

## تأثير ألياف البولي بروبيلين مع تغيرات نسب الماء الى الاسمنت لبعض خواص الخرسانة اللدنة و المتصلدة.

أ. محمد يوسف سلهب  
أ. ميلاد علي فنيير  
أ. فرج سالم حرشة  
أ. أبو شعفة أحمد عبد الصمد  
كلية الهندسة التقنية, مسلاتة, ليبيا  
farajhh99@gmail. com

### الملخص:

في هذا البحث تم اضافة ألياف البولي بروبيلين للخلطات الخرسانية والتي هي عبارة عن مادة بوليميرية تعمل على تحسين كفاءة الخرسانة وزيادة مقاومتها للأحمال وتقليل ظاهرة الشروخ والانكماش

وقد تم عمل خلطات خرسانية بدون اضافات ألياف البولي بروبيلين ( مرجعية ) و خلطات بإضافة الالياف وبنسبة 0.9 كغ للمتر الكعب من الخرسانة و بطول 18م مع تغير نسبة الماء للاسمنت ( $W/c = 0.42$  و  $W/c = 0.61$ ) وأيضاً أجريت اختبارات الهبوط للخلطات مع أخذ عينات اسطوانية الشكل لتحديد مقاومة الخرسانة للضغط والشد. تبين أن مقاومة الخرسانة على الضغط والشد تزداد للخرسانة المضاف اليها ألياف البولي بروبيلين وكذلك عندما تقل نسبة  $W/c$

نوصي بعمل دراسات جديدة بإضافة نسب مختلفة من ألياف البولي بروبيلين ونسب مختلفة من كمية الماء للاسمنت ومعرفة سلوك مقاومة الضغط للخرسانة.

### الكلمات الدليلية:

ألياف البولي بروبيلين - للخلطات الخرسانية - مادة بوليميرية - الشروخ والانكماش - مرجعية - اختبارات الهبوط - نسبة الماء للاسمنت - مقاومة الضغط.

## Effects of Polypropylene Fibers on Compressive and Flexural Strength of Concrete properties

Mohammed .Y. Salhab  
Melad .A. Fninner

Faraj .S. Harsha  
Aboshafa .A. Abdsamad

Faculty of Technical Engineering –Mesallta- Libya  
farajhh99@gmail.com

### Abstract:

In this research, polypropylene fibers were added to concrete mixtures, which is

a polymeric material that improves the efficiency of concrete, increases its compressive strength and reduces the phenomenon of cracks and shrinkage.

Concrete mixtures have been made without polypropylene fiber additives (reference) and mixtures with the addition of fibers at a ratio of 0.9 kg per cubic meter of concrete and a length of 18 mm with a change in the ratio of water to cement ( $w/c=0.42$  and  $w/c=0.61$ ) and also have taken a Slump test and cylindrical samples taken to determine the compressive strength of concrete and tensile. It was found that the compressive strength and tensile of concrete increases for samples added to polypropylene fibers as well as when the ratio of  $w/c$  decreases.

We recommend doing new studies by adding different percentages of polypropylene fibers and different percentages of the amount of water to cement to know the compressive strength behavior of concrete.

**Keywords:** Polypropylene Fibers – concrete mixture - a polymeric material - cracks and shrinkage –reference – slump test –water cement ratio – compressive strength.

## 1 . المقدمة:

تعتبر الخرسانة في الوقت الحالي مادة البناء الأساسية لتنفيذ المباني والمنشآت المختلفة وذلك بسبب المزايا التي تتميز بها الخرسانة وتوفر مكوناتها الاساسية وقلة تكلفتها مقارنة مع المواد الانشائية الاخرى.[1]

ونظرا لزيادة الطلب على الخرسانة فد اهتمت الدراسات بتطوير صناعتها وإنتاج أنواع تتميز بمواصفات وخواص عالية الجودة وذلك بإضافة نسب من بعض المواد (المضافات) التي تحسن خواص الخرسانة[2].

وفي هذا البحث تم استخدام مواد للخلطة الخرسانية في حدود المواصفات القياسية وتنفيذ خلطات خرسانية بإضافة نسبة ثابتة من ألياف البولي بروبيلين وخلطات أخرى بدون الاليف وبنسبة مختلفة من الماء والاسمنت  $W/C$  الى مكونات الخرسانة وتنفيذ مجموعة من الاختبارات المعملية للعينات الخرسانية بدون اضافات الاليف ولعينات بإضافة ألياف البولي بروبيلين لتحديد خواص الخرسانة اللدنة والمتصلدة. ألتشغيلية مقاومة الضغط، مقاومة الشد ودراسة وتحليل النتائج.

## 2 - عرض المشكلة:

ان المخلفات الصناعية لها تأثير كبير على تلوث البيئة ومن أجل الحفاظ عى بيئة نظيفة من جهة ومن أجل العمل على تطوير صناعة الخرسانة من جهة أخرى وإنتاج أنواع من الخرسانات ذات مقاومات عالية، فقد عملنا في هذا البحث على امكانية الحصول خرسانة مسلحة بألياف البولي بروبيلين ودراسة تأثير استخدام هذه الاليف على مقاومة الضغط والشد والتشغيلية للخرسانة [3].

استخدام الاليف في الخلطات الخرسانية يقلل من تلوث البيئة ويشجع على اعادة تدوير المخلفات البلاستيكية وتحويلها الى الياف لاستخدامها في الخلطات الخرسانية والتي من محاسنها تحسين خصائص الخرسانة في الحالة اللدنة ويقلل من التشققات الناتجة من التحميل والانكماش ويزيد من مقاومة الشد وكذلك يحسن من المتانة ومقاومة الصدم [4]. وسنقدم شرحا مفصلا في بند المواد المستخدمة في البرنامج العملي.

### 3. البرنامج العملي:

3.1. المواد المستخدمة : في هذا البحث تم استخدام المواد التالية:

3.1.1. الإسمنت: تم استخدام الاسمنت البروتلاندي العادي من انتاج مصنع لبة للاسمنت طبقا للمواصفات الليبية. الوزن النوعي للاسمنت 3.14 والنعومة السطحية  $3089.43 \text{ cm}^2/\text{gr}$

3.1.2. الماء: الماء المستخدم ماء صالح للشرب

3.1.3. الركام الخشن: تم استخدام ركام خشن من مقطع بمدينة مسلاتة, المقياس الاكبر للركام 19mm وكذلك استخدام خليط من نوعين 15mm و 10mm بنسبة خلط 50% من كل نوع للحصول تدرج حبيبي جيد وأجريت اختبارات وزن وحدة الحجم حيث كانت  $1592 \text{ kg}/\text{m}^3$  واختبار الوزن النوعي ونسبة الامتصاص واختبار التحليل المنخلي. و ان عينة الركام مطابقة للمواصفات الامريكية ASTM-C172 ونتائج اختبار الوزن النوعي ونسبة الامتصاص موضحة بالجدول 9 ونتائج التحليل المنخلي موضحة بالجدول رقم 10.

3.1.4. الركام الناعم: تم استخدام الركام الناعم من محاجر مدينة زليتن وأجريت عليه اختبارات الوزن النوعي والنسبة المئوية للامتصاص والتدرج الحبيبي وتبين أنه مطابق للمواصفات الامريكية ASTM-C172 النتائج مدونة بالجدول 11 و 12

### 4. ألياف البولي بروبيلين ( polypropylene ):

ألياف البولي بروبيلين تعتبر من أكثر أنواع الالياف الصناعية انتشارا وهي من أصل عضوي ومن أرخص المواد المبلمرة فالمادة الخام المنتجة هي البولي بروبيلين وتعتبر منتج ثانوي من عملية تكسير النفط, وهي مادة خاملة كيميائيا وبالتالي فان خاصية الامتصاص معدومة لذى فان درجة الانصهار ومعامل المرونة منخفض اذا ما قورن ببعض الاتواع الاخرى من الالياف [5].

تتوفر ألياف البولي بروبيلين على شكلين اما على شكل شعيرات ( monofilament ) أو على شكل رقائق من الالياف ( fibrillated ) الذي ينتج بواسطة البثق, وتضاف للخرسانة بمعدل من

( 0,6 – 2.8 ) كغ لكل متر مكعب خرسانة وقي هذا البحث استخدمت ألياف 100% من البولي بروبيلين مقاس 18mm وفطر 18 ميكرون على شكل شعيرات شكل رقم 1 ( monofilament)

وأضيفت بنسبة 0.9 كغ لكل متر مكعب خرسانة وتم اختيار هذه النسبة لعدم استخدامها في أبحاث سابقة ومقارنتها بأبحاث استخدمت بنسبة 1.2 كغ لكل متر مكعب خرسانة. استخدمت ألياف البولي بروبيلين في العديد من الاهمال الخرسانية مثل خرسانة الارضيات الداخلية وخرسانة الحواجز المائية وخرسانة مسبقة الصب وخرسانة أخوازيق، وإضافة ألياف البولي بروبيلين للخرسانة له ميزات منها:

- تقليل تشققات الانكماش اللدن
- تقليل تشققات الهبوط اللدن
- تقليل نفاذيته الخرسانة
- زيادة مقاومة الخرسانة لقوى الشد

ويبين الجدول رقم 1 مواصفات ألياف البولي بروبيلين والشكل (1) يبين شكل ألياف البولي بروبيلين.

جدول رقم 1. مواصفات ألياف البولي بروبيلين [6]

910 $\frac{kg}{m^3}$	الكثافة
3, 6, 12, 18, 52mm	طول الالياف
18 $\mu$ , 34 $\mu$	القطر
صفر	الامتصاص
160 C°	درجة الذوبان
365 C°	درجة الاشتعال
ضعيف	التوصيل الحراري
ضعيف	التوصيل الكهربائي
عالية	مقاومة الاحماض
%100	المقاومة القلوية

الاستطالة عند الكسر	8%
---------------------	----



شكل رقم 1. ألياف البولي بروبيلين.

##### 5. طريقة تنفيذ الخلطات والاختبارات:

استخدمت خلطه كهربائية ذات سعة بالوزن 300 كغ لخلط المكونات الخرسانية وتم خلط مكونات الخرسانة التي تحتوي على الياف البولي بروبيلين وذلك بوضع الركام الخشن ثم الاسمنت والركام الناعم ويخلط لمدة دقيقة واحدة ويضاف الماء ويعاد الخلط لمدة دقيقتين أي أن الوقت الكلي للخلط ثلاثة دقائق.

في حالة الخلطات التي تحتوي على الياف البولي بروبيلين فان عملية الخلط تتم بإضافة نصف كمية الماء ومن تم تضاف كمية الالياف المقررة وبعدها يتم اضافة الركام الخشن ثم الاسمنت فالركام الناعم ويتم الخلط لمدة نصف دقيقة بعد ذلك يتم اضافة الكمية المتبقية من الماء وينم اعادة الخلط لمدة دقيقتين ونصف أي ان الزمن الكلي للخلط ثلاثة دقائق والسبب في وضع والألياف اولا وذلك لمنع الالياف من التناثر لان وزنها الخفيف سيجعلها تطفو الى أعلى وبذلك نضمن توزيع الالياف وانتشارها بالخليط وبعد عملية الخلط يتم عمل اختبار الهبوط وصب الخرسانة في القوالب لتحديد مقاومات الخرسانة [7].

##### 6. اختبار الهبوط ( Slump test ): نتائج الاختبار مدونة بالجدول رقم 13.

### 7. تعيين مقاومة الخرسانة على الضغط:

يتم تعيين مقاومة الخرسانة على الضغط باختبار عينات قياسية اسطوانية الشكل قطرها 15سم وارتفاعها 30سم وذلك تعريضها لضغط محوري حتى لحظة الكسر وفي بحثنا هذا تم عمل عدة قوالب اسطوانية الشكل وتم كسر عدد منها بعد 7 أيام والأخرى بعد 28 يوم وكانت النتائج وعدد العينات كما هي موضحة بالجدول رقم 14.

### 8. طريقة تنفيذ الاختبارات:

بعد ما تم أخذ العينات وبعد 24 ساعة تم وضعهم في حوض الماء للمدد 7 و 28 يوم ومن تم تكسيرهم بواسطة مكبس هيدروليكي ( الشكل 2) حيث كان الضغط على العينات بشكل تدريجي حتى لحظة الكسر وتسجيل القراءة عند لحظة الكسر كذلك تكرر نفس الخطوات للعينات الأخرى بعد 28 يوم. والشكل 2 يوضح طريقة تثبيت العينة وكسرها.



شكل 2. يوضح آلة اختبار الضغط

### 9. طريقة تصميم الخلطات:

تم استخدام خطتين مرجعتين صممت حسب الطريقة الامريكية

### 9. 1. خطوات تصميم الخلطة:

صممت حسب الطريقة الامريكية [8]

أولاً : نقوم بتحديد قيمة الهبوط ( Slump ) حسب نوع العنصر الانشائي المراد تصميمه ونأخذ القيمة من الجدول رقم 2 وهو من  $25 - 75 \text{ mm}$  .

الجدول رقم 2- يوضح قيم الهبوط حسب نوع الانشاء المطلوب.

Types of construction	Slump, mm	
	Maximum	Minimum
Reinforced Foundation walls and footings	75	25
Plain footing, caissons and substructure walls	75 100	25 25
Beams and reinforced walls	100	25
Building column	75	25
Pavement and slabs	75	25
Mass concrete		

ثانياً : من الجدول رقم 3 وحسب المقياس الاعتبائي الاكبر للركام الخشن  $19\text{mm}$  نجد أن وزن المتر المكعب الواحد  $2345 \text{ kg/m}^3$  .

الجدول رقم 3- يوضح قيم وزن الخرسانة الطرية بالمتر المكعب بالنسبة لحجم الركام

Normal maximum size of aggregate	First estimate of concrete unit mass $\text{kg/m}^3$	
	Non-air-entrained concrete	Air-entrained concrete
9.5	2280	2200
12.5	2310	2230
19	2345	2275
25	2380	2290
37.5	2410	2350
50	2445	2345
75	2490	2405
150	2530	2435



تم استلام الورقة بتاريخ: 2023/ 8 /24 م وتم نشرها على الموقع بتاريخ: 2023/10 /1 م

ثالثا : من الجدول رقم 4 وحسب المقياس الاعتبائي الاكبر للركام الخشن 19mm تم تحديد وزن الماء الحر للمتر المكعب وهو 205 kg.

الجدول رقم 4- يوضح تحديد قيمة وزن الماء الحر للمتر المكعب وحسب المقياس الاعتبائي الاكبر للركام

concrete for indicated nominal maximum sizes of aggregate								kg/m <sup>3</sup>
								Water,
Slump, mm	9.5	12.5	19	25	37.5	50	75	150
Non-air- entrained concrete								
25 to 50	207	199	190	179	166	154	130	113
75 to 100	228	216	205	193	181	169	145	124
150 to 175	243	228	216	202	190	178	160	-
Approximate amount								
Of entrapped air in non-	3	2.5	2	1.5	1	0.5	0.3	0.2
Air- entrained concrete								

رابعا : من الجدول رقم 5 نقوم بتعيين مقاومة الخرسانة بعد 28 يوم مع نسبة الماء الى الاسمنت 0.42 و 0.61 وكالموضح بالجدول التالي.  
جدول 5- العلاقة بين نسبة الماء للاسمنت ومقاومة الانضغاط

Compressive Strength At 28 day, Mpa	Water-cement ratio, mass	
	Non-air- entrained concrete	entrained concrete Air-
40	0.42	0.61
35	0.47	0.39
30	0.54	0.45
25	0.61	0.52
20	0.69	0.6
15	0.97	0.7

ومن تم نقوم بإيجاد وزن الاسمنت وذلك حسب المعادلة التالية:

نسبة الماء الى الاسمنت  $W/C$  , حيث أن :

$$C = 336 \text{ kg}$$

$$W = \text{وزن الماء}$$

$$\frac{205}{0.61}$$

$$0.61$$

$$C = \text{وزن الاسمنت}$$

خامسا: من الجدول رقم 6 وحسب المقياس الاعتباري الاكبر للركام الخشن  $19\text{mm}$  ومعيار النوعمة 2.4 نوجد نسبة الركام الخشن من الركام الكلي بالنسبة لوزن الخرسانة حيث نسبة الركام الخشن تساوي 0.66 من الركام الكلي.

الجدول 6- يوضح الحجم الكلي للركام الخشن بالنسبة لحجم الخرسانة

Nominal maximum size of aggregate, mm	Volume of dry-rodded coarse aggregate per unit volume of concrete for different fineness moduli fine aggregate			
	2.40	2.60	2.80	3.00
9.5	0.50	0.48	0.46	0.44
12.5	0.59	0.57	0.55	0.53
<u>19</u>	<u>0.66</u>	0.64	0.62	0.60
25	0.71	0.69	0.67	0.65
37.5	0.75	0.73	0.71	0.69
50	0.78	0.76	0.74	0.72
75	0.82	0.80	0.78	0.76
150	0.87	0.85	0.83	0.81

نسبة الركام الخشن في الخلطة:

$$0.66 \times 1592 = 1050.72 \text{ kg} \text{ و } 1592 \text{ kg/m}^3 \text{ هو وزن وحدة الحجم.}$$

سادسا : نوجد وزن الركام الناعم عن طريق الوزن الكلي للمتر المكعب وذلك بطرح أوزان الاسمنت والماء والركام الخشن مت الوزن الكلي  $2345 \text{ kg/m}^3$  فيصبح كالتالي:

$$2345 - 205 - 1050.72 = 753.82 \text{ kg.}$$

تم استلام الورقة بتاريخ: 2023/ 8 /24 م وتم نشرها على الموقع بتاريخ: 2023/10 /1 م

وفي الاختبار تم استخدام قالب الاسطوانة القياسية قطر 0.15 m وارتفاع 0.30 m فيكون حجم الخرسانة بالاسطوانة  $V = \frac{\pi(0.15)^2}{4} \times 0.3 = 0.00530 m^3$  [9] وتم عمل خلطة خرسانية ل 7

اسطوانات منهم عدد 6 لحساب المقاومات وواحدة لحساب الهبوط وزيادة 0.3 كنسبة احتياطية فيكون حجم الخرسانة بكل خلطة هو:

$$0.0053 \times 7.3 = 0.0387 m^3$$

- كمية الماء  $0.0387 \times 205 = 7.93 \text{ kg}$

- كمية الاسمنت  $0.0387 \times 336 = 13 \text{ kg}$

- كمية الركام الخشن  $0.0387 \times 1050.72 = 40.66 \text{ kg}$

- كمية الركام الناعم  $0.0387 \times 753.28 = 29.15 \text{ kg}$

الجدول رقم 7. يوضح أوزان مواد الخلطة الخرسانية ذات نسبة  $w/c = 0.61$ .

وحدة القياس	ماء	اسمنت	ركام خشن	ركام ناعم
$kg/m^3$	205	336	1050.72	601.19
النسب	7.93	13	40.66	29.15

الجدول رقم 8. يوضح أوزان مواد الخلطة الخرسانية ذات نسبة  $w/c = 0.42$

وحدة القياس	ماء	اسمنت	ركام خشن	ركام ناعم
$kg/m^3$	205	488.09	1050.72	601.19
النسب	7.93	18.89	40.66	23.27

## 10. النتائج:

في هذه البحث تم اجراء اختبار الوزن النوعي لكل من الركام الخشن والركام الناعم المستعمل في الخلطة واختبار نسبة الامتصاص للركام الخشن والناعم كما تم عمل اختبار التدرج الحبيبي للركام الخشن والناعم وكذلك اجراء اختبار الهبوط للخلطات الخرسانية

للخلطة الاولى وبدون اضافات وكانت نسبة الماء للاسمنت  $w/c = 0.42$  وفي الخلطة الثانية كانت نسبة الماء للاسمنت  $w/c = 0.61$  وأيضا تم إجراء اختبار الهبوط للخلطات الخرسانية التي اضيف اليها ألياف البولي بروبلين طول 18 مم ونسبة 0.9 كغ للمتر المكعب مع نسبتي الماء للاسمنت  $w/c = 0.42$ ,  $w/c = 0.61$  لكل خلطة, كذلك تم اختبار مقاومة الضغط للعينات الخرسانية التي لا تحوي على ألياف البولي بروبلين يعمر 7 أيام و28 يوم لكل العينات وبنسبتي الماء للاسمنت  $w/c = 0.42$ ,  $w/c = 0.61$ , ومن تم اختبار مقاومة الضغط للعينات الخرسانية التي تحوي على ألياف البولي بروبلين يعمر 7 أيام و28 يوم لكل العينات وبنسبتي الماء للاسمنت  $w/c = 0.42$ ,  $w/c = 0.61$ .

أيضا تم اختبار مقاومة الخرسانة على الشد للعينات التي تحوي والتي لا تحوي على ألياف البولي بروبلين يعمر 7 أيام و28 يوم وبنسبتي الماء للاسمنت المذكورتين. بالجدول رقم 9 يوضح نتائج اختبار الوزن النوعي والنسبة المئوية لامتصاص للركام الخشن التي تم الحصول عليها وكانت:

- الوزن النوعي للركام الخشن = 2.667

- النسبة المئوية لامتصاص الركام الخشن = 1.75%

بينما الجدول رقم 10 نتائج التحليل المنخلي للركام الخشن المستعمل الذي وزنه 3000 غرام حيث استخدمت المناخل ذات الفتحات 19, 16, 9.5, 4.75 مم وتم حساب النسبة المئوية للركام المار لكل منخل على حده وكانت ضمن حدود المواصفات البريطانية (BS882- 1992).

بالجدول رقم 11 موضح نتائج اختبار التحليل المنخلي للركام الناعم حيث كان وزن عينة الركام 830 غرام واستخدمت المناخل ذات الفتحات 2.36, 1.18, 0.6, 0.3, 0.15 مم وتم حساب النسبة المئوية للركام المار وكانت ضمن حدود المواصفات. الجدول رقم 12 يوضح نتائج اختبار الوزن النوعي والنسبة المئوية لامتصاص الركام الناعم وتم الحصول على النتائج التالية:

- الوزن النوعي للركام الناعم 2.65
- النسبة المئوية لامتناسص الركام الناعم %0.78

الجدول رقم 13 يوضح نتائج اختبار الهبوط للخلطات الخرسانية وبنسبة  $w/c = 0.42$ ,  $w/c = 0.61$  وهي خلطات مرجعية لا تحوي ألياف البولي بروبيلين وللخلطات التي تحوي ألياف البولي بروبيلين حيث تبين أنه كلما زادت  $w/c$  زاد مقدار الهبوط.

الجدول 14 يبين نتائج اختبار مقاومة الضغط للخرسانة للخلطات العادية بدون اضافات مع تسببه  $w/c = 0.61$  ويعمر 7 أيام بلغت مقاومة الضغط 16.846 mpa وبعد 28 يوم وصلت مقاومة الضغط 24.146 mpa, أما الخلطات العادية وبنسبة  $w/c = 0.42$  فان مقاومة الضغط للخرسانة ويعمر 7 أيام بلغت 28.884 mpa ووصلت مقاومة الضغط وبعد 28 يوم 38.463 mpa.

أما فيما يخص الخلطات الخرسانية التي أضيف إليها ألياف البولي بروبيلين طول 18 مم وبنسبة 0.9 كغ للمتر المكعب و  $w/c = 0.61$  فان مقاومة الضغط بعد 7 أيام بلغت 20.12 mpa وبعد 28 يوم وصلت المقاومة 27.36 mpa, كذلك الخلطات التي بها ألياف حسب النسب السابقة مع  $w/c = 0.42$  فان مقاومة الضغط بعد 7 أيام وصلت 30.93 mpa وبعد 28 يوم بلغت 42.05 mpa.

بالجداول 15, 16, 17 موضح نتائج اختبار مقاومة الشد للخرسانة للخلطات العادية التي بدون اضافة ألياف مع  $w/c = 0.61$  ويعمر 7 أيام فوصلت مقاومة الشد الى قحش 1.47 وبعد 28 يوم بلغت مقاومة الشد 2.11 mpa, كذلك الخلطات العادية وبدون اضافة ألياف مع  $w/c = 0.42$  ويعمر 7 أيام فوصلت مقاومة الشد الى 2.52 وبعد 28 يوم بلغت مقاومة الشد 3.33 mpa, أيضا الخلطات الخرسانية التي أضيف إليها ألياف البولي بروبيلين طول 18 مم وبنسبة 0.9 كغ للمتر المكعب و  $w/c = 0.61$  وبعد 7 أيام بلغت مقاومة الشد 1.753 mpa وبعد 28 يوم وصلت 2.39 mpa, كذلك الخلطات التي بها ألياف حسب النسب السابقة مع  $w/c = 0.42$  وبعد 7 أيام وصلت مقاومة الشد 2.7 mpa وبعد 28 يوم بلغت 3.677 mpa

تم استلام الورقة بتاريخ: 2023/ 8 /24 م وتم نشرها على الموقع بتاريخ: 2023/10 /1 م

الجدول رقم 9 . يوضح نتائج اختبارات الوزن النوعي ونسبة الامتصاص للركام الخشن المستخدم.

ايجاد الوزن النوعي والنسبة المئوية لامتصاص الركام	
2181.5	وزن العينة مشبعة جافة السطح (جم)
597.5	وزن السلة معلقة بالماء (جم)
1961	وزن العينة مغمورة (جم)
2144	وزن العينة جافة بالهواء (جم)
2.667	الوزن النوعي
%1.75	نسبة الامتصاص

جدول رقم 10 . نتائج التحليل المنخلي للركام الخشن المستخدم لعينة وزنها 3000 جم

التحليل المنخلي للركام الخشن					
Determination of sieve analysis aggregate					
مقاس المنخل	وزن الركام المحجوز	وزن الركام المحجوز	نسبة الركام المحجوز %	نسبة الركام المار	حدود المواصفات البريطانية
Sieve size, mm	Retained, g	Combatative retained, g	Retained %	Passing%	BS 882-1992
19	38.7	38.7	1.29	98.71	90-100
16	917.4	956.1	31.87	68.13	40-80
9.5	938.5	1894.6	63.153	36.847	30-60
4.75	1087.3	2981.9	99.397	0.603	0-10
الوعاء	18.1				

تم استلام الورقة بتاريخ: 2023/ 8 /24 م وتم نشرها على الموقع بتاريخ: 2023/10 /1 م

### جدول 11. نتائج التحليل المنخلي للركام الناعم المستخدم لعينة وزنها 830 جم

التحليل المنخلي للركام الناعم					
مقاس المنخل Sieve size, mm	وزن الركام المحجوز Retained, g	وزن الركام المحجوز التراكمي Combative retained, g	نسبة الركام المحجوز % % Retained	نسبة الركام المار Passing% %	حدود المواصفات البريطانية BS 882-1992
2.36	20.6	20.6	2.4819	97.5181	80-100
1.18	121.8	142.4	17.157	82.843	70-100
0.6	161.2	303.6	36.578	63.422	55-100
0.3	338.8	642.4	77.3976	22.6024	5-70
0.15	160.4	802.8	96.7229	3.2771	0-15
الوعاء	27.2				

### جدول 12. نتائج اختبارات الوزن النوعي والنسبة المئوية لامتصاص الركام الناعم.

اجاد الوزن النوعي للركام الناعم والنسبة المئوية لامتصاص	
Determination of aggregate of specific gravity and absorption	
2.65	الوزن النوعي Apparent specific gravity
0.78	النسبة المئوية لامتصاص Absorption %

### جدول رقم 13. يبين نتائج اختبار الهبوط للخلطات المرجعية وللخلطات المضاف اليها ألياف البولي بروبيلين.

w/c	قيمة الهبوط للخرسانة العادية بدون ألياف البولي بروبيلين مم	قيمة الهبوط للخرسانة المضاف اليها ألياف البولي بروبيلين مم
0.42	60	40
0.61	100	75

تم استلام الورقة بتاريخ: 2023/ 8 /24 م وتم نشرها على الموقع بتاريخ: 2023/10 /1 م

الجدول رقم 14. يوضح نتائج اختبارات مقاومة الضغط للخلطات الخرسانية بدون وبإضافة ألياف البولي بروبيلين.

متوسط المقاومة يوم 28 MPa	مقاومة الضغط لعمر 28 يوم MPa	متوسط المقاومة لعمر 7 أيام MPa	مقاومة الضغط لعمر 7 أيام MPa	الحمل KN	الوزن KG	رقم العينة	w/c	نوع الخلطة
24.146	23	16.846	16.363	289.2	12.7	1	0.61	خلطات خرسانية بدون إضافات
			16.918	299	12.7	2		
			17.257	305	12.7	3		
	25.39	24.05	406.3	12.6	4			
			448.7	12.7	5			
			425	12.5	6			
38.463	37.55	28.884	28.941	511.5	12.7	1	0.42	
			28.29	500	12.6	2		
			29.422	520	12.7	3		
	38.15	39.7	12.7	4				
			12.6	5				
			12.8	6				
27.36	30.06	20.12	19.63	347	12.5	1	0.61	خلطات خرسانية بإضافة ألياف البولي بروبيلين.
			20.08	355	12.5	2		
			20.65	365	12.5	3		
	26.57	25.46	531.3	12.6	4			
			469.5	12.6	5			
			450	12.5	6			
42.059	40.173	30.93	29.99	530	12.5	1	0.42	
			30.84	545	12.6	2		
			31.97	565	12.6	3		
	41.87	44.133	710	12.6	4			
			740	12.5	5			
			780	12.6	6			



جدول 15. يبين نتائج اختبارات الشد للمخلطة الخرسانية المرجعية بدون اضافات لعمر 7 أيام.

متوسط مقاومة الشد mpa	مقاومة الشد mpa	رقم العينة	w/c
1.47	1.43	1	0.61
	1.48	2	
	1.5	3	
2.52	2.53	1	0.42
	2.47	2	
	2.57	3	

جدول 16. يبين نتائج اختبارات الشد للمخلطة الخرسانية المرجعية بدون اضافات لعمر 28 يوم.

متوسط مقاومة الشد mpa	مقاومة الشد mpa	رقم العينة	w/c
2.11	2	1	0.61
	2.22	2	
	2.1	3	
3.33	3.2	1	0.42
	3.33	2	
	3.47	3	

جدول 17. يبين نتائج اختبارات الشد للخلطة الخرسانية بإضافة ألياف البولي بروبيلين لعمر 7 و 28 يوم.

متوسط مقاومة الشد mpa	مقاومة الشد لعمر 28 يوم mpa	متوسط مقاومة الشد mpa	مقاومة الشد لعمر 7 أيام mpa	رقم العينة	w/c
2.39	2.63	1.753	1.71	1	0.61
	2.32		1.75	2	
	2.22		1.8	3	
3.677	3.51	2.7	2.62	1	0.42
	3.66		2.69	2	
	3.86		2.79	3	

#### 10. مناقشة النتائج:

- يتضح من الجدول رقم 10, 11 أن الركام الخشن والركام الناعم المستعمل في الخلطات مطابق للمواصفات.
- يتضح من الجدول رقم 14 أن مقاومة الخرسانة على الضغط لعمر 7 أيام لعينات الخلطات الخرسانية المرجعية والتي بدون اضافات متقاربة وأيضا مقاومة الخرسانة على الضغط لعمر 28 يوم لنفس الخلطات متقاربة وتقل المقاومة كلما زادت نسبة w/c.
- من الجدول رقم 14 يتضح أن مقاومة الخرسانة على الضغط لعمر 7 أيام, 28 يوم تزداد المقاومة للعينات الخرسانية المضاف إليها ألياف البولي بروبيلين عن العينات المرجعية و تزداد المقاومة كلما قلت نسبة w/c, وكذلك وزن العينات لا يتأثر كثيرا بإضافة ألياف البولي بروبيلين بسبب انخفاض كثافة الاليف.

- من الجدول رقم 15, 16, 17 يتبين أن مقاومة الخرسانة للشد لعينات بعمر 7, 28 يوم تزداد لعينات المضاف إليها ألياف البولي بروبيلين عن العينات المرجعية و تزداد المقاومة كلما قلت نسبة  $w/c$ .

### 11. الاستنتاج:

- ان اضافة ألياف البولي بروبيلين بطول 18 مم وبنسبة 0.9 كغ للمتر المكعب للخلطات الخرسانية وبنسبة  $w/c = 0.61$  ولعمر 7 أيام أدت الى زيادة مقاومة الضغط للخرسانة بمقدار 3.274 mpa وللخلطات التي عمرها 28 يوم زادت مقاومة الضغط للخرسانة بمقدار 3.214 mpa كما أن اضافة ألياف البولي بروبيلين وبنسبة  $w/c = 0.42$  ولعمر 7 أيام أدت الى زيادة مقاومة الضغط للخرسانة بمقدار 2.046 mpa وللعينات التي عمرها 28 يوم زادت المقاومة بمقدار 3.596mpa.
- اضافة الياف البولي بروبيلين بطول 18 مم وبنسبة 0.9 كغ للمتر المكعب للخلطات الخرسانية وبنسبة  $w/c = 0.61$  ولعمر 7 أيام أدت الى زيادة مقاومة الخرسانة على الشد بمقدار 0.283 mpa وكذلك للعينات التي عمرها 28 يوم زادت مقاومة الخرسانة على الشد بمقدار 0.280 mpa كما أن اضافة ألياف البولي بروبيلين وبنسبة  $w/c = 0.42$  ولعمر 7, 28 يوم زادت مقاومة الشد بمقدار 0.18 mpa و 0.347 mpa على التوالي.
- تزداد مقاومة الخرسانة على الضغط والشد كلما قلت  $w/c$  للخلطات سواء كانت عادية بدون اضافة الاليف أو بإضافة الاليف.
- تشغيلية الخلطة الخرسانية لاتتأثر كثيرا بنسبة اضافة ألياف البولي بروبيلين حيث نلاحظ أن التشغيلية قلت بنسبة صغيرة عند اضافة الاليف وكذلك قيمة الهبوط قلت بمقدار 20 مم عند الاختبار.
- تغيرت كثافة الخرسانة عند اضافة الاليف بنسبة صغيرة جدا لا تؤثر على وزن الخرسانة.

- أفضل أنواع الخلطات التي تم الحصول عليها هي الخلطة التي أضيف إليها ألياف البولي بروبيلين وبنسبة  $w/c = 0.42$ . حيث كانت الزيادة في مقاومة الضغط والشد كما ذكر أعلاه.

### المراجع

- [1] أ. د. أحمد حسين أبوعوده : تكنولوجيا الخرسانة, مكتبة المجتمع العربي: عمان 2010.
- [2] Shehnila Fatima, "Mechanical Properties of Polypropylene Fiber Reinforced Concrete", Pakistan, 2013
- [3] M. A. Mashrei, Ali A. Sultan, Alaa M. Mahdi, " Effects of Polypropylene Fibers on Compressive and Flexural Strength of Concrete Material" 2018
- [4] Sika Egypt, "Monofilament Polypropylene Fiber" 2010.
- [5] م. شريف فتحي الشافعي : هندسة وتكنولوجيا الخرسانة: الدار العلمية للنشر القاهرة 2011
- [6] المؤتمر العربي الثاني عشر للهندسة الإنشائية- جامعة طرابلس من 16- 18/ 12/ 2013/
- [7] John Newman and Ben Seng Choo,"Advanced Concrete Technology Processes ", 2003
- [8] Concrete mix design under ACI code 1- ACI 211. 1-912.
- [9] S.H. Kosmatka, B. Kerkhoff and W.C. Panares *Design and Control of Concrete Mixtures*,e, "2003