

دراسة إمكانية استخدام الحصىات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA في تصميم الخلطات الإسفلتية الحارة HMA

الدكتور رامي حنا*

الدكتور رناء أحمد**

سميرة عباس***

(تاريخ الإيداع 29 / 11 / 2016 . قُبِلَ للنشر في 7 / 3 / 2017)

□ ملخص □

إن إعادة استخدام الحصىات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA كبديل عن الحصىات الطبيعية NA في الرصف الطرقي سوف يقلل من الطلب على المصادر الطبيعية بالتوازي مع التقليل من كميات النفايات المنتشرة والمتزايدة يومياً في المكبات أو التي ترمى على أطراف المدن والتي أصبحت تشكل تهديداً خطيراً على البيئة . تهدف هذه الدراسة إلى البحث في إمكانية استخدام الحصىات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA كبديل عن الحصىات الطبيعية في إنتاج الخلطات الإسفلتية الحارة HAM للطرق ذات الحمل المروري المتوسط عبر تصميم خلطات إسفلتية حارة بطريقة مارشال بنسب مختلفة من الحصىات المعاد تدويرها هي -75 -50 -25-0 (100%) وبنسب بيتومين (% 6.5 - 6 - 5.5 - 5 - 4.5) ومن ثم دراسة خصائصها . أعطت الخلطات التي تحوي نسباً من الحصىات المعاد تدويرها مقدارها 0-50% من مجموع الحصىات الطبيعية نتائج أفضل من حيث الثبات والانسياب وأظهرت ديناميكية في التجاوب مع طريقة الخلط والتجهيز في القوالب .

الكلمات المفتاحية : الحصىات المعاد تدويرها RCA - الحصىات الطبيعية NA - الخلطات الإسفلتية الحارة

HMA - طريقة مارشال

* أستاذ مساعد - قسم المواصلات والنقل - كلية الهندسة المدنية - جامعة تشرين - اللاذقية - سورية .

** مدرس - قسم المواصلات والنقل - كلية الهندسة المدنية - جامعة تشرين - اللاذقية - سورية .

*** طالب ماجستير - قسم المواصلات والنقل - كلية الهندسة المدنية - جامعة تشرين - اللاذقية - سورية

Studying of using recycled concrete aggregates RCA in hot mix asphalt (HMA)

Dr. Rami Hanaa^{*}
Dr. Ranaa Darwish Ahmad^{**}
Samira Wafeek Abbas^{***}

(Received 29 / 11 / 2016. Accepted 7 / 3 / 2017)

□ ABSTRACT □

Re-using of recycled concrete aggregates RCA from construction and demolition wastes in pavement sector will reduce the demand for the natural resources as well as reduce the large quantities of wastesthat increasing day by dayeither in landfills or around the cities,which become a serious threat on the environment.

This study aims to research the possibility of using the RCA as aggregates in hot asphalt mixes HAM formedium traffic roadsby preparing hot asphalt samples with different percent of RCA :(0-25-50- 75 – 100%) and different percent of bitumen contents(4.5-5-5.5-6-6.5 %) then determine the Volumetric and mechanical properties resulting from the Marshall mix design method. The results indicated that the mixes with 0-50% RCA of total aggregates show better values ofstability, flow and dynamic responding to processing method of mixing and preparation in the mold.

Key words: recycled concrete aggregates RCA – natural aggregates NA- hot asphalt mixes HAM – marshallmethod.

* Associate Professor, Faculty of Civil Engineering, Tishreen University, Lattakia, Syria.

** Assistant Professor, Faculty of Civil Engineering, Tishreen University, Lattakia, Syria.

*** Postgraduate Student, Faculty of Civil Engineering, Tishreen University, Lattakia, Syria.

مقدمة :

ترافق التطور العمراني والاقتصادي المتسارع الذي يشهده قطاع البناء في الوقت الراهن مع تزايد الطلب على الموارد الطبيعية كما أن عمليات ترميم المباني والبنى التحتية القديمة أدت لتوليد كميات متزايدة يومياً من نفايات الهدم التي تتراكم على أطراف المدن بشكل عشوائي أو يتم تكديسها في مكبات خاصة، والتي أصبحت عاجزة عن استيعاب الكميات الهائلة منها .

بدأت معظم الدول كالولايات المتحدة الأمريكية وبريطانيا والسويد وهولندا والدانمارك أبحاثاً عديدة لإيجاد طرق فعالة للتقليل من حجم النفايات المرمية من خلال إعادة استخدام المواد وتدويرها، حيث استخدمت كميات كبيرة منها في إنشاء الرصف الطرقي والأعمال البيتونية الطرقية والهندسية بما يؤمن حماية الموارد الطبيعية وتأمين استخدام متوازن وسليم للمكبات، حيث إن تكسير نفايات البيتون ينتج حصويات خشنة وحصويات ناعمة حسب معايير التدرج، وقد أشارت العديد من الدراسات إلى إمكانية استخدام الحصويات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA كبديل عن الحصويات الطبيعية NA في إنتاج خلطات المبول الإسفلتي الحار .

أعطت الحصويات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA خواصاً هندسية مقبولة رغم اختلافها عن الحصويات الطبيعية NA، حيث أظهرت الدراسات والأبحاث انخفاض قيم الوزن النوعي وارتفاع عامل اهتراء و امتصاصية الحصويات المعاد تدويرها مقارنةً مع الحصويات الطبيعية [1],[2],[3],[4],[5],[6] إلا أنها أعطت خواصاً جيدة لدى تعديلها بالحصويات الطبيعية لإنتاج المبول الإسفلتي الحار ، كما تبين بأن زيادة نسبة الحصويات المعاد تدويرها RCA سوف تؤدي لارتفاع محتوى البيتومين الأمثل المطلوب لتحضير المبول الإسفلتي الحار وانخفاض في كثافة المبول ووزنه الحجمي بالإضافة إلى تزايد نسبة الفراغات الهوائية في الخلطة VA وتناقص ثبات المبول وانسيابه مع تزايد نسبة RCA ومع ذلك فقد أعطت قيمة مقبولة ومحقة للمواصفات [1],[2],[3],[4],[5],[6]

قام Abdelzاهر E. A. وآخرون [1] عام 2015 بإجراء دراسة هدفت لتقييم ودراسة تأثير النسب المختلفة للحصويات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA كبديل عن الحصويات الطبيعية NA في تصميم الخلطات الإسفلتية الحارة HMA عبر تحضير عينات إسفلتية بنسب حصويات معاد تدويرها (0 - 15 - 30 - 45 - 60 - 100 %) باستخدام البيتومين (60-70)، وقد بينت الدراسة انخفاض قيم الوزن النوعي وارتفاع عامل اهتراء وامتصاصية الحصويات المعاد تدويرها مقارنةً مع الحصويات الطبيعية و تزايد الانسياب ومحتوى البيتومين الأمثل OAC وتناقص الكثافة مع تزايد نسبة الحصويات المعاد تدويرها وانخفاض قيمة الثبات مع تزايد نسبة الحصويات المعاد تدويرها إلا أنها كانت ضمن المواصفات المطلوبة .

وفي دراسة أخرى قام Nabil al sarrag 2014 وآخرون [2] قاموا بدراسة تأثير نسب الحصويات المعاد تدويرها RCA على خصائص الخلطات الإسفلتية الحارة، حيث وجدوا تحسناً في خواص الانسياب والثبات والوزن الحجمي ومقاومة الشد غير المباشر للخلطة مع تزايد نسبة الحصويات المعاد تدويرها حتى نسبة 50%، على الرغم من تزايد محتوى البيتومين الأمثل .

في بحثنا هذا قدمنا دراسة لتصميم خلطات إسفلتية بحصويات طبيعية ومدورة وتحوي نسباً من الحصويات المعاد تدويرها، تراوحت نسبها من الخليط الحصوي الكلي بين (0-100%) حيث أن الحصويات المعاد تدويرها من بيتون الهدم قاسية وتحقق متطلبات فنية مقبولة بعدها الأدنى للخلطات الإسفلتية المستخدمة في إنشاء الطرق متوسطة الكثافة المرورية، ومع ذلك فقد كانت النتائج جيدة وتحقق مواصفات فنية جيدة سنستعرض أهم نتائجها في الفقرات اللاحقة.

أهمية البحث وأهدافه :

تأتي أهمية البحث من الحاجة لإيجاد مواد رصف طرقي بديلة ومكافئة للمواد ذات المصدر الطبيعي من مخلفات البيتون ونواتج الهدم C&D بما يضمن إعادة استخدامها وتدويرها بشروط مناسبة . ويهدف هذا البحث إلى تقييم ودراسة إمكانية استخدام نواتج طحن نفايات البيتون في إنتاج خلطات المجلول الإسفلتي الحار واستخدامها كبديل عن الحصىات الطبيعية للطرق ذات الحمل المروري المتوسط، ومقارنة أداء ومواصفات هذه الخلطات مع الخلطات التقليدية ومع المعايير والشروط المحلية المعمول بها في سورية، ومن ثم دراسة تأثير النسب المختلفة للحصىات المعاد تدويرها على خصائص المجلول الحار HMA ، ولتحقيق الأهداف المطلوبة يجب فهم ودراسة الخصائص الهندسية للحصىات المعاد تدويرها .

منهجية البحث :

أولاً : مصادر عينات البحث :

- (1) الحصىات الكلسية القاسية : وهي الحصىات الطبيعية NA : وهي الحصىات الكلسية القاسية المكسرة والتي لا يزيد قطر الحبة عن 20mm و ($LA \leq 30\%$) لتحضير عينة إسفلتية مرجعية من أجل عملية المقارنة، وقد تم الحصول على الحصىات الطبيعية من أحد مجابِل الإنشاءات العسكرية العاملة في اللاذقية .
- (2) البيتومين bitumen : تم استخدام نوع واحد من البيتومين في تصميم كل عينات الدراسة وبذلك يصبح بالإمكان دراسة تأثير نسبة الحصىات المدورة على الخصائص المدروسة، والبيتومين المستخدم لتحضير كل عينات الدراسة هو البيتومين (60-70)، وقد تم الحصول عليه من مصفاة بانياس وهو مطابق للمواصفة D-140ASTM بحيث تكون ممثلة بشكل صحيح للبيتومين المنتج في سورية .
- (3) الحصىات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA : وهي الحصىات الناتجة عن عمليات طحن وتكسير نواتج هدم المباني والبيتون حيث قمنابتكسير هذه الكتل بواسطة الكسارات للوصول إلى التدرج المطلوب المحقق للمواصفات القياسية السورية وأبعاد الحبات لا تزيد عن 20 mm، وقد قمنابجمعها من ثلاثة مواقع هي: مكب مدخل المدينة المؤقت، و بناء مهدم في منطقة الشاطئ الأزرق، و مكب البصة .

ثانياً : العمل المخبري :

- يستند البحث على الدراسة المخبرية لعينات إسفلتية مصنعة وفق طريقة مارشالا لمعتمدة في المواصفة AASHTO-T245، أما تسلسل الأعمال التي قمنابها في مخبر الطرق والمواصلات في كلية الهندسة المدنية - جامعة تشرين فقد كان وفق ما يلي :
- (1) تحضير عينات المواد الحصىية: تم إحضار نواتج هدم البيتون و طحنها ب استخدام الكسارة الأوتوماتيكية الموجودة في مخبر ميكانيك التربة في كلية الهندسة المدنية بجامعة تشرين .
 - (2) توصيف الحصىات المستخدمة في البحث :
- تم إجراء سلسلة من التجارب المخبرية على عينة الحصىات المدورة RCA و الطبيعية NA ومن ثم العمل على مقارنتها مع المواصفات القياسية السورية للطرق والجسور 2002، وهي :
- 1 - التحليل الحبي .

2 ثلوزن النوعي والامتصاصية .

3 ثلوس أنجلس .

4 ثلكافئ الرملية .

(3) اختبارات البيتومين :

وتشمل تجارب الغرز والاستطالة ونقطة التميع والوميض والاشتعال بغرض التأكد من مطابقة البيتومين

المستخدم في تحضير العينات للمواصفات المحلية المعمول بها .

(4) تحضير عينات الخلطات الإسفلتية الحارة :

قمنا بتحضير خلطات إسفلتية حارة باستخدام الحصىات الطبيعية NA بنسب بيتومين مختلفة لاستخدامها كمرجع للمقارنة، حيث تم تحضير عينات الخلطات الإسفلتية الحارة باستخدام أربعة نسب للحصىات المدورة RCA وهي (0 - 25 - 50 - 75 - 100%) و محتويات للبيتومين تتراوح بين (6.5 - 6 - 5.5 - 5 - 4.5) عند كل نسبة حصىات مدورة ، حيث أن تحضير كل عينات الدراسة وفق طريقة مارشال كما ذكر سابقاً وترص بـ 55 طريقة على كل وجه وهو عدد الطرقات المعتمد لتصميم الخلطات الإسفلتية للطرق ذات الحمل المروري المتوسط وفق طريقة مارشال [9] .

(5) اختبار العينات : تحديد المحتوى الأمثل للبيتومين OAC و نسبة الفراغات (VMA - VFB - Va) والوزن

الحجمي الأعظمي Gmm ومقارنتها مع معايير مارشال والمواصفات القياسية السورية للطرق والجسور 2002 .

النتائج والمناقشة :

نتائج توصيف الحصىات الطبيعية NA والمعاد تدويرها من نفايات البيتون RCA :

تم إجراء تجارب الوزن النوعي والاهتراء والامتصاصية والمكافئ الرملية للحصىات الطبيعية والمعاد تدويرها

وكانت النتائج كما هي موضحة في الجدول رقم (1) :

جدول رقم (1) نتائج الوزن النوعي والامتصاصية للحصىات الطبيعية NA والمعاد تدويرها RCA.

	حصىات طبيعية NA			حصىات معاد تدويرها RCA		
	19 - 4.75	0.425-4.75	≤ 0.075	19 - 4.75	0.425-4.75	≤ 0.075
قطر الحبة mm	19 - 4.75	0.425-4.75	≤ 0.075	19 - 4.75	0.425-4.75	≤ 0.075
الوزن النوعي الظاهري Gsa	2.620	2.610	2.697	2.612	2.328	2.639
الوزن النوعي الحجمي Gsb	2.604	2.592	2.697	2.343	2.3	2.639
الامتصاصية %	0.22	-	-	4.3	-	

جدول رقم (2) عامل الاهتراء والمكافئ الرملي للحصى الطبيعية NA والحصى المعاد تدويرها RCA

	حصى طبيعية NA	حصى مدورة RCA
المكافئ الرملي	73	89
SE %		
عامل الاهتراء	24.9	39.1
LA %		

نلاحظ من الجدول رقم (1) بأن الحصى المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA ذات وزن نوعي أقل من الحصى الطبيعية NA وامتصاصية أعلى، هذا سيؤدي حتماً إلى زيادة نسبة البيتومين المثالية، كما يوضح الجدول رقم (2) بأن الحصى المعاد تدويرها ذات اهتراء أعلى من الحصى الطبيعية إلا أنها تمتلك مكافئ رملي جيد .

المرحلة الثانية : تحضير عينات المجدول الإسفلتي :

بعد توصيف الحصى المستخدمة في البحث بنوعها قمنا بتحضير عينات مارشال بنسب متغيرة من الحصى المعاد تدويرها RCA هي: (0 - 25 - 50 - 75 - 100 %) عند نسب بيتومين متغيرة هي 5 - 4.5 - 6 - 6.5 - 5.5 -) ، ويوضح الجدول رقم (3) نتائج تحليل الفراغات والثبات لعينات المجدول المحضرة وفق طريقة مارشال عند النسب 0%RCA+100%NA (عينة المقارنة) .

جدول (3) نتائج تحليل الفراغات والثبات للخلائط الإسفلتية عند نسبة التعديل 0%RCA+100%NA

الانسياب mm	الثبات Kg	الفراغات المملوءة البيتومين VFB%	الفراغات في الحصى VMA%	الفراغات الهوائية VA%	الكثافة Gr/cm ³	محتوى البيتومين AC%
2.4	1217	60.6	15.5	6.1	2.176	4.5
2.55	1220	71	15.9	4.6	2.22	5
2.6	1224	77.6	16.5	3.7	2.218	5.5
2.72	1204	80	17	3.4	2.173	6
2.81	1194	84	17.4	2.8	2.167	6.5
OAC = 5.4%						

أما الجدول رقم (4) فيبين نتائج تحليل الفراغات والثبات لعينات المجدول المحضرة وفق طريقة مارشال عند النسب 75%NA+25 %RCA:

جدول (4) نتائج تحليل الفراغات والثبات لعينات مارشال عند نسبة 75%NA+25 %RCA

الانسياب mm	الثبات Kg	الفراغات المملوءة بالبيتومين VFB%	الفراغات في الحصويات VMA%	الفراغات الهوائية VA%	الكثافة Gr/cm ³	محتوى البيتومين AC%
2.3	1214	61.4	15.8	6.1	2.179	4.5
2.7	1257	69.2	15.9	4.9	2.265	5
2.8	1293	74.7	16.2	4.1	2.291	5.5
2.9	1233	78.6	16.8	3.6	2.289	6
3	1227	82.6	17.3	3	2.243	6.5
OBC = 5.57 %						

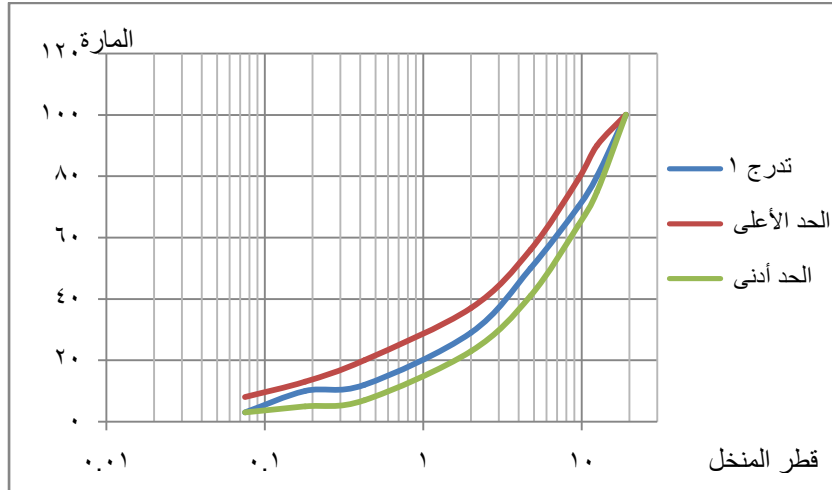
أما الجدول رقم (5) فيبين نتائج تحليل الفراغات والثبات لعينات المجلول المحضرة وفق طريقة مارشال عند النسب 50%NA+50 %RCA :

جدول (5) نتائج تحليل الفراغات والثبات لعينات مارشال عند نسبة 50%NA+50 %RCA

الانسياب mm	الثبات Kg	الفراغات المملوءة بالبيتومين VFB%	الفراغات في الحصويات VMA%	الفراغات الهوائية VA%	الكثافة Gr/cm ³	محتوى البيتومين AC%
2.45	1193	55	14.2	6.4	2.150	4.5
2.55	1203	61	14.7	5.7	2.162	5
2.67	1213	68	15	4.9	2.175	5.5
2.7	1217	71.3	15.7	4.5	2.190	6
2.77	1220	75.5	16.3	3.5	2.182	6.5
OBC = 6.1%						

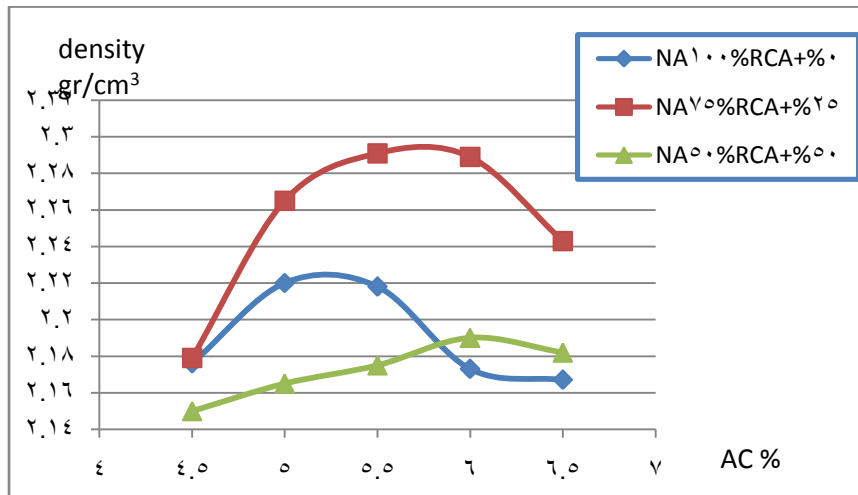
يوضح الشكل رقم (1) التدرج الحبي لعينة الحصويات التي تم اعتمادها لتحضير عينات المجلول الإسفلتي

الحار HMA :



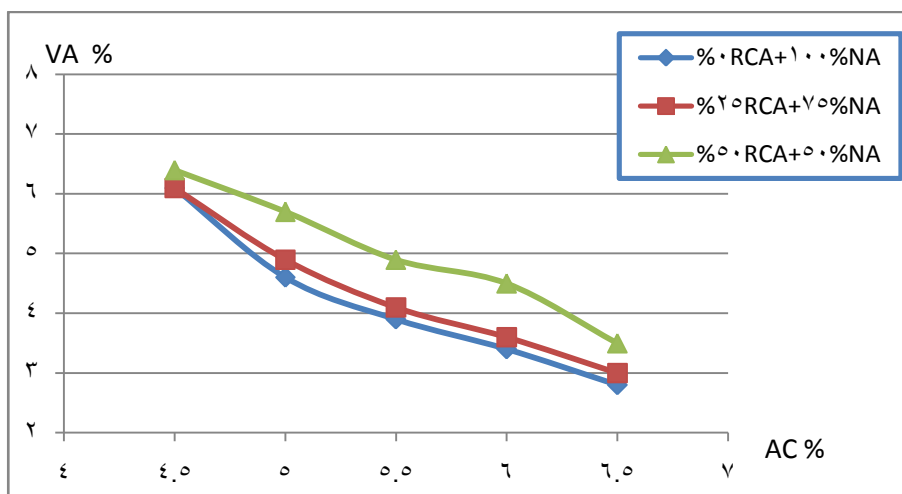
الشكل رقم (1) التدرج الحبي للحصىات .

تبين الأشكال ذات الأرقام (2) ، (3) ، (4) ، (5) ، (6) ، (7) التالية تغير الكثافة عند نسب البيتومين المتغيرة و الفراغات الهوائية VA والفراغات في الحصىات VMA والفراغات المليئة بالبيتومين VFB والثبات Stability والانسباب flow على الترتيب :



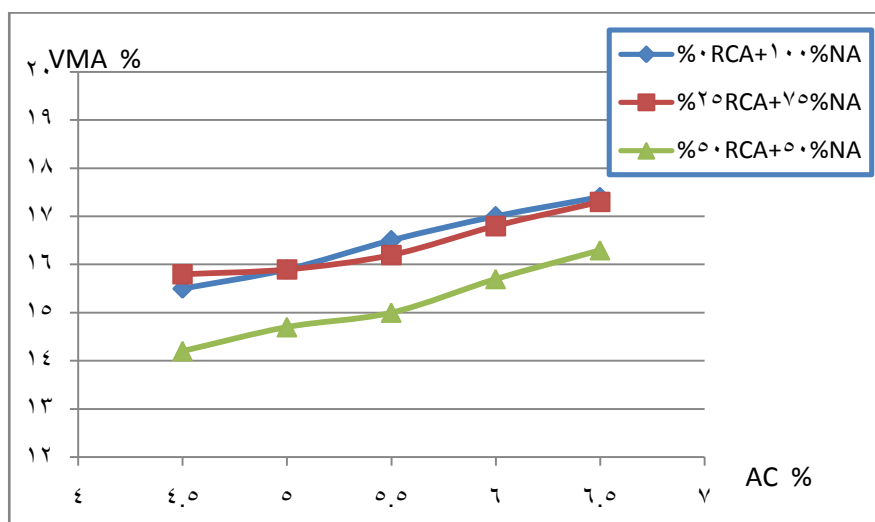
الشكل (2) العلاقة بين الكثافة ومحتوى البيتومين عند كل نسبة حصىات معاد تدويرها RCA

نلاحظ من الشكل رقم (2) تزايد وتحسن كثافة مارشال عند النسبة 25%RCA+75%NA مقارنةً مع الخلطة التقليدية المحضرة باستخدام الحصىات الطبيعية إلا أن الكثافة تتناقص مع زيادة نسبة الحصىات المعاد تدويرها بعد هذه النسبة، ويعود ذلك لمسامية الحصىات الطبيعية إلا أن الكثافة تتناقص مع زيادة نسبة الحصىات المعاد تدويرها بعد هذه النسبة، ويعود ذلك لمسامية الحصىات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA وانخفاض وزنها النوعي مقارنة مع الحصىات الطبيعية NA وسيؤدي ذلك لانخفاض كثافة الخلطة الإسفلتية الحارة وهذا ما أكدته الدراسات السابقة التي أجريت في هذا المجال . [1],[2],[3],[4],[5],[6][7]



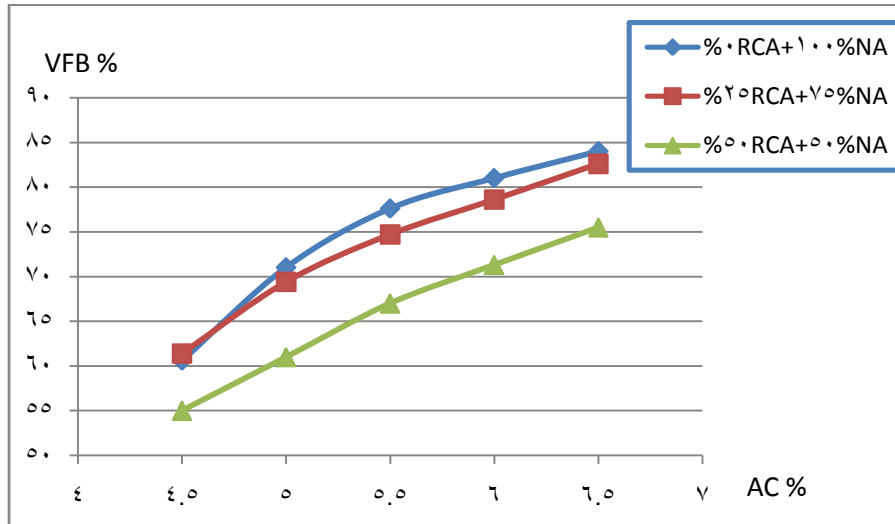
الشكل (3) العلاقة بين الفراغات الهوائية VA ومحتوى البيتومين عند كل نسبة حصويات معاد تدويرها RCA.

يوضح الشكل (3) العلاقة بين نسبة الفراغات الهوائية V_a و نسبة الحصويات المعاد تدويرها في الخليط الحصوي ومن الشكل نلاحظ تزايد نسبة الفراغات الهوائية مع تزايد نسبة الـ RCA، يعود هذا التزايد في نسبة الفراغات الهوائية إلى المسامية العالية للحصويات المعاد تدويرها مقارنة مع الحصويات الطبيعية، وهذا ما بينته أيضاً الدراسات السابقة [1],[2],[3],[4],[5],[6],[7].



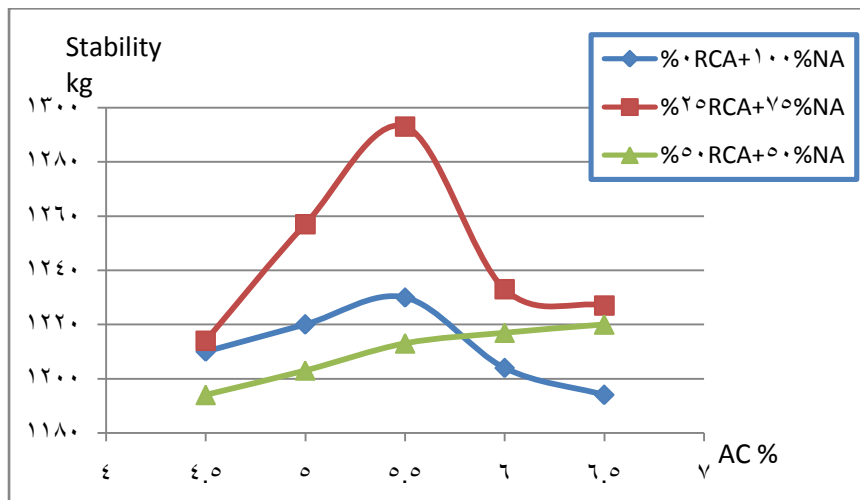
الشكل (4) العلاقة بين الفراغات في الحصويات VMA ومحتوى البيتومين عند كل نسبة حصويات معاد تدويرها RCA.

أما عن العلاقة بين الفراغات في المواد الحصوية VMA ونسبة الحصويات المعاد تدويرها RCA فقد بين الشكل رقم (4) تناقص في نسبة الفراغات في المواد الحصوية مع تزايد نسبة الـ RCA وهذا يعود إلى سلوكية الحصويات المعاد تدويرها تحت تأثير الأحمال التي تؤدي إلى تفتت طبقة المونة الإسمنتية إلى مواد ناعمة تقوم بإملاء الفراغات في المواد الحصوية وهذا سيؤدي إلى انخفاض نسبة VMA مع تزايد نسبة الـ RCA. وعلى الرغم من هذا التناقص إلا أن نسبتها مازالت ضمن القيم المسموحة والمعتمدة في الشروط والمواصفات العامة لأعمال الطرق والجسور الصادرة عن المؤسسة العامة للمواصلات الطرقية في دمشق 2002. وتتفق مع النتائج التي توصلت لها الأبحاث السابقة [5],[6],[7].



الشكل (5) العلاقة بين الفراغات المليئة بالبيتومين VFB ومحتوى البيتومين عند كل نسبة حصىات معاد تدويرها RCA.

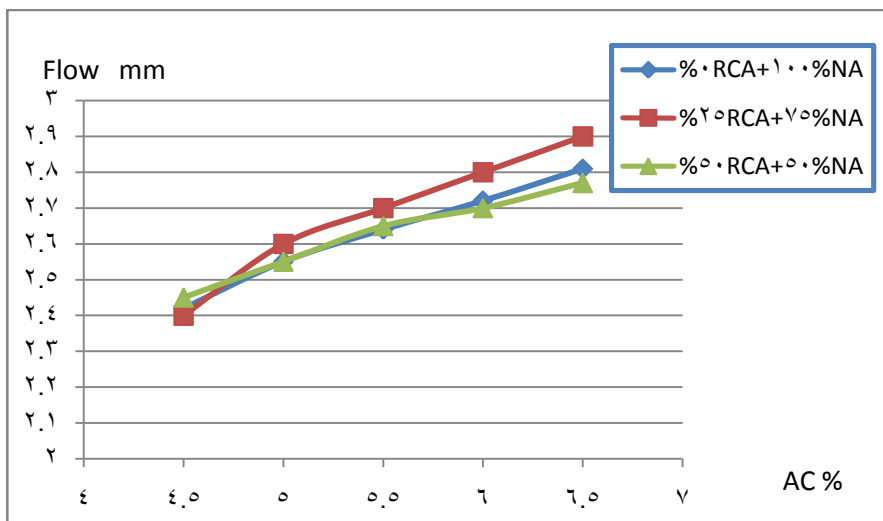
تتناقص نسبة الفراغات المليئة بالبيتومين VFB مع تزايد نسبة الحصىات المعاد تدويرها RCA في الخلطة الإسفلتية كما هو مبين في الشكل رقم (5) ويعزى سبب هذا الانخفاض للمسامية والامتصاصية العالية للحصىات المعاد تدويرها RCA بالمقارنة مع الحصىات الطبيعية NA . [5],[6],[7]



الشكل (6) العلاقة بين الثبات ومحتوى البيتومين عند كل نسبة حصىات معاد تدويرها RCA.

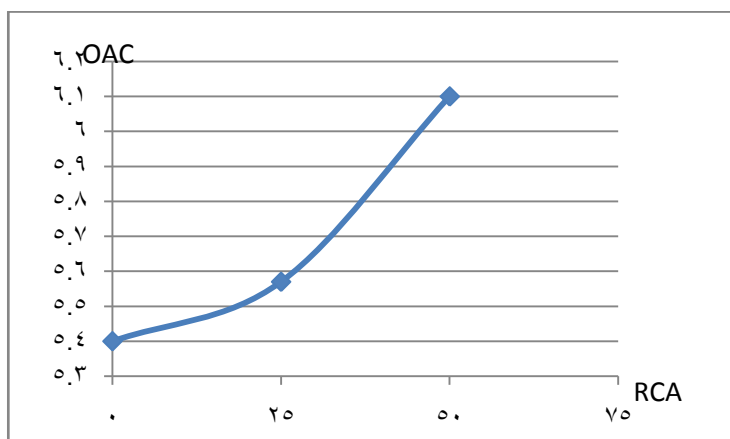
نلاحظ من الشكل رقم (6) الذي يظهر العلاقة بين الثبات ونسبة الحصىات المعاد تدويرها RCA تحسن وتزايد الثبات عند نسبة التعديل 25%RCA+75%NA بالمقارنة مع الخلطة التقليدية يعود الثبات للانخفاض مع زيادة نسبة الRCA إلا أنها حققت الاشتراطات الفنية المطلوبة في الشروط والمواصفات العامة لأعمال الطرق والجسور الصادرة عن المؤسسة العامة للمواصلات الطرقية في دمشق 2002. وتتفق مع النتائج التي توصلت لها الأبحاث السابقة

[1],[2],[3],[4],[5],[6],[7]



الشكل (7) العلاقة بين الانسياب ومحتوى البيتومين عند كل نسبة حصويات معاد تدويرها RCA.

أما بالنسبة للانسياب فقد بين الشكل رقم (7) بأن النسبة $25\%RCA+75\%NA$ قد أعطت قيمة أعلى للانسياب مقارنة مع الخلطة التقليدية يعود الانسياب بعدها للتناقص مع زيادة نسبة الـ RCA وهذا يدل على أن الحصويات المعاد تدويرها RCA قد أعطت تماسكاً وتلاصقاً أفضل مع البيتومين. [2],[3]



شكل (8) العلاقة بين نسبة الحصويات المعاد تدويرها RCA ونسبة البيتومين الأصولية OAC.

الاستنتاجات والتوصيات :

- 1) أظهرت نتائج الدراسة تحسن الكثافة مع تزايد نسبة الحصويات المعاد تدويرها RCA حتى نسبة تعديل $25\%RCA+75\%NA$ حيث تنخفض الكثافة ويعزى سبب الانخفاض إلى أن الـ RCA ذات مسامية ووزن نوعي أقل من الحصويات الطبيعية .
- 2) تزايد نسبة الفراغات الهوائية مع تزايد نسبة الـ RCA وذلك بسبب المسامية والامتصاصية العالية لها بالمقارنة مع الحصويات الطبيعية.
- 3) أما بالنسبة لنسبة الفراغات في المواد الحصوية VMA فإن هذه النسبة تتناقص مع تزايد نسبة الـ RCA ذات الامتصاصية والمسامية العالية .

- (4) تتزايد نسبة الفراغات المملوءة بالبيتومين VFB مع تزايد نسبة البيتومين وتقل هذه النسبة مع تزايد نسبة RCA.
- (5) أما بالنسبة للثبات فقد حققت النسبة $25\%RCA+75\%NA$ قيماً أعلى للثبات مقارنةً مع الخلطة التقليدية $100\% NA$ وعاد الثبات للتناقص مع تزايد نسبة RCA.
- (6) لم تؤثر نسبة RCA على قيم الثبات بشكل ملحوظ وكان التغيير في الانسياب قليل بين نسب الحصىات وكان تزايداً تابعاً فقط لتزايد نسبة البيتومين الذي يسهل من انزلاق الحبيبات الحصىية على بعضها مما يزيد من الانسياب .
- (7) العامل الأهم هو نسبة البيتومين المثالية عند كل نسبة حصىات معاد تدويرها إذ أن تزايد نسبة الـ RCA يزيد من نسبة البيتومين الأمثل للخلطة شكل رقم (8). وذلك يعود لمسامية وامتصاصية الحصىات المعاد تدويرها مقارنةً مع الحصىات الطبيعية .
- (8) بينت الدراسة التي قمنا بها إمكانية استخدام الحصىات المعاد تدويرها من ناتج هدم البيتون RCA كبديل عن الحصىات الطبيعية NA في إنتاج الخلطات الإسفلتية الحارة HMA للطرق ذات الحمل المروري المتوسط (5)، (6) على ألا تزيد نسبتها عن 60% من المجموع الحصىي وهذا ما أثبتت صحته الدراسات السابقة في مجال الرصف.

المراجع:

- 1) JANINA, M. S; LEONARDO, FAGUNDES. ROSEMBACK MIRANDA ; LIEDELEGI. BARIANI. BERNUCCI, *Performance of Hot Mix Asphalt Concrete Produced with Coarse Recycled Concrete Aggregate*. American Society of Civil Engineers .2015 , 7 .
- 2) AL-SARRAG, N; HANAA, KhALEEL A. Al-BAIATI; SUHAM SALEH Al-MALIKY; SAMAR SAEED AIWAN. *Use of Recycling Building Demolition waste As Coarse Aggregate in Hot Mix Asphalt* , Tikrit Journal of Engineering Sciences, 2014, 14 .
- 3) AL-FAQAWI, R. M , *using recycled aggregates in hot asphalt mixtures in gaza strip* , Department of Civil Engineering, University of Nottingham, UK, 2012, 108 .
- 4) EKTAS, S; KARACASU, M , *Use of Recycled Concrete in Hot Mix Asphalt and an ANN model for Prediction of Resilient Modulus*, Department of Civil Engineering, Eskişehir-turkey, 2012, 8 .
- 5) PASANDIN, P, I; MADINA, I, *Hot mix asphalt using C&D waste as coarse aggregates*, Materials and Design, 2012, 36.
- 6) HO CHO, Y; TAEYOUNG YUN; IN TAI KIM; NYOUNGRAK CHOI. *The Application of Recycled Concrete Aggregate (RCA) for Hot Mix Asphalt (HMA) base Layer Aggregate*, 2010, 6.
- 7) BEALE, M, J; YOU Z, *The mechanical properties of asphalt mixtures with Recycled Concrete Aggregates*. *Construction and Building Materials*, journal homepage: www.elsevier.com/locate/conbuildmat 2010, 6.
- (8) الفضالة بدر خليفة؛ د. أحمد حمود عبد اللطيف الجسار؛ د. محمد أحمد علي. إعادة تدوير الركام الخرساني في الخلطات الإسفلتية، 2004، المؤتمر الخليجي الثاني للطرق. أبوظبي، دولة الإمارات العربية المتحدة .
- (9) المواصفات الفنية العامة لأعمال الطرق والجسور الصادرة عن المؤسسة العامة للمواصلات الطرقية - فرع دمشق 2002