩٢٣	١٠٣	٠٠٣٩٢٣
٤٩	٠٠٣٩٢٤	١٠٤	٠٠٣٩٢٤	١٠٥	٠٠٣٩٢٤
٥٠	٠٠٣٩٢٥	١٠٦	٠٠٣٩٢٥	١٠٧	٠٠٣٩٢٥
٥١	٠٠٣٩٢٦	١٠٨	٠٠٣٩٢٦	١٠٩	٠٠٣٩٢٦
٥٢	٠٠٣٩٢٧	١٠٩	٠٠٣٩٢٧	١١٠	٠٠٣٩٢٧
٥٣	٠٠٣٩٢٨	١١٠	٠٠٣٩٢٨	١١١	٠٠٣٩٢٨
٥٤	٠٠٣٩٢٩	١١٢	٠٠٣٩٢٩	١١٣	٠٠٣٩٢٩
٥٤	٠٠٣٩٣٠	١١٣	٠٠٣٩٣٠	١١٤	٠٠٣٩٣٠
٥٥	٠٠٣٩٣١	١١٤	٠٠٣٩٣١	١١٥	٠٠٣٩٣١
٥٥	٠٠٣٩٣٢	١١٥	٠٠٣٩٣٢	١١٦	٠٠٣٩٣٢
٥٦	٠٠٣٩٣٣	١١٦	٠٠٣٩٣٣	١١٧	٠٠٣٩٣٣
٥٧	٠٠٣٩٣٤	١١٧	٠٠٣٩٣٤	١١٨	٠٠٣٩٣٤
٥٨	٠٠٣٩٣٥	١١٨	٠٠٣٩٣٥	١١٩	٠٠٣٩٣٥
٥٩	٠٠٣٩٣٦	١١٩	٠٠٣٩٣٦	١٢٠	٠٠٣٩٣٦
٦٠	٠٠٣٩٣٧	١٢٠	٠٠٣٩٣٧	١٢١	٠٠٣٩٣٧
٦١	٠٠٣٩٣٨	١٢١	٠٠٣٩٣٨	١٢٢	٠٠٣٩٣٨
٦٢	٠٠٣٩٣٩	١٢٢	٠٠٣٩٣٩	١٢٣	٠٠٣٩٣٩
٦٣	٠٠٣٩٤٠	١٢٣	٠٠٣٩٤٠	١٢٤	٠٠٣٩٤٠
٦٤	٠٠٣٩٤١	١٢٤	٠٠٣٩٤١	١٢٥	٠٠٣٩٤١
٦٤	٠٠٣٩٤٢	١٢٤	٠٠٣٩٤٢	١٢٥	٠٠٣٩٤٢
٦٥	٠٠٣٩٤٣	١٢٥	٠٠٣٩٤٣	١٢٦	٠٠٣٩٤٣
٦٦	٠٠٣٩٤٤	١٢٦	٠٠٣٩٤٤	١٢٧	٠٠٣٩٤٤
٦٧	٠٠٣٩٤٥	١٢٧	٠٠٣٩٤٥	١٢٨	٠٠٣٩٤٥
٦٨	٠٠٣٩٤٦	١٢٨	٠٠٣٩٤٦	١٢٩	٠٠٣٩٤٦
٦٩	٠٠٣٩٤٧	١٢٩	٠٠٣٩٤٧	١٣٠	٠٠٣٩٤٧
٧٠	٠٠٣٩٤٨	١٣٠	٠٠٣٩٤٨	١٣١	٠٠٣٩٤٨
٧١	٠٠٣٩٤٩	١٣١	٠٠٣٩٤٩	١٣٢	٠٠٣٩٤٩
٧٢	٠٠٣٩٥٠	١٣٢	٠٠٣٩٥٠	١٣٣	٠٠٣٩٥٠
٧٣	٠٠٣٩٥١	١٣٣	٠٠٣٩٥١	١٣٤	٠٠٣٩٥١
٧٤	٠٠٣٩٥٢	١٣٤	٠٠٣٩٥٢	١٣٥	٠٠٣٩٥٢
٧٤	٠٠٣٩٥٣	١٣٤	٠٠٣٩٥٣	١٣٥	٠٠٣٩٥٣
٧٥	٠٠٣٩٥٤	١٣٥	٠٠٣٩٥٤	١٣٦	٠٠٣٩٥٤
٧٦	٠٠٣٩٥٥	١٣٦	٠٠٣٩٥٥	١٣٧	٠٠٣٩٥٥
٧٧	٠٠٣٩٥٦	١٣٧	٠٠٣٩٥٦	١٣٨	٠٠٣٩٥٦
٧٨	٠٠٣٩٥٧	١٣٨	٠٠٣٩٥٧	١٣٩	٠٠٣٩٥٧
٧٩	٠٠٣٩٥٨	١٣٩	٠٠٣٩٥٨	١٤٠	٠٠٣٩٥٨
٨٠	٠٠٣٩٥٩	١٤٠	٠٠٣٩٥٩	١٤١	٠٠٣٩٥٩
٨١	٠٠٣٩٦٠	١٤١	٠٠٣٩٦٠	١٤٢	٠٠٣٩٦٠
٨٢	٠٠٣٩٦١	١٤٢	٠٠٣٩٦١	١٤٣	٠٠٣٩٦١
٨٣	٠٠٣٩٦٢	١٤٣	٠٠٣٩٦٢	١٤٤	٠٠٣٩٦٢
٨٤	٠٠٣٩٦٣	١٤٤	٠٠٣٩٦٣	١٤٥	٠٠٣٩٦٣
٨٤	٠٠٣٩٦٤	١٤٤	٠٠٣٩٦٤	١٤٥	٠٠٣٩٦٤
٨٥	٠٠٣٩٦٥	١٤٤	٠٠٣٩٦٥	١٤٦	٠٠٣٩٦٥
٨٦	٠٠٣٩٦٦	١٤٥	٠٠٣٩٦٦	١٤٧	٠٠٣٩٦٦
٨٧	٠٠٣٩٦٧	١٤٦	٠٠٣٩٦٧	١٤٨	٠٠٣٩٦٧
٨٨	٠٠٣٩٦٨	١٤٧	٠٠٣٩٦٨	١٤٩	٠٠٣٩٦٨
٨٩	٠٠٣٩٦٩	١٤٨	٠٠٣٩٦٩	١٤١٠	٠٠٣٩٦٩
٩٠	٠٠٣٩٧٠	١٤٩	٠٠٣٩٧٠	١٤١١	٠٠٣٩٧٠
٩١	٠٠٣٩٧١	١٤١٠	٠٠٣٩٧١	١٤١٢	٠٠٣٩٧١
٩٢	٠٠٣٩٧٢	١٤١٢	٠٠٣٩٧٢	١٤١٣	٠٠٣٩٧٢
٩٣	٠٠٣٩٧٣	١٤١٣	٠٠٣٩٧٣	١٤١٤	٠٠٣٩٧٣
٩٤	٠٠٣٩٧٤	١٤١٤	٠٠٣٩٧٤	١٤١٥	٠٠٣٩٧٤
٩٤	٠٠٣٩٧٥	١٤١٤	٠٠٣٩٧٥	١٤١٥	٠٠٣٩٧٥
٩٥	٠٠٣٩٧٦	١٤١٥	٠٠٣٩٧٦	١٤١٦	٠٠٣٩٧٦
٩٦	٠٠٣٩٧٧	١٤١٦	٠٠٣٩٧٧	١٤١٧	٠٠٣٩٧٧
٩٧	٠٠٣٩٧٨	١٤١٧	٠٠٣٩٧٨	١٤١٨	٠٠٣٩٧٨
٩٨	٠٠٣٩٧٩	١٤١٨	٠٠٣٩٧٩	١٤١٩	٠٠٣٩٧٩
٩٩	٠٠٣٩٧١٠	١٤١٩	٠٠٣٩٧١٠	١٤٢٠	٠٠٣٩٧١٠
١٠٠	٠٠٣٩٧١١	١٤٢٠	٠٠٣٩٧١١	١٤٢١	٠٠٣٩٧١١
١٠١	٠٠٣٩٧١٢	١٤٢١	٠٠٣٩٧١٢	١٤٢٢	٠٠٣٩٧١٢
١٠٢	٠٠٣٩٧١٣	١٤٢٢	٠٠٣٩٧١٣	١٤٢٣	٠٠٣٩٧١٣
١٠٣	٠٠٣٩٧١٤	١٤٢٣	٠٠٣٩٧١٤	١٤٢٤	٠٠٣٩٧١٤
١٠٤	٠٠٣٩٧١٥	١٤٢٤	٠٠٣٩٧١٥	١٤٢٥	٠٠٣٩٧١٥
١٠٤	٠٠٣٩٧١٦	١٤٢٤	٠٠٣٩٧١٦	١٤٢٥	٠٠٣٩٧١٦
١٠٥	٠٠٣٩٧١٧	١٤٢٤	٠٠٣٩٧١٧	١٤٢٥	٠٠٣٩٧١٧
١٠٦	٠٠٣٩٧١٨	١٤٢٤	٠٠٣٩٧١٨	١٤٢٥	٠٠٣٩٧١٨
١٠٧	٠٠٣٩٧١٩	١٤٢٤	٠٠٣٩٧١٩	١٤٢٥	٠٠٣٩٧١٩
١٠٨	٠٠٣٩٧٢٠	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٠	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٠
١٠٩	٠٠٣٩٧٢١	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢١	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢١
١١٠	٠٠٣٩٧٢٢	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٢	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٢
١١١	٠٠٣٩٧٢٣	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣
١١٢	٠٠٣٩٧٢٤	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٤	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٤
١١٣	٠٠٣٩٧٢٥	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٥	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٥
١١٤	٠٠٣٩٧٢٦	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٦	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٦
١١٤	٠٠٣٩٧٢٧	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٧	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٧
١١٥	٠٠٣٩٧٢٨	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٨	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٨
١١٦	٠٠٣٩٧٢٩	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٩	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٩
١١٧	٠٠٣٩٧٢٣٠	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٠	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٠
١١٨	٠٠٣٩٧٢٣١	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣١	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣١
١١٩	٠٠٣٩٧٢٣٢	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٢	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٢
١٢٠	٠٠٣٩٧٢٣٣	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٣	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٣
١٢١	٠٠٣٩٧٢٣٤	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٤	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٤
١٢٢	٠٠٣٩٧٢٣٥	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٥	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٥
١٢٣	٠٠٣٩٧٢٣٦	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٦	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٦
١٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٧	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٧	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٧
١٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٨	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٨	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٨
١٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٩	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٣٩	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٣٩
١٢٦	٠٠٣٩٧٢٤٠	١٤٢٤	٠٠٣٩٧٢٤٠	١٤٢٥	٠٠٣٩٧٢٤٠
١٢٧	٠٠٣٩٧٢٤١	١٤٢٤	٠		

( جدول ٣ ) الذى أظهر بوضوح الأهمية النسبية لخواص الخيوط والقماش من ناحية علاقتها مع وزن الورد ، وكذلك أهميتها النسبية لبعضهم البعض .

وكان معامل الارتباط المتعدد (R) الذى حسب بين وزن الورد وانتظام الخيوط وصلابتها معاً على جداً ( ٩٣٩ .. ) . ويمكن القول أن  $93.9\% \times R^2$  من التباين فى انتظام الخيوط وصلابتها يمكن تفسيرها بالتبالين فى وزن الورد .

ويمكن ان يستنتج مما سبق النتائج الآتية :-

( ١ ) أدى الشد الناجم عن استخدام وردة وزنها ١٠٦.٥ جم إلى زيادة متانة الخيط نمرة ٢٠ طن إنجليزية ( ١١ % ) ، بينما أدى استخدام الشد الناجم عن استخدام وردة وزنها ١٨٠.٥ جم إلى تقليل استطالة الخيوط ( ١٥ % ) مقابلة بمثيلتها الخيوط بوزنها الغزل . وبالتالي كلما ارتفع شد التدوير كلما كان الخيط المدور أصلب .

( ٢ ) تأثرت معنوباً بالنقص كل من برمات الخيط / متر ، ومتانة القماش ، وانفجاره ، ومقاومةه للاحتكاك ، وسمكه بالشد أثناء التدوير .

( ٣ ) بصفة عامة يمكن استخدام وردة وزنها ١٠٦.٥ جم للخيط ذى نمرة ٢٠ قطن إنجليزية في حدود صفات الخيط والقماش التي تضمنتها هذه الدراسة .

( ٤ ) يمكن تفسير حوالي ٩٤ % من التباين في انتظام الخيوط وصلابتها عن طريق التباين في الشد أثناء التدوير .

#### • الملخص •

تم بحث التباين في الشد الناشئ عن تدوير قمع الخيوط معبراً عنه بأوزان ورد من ناحية تأثيره على خواص الشد ، والانتظام ، والبرمات للخيوط المغزولة ، وكذلك خواص الشد ، والانفجار ، ومقاومة للاحتكاك ، والسمك للأقمشة المنسوجة .

وقد وجد أن معظم هذه الخواص تأثرت معنوباً بالشد الناشئ عن التدوير . وقد كشف الارتباط المتعدد أن حوالي ٩٤ % من التباين في انتظام وصلابة الخيوط معاً يمكن تفسيرها بالتغييرات الحادثة في أوزان الورد .

#### • المراجع •

- ( ١ ) ASTM. Standards on textile materials, Designation D 1175, 1777, 1425, 1682 and 2256.
- ( ٢ ) Backer, S., and S. I. Tenenhaus. 1951. Text. Res. J., 21 : 635.

- (3) Dyer, R. E., W. G. Faw, and R. L. Beard. 1952. *Text. Res. J.*, 22 : 287, 478
- (4) Hanton, W. A. 1954. *Mechanics for textile students*. The Textile Institute, Manchester, England, pp. 141,153,156.
- (5) Kaswell, E. R. 1953. *Textile fibres, yarns and fabrics*. Reinhold Publishing Corporation, New York. 171 p.
- (6) Lord, P. R. and M. H. Mohamed. 1973. *Weaving, conversion of yarn to fabric*. Morrow, London, pp. 51-67.
- (7) Louis, G. L., L. A. Fiori, and J. F. Sands. 1961. *Text. Res. J.*, 31 (1): 43.
- (8) Millard, F. 1948. *J. Text. Inst.*, 39 : 27.
- (9) Morrow, J. A. 1931. *J. Text. Inst.*, 22 (9): T 425.
- (10) Moss, E. 1951. *British J. App. Phys. Suppl.* no. 1, p. 19.
- (11) Quintilier, G. and L. Hermanne. 1950. *Rayon*, 6 (1): 47.
- (12) Röder, H.L. 1963. *J. Text. Inst.*, 46: 84.