

دراسة تحسين الخصائص الميكانيكية للمونة الإسمنتية المعدلة بالنفايات البوليمرية بدرجات الحرارة المرتفعة

* الدكتور علي خيربك

** علي طالو

(تاريخ الإيداع 11 / 5 / 2014. قبل للنشر في 9 / 21 / 2014)

□ ملخص □

يعالج هذا البحث دراسة تأثير خصائص المونة الإسمنتية المعدلة بحببيات من البولي إيتيلين كاستبدال نسيبي حجمي من الرمل بدرجات الحرارة المرتفعة. تركز البحث حول تحليل نتائج عينات من المونة الإسمنتية تم تحضيرها في صيف عام 2013 في مخابر كلية الهندسة المدنية في جامعة تشرين وذلك لمعرفة تأثير هذا التعديل بدرجات الحرارة المرتفعة على المقاومة على الضغط البسيط والشد بالانعطاف، وكذلك لتحديد درجة الحرارة المثلثي التي تعطي المقاومة الأفضل للمونة المعدلة. تُبدي المونة الإسمنتية المعدلة بنفايات البولي إيتيلين انخفاضاً واضحاً بالمقاومة الميكانيكية على الشد و الضغط بدرجات الحرارة العادمة، لا يليث أن يتحوال لتحسين واضح بدرجات الحرارة المرتفعة القريبة من درجة ذوبان البولي إيتيلين.

يتعلق حجم التغير في الخصائص بمحتوى المونة من البوليمرات و درجة الحرارة التي تم تعريضها لها. تم في البداية تحديد نسبة الاستبدال المثلثي بدرجة حرارة 160 درجة مئوية، ليتم بعدها تثبيت هذه النسبة بدرجات حرارة مختلفة بهدف انتقاء درجة الحرارة الأكثر ملاءمة. تبدي النتائج التي حصلنا عليها للمونة المعدلة بالبولي إيتيلين وفق النسب المثلثي و بالعرض للدرجة المحددة تحربياً تحسناً واضحاً في خصائص المونة الميكانيكية لتسعيده بذلك جزءاً مهماً من المقاومة التي فقدتها بفعل إضافة البولي إيتيلين.

الكلمات المفتاحية: النفايات البوليمرية المعاد استخدامها، خلطات المونة الإسمنتية، مقاومة المونة بالحرارة العالية.

* أستاذ مساعد في قسم هندسة و إدارة التشبيب - كلية الهندسة المدنية -جامعة تشرين -اللاذقية-سوريا

** مشرف على الأعمال في قسم الهندسة الإنسانية - كلية الهندسة المدنية-جامعة تشرين-اللاذقية-سوريا.

Amélioration des propriétés mécaniques du mortier modifié aux déchets de polymères à température élevée

Dr. Ali Kheirbek *
Ali TAWALO **

(Déposé le 11 / 5 / 2014 . Accepté 21/9/2014)

□ Résumé □

Cet article porte sur l'étude du changement des propriétés du mortier cimentaires modifiés aux particules de polyéthylène à températures élevées. Les recherches se sont concentrés sur l'analyse des résultats d'éprouvettes de mortier confectionnées à l'été 2013 aux laboratoires de faculté génie civil à l'Université Tichrine afin de vérifier l'effet de cette modification sur la résistance à la compression et à la flexion, ainsi pour déterminer la température optimale qui donne la meilleure résistance. Le mortier modifié aux déchets de polyéthylène montre une baisse de résistance mécanique à la flexion et compression à des températures normales, qui se transforme d'une nette amélioration à hautes températures.

Le taux du changement des propriétés du mortier modifié dépend de son contenu des polymères et de la température d'exposition. Le contenu optimal de polymères ainsi que la température optimale ont été déterminés dans cette recherche. Les résultats obtenus montrent une nette amélioration des performances mécaniques du mortier modifié, qui permet de récupérer une partie importante de résistance perdue par l'addition de particules de polyéthylène.

Mots clés : Déchet recyclés de polymère, formulation de mortier cimentaire, résistance de mortier à température élevée.

*Maître-assistant, Département de construction, faculté de génie civil et construction , Université Tichrine, , Lattaquié, Syrie.

**Chargé de travaux", département de génie civil et construction, Université Tichrine, Lattaquié, Syrie.

مقدمة:

تزايد استخدام البلاستيك في جميع أنحاء العالم بشكل كبير خلال السنوات القليلة الماضية مما خلف كميات كبيرة من نفاياته التي تعدّ مصدراً أساسياً للخطر البيئي.

إن فكرة إعادة استخدام نفايات البلاستيك لإنتاج مواد جديدة تُستخدم في المونتاينج أو في البeton قد يكون من الحلول المثلثى لدفع هذه النفايات، و هو ما يحقق مردوداً اقتصادياً وبطبيعة مهماً [1]. فدخول حبيبات البلاستيك في تركيب المونتاينج أو البeton يحسن بعض خواص الخلطة بفضل خفة وزنه و امتلاكه لخصائص ديمومة جيدة. يمكن الاستفادة عندها في صناعة بيتون بوزن حجمي منخفض يقلل الخطورة الزلزالية على الأبنية، و بديمومة جيدة. قد تؤثر إضافة النفايات البلاستيكية سلباً على الخصائص الريولوجية و الميكانيكية للخلطات كإضعاف قابلية التشغيل و خواص المقاومة والمرونة قياساً بالخلطات غير المعدلة، و هو ما سعينا لتلافيه في هذا البحث من خلال المعالجة الحرارية للمونتاينج بعد تصلبها [2].

1. ما هو البولي إيتيلين:

البولي إيتيلين هو بوليمر يتكون من سلاسل طويلة من مونومر الإيتيلين (IUPAC)، يتكون البولي إيتيلين من بلمرة الإيتيلين. أما الرمز الكيميائي له فهو $\text{CH}_2=\text{CH}_2$ المتمثل بزمرة ميتيلين مرتبطتين برابطة مضاعفة. وبعد البولي إيتيلين منتج استهلاكي يصنف من المنتجات البلاستيكية ذات التأثير الحراري. يرمز له في الصناعة برمز PE بنفس النمط الذي ترمز به بوليمرات أخرى مثل PP البولي بروبيلين و PS البولي ستايرين. و ينتج منه سنوياً أكثر من 60 مليون طن في جميع أنحاء العالم.

يصنف البولي إيتيلين إلى فئات عدة اعتماداً على الكثافة وتفرع السلسلة البوليمرية، و تعتمد الخواص الميكانيكية لهذا البوليمر على متغيرات عدة مثل نوع التفرع، البنية البلورية، والوزن الجزيئي:

- البولي إيتيلين فائق الوزن الجزيئي (UHMWPE)
- البولي إيتيلين فائق الوزن الجزيئي المنخفض (Polyethylene ULMWPE)
- البولي إيتيلين عالي الكثافة (High Density Polyethylene HDPE) ويعزز بكونه ذي كثافة أكبر من 0.941g/cm^3 . و يمتاز بأن لديه درجة أقل من التفرع. يستخدم هذا البوليمر في التغليف وصناعة المنتجات مثل أوعي الحليب، قوارير المنظفات، علب المنتجات الغذائية، سلال القمامات، وصناعة أنابيب نقل مياه الشرب.
- البولي إيتيلين المتشابك عالي الكثافة (HDXLPE)
- البولي إيتيلين المتشابك (Cross-linked Polyethylene PEX) و هو عبارة عن بولي إيتيلين متوسط إلى عالي الكثافة يحوي في سلسلته البوليمرية على روابط مشبكة، مما يجعله أكثر مرونة. يستخدم بشكل خاص في تمديدات المياه.

- البولي إيتيلين متوسط الكثافة (Medium Density Polyethylene MDPE) و تترواح كثافته بين $0.926\text{--}0.94\text{ g/cm}^3$. يتم تصنيعه مثل البولي إيتيلين عالي الكثافة HDPE. لديه مقاومة جيدة للصدمات وللتشققات. ويستعمل بشكل خاص في أنابيب الغاز، التغليف والمعدات المهنية.
- البولي إيتيلين منخفض الكثافة (Low Density Polyethylene LDPE) و تترواح كثافته بين $0.91\text{--}0.94\text{ g/cm}^3$. و يمتاز بأن لديه درجة كبيرة من التفريغ وبالتالي فإن السلسل لا ترتص بالبنية البلورية، مما يؤدي إلى إضعاف القوى بين الجزيئات، مما يؤدي إلى مقاومة أضعف على الشد وقابلية سحب كبيرة. يصنع عن طريق البلازما الجذريّة. يستخدم لصناعة الأكياس البلاستيكية وفي التغليف.
- البولي إيتيلين الخطى منخفض الكثافة (Linear Low Density Polyethylene LLDPE) و تترواح كثافته بين $0.915\text{--}0.925\text{ g/cm}^3$. يمتاز بطبيعته الخطية مع وجود العديد من التفرعات القصيرة. يمتاز هذا البوليمر بأن لديه مقاومة أكبر على الشد من LDPE ويمكن استخدامه لتصنيع رقائق بلاستيكية أقل سمكًا مقارنة مع LDPE. يستخدم بشكل خاص في التغليف وصناعة الرقائق البلاستيكية نظرًا لمرونته وشفافيته النسبية.
- البولي إيتيلين منخفض الكثافة بشكل كبير (Very Low Density Polyethylene VLDPE) تترواح كثافته بين $0.88\text{--}0.915\text{ g/cm}^3$. يصنع بأسلوب مشابه للبولي إيتيلين الخطى منخفض الكثافة LLDPE. ويستخدم في صناعات التغليف الغذائية.

يعتبر البولي إيتيلين عموماً من البوليمرات الخاملة كيميائياً. لا يتفاعل أو يذاب مع أي مادة كيميائية عند درجة حرارة العرقفة ولكنه ينفع قليلاً بمذيبات مثل البنزين و رابع كلوريد الكربون عند درجة حرارة منخفضة وينذوب تماماً عند درجة حرارة تقارب من درجة انصهاره مع بعض المذيبات كالتريلوكروبنزين و الفتالين.

أهمية البحث وأهدافه :

يكمّن الهدف الرئيسي من هذه الدراسة في تبيان تأثير الحرارة في تحسين سلوك المونة الإسمنتية المعدلة بإضافة نفاثيات البولي إيتيلين (كاستبدال حجمي من الرمل) مقارنة مع عينات نظامية غير معدلة بهدف الحصول على نسبة الاستبدال المثلث نسبة و درجة الحرارة الأنسب و التي تحقق أفضل تحسين في سلوك العينات المعدلة مما سيتيح الاستفادة من هذه المواد المعدلة عند إنتاجها بطريقة صحيحة، دون أن يطرأ تأثيراً كبيراً في خصائصها الأخرى. قد تتيح النتائج البحثية على المونة الإسمنتية تطبيقها على البيتون للحصول على منتج يحتوي بخصائص متميزة يمكن استخدامه في أعمال إنشائية مختلفة.

طائق البحث ومواده:

اعتمد البحث على دراسة نظرية مستفيضة لأنواع البلاستيك الذي يعاد استخدامه في بعض التطبيقات الهندسية في عدد من الدول العربية والأجنبية [3]. وتم الاستفادة من بعض هذه التجارب في إغناء هذا البحث التجاري الذي تم إجراؤه في مخابر كلية الهندسة المدنية بجامعة تشرين وباستخدام مواد محلية خلال صيف العام 2013.

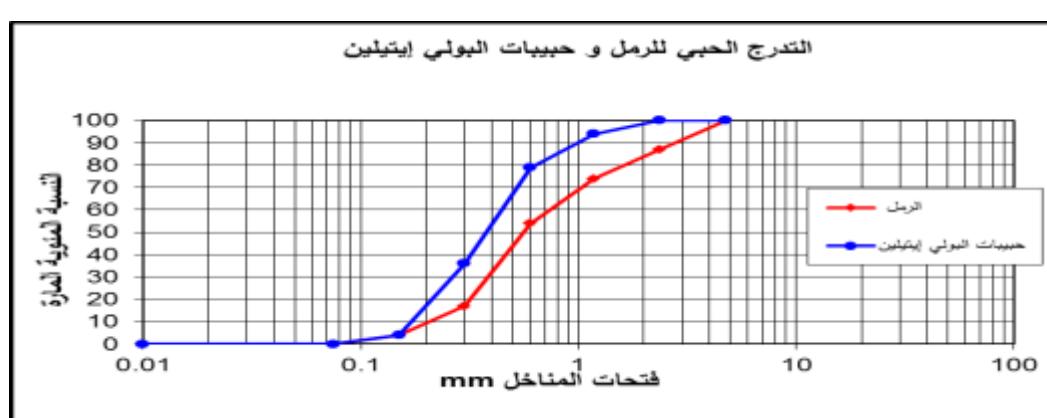
وقد تم التركيز على استخدام حبيبات البولي إيتيلين معادة التصنيع و التي حصلنا عليها محلياً من أحد المعامل في مدينة اللاذقية حيث يتم في هذا المعمل تخلص قطع البولي إيتيلين المأخوذة من خزانات المياه المستعملة من جميع الشوائب ثم طحنها لإعادة تدويرها.

4. مواصفات المواد الداخلة في خلطات المونة الإسمنتية :

استُخدمت في البحث لتحضير خلطات المونة الإسمنتية المختلفة المواد التالية :

- (a) إسمنت بورتلاندي عادي أسود تصنيف I صنع معمل إسمنت طرطوس مُصنَع وفق المواصفة السورية رقم 1987/63 بصنف 32.5 .
 - (b) ماء للجبل قابل للشرب.
 - (c) رمل مزيج مكون من رمل نهري من مقاالت مرقية (منطقة بانياس) و ناعم من مقاالت منطقة القريتين (رمل فرواني) للحصول على مزيج رملي بمعامل نعومة قدره $M_f=2.5$ ، و قيمة متوسطة للمكافئ الرملي $ES=98\%$. حصلنا عليها بعد الغسل، وزن حجمي صلب $\rho_s=2.64g/cm^3$.
 - (d) حبيبات من البولي إيتيلين المطحون_: نبين فيما يلي خصائص هذه المادة التي تم الحصول عليها من خلال الاختبارات المجرأة عليها في مخبر تجريب المواد في كلية الهندسة المدنية بجامعة تشرين.
- الوزن الحجمي الصلب: $\rho_s=0.91g/cm^3$
 المقاومة على الشد المباشر: $\sigma_t=250:g/cm^2$
 درجة الذوبان: $t=120C$
 معامل النعومة: $M_f=1.87$

يظهر في الشكل (1) منحني التدرج الحبي لعينتي مطحون المادة البلاستيكية من البولي إيتيلين وعينة الرمل المستخدم:



الشكل (1) منحنيات التدرج الحبي للمادة البلاستيكية و الرمل

4.2. تصميم خلطات المونة الإسمنتية :

استخدمت المواد الموصفة سابقاً في صناعة عينات المونة الإسمنتية مختلفة التركيب (مع و بدون حبيبات من البولي إيتيلين). تمت عملية التحضير باستخدام خلط المونة الإسمنتية الخاص في مخبر تجريب المواد في كلية الهندسة المدنية بجامعة تشرين، و بشكلٍ موحد لجميع العينات وفق التسلسل التالي [4]:

- وزن المواد (رمل - إسمنت - ماء - حبيبات بولي إيتيلين) بدقة وبشكل منفصل.
- وضع الماء في الخلط بهدوء (الخلط متوقف).
- وضع الإسمنت في الخلط (الخلط متوقف).
- تشغيل الخلط بسرعةٍ بطيئة (140 دورة/دقيقة)، مدة 15 sec.
- إضافة الرمل (أو خليط الرمل مع حبيبات البولي إيتيلين).
- ترك الخلط يدور بسرعةٍ بطيئة (140 دورة/دقيقة)، مدة 30 sec.
- إيقاف الخلط و تحريك المواد يدوياً لنزع ما النتصق في قعر وعاء الخلط.
- إعادة الخلط للدوران بسرعةٍ (285 دورة/دقيقة)، مدة 30 sec ثم ببطء مدة 15 sec.

تم تحضير مجموعة من العينات المنشورة ذات الأبعاد 16cm * 4*4 و ذلك بتراكيب مختلفة بحسب نسبة المادة البلاستيكية المضافة للخلطة كنسبة مؤوية تستبدل حجماً من محتوى الرمل.

بلغ عدد العينات المحضررة لهذا البحث تسعًا وثلاثين عينة منشورة من جميع الخلطات التي شملت خمسة تراكيب اختلفت فيما بينها بمحتواها من حبيبات البولي إيتيلين.

يبين الجدول (1) تراكيب هذه الخلطات حيث تدل الرموز V0, V10, V20, V30, V40 على نسب الاستبدال الحجمي للرمل بحبيبات البولي إيتيلين في الخلطات. حيث تم اقطاع النسبة المستبدلة من الرمل وزناً ثم حساب حجم هذه النسبة واستبدالها بحجم مكافئ من مادة البلاستيك ثم حساب وزنها وإضافته إلى الخلطة.

الجدول (1) التركيب الوزني لخلطات المونة الإسمنتية

رمز الخلطة	وزن الرمل (g)	وزن الرمل المستبدل (g)	حجم البوليمر cm ³	وزن البولي إيتيلين (g)	وزن الماء (g)	وزن الإسمنت (g)	وزن البولي إيتيلين (g)
V0	1500	0			250	500	
V10	1350	150	56.8	52	250	500	
V20	1200	300	114	103	250	500	
V30	1050	450	171	154	250	500	
V40	900	600	228	205	250	500	

النتائج و المناقشة:

تم إجراء سلسلة من الاختبارات على العينات المختلفة من خلطات المونتا الإسمنتية مع و بدون استبدال و ذلك لقياس تأثير استبدال الرمل بحببيات البولي إيتيلين على الخصائص الميكانيكية و الفيزيائية للمونتا الإسمنتية.

شملت سلسلة الاختبارات المgora على العينات ما يلي:

- المقاومة على الشد بالانعطاف.
- المقاومة على الضغط البسيط.

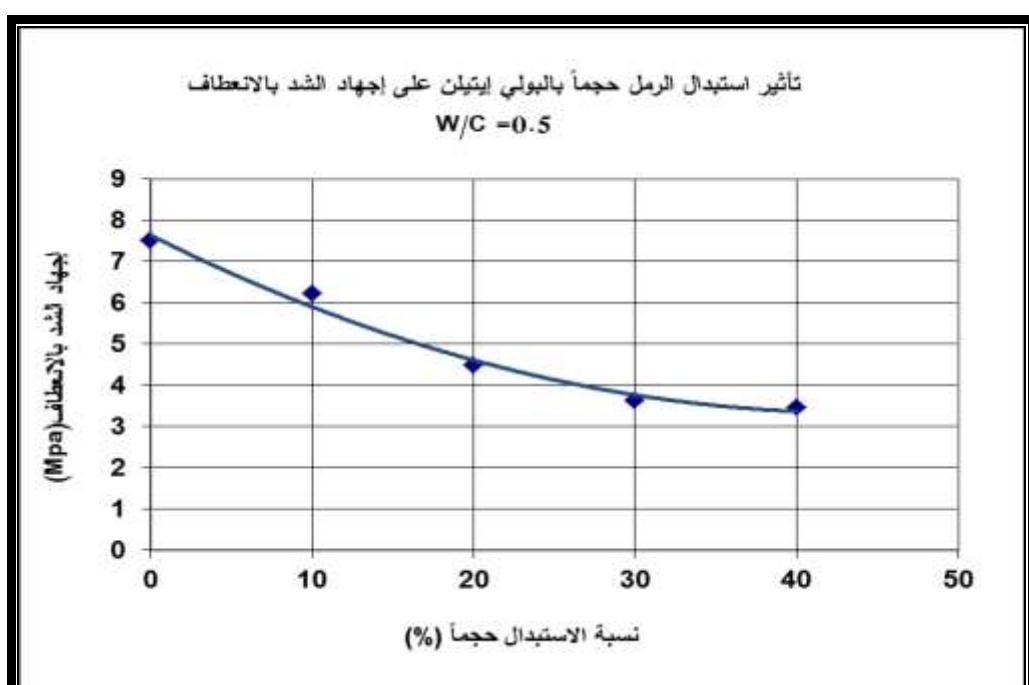
دراسة تأثير مقاومة العينات بعد تعريضها لدرجة حرارة 160°C بعد تصلبها لاختيار نسبة الاستبدال الحجمية المثلث للخلطة من حببيات البولي إيتيلين.

دراسة تأثير تغير درجة الحرارة بين 130°C و 220°C على الخلطة المثلث لإيجاد درجة الحرارة المثلث التي تعطي أفضل تحسن لخواص المقاومة لخلطات المونتا الإسمنتية المعدلة بحببيات البولي إيتيلين بالنسبة الحجمية المثلث من البولي إيتيلين.

دراسة تأثير مقاومة العينات بعد تعريضها لدرجة الحرارة المثلث بعد تصلبها.

5. 1. تأثير استبدال الرمل بحببيات البولي إيتيلين على المقاومة على الشد بالانعطاف :

أجريت جميع اختبارات قياس الخصائص الميكانيكية و الفيزيائية للخلطات المحضرية بعمر لا 28 يوماً. يبين الشكل (2) تأثير استبدال الرمل بحببيات البولي إيتيلين على مقاومة المونتا الإسمنتية على الشد بالانعطاف.

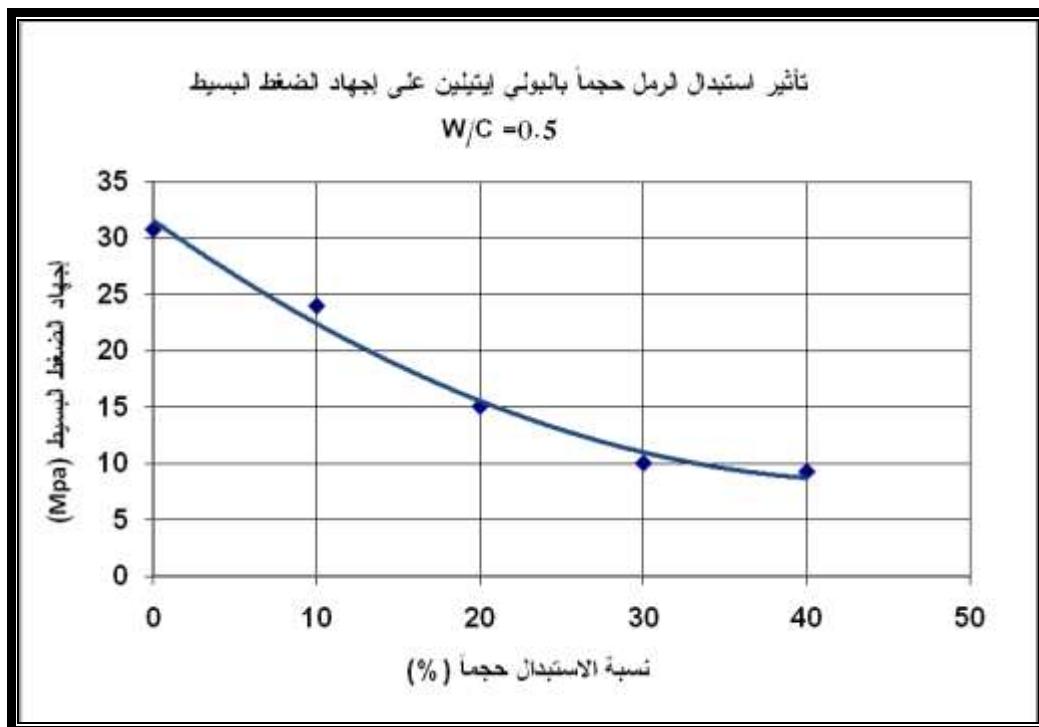


الشكل (2) تأثير استبدال الرمل حجماً بالبولي إيتيلين على إجهاد الشد بالانعطاف.

تمثل كل نقطة من نقاط المنحني وسطي قيمة إجهاد الشد بالانعطاف لثلاث عينات متماثلة. يبدو من منحني الشكل (2) نقصان قيم المقاومة على الشد بالانعطاف بشكل واضح مع زيادة نسبة الاستبدال الحجمي بالبولي إيتيلين في الخلطة. يُعزى ذلك إلى الترابط الضعيف بين حبيبات البلاستيك والungeine الإسمنتية الرابطة مقارنة بترابط العجينة مع حبيبات الرمل. كما تبدو النتائج متواقة مع أبحاث مماثلة سابقة [4 - 5].

5. 2. تأثير الاستبدال على المقاومة على الضغط البسيط:

يبين المنحني في الشكل (3) الانخفاض الواضح في قيم المقاومة على الضغط البسيط مع زيادة نسبة الاستبدال الحجمي بالبولي إيتيلين في الخلطة. كما يبدو تأثير المقاومة على الضغط البسيط أكثر حدة من نقصان المقاومة على الشد بالانعطاف. [3]



الشكل (3) تأثير استبدال الرمل حجماً بالبولي إيتيلين على إجهاد الضغط البسيط.

5. 3 - تأثير الاستبدال على خصائص المونة المعدلة بالبولي إيتيلين بدرجات الحرارة المرتفعة:

تم التركيز في هذا البحث على دراسة تأثير الحرارة على عينات المونة الإسمنتية بترابكيها المختلفة و لهذا الغرض تم تعريض هذه العينات إلى تسخين و تبريد بين الدرجتين 20°C و 160°C .

تم الانتقال الحراري بين الدرجة 20 و الدرجة 160 بشكل متدرج و خلال ساعة من الزمن، لترك بعدها العينات لمدة ساعتين إضافيتين عند الدرجة 160 درجة مئوية، ثم تُترك لتبرد بشكل تدريجي معاكس لبرنامج التسخين و ذلك بين الدرجتين 160 و 20 و اختبارها في اليوم التالي.

اختبرت العينات المعرضة للتسخين و التبريد وفق الآلية السابقة لتحديد تأثير خصائصها الميكانيكية و الفيزيائية بالحرارة المرتفعة بهدف الوصول إلى نسبة الاستبدال المثلث.

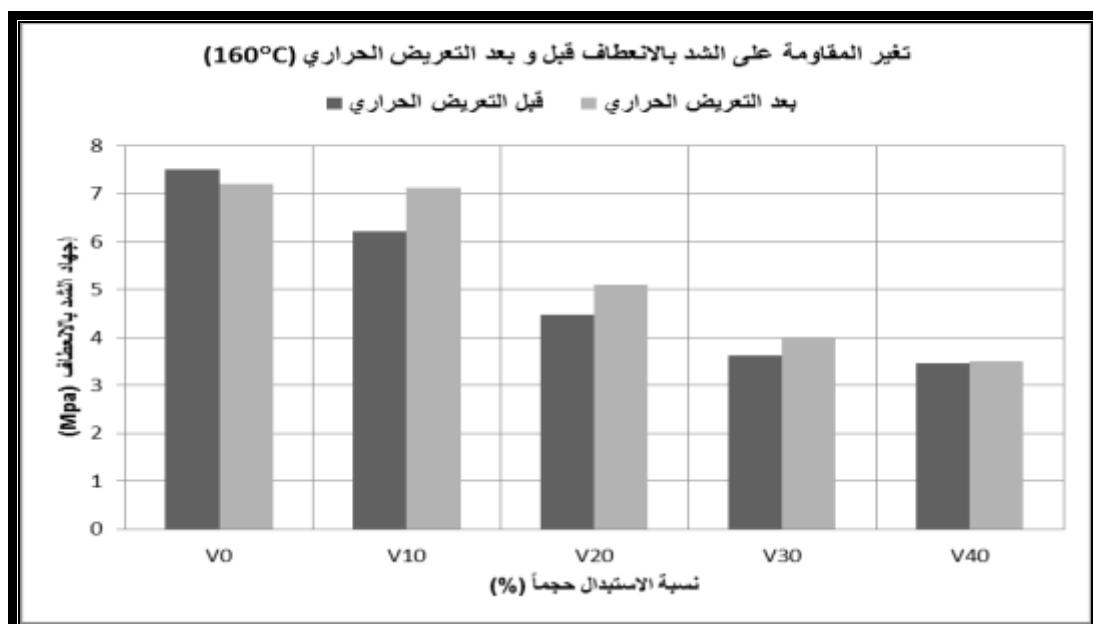
5.3.1. تأثير الحرارة المرتفعة على مقاومة المونة المعدلة للشد بالانعطاف:

تُظهر نتائج الاختبارات على المونة الإسمنتية المعدلة بحبوب البولي إيتيلين عند التعرض لدرجة الحرارة 160°C أن مقاومة المونة الإسمنتية على الشد بالانعطاف ترتفع بحسب محددة في الجدول 2 بعد تعريضها للت BX وفق الآلية الموضحة سابقاً.

يوضح الشكل (4) تغير المقاومة على الشد بالانعطاف بعد تعريض العينات للحرارة المرتفعة و تبريدها و ذلك بالنسبة للخلطات التي تحوي في تركيبها حبوب البولي إيتيلين بنسب استبدال مختلفة. كما يبين الجدول (2) نسب تغير المقاومة عند التعرض للحرارة.

الجدول (2) تغير المقاومة على الشد بالانعطاف قبل و بعد التعرض الحراري عند الدرجة 160°C

نسبة الانعطاف (%) للحرارة	الشد بالانعطاف مع تعريض حراري (Mpa)	الشد بالانعطاف بدون تعريض حراري (Mpa)	الخلطة
-4.0	7.2	7.5	V0
14.5	7.1	6.22	V10
13.8	5.1	4.48	V20
10.8	4.0	3.62	V30
1.2	3.5	3.46	V40



الشكل (4) تغير المقاومة على الشد بالانعطاف قبل و بعد التعرض الحراري.

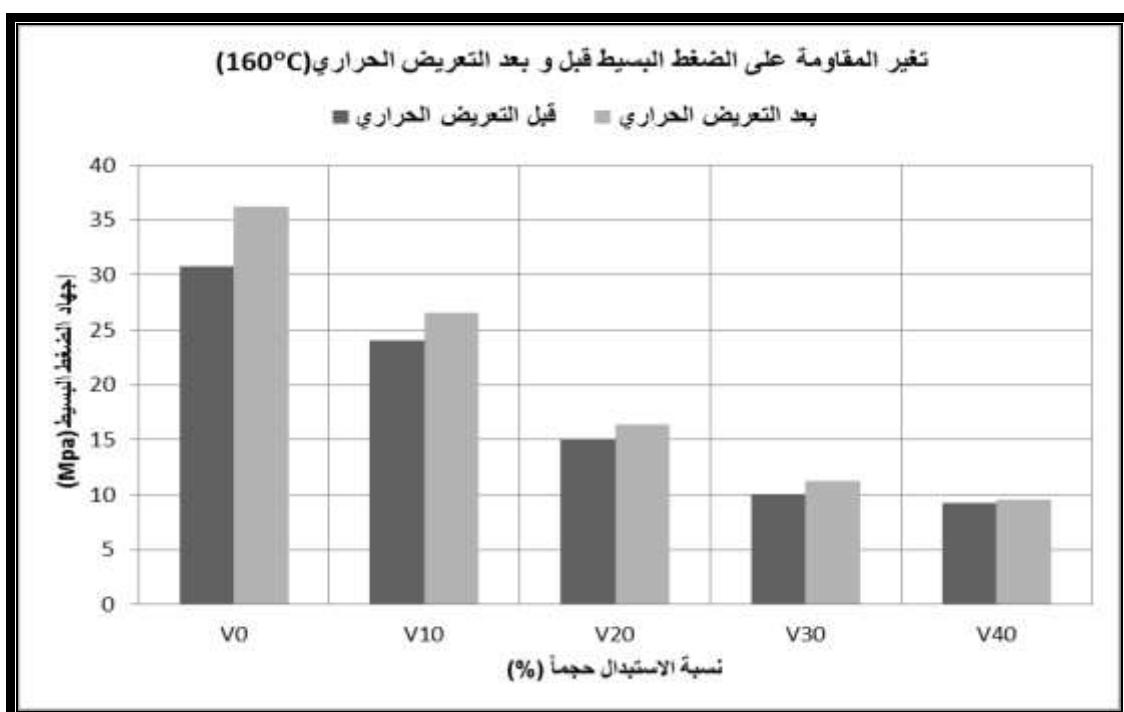
5.3.2. تأثير الحرارة المرتفعة على مقاومة المونة المعدلة للضغط البسيط:

تظهر نتائج الاختبارات على المونة الإسمنتية المعدلة بحببيات البولي إيتيلين أن المونة تعود و تكتسب مقاومة على الضغط البسيط بعد تعريضها للتسخين و التبريد وفق الآلية الموضحة سابقاً.

يظهر على الشكل (5) و الجدول 3 سلوك العينات بالنسبة للضغط البسيط بعد تعريضها للحرارة المرتفعة و تبریدها وذلك بالنسبة للخلطات التي تحوي في تركيبها حببيات البولي إيتيلين بنسب استبدال مختلفة.

الجدول (3) تغير المقاومة على الضغط البسيط قبل و بعد التعريض الحراري عند الدرجة 160°C

نسبة تغير المقاومة بعد التعريض للحرارة (%)	الضغط البسيط مع تعريض حراري (Mpa)	الضغط البسيط بدون تعريض حراري (Mpa)	الخلطة
17.5	36.2	30.8	V0
10.6	26.6	24	V10
8.6	16.4	15.05	V20
13.0	11.3	10	V30
2.7	9.5	9.25	V40

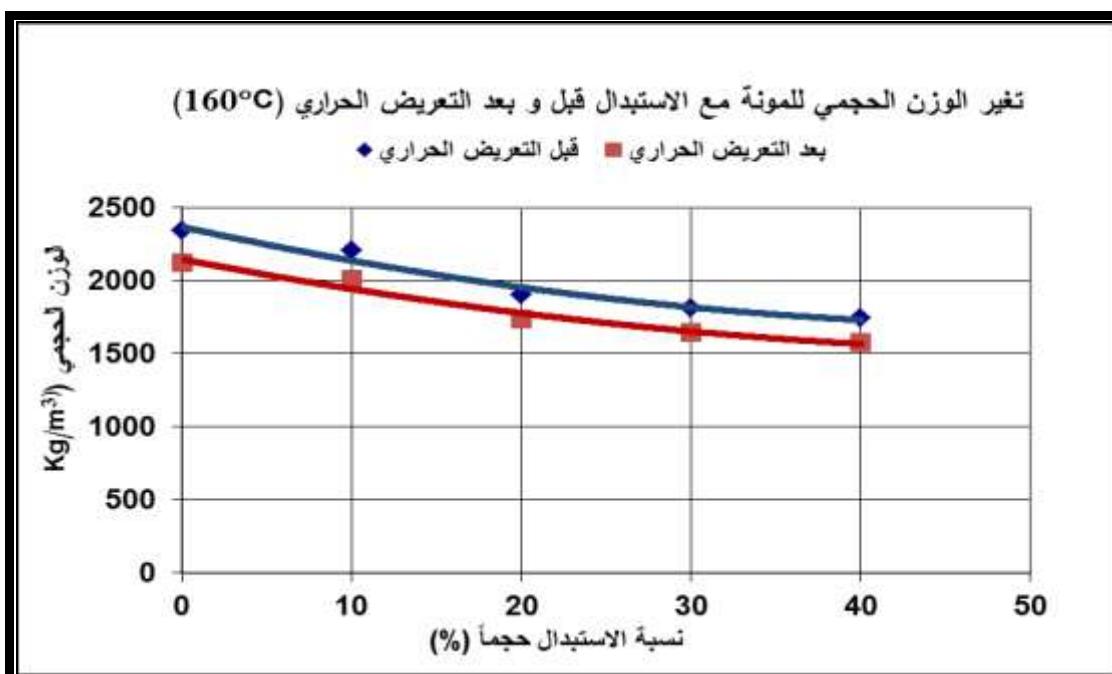


الشكل (5) تغير المقاومة على الضغط البسيط قبل و بعد التعريض الحراري.

5.3.3. تأثير الاستبدال و الحرارة المرتفعة على الوزن الحجمي للمونة المعدلة:

يساهم الوزن النوعي المنخفض لمادة البلاستيك $\rho_s = 0.91 \text{ g/cm}^3$ في إنفاص الوزن الحجمي للخلطة كلما زادت نسبة استبدال الرمل. يبين الشكل (6) الأثر الإيجابي لاستبدال الرمل نسبياً بحببيات البلاستيك و الذي يتمثل

بانخفاض الوزن الحجمي للمونة المعدلة بحببيات البولي إيتيلين مع نسب الاستبدال. يزداد انخفاض الوزن الحجمي للمونة المعدلة بحببيات البولي إيتيلين كلما تعرضت العينات للحرارة، يفيد ذلك في الحصول على مونة خفيفة ذات وزن حجمي منخفض ($\rho < 2000 \text{ Kg/m}^3$).



الشكل (6) تأثير استبدال الرمل بالبولي إيتيلين على الوزن الحجمي قبل وبعد التعرض للحرارة.

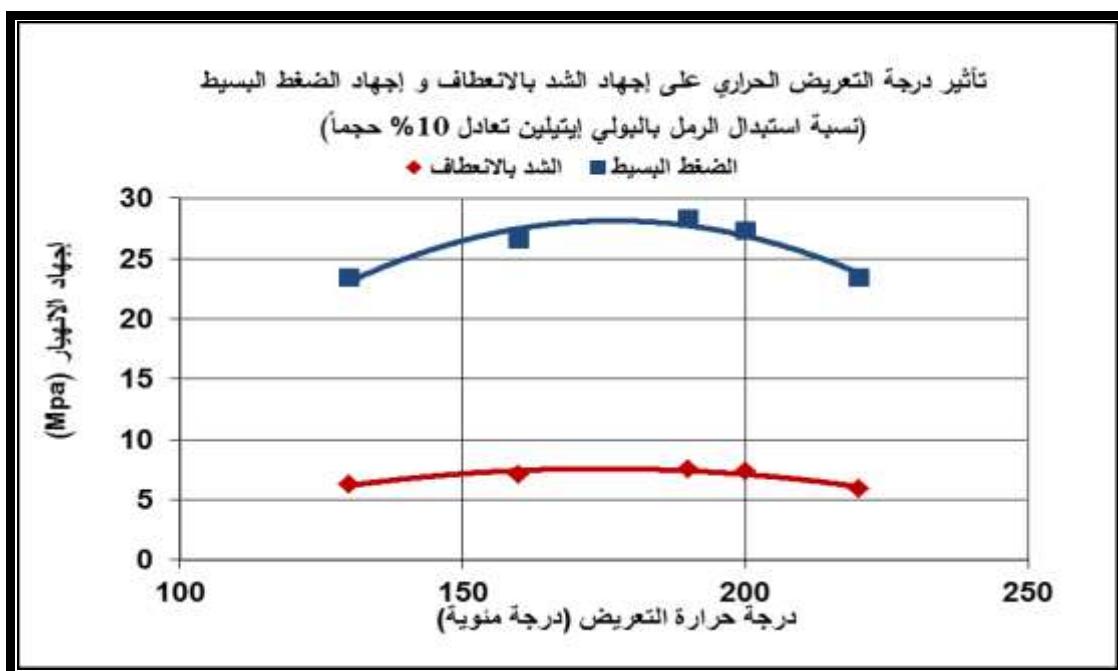
بعد معاينة نتائج الاختبارات بعد التعرض الحراري للعينات بدرجة الحرارة 160°C يظهر ان النسبة الأفضل للاستبدال الحجمي للرمل بحببيات البولي إيتيلين هي بحوالـا 10% إذ تحافظ عندها المونة المعدلة على مقاومة مقبولة على الشد بالانعطاف والضغط البسيط على الرغم من وجود حببيات البولي إيتيلين التي تخـــفض تلك المقاومات. كما تـــعد قيم الأوزان الحجمية التي حصلنا عليها عند هذه النسبة منخفضة نسبياً (أقل من 2000 kg/m^3). أما نسب الاستبدال التي تتجاوز الـ 10% فقد أبدت عندها المونة أداء أقل عند التعرض الحراري مع تسجيل انخفاض الوزن الحجمي الذي يسمح باعتبار المونة في هذه الحالة مونة خفيفة.

و لتحديد درجة الحرارة الأفضل للتعرض، فـــمنا بدراسة تأثير درجة حرارة التعرض انطلاقاً من الـ 130°C التي تمثل درجة بداية ذوبان المادة البلاستيكية حتى الـ 220°C التي تمثل درجة أكســـتها ونقـــكها الكامل. تم اختبار ثلاثة مواسير من المونة الإسمنتية المعدلة بالبولي إيتيلين بنسبة استبدال حجمـــية 10% من أجل كل درجـــات التعرض الحراري التالية: (130°C, 160°C, 190°C, 200°C, 220°C) وذلك وفق آلية التسخين والتبريد المعرفة سابقاً.

يبـــين الجدول (4) و الشـــكل (7) نتائج إجهاد الشـــد بالانعطاف والضغط البسيط لعينات المونة الإسمنتية المعدلة بنسبة استبدال حجمـــي 10% بعد تسخـــينها وتبرـــيدـــها بدرجـــات الحرارة المـــذكورة أعلاه.

الجدول (4) إجهاد الشد بالانعطاف والضغط البسيط لعينات المونة الإسمنتية المعدلة بنسبة 10%

MPa	إجهاد الضغط البسيط	إجهاد الشد بالانعطاف MPa	درجة الحرارة
23.4		6.3	T= 130°C
26.6		7.1	T= 160°C
28.3		7.5	T=190°C
27.3		7.4	T=200°C
23.4		5.9	T= 220°C



الشكل (7) تأثير تغير درجة الحرارة على سلوك المقاومة لنسبة الاستبدال 10 %

نلاحظ من خلال الشكل أعلاه أنه و عند وصول درجة الحرارة الى الدرجة 190°C تبدأ حبيبات البولي إيتيلين بالانصهار لتكون روابط جديدة مع بعضها ومع حبيبات المونة الإسمنتية المجاورة لها و عند إعادة تبريدها تتبلور جزيئات البولي إيتيلين مرة ثانية بفعل السلسل المفتوحة بشكل متعرج ملتوى حيث تعود الروابط المتفككة لتنحد عند درجة حرارة الغرفة وتتقوس المادة و تتحول بذلك إلى شبكة تربط بين جزيئات المادة لتتملا الفراغات وهذا ما يفسر زيادة المقاومة على الشد عند درجة الحرارة 190°C [7].

وكذلك تبين أنه بعد التعرض الحراري تزداد مقاومة الضغط البسيط بشكل أفضل و هو ما يعود لكون المقاومة العظمى للبلاستيك تظهر عندما ينصلح تماما لتملاً جزيئاته فيما بعد الفراغ ثم تتجدد بمقاومة أكبر .

يبين الشكل (5) أن درجة الحرارة الأفضل للتعرض هي بجوار الـ 190°C اذ أنه بدرجات الحرارة الأقل أو الأعلى لا تصل المادة إلى المقاومة القصوى حيث لا تتفكك الروابط بشكل كامل بدرجات الحرارة الأقل أو أنها تتخرّب ولا تعود للانتظام في درجات الحرارة الأعلى من 190°C .

الاستنتاجات والتوصيات :

1. تدل نتائج استخدام حبيبات البولي إيتيلين المدورة كإحدى مكونات المونة الإسمنتية على إمكانية التخلص من هذه النفايات بطريقة علمية على الرغم من بعض المساس بالخصائص الميكانيكية للمونة و التي يمكن إعادة نسيباً بالتعريض الحراري الذي يمكن أن تعالج به العناصر مسبقة الصنع في أفران خاصة.
2. سيساهم استخدام هذه المنتجات البوليميرية في صناعة المونة و البيتون في تقديم حلول بديلة ملائمة بيئياً واقتصادياً مقارنة بالحرق أو الدفن عندما تُطرح مشكلة التخلص من النفايات البلاستيكية.
3. استخدمنا في هذا البحث نسب الاستبدال الحجمية و آلية تأثيرها على الخواص الميكانيكية بصورة دقيقة من خلال التجارب التي أجريت على عدد كبير من العينات. إذ أمكن من خلال ذلك التوصل إلى التركيب الأكثر ملاءمة لصناعة مونة قابلة للتنفيذ في عناصر مسبقة الصنع تصلح للاستخدام في الأنابيب.
4. تبين من خلال نتائج التعريض الحراري إمكانية استعادة جزء من مقاومة المونة الإسمنتية المعدلة بحببيات البولي إيتيلين بعد تحديد نسبة الاستبدال المثلثي و حرارة التعريض الأنساب.
5. تعد النتيجة الأهم التي وصلنا إليها إمكانية استعادة جزء مهم من المقاومة على الشد و الضغط عند إدخال حبيبات البولي إيتيلين إلى تركيب الخليطة بتعريضها لحرارة بجوار 190°C كون تبلور البولي إيتيلين عند هذه الدرجة قريب من التوازن الكامل والشكل البلوري المستقر.
6. من المهم دراسة ظاهرة كسب المقاومة بعد التعريض الحراري على البيتون، و سيكون عند ذلك متاحاً استخدام نفايات بلاستيكية أكبر حجماً من الحبيبات المستخدمة في المونة الإسمنتية. مما سيخفض من نفقات إدارة النفايات البلاستيكية إذا ما أظهرت النتائج على البيتون زيادات ممكنة في المقاومات بعد التعريض الحراري بحسب تقارب النسب التي بينتها نتائج هذا البحث على المونة الإسمنتية المعدلة بحببيات البولي إيتيلين.

المراجع :

1. KHATIB J. , KAUR I. " Use of recycled plastic in concrete" , Elservier, India, 2008, pp. 1835-1852.
2. GUPTA E. "Study of the use of plastic from municipal solid waste in concrete as a disposal technique" department of civil Engineering, New Delhi, India, 2006.
3. ZHANG Y. "Effects of different types of polyethylene on the morphology and properties of recycled polyethylene". Polymers for Advanced Technologies, Vol. 22, Issue 12, pp. 1851-1858, December 2011.
4. خيرك، علي. أثر الاستخدام الأمثل للملدنات على مواصفات المونة الإسمنتية في الحالة الطرية والصلبة، مجلة جامعة تشرين للدراسات والبحوث العلمية- سلسلة العلوم الهندسية، جامعة تشرين، المجلد (30) العدد (1) 2008، 29 – 39.
5. BABOO R. , RUSHAD S. , BHAVESH K. , DUGGAL S. K. "Study of waste plastic mix concrete with plasticizer" National Institute of Technology, patna, India, vol.2012, Article ID469272, 5 pages.
6. MARZOUK O. Y. , DHEILLY R. M. , QUENEUDEC M. "Valorization of post-consumer waste plastic in cementitious concrete composite" wast management, vol.27, pp.310-318, 2007.
7. ARIEY R. "caractérisation mécanique et modélisation thermodynamique du comportement anisotrope du polyéthylène à haute densité. Intégration des effets d'endommagement". Thèse de Doctorat, INPL, Université de Nancy, France, 2007.