

التحليل الحراري الوزني لشبكات راتنج الأيبوكسي مع 3-N كلورو فنييل حامض المالميك

ابتهاج زكي سليمان¹، اكرم عزيز محمد²

¹ قسم الكيمياء، كلية التربية بنات، جامعة الموصل، الموصل، العراق

² قسم الكيمياء، كلية العلوم، جامعة الموصل، الموصل، العراق

الملخص

يشتمل هذا البحث على تحضير ودراسة الشبكات المتداخلة لراتنج الأيبوكسي مع حامض الأميك (3CMA) (3-N كلورو فنييل حامض المالميك)، وتم تشخيص (3CMA) باستخدام طيف الأشعة تحت الحمراء. كما تم تحضير شبكات متداخلة للأيبوكسي مع (3CMA) بنسبة (1:1) استخدام تقنيات التحليل الحراري الوزني ذي الحرارة المتغيرة (TGA) وذي الحرارة الثابتة (IGA) لدراسة صفاتها الحرارية. ووجد توافق لقيم التحليل الحراري الوزني ذي الحرارة المتغيرة (TGA) مع قيم النسبة الوزنية عند 350°م (Wt%) لا يوجد توافق بين قيم التحليل الحراري ذي الحرارة الثابتة (IGA) مع قيم النسبة الوزنية عند 350°م. لا يمكن اعتبار قيم ذي الحرارة الثابتة (IGA) مقياساً جيداً للاستقرارية الحرارية. ووجد أن قيم النسبة الوزنية عند 350°م (Wt %) وقيم التحليل الحراري الوزني ذي الحرارة المتغيرة (TGA) وقيم التحليل الحراري ذي الحرارة الثابتة (IGA) شبة متقاربة لجميع الشبكات المعالجة في الدرجات الحرارية (150,120,80,50,25) م° والسبب في ذلك احتواء راتنج الأيبوكسي على البوليمر الثاني فلا يتأثر بالحرارة. ووجد أن الوسط المتعادل أكثر تأثير على قيم النسبة الوزنية عند 350°م (Wt%) . وتم استخدام معادلة فوس Fuoss equation لحساب طاقة التنشيط energy of activation لجميع الشبكات البوليمرية المدروسة.

المقدمة

ثلاثة أنواع من أنهيدريدات الحوامض بوصفها مواد مصلية للراتنج المحشو. وأشارت دراسة⁽¹⁸⁾ الى وجود تغير واضح وتحسن في صفات الأيبوكسي الكهربائية والحرارية مع زيادة تركيز اسود الكربون المضاف الى شبكات الأيبوكسي. كما اشار الباحث⁽¹⁹⁾ الى دراسة راتنجات الأيبوكسي المحورة باستخدام حاشيات دقيقة⁽²⁰⁾، كما تم استخدام تقنية المسح الحراري التفاضلي لدراسة حركية تقسية ايبوكسي ثنائي فينول -A- مع أنهيدريد الفثاليك باستخدام N,N - ثنائي فينيل بنزول أمين كمعجل. والدراسة الثانية⁽²¹⁾ حول الشبكات المتداخلة. IPNs لراتنج الأيبوكسي مع كل من المالميد الثنائي BMI -4,4- (N,N'-bismaleimido diphenylemethane) واسـنتر المينات CE (1,3-dicyanato-benzene) باستخدام (diamino diphenyl methane) كعامل تقسية، اشارت الدراسة⁽²²⁾ اضافة ألياف مختلفة الأشكال لشبكات نحاس / ايبوكسي ووجد ان الشكل الهندسي للألياف تحسين صلادة الكسر (Fracture toughness) وباستخدامه يودي دوراً كبيراً في تحديد صلادة النموذج، وتم دراسة⁽²³⁾ تكوين شبكات الأيبوكسي المتقاطعة باستخدام سلاسل هيدروكربونية تحتوي على ايونات امونيوم رباعية، كما درس⁽²⁴⁾ تحضير شبكات من الأيبوكسي الذي يحوي على عنصر التيتانيوم (Ti) مع المايلين كملدن.

الهدف من البحث

انطلقت فكرة البحث الحالي من الأهمية المتزايدة لاستخدام راتنجات الأيبوكسي كطلاءات ولواصق حيث تحتل حالياً مواقع متقدمة عالمياً من حيث كمية الإنتاج والاستهلاك. يُعدُّ التحمل الحراري الواطئ نسبياً أحد الثغرات لهذه الراتنجات عند استعمالها في درجات الحرارة العالية نوعاً ما. وبما أن بوليمر 3-N كلورو فنييل حامض المالميك

تعد البوليمرات الثابتة حرارياً من البوليمرات المهمة في التطبيقات المختلفة إذ تصل درجة التحلل الحراري في مثل هذه التطبيقات إلى أكثر من 500°م⁽¹⁾، وهناك بحوث عديدة لشبكات راتنج الأيبوكسي مع البوليمرات المتعددة ومنهذرة اسة⁽²⁾ بوليمرات محضرة من البولي استر غير المشبع مع راتنج الأيبوكسي بنسب وزنية مختلفة المقسى بوساطة ثنائي الامين، و دراسة اخرى⁽³⁾ تشير لتحضير بوليمرات مشتقة من (النوفولاك) مع راتنجات الأيبوكسي المشتقة من (بس فينول -A-) . وهناك دراسة⁽⁴⁾ تشير بان الصفات اللزجة Viscoelastic- المطاطية لراتنجات الأيبوكسي قبل تشابكها، كما اشارت دراسات^(5,8) استخدام تقنية التحليل الحراري الوزني والمسح الحراري التفاضلي للتفكك الحراري لمجموعة من راتنجات الأيبوكسي لتحديد حركية التفاعل وكذلك اشتقاق المعاملات الترموديناميكية للتفاعل مثل $\Delta G, \Delta S, \Delta H$ باستخدام معادلة ارهينيوس⁽⁹⁾. كما استخدمت نسب مختلفة من المواد المتفاعلة وحددت تأثيراتها على درجة حرارة الانتقال الزجاجي⁽¹⁰⁾. وقد قام نفس الفريق بإجراء دراسات أخرى مماثلة على الراتنج المحشو بمادة كاربونات الكالسيوم بنسب مختلفة^(14,11)، كما درس⁽¹⁵⁾ تطعيم راتنج الأيبوكسي الصلب وتقليل هشاشته باضافة بولي حامض الأميك Polyamic acid وأشارت دراسة⁽¹⁶⁾ الى المقارنة بين نموذجين: الأول راتنج ايبوكسي عادي والثاني راتنج ايبوكسي معامل مع بولي ايثر سلفون على شكل شبكة متداخلة (IPN) ودراسة الحركية Dynamic باستخدام تقنية المسح الحراري التفاضلي الثابت Isothermal كما اشارت الدراسة⁽¹⁷⁾ تأثير عوامل الازنواج Coupling agents على الصفات الميكانيكية للراتنجات ذات مجاميع الأيبوكسي المتعددة المزوجة مع ألياف كاربونية محضرة من مادة القار (Pitch) واستخدام

بعد إجراء بعض الفحوصات التجريبية وجد أن أفضل نسبة لمزج المادة المصلبة مع راتنج الأيبوكسي في ظروف المختبر الاعتيادية هي النسبة الوزنية (3:1)، مصلب: راتنج الأيبوكسي). وقد حضرت خلطات بوليمرية من راتنج الأيبوكسي وحوامض الأميك بنسبة 1:1 وقد استخدمت هذه النسبة لتحضير النماذج المدروسة كافة. حيث يتم مزج سائل الأيبوكسي مع المونومر 3-N-كلورو فنييل حامض الماليميك لمدة 30 دقيقة إلى أن يتم التجانس بين الراتنج وحامض الأميك ثم تضاف المادة المصلبة وتمزج جيداً ثم يسكب المزيج في قوالب خاصة للحصول على رقائق بسمك (0.1 ± 1) ملم. ويتم فصل النماذج عن القوالب بسهولة وتقطع بشفرة حادة إلى قطع صغيرة ملائمة للدراسة المطلوبة.

المعاملة الحرارية للنماذج

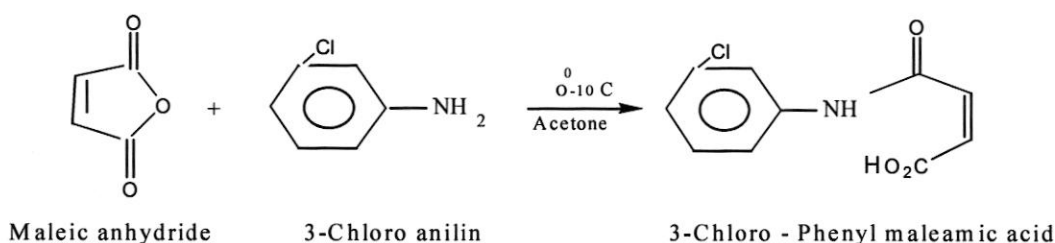
تمت معالجة النماذج باستخدام الدرجات الحرارية التالية، 150، 120، 80، 50، 25 °م لمدة 10 ساعات في وبعد انتهاء المدة المحددة ترفع النماذج من الفرن وتحفظ في مكان جاف.

المعاملة الحامضية للنماذج

تمت معالجة 3 مجاميع مختلفة من النماذج في ثلاثة أوساط مائية متباينة الدالة الحامضية، (9,7,5:pH) وبعد انتهاء الوقت المحدد (48) ساعة ترفع النماذج من المحاليل وتغسل بالماء وتجفف في الهواء فقط في درجة حرارة المختبر ثم تحفظ في مكان جاف.

النتائج والمناقشة

تم تحضير حوامض الأميك الأحادية من تفاعل مول واحد من 3-كلورو أنيلين مع مول واحد من انهيدريد الماليك وحسب المعادلة الآتية:



2. درجة حرارة نهاية التحلل (CDT) Complete decomposition

Temperature

3. النسبة الوزنية عند 350 °م (Wt %).

وتم قياس قيم IDT, CDT من تقاطع مناسات TGA عند نقاط التغير مع الجزء المستقيم للمنحنى عند بداية التحلل ونهايته. وقيمة (Wt %) حددت من تقاطع العمود الساقط على المنحنى عند درجة 350 °م (29,32-36). ومن خلال جهاز منفذ مختبرياً بالاعتماد على المصدر (27) تم الحصول على منحنيات التحلل الحراري الوزني. كما استخدم جهاز التحلل الحراري الوزني ذو الحرارة الثابتة (IGA) وقبل ادخال النموذج للقياس تثبت درجة الحرارة عند درجة 350 °م، ثم

يعد بوليمر ذات تحمل حراري عالٍ نسبياً (أعلى بكثير من الأيبوكسي) أخذناها كبوليمر مشارك مع الأيبوكسي في تحضير شبكات بوليمرية متداخلة (IPNs) مختلفة التركيب ودراسة صفاتها الحرارية عن طريق التحليل الحراري الوزني TGA في ظروف معالجة حرارية ومعاملة حامضية مختلفتين.

الجزء العملي

تحضير حامض 3-N-كلورو فنييل حامض الماليميك - N 3Chloro phenyl maleamic acid (3CMA)

تم تحضير حوامض الأميك الأحادية من تفاعل مول واحد من 3-كلورو أنيلين مع مول واحد من انهيدريد الماليك (34) حيث يذاب 49 غم من انهيدريد الماليك في 300 مل من الاسيتون ثم يرشح المحلول للتخلص من انهيدريد الماليك غير المذاب ان وجد في المحلول ثم يضاف إلى هذا المحلول 49 غم من 3-كلورو أنيلين قطرة قطرة مع التحريك المستمر باستخدام محرك مغناطيسي وتستمر الإضافة لمدة ساعتين مع الحفاظ على درجة حرارة المحلول عند أقل من 10 °م وبعد اكتمال عملية الإضافة تستمر عملية التحريك لمدة 12 ساعة عند درجة حرارة (17-20) °م، يفصل راسب حامض الأميك المتكون بالترشيح ثم يغسل عدة مرات بالكلوروفورم للتخلص من المواد غير المتفاعلة والتي قد توجد مع الحامض المتكون ثم يجفف تحت ضغط مخلخل عند درجة حرارة 60 °م ولمدة 24 ساعة تتم إعادة بلورة حامض الأميك المتكون باستخدام مزيج الميثانول الكلوروفورم بنسبة 1:1 ويكون لون الحامض المتكون اصفر درجة انصهاره من (-135 140) °م.

نماذج الشبكات البوليمرية

الاستقرارية الحرارية للشبكات البوليمرية

تمت دراسة الاستقرارية (المقاومة) الحرارية للشبكات البوليمرية باستخدام التحليل الحراري ذي الحرارة المتغيرة Thermogravimetric Analysis (TGA) والتحليل الحراري الوزني ذي الحرارة الثابتة Isothermal Gravimetric Analysis (IGA) ومن مقارنة الدرجات الحرارية عند بداية ونهاية التحلل والنسبة الوزنية للبوليمر المتبقي في منطقة تتوسط البداية والنهاية إذ قيست الاستقرارية الحرارية لمختلف النماذج واعطيت التعريفات الآتية:

1. درجة حرارة بداية التحلل (IDT) Initial Decomposition

Temperature

تحت الحمراء لحامض الاميك (3CMA) في درجة حرارة الغرفة وباستخدام خلية امتصاص من نوع (KBr) . باستخدام جهاز من نوع Pye UNICAM SP 1100 Infra Red Spectrophotometer

يدخل النموذج بعد ذلك وتسجل منحنيات تغيير الوزن مع الزمن عند هذه الدرجة الحرارية . و استخدام الجهاز المنفذ لقياس TGA . و أجريت قياسات درجة الانصهار باستخدام جهاز من نوع – Gallenkamp Melting Point Apparatus (England) وتم قياس طيف الأشعة

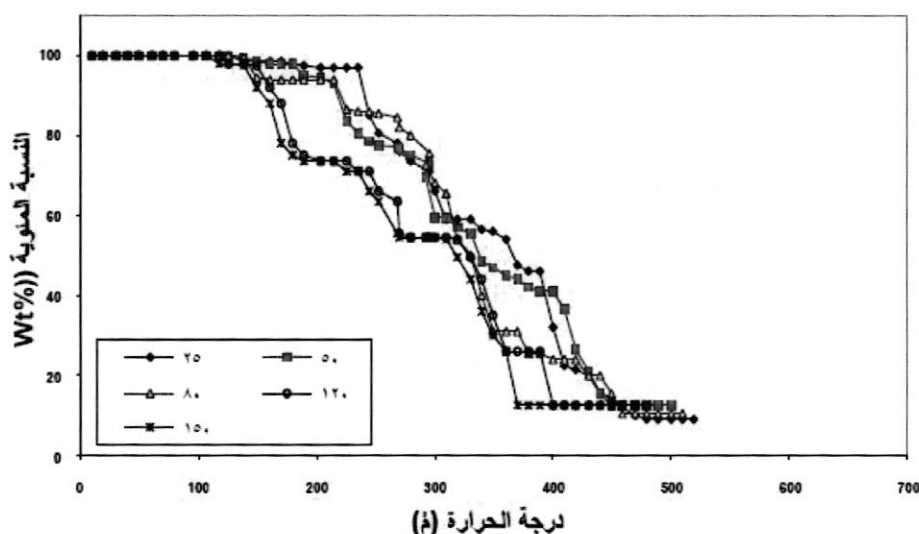
الجدول (1) : قيم حزم الامتصاص الأشعة تحت الحمراء (سم⁻¹)

Sample	KBr(cm ⁻¹)
3-Chloro Amic acid(3CMA)	3317 (O-H acidic group), 3230 (NH) , (COO), 1400, 1624 (C=C arom), 700 (C- Cl)1685

بين 25- 150 °م وقيم حامضية (PH) تتراوح بين (5-9) حيث وجد أن قيم IDT نقل في جميع هذه المعالجات عن 150 °م أما قيم CDT فكانت تتراوح بين 370 – 480 °م . أما معدل قيم (Wt %) فلم يتجاوز 30% (28) . حيث وجد أن قيم IDT نقل في جميع هذه المعالجات عن 140 °م أما قيم CDT فكانت تتراوح بين 370 – 480 °م ولم تصل إلى 500 °م . أما معدل قيم (Wt %) فلم يتجاوز 60% (144) .

الاستقرارية الحرارية للشبكات المعالجة في درجات حرارة مختلفة

الشكل (2) يشير إلى منحنيات التحليل الحراري الوزني للشبكات البوليمرية المعالجة (المقساة) في الدرجات الحرارية المختلفة . كما تشير إلى تركيب شبكة الأبيوكسي مع حامض الاميك (3CMA) . وتم أدراج القيم (Wt %, CDT ,IDT) المستمدة من الأشكال المذكورة في الجداول (2) ولأجل المقارنة قمنا بمراجعة نتائج التحليل الوزني لنماذج الأبيوكسي (منفردة) والمعالجة في درجات حرارة تتراوح



الشكل (2): التحليل الحراري الوزني ذي الحرارة المتغيرة لشبكات E-3CMA

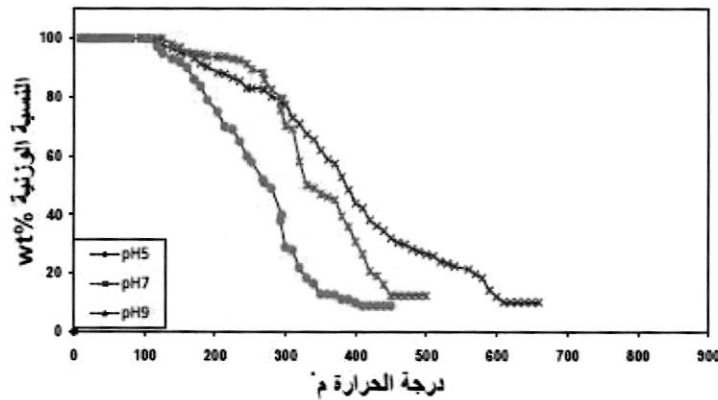
الجدول (2) : بعض القيم الخاصة بالاستقرارية الحرارية للبوليمرات المأخوذة من منحنيات التحليل الحراري الوزني

النسبة الوزنية 3 (Wt%) at C° 05	الدرجة الحرارية عند:		حرارة المعالجة (م°)	الشبكة البوليمرية
	نهاية النحل CDT	بداية النحل IDT		
CMA3E-	56	480	139	25
	47	460	139	50
	35	450	139	80
	31	400	125	120
	30	370	125	150

CDT، للبوليمرات المتجانسة كلما زادت درجة حرارة المعالجة .
ولتوضيح هذا التصرف أن الشبكة بشكل سلاسل بوليمرية متداخلة مع بعضها حيث تؤدي هشاشة الشبكة وسرعة دور ان وحداتها مع زيادة الحرارة إلى سرعة تليينها ثم تفككها . عليه فان وجود مجموعة كبيرة نسبيا ذات إعاقة فراغية للدوران ضمن الشبكة وهي مجموعة الكلور .
وهناك ظاهرة أخرى ملفتة للانتباه عند مقارنة قيم CDT, IDT, 350 (Wt %) للشبكات المعالجة في درجات حرارية متصاعدة من 25 إلى 150°م حيث حصل هبوط في هذه القيم نتيجة لسهولة انفصال مجموعة الكلور كلما زادت درجة حرارة المعالجة . وكانت النتائج تدل دلالة واضحة لهذه القيم بين أدنى درجة للمعالجة (25°م) وأعلى قيمة (150°م) . ويعزى هذا التصرف إلى ان شبكة الأيبوكسي تؤدي دوراً كبيراً في احتواء البوليمر الثاني ومنع تفككه في الدرجات الحرارية الواطئة نسبياً .

الاستقرارية الحرارية للشبكات المعاملة في درجات حامضية مختلفة Thermal stability of networks treated at different pHs

يشير الشكل (3) إلى منحنيات التحليل الحراري الوزني للشبكات البوليمرية المعاملة في ثلاث درجات حامضية مختلفة . وتم استخلاص القيم المرجعية لبداية التحلل ونهايته والوزن المتبقي عند 350°م وإدراجها في الجدول (3) .



الشكل (3) : التحليل الحراري الوزني ذي الحرارة المتغيرة لشبكات E-3CMA المعاملة في درجات حامضية (pH) مختلفة

الجدول (3): بعض القيم الخاصة بالاستقرارية الحرارية لشبكات E-2CMA المعاملة في درجات حامضية (PH) مختلفة

الشبكة البوليمرية	الحالة الحامضية (pH)	الدرجة الحرارية عند:		النسبة الوزنية (Wt%) '0C35at
		بداية التحلل IDT	نهاية التحلل CDT	
3CMA	pH ₅	118	042	32
	pH ₇	139	450	47
	pH ₉	118	410	13

(وخاصة المكشوفة منها خارج تلافيف الشبكة) إلى التحلل الحامضي أو القاعدي حسب المعادلة الآتية (30) :

وبملاحظة الجدول (2) ومقارنة قيم (Wt %, CDT, IDT) لكل الشبكات مع الأيبوكسي لوحده يلاحظ ارتفاع ملحوظ لهذه القيم نتيجة لوجود البوليمر مع الأيبوكسي وباستقراء الجدول (2) لقيم IDT ولكل الشبكات البوليمرية يلاحظ ما يأتي :

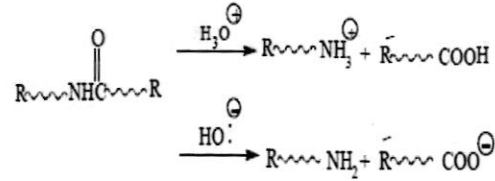
1- قيم IDT للشبكات الحاوية على حامض 3CMA كانت عالية .
2- يلاحظ تأثير ملحوظ لزيادة حرارة المعالجة على قيم IDT حيث كلما زادت درجة المعالجة كلما قلت قيمتها .

وباستعراض قيم CDT في جدول (2) يلاحظ ما يلي :
1- قيم CDT للشبكات الحامض 3CMA هي عالية نسبياً في جميع الشبكات .

2- يلاحظ تأثير ملموس لزيادة حرارة المعالجة على قيم CDT حيث كلما زادت درجة المعالجة كلما قلت قيمتها . وبمقارنة معدل قيم 350 (Wt %) مع معدل قيم كل من IDT , CDT يلاحظ أنها أكثر توافقاً مع قيم CDT مما يدل على أن قيم IDT ليست بالضرورة مقياساً جيداً لشبكات الحرارة . وقد أشارت دراسة سابقة للاستقرار الحراري إلى أن قيم IDT لمجموعة من البولي اميدات المتجانسة يمكن ترتيبها بالشكل الآتي (29) : 1,2PBM I > PM I > 3CM I > 2BM I > 2,6CM I > 2CM I ومن المقارنة يتضح ان الشبكات 3CMA جاءت منسجمة مع هذا الترتيب . حيث أشارت هذه الدراسة إلى أن زيادة عدد المعوضات الهالوجينية وحجمها يقللان قيم IDT

وباستقراء قيم IDT في الجدول (3) . لكافة الشبكات وجد ان هذه القيم في المحيط المتعادل أعلى نسبياً منها في المحيطين الحامضي والقاعدي ويمكن أن يعزى هذا التأثير إلى تأثر الاواصر الأميدية

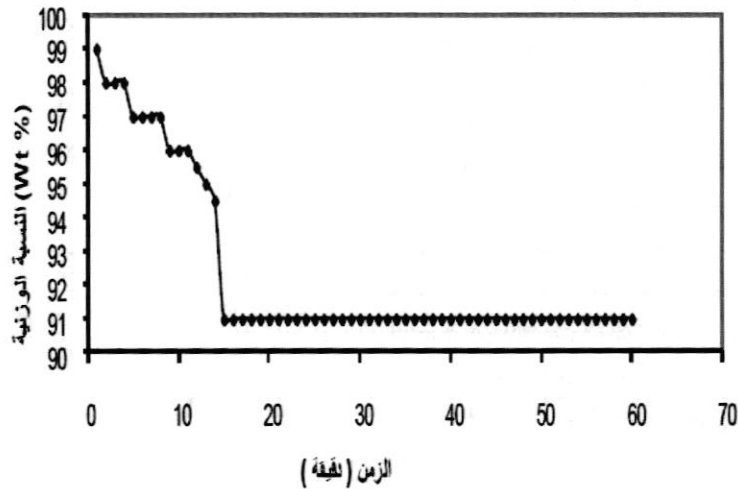
البيانية فقدان سريع في الوزن في الدقائق الأولى من القياس ثم بعد مدة إلى أوزان شبة ثابتة حيث تأخذ الأشكال البيانية شكلاً أقرب إلى الاستقامة . ويفسر هذا التصرف على أساس ان جميع البوليمرات تبدأ فقداً سريعاً لبعض الجزيئات الصغيرة (مثل H_2 , Cl_2 , H_2O ... الخ) عند بداية التسخين وفي نفس الوقت تتكامل التراكيب الشبكية غير المكتملة أو تتربط الجذور الحرة المستخدمة (نتيجة لتفكك بعض الأواصر) مع بعضها مكونة أواصر تساهمية جديدة تزيد في ثبات المركب ، مما يحول دون انفصال جزيئات أخرى وبالتالي يقل فقدان وتصل النسبة الوزنية إلى حالة شبة مستقرة ومن الأشكال (4 و 5) تم استخلاص قيمتين مهمتين هي أولا الزمن المستغرق للوصول إلى وزن ثابت وثانياً النسبة الوزنية المتبقية بعد ساعة من التسخين وأدرجت هذه القيم في الجدول (4) .



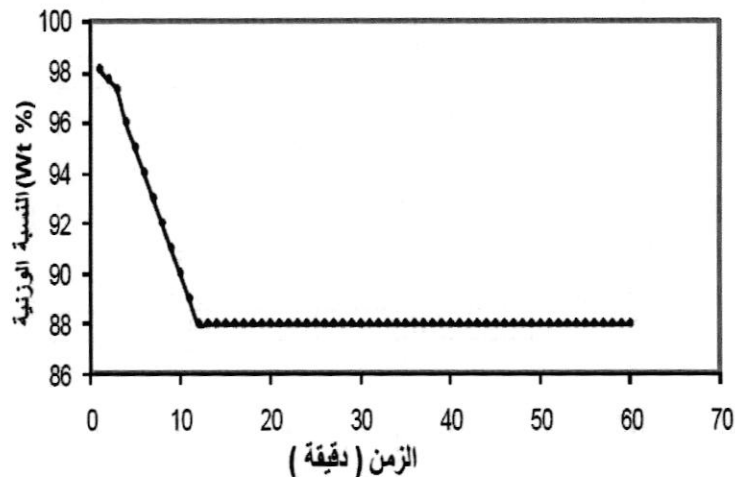
ويلاحظ من هذا السياق أن الثبات الحراري للشبكات الحاوية على البوليمر (3CMA) كانت عالية ووجد أن قيم CDT وقيم الوزن المتبقي 350 (%) (Wt للشبكات (الجدول 3) يلاحظ أنها أعطت أعلى القيم في المحيط المتعادل مقارنة بالمحيطين الآخرين .

التحليل الحراري الوزني ذي الحرارة الثابتة (IGA)

جميع تمت القياسات بدرجة 350° م. ويلاحظ في جميع الخطوط



الشكل (4): منحنى التحلل الحراري الوزني ذو الحرارة الثابتة (IGA) لثلاثيوكسي بدرجة 350° م



الشكل (5): منحنى التحلل الحراري الوزني ذو الحرارة الثابتة لشبكات 3CMA بدرجة 350° م

الجدول (4): النسبة الوزنية الثابتة والزمن المستغرق للوصول إلى هذه النسبة والمأخوذة من قياسات التحليل الحراري الوزني ذي

الحرارة الثابتة (IGA) عند 350°م

الزمن (دقيقة)	W %	الشبكة البوليمرية
15	91	E-
24	56	E- 3CMA

1- للوصول إلى وزن ثابت كان بـ15 دقيقة للأيوكسي لوحده أما الزمن المستغرق للشبكة 24 دقيقة .و السبب وجود أكثر من بوليمر ضمن الشبكة مما يؤخر تكوين التركيب النهائي بسبب التداخلات الفراغية البينية للبوليمرين المشتركين في الشبكة .

2- كانت قيمة الوزن المتبقي في الشبكة أقل مما هي عليه في الأيوكسي لوحده ويمكن ان يعزى السبب إلى أن وجود البوليمر لوحده يساعد على تكوين تراكيب شبكية أكثر كثافة وتراساً مما هي عليه في حالة البوليمرين مما يعطيه مقاومة حرارية نسبية أكبر .

طاقة التنشيط Energy of activation

تم حساب طاقة التنشيط energy of activation باستخدام معادلة فوس Fuoss equation لعملية التفكك عند بدايته ولجميع الشبكات البوليمرية المدروسة وحسب المعادلة الآتية ⁽³¹⁾ :

$$E = RT_i^2 / W_i (dw/dT_i)$$

حيث ان : E = طاقة تنشيط التفكك ، T_i = درجة حرارة بداية

التفكك، W_i = النسبة الوزنية عند T_i ، R = ثابت الغاز، dw/dT_i

= dT_i = اتحدار المماس عند نقطة التفكك .

وتم إدراج قيم طاقة تنشيط التفكك الابتدائي الموضحة في الجداول

(5)، وإذا أخذنا بنظر الاعتبار أن زيادة طاقة التنشيط يمكن اعتبارها كمقياس لاستقرارية البوليمر عندها يمكن ملاحظة ما يأتي :

1- أن هذه الطاقة للشبكات المعالجة في درجات حرارة واطنه هي أعلى في من تلك المعالجة في درجات حرارة عالية (الجدول 5) .

2- وجد ان هذه الطاقة للشبكات المعالجة في المحيط المتعادل أعلى نسبياً منها في المحيطين الحامضي والقاعدي (الجدول 6) .

3- وتتطابق هذه النتائج إلى حد كبير مع النتائج التي حصلنا عليها عند دراسة الاستقرارية للشبكات البوليمرية في الحرارة المتغيرة والثابتة تقريباً اخذين بنظر الاعتبار أن جميع القياسات تمت يدوياً وبلاستعانة بأجهزة حرارية مصنعة مختبرياً وفي ظروف تبعد عن المثالية في أحيان كثيرة وعلى الرغم من استخدامنا لهذه الطريقة في إيجاد طاقة التنشيط إلا أن لنا تحفظات كثيرة على استخدامها وذلك لأن معادلة فوس مبنية على أساس قيم محددة لدرجة حرارة بداية التفكك T_i وانحدار المماس عند نقطة التفكك (dw/dT_i) وبافتراض أن النسبة الوزنية للبوليمر (W_t %) تبقى ثابتة قبل التفكك (أي يسير المنحنى بشكل خط مستقيم) حتى يصل إلى نقطة التفكك T_i وبعدها يأخذ المنحنى بالتنازل التدريجي ثم تقاس قيمة T_i عند نقطة التقاطع لكلا المستقيمين والحقيقة إن المعادلة تستخدم في الحالة المثالية لأن منحنيات TGA في أغلبها لاتسير في البداية بشكل مستقيم (موازي للقاعدة) في 90% من الحالات كما أن فقدان الوزن لا يكون بشكل منظم في معظم الأحيان . وبالتالي فإن الاختلاف في تعيين قيم T_i وكذلك قيم إنحدار المماس عند T_i يؤدي إلى فروقات كبيرة في قيم طاقة التنشيط المقاسة اعتماداً على هاتين القيمتين .

الجدول (5): قيم طاقات التنشيط لتفكك الشبكات المعالجة في درجات حرارية مختلفة (كيلو جول / مول)

الشبكات البوليمرية	حرارة المعالجة (°م)	طاقات التنشيط كيلوجول/مول
CMA3E-	25	20.5
	50	17.4
	80	15.9
	120	10.3
	150	6.1

الجدول (6): قيم طاقات التنشيط لتفكك الشبكات المعالجة في درجات حامضية مختلفة (كيلو جول / مول)

الشبكات البوليمرية	درجات حامضية (PH)	طاقات التنشيط كيلوجول/مول
CMA3E-	PH ₅	16.3
	PH ₇	38.0
	PH ₉	12.3

الاستنتاجات

5. الزمن المستغرق للوصول إلى وزن ثابت لشبكة 3CMA-E كان 24 دقيقة مقارنة بـ 15 دقيقة للأيوكسي أي أن قيم الوزن المتبقي لشبكة 3CMA-E أقل مما هي عليه في الأيوكسي لوحده (91%).
6. طاقة التنشيط يمكن اعتبارها كمقياس لاستقرارية البوليمر أن هذه الطاقة لشبكة 3CMA-E المعالجة في درجات حرارة وإطنه هي أعلى في من تلك المعالجة في درجات حرارة عالية .
7. وجد أن طاقة التنشيط لشبكة 3CMA-E المعالجة في المحيط المتعادل أعلى نسبياً منها في المحيطين الحامضي والقاعدي .
8. وتتطابق هذه النتائج إلى حد كبير مع النتائج التي حصلنا عليها عند دراسة الاستقرارية للشبكات البوليمرية في الحرارة المتغيرة والثابتة وينسبة تصل إلى 95% تقريباً اخذين بنظر الاعتبار أن جميع القياسات تمت يدوياً وبلاستعانة بأجهزة حرارية .

1. يلاحظ تأثير واضح لزيادة حرارة المعالجة على قيم CDT لشبكة 3CMA-E . وكانت قيم CDT لشبكة 3CMA-E هي عالية نوعاً ما .
2. يلاحظ تأثير ملحوظ لزيادة حرارة المعالجة على قيم IDT للشبكات الحاوية على حامض 3CMA .
3. وبمقارنة معدل قيم $(Wt\%)_{350}$ مع معدل قيم كل من IDT و CDT، يلاحظ أنها أكثر انسجاماً مع قيم CDT مما يدل على أن قيم IDT لاتعتبر مقياساً جيداً للثبات الحراري .
4. أن قيم الوزن المتبقي $(Wt\%)_{350}$ وقيم CDT وكذلك قيم IDT في المحيط المتعادل أعلى نسبياً منها في المحيطين الحامضي والقاعدي .

المصادر

1. S. R. Sandler and W. karo, Polymer Synthesis, 1,8 Ed, Academic press, (1984) .
2. S. Sh. AL-L aibi, A. A. AL sa 'ad and Hameed, Iraqi. J. Polym. 1, 1, 137-154, (1997) .
3. G. A. Adam, W. S. Hanoush, Iraqi . J. Polym. 3, 1, 67-72, (1999) .
4. T. Koike, Advance in Polymer Science, 48, Springer-. Verlag, Berlin, 139-188, (1999) .
5. L. Nunez, F. Fraga, T. Salgado and J. R. Anon, Pure and Appl. Chem., 67, 7, 1091-1094, (1995) .
6. L. Nunez, F. Fraga, A. Castro, M. R. Nunez and M. Villanueva, Polymer, 41, 4635-4641, (2000) .
7. L. Nunez, F. Fraga, M. R. Nunez, A. Castro and L. Fraga, J. Appl. Polym. Sci., 74, 2997-3005, (1999).
8. L. Nunez, F. Fraga, M. R. Nunez and M. Villanueva, J. Appl. Polym. Sci., 78, 1239-1244, (2000) .
9. L. Nunez, F. Fraga, L. Fraga and A. Castro, J. Appl. Polym. Sci., 63, 635-641, (1997).
10. L. Nunez, J. Taboada, F. Fraga and M.R. Nunez, J. Appl. Polym. Sci., 66, 1377-1388, (1997).
11. L. Nunez, F. Fraga, A. Castro, M.R. Nunez and M. Villanueva, J. Appl. Polym. Sci., 75, 291-305, (2000) .
12. Ibid, J. Appl. Polym. Sci., 77, 2285-2295, (2000).
13. Ibid, Polymer., 42, 3581-3587, (2001) .
14. Ibid, J. Appl. Polym. Sci., 83, 1528-1535, (2002).
15. K. Gaw, M.J. Kei, M. Kakimoto, Y. Imai and A. Mochizaki .
16. I. Alig, W. Jenninger and J. E. Schawe, Thermochimica Acta, 330, 167-174, (1999) .
17. M. Yamaguchi, Y. Tanaka and K. Tanaka, Adv. Composite. Mater., 7, 3, 249-262, (1998) .
18. F. EL. Tantawy, K. Kamada and H. Ohnabe, Materials Letters, 56, (1-2), 112-126, (2002) . V. Perminov, A. Modynova, Y. Ryabkov, D. Sevabo, I. Gailyunas and A. Kuchin, Russian, J. Appl. Chem., 75 (4), 636-640, (2002) .
19. J. Gao, H. Zhao and Y. Li, Polymer International, 5 (12), 1422-1427 (2002) .
20. K. Dinakran, M. Alagar and R. Kumar, Europ. Polym. J. 39 (11). 2255-2233, (2003) .
21. R. M. Bagwell and R. C. Wetherheld, Mat. Sci. and Eng., 361 (1-2) 294-301, (2003) .
22. J. Park and S. C. Jana, Macromolecules, 36 (22) 8391-8397, (2003) .
23. F. El-Tantawy and Y. K. Sung, Materials Letters, 58 (1-2), 154-158. (2004) .
24. R. M. Bagwell and R. C. Wetherheld, Mat. Sci. and Eng., 361 (1-2) 294-301, (2003) .
25. D. D. Perrin, W. L. F. Armarago and D. R. Perrin, Purification of Laboratory Chemicals, 2nd. Ed., (1980).
26. E. L. McCaffery, Laboratory preparation for Macromolecular Chemistry, Mc Graw-HILL, 263, (1970) .
27. Q. M. Abd. AL-Hamid, M.Sc. Thesis, Mosul. Univ. 33, (2002) .
28. A. A. Mohamed and N. Z. AL-Halim, MU 'TAH J. for Research studies, 10, 5, (1995) .
29. A. Tager, Phys. Chem. of Polym., Mir publ., Moscow, 2nd. Ed., (1978) .
30. R. Fuoss, I. Salyerand, H. Wilson, Polym. Sci., A2, 3147, (1964)
31. E. Z. AL-Halim, Ph.D. Thesis, University of, Mosul, (2005) .
32. E. Z. AL-Halim and A. A. Mohamed, collage of sciences, Dyala, Journal For Pure Sciences, 6, 1, (2010).
33. S. Takeda. H. Akiyama and H. Kakiuchi, J. Appl. Polym. Sci., 35, 1341, (1988).
34. آل حليم، ابتهاج زكي سليمان، محمد، اكرم عزيز، (2011) "التحليل الحراري الوزني لشبكات راتنج الأيوكسي المتداخلة مع N-2 مثيل حامض المالميك"، المنشور في وقائع المؤتمر العلمي الثاني لكلية العلوم، جامعة الموصل للفترة 22-23 تشرين الثاني .
35. آل حليم، ابتهاج زكي سليمان، محمد، اكرم عزيز، (2009) "التحليل الحراري الوزني لشبكات راتنج الأيوكسي المتداخلة مع مجموعة من حوامض الاميك"، المنشور في وقائع المؤتمر العلمي الاول لكلية العلوم، جامعة كركوك، للفترة 24-25 شباط .

Thermogravimetric Analysis of Epoxy resin with N- 3Chloro Phenyl Maleamic acid networks

Ebtehag Zaki Sulayman¹, Akram Aziz Mohamed²

¹ Chemistry Dep., College of Education College for woman, Mosul University, Mosul, Iraq

² Chemistry Dep., College of Science, Mosul University, Mosul, Iraq

Abstract

The present work deals with the preparation and thermal investigation of interpenetrating networks (IPNs) of epoxy resin and N- 3Chloro phenyl maleamic acid. Accordingly mono basic amic acids was synthesized (3C MA), For this study.

After characterization by IR spectroscopy, the IPNs were studied thermally using Thermogravimetric Analysis (TGA) and Isothermal Gravimetric Analysis (IGA) techniques. For TGA measurements the following points were observed :

The comparison of weight percentages at 350 C° (Wt%)₃₅₀ with Initial decomposition temperature (IDT) and Complete decomposition temperature (CDT) values reveal its agreement with CDT more than Complete decomposition temperature values (IDT). This observation indicates that Initial decomposition temperature values (IDT) are not suitable measure for thermal stability.

The values of Initial decomposition temperature (IDT) and complete decomposition temperature (CDT) and weight percentages at 350 C° (Wt%)₃₅₀ are nearly almost the same in the range (25,50,80,120,180) C°. This behaviour may be due to the inclusion of second polymer in the epoxy matrix.

Observed in natural medium, the higher weight percentages at 350 C° (Wt%)₃₅₀ value, As well as using Fuoss equation was also of calculate the activation energy of activation.

Key words: Thermal gravimetric Analysis, epoxy resin, networks, Maleamic acid, activation energy, thermally stable Polymers, isothermal gravimetric Analysis.