

Study What Can be Achieved by the Lack of Flexural Strain Energy of Change for The Efficient Recovery of Novolak of The Elasticity As a Result of Fiber-Reinforcement

Rola Abdul Khader Abbas

Applied Sciences Department, University of Technological /Baghdad

Email: abass71rolai@yahoo.com

Received on: 21/12/2011 & Accepted on: 7/6/2012

ABSTRACT

This study deals, with the problem of the widening expanse of time to download is not limited to a certain mechanical property of clear-cut, but intertwined and branched out and became one of its aspects scientific insomnia ... Because the total value of creep does not give us a firm base to judge the causes, but under certain circumstances can be separated total distortions for sample into two recoverable deformation and irrecoverable deformation. Therefore, the sum that in order to facilitate the perception of mechanical we need to know the creep resilience modulus and may even add images to unforeseen come to know through the flexural strain energy , which helps to understand this mechanism in order to avoid the dangers arising from the phenomenon of creep.

Generally has this study measured the ability of novolak material side by side with the composites prepared reinforcing the novolak material, by glass fiber once and asbestos fibers once and hybrid fibers (30% fiber glass +30% fiber asbestos) again on the absorption of elastic energy which disappear after the removal three – point flexural stress and is know by creep resilience modulus, note that the ratio weighted mount reinforced (60%) and that the samples of various kinds attended with two different ratio from the material hardened (Hexamethylene - teraamine) (HMTA), a percentage (10%) weight once and (14%) and weight again .

* The practical results showed that a small fraction absorbed elastic mechanical energy after the first period of time from loading to be non-refundable after the demise of the forces of bending acting on them, and this shows the extent of accumulation of elastic strain energy stored in novolak material over time and raise the value of creep resilience modulus and the consequent decrease of the potential to restore the original situation after removing the stress and thus discouraged the return of this energy absorbed .

As a reference this study also to the high elastic strain energy and creep resilience modulus For an article novolak when compared composites as a result of the lack of fiber foregoing in. This is a clear proof on the efficiency of reinforcement mechanism to be strengthened to raise the efficiency of novolak to return the energy bending absorbed, and study also showed that the increase the proportion of material hardened (HMTA) to (14%) lead to the devaluation of resilience modulus which confirms the sharply decreasing the accumulation of elastic strain energy to novolak material and

composites, and indicative of, the positive impact of increasing the proportion of material hardened can cancel at least in part the negative impact of this accumulation of elastic strain energy stored in this article prepared to restore elasticity.

دراسة ما يمكن أن يحققه النقص في طاقة انفعال التني من تغير لكفاءة استرداد النوفولاك للمرونة نتيجة تدعيمه بالألياف

الخلاصة

لقد ذكرت هذه الدراسة أن مشكلة اتساع الامتداد الزمني للتحميل ليست مقتصرة على خاصية ميكانيكية معينة واضحة المعالم، بل تشابكت وتشعبت جوانبها وأضحت أحد المؤشرات العلمية... نظراً لأن القيمة الكلية للترحف (Creep) لا تعطينا قاعدة ثابتة للحكم على مسبباته ولكن تحت ظروف معينة يمكن فصل التشوهات الكلية للنموذج إلى قسمين رجوعية ولا رجوعية. لذلك فإن مجمل القول أنه لكي يسهل تصور ميكانيكية الترحف فعلينا أن نعرف معامل الرجوعية الترحفي (Creep resilience modulus)... بل ويمكن أن نضيف إليه صوراً غير منظورة تتوصل إلى معرفتها من خلال طاقة انفعال التني (Flexural strain energy) والتي تساعد على فهم هذه الإلية بقصد تجنب الأخطار الناجمة عن ظاهرة الترحف.

عموماً تمت هذه الدراسة بقياس قدرة مادة النوفولاك جنباً إلى جنب مع متراكباتها المحضرة بتدعيم مادة النوفولاك بألياف الزجاج مرة وألياف الاسبست مرة والألياف الهجينة (30% ألياف زجاج + 30% ألياف أسبست) مرة أخرى على امتصاص الطاقة المرنة التي تختفي تماماً بعد زوال حمل التني الثلاثي الركيزة والمعروف بمعامل الرجوعية، علماً بأن النسبة الوزنية للتدعيم مقدارها (60%) وأن هذا العينات بمختلف أنواعها حضرت بنسبتين مختلفتين من المادة المصلدة (الهيكلية مثيلين نترأمين) (HMTA) وهي نسبة (10%) وزناً مرة و(14%) وزناً مرة أخرى.

فقد ظهر من خلال النتائج العملية أن جزءاً ضئيلاً من الطاقة الميكانيكية المرنة الممتصة بعد أول مدة زمنية من التحميل يكون غير قابل للإرجاع بعد زوال قوى التني المؤثرة عليها، وهذا يوضح مدى تراكم طاقة الانفعال المرنة المخزنة في مادة النوفولاك بمرور الوقت مع رفع قيمة معامل رجوعيتها الترحف والذي يترتب عليه نقصان قدرة هذه المادة في استعادة وضعها الأصلي بعد إزالة إجهاد التني عنها وبالتالي في إرجاع هذه الطاقة الممتصة.

كما أشارت هذه الدراسة إلى ارتفاع طاقة الانفعال المرنة ومعامل الرجوعية الترحفي لمادة النوفولاك إذا ما قورنت بمتراكباتها وذلك نتيجة لعدم وجود الألياف السابقة الذكر فيها وهذا يعد برهاناً واضحاً على كفاءة آلية التدعيم في رفع كفاءة النوفولاك في إرجاع طاقة التني الممتصة، كما أوضحت الدراسة أيضاً أن زيادة نسبة المادة المصلدة (HMTA) إلى (14%) يؤدي ذلك لانخفاض قيمة معامل الرجوعية مما يؤكد التناقض الحاد في تراكم طاقة الانفعال المرنة لمادة النوفولاك ومتراكباتها، وبهذه الطريقة فإن التأثير الإيجابي لزيادة نسبة المادة المصلدة يمكن أن يلغى ولو جزئياً التأثير السلبي لهذا التراكم في طاقة الانفعال المرنة المخزنة في هذا المادة المحضرة على استعادة مرونتها.

المقدمة

تعرف المادة الصلبة (Rigid body) بأنها المادة التي لا يتغير شكلها أو حجمها بتأثير القوى الخارجية، وهذا تعبير رياضي مجرد لأنه جميع المواد الحقيقية تتأثر إلى حد ما عند تسليط قوى خارجية عليها، إلا أن مقدار هذه التغيرات التي تحدث للمادة تحت تأثير حمل سوء كان انضغاط

(Compressive) أو شد (Tensile) أو قص (Shear) أو انحناء (Flexural) ليس دليلاً على مرونتها من الوجهة الهندسية [1] وإنما تعتبر قدرتها على الاستعادة التامة لإبعادها الأصلية (حالتها الطبيعية Recoverable change) عند زوال الحمل المؤثر عنها هو الدليل على المرونة... لذلك تسمى حالة المطاط الطبيعي الذي يمكن شده من عشرة إلى خمس عشرة قدر طوله الأصلي ثم رجوعه إلى شكله الأول بعد زوال الشد عنه بالانفعال الرجوعي (Recoverable strain) أو بأجهاد الحالة عالية المرونة والمعروف أن المادة في هذه الحالة تدعى مادة تامة المرونة (Completely elastic) [3,2,1]. في حين إذا احتفظت هذه المادة بشكلها المتأثر بعد زوال قوى التأثير فأنها تدعى مادة تامة اللدونة (Completely plastic)، ومعنى ذلك أن المواد الحقيقية تقع بين هاتين الحالتين، ومع ذلك لا توجد في الحقيقة مواد تامة المرونة بحيث تبقى مرنة بشكل ما لغاية حدوث الكسر على الرغم من أن بعضها تظهر المرونة في مديات واسعة من خلال الاجهادات، وتعد بعض المواد غير تامة المرونة حتى ضمن الاجهادات الواطئة [1].

وفي الحقيقة، يفسر سلوك الأجسام ذات المرونة المثالية استناداً إلى قانون هوك (Hooke)، بحيث يتناسب الانفعال لكل وحدة طول طردياً مع الإجهاد المسلط على الجسم المرن، ومن جانب آخر فإن عملية تشوه الأجسام البلورية تتضمن هبوطاً في درجة الحرارة، وعند إزالة قوى الانفعال فإن هذه الأجسام تستعيد شكلها الأصلي كما هو مذكور سابقاً وترتفع بنتيجتها درجة الحرارة من جديد [4,3] ومن هنا يتضح انه قد تقع الأجسام التي تمتلك صفات المرونة في مجموعتين، وتشمل المجموعة الأولى الأجسام التي تقاوم بشدة أي تغير في شكلها وتكون قيمة تغيرها الرجوعي كمية غير محسومة، وتكون مثل هذه المواد إما متبلورة أو غير متبلورة. أما المجموعة الثانية فتشمل الأجسام التي تتغير شكلها رجوعياً بسهولة وبمقادير تتجاوز إبعادها الأولية بمئات المرات مثل الايلاستومرات (Elastomers) [3].

وبصورة عامة فإن لخاصية المرونة أهمية خاصة في العديد من المجالات الحديثة مثل أعمال التركيبات والتشييد وسفن الفضاء والمنتجات الرياضية والصناعية [5,1]، خصوصاً مع دخول البوليمرات لمعظم مفاصل الحياة اليومية للفرد لما تتمتع به من انخفاض للكثافة رغم افتقارها إلى القوة والمتانة مقارنة بالمواد الهندسية الأخرى كالمعادن والسيراميك [6,5] والتي سوف تتعرض فيها لا مجال للعديد من الحمولات والحركات التي ينتج عنها اجهادات مختلفة مؤثرة طوال عمرها الاستهلاكي بصفة متكررة بحيث تارة تتعرض للإجهاد وتارة أخرى تزول القوى المؤثرة عليها [5]. وبذلك لا بد من أن تتميز هذه المواد بالمقدرة على الارتداد المرن إلى الوضع الأصلي لاسيما بعد تعرضها لتغيرات متكررة نتيجة للذبذبات العالية على إن يؤخذ في الاعتبار العوامل المؤثرة في هذه الخاصية من درجات الحرارة العالي، الاهتزازات (Vibrations)، سرعة أو معدل الإجهاد أو التحميل ونوع التحميل ومقداره نظراً لتخلف مقدار من التشوهات التي تظهر مع الزمن على شكل تشوه عالي المرونة وتشوه انسيابي لارجوعي [6,3]، أي أن الشفاء العالي المرونة ضرورية جداً للرجوعية الجيدة [7]، وهذا يستدعي تحويل هذه البوليمرات بشكل هندسي لتصبح مناسبة لهذه الاستخدامات السابقة الذكر بإضافة بعض المواد والتي يطلق عليها بمواد التقوية (materials Reinforcing) التي تلبى متطلبات التحميل حتى يتم تحسن خواص مقاومتها ومقابلتها مع مراعاة خفض الكلفة، وقد جرت العادة على تسمية هذه المواد بالمتراكبات البوليمرية [6,5]، والواقع أنه بالإمكان تعريف هذه المواد المتراكبة بأنها تلك الأنظمة الناتجة عن اشتراك مادتين أو أكثر غير قابلة على التداوب أو التفاعل التام فيما بينها أي لا تؤدي إلى تكون مادة كيميائية جديدة بحيث تمثل كل مادة طوراً منفصلاً في النظام لغرض الحصول على مواد جديدة ذات خصائص فيزيائية مناسبة تجمع بين خواص مكوناتها الداخلة في تشكيلها [8] وعموماً فإن المواد التي تضاف إلى هذه اللدائن يمكن جمعها في المجاميع الآتية:-

أ- مواد الحشو (Fillers). ب- عوامل التلوين (Coloring agents). ج- المواد الملدنة (Plasticizers). د- المواد المزيتة (Lubricants).

ويعني ذلك أن كل التطورات والاتجاهات تكون مبنية على فهم الخواص الطبيعية الأساسية لمكونات المترابكات البوليمرية التي تتحكم في مقدرتها على امتصاص وإرجاع الطاقة التي تتعرض لها أثناء الاستعمال، وتعتمد مقدرة امتصاص الطاقة على الخواص الشد والاستطالة للمواد المترابكة أما مقدرة استرجاع الطاقة بعد زوال الاجهادات فتعتمد على مقدار الفقد في هذه الطاقة نتيجة للانفعال الذي يحدث في المواد أو بمعنى آخر مرونة المواد المترابكة [5].

ومن هنا يأتي أهمية البحث العلمي لمفاهيم متممة لبعضها البعض والمتمثلة بالانزلاق أو التزحف (Creep) واسترخاء الإجهاد والتشوه الرجوعي والارجوعي لبيان السبل الرئيسية في خفض مدى استجابة المواد البوليمرية ومترابكاتها للقوى المؤثرة عليها استاتيكيًا كذلك في رفع مدى استرجاع هذه المواد لحالتها الأصلية بعد زوال هذه القوى المؤثرة عليها.

ففي عام (1984) ذكر الباحثان (Sharma) و (Panda) أن تدعيم مادة البولي بوريلين بنوعين من مواد التدعيم المتمثلة بـ ألياف الزجاج القصيرة والكريات الزجاجية) وبنسب وزنية مختلفة يؤدي إلى تحسين معامل مرونة هذه المواد المدروسة وخصوصاً مع زيادة نسب المواد المدعمة الوزنية [9].

ففي عام (2001) رصد الباحث (Abbas) حقيقة تحسين معامل مرونة مادة النوفولاك مع تدعيمها بألياف الزجاج مرة، وألياف الاسيست مرة، وألياف الهجين (30% ألياف زجاج + 30% ألياف اسيست) مرة أخرى، علاوة على حقيقة هامة أخرى وهي أن معظم السلوكيات والخواص التي تتميز بها مادة النوفولاك قبل التدعيم بالألياف وبعده تعتمد على درجة الحرارة التي ينفذ عندها الاختبار كحقيقة تدهور معامل مرونة هذه المواد المدروسة بشكل تدريجي مع ارتفاع درجة الحرارة بتثبيت كل الظروف والعوامل الأخرى [10].

وفي عام (2006) قام الباحث (Maya) وجماعته بدراسة تحليلية لخصائص الاسترخاء (Relaxation characteristics) لمادة مترابكة مدعمة هجيناً بألياف حيوية Biofibers من قنب السيزال sisal وزيت النخيل (Oil palm) قبل وبعد معامل هذه الألياف، وقد استنتج الباحثون بأن معدل الاسترخاء (Rate of relaxation) لمادة المطاط يقل مع تدعيمه وكذا مع زيادة قوة الربط بين هذه الألياف المعاملة كيميائياً والمطاط [11].

وفي دراسة أخرى قام بها الباحث (Abbas) عام (2011) حول ارتباط مقاومة التزحف تحت حمل ثلاثي الركيزة لمواد مترابكة مكونة من مادة النوفولاك المقواة بألياف الزجاج مرة وألياف الاسيست مرة والألياف الهجينة (30% ألياف زجاج + 30% ألياف اسيست) وتساقط مياه الإمتار الحامضية ببعض الدقائق الحامضية العالقة في الهواء بقصد الحد من الخسائر التي تسببها الإمتار الحامضية في مقاومة التزحف للمواد المدروسة وتبين أن هناك فقدان شديد في قيمة معامل التزحف الانعطافي نظراً لأن هذه الملوثات عند دخولها جسم المترابك البوليمري تتراكم عاماً بعد عام إلى أن تصل إلى التركيز الضار والذي يتسبب انهيار مقاومتها للتزحف [12].

أما الدراسة الحالية فهي تهتم في توصيف مدى تأثير عملية تدعيم مادة النوفولاك بألياف الزجاج مرة وألياف الاسيست والألياف الهجينة (30% ألياف زجاج + 30% ألياف الاسيست) مرة أخرى في مقدرتها على امتصاص الطاقة المرنة أثناء تعرضها لأجهاد ثني ثلاثي الركيزة، وفي نفس الوقت رفع قدرتها على إرجاع أو رد هذه الطاقة عند إزالة هذه الإجهاد المؤثر فيها دون أن يحدث لها تشويه دائم أو كسر أو تشقق بها على أن يكون هذا التوصيف شاملاً لتأثير الامتداد الزمني لتسليط الإجهاد عليها.

الجانب النظري:-

مفهوم التشوه الرجوعي (المطاطي) والتشوه الانسيابي اللارجوعي (flow deformation Irrecoverable):-

يعتبر الشكل الملفوف أكثر الأوضاع استقراراً بالنسبة للسلسلة البوليمرية المرنة، ولذلك تقاوم الحركة الحرارية لوحدة هذه السلسلة القوة الخارجية المؤثرة عليها، ولكن هذه المقاومة تكون ضئيلة نسبياً حيث يضطر البوليمر بعدها لتغيير شكله والاستطالة لمسافات أكبر بعشرات المرات من إبعاد النموذج الأصلي.

وعند زوال المؤثر الخارجي فإن النموذج يستعيد شكله الملفوف وإبعاده الأولية وذلك لأن التشوه عالي المرونة يكون رجوعياً في حقيقة الأمر فإن المرونة من وجهة النظر الجزيئية يمكن تعريفها على أنها استطالة سلاسل البوليمر المرنة الملفوفة بتأثير قوة معينة ثم استرجاعها لشكلها الأصلي عند زوال هذه القوة. وفي الحالات المثالية فإن أجزاء طفيفة من البوليمر هي التي تتأثر ولكن الجزء الأعظم فيه يبقى بدون أي تأثير ملحوظ (عدم وجود الانسيابية) [13,3].

ويجدر بنا هنا أن نتصور الإلية الحرارية للسلوكية في البوليمر عالي المرونة (High -elastic) بافتراض حالة عكسية تتم عند حجم وحرارة ثابتين وعليه يمكن تمثيل علاقة الطاقة الحرة (dF) بالطاقة الداخلية (du) والانتروبي (dS) بالمعادلة التالية:-

$$dF = du - T dS \quad \dots(1)$$

ومن جهة أخرى فإن أخرى فإن $dF = dA$ حيث أن A هي الشغل الحقيقي الذي ينجزه النظام. وفي حالة هذا الشغل شداً معيناً فإن $dA = f \cdot d\mathbf{l}$ حيث أن f تمثل القوة المسلطة و $d\mathbf{l}$ التعبير في طول النموذج وعليه فإن المعادلة تأخذ الشكل التالي:-

$$f d\mathbf{l} = du - T dS \quad \dots (2)$$

أو

$$f = \left(\frac{\partial u}{\partial \mathbf{l}} \right)_T - T \left(\frac{\partial S}{\partial \mathbf{l}} \right)_T \quad \dots (3)$$

ويتضح من المعادلة (3) أن هناك نوعان من قوى المرونة، احدهما تقترن بالتغير في الطاقة الداخلية والأخرى بالتغير في الانتروبي مع الحركة الحرارية.

وفي حالة تشوه بلورة مثالية فإن التغير في الترتيب النسبي للذرات أو الايونات يكون طفيفاً جداً وبالإمكان إهماله أي أن $(\partial S / \partial \mathbf{l})_T = 0$ وتصبح المعادلة (3) كما يلي:-

$$f = \left(\frac{\partial u}{\partial \mathbf{l}} \right)_T \quad \dots (4)$$

أي أن الشغل الناتج عن قوة الانفعال الخارجي ينجز تغيراً في الطاقة الداخلية فقط، وأن تشوه البلورة المثالية يكون عبارة عن تغير في طبيعة طاقتها لا غير. أما التشوه في حالة المطاط المثالي فإنه لا يقترن بأي تغير في طاقته الداخلية، أي أن $(\partial u / \partial \mathbf{l})_T = 0$ ، وعلى هذا فإن قوى المرونة نتيجة للحد الثاني من المعادلة (3):-

$$f = T \left(\frac{\partial S}{\partial \mathbf{l}} \right)_T \quad \dots (5)$$

ويستنتج من هذه المعادلة بأن تشوه المطاط المثالي يعتمد على درجة الحرارة وعلى التغير في الإنتروبي. وهذا يقود بالنتيجة إلى الطبيعة الحركية لهذه الظاهرة [3]. هذا... وبجانب التشوهات الرجوعية (المطاطية)، هناك تشوهات انسيابية لارجوعية. والانسيابية هي إزاحة لارجوعية لجزيئات المادة بالنسبة لبعضها بتأثير الإجهاد الخارجي ويبرز الاحتكاك الداخلي خلال عملية الانسياب كقوة مضادة لعملية إزاحة الجزيئات. وتلاحظ الانسيابية في الغازات والسوائل والأجسام البلورية. ولكن طبيعة قوى الاحتكاك الداخلي تختلف باختلاف الطور والحالة الفيزيائية للمادة، ففي حالة البلورات فإن الانسيابية تظهر على شكل إزاحة لمستويات النسق البلوري (lattice planes of the crystal) بالنسبة لبعضها البعض نظراً لصعوبة الحركة الانتقالية للذرات والجزيئات حيث تتطلب هذه العملية تغليبا على قوى التداخلات بين المستويات المختلفة التي تعيق عملية الانسيابية. لذا فإن الاحتكاك الداخلي في حالة الأجسام البلورية يكون ذا طبيعة طاقية، ولعل من الأمثلة في هذا المجال هو ما تظهره البوليمرات من تشوه تدريجي مع الزمن، إذ تشمل على نوعين من التشوهات وهما عالي المرونة و الانسيابي اللارجوعي، ولأجل إعطاء قاعدة ثابتة للحكم على مسببات ترحف البوليمرات ولكن تحت ظروف معينة فإنه يمكن فصل الانفعال الكلي للنموذج إلى قسمين رجوعي ولا رجوعي ويمكن إجراء هذه العملية بطريقتين:-

الطريقة الأولى:-

وهي الطريقة الأكثر دقة وتتضمن ترك النموذج المنفصل ليرتخي كلياً بعد إزالة ضغط الإجهاد منه وتحت ظروف تكفل له أكبر معدل للاسترخاء كالحالة المرتفعة مثلاً. حيث يتيح إزالة التغيرات الرجوعية التي تحصل أثناء العملية وبذلك يكون التغير (أو التشوه) المتبقي ناتجاً عن الانسيابية فقط. ويمكن اعتبار استعادة الشكل الأصلي للنموذج كإثبات لفكرة الفصل بين التشوه الانسيابي والتوتر عالي المرونة (حيث تسترجع السلاسل تشكيلاتها الأولية) فإذا بقي تركيب النموذج بعد الاسترخاء كما كان قبله وتغير شكله فقط فإن التشوه الملاحظ يكون لارجوعياً.

الطريقة الثانية:-

أن عملية فصل التشوهات الرجوعية عن اللارجوعية تتضمن قياس انفعال البوليمر كمعامل للزمن.

عمليات الاسترخاء (Relaxation processes)

أن أهم الصفات التي تميز تركيب البوليمر هي احتوائه على نوعين من عناصر التشكيل ونعني بهما السلاسل الجزيئية والوحدات المكونة لها وتختلف هذه العناصر تماماً من حيث حجمها وشكل حركتها.

وتكون إعادتها الوحدات المنكورة مشابهة لإبعاد الجزيئات المجهرية في حالة وجود هذه الوحدات بحالة حرة (كجزيئات المونومر). لكن ارتباطها كيميائياً في سلاسل طويلة تقييد كثيراً من حريتها. ومع هذا فإن حركة الوحدات في الحالة عالية المرونة تبقى كبيرة بما فيه الكفاية لإعادة تجمعها بمعدلات جيدة حيث أن الوقت اللازم لمثل هذا التجمع، أي زمن استرخاء الوحدة، هي بحودود 10^{-4} - 10^{-6} ثانية. وهذا الزمن يتجاوز زمن الاسترخاء للجزيئات المجهرية للسائل بحوالي 4-6 مرات. ونظراً لكبر أحجامها فإن جزيئات البوليمر تكون ذات حركة بطيئة وبالتالي فإن زمن استرخائها يكون عالياً جداً ولهذا فإن التغير في درجة حرارة البوليمر في حالة عالية المرونة تؤثر بصورة رئيسية على إعادة تجمع جزيئات أي تغير شكل السلسلة.

وتسمى العمليات التي يستغرق النظام فيها فترة من الزمن للوصول إلى حالة التوازن بعمليات الاسترخاء. وتتضمن هذه العمليات إعادة مساواة تركيز المادة المنتشرة غير المتجانسة بواسطة التناقد أو توجيه الجزيئات المعزولة في مجال كهربائي أو إرجاع الجزيئات القطبية إلى توزيعها العشوائي بعد زوال تأثير المجال الكهربائي الخارجي عنها وظهور توتر عالي المرونة [3,13,14].

الجانب العلمي:-**المواد المستخدمة**

تم استخدام راتنج النوفولاك المنتج محلياً في شركة ذات الصواري كمادة أساس وهو عبارة عن كتل صلبة يتم طحنها وخلطها مع المادة المصلدة (HMTA) للحصول على خليط (HMTA - Novolak) مناسب للقولبة بالحرارة والضغط. أما مواد التقوية المستخدمة تتمثل بالألياف صناعية قصيرة تعمل على تقوية المادة الأساس وهي ألياف الزجاج نوع (E) وهي بشكل ألياف قصيرة (Short fibers) مقطعة بأطوال معينة تتراوح بين (6.8mm) وذات قطر بحدود (10-14 mm) وألياف الاسبست المعروفة بـ (Chrysolite) وهو عبارة عن ألياف غير مستمرة أشبه بالشعيرات المنقطعة (Discontinuous fibers - whiskers) علاوة على ذلك تم استخدام عوامل تحسين النوعية المتمثلة بالمواد التالية (PVA، Olic، Mgo، سترات الرصاص، Aniline).

الأجهزة المستخدمة Instruments.

جهاز التزحف بالانعطاف تحت حمل ثلاثي الركيزة العراقي المنشأ والمصمم وفق المواصفات التي وضعتها الجمعية الأمريكية للاختبارات والمواد (ASTM -D2990 -77).
طريقة تحضير وفحص النماذج.
تم تحضير عينات مقواة بالألياف قصيرة بنسبة وزنية تقدر بـ (60%) وذلك بالاعتماد على المعادلة الآتية [10]:-

$$y = \frac{W_f}{W_c} \times 100\% \quad \dots (6)$$

$$W_c = W_f + W_m \quad \dots (7)$$

أن (W_c ، W_m ، W_f): كتلة الألياف والمادة الأساس والمواد المترابطة على التوالي.
حيث كانت المواد المترابطة مكونة من النوفولاك المقواة بألياف الزجاج والنوفولاك المقواة بألياف الاسبست و مواد مترابطة هجينة مكونة من النوفولاك المقواة بـ (30% ألياف زجاج + 30% ألياف الاسبست).
في الواقع تمت عملية التحضير الابتدائي للمزيج الداخل في تحضير النماذج المترابطة بالاعتماد على طريقة الاشراب او التشرب (Impregnation method) والتي تعد أهم طرائق القولبة الفينولية.
استناداً إلى ذلك تم إتباع الخطوات التالية في تحضير المترابكات من راتنج النوفولاك وكمايلي:-
أ - يحضر مزيج الراتنج الفينول وذلك بإذابة خليط (Novolak -HTMA) ذو نسبة (10%) وزناً من (HMTA) في كحول الايثانول باستعمال خلاط ذو سرعة عالية ثم بعد ذلك يتم أضافه (عوامل تحسين النوعية) بشكل تدريجي مع مراعاة استمرار الخلط.
ب- تغمر الألياف في مزيج الراتنج الفينولي مع التحريك ومراقبة تشبع كافة الألياف بالراتنج. وهكذا نعود إلى تكرار الخطوات السابقة الذكر مع خليط (Novolak -HTMA) ذو نسبة (14%) وزناً مع (HTMA).
ج- بعد التأكد من الغمر الجيد وتشبع الألياف بالمزيج الراتنجي ننتقل إلى مرحلة التجفيف بالهواء الساخن لدرجة تتراوح (70-80 °C)، حيث تترك المادة في جو الفرن عند هذه الدرجة الحرارية لمدة ثلاثة ساعات وبذلك يتم التخلص من كحول الايثانول المستخدم في المزيج عندئذ تصبح المادة

المحضرة جاهزة للقولبة ومن ثم يتم كبس النماذج المستخدمة في الاختبارات التي تم إعدادها باستخدام المكابس نصف الآلية المصنفة من قبل شركة (Batten Feld /Berge). حيث أن عملية القولبة بمكابس الضغط تتم باستعمال القوالب الفولاذية المارقة (Flash) فإن ذلك يؤدي إلى الحصول عينات نظامية من هذه القوالب حسب المواصفات القياسية العالمية وكما يلي:-

عينات اختبار التزحف بالانعطاف (Flexural creep) تحت حمل ثلاثي الركيزة أعدت حسب النظام القياسي (ASTM -D790) بسلك (6mm) وعرض (15.9mm) وطول (12mm). ويغطي الاختبار عموماً خواص التني (Flexural) في حدود المرونة عبر فترات محسوسة من الزمن تحت حمل ثابت ثلاثي الركيزة مثل انفعال التزحف الانعطافي ومعامل التزحف الانعطافي ومعامل الرجوعية الانعطافي التزحفي وطاقة الانفعال المرنة.

طريقة إجراء الاختبار:- توضع العينة المحضرة على مساند الجهاز ويتم تطبيق الحمل في مركزها من الأسفل بقيمة ثابتة قدرها (29.43N) التي تحسب من المعادلة التالية [12]:-

$$P = m \times g \quad \dots(8)$$

حيث أن (m): الكتلة المعلقة مقاسه ب (kg). (g): التعجيل الأرضي (9.81m/sec²). وفي هذه الخطوة يسجل مقدار التشوه (أي بمعنى الانحراف Deflection الحاصل عند منتصف العينة والذي يرمز له (D) مقاساً ب (m)) بحذر خلال فترات زمنية معينة واستناداً إلى هذه النتائج يمكن حساب معامل الرجوعية الانعطافي التزحفي من المعادلة التالية [2,1]:-

$$R = \frac{9DP}{2bdL} \quad \dots(9)$$

حيث أن (R): معامل الرجوعية التزحفي الانعطافي (creep resilience modulus Flexural) مقاساً بوحدات (P_a). (b): عرض العينة مقاساً ب (m). (d): سمك العينة مقاساً ب (m). (L): البعد بين نقطتي التحميل أو امتداد العتبة مقاساً ب (m). ولدراسة ارتباط كفاءة هذه المواد لامتصاص طاقة اجهادات التني المبذولة في حدود المرونة بوجود وتراكم طاقة الانفعال المرنة المختزنة في المتراكبات المحضرة بمضي الزمن على التحميل يتم تطبيق المعادلة التالية [15]:-

$$u = \frac{P^2 \left(\frac{L}{2} \right)^3}{E_f b d^3} \quad \dots(10)$$

حيث أن (u): طاقة الانفعال المرنة (Elastic strain energy) مقاسة ب (KJ/m²). (E_f): معامل التزحف الانعطافي (Flexural creep modulus) مقاسة ب (P_a).

وقد اعتمدت هذه الدراسة الحالية في الحصول على معاملات الانعطاف التزحيفية لمتراكبات النوفولاك المحضرة بصفه أساسية على النتائج العملية التي توصل إليها الباحث (Abbas) [12] في دراسة له سبق الإشارة إليها في البحث الحالي.

النتائج والمناقشة:-

أن المتتبع لما يحدث في عملية استرجاع كمية الطاقة الميكانيكية المرنة المخزونة في وحدة الحجوم من المادة بمجرد إزالة الحمل المؤثر عليها يجد أن هذه العملية تعاني من مخاطر تبدأ باستخدام المسهب للمادة ضمن حد المرونة (Elastic limit) ولفترات تحميل طويلة مسبباً استهلاك في مقدرتها على الاستطالة أو الانحناء حسب نوع الإجهاد المؤثر فيها عن طريق تحويل جزء من الطاقة المرنة الميكانيكية على هيئة طاقة انفعال مرنة (Elastic strain energy) غير قابلة للاسترجاع مع كل مرحلة تزايد في زمن التحميل حتى تصل المادة في نهاية الأمر إلى الانهيار [16,15,7,5] وعلى هذا الأساس سوف يتم مناقشة هذه الحقائق وكما يلي:

تأثير استخدام المواد اللدنية لتقوية راتنج النوفولاك على معامل الرجوعية التزحف وطاقة الانفعال المرنة.

أن اثر زيادة انفعال الثني الثلاثي الركييزة عن الانفعال المرن بمضي زمن التحميل له أثر سلبي ملموس وخطير في مقدره مادة النوفولاك ومتراكباتها المحضرة في امتصاص الطاقة المرنة الميكانيكية المؤثرة عليها لأن الانحناء (Flexural) الذي يحدث فيها بعد أول مدة زمنية من التحمل غير قابل للرجوع (Nonrecoverable extensibility) [16]، ومعنى ذلك أن هذه المادة ومتراكباتها التي تعاني من ظاهرة التزحف (Creep) تتخفف مرونتها مع استمرار زمن التحميل (كما في الجدول رقم 1 و 2 و 3).

وترجع ضخامة هذه المشكلة (أي فقد القابلية للانتشاء بدون حدوث تشوه دائمى أو كسر أو تشقق بها) إلى تعدد الآليات المسؤولة عن حدوث هذا النوع من الفشل والمتمثلة بـ (الإليية الشدية والانضغاطية والقضية) وخاصة بالإليية القضية التي غالباً ما تلعب دوراً هاماً في عملية فقد هذه بفعل الاجهادات القضية المستعرضة التي تنشأ عند الحافات الحرة للمادة الخاضعة لاختبار التزحف الثلاثي الركييزة ولذلك غالباً ما تساعد هذه الاجهادات القضية على زيادة الانحراف الحاصل في المنطقة الوسطية (أو المركزية) من المادة والتي يتمركز فيها اجهادات الانضغاط والشد [17]، فقد أكدت هذه الدراسة الحالية على أن استخدام مبدأ التسليح في مادة النوفولاك ذو الطبيعة الهشة يمكنها من التقليل جزئياً من عملية تراكم طاقة الانفعال المرنة المختزنة فيها، وذلك بتدعيمها ببعض الألياف الصناعية لمعادلة أثار هذه الطاقة الضارة بمعامل الرجوعية التزحفي (الشكل رقم 2) وما إلى ذلك حيث بلغت النسبة المئوية المتبقية من طاقة الانفعال المرنة لحظة تسليط الحمل من مادة النوفولاك ذات نسبة (10%) من (HMTA) إلى (44.454%) بعد تدعيمها بألياف الزجاج و (26.894%) بعد تدعيمها بألياف الأسبست و (43.666%) بعد تدعيمها هجيناً بالألياف السابقة الذكر (الشكل رقم 3) ويرجع السبب الرئيسي في هذا الانخفاض الذي يكون مصحوباً عادة بارتفاع مقدرتها على إرجاع الطاقة التي تتعرض لها أثناء الاستعمال إلى تحمل الألياف الجزء الأكبر من الحمل المسلط على المادة المترابكة نسبة إلى المادة الأساس نظراً لتمتع هذه الألياف بالعديد من الخصائص المطلوبة مثل مقاومتها العالية وذلك بمقارنتها بكثافتها بالإضافة إلى تميزها بنسبة المعامل/ الكثافة (وهو ما يعرف باسم القوة النوعية والعامل النوعي) الذي يعتبر عالي بدرجة ملحوظة وعليه فإن الألياف تعمل على توزيع الإجهاد على حجم أكبر وتقلل من احتمالية تركيز الإجهاد عند المنطقة الوسطية (أو المركزية) [19,18,15,10].

ولاشك أن اتساع الامتداد الزمني للتحميل يؤدي إلى زيادة طاقة الانفعال المرنة المختزنة من المواد المحضرة بنسبة لا يستهان بها (الشكل رقم 4 و 5) ولا سيما في مادة النوفولاك المسلح التي

تختزن في كل من مكان حولها طاقة الانفصال المرنة أما في حالة متراكبات النوفولاك فإن الألياف بمختلف أنواعها تخزن فيها اغلب طاقة الانفصال المرنة وبذلك تكون هذه الألياف في حالة إجهاد عالية مقارنة بالمادة الأساس (Matrix) المحيطة [15] بها وعليه تقل مقاومة مادة النوفولاك ومتراكباتها للتغير في الشكل لأن القوة الداخلية المتولدة لمقاومة حمل التني المسلط سوف تضعف بمرور الوقت وهذا يؤدي بدوره إلى نقصان مقاومة قص الطبقات الداخلية مع مرور الوقت.. ولذلك تقل قدرة المواد المحضرة على الرجوعية (Ressilience) (الشكل رقم 6 و 7).

تأثير زيادة نسبة (HMTA) في مادة النوفولاك ومتراكباتها على معامل الرجوعية الترحفي وطاقة الانفصال المرنة.

أوضحت النتائج المتمثلة بالشكل رقم (8) إمكانية حدوث نقص في طاقة الانفصال المرنة المختزنة في مادة النوفولاك ومتراكباتها مع زيادة نسبة المادة المصلدة (HMTA) من (10%) إلى (14%)، كما سينجم عن ذلك انخفاض في معامل الرجوعية الترحفي لهذه المواد المحضرة ومن أمثلة ذلك معامل رجوعية النوفولاك ذو نسبة (14%) من (HMTA) والذي يبلغ مقدارها $(76,664MP_a)$ مقابل $(79.55MP_a)$ ذو نسبة (10%) من (HMTA) (الشكل رقم 2) وهو مقدار ليس عالي ولكنه يساهم في تحسين استرجاع أو استعادة المرونة، ويرجع هذا التصرف لزيادة كثافة الترابط التشابكي (Cross- link density) لمادة النوفولاك (المادة الأساس Matrix) حيث تصبح جزيئات النوفولاك مترابطة ببعضها بروابط متينة ومرنة مع زيادة نسبة المادة المصلدة إلى (14%) وهذا بدوره يساعد المواد المحضرة في استعادة وضعها الأصلي بعد زوال قوة التني المؤثرة عليها، وبالتالي إرجاع الطاقة الممتصة لتوصف هذه المواد بالمرونة [20,10,7].

الاستنتاجات:-

لقد ظهر أن مادة النوفولاك (Novolak) الغير مدعمة بالألياف حساسة جداً نحو استمرارية تعرضها لإجهاد التني، واتضح أن معامل رجوعيتها الترحفي وصل إلى نسبة لا يستهان بها مقارنة بمادة النوفولاك المدعمة بالألياف بمختلف أنواعها المستخدمة في هذه الدراسة، كما اتضح أيضاً بزيادة ميل هذه المادة (النوفولاك الغير مدعم) إلى تحزين طاقة الانفصال المرنة فيها مع الاتساع الزمني للتحميل، وهذا يعني أن كمية الطاقة الميكانيكية المرنة الممتصة الغير قابلة للاسترجاع تتراكم مع مضي وقت التحميل بصورة لا تظهر أثارها مباشر في بداية الأمر، وهذا يمثل مؤشراً هاماً لتوقع زيادة النسبة المئوية لهذا التراكم كلما زاد زمن التحميل وبذلك يمتد الأثر الضار لهذا التراكم إلى إعاقه مادة النوفولاك في استعادة وضعها الأصلي بعد إزالة قوى التني المؤثرة عليها. وبذلك تمكن ألياف الزجاج والاسيست بوجودها في مادة النوفولاك من تقليل عملية تراكم طاقة الانفصال المرنة المختزنة فيها ولو جزئياً فقد بلغت النسبة المئوية المتبقية من طاقة الانفصال لحظة تسليط الحمل من (100%) إلى (44,454%) عند تدعيم مادة النوفولاك ذات نسبة (10%) من (HMTA) بألياف الزجاج والي (26.894%) عند تدعيمها بألياف الاسيست و (43.666%) بعد تدعيمها هجيناً بالألياف السابقة الذكر. ويزداد هذا الانخفاض في طاقة الانفصال المرنة كلما اتجهنا نحو زيادة نسبة (HMTA) في المادة النوفولاك ومتراكباتها من (10%) إلى (14%) وأن هذا الانخفاض في طاقة الانفصال المرنة المترابطة في مادة النوفولاك ومتراكباتها يعني خسائر في قيم معامل الرجوعية الترحفي وفي ظل هذا الوضع فإن مقدار الطاقة الميكانيكية الممتصة المرجعة تزداد مما يتسبب عنه رفع قابلية هذه المواد في استعادة وضعها الأصلي عند إزالة أجهاد التني عنها دون أن يحدث لها تشوه دائم أو كسر أو تشقق فيها.

6- المصادر:-

- د. صاحب مهدي الصفار، "هندسة المعادن والسبائك"، دار الإيمان للطباعة والنشر [1] والترجمة والتوزيع دمشق- سوريا الطبعة الأولى (2010).
- د. محمد رشاد الدين مصطفى حسين، "خواص مواد البناء واختباراتها"، منشورات [2] الرتب للأبحاث الجامعة - كلية الهندسة / جامعة بيروت العربية، (1983).
- أنا تاكر، ترجمة د. أكرم عزيز محمد، "الكيمياء الفيزيائية للبوليمرات"، وزارة التعليم [3] العالي والبحث العلمي - جامعة الموصل. جمهورية العراق، (1984).
- [4] J. Beddoes and T. Mohammdi, " Comparison of stress relaxation and creep strain roles for the superalloy IN738LC", The Journal of strain analysis for engineering design, Vol.45, No.1, Nov, 2010, (587-592).
- د. كوركيس عبد آل آدم ود. حسين علي كاشف الغطاء، "تكنولوجيا وكيمياء البوليمرات"، [5] كلية العلوم - جامعة البصرة، (1983).
- د. قحطان خلف محمد الخزرجي، "مبادئ هندسة المواد اللامعدنية"، وزارة التعليم العالي [6] والبحث العلمي - جامعة بابل/ كلية الهندسة، (1994).
- كيمياي محمد إسماعيل عمر، "تكنولوجيا الألياف الصناعية"، دار الكتب العلمية للنشر [7] والتوزيع، القاهرة- جمهورية مصر العربية، (2002).
- أريج رياض سعيد، "دراسة الخصائص الميكانيكية لمتراكبات بوليمرية مدعمة بمواد طبيعية" [8]، رسالة ماجستير، العلوم التطبيقية- جامعة التكنولوجيا، (2009).
- [9] S. J. Panda and D.K. Sharma, " Strength and stiffness of short glass fiber/glass particulate hybrid composite", fiber science and Technology, vol. 20, P.P. (235-243), (1984).
- رولا عبد الخضر عباس، "دراسة الخصائص الحرارية والميكانيكية لمادة النوفولاك [10] ومتراكباته"، رسالة ماجستير، العلوم التطبيقية- الجامعة التكنولوجية، (2001).
- [11] Meya Jacob etal, " Stress relaxation and thermal analysis of hybrid biofiber reinforced rubber bio composites", Journal of reinforced plastics and composites, Vol.25, No.18, 2006, (1903-1917).
- رولا عبد الخضر عباس، "دراسة انعكاسات التحلل بفعل الدقائق الحامضية العالقة في [12] هواء المدن على متراكبات النوفولاك"، مجلة الهندسة والتكنولوجيا، المجلد 29، العدد 6، 2011، الصفحة (315 - 332).
- [13] R.L. Addleman and G. A. Webster, "A simple model of uniaxial creep recovery and stress relaxation based on residual stress redistribution, The Journal of strain analysis for engineering design, Vol.8, No. 1, Apr., 1973, (99-106).
- [14] G. P. Tandon etal, "Environmental durability of Fabric-Reinforced Shape-Memory Polymer composites ", Journal of Intelligent Material Systems and structures, Vol. 21, No.1, 2010, PP.(1365-1381).
- [15] Donald F. Adams and A. Keith Miller, " The influence of transverse shear on the static flexure and chirpy impact response of hybrid composite materials", Journal of materials science, vol.4, No.9, September, (1975), P.P.(1697-1710).
- د. أحمد سلطان، "الألياف الصناعية"، كلية الهندسة - الإسكندرية، جمهورية مصر [16] العربية، (1983).

-
- [17] G. C. Shin and L. J. Ebert, " Flexural failure mechanisms and global stress plane for unidirectional composites subjected to four – point bending tests", composites, vol.17, No.4, October, (1986), P.P. (309-320).
- [18] كيميائي محمد إسماعيل عمر، " تكنولوجيا تصنيع البلاستيك المقوى (المسلح)", دار الكتب العلمية للنشر والتوزيع، القاهرة - جمهورية مصر العربية، (2002).
- [19] M. O. W. Richarson, " Polymer engineering composite", Applied science pub.LTD, London, (1977).
- [20] W. Y. Chiang and S. Y, Yang. , "Optimal compositions of molded phenolic and its properties ", Journal of applied science, vol.37, (1989), P.P.(499-512).

الجدول (1) يوضح نسبة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية التزحفي لمتراكبات التوفولاك ذات 10% وزنا من (HMTA) ووصف سلوكها المتبع مع مضي زمن التحميل الانعطافي الثلاثي الركيزة وبعض التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلي.

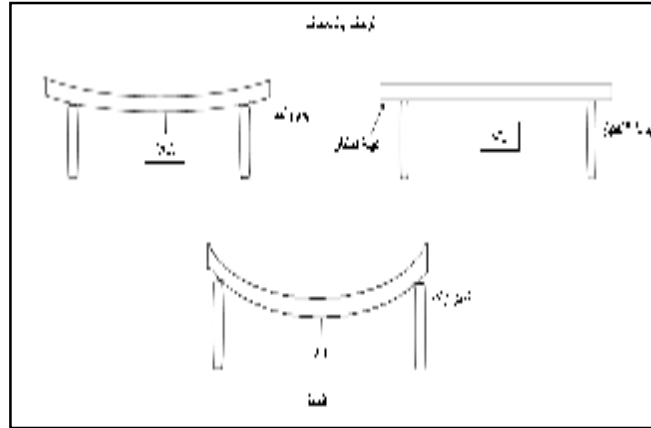
| Time min نوع المادة ذات HMTA =10% | فترات زمنية منتخبة على مدار وقت الفحص | | | | | | امتداد زمني يعقب أكبر من مدار وقت الفحص | | | | | |
|---|---------------------------------------|--|-----------|--|------------|--|---|--|-------------|--|--------|--|
| | (125) min | | (614) min | | (1800) min | | (7500) min | | (13200) min | | | |
| | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك |
| Nov+G.F. | 4 | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشرة لحالة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية. | 7.719 | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشرة لحالة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية. | 10.456 | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشرة لحالة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية. | 41.824 | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشرة لحالة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية. | 76.677 | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشرة لحالة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية. | 76.677 | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشرة لحالة الزيادة المنوية في معامل الرجوعية. |
| Nov+Hybrid | 2.291 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 9.583 | المادة لا يبدو عليها تغيرات أو ردود أفعال في صورتها الأصلية للعين المجردة بعد زوال الحمل المسلط. | 11.927 | المادة لا يبدو عليها تغيرات أو ردود أفعال في صورتها الأصلية للعين المجردة بعد زوال الحمل المسلط. | 47.708 | حدوث تشوه دائم في صورة المادة الأصلية بدرجة واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المسلط عليها. | 87.464 | تغير كبير في صورة المادة الأصلية بدون تشقق فيها واضح للعين المجردة أو كسر فيها. | 87.464 | تغير كبير في صورة المادة الأصلية بدون تشقق فيها واضح للعين المجردة أو كسر فيها. |
| Nov+asb.F. | 1 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 2.666 | المادة لا يبدو عليها تغيرات أو ردود أفعال في صورتها الأصلية للعين المجردة بعد زوال الحمل المسلط. | 4.833 | المادة لا يبدو عليها تغيرات أو ردود أفعال في صورتها الأصلية للعين المجردة بعد زوال الحمل المسلط. | 19.332 | حدوث تشوه دائم في صورة المادة الأصلية بدرجة واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المسلط عليها. | 35.442 | حدوث اختلال بدرجة ملفنة للنظر في هيئة المادة الأصلية بعد زوال الحمل المؤثر فيها. | 35.442 | يجمع بين سلوك المرن والسلوك اللزج مع فقد السلوك المرن كفاءته. |

الجدول (2) يوضح نسبة الزيادة المتوقعة في معامل الرجوعية التزحفي لمنزلكبات النوفولاك ذات 14% وزناً من (HMTA) ووصف سلوكها المتبع مع مضي زمن التحميل الانعطافي الثلاثي الركيزة وبعض التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلي.

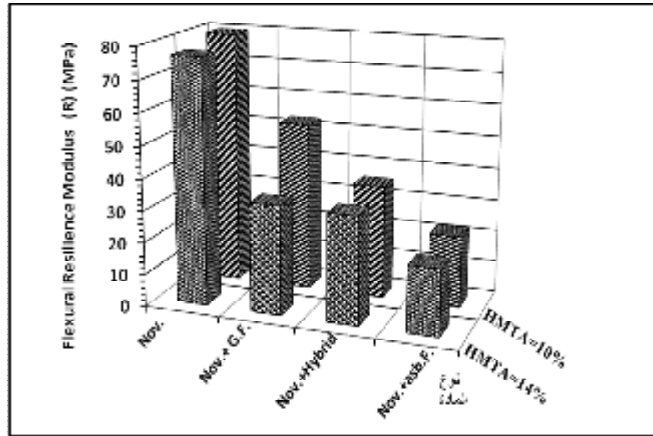
| Time min نوع المادة ذات HMTA =14% | فترات زمنية منتخبة على مدار وقت الفحص | | | | | | امتداد زمني يعقب اكبر من مدار وقت الفحص | | | | | |
|---|---------------------------------------|--|-----------|-------------------------------------|------------|--|---|---|-------------|---|--------|---|
| | (125) min | | (614) min | | (1800) min | | (7500) min | | (13200) min | | | |
| | R (%) | التغيرات وردود الأفعال كما تبدو للعين المجردة في مظهر المادة الأصلية والذي يعتبر استجابة مباشرة أو غير مباشر لحالة الزيادة المتوقعة في معامل الرجوعية. | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك | R (%) | نوع السلوك |
| Nov+G.F. | 1.270 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 1.267 | خضوع بشكل تام تقريباً للسلوك الهوكي | 2.886 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 11.544 | المادة لا يبدو عليها تغيرات أو ردود أفعال في صورتها الأصلية للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها | 21.164 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها | 21.164 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها |
| Nov+Hybrid | 2.044 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 2.729 | خضوع بشكل تام تقريباً للسلوك الهوكي | 5.524 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 22.096 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها | 40.509 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها | 40.509 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها |
| Nov+asb.F. | 0.484 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 1.113 | خضوع بشكل تام تقريباً للسلوك الهوكي | 3.141 | المادة تبدو بصورتها الأصلية للعين المجردة. | 12.564 | المادة لا يبدو عليها تغيرات أو ردود أفعال في صورتها الأصلية للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها | 23.034 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها | 23.034 | المادة لا يبدو بصورتها الأصلية رغم أن علامات التغير في الشكل مازالت غير واضحة جداً للعين المجردة بعد زوال الحمل المؤثر فيها |

الجدول (3) يوضح قيم النسبة المئوية للزيادة في معامل الرجوعية الترحفي المستنبطة من جدول (1 و2) لتحديد الفئات التسع الرئيسية لنوعية سلوك متراكبات الترموست بشكل عام وعلامات التحذير المرتبطة بهيئتها مع مضي زمن تحميلها تحت إجهاد الثلاثي الركيزة.

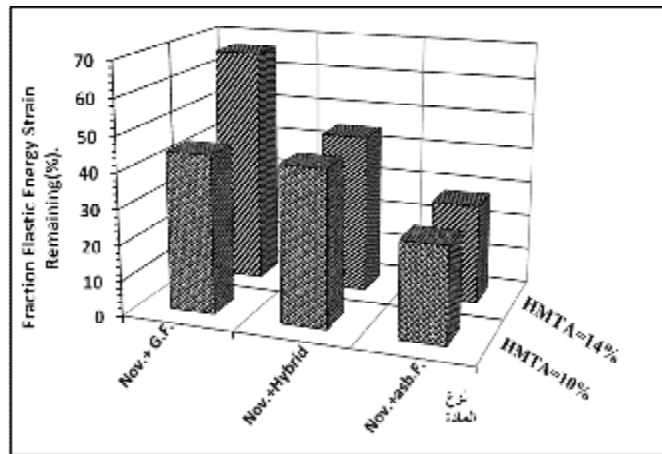
| المعزى | ما يمكن أن يحققه هذه المعايير من تغير للسلوك الهوكي نحو الاتجاه الملبى (السلوك النيوتني) | الإضرار المنظورة في شكل المادة التي تنذر ببقاء أي تشكّل دائم بعد زوال الحمل المؤثر | الوصف | المعيار الأساسي لتحديد مدى التغير في كفاءة امتلاك المادة لصفة المرونة من حيث الوجهة الهندسية كدالة للزمن. |
|---|---|---|-------------------|---|
| يشير المعيار التالي إلى قدرة المادة ثانياً على استرجاع أكبر كمية من الطاقة الميكانيكية المصروفة لانحواء المادة الواقعة تحت حمل حد التناسب الانعطافي في خلال فترات تحميل طويلة والتي تختزن في وحدة حجومها وخلاصة هذا المعيار عدم بقاء أي تشكّل دائم (يسمى التغير في الأبعاد للمادة تشكلاً) بعد زوال الحمل المسلط، وهذا دليل على خضوع المادة للسلوك الهوكي لتوصف المادة بكونها تامة المرونة لكن هذه النتيجة نظرية ولا تتناسب مع الإمكانيات العملية لعدم توفر مادة مثالية لا تتغير فيها الخواص الميكانيكية مع مرور الوقت تحت حمل حد التناسب. | جسم مرن نموذجي كدالة للزمن (وفيه يستحيل أن تعاني هذا المادة من السلوك اللزج (النيوتني)) | تستعيد المادة إبعادها الأصلية بشكل عام وبذلك تكون مستعيدة هيئتها الأصلية | Excellent quality | $R(\%) = 0$ |
| أن مقدار بسيط من الطاقة الميكانيكية المختزنة في المادة لن تسترجع (أو تخفي) بعد زوال حمل الانعطافي عنها خلال فترة من زمن التحميل عليه فيعني ذلك بقاء تشكّل دائم بعد زوال الحمل المؤثر بمقدار ضئيل جداً بطريقة غير ملفتة للنظر. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن وفيه هذا الجسم سلوكه مشابه للسلوك الهوكي إلا أنه لا يخلو من آثار للسلوك اللزج (Viscous). | الجسم يبدو بصورته الأصلية للعين المجردة | Very good quality | $0 < R(\%) \leq 10$ |
| عدم القدرة أو نقص القدرة على استعادة الأبعاد الأصلية بشكل تام تقريباً في ظل النقصان الغير حاد في لطاقة المرنة المسترجعة بعد زوال حمل الانعطاف نتيجة تراكمها في المادة رغم ذلك فإن هذه الكمية من الطاقة الغير مسترجعة تعتبر محدودة حيث يعتبر تواجدها خلال فترة زمنية معينة غير ضار. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن (وفيه يتصرف هذا الجسم على نفس المنوال السابق حيث لا يتعدى بخضوعه السلوك الهوكي، وأن كانت هناك بشارات لآثار إنماء وتراكم السلوك اللزج في المادة دون حدوث إضرار ظاهرة). | الجسم يبدو للعين المجردة بصورته (أو شكله) الأصلية | good quality | $10 < R(\%) < 20$ |
| يتلازم ظهور صفات اللدونة بجانب صفات المرونة حتى حمل التناسب الانعطافي مع وجود جزء غير بسيط من الطاقة الميكانيكية المخزونة في المادة والغير مسترجعة بعد زوال الحمل وفي نفس الوقت التغير في الشكل غير واضح وجلي. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن (وفيه الجسم يظهر السلوك الهوكي) بجانبه السلوك اللزج وعادة يتواجد هذا السريان بكميات أقل من السريان النموذجي. | جسم لا يبدو بصورته الأصلية مقارنة بمثله في المعايير (المقاييس) السابقة رغم أن هكذا جسم لا تبدو عليه علامات التغير بشكل واضح جداً للعين المجردة. | Very fair quality | $20 < R(\%) < 30$ |
| مع استمرار عملية النقص في الطاقة المرنة المسترجعة بمرور وقت التحميل يتبين مدى تأثير وفرة هذه الطاقة المختزنة بشكل دائم في المادة في رفع قدرة المادة على أن يكون لها تشكّل دائم والذي ينذر بأخطار غير مباشرة ليعتبر هذه المعيار الحد الأدنى لظهور أول هذه الأعراض جلية للعين مجردة. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن يجمع بين السلوك المرن والسلوك اللزج الميكانيكي لكنه يفقد كفاءة السلوك المرن جزئياً. | حدوث اختلال بدرجة ملفته للنظر في صورة الجسم الأصلية للعين المجردة. | Fair quality | $30 < R(\%) \leq 40$ |
| في ظل لنضوب الشديد في الطاقة الميكانيكية المسترجعة تتزايد قدرة المادة على أن يكون لها تشكّل دائم بدرجة تنذر بأخطار مباشرة تقلل من كفاءة عملية استعادة المادة لوضع الأصلي بعد زوال الحمل المسلط. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن (وفيه يتزايد السلوك اللزج بينما يتناقص السلوك الهوكي مع مضي وقت التحميل). | زيادة مؤشرات التشكّل الدائم على صورة الجسم الأصلية بدرجة واضحة بشكل جلي للعين المجردة. | Poor quality | $40 < R(\%) \leq 50$ |
| أن تخلف نسبة عالية من الطاقة انفعال لثني في جسم المادة بمضي الوقت تؤكد مستوى الارتفاع في مساهمة هذه السموم المتراكمة لدرجة تمنع عودة الجسم إلى وضعه الأصلي بعد زوال الحمل المؤثر. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن (وفيه السلوك اللزج يهيمن على السلوك المرن للمادة بدرجات متزايدة خلال فترة التحميل وعلى كل حال فقد تناقص السلوك المرن شيئاً فشيئاً). | التغيرات التي تحدث للمادة بعد زوال الحمل المؤثر عليها أصبحت للعين البشرية سهلة الملاحظة. | Very poor quality | $50 < R(\%) \leq 60$ |
| قد ينشأ عند تراكم هذه الكميات الكبيرة من لطاقة انفعال لثني في جسم المادة السماح لها بتغير لدن كبير تحت حمل ثابت بمرور الوقت. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن (وهذا الجسم يقع تحت سيطرة السلوك اللدن تماماً). | تولد تشوه كبير في صورة الجسم الأصلية. | Bad quality | $60 < R(\%) \leq 70$ |
| أن طاقة انفعال لثني المرنة التي سوف تختزن في المادة أكبر بكثير من الطاقة المرنة المسترجعة وبهذا سوف تكون لهذه المادة تشكّل دائم بعد إزالة الحمل المؤثر. | جسم مرن - لدن كدالة للزمن (جسم تامة لللدونة). | تغير كبير في شكل أو صورة الجسم قد يكون بدون كسر أو بكسر. | Very Bad quality | $70 < R(\%) \leq 100$ |



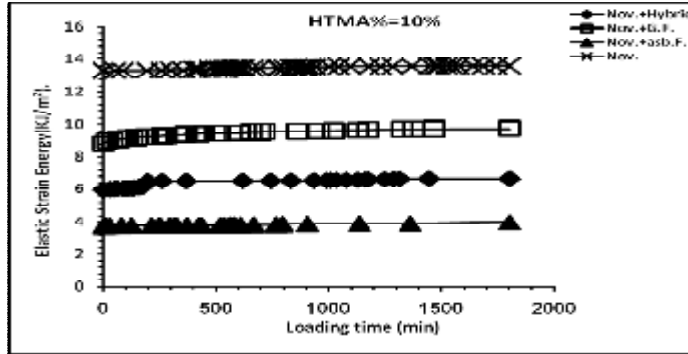
الشكل (1) طريقة اختبار التزحف لقياس معامل الرجوعية التزحفي.



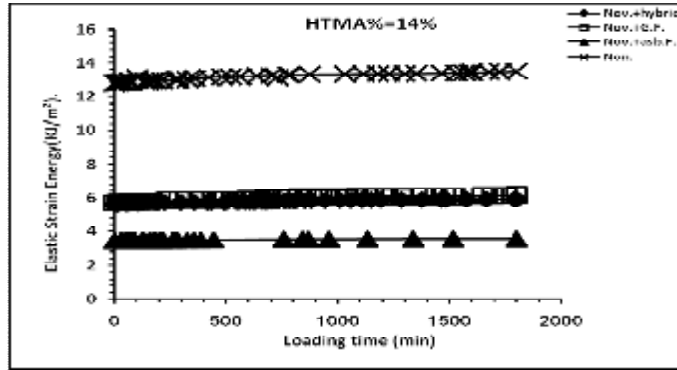
الشكل (2) تغير معامل الرجوعية التزحفي لحظة تسليط الحمل الثلاثي الركيزة للمواد المحضرة في أطار التغير في نسبة (HTMA).



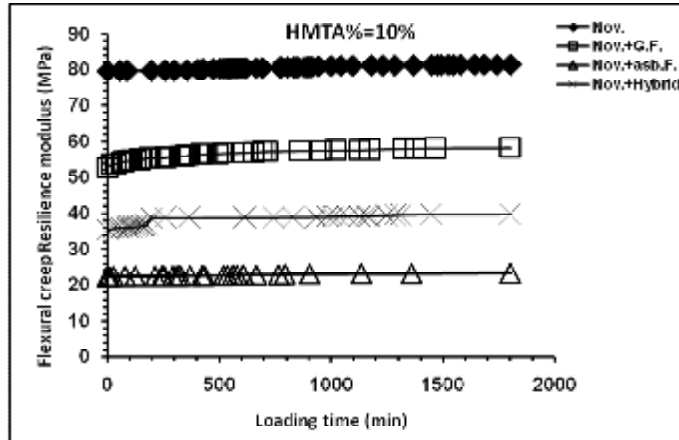
الشكل (3) المتبقي من طاقة الاتفعال المرنة المختزنة في المتراكبات المحضرة بالنسبة إلى النموذج الغير المدعم لحظة تسليط الحمل الثلاثي الركيزة.



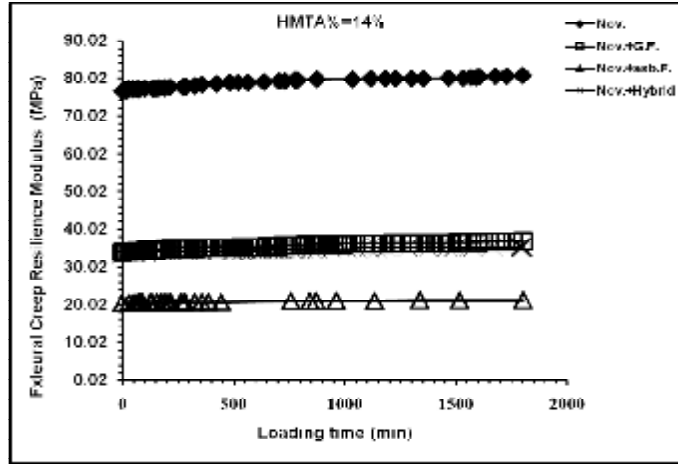
الشكل (4) العلاقة بين طبيعة المواد المدعمة لمادة نوفولاك ذات نسبة 10% وزناً من (HTMA) وطاقة الانفعال المرنة بمضي زمن التحميل الثلاثي الركيزة.



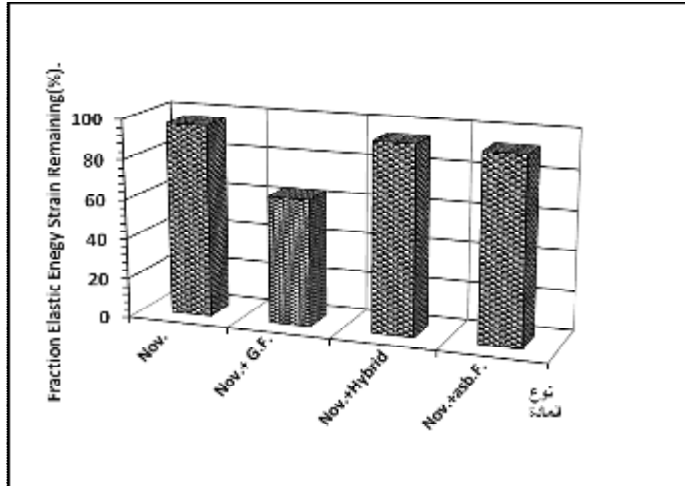
الشكل (5) العلاقة بين طبيعة المواد المدعمة لمادة نوفولاك ذات نسبة 14% وزناً من (HTMA) وطاقة الانفعال المرنة المرنة بمضي زمن التحميل الثلاثي الركيزة.



الشكل (6) تأثير طبيعة المواد المدعمة على معامل الرجوعية الترحفي لمادة النوفولاك ومتراباته ذات نسبة 10% وزناً من (HTMA) بمضي زمن التحميل الثلاثي الركيزة.



الشكل (7) تأثير طبيعة المواد المدعمة على معامل الرجوعية التزحفي لمادة النوفولاك ومترابته ذات نسبة 14% وزناً من (HTMA) بمضي زمن التحميل الثلاثي الركيزة.



الشكل (8) المتبقي من طاقة الانفعال المرنة بالنسبة للنماذج ذات 10% وزناً من (HTMA) لحظة تسليط الحمل الثلاثي الركيزة.