

Study of The Effect of Adding a Blend of Engineering Polymers on the Rheological Modifications of Sulfurated Asphalt

Mahmoud Fadel Abass^{1*}, Ammar Ahmed Hamdoon²

^{1*}Ministry of Education/ Nineveh, Education Directorate, Mosul, Iraq

²Department of Chemistry, College of Education for Pure Science, University of Mosul, Mosul, Iraq

E-mail: ^{1*}Mahmoud.esp106@student.uomosul.edu.iq, ²ammarhamdoon@uomosul.edu.iq

(Received April 15, 2021; Accepted June 23, 2021; Available online September 01, 2021)

DOI: [10.33899/edusj.2021.129947.1157](https://doi.org/10.33899/edusj.2021.129947.1157), © 2021, College of Education for Pure Science, University of Mosul.

This is an open access article under the CC BY 4.0 license (<http://creativecommons.org/licenses/by/4.0/>)

Abstract

In this study, a mixture of two polymers consisting of commercial adhesive [ethylene vinyl acetate (EVA)] and melamine (M) Which were used in this study.

Different weights of both polymers were used with total weights equal for (1 g). The asphalt was treated with the above mixture in the presence of 1% by weight of sulfur at (180 ° C) for one hour.

The rheological properties of the modified samples and original one were measured, which included measuring the ductility , penetration, and softening point as well as calculating the penetration index and percentage of the separated asphaltens .

After that, the best samples obtained from the above modification process were taken, and several interactions were performed on it in order to determine each of :

The optimum conditions for the conversion process have been established and include the percentage of added sulfur and the temperature the best time, the best weights of the mixture, and the best addition sequence.

After that, the best sample obtained from this study was taken and the marshals test with chemical immersion was performed, as well as the effect of aging on this sample was studied.

The study gave good results in the field of asphalt resistance to the deformation processes which were carried out on it.

Keyword: Polymeric mixtures , Rheological Properties , Asphalt, Sulfur

دراسة تأثير اضافة مزيج من البوليمرات الهندسية على التحويرات الريولوجية للإسفلت المكبرت

محمود فاضل عباس^{1*}، عامر احمد حمدون²

^{1*}مديرية تربية نينوى، وزارة التربية، الموصل، العراق

²قسم الكيمياء، كلية التربية للعلوم الصرفة، جامعة الموصل، الموصل، العراق

الخلاصة

استخدم في هذه الدراسة مزيج مكون من بوليمرين مصنعين هما اللاصق التجاري المُكون بصورة رئيسة من الاثيلين فينايل استيت (EVA) و الميلايم (M). واستخدام اوزان مختلفة من كلا البوليمرين بمجموع اوزان كلي يساوي (1 غرام) , و عومل الاسفلت مع المزيج اعلاه بوجود 1% وزن من الكبريت عند (180°م) ولمدة ساعة واحدة. وقيست الخواص الريولوجية للنماذج المحورة التي اشتملت على قياس كل من الاستطالة و النفاذية و درجة اللبونة فضلا عن حساب معامل دليل الاختراق والنسبة المئوية للاسفلتين المفصول. بعد ذلك أخذ أفضل نموذج حصلنا عليه من عملية التحوير اعلاه وتم تثبيت الظروف المثلى لعملية التحوير وتشمل نسبة الكبريت المضاف ودرجة الحرارة وفضل زمن وفضل اوزان من المزيج وفضل تسلسل اضافة. بعد ذلك أخذت أفضل نموذج تم الحصول عليه من هذه الدراسة واجرئ عليه فحص المارشال والغمر الكيميائي فضلا عن دراسة اثر التقادم على هذا النموذج. واعطت الدراسة نتائج جيدة في مجال مقاومة الإسفلت لعمليات التشويه التي أجريت عليه.

الكلمات المفتاحية : المزائج البوليمرية , الخواص الريولوجية , إسفلت , كبريت

المقدمة :

يعرف الإسفلت على انه مادة سائلة ثقيلة او شبه صلبة ذات لزوجة عالية ويتم الحصول عليه من عملية التقطير المباشر للنفط الخام(1,2). يتواجد الإسفلت بألوان مختلفة منها الاسود أو البني الغامق ويمتاز بأوزان جزيئية عالية عند مقارنته مع الاجزاء الأخرى من النفط الخام وبكثافته العالية التي تتراوح ما بين (1.0-1.1غم/سم³), وعند تسخينه يعطي رائحة قوية بسبب وجود عناصر هجينة (3,4).

كما يمكن إعطاء الإسفلت تعريف آخر بأنه تلك المادة البتيومينية الثقيلة التي تبقى بعد ازالة المشتقات النفطية الخفيفة القابلة للتطاير والتقطير(5).

يتكون الإسفلت بصورة رئيسة من مركبات هايدروكاربونات (بارفينية و نفثينية و اروماتية) كما يحتوي على العديد من المركبات الحلقية وغير الحلقية التي تحوي على الاوكسجين والكبريت والنتروجين فضلاً عن إحتوائه على نسب قليلة من عناصر الحديد والنيكل والفناديوم حيث تؤثر هذه المعادن والمركبات التي تحوي على الاوكسجين والكبريت والنتروجين على الصفات الفيزيائية للإسفلت اذ تعمل الذرات غير المتجانسة القطبية على زيادة التداخل بين الجزيئات وبذلك تؤثر على الذوبانية واللزوجة ودرجة الغليان(6,7).

يمتاز الإسفلت بخصوله الكيميائي والمتوافق مع خواصه الفيزيائية وهو الأمر الذي يجعل منه مؤهل لاستعمالات واسعة في البناء والصناعة منذ القديم إذ ان الطبيعة الفيزيائية له هي التي تحدد طبيعة الاستعمال(8).

ونتيجة لتوفر الإسفلت وطبيعته الفيزيائية وتنوع مصادره واستعمالاته الواسعة لذا اجرئ عليه الكثير من الدراسات لتحسين خواصه الريولوجية مثل الاستطالة واللبونة والنفاذية باستخدام المضافات (التحوير الكيميائي) بطرق وأساليب متنوعة وبالرجوع الى الأدبيات نرى العديد من الدراسات في هذا المجال ومنها:-

ما قام به(Cunha)(9) وجماعته بدراسة الخواص الريولوجية للإسفلت المحور بالألياف الطبيعية ومضادات الأكسدة حيث تؤدي اضافة هذه المُعدلات الى تغيير كبير في الصفات الفيزيائية , حيث لوحظ زيادة في اللزوجة واستقرار حراري وخط جيد مع الإسفلت الإسمنتي مقارنةً مع إسفلت معدل ببوليمرات اخرى .

وتمكنت (Adil)(10) من استخدام بوليمرات مستهلكة مثل البولي (اثيلين - تيرفتاليت) المأخوذة من قناني المياه البلاستيكية في تحوير المواصفات الريولوجية للإسفلت حيث تم استخدام نسب مختلفة من البوليمر وكان أفضلها (8%) من وزن المزيج الإسفلتي وتم اختبار المارشال ووجد ان هذه المزائج تعطي اقصى حد من الاستقرار والصلابة وفراغات مليئة بالإسفلت عند استخدام هذا النوع من التحوير .

و درس كل من (Gau & Wu)⁽¹¹⁾ امكانية إضافة نوع خاص من الالياف (Basalt) الى صفوف الخرسانة الاسفلتية وقد تم قياس الترابط بين الالياف والإسفلت باستخدام المجهر الالكتروني لوحظ وجود قوة ترابط قوية بين الاثنين مما يدل على حدوث تجانس في الخليط والذي انعكس ايجابياً على صفات الإسفلت الريولوجية .

و قام (Peres)⁽¹²⁾ وجماعته بدراسة تأثير إضافة اللكينين كبوليمر طبيعي واللكينين المستخلص من النفايات الصناعية على بعض الخواص الريولوجية للإسفلت وظهرت هذه الدراسة ان المزائج المحورة لها القابلية على مقاومة الزحف والتشوه الناتج من التعرض للحرارة العالية .

واستطاعت (Fournier)⁽¹³⁾ وجماعته من استخدام نفايات الهدم والبناء (CDW) للحصول على ركام خشن معاد يصلح في تصنيع مزيج الإسفلت الساخن (HMA) مما يجعل هذا المزيج ذو مردود اقتصادي بسبب تقليل الحصول على الركام من المصادر الطبيعية وكذلك المحافظة على بيئة صحية ونظيفة.

و درس (Ahmed & Hamdoon)⁽¹⁴⁾ استخدام اللكينين في التحوير الريولوجي لإسفلت الدورة وبمسارات مختلفين الاول باستخدام الكبريت والثاني بوجود حفاز (كلوريد الألمنيوم اللاماني) فضلاً عن استخدام اللكينين مع الإسفلت دون اي إضافات اخرى . اظهرت الدراسة انتاج نماذج إسفلتية ذات مواصفات مختلفة عن الإسفلت الاصل يمكن استعمالها في مجال التبييط.

فضلاً عن ذلك فقد تمكن الباحثان (Ahmed & Hamdoon)⁽¹⁵⁾ من دراسة الخواص الريولوجية للإسفلت المحور باللاصق التجاري المكون بصورة رئيسية من [EVA] أثيلين-فينايل اسيتيت] وعملية الأكسدة الهوائية وبوجود كلوريد الألمنيوم اللاماني كحفاز وبمسارين مختلفين . الاول تم باستخدام ظروف الأكسدة المثلى أما المسار الثاني تم استخدام التلوين كإضافة لللاصق التجاري (EVA) . اظهرت النتائج الحصول على بعض النماذج بمواصفات تؤهلها للاستخدام في مجالات مختلفة كموانع للرطوبة واعمال التسطيح فضلاً عن الاستعمال الأهم الا وهو التبييط.

كما درس (Joohari & Giustozzi)⁽¹⁶⁾ تأثير إضافة (VA) (خلات الفينيل) على البيتومين المعدل ب (SBS) و (EVA) [ستايرين-بيوتادايين-ستايرين و أثيلين - فينايل - اسيتيت] على التوالي إذ لوحظ عند إضافة نسبة عالية من (VA) على الإسفلت المعدل يجعل خواصه مشابهة لخواص المطاط المرن أما عند إضافة نسبة قليلة من (VA) فان صفات الإسفلت المعدل تكون مشابهة لصفات البلاستيك الصلب إذ خلصت الدراسة ومن خلال نتائج التحليل الحراري ان الزيادة من (VA) تعيق تبلور البوليمر داخل البيتومين .

وقام كل من (Mashaan & Nikraz)⁽¹⁷⁾ بدراسة الخواص الهندسية للمادة الرابطة الإسفلتية المعدلة بالنفايات المحلية من مادة البولي اثيلين البلاستيكية من فئة تيرفثاليت (PET) وهو نوع شائع يستخدم لسطوح الطرق المحلية في استراليا . تم عمل العديد من الاختبارات من خلال القص الديناميكي وفرن الأغشية الرقيقة واختبارات قياس التقادم للإسفلت المعدل , وقد تبين من خلال الدراسة ان افضل نسبة للبوليمر المعاد تكون من (6-8%) من وزن المزيج والتي يمكن ان تعمل على تحسين خصائص خليط الرصف الخرساني .

كما تمكن كل من (Pakenari & Hamed)⁽¹⁸⁾ من دراسة بعض الخصائص الريولوجية لمزيج أسفلتي دافئ مُعاد (WAM) إذ أظهرت النتائج ان زيادة وقت وضع المزيج في الفرن أدى الى زيادة مُعامل الصلابة مما قلل من عمر الإجهاد وزاد التلاصق بين المواد الرابطة الإسفلتية والركام .

و درس (Hamed & Joubani)⁽¹⁹⁾ تأثير الإسفلت المعدل بالبوليمر (SBR) مطاط ستايرين - بيوتادايين على تحسين قابلية الرطوبة لمخاليط الإسفلت . تم عمل اختبارات التحميل المتكرر في الظروف الرطبة والجافة جنباً الى جنب , بينت الدراسة ان وجود هذا البوليمر في الخليط قد احدث تغيير ايجابي فقد عمل على زيادة قوة الخليط ضد أضرار الرطوبة.

ان عملية الحصول على نماذج أسفلتية جيدة بحيث يمكن ان تستخدم لأغراض مختلفة ليست بالعملية السهلة سيما ان استخدام الأسفلت للأغراض المختلفة يختلف من مكان الى آخر باختلاف الأجواء والعوامل الجوية لذلك المكان .

تم التركيز في دراستنا هذه على محاولة إيجاد مزيج من بوليمر صناعي (EVA) مع بوليمر صناعي آخر وهو (الميلامين المُعاد) لغرض تحوير الخواص الريولوجية للإسفلت . إن سبب استخدام الميلامين مع اللاصق هو ان معظم الدراسات السابقة التي استخدم فيها الميلامين افضت الى ان :

استخدام الميلامين في التحوير الريولوجي لا يتعدى عن كونه مادة مألوفة. لذلك ومن هذا المنطلق تم استخدام هذا المزيج في محاولة الحصول على مزيج مكون من مادتين احدهما تعمل على اعطاء النموذج الاسفلتي المرونة والاستطالة المطلوبة ألا وهي ال (EVA) , وأخرى تعمل على زيادة صلابة النموذج الاسفلتي والمتمثلة في الميلامين .

الجزء العملي

اولاً : المواد المستخدمة

1- الإسفلت

تم الحصول عليه من وزارة النفط العراقية (مصافي شركة نفط الشمال)

2- الهكسان

تم الحصول عليه من شركة Fluka

3- الكبريت

تم الحصول عليه من شركة Judex Chernicals البريطانية

4- لاصق تجاري جُل تركيبه من الأثيلين- فينايل اسيتيت (EVA) (20)

تم الحصول عليها من الاسواق المحلية

5- ميلامين

تم الحصول عليها من بقايا المواد المصنعة منها

ثانياً : الأجهزة المستخدمة

1- جهاز قياس اللبونة

2- جهاز قياس الاستطالة وهو من نوع (YUFENG) ذو منشأ صيني

3- جهاز قياس النفاذية وهو من نوع (YUFENG) ومن منشأ صيني

4- جهاز المارشال وهو من نوع (WYKEHAM FARRANCE) ذو منشأ إنكليزي

5- فرن التقادم وهو من نوع MENC1321 من منشأ إنكليزي

ثالثاً : الطرائق العملية

1- المعاملة الحرارية للميلامين

عملت بقايا الميلامين عند مدى حراري يتراوح بين (50-300°م) وبزمن ساعة واحدة عند كل درجة حرارية وبزيادة (50°م) لكل قراءة.

2- التحوير الريولوجي للإسفلت

عمل الإسفلت مع مزيج من (EVA : ميلامين) بحيث يكون الوزن النهائي للمزيج (1غم) بوجود 1% وزناً من الكبريت لمدة ساعة واحدة عند 180°م .

3- قياس الخواص الريولوجية

تم قياس الخواص الريولوجية لكل من الإسفلت الاصل والنماذج الناتجة من الخطوة (2) والتي شمل قياس كل من الاستطالة⁽²¹⁾ والليونة⁽²²⁾ والنفذية⁽²³⁾ وحساب النسبة المئوية للإسفلتين المفصول⁽²⁴⁾ فضلاً عن حساب دليل الاختراق⁽²⁵⁾ . بعد تحديد الظروف المثلى تم قياس فحص المارشال⁽²⁶⁾ والغمر الكيميائي⁽²⁷⁾ والتقدم⁽²⁸⁾ لأفضل نموذج تم الحصول عليه

4- تحديد الظروف المثلى للتحوير الريولوجي

أخذ أفضل النماذج التي تم الحصول عليها من الخطوة (2) وأجريت عليها تفاعلات عدة لتحديد كل من:

- أفضل نسبة مستخدمة من الكبريت
- زمن التفاعل الأمثل
- درجة الحرارة المثلى
- أفضل نسبة وزنية يمكن استخدامها من المزيج
- تسلسل الإضافة الأمثل

النتائج والمناقشة :

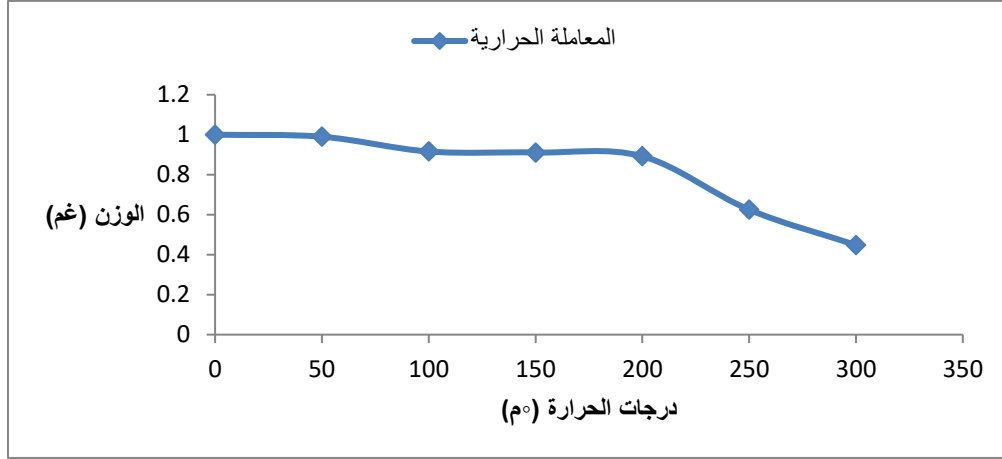
يعد امر الحصول على إسفلت ذا خواص ريولوجية ممتازة تتلائم مع الغايات التي تستخدم من اجلها أمر بالغ الأهمية . من دراستنا هذه تم استخدام مزيج من بوليمرين أحدهما يعطي نتائج جيدة في مجال التحوير الريولوجي الا وهو ال (EVA)⁽²⁹⁾ والميلامين الذي لا يتعدى استخدامه الريولوجي عن كونه مادة مألوفة⁽³⁰⁾ . لذلك حاولنا من خلال هذه الدراسة إيجاد توليفة ملائمة للتحوير الريولوجي مكونة من كلا البوليمرين .

تم معاملة الميلامين حرارياً عند مدى حراري يتراوح بين (50 - 300°م) لغرض الحصول على أفضل درجة حرارية يمكن من خلالها معاملة الميلامين حرارياً لغرض الحصول على وزن جزئي اوطأ (سحقاً حرارياً) والجدول (1) والشكل (1) يوضحان النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (1) يوضح نتائج المعاملة الحرارية للميلامين

الوزن (غم)	درجة الحرارة (°م)
1	0
0.99	50
0.916	100

150	0.911
200	0.892
250	0.625
300	0.448



الشكل (1) المعاملة الحرارية للميلامين

يتضح من الشكل (1) والجدول (1) أن أفضل درجة حرارية لمعاملة الميلامين كانت (200)°م (لن يتم بعد ذلك طحنه وتحويله الى مسحوق (

عومل إسفلت الأصل مع مزيج كلا البوليمرين بأوزان مختلفة عند 180°م وبوجود 1% وزناً كبريت ولمدة ساعة واحدة والجدول (2) يوضح النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (2) : الخواص الريولوجية للإسفلت المعامل مع مزائج مختلفة من (M, EVA) بوجود 1% وزناً كبريت عند 180°م لمدة ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م°)	درجة الليونة (م°)	الاستطالة (25م°، cm)	المُضافات		الانموذج
					EVA	M	
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	0	AS ₀
24	-0.718	42.73	53.5	150<	0.1	0.9	AS ₁
23.2	-0.387	42.75	55	150<	0.2	0.8	AS ₂
23.5	-1.060	42.71	53	150<	0.3	0.7	AS ₃
23.4	-0.612	42.70	54	150<	0.4	0.6	AS ₄
23.8	-0.555	42.85	54.2	150<	0.5	0.5	AS ₅
22.9	-0.726	42.98	53.4	150<	0.6	0.4	AS ₆
22.1	-0.927	42.11	52.5	150<	0.7	0.3	AS ₇
21.9	-1.766	43.09	49	150<	0.8	0.2	AS ₈
21.3	-1.2	43.55	48	150<	0.9	0.1	AS ₉

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مُضافات

M : الميلاين

EVA : اثيلين فينايل اسيتيت

تم استخدام المزيج بمجموع كلي يساوي (1) غرام عند 180 م° ولزمن ثابت هو ساعة واحدة وبوجود 1% وزناً من الكبريت . يتضح من الجدول اعلاه ان قيم الاستطالة باستخدام المزائج بزيادة من ال(EVA) او زيادة من ال(M) كانت ممتازة لجميع النماذج فضلاً عن قيم درجة ليونة ونفاذية تقع ضمن المواصفات القياسية لأنواع المختلفة من الإسفلت والموضحة في الجدول (16-18). ونلاحظ من الجدول كذلك ان قيم الإسفلتين لم تتأثر بصورة كبيرة باختلاف وزن ال(EVA) او (M) في المزيج حيث ان النسبة المفصولة تتراوح بين (21.3 – 24) اي بزيادة تراوحت بين (4.5 – 7.2) عن الإسفلت الاصل. ان وجود الكبريت الذي يعمل على زيادة ليونة النماذج الاسفلتية من خلال الارتباطات التي يحدثها⁽³¹⁾ . يتحول الكبريت عن المدى الحراري المستخدم في التحوير بدرجة حرارة اكبر من (160م°) الى جذور حرة⁽³²⁾ وبالتالي سهولة دخوله الى سلسلة التفاعلات التي تحدث في هذا الوسط المعقد. يعطي ال(EVA) المزيد من المرونة للنماذج الإسفلتية في حين يعمل ال(M) على اعطاء النماذج الإسفلتية الصلابة المطلوبة بوصفه مادة مالئة.

ولغرض معرفة تأثير درجة حرارة التفاعل على الخواص الريولوجية أخذ النموذج AS₁ (الذي يحوي على 0.9غم من EVA) والنموذج AS₉ (الذي يحوي على 0.9غم من ال M). والنتائج التي تم الحصول عليها موضحة في الجدولين (3 و 4).

الجدول (3) : الخواص الريولوجية للنموذج (AS₁) عند درجات حرارية مختلفة بوجود 1% وزناً من الكبريت وزمن ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م°)	درجة الليونة (م°)	الاستطالة (25م°، cm)	درجة الحرارة (م°)	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
29.4	-0.059	41.65	56.8	125	120	AS ₁
25.3	-1.001	42.88	52.5	150<	150	AS ₁
24	-0.718	42.33	53.5	150<	180	AS ₁
32	-0.6	41.98	54.2	113	200	AS ₁

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مُضافات

الجدول (4) : الخواص الريولوجية للنموذج (AS₉) عند درجات حرارية مختلفة بوجود 1% وزناً من الكبريت وزمن ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م°)	درجة الليونة (م°)	الاستطالة (25م، م°)	درجة الحرارة (م°)	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
29.5	-0.719	42.71	53.5	150<	120	AS ₉
23	-1.45	43.1	52	150<	150	AS ₉
21.3	-1.2	43.55	48	150<	180	AS ₉
22.8	-1.261	43.45	51	150<	200	AS ₉

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مُضافات

يتضح من الجدولين ان درجة الحرارة التي تم استخدامها كدرجة حرارة افتراضية للتفاعل كانت بالفعل درجة الحرارة المثلى التي من خلالها تم الحصول على أفضل خواص ريولوجية للإسفلت المحور واقل نسبة للإسفلتين.

ولغرض معرفة افضل نسبة مئوية وزنية يمكن استخدامها من الكبريت تم اخذ كلا النموذجين AS₁ و AS₉ وأضيف اليها نسب مختلفة من الكبريت عند 180م° ولمدة ساعة واحدة والجدولين (5 و 6) يوضحان النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (5) : الخواص الريولوجية للنموذج AS₁ باستخدام نسب وزنية مختلفة من الكبريت عند 180م° وزمن ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م°)	درجة الليونة (م°)	الاستطالة (25م، م°)	نسبة الكبريت (%)	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
31	-0.617	42.50	54	110	0.25	AS ₁
29.2	-0.27	42.88	55.5	124	0.5	AS ₁
24	-0.718	42.73	53.5	150<	1	AS ₁
26.4	-0.22	42.60	55.8	137	2	AS ₁

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مُضافات

الجدول (6) : الخواص الريولوجية للنموذج AS₉ باستخدام نسب وزنية مختلفة من الكبريت عند 180م° وزمن ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م°)	درجة الليونة (م°)	الاستطالة (25م، م°)	نسبة الكبريت (%)	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
22.1	-1.02	43.61	52	150<	0.25	AS ₂₂
21.2	-1.121	43.57	51.2	150<	0.5	AS ₂₃
21.3	-1.2	43.55	48	150<	1	AS ₂₄
20.9	-1.38	43.56	50.5	150<	2	AS ₂₅

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مُضافات

يتضح كذلك من كلا الجدولين ان نسبة 1% وزناً من الكبريت كانت هي النسبة الأمثل لإجراء أفضل تحوير ريولوجي.

فضلاً عن ذلك حدد زمن التفاعل الأمثل لكلا النموذجين الذين تم اختبارهما بوصفهما أفضل النماذج التي تم الحصول عليها (AS₁ و AS₉) والجدولين (7 و 8) يوضحان النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (7) : الخواص الريولوجية للنموذج AS₁ عند أزمان مختلفة بوجود 1% وزناً من الكبريت عند 180°م

الأنموذج	الزمن (دقيقة)	الاستطالة (°م25,cm)	درجة اللبونة (°م)	النفاذية (100غم, 5ثا, 25°م)	دليل الاختراق (PI)	الإسفلتين %
AS ₀	0	150<	50	46.7	-1.349	16.8
AS ₁	30	150<	50.5	43.09	-1.4	22.9
AS ₁	60	150<	53.5	42.73	-0.718	24
AS ₁	90	136.5	55	41.98	-0.425	28.3
AS ₁	120	118.3	57.5	41.54	+0.08	30.2

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مضافات

الجدول (8) : الخواص الريولوجية للنموذج AS₉ عند أزمان مختلفة بوجود 1% وزناً من الكبريت عند 180°م

الأنموذج	الزمن (دقيقة)	الاستطالة (°م25,cm)	درجة اللبونة (°م)	النفاذية (100غم, 5ثا, 25°م)	دليل الاختراق (PI)	الإسفلتين %
AS ₀	0	150<	50	46.7	-1.349	16.8
AS ₉	30	150<	48.5	44	-1.852	20.8
AS ₉	60	150<	48	43.55	-1.2	21.3
AS ₉	90	150<	50	43.32	-1.521	22.7
AS ₉	120	148	50.2	43.12	-1.471	23

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مضافات

يتضح من الجدولين ان الزمن الذي تم اختياره في بداية التفاعل (60 دقيقة) كان بالفعل الزمن الأمثل لإجراء التحويرات الريولوجية .

ولغرض اكمال جوانب البحث بصورة كاملة تم أخذ النموذج AS₁ و AS₉ وأضيفا الى وسط التفاعل بنسب وزنية مختلفة والجدول (9) و (10) توضح النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (9) : الخواص الريولوجية للإسفلت المعامل مع نسب مختلفة من مزيج (0.9:0.1) (M: EVA) بوجود 1% وزناً من الكبريت عند 180°م وزمن ساعة واحدة

الأنموذج	النسبة المئوية الوزنية	الاستطالة (°م25,cm)	درجة اللبونة (°م)	النفاذية (100غم, 5ثا, 25°م)	دليل الاختراق (PI)	الإسفلتين %
AS ₀	0	150<	50	46.7	-1.349	16.8
AS ₁₀	0.5	118.5	55.2	41.98	-0.382	30
AS ₁₁	0.75	124	54	42.35	-0.625	26.5
AS ₁₂	1	150<	53.5	42.73	-0.718	24
AS ₁₃	2	150<	49	43.49	-1.75	22.5
AS ₁₄	3	117	55	41.94	-0.427	31.2

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مضافات

الجدول (10) : الخواص الريولوجية للإسفلت المعامل مع نسب مختلفة من مزيج (0.1:0.9) (M: EVA) بوجود 1% وزناً من الكبريت عند 180م³ وزمن ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م ³)	درجة اللبونة (م ³)	الاستطالة (25م ³ ، cm)	النسبة المئوية الوزنية	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
31	-0.475	41.88	54.8	117.2	0.5	AS ₁₅
20.9	-1.793	43.59	47.8	150<	0.75	AS ₁₆
21.3	-1.2	43.55	48	150<	1	AS ₁₇
23.1	-1.75	43.52	49	150<	2	AS ₁₈
25.8	-0.64	42.98	53.8	145	3	AS ₁₉

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مضافات

يتضح من كلا الجدولين ان استخدام هذا المزيج وبأى نسبة وزنية اعطى خواص ريولوجية ممتازة ومطابقة للنماذج القياسية الموضحة في الجداول (16-18).

ولغرض اكمال ضبط جميع الظروف الخاصة بتفاعل التحوير الريولوجي تم تحديد افضل مسار للإضافة بالإمكان استخدامه للحصول على أفضل خواص ريولوجية والجدولين (11 و 12) يوضحان النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (11) : تأثير تسلسل الاضافة لمزيج (0.9غم : 0.1غم) (EVA: M) على الخواص الريولوجية للإسفلت بوجود 1% وزناً من الكبريت عند 180م³ وزمن ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفاذية (100غم، 5ثا، 25م ³)	درجة اللبونة (م ³)	الاستطالة (25م ³ ، cm)	تسلسل الاضافة	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
24	-0.718	42.73	53.5	150<	جميع المضافات اول نصف ساعة	AS ₂₀
29.2	-0.625	42.32	54	127	M اول نصف ساعة و EVA اخر نصف ساعة	AS ₂₁
32	+0.745	41.05	61	80	EVA اول نصف ساعة و M اخر نصف ساعة	AS ₂₂

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مضافات

الجدول (12) : يوضح تسلسل الاضافة لمزيج (0.1غم : 0.9غم) (EVA: M) على الخواص الريولوجية للإسفلت بوجود 1% وزناً من الكبريت عند 180م³ وزمن قدره ساعة واحدة

الإسفلتين %	دليل الاختراق (PI)	النفذية (100غم, 5م, 25م)	درجة الليونة (م)	الاستطالة (25م, م)	تسلسل الاضافة	الأنموذج
16.8	-1.349	46.7	50	150<	0	AS ₀
21.3	-1.2	43.55	48	150<	جميع المضافات اول نصف ساعة	AS ₂₃
23.2	-1.213	43.46	51.2	150<	M اول نصف ساعة و EVA اخر نصف ساعة	AS ₂₄
22.1	-1.761	43.52	49	150<	EVA اول نصف ساعة و M اخر نصف ساعة	AS ₂₅

AS₀ : الإسفلت الاصل دون اي مضافات

الخواص الريولوجية , اما الجدول (12) يتضح من الجدول (11) ان استخدام الميلايم في بداية التفاعل كان الافضل من ناحية تحسين فان جميع تسلسلات الاضافة كانت جيدة واعطت خواص ريولوجية ممتازة.

ولغرض معرفة امكانية استخدام النموذج المحور في عملية التبليط تم أخذ النموذج (AS₅) وأجري عليه اختبار المارशल والغمر الكيميائي والجدولين (13 و 14) يوضحان النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (13) : يوضح قيم الاستقرارية والزحف للإسفلت الاصل والمُحور (AS₅) ومواصفات هيئة الطرق والجسور العراقية

MQ	الزحف (MM)	الاستقرارية (KN)	النسبة المئوية للإسفلت المضاف الى الركام	الأنموذج
2.21	5.1	11.2	4.75	AS ₀
6.39	2.92	18.67	4.75	AS ₅
3.5	2-4	7	-----	AS _(S.C.R.B)

AS₀ إسفلت الاصل دون اي مضافات

AS_(S.C.R.B) مواصفات هيئة الطرق والجسور العراقية (38)

الجدول (14) : يوضح قيم الانسلاخ (الانفصال) للإسفلت الاصل والمُحور (AS₅)

R&W No. للإسفلت المحور	R&W No. للإسفلت الاصل	R&W No.	نسبة Na ₂ CO ₃	الأنموذج
-----	-----	1	0.025	-----
-----	-----	2	0.041	-----
-----	3	3	0.082	AS ₀
-----	-----	4	0.164	-----
5	-----	5	0.328	AS ₅
-----	-----	6	0.656	-----
-----	-----	7	1.312	-----
-----	-----	8	2.624	-----

AS₀ إسفلت الاصل دون اي مضافات

يتضح من كلا الجدولين ان النموذج المحور كان أفضل بكل المقاييس من الإسفلت الاصل كما ان النموذج المحور كان ذا مواصفات افضل من المواصفات القياسية المسموح بها.

وكما نعلم ان اختبار مارشال يُبين مدى ملائمة النماذج الإسفلتية للتبليط وذلك عن طريق تسليط ضغط على النماذج المراد اختبارها وعندما تبدأ بالتشوه يتم قياس كل من الإستقرارية والزحف في نفس الوقت من خلال قراءات معينة في جهاز القياس. تعرف الإستقرارية على انها قابلية النموذج الإسفلتي على مقاومة التشوه الذي ينتج عن طريق تعرض الطُرق لأحمال متكررة من خلال وسائط النقل , اما الزحف فيعرف على انه التشوه العمودي للنماذج الإسفلتية عند اقصى قيمة من الإستقرارية. اما قيمة (MQ) فتحسب عن طريق قسمة قيمة الإستقرارية على قيمة الزحف⁽³³⁾. في حين ان اختبار الغمر الكيميائي يعطي فكرة عن مدى مقاومة النماذج الإسفلتية لدرجات الحرارة العالية والامطار الحامضية⁽³⁴⁾. اما قيمة (R&M) Riedel and Weber number فإنها تُشير الى كميات كاربونات الصوديوم حيث ان الرقم (1) يُشير الى أقل كمية من كاربونات الصوديوم (0.025 غم) , والرقم (8) يُشير الى أعلى كمية من كاربونات الصوديوم (2.624 غم)⁽³⁵⁾.

ولغرض معرفة مدى مقاومة النموذج الإسفلتي المحور والاصلي لعامل التقادم وتأثره بالعوامل الجوية المختلفة تم دراسة تأثير التقادم على كلا النموذجين والجدول (15) يوضح النتائج التي تم الحصول عليها .

الجدول (15) : الخواص الريولوجية لإسفلت الاصل والإسفلت المحور بالميلامين قبل وبعد الاخضاع لفحص الفرن للأغشية الرقيقة (TFOT)

الانموذج	الخواص الريولوجية	قبل فحص الفرن	بعد فحص الفرن
AS ₀	الاستطالة (25,cm م°)	150<	150<
	درجة الليونة (م°)	50	53
	النفاذية (100غم, 5ثا, 25م°)	46.7	43.5
	دليل الاختراق (PI)	-1.349	-0.793
	النسبة المئوية للفقدان بالوزن	-----	0.05
AS ₅	الاستطالة (25,cm م°)	150<	150<
	درجة الليونة (م°)	54.2	56
	النفاذية (100غم, 5ثا, 25م°)	42.85	42.25
	دليل الاختراق (PI)	-0.555	-0.199
	النسبة المئوية للفقدان بالوزن	-----	0.014

نلاحظ من الجدول (15) ان درجة تأثر النموذج الإسفلتي المُحور بالتقادم الزمني (زمن ودرجة حرارة) تكون قليلة وضمن الحدود المسموح بها , إذ يعد ذلك امراً ايجابياً وبذلك يُصبح النموذج المُحور ذا عمر تشغيلي طويل وذا مقاومة كبيرة للتشققات والإجهاد .

اما فيما يخص دليل الاختراق (PI) فانه العلاقة التي تربط ما بين درجة النفاذية للنموذج الإسفلتي مع درجة ليونته عند (25م°) , ومن خلال قيمة (PI) يُمكننا معرفة مدى حساسية النموذج الإسفلتي تجاه درجات الحرارة . ويمكن حساب قيمة (PI) من خلال المعادلة الرياضية التالية⁽³⁶⁾

$$\frac{20-PI}{10+PI} = 50 \left(\frac{\log 800 - \log pent}{T(RB) - T} \right)$$

PI : دليل الاختراق.

T(RB) : درجة الليونة للنموذج الإسفلتي.

T : درجة الحرارة التي يتم عندها قياس النفاذية وتساوي (25م°).

Pent : درجة النفاذية للنموذج الإسفلتي.

ان النماذج الإسفلتية ذات الموصفات الملائمة للاستخدام في مجال التبليط تمتلك قيم دليل اختراق (PI) تقع ما بين (+2 و -2)⁽³⁶⁾ .

ومن خلال ملاحظة النتائج التي تم الحصول عليها للنماذج المُحورة نجد ان بعضاً منها يمكن استخدامه في مجال التبليط بعد إخضاعه للاختبارات الهندسية , في حين نماذج أخرى يمكن استخدامها في انتاج الماسك العازل للرطوبة ونماذج أخرى يمكن ان تستخدم في التسقيف والتسطيح وغيرها من الاستعمالات الأخرى كما هو موضح في الجداول (16 و17 و18).

الجدول (16) : الموصفات القياسية للإسفلت المستخدم للتبليط بحسب هيئة الطرق والجسور العراقية [S.C.B.R] ⁽³⁸⁾

الخواص الريولوجية	الحد الأعلى	الحد الأدنى
الاستطالة (25, cm م°)	100<	100

40	50	النفاذية (100 غم , 5ثا , 25م°)
54	60	درجة الليونة (م°)

الجدول (17) : المواصفات القياسية العراقية للإسفلت المستعمل في التسطیح (39)

الحد الأدنى	الحد الأعلى	الخواص الريولوجية
10	10<	الاستطالة (25, cm م°)
18	40	النفاذية (100 غم , 5ثا , 25م°)
57	66	درجة الليونة (م°)

الجدول (18) : المواصفات القياسية الأمريكية (ASTM(D491 – 88) للإسفلت المستعمل في إنتاج الماسك (40)

الحد الأدنى	الحد الأعلى	الخواص الريولوجية
15	15<	الاستطالة (25, cm م°)
20	40	النفاذية (100 غم , 5ثا , 25م°)
54	65	درجة الليونة (م°)

الاستنتاجات

بعد الانتهاء من هذه الدراسة يتضح ماياتي :

- 1- عملية التحوير بالمزائج البوليمرية كانت عملية ناجحة في مجال الحصول على خواص ريولوجية جيدة .
- 2 - يعمل كل من الاصق التجاري الذي جُل تكوينه من ال (EVA) على اعطاء الليونة اللازمة للنموذج المُحور والميلامين يعطي الصلادة أو الصلابة اللازمة .
- 3- يلعب الكبريت دوراً مهماً في عملية التحوير الريولوجي وهو ما اتضح جلياً في هذه الدراسة.

شكر وتقدير

في ختام هذا البحث لا يسعنا الا ان نتقدم بجزيل الشكر والتقدير الى جامعة الموصل – كلية التربية للعلوم الصرفة – قسم الكيمياء على التسهيلات المُقدمة في سبيل اكماله بأفضل صورة.

المصادر

1. Al-Dabouni,A.A.,& Ali,H.,(1986) “Oil of Origin, Installation and Technology “.Mosul University, PP.10-13 ,63-73,65,69-70,166-174,232-236,292-294,298,301,621.
2. Parkash,S., “Petroleum Fuels Manufacturing Hand Book” , Mc Graw-Hill Companies, (2010), Inc. 102-131.
3. “Introduction to asphalt”,(2001), Asphalt Institute Manual Saries No.(5),(MS-5),p.2,9-11,14,61.
4. Zhang, L. and Green field “Effects of Polymer Modifiction on Properties and Microstructure of Model asphalt Systems” , Energy & Fuels, Vol. 22, ,(2008) pp. 3363-3375 .

5. Ramadan,A.M., Al-Ghanam,Sh.A., and DhanounA.A.,(1991) “Industrial Chemistry and Industrial Pollution”,The Book House for Printing and Publishing,University of Mosul PP.119,421,465-469,523-524.
6. Hubson, G.D.,(1973), “Modern Petroleum Technology”, Vol.4th ed., Ltd. Britain, pp. 804-806.
7. Schmerling, L.,(1982). “Encyclopedia of Science and Technology”.Vol.10,5th ed., Mc Grw-Hill, Inc. New York ,pp-76.
8. Lesueur D., (2009), “the Colloidal Structure of Bitumen, Consequences on the Rheology and on the Mechanisms of Modification” , Advances in Colloid and Interface Science, pp. 145, 28-42.
9. Cunha,T.N.F., Cardoso,G., and Frota,C.A.,(2017) “Rheological Properties of Asphalt Modified With Natural Fibers and Oxidants”.Journal of Multidisciplinary Science and Technology, Vol .4Issue10,ISSN:2458-9403.
10. Adil, A.,(2018) “Utilization of Waste Plastic Water Bottle as a Modifier For Asphalt Mixture Properties”. Journal of Engineering and Development, Vol.20,No.2,ISSN: 1813-7822
11. Gao,C., Wu,W., (2018) “Using ESEM to Analyze the Microscopic Property of Basalt Fiber Reinforced Asphalt Concrete”. International Journal of Pavement and Technology 374-380(In Chinese).
12. Peres, I.P.,Pasandin, A.M.R., and Pereira, P.A.A.,(2019) “Use of Lignin Biopolymer from Industrial Waste as Bitumen Extender for Asphalt Mixtures”. Journal of Cleaner.
13. Fournier,M.F.,Alvarez,d.a. and Tenza-Abril,A.G.,(2020) “Combining Reclaimed Asphalt Pavement (RAP) and Recycled Concrete Aggregate (RCA)from Cuba to Obtain a Coarse Aggregate
14. Ahmed,S.S.,Hamdoon,A.A.,(2020) “The Use of Lignin in the Rheological Modification of Dura Asphalt” Journal of Education and Science , Vol.29,No.4,pp.22-41,ISSN 1812-125X.
15. Ahmed,S.S.,Hamdoon,A.A.,(2020) “The Rheological Properties of Asphalt by Commercial Adhesive (Ethylene-Vinyl Acetate) and Air Blowing Process” Journal of Education and Science , Vol.29,No.3,pp.102-118,ISSN 1812-125X.
16. Joohari,I.B.,Giustozzi,F.,(2021) “Effect of Different Vinyl-Acetate Contents in Hybrid SBS-EVA modified Bitumen”Civil and Infrastructure Engineering, Royal of Technology (RMIT)University,376-392 Swanston St.Melbourne,VIC3000,Australia.
17. Mashaan,M.,Nikraz,H.,(2021) “Investigating the Engineering Properties of Asphalt Binder Modified with Waste Plastic Polymer”Article in Shams Engineering Journal ;DOI:10-1016/J.asej.035.
18. Pakenari,M.M.,Hamed,H.,(2021) “Investigating the Effective Laboratory Parameters on the Stiffness Modulus and Fatigue Cracking of Warm Mix Asphalt” Article in International Journal of civil Engineering ; DOI:10.1007/S40999-020-00592-7.
19. Hamed,H.,Joubani,A.,S.,(2021) “AnExperimental Investigation into the Effect of Asphalt Binder Modified with SBR Polymer on the Moisture Susceptibility of Asphalt Mixtures” Article in Periodica Polytechnica Civil Engineering;DOI:10.3311/PPci.16691.

20. Reyes-Labarta, J.A., & Marcilla, A., (2012). "Thermal Treatment and Degradation of Crosslinked Ethylene Vinyl Acetate Polyethylene-Azodicarbonamide ZnO Foams. Complete Kinetic Modelling and Analysis" *Industrial & Engineering Chemistry Research*. 51(28):9515-9530.
21. American Society for Testing and Materials, (D113-07), (2008).
22. American Society for Testing and Materials, (D36-95), (2000).
23. American Society for Testing and Materials, (D5/D5M-13), (2013).
24. Ali, L. H., Al-Ghannam, K. A. "Investigation in to Asphaltenes in Heavy Crude Oils" , *J.Fuel*, Vol. 60, (1981) pp: 1043-1046.
25. American Society for Testing and Materials, (D1559-2004). Standard Specification, section 4, Vol., 04-03.
26. American Society for Testing and Materials, D1754-97R, Section 4, Vol . 04. 03, ,(2002) Road and Paving Materials Vehicle-Pavement Systems, New York, Ny.
27. Speight, T.G ,(2015) "Asphalt Materials Science and Technology" Butterworth-Heinemann., pp. 232-233.
28. ASTM D1754-97R "Standard test method for effect of heat and air on asphaltic materials (Thin Film Oven Test)", Section 4, Vol .04 .03, (2002), Road and paving materials-vehicle-pavement systems, New York, Ny.
29. Dekhli S., Mokhtar K.A., and Bachir D.S., (2015) "Rheological Behaviour of Ethylene-Vinyl acetate (EVA) Modified Road Bitumen". *Journal of Applied Sciences* Vol. 15, No.(3), PP444-455.
30. Abd-Alaziz, A.N., (2004) "Study The Properties of Asphalt Modified By Polymers" Master Thesis University of Mosul College of Education for Pure Science.
31. Tang, N., Huang, W., Hu, J., and Xiao, F., (2018) "Rheological Characterisation of Terminal Blend Rubberised Asphalt Binder Containing Polymeric additive and Sulphur" . *Road Materials and Pavement Design*, 19(6), 1288-1300.
32. Kuriacose J. C., Rajaram J., (1984), "Chemistry in Engineering and Technology". Vol.2, Tata McGraw-Hill Publishing Company Limited, New Delhi .
33. Zoorob, S.E. and Suparna, L.B., (2000), "Laboratory Design : an Investigation of the Properties of Continuously Graded Asphalt Concrete Containing Recycled Plastic Aggregate Replacement (Plastiphalt)" , *Chem Cencr Compos* ; 22:233-242.
34. Chemical Immersion Standard method TMH1 (Road Research Laboratory 1986), England / Static Immersion ASTM (D1664).
35. Speight J.G., (2015), "Asphalt Materials Science and Technology" Butterworth-Heinemann. PP.232-233.
36. Al-Frekh and Abu Shihada A., (1981), "Production of Bitumen Grades", Brit, UK Pat. Appl GB2,280, 406, Chem. Abs.(1982), Vol.96, 126085g.
37. Hubson, G.D., (1975), "Modern Petroleum Technology", Ltde Britaen , 4th ed., PP.810,811.
38. State Commission for Roads and Bridges (SCRB) (2001), Department of Design and Study , Ministry of Construction and Housing and Municipalities and Public Works, Baghdad.
39. Standard Specification No.1196 of 1988 Issued by the Central Agency for Measurement and Quality Control of the Bitumen Used for Flatness.
40. ASTM, Part 11 , (D491-41), (1969), P. 250-251.