

دراسة أثر استخدام الحصىات المدورة الناعمة في الخلطات البيتونية

الدكتور المهندس ماجد اسعد

استاذ مساعد قسم هندسة النقل والمواصلات

كلية الهندسة المدنية – جامعة دمشق

الملخص :

تشغل أنقاض المباني وهدم المنشآت مساحات كبيرة عند التخزين في المكبات المخصصة لذلك ، مما ينعكس سلباً على البيئة ويقلص من المساحات الخضراء ، وتشكل عملية النقل والتخزين نزيه للاقتصاد الوطني ، لذلك تعتبر اعادة تدويرها لاستخدامها بإنتاج عناصر جديدة في مجال الهندسة ومواد البناء ، هدف لأعمال التنمية المستدامة والحفاظ على الطاقة البديلة .

اهتم العديد من الباحثين باستخدام واعدة تدوير انقاض المباني *Construction & Demolition (C&DW)* Waste وبشكل كبير كحصىات خشنة للأعمال البيتونية والطرقية ، بينما توجد دائما محاذير من استخدامها كحصىات ناعمة في الخلطات البيتونية وتفرض ضوابط لنسب استبدالها .

يهدف هذا البحث لدراسة امكانية استخدام الحصىات المدورة *Recycled Concrete Aggregate (RCA)* الناتجة عن تهدم المباني والمنشآت سواء من طحن عناصر انشائية او قواطع وعناصر غير انشائية متهمة ومقارنتها مع الببتون المرجعي *Control mix CM* (من حصىات طبيعية ناعمة وخشنة) وفق ظروف الانتاج المحلية وتحديد مدى ملائمتها للاستخدام بالأعمال الهندسية (المباني) ونسب الاستبدال الممكنة لها وانعكاس ذلك على مواصفات المنتج الببتوني الجديد .

وتعتبر غاية البحث بتوسيع نطاق الاستخدام للأنقاض والمباني المتهمة بعمليات البناء والانتاج لمواد البناء الجديدة والبدائل عن المواد المعروفة والمستخدمة حالياً في انتاج الببتون للحصول على منتجات بيتونية يسمح باستخدامها بأعمال الابنية والمنشآت بشكل آمن *Recycled Aggregate Concrete (RAC)* .

وتأتي أهمية البحث بالتخفيف من الانقاض المرحلة للمكبات والناتجة عن تهدم الأبنية والمنشآت مع الحفاظ على المقالع الطبيعية ، لتحقيق مبدأ التنمية المستدامة والحفاظ على البيئة وطرح بدائل جديدة لمواد البناء المستخدمة في انتاج الببتون ، ومحاولة توطين هذه التقنية في الصناعات المحلية .

الكلمات المفتاحية :

التنمية المستدامة ،نواتج هدم الابنية ، حصىات ناعمة مدورة ، الببتون من الحصىات المدورة.

A study of the effects of using fine recycled aggregates in concrete mixes

Dr.eng Majed Asaad
Assist.prof.Department of transportation
Faculty of civil Eng. Damascus University

Abstract :

Construction and demolition wastes need a large place to dump in landfills, which has bad effects on environment and decrease green areas. The process of transport and disposal of wastes exhausts the national economy; so going for recycling it to be used in producing new elements in the field of engineering and construction material is a target to sustainable development and saving the alternative energy.

Many researchers were interested in using and recycling the Construction and Demolition Wastes (C&D W), especially to use it as coarse aggregates for concrete and pavements. On the other hand there are always worries from using it as fine aggregates in concrete, so standards control the replacement ratios.

This research aims to study the possibility of using Recycled Concrete Aggregates (RCA) resulted from destroyed buildings either by crushing structural elements or walls and demolished nonstructural elements, and compare it with concrete control mix made with natural fine and coarse aggregates according to local production circumstances. After that it's determined when convenient to be used in structural construction (buildings), possible replacement ratios, and how this affects the properties of the new concrete product.

The ultimate target of this research is to promote the use of Construction and Demolished Wastes in construction, and producing new construction materials and alternatives to known materials that are used now in making concrete, to get concrete products allowed to be used safely in building and construction.

This research is important to reduce waste disposal to landfills resulted from demolished and construction and saving natural quarries to achieve the principle of sustainable development, save environment, give new alternatives to construction materials used in concrete production, and try to use this technique in local industry.

Key words

Sustainable development, demolition waste, fine recycled aggregates, recycled aggregates concrete.

1- مقدمة :

يعتبر تطبيق مبدأ التنمية المستدامة في المجالات الصناعية وخاصة صناعة البيتون من المهام الضرورية للهيئات الحكومية وفرق الباحثين في العالم ، لما تشكله من حجم لا يستهان به اذ تستهلك 12.6 بليون طن من المواد الاولية سنويا [1] وهي الاكثر استهلاكاً للموارد الطبيعية في العالم ، واصبحت إعادة التدوير للبقايا ونفايات الابنية والورشات شاغلا أساسيا في بلدان عدة ، حيث اصبحت صناعة المواد المدورة شعبية وشهيرة في الوقت الحاضر في بعض الاماكن التي يندر فيها وجود مقالع وخامات حصوية ، كما أن استخدامها يعطي حلاً اقتصادياً وفعالة للتخلص من نفايات الهدم [2]. بالمقابل عندما يتم هدم مبنى ما لأسباب متعددة (طبيعية ، كوارث ، إعادة اعمار ..) فإن ذلك يسبب كميات كبيرة من فضلات البناء والهدم ، مما دفع بالباحثين للاهتمام بها من حيث التخفيف من كمياتها وانتشارها او بإعادة استخدامها وتدويرها للحصول على حصويات مدورة عن طريق الجرد والفرز ثم التكسير والطحن للحصول على الاقطار الملائمة للاستخدام كحصويات خشنة وناعمة لإنتاج ما يعرف بالبيتون من الحصويات المدورة (RAC) *Recycled Aggregate Concrete* ، الذي يتمتع بكلفة انتاج اقل واستثمار اقل للموارد الطبيعية وبدائل مطروحة على ارض الواقع.

تستخدم الحصويات المدورة في مجال انتاج البيتون كحصويات خشنة او ناعمة وتنتشر بشكل واسع بمختلف انحاء العالم ففي المملكة المتحدة يؤدي استخدامها الى تخفيض الكلفة للمكبات والتخفيف من استرجار الحصويات الطبيعية من المقالع ويحسن من امكانيات التخلص من نفايات الابنية [3,4] . كما اتجهت أيضا بعض البلدان الآسيوية لاستخدام الحصويات المدورة في منشآتها الصناعية كهونغ كونغ واليابان حيث اعتمدوا بشكل اساسي

الحصويات المدورة كمادة بناء بديلة [5,6]، مما يؤكد ان الحصويات المدورة اصبحت مادة بناء فعالة وبديلة بمجالات البناء .

وتأتي اهمية البحث محليا منسجمة مع توجهات الحكومة بمرحلة اعادة الاعمار من حيث تخفيض كلف الاعمار وإيجاد الحلول البدائل للمناطق المتهدمة مع فتح آفاق لإنشاء سريع يحقق متطلبات المجتمع بالمرحلة القادمة ، ويسمح باستخدام هذه الانقراض في انتاج حصويات ناعمة تستخدم بمجال الانشاء والمباني من عناصر بيتونية وخططات تحقق شروط الامان المطلوبة بالأعمال البيتونية .

2- استخدام الحصويات المدورة باعمال البيتون :

اهتم العلماء بإعادة تدوير واستخدام أنقاض المباني خاصة بعد الحرب العالمية الثانية في إيطاليا [7] ولاقت انتشارا واسعا في البلاد الاوربية والصين [8] وذلك بمراحل اعادة الاعمار والتوسع العمراني الذي شهدته هذه البلاد مع اختلاف حجم الانقراض المتراكمة سنوياً ، ف سجل الاتحاد الاوربي مثلاً 850 مليون طن سنوياً بنهاية عام 2010 [8] وكان الاتجاه لاستخدام هذه الانقراض لإنتاج حصويات خشنة لتستخدم بمجال الاعمال البيتونية [9,10,11] وكان هناك تحفظاً دائماً على استخدام هذه الانقراض لإنتاج الحصويات الناعمة مع محدودية نسب الاستبدال لها ، معتمدين بذلك على دراسات سابقة [3,12,13,14,15,16] والتي تحذر من النتائج النهائية لسلوك البيتون مما حد من انتشار استخدام الحصويات المدورة كمواد ناعمة .

1-2 دراسة تغير نسب الاستبدال :

اهتم الباحثون بدراسة تغير نسب الاستبدال على الصفات والسلوك الميكانيكي للبيتون [17] حيث تم الحصول على حصويات ناعمة مدورة من عناصر مخبرية مصنعة ضمن الشروط النظامية مع استخدام الملدنات ، وبعد الطحن والاستخدام توصلوا لإنتاج بيتون بمقاومة على الضغط وعلى

الشد بالفلق والاهتراء مع معامل مرونة للعناصر الجديدة ضمن حدود مقبولة وذلك بنسب استبدال تصل ل 30% .

2-2 أثر المعالجة الكيميائية للحصويات المدورة :

اهتم باحثون بتعريض الحصويات المدورة لمختلف المعالجات السطحية كغسيلها بالماء او الحمض المخفف [18] (النترك ، حمض الكبريت..) حيث توصلوا الى ان مقاومة الضغط للبيتون انخفضت بنسبة 18.6 % مقارنة بالبيتون من الحصويات الطبيعية ، اما المنقوع او المعالج بالأحماض المخففة فأظهرت زيادة في المقاومة بنسب بين 11-5 % حسب نوع الحمض المستخدم

2-3 تغيير مصدر الحصويات المدورة :

كما اهتم الباحثون [19] باستبدال الحصويات الطبيعية بنسب مختلفة من الانقاض كحصويات خشنة وحصويات ناعمة ، ودراسة تغير صفات البيتون الناتج بعد الاستبدال حيث استبدلوا بنسب تصل ل 100% لكلا النوعين وتبين انه يمكن التوصل لاستبدال 60% للحصويات الناعمة و 100% للخشنة لإنتاج عناصر بيتونية مضغوطة كالحواجز والاعطية والارصفة .

كما أثبت بعض الباحثين [20] أن تأثير استخدام الحصويات المدورة كمادة ناعمة لا يظهر على المنتج الا بعمر 28 يوم وذلك بتناقص الفرق بالمقارنة مع الحصويات الطبيعية ، وبسبب تأثير (فعل) البوزولانية او التأثير الإسمنتي الناجم عن فعل الاماهة .

ودرس بعض الباحثين توسيع دائرة البدائل باستخدام مخلفات القطع السيراميكية والصحية ومقارنة الاداء من حيث الكثافة ومقاومة الضغط والشد بالفلق ومعامل المرونة وتوصلوا الى ان استخدام المواد المطحونة من السيراميك كمادة ناعمة بديلة ممكن باستخدام الملدنات لتعويض النقص الكبير بالقيم المذكورة مقارنة مع الآجر المطحون والمستخدم لبناء القواطع او مع البيتون المرجعي بينما سجل

الآجر المطحون فعالية جيدة لأداء البيتون ونصح باستخدامه كبيتون انشائي بمنشآت اقل اهمية من حالة البيتون المرجعي [21].

مما سبق نجد ان امكانية استخدام الحصويات البيتونية المدورة للاستخدام والاستبدال كحصويات ناعمة في انتاج عناصر ومنتجات بيتونية يمكن اعتماده بشرط دراسة خواصها ومعرفة مصدرها ومعالجتها بشكل جيد ، لتحديد مدى تأثيرها على مواصفات المنتج البيتوني ، مما دفع بنا لدراسة الموارد المحلية المختلفة (بقايا هدم) ومقارنتها مع المنتجات من الحصويات الطبيعية وتحديد نسب الاستبدال الممكنة وصولا لمنتج جديد يحقق متطلبات ومواصفات فنية مطلوبة ، وبما ان خواص الحصويات المدورة تختلف حسب المصدر الاصلي للبيتون الذي جاءت منه الحصويات [22] والتي تظهر بامتصاص الماء والكثافة وانعكاس ذلك على المقاومة والمواصفات الفيزيائية والكيميائية للمنتج البيتوني . لذلك سنعتمد العناصر البيتونية الإنشائية وجدران البلوك مع الطينة الملتصقة عليها ، من بقايا الهدم والانقاض للأبنية.

3- التجارب المخبرية :

سيتم اعتماد وتحضير الخلطات البيتونية المدروسة باستخدام البيتون المرجعي CM control mix والمحضر من حصويات طبيعية (مكاسر) خشنة وناعمة ، مع اعتماد D_{max} وتحديد نسبة W/C بالإضافة لهبوط مخروط أبرامز (معامل التشغيل) ، وسيتم استبدال الحصويات الناعمة الطبيعية NFA بنسب % 30,65,100 من المواد المطحونة المستحضرة من انقاض المباني وفق اسلوب البناء المعتمد محليا بنوعين :

- مواد ناعمة مطحونة من العناصر البيتونية الإنشائية (أعمدة ، جوائز ، بلاطات) (RFCA) Recycled fine concrete Aggregate

- مواد ناعمة مطحونة من القواطع والجدران البيتونية (بلوك اسمنتي) (RFBA) *Recycled fine brick Aggregate*

مع تحديد منطقة تجميع الانقراض من مباني مراقبة فنياً خلال فترة التنفيذ وخاضعة للمواصفات والاشتراطات الفنية لذلك . حيث يتم فرزها وتكسيروها وتحويلها لقطع بواسطة الضواغط الهوائية ليصار لنقلها للكسارات والمطاحن النظامية للوصول الى التدرجات الحبيبة النظامية المعتمدة والمعمول بها بالإنتاج المحلي بحيث تصلح للاستخدام كحصىوات ناعمة لإنتاج خلطات بيتونية . وتم اعتماد الحصىوات الطبيعية (خشنة وناعمة) (NCA,NFA) من مقلع حفير الشمالي بريف دمشق ، وتحضير الانقراض المهدمة (RCA) والمكونة من عناصر بيتونية حاملة وجدران من البلوك الإسمنتي مع المونة الإسمنتية

الملتصقة عليها ، من مناطق بريف دمشق الجنوبي وفق الآلية المذكورة أعلاه .

أجريت التجارب والاختبارات الفيزيائية و الميكانيكية لتحديد وتوصيف الحصىوات الطبيعية والمدورة المستخدمة :NCA,NFA,RFCA,RFBA واعتمدت التجارب وفق المواصفة القياسية السورية 332/2007 الخاصة بالحصىوات المستخرجة من المصادر الطبيعية والمستخدمه في أعمال الخرسانة [23]

1-3 اختبارات الحصىوات الطبيعية (الخشنة والناعمة) :

تم استخدام خليط من حصىوات الفولي والعديسي بالإضافة لرمل الصب من مقلع الحفير الشمالي . وبعد تحضير عينات الحصىوات بمعدل ثلاث نماذج لإجراء الاختبارات وأخذ وسطي ثلاث قيم كانت النتائج كما موضحة بالجدولين 1 و 2

الجدول رقم 1 مواصفات الحصىوات الخشنة NCA

فتحة المهزة (انش)	1 1/2	1	3/4	1/2	3/8	N° 4
المار الكلي %	100	100	95.1	71.1	24.9	1.5
الفاقد بالاهتراء (لوس انجلوس) %	17.5					
الوزن النوعي المشبع جاف السطح	2.72					
الامتصاص %	0.49					

الجدول رقم 2 مواصفات الحصىوات الناعمة NFA (رمل الصب)

فتحة المهزة (انش)	3/8	N° 4	N° 8	N° 16	N° 30	N° 50	N° 100	N° 200
المار الكلي %	100	98.4	81.3	66.7	47.2	26.8	19.3	10.6
المكافئ الرملي %	72							
الوزن النوعي المشبع جاف السطح	2.53							
الامتصاص %	1.21							

2-3 اختبارات الحصويات الناعمة المدورة RFA:

بعد معالجة الانقراض من العناصر الانشائية المهتمة (RFCA) ولجدران البلوك الإسمنتي مع الطينة الملتصقة (RFBA)

بها وتكسيروها وطحنها بعد فرزها وتحضيرها وفق التدرجات الحبية للمواد الناعمة المعمول بها وبعد تحضير العينات بمعدل ثلاث نماذج من كل منطقة لإجراء الاختبارات واخذ وسطي ثلاث قيم كانت النتائج والموضحة بالجدول رقم 3 و 4

الجدول رقم 3 مواصفات الحصويات الناعمة المدورة (RFCA)

فتحة المهزة (انش)	3/8	N° 4	N°8	N°16	N°30	N°50	N°100	N°200
المار الكلي %	100	99.0	85.3	71.3	51.5	29.9	15.7	8.8
المكافئ الرملي %	76							
الوزن النوعي المشبع جاف السطح	2.53							
الامتصاص %	7.52							

الجدول رقم 4 مواصفات الحصويات الناعمة المدورة (RFBA)

فتحة المهزة (انش)	3/8	N° 4	N°8	N°16	N°30	N°50	N°100	N°200
المار الكلي %	100	100	88.9	69.9	52.3	31.2	22.5	14.4
المكافئ الرملي %	69							
الوزن النوعي المشبع جاف السطح	2.38							
الامتصاص %	9.22							

3-3- تصميم الخلطة البيتونية RAC:

سيتم اعتماد الطريقة الاميركية في التصميم للخلطات البيتونية مع اعتبار المقاومة الاسطوانية المميزة التصميمية 250 Kg/cm^2 مع نسبة $W/C=0.55$ و $D_{max}=20$ وهبوط لمخروط ابرامز $1.0 \pm 2.5 \text{ cm}$ وسنستخدم مقاييس مرجعية ثابتة تطبق على كل العينات المحضرة بالإضافة لكميات ونوعية الاسمنت المستخدم والحصويات الخشنة الطبيعية ، بحيث نتابع متغير واحد هو نسب الاستبدال المطلوبة وذلك لنوعين من مصادر الحصويات الناعمة المدورة بغية الحصول على منتجات بيتونية جديدة ، وبمقاربة مع الكود الأوروبي Eurocode2 . ECU2 لاعتماد نسب الاستبدال المطلوبة :

CM بيتون عادي(مرجعي) ، بحصويات طبيعية

RAC_{c-30} بيتون من حصويات ناعمة مدورة

(بيتون انشائي) بنسبة استبدال 30%

RAC_{c-65} بيتون من حصويات ناعمة مدورة

(بيتون انشائي) بنسبة استبدال 65%

RAC_{c-100} بيتون من حصويات ناعمة مدورة

(بيتون انشائي) بنسبة استبدال 100%

RAC_{b-30} بيتون من حصويات ناعمة مدورة

(جدران بلوك أسمنتي) بنسبة استبدال 30%

RAC_{b-65} بيتون من حصويات ناعمة مدورة

(جدران بلوك أسمنتي) بنسبة استبدال 65%

RAC_{b-100} بيتون من حصويات ناعمة مدورة

(جدران بلوك أسمنتي) بنسبة استبدال 100%

مع ملاحظة المونة الاسمنتية الملتصقة في كلا الحالتين

3-3-1 - المواد المستخدمة :

- الإسمنت C: اسمنت معمل السبع - لبنان
ماركة 42.5

- حصويات خشنة طبيعية NA من مقلع الحفير الشمالي (فولي وعدسي)
- حصويات ناعمة (رمل الصب) S من مقلع الحفير الشمالي

- نواتج هدم عناصر بيتونية إنشائية وجدران بلوك اسمنتي من أبنية في ريف دمشق الجنوبي
RFCA , RFBA ,

3-3-2 نسب المواد الداخلة بتصميم الخلطات:

بعد تحضير المكونات والنسب وتنفيذ الخلطات تم قياس الهبوط الآتي وبعد 30 min لمخروط أبرامز وقياس الكثافة الطرية وبعد ذلك تم تنفيذ عينات مكعبية 15*15*15 وعينات موشورية 10*10*55

الجدول رقم 5 معطيات ونسب المواد الداخلة بتركيب الخلطات المقترحة مع قياس البيتون الطازج:

	C Kg	Agg Kg	S Kg	W Kg	D_{max}	الهبوط الآتي cm	الهبوط بعد 30min Cm
CM	380	980.4	692.2	210	20	12.6	12.4
RAC _{c-30}	380	980.4	484.6+207.6	210	20	12.3	12.1
RAC _{c-65}	380	980.4	242.2+450	210	20	11.9	11.6
RAC _{c-100}	380	980.4	0+692.2	210	20	11.2	11.0
RAC _{b-30}	380	980.4	484.6+207.6	210	20	12.0	11.8
RAC _{b-65}	380	980.4	242.2+450	210	20	11.4	11.0
RAC _{b-100}	380	980.4	0+692.2	210	20	10.8	8.5

الجدول رقم 6 كثافة البيتون الناتج مع النسب المئوية لتغيراتها في الخلطات المقترحة :

	الكثافة Kg/m ³					
	الكثافة الطازجة	$\Delta\%$	7days	$\Delta\%$	28days	$\Delta\%$
CM	2608	0	2600	0	2612	0
RAC _{c-30}	2600	0.3	2595	0.2	2612	0
RAC _{c-65}	2579	1.1	2570	1.2	2590	0.8
RAC _{c-100}	2513	3.6	2502	3.8	2520	3.5
RAC _{b-30}	2588	0.8	2584	0.6	2600	0.4
RAC _{b-65}	2524	3.2	2504	3.7	2525	3.3
RAC _{b-100}	2437	6.6	2416	7.1	2468	5.5

الجدول رقم 7 مقاومة الضغط للمنتج الببتوني المتصلب الجديد من الخلطات المقترحة :

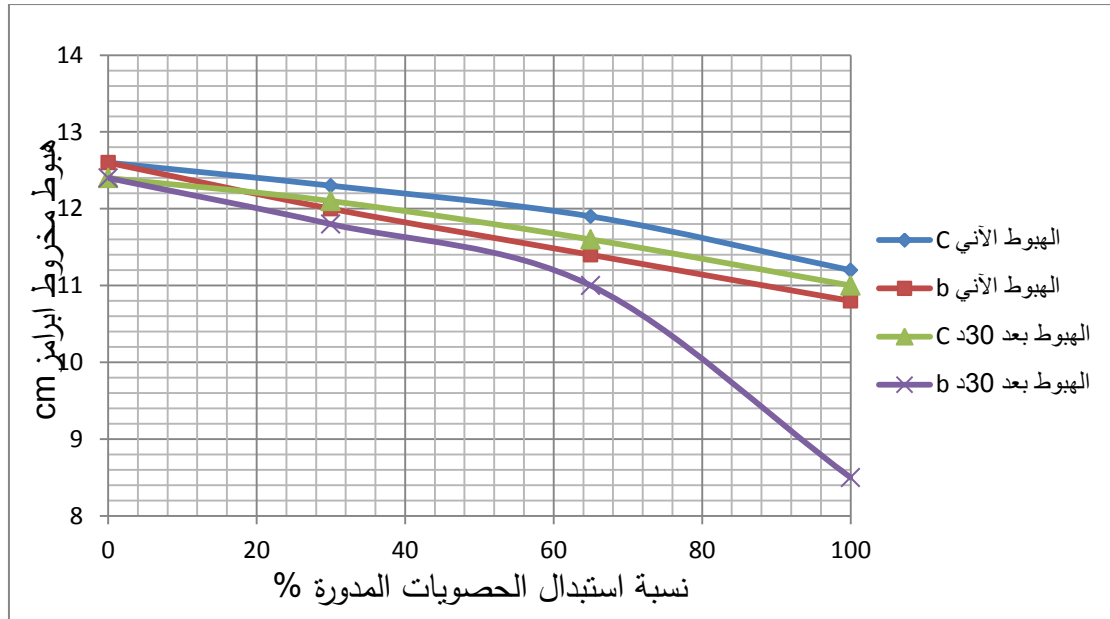
	مقاومة الضغط					
	MPa					
	7 Days	$\Delta\%$	28 days	$\Delta\%$	56 days	$\Delta\%$
CM	10.2		28.7		30.1	
RAC _{c-30}	9.9	2.9	26.9	6.3	29.5	1.99
RAC _{c-65}	8.6	15.7	24.1	14.3	28.9	3.99
RAC _{c-100}	7.8	23.5	22.2	22.6	28.1	6.6
RAC _{b-30}	9.8	3.9	25.7	10.5	28.0	6.98
RAC _{b-65}	7.9	22.6	24.6	17.8	25.4	15.6
RAC _{b-100}	6.2	39.2	18.3	36.3	20.1	33.2

الجدول رقم 8 مقاومة الشد بالانعطاف للمنتج الببتوني المتصلب الجديد من الخلطات المقترحة :

	مقاومة الشد بالانعطاف MPa	
	28 days	$\Delta\%$
CM	4.8	0
RAC _{c-30}	4.6	4
RAC _{c-65}	4.3	10
RAC _{c-100}	3.8	21
RAC _{b-30}	4.3	10
RAC _{b-65}	4.1	15
RAC _{b-100}	3.2	34

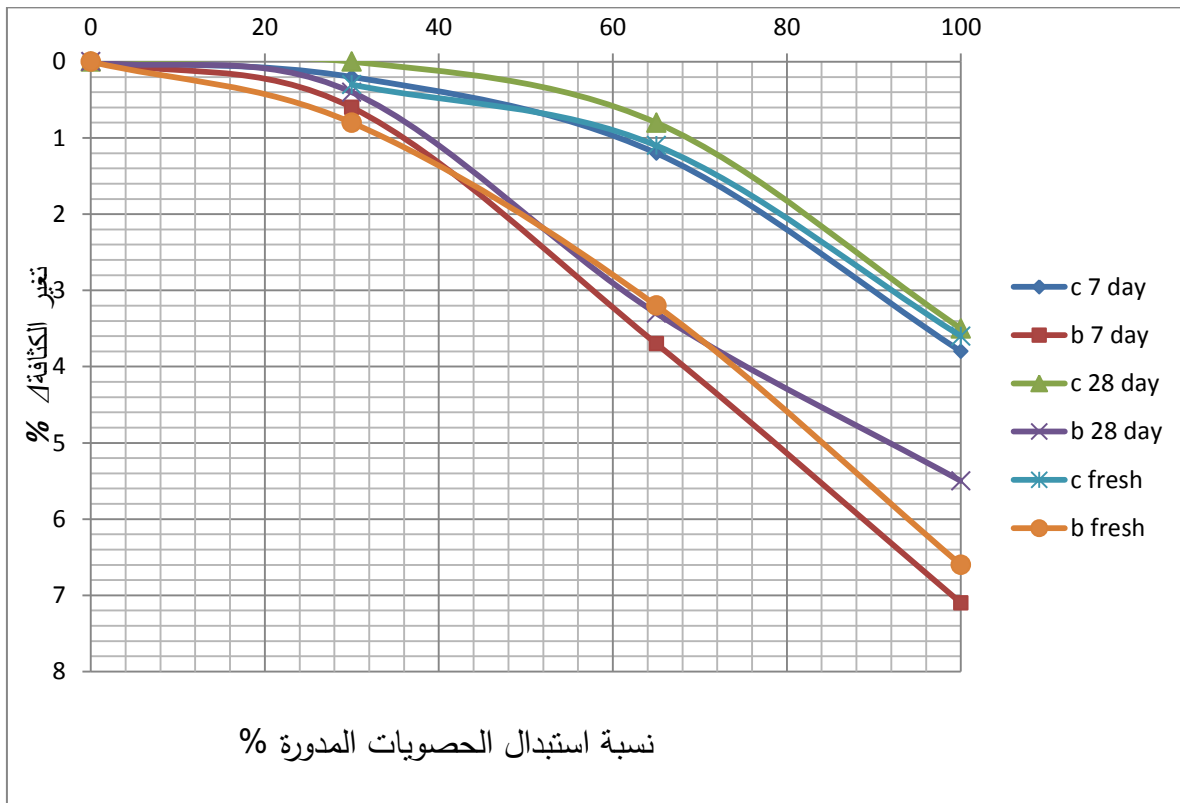
الجدول رقم 9 مقاومة الشد بالفلق للمنتج الببتوني المتصلب الجديد من الخلطات المقترحة :

	مقاومة الشد بالفلق MPa	
	28 days	$\Delta\%$
CM	3.3	0
RAC _{c-30}	3.1	6
RAC _{c-65}	3.0	9
RAC _{c-100}	2.8	15
RAC _{b-30}	2.9	12
RAC _{b-65}	2.7	18
RAC _{b-100}	2.5	24



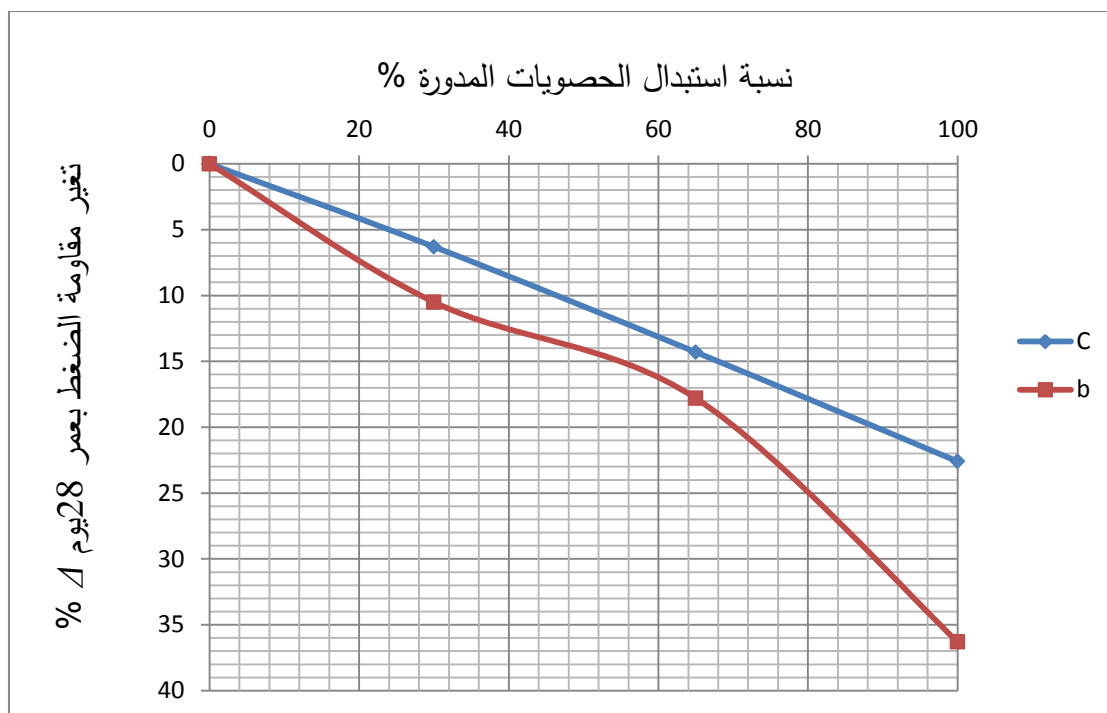
الشكل رقم (1) قياس هبوط مخروط ابرامز الآني وبعد 30min وتغيره باختلاف نسب الاستبدال للمواد الناعمة المدورة ووفق

مصدرها b : RFBA , C : RFCA

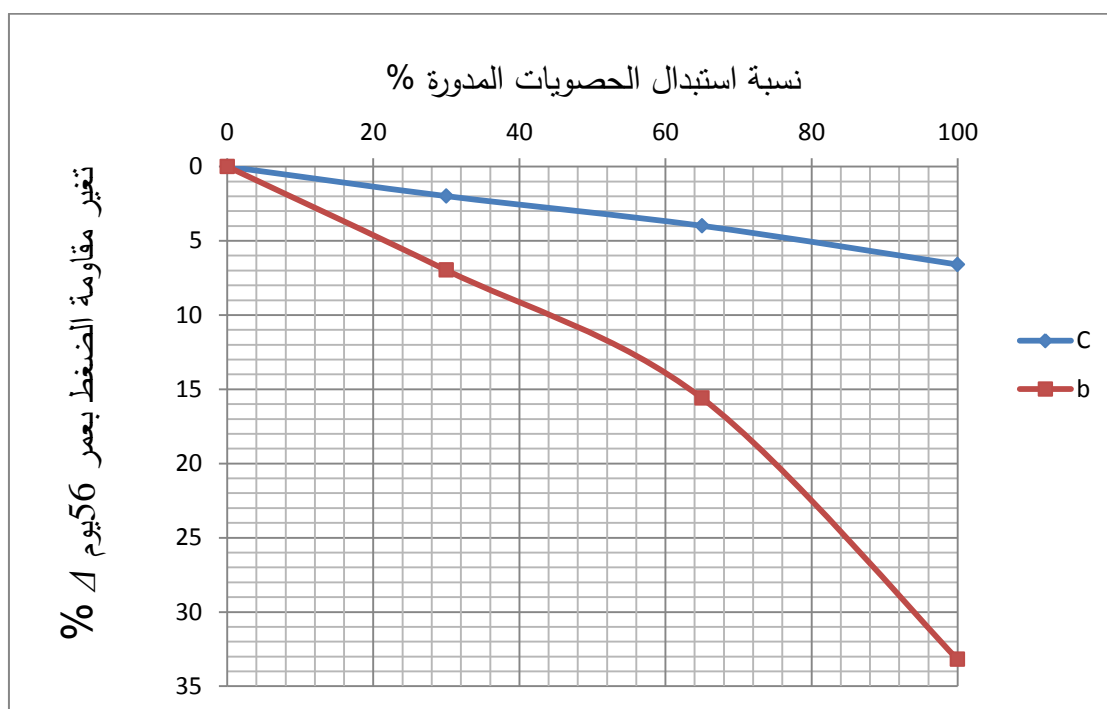


الشكل رقم (2) تغير الكثافة للبيتون الطازج والمتصلب بعمر 7 و 28 يوم باختلاف نسب الاستبدال للمواد الناعمة المدورة ووفق

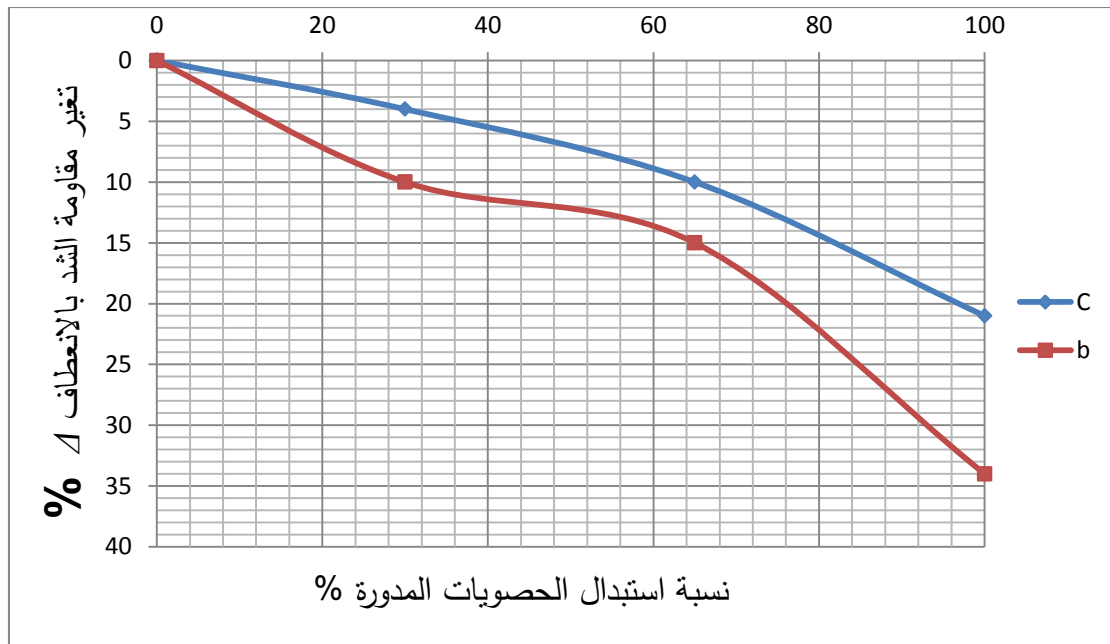
مصدرها b : RFBA , C : RFCA



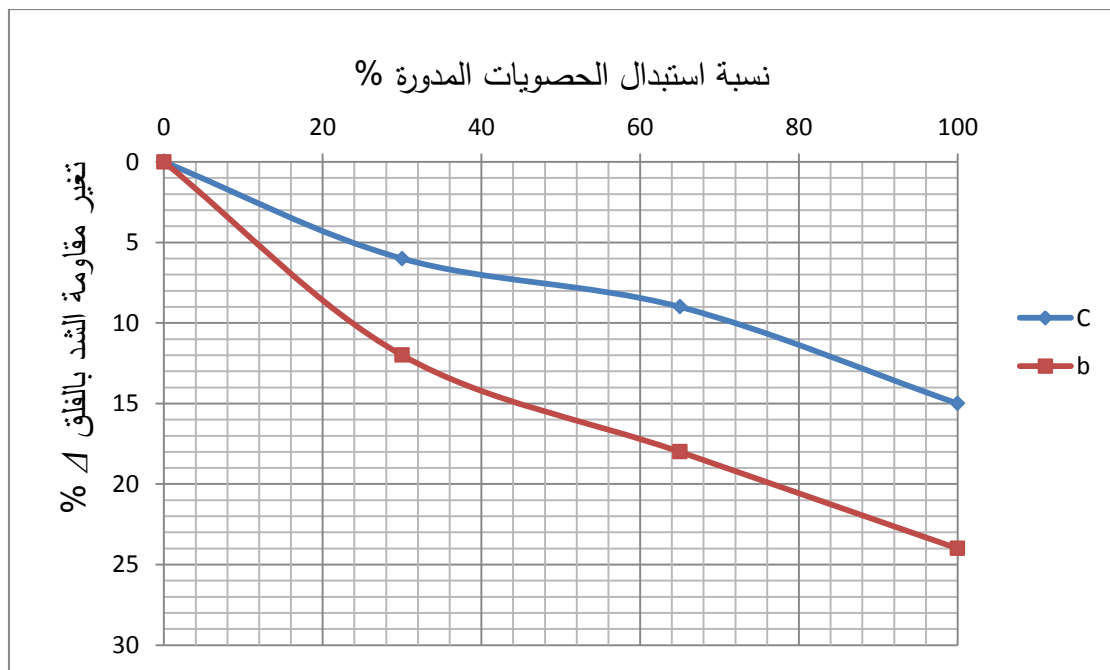
الشكل رقم (3) تغير مقاومة الضغط بعمر 28 يوم باختلاف الاستبدال للمواد الناعمة المدورة ووفق مصدرها
RFCA : C , RFBA : b



الشكل رقم (4) تغير مقاومة الضغط بعمر 56 يوم باختلاف نسب الاستبدال للمواد الناعمة المدورة ووفق مصدرها
RFCA : C , RFBA : b



الشكل رقم (5) تغير مقاومة الشد بالانعطاف باختلاف نسب الاستبدال للمواد الناعمة المدورة ووفق مصدرها
 $RFCA : C$, $RFBA : b$



الشكل رقم (6) تغير مقاومة الشد بالفلق باختلاف نسب الاستبدال للمواد الناعمة المدورة ووفق مصدرها
 $RFCA : C$, $RFBA : b$

بين (3.6 و 7.7) وفي الشكل 3 انخفاض مقاومة الضغط بعمر 28 يوم بنسبة تتراوح بين (22.6 و 36.3) % ويظهر الشكل 5 انخفاض مقاومة الشد على الانعطاف بنسبة تتراوح بين (34 و 21)%. اما في الشكل 6 فيظهر تغير قيم

من قراءة الأشكال والجداول نجد ان استخدام المواد الناعمة المدورة يحتم انخفاض في مؤشرات المنتج البيتوني الجديد وفقا لتغير نسب الاستبدال ولاختلاف مصدر الحصى حيث اظهرت النتائج في الشكل 2 انخفاض الكثافة الطازجة بنسبة تتراوح

انخفاض الشد على الفلق بنسبة تتراوح بين 15...24% وذلك عند نسب استبدال تصل ل100% ، حيث يلاحظ الانخفاض الأكبر عند استخدام البلوك الاسمنتي المطحون بالمقارنة مع العناصر البيتونية الانشائية المطحونة ، كما يظهر الشكل 1 اختلاف قيم الهبوط لمخروط إبرامز حيث يسجل انخفاض بقيمة الهبوط بعد 30 دقيقة ، يُعَدَّى ذلك للفعل الفيزيائي للمواد الناعمة المستبدلة ، فعند زيادة النسبة ل 100% يكون الامتصاص لماء الخلطة اوضح وبالتالي انخفاض بقيمة هبوط المخروط ، وبمقارنة ذلك عند استخدام البلوك الاسمنتي المطحون نظرا لتركيبه المنخفض الجودة عن العناصر البيتونية المطحونة من حيث (نسبة الاسمنت الداخلة بالتركيب ، نوع الحصى الام المستخدمة وكثافة المنتج الام) ، بينما يظهر الاثر الكيميائي للمواد الناعمة (المطحونة) المستخدمة الشكل 3 و 4 بتقليص الانخفاض بالمتانة على الضغط عن البيتون المرجعي مع التقدم بعمر التصلب 28 و 56 يوم ، حيث نجد ان المواد الناعمة المدورة من عناصر بيتونية انشائية سجلت مقاومة افضل من البيتون بمواد ناعمة مدورة من البلوك الاسمنتي وخاصة عند نسبة استبدال 65% ويمكن تفسير ذلك لنوع الاسمنت وكميته بالمادة الام بالإضافة لنوعية وكثافة المونة الملتصقة والمتصلبة الموجودة بها ، و لجودة الحصى المستخدمة بحالة العناصر البيتونية عن البلوك الاسمنتي ومما يفسر تزايد متانة البيتون على الضغط بعمر بين 28 و 56 يوم والذي يعود لنمو أثر الإسمنت المتبقي بدون تفاعل (اماهة) والداخل بتركيب المواد المدورة (كتل متصلبة ومونة ملتصقة) بعد الطحن وتخفيف الاثر الفيزيائي للمواد الناعمة على الخلطة ونتائجها مما سبق نجد ان استخدام المواد المدورة الناعمة يرتبط بنسب الإستبدال المستخدمة و بتغير مصدر

الحصىات لجهة استخدام البلوك الاسمنتي والقواطع المطحونة او العناصر البيتونية الانشائية
النتائج :

1- استخدام الحصىات المدورة الناعمة يؤدي الى انخفاض مؤشرات البيتون الناتج من حيث الكثافة الطازجة والمقاومة للمنتج وخاصة مع تزايد نسبة الاستبدال ل 100% او بتغيير مصدر الحصىات المدورة (عناصر بيتونية ، بلوك اسمنتي) مقارنة مع البيتون المرجعي .

2- يشكل استخدام انقاض الابنية والمنشآت من عناصر بيتونية انشائية وبلوك اسمنتي كمادة بديلة لإنتاج حصىات مدورة ناعمة تدخل بتحضير خلطات بيتونية ، عنصر مهم لتحقيق التنمية المستدامة من خلال حفظ الموارد الطبيعية وتأمين الاستثمار الأفضل لمكبات نفايات الأبنية والمنشآت .

3- إمكانية استخدام الحصىات المدورة كمادة ناعمة وخاصة عند توفر المصدر الجيد من العناصر البيتونية الانشائية وينسب مأمونة لغاية 65% في حالة المباني الهامة وحتى 100% في حالة المنشآت الأقل اهمية .

4- إمكانية استخدام البلوك الاسمنتي المطحون كمادة ناعمة لإنتاج خلطات بيتونية ذات استخدام أقل أهمية من العناصر الانشائية وذلك حسب المقاومة المطلوبة على الضغط وينسب لانتاج 65% .

التوصيات :

1-توطين صناعة تدوير الأنقاض وبقايا المباني المهتمة لاستخدامها كمصدر أساسي لحصىات البناء والأعمال الهندسية .

2-إصدار تشريعات مالية كحوافز وتسهيلات لتشجيع المستثمرين والهيئات المبادرة باستخدام وتسويق هذه الانقاض .

المراجع العلمية :

- 1-Mehta.P.K ,Reducing the environmental impact of concrete ,Concrete International, 23,No:10,oct2001,pp-61-66 .
- 2-Dhir,R.K.,Henderson,N.A.,Limbachiya,M.C,Proceedings of the International Conference on the Use of Recycled Concrete Aggregate,Thomas Telford,UK.1998 .
- 3-Khatib,J.M.,Properties of concrete incorporating fine recycled aggregate,Cement and Concrete Research 35,Issue4 .2005,763-769 .
- 4-Robinson ,G.R.,Menzie,W.D.,Hyun,H.,Recycling of Construction Debris as Aggregate in the Mid AtlanticRegion,USA,Resources,Conservation and Recycling,42,Issue3,2004,275-294.
- 5-Poon, C.S.,Chan, D.,The use of RecycledAggregate in concrete in Hong Kong. Resources Conservation&Recycling,50,Issue3,2007,293-305.
- 6-Watanabe, T., Nishibata, S., Hashimoto,C., Ohtsu, M., Compressive Failure in Concrete of Recycled Aggregate by Acoustic Emission . Construction and Building Materials 21,2007,470-476 .
- 7-Li.X,Recycling and reuse of waste concrete in china : part1.material behaviour of recycled aggregate concrete ,Resour.Conserv.Recycl 53.2008,36-44 .
- 8-Fisher, c., Werge, M.EU as recycling Society; ETC/SCP working paper 2/2009; Available online : [http ://scp.eionet.europa.eu.int](http://scp.eionet.europa.eu.int)(accessed on 14 august 2009)
- 9-Rahal, K. Mechanical properties of concrete with recycled coarse aggregate. Build. Environ .2007,1,407-415.
- 10-Etxeberria.M , Vazquez.E , Mari.A ,Barra.M , Influence of amount of coarse aggregates and production process on properties of recycled aggregate concrete ,Cement and Concrete Research 37 .2007,735-742 .
- 11-Malesev.M ,Radonjanin.V ,Marinkovic.S , Recycled concrete as aggregate for structuralconcreteproduction ,Sustainability 2010,2,1204-1225;doi:10.3390/su2051204 .
- 12-Ajdukiewicz A,Klischewicz A. Influence of recycled aggregates on mechanical properties of HS/HPC. CemConcr Comp 2002;24: 269-79
- 13-Leite MB. Evaluation of the mechanical properties of concrete made with aggregates recycled from construction of demolition waste. Porto Alegre 2001:390].
- 14-Task Force of the Standing Committee of Concrete, Draft of Spanish regulations for the use of recycled materials in buildings and structural concrete. Use of recycled materials in buildings and structures In:RILEM proceedings40,Barcelona,2004..511-25
- 15-Portland Cement Association.Recycled aggregate for reinforced concrete, ConcrTechnol Today2002:5-6.
- 16-Kasai Y. Guidelines and the present state of the reuse of demolished concrete in Japan. Demolition and reuse of concrete and masonry. In:RILEMproceedings 23,Odense,1993, .93-104 .
- 17-L.Evangelista , J.de Brito,. Mechanical behaviour of concrete made with fine recycled concrete aggregates .Cement&Concrete Composites29;2007,397-401.
- 18-G.Murali, B.Mohan, Utilisation of treated recycled aggregate concrete ,Inter.Journal of Emerging trends in Engineering and Development ,Issue2,4,2012,623-626.
- 19-R. Kumutha, K. Vijai ,Strength of concrete incorporating aggregates recycled from demolition waste,ARPJ Journal of Engineering and Applied Sciences, 5,No5,2010,64-71.
- 20-S.H.Adnan, I.A.Rahman, L.Y.Loan, Performance of Recycled Aggregate Concrete Containing Micronised Biomass Silica,Inter.Journal of Sustainable Construction Engineering&Technology ,1,No2,2010,1-10.
- 21-A.F.Correa,S.V.Alves, Mwchanical Behaviour of Concrete with Incorporation of Recycled Ceramic Fine Aggregates,TecnicoLisboa 2013.
- 22-N.K.Deshpande,S.S.Kulkarni,H.Pachpande, Strength Characteristics of Concrete With Recycled Aggregates and Artificial Sand , Inter.Journal of Engineering Research and Applications,Issue 5,2012,38-42.

23- هيئة المواصفات القياسية السورية - الحصويات المستخرجة من المصادر الطبيعية والمستخدمه في أعمال الخرسانة 2007 / 332 .