

تأثير إضافة الكبريت إلى الخلطة الخرسانية

أسيل مد الله محمد
مدرس مساعد / كلية الهندسة
جامعة الانبار

الخلاصة (Abstract)

يتضمن هذا البحث دراسة تأثير إضافة مادة الكبريت المنتجة في معمل سامراء على خواص الخرسانة مثل مقاومة الانضغاط و معايير الكسر و مقاومة الشد بالانشطار. تم استخدام الخلطات الخرسانية بنسب خلط (سمنت: رمل: حصى: كبريت) (7:8.5:8.5:1) و (9:8.5:8.5:1) و (12:8.5:8.5:1) و (0:3:1.5:1) حيث أظهرت النتائج المستحصلة زيادة مقاومة الانضغاط ومعايير الكسر ومقاومة الشد بالانشطار للخرسانة الحاوية على الكبريت مع زيادة نسبة الكبريت المضاف للخلطة وتراجع هذه الزيادة في عمر (28) يوم مقارنة بالخرسانة الاعتيادية .

Abstract

This research includes study of the effect of adding sulphur, which is obtained from Samrara factory on the properties of concrete like compressive strength, flexural strength and splitting tensile strength.

The concrete mixes were: (1:8.5:8.5:7), (1:8.5:8.5:9), (1:8.5:8.5:12) and (1:1.5:3:0) (cement: sand: gravel: sulphur) respectively. The results refer to increasing of compressive strength , flexural strength and splitting tensile strength with increasing of sulphur ratio but increasing decreased at age (28)day with respect to ordinary concrete (sulphur ratio=0%).

1- المقدمة (Introduction)

تتجه دول العالم الصناعية المتقدمة إلى تجربة كافة المواد المتاحة في مواقع العمل من اجل الوصول إلى تحسين خواص الخلطة الخرسانية كونها احد أهم مكونات قطاع البناء و الإنشاءات الذي لم يعد بمقدور المجتمع التكيف بدونه. في هذا البحث تم استخدام مادة الكبريت المطحونة طحناً ناعماً و إضافتها إلى الخلطة الخرسانية لمعرفة تأثير هذا الإضافة على خواص الخلطة علماً بان العراق يعتبر بلداً غنيا بهذه المادة.

2- مراجعة البحوث والدراسات السابقة

يمكن تعريف خرسانة الكبريت (SC) على أنها خليط من مادة الكبريت والرمل و الركام الخشن مع إمكانية استخدام مادة مالئة تقنية إنتاجها تتضمن تسخين كل المكونات بدرجة حرارة أعلى من درجة انصهار الكبريت التي تصل إلى (119م) و يلي ذلك تبريد الخليط الساخن المتجانس ليصل إلى درجة حرارة الغرفة.⁽¹⁾

تستخدم خرسانة الكبريت لتصنيع الأنابيب و المنهولات الداخلة في نظام شبكات المجاري.⁽²⁾ منذ عام 1977 بدأت البحوث في جامعة الملك فهد لتطوير الخرسانة باستخدام المواد الخام الأولية و المتواجدة في المملكة العربية السعودية. هذه المحاولات جعلت من خرسانة الكبريت مادة تجارية جديدة في الخليج العربي.⁽¹⁾

خواص نماذج من خرسانة الكبريت (SC) تم تحضيرها باستخدام ركام ورمل المملكة العربية السعودية و تم استخدام الحجر الجيري كمادة مالئة. الرمل المستخدم كان ضعيف التدرج ، 80-99% منه يمر خلال المنخل رقم (25) (600 مايكرون) حسب المواصفة البريطانية (BS) تم استخدام اثنا عشرة خلطة بمستوى كبريت يتراوح من (صفر-30%) بالوزن في حين كان محتوى المادة المالئة يتراوح من (صفر - 10) % بالوزن و نسبة الركام الخشن إلى الركام الناعم الوزنية تصل إلى 2 و قد تم إجراء فحص مقاومة الانضغاط و توصلت هذه الإضافة إلى أن إضافة الحجر الجيري كمادة مالئة ناعمة على شكل مسحوق ناعم (باودر) له تأثير على مقاومة انضغاط خرسانة الكبريت ففي حالة الخلطات الخالية من المادة المالئة بلغت

- درس (A.J.Al-Tayyib,A.K.Azad,M.H.Baluch and Ms.Khan)⁽¹⁾

مادة انضغاط الاسطوانة (150×75) ملم 267كغم/2سم (3800) باون/2انج بمحتوى كبريت يصل إلى 27 % و عند إضافة باودر الحجر الجيري بنسبة 10% ازدادت مقاومة الانضغاط بمقدار 1,85 و قلل ذلك محتوى الكبريت إلى 50% مع الاحتفاظ بنفس قابلية التشغيل.

في عام 1985 أجرى (Khan)⁽³⁾ دراسة عملية لنماذج خرسانة كبريت مسلحة و غير مسلحة و باستخدام الاسمنت البورتلاندي الاعتيادي لفحص الخواص الفيزيائية (مقاومة الانضغاط و النفاذية) ومراقبة التآكل حيث راقب التآكل عن طريق قياس سمك نصف خلية من النموذج المسلح بالحديد و المغمور بمحلول مؤلف من (5 % Nacl) و (5 % Mgso4) و الوقت الذي تستغرقه العينات حتى تتآكل ثم إجراء مقارنة بين خرسانة الكبريت و الخرسانة الاعتيادية فأشارت النتائج إلى أن نماذج خرسانة الكبريت كانت ذات مقاومة ضعيفة جدا للتآكل مقارنة بالخرسانة العادية. بالرجوع إلى (Shetty)⁽⁴⁾ يتم تسخين الكبريت حتى يصل إلى درجة انصهاره ثم يمزج مع الركام الخشن و الناعم و قد تم استخدام عود كبريت من الخلطات التجريبية لإيجاد الخلطة الأمثل و التي يمكن الاعتماد عليها. تم استخدام نسبة ماء/اسمنت لا تقل عن 0,7 لجميع الخلطات ، نسبة الركام/الاسمنت = 1: 8.5 ، نسبة الركام الخشن إلى الركام الناعم (1:1) و باستخدام مكعبات قياس (5سم) و اسطوانات قياس (7 و 5 و 15 سم) و (10×20سم). في هذا المصدر يمكن تمييز طريقتين لإنتاج خرسانة الكبريت الطريقة A و الطريقة B .

في الطريقة (A) : بعد 24 ساعة من المعالجة الرطبة يتم تجفيف النموذج في الفرن لمدة 24 ساعة بدرجة حرارة 121م ثم توضع النماذج المجففة في حاوية تحتوي على كبريت منصهر بدرجة حرارة 121م لمدة 3 ساعات بعد ذلك ترفع النماذج و تنظف و تترك تبرد لتصل إلى درجة حرارة الغرفة لمدة ساعة واحدة. **في الطريقة (B) :** يوضع النموذج الخرساني المجفف في حاوية محكمة و يعرض إلى ضغط بخار 2 مم زئبقي لمدة ساعتين و بعد إزالة البخار تغطس النماذج في الكبريت المنصهر لمدة نصف ساعة ثم تستخرج النماذج و تنظف و تترك تبرد حتى تصل إلى درجة حرارة الغرفة لمدة ساعة تقريباً. فحست مقاومة الانضغاط ومقاومة الشد بالانشطار للنماذج المعدة بكلتا الطريقتين ، و قد وجد بأنه لنسبة ماء/ اسمنت (0,7) كانت هناك زيادة في مقاومة الانضغاط بمقدار (7) أضعاف عند اعتماد الطريقة (B) و زيادة بمقدار (5) أضعاف عند اعتماد الطريقة (A) و عند استخدام نسبة ماء/ اسمنت = 0,8 تصل الزيادة إلى (10) أضعاف عند اعتماد الطريقة (B) و بالنسبة لمقاومة الشد بالانشطار فإنها تزداد إلى أربعة أضعاف عند اعتماد الطريقة (B) كما موضح في الجدول الآتي أدناه:

جدول (1) نتائج دراسة (Shetty)⁽⁴⁾ حول خرسانة الكبريت لمكعبات قياس (50) مم

| مقاومة الانضغاط لمكعبات خرسانة الكبريت | | | | عمر الفحص (ساعة) | مدة التجفيف (ساعة) | مدة المعالجة الرطبة (ساعة) |
|--|-----------------------|----------------|---------------------|------------------|--------------------|----------------------------|
| الطريقة (B) | | الطريقة (A) | | | | |
| نسبة الكبريت % | كغم / سم ³ | نسبة الكبريت % | كغم/سم ³ | 54 | 24 | 24 |
| 12.6 | 1085 | 9.1 | 680 | | | |

جدول (2) نتائج دراسة (Shetty) حول خرسانة الكبريت الاسطوانات قياس (150×75)سم

| الطريقة B | | عمر الفحص (ساعة) | مدة التجفيف (ساعة) | مدة المعالجة الرطبة (ساعة) |
|-----------|---|------------------|--------------------|----------------------------|
| الكبريت % | مقاومة الشد بالانشطار كغم/سم ² | | | |
| 12,4 | 105 | 54 | 24 | 24 |

3- المواد المستخدمة و طرق الفحص:

3-1- السمنت:

استعمل الاسمنت البورتلاندي المقاوم للأملاح إنتاج معمل سمنت القائم و المطابق للمواصفات العراقية الخاصة بالسمنت البورتلاندي م.ق.ع. 1984/5⁽⁵⁾.

3-2- الركام:

3-2-1- الركام الناعم (الرمل) :

استخدم ركام نام مصدره مقلع (كيلو 35) في محافظة الأنبار و تم إيجاد تدرجه حسب المواصفة القياسية العراقية م.ق.ع. 1984/45⁽⁶⁾.

جدول رقم (3) التحليل المنخلي للركام الناعم (الرمل).

| Sieve size (mm) | Passing(%) | Limits of Iraq: spec. No. 45\1984 for zone(3) |
|-----------------|------------|---|
| 4.75 | 100 | 90-100 |
| 2.36 | 91.6 | 85-100 |
| 1.18 | 80.1 | 75-100 |
| 0.6 | 70.8 | 60-100 |
| 0.3 | 24 | 12-40 |
| 0.15 | 7.6 | 0-10 |

2-2-3- الركام الخشن:-

استعمل ركام خشن مصدره مقلع النباعي وكان جيد التدرج و منتظم الشكل ذو مقاس 10 ملم و تم إيجاد تدرجه حسب المواصفة القياسية العراقية م.ق.ع. 1984/45.⁽⁶⁾

جدول (4) تدرج الركام الخشن

| Sieve size (mm) | Passing % | Limits of Iraqi spec. No.45/1984 for zone (3) |
|-----------------|-----------|---|
| 14 | 100 | 100 |
| 10 | 89.2 | 85-100 |
| 5 | 16.6 | 0-25 |
| 2.36 | 0 | 0-5 |

3-3- الماء

استعمل ماء الشرب الاعتيادي لمدينة الرمادي لجميع الخلطات .

4-3- الكبريت

تم استخدام الكبريت المصنع من معمل سامراء على شكل باوذر ناعم وتم اجراء الفحوصات الكيميائية عليه كما مبين في الجدول ادناه :

جدول (5) جدول فحوصات الكبريت الكيميائية

| | |
|-----------------------------------|---------|
| Chemical symbol | S |
| Atomic number | 16 |
| Atomic weight | 32.066 |
| Melting point c0 | 115.21 |
| Boiling point c0 | 444.60 |
| Density g/cm3 | 2.07 |
| Enthalpy of fusion20. kJ/mole | 1.72 |
| Thermal conductivity w/cm/k(25c0) | 0.00270 |

4- عملية خلط و رص الخرسانة

تمت عملية الخلط باستخدام خلاطه حوضية ذات سعة (0.07م³) وكانت عملية الخلط تتم بوضع كمية من الاسمنت ثم كمية من الركام الناعم ثم كمية من الكبريت ثم كمية من الركام الخشن ثم تضاف الكمية المتبقية من الركام الخشن و الناعم و السمنت و الكبريت ثم تتم عملية الخلط الجاف الى أن تتم ملائسة الخلطة بالكامل ثم تتم عملية إضافة الماء إلى الخليط الناتج مع استمرار الخلط بالخلاطة الحوضية لحين الحصول على الخليط المتجانس و من ثم تتم عملية صب الخرسانة في القوالب على شكل طبقتين حيث تم رص كل طبقة بواسطة هزازة كهربائية لمدة لا تزيد عن 7 ثوان و بعد إتمام صب الطبقتين و رصها تمت معالجة سطح النموذج بالمالج لغرض الحصول على سطح مستو.

5- الإنضاج و أسلوب المعالجة

بعد إكمال عملية صب النماذج الخرسانية تم تركها في جو المختبر لمدة 24 ساعة تم فتح القوالب الحديدية و إخراج النماذج الخرسانية و تغطيتها بالماء لمدة (7،14،28) يوم ثم إجراء الفحوصات.

6- الخلطات المستعملة

تم استخدام الخلطات الآتية :

جدول (6) الخلطات الخرسانية المستخدمة

| نسبة ال(الماء: السمنت) | سمنت:رمل:حصى:كبريت | اسم الخلطة |
|------------------------|--------------------|------------|
| 0.7 | 7:8.5:8.5:1 | A |
| 0.7 | 9:8.5:8.5:1 | B |
| 0.7 | 12:8.5:8.5:1 | C |
| 0.7 | 0:8.5:8.5:1 | D |

7- القوالب المستخدمة

تم استخدام قوالب حديدية بأبعاد (100×100×100) ملم في فحوصات مقاومة الانضغاط و قوالب حديدية بأبعاد (500×100×100) ملم لفحوصات معايير الكسر و نماذج اسطوانية بأبعاد (200×100) ملم في فحص الشد غير المباشر (الانفلاق).

8- الفحوصات

8-1- فحص مقاومة الانضغاط

استعملت ماكينة الفحص من نوع (ELE) ذات سعة (1000 كيلو نيوتن) لفحص مقاومة الانضغاط و تم الفحص طبقا للمواصفة (B.S.1881.part(5):1983)⁽⁷⁾ و كانت أعمار الفحص 7،14،28 يوما حيث تم فحص ثلاثة مكعبات لكل عمر.

8-2- فحص معايير الكسر

استخدمت ماكينة الفحص نوع (ELE) ذات سعة (50 كيلو نيوتن) حيث اتبع أسلوب تقطعي التحميل لفحص مقاومة الإنثناء و بمسافة امتداد 400 ملم و كانت أعمار الفحص 7،14،28 يوما و فحص ثلاثة نماذج لكل عمر و طبقا للمواصفة (B.S.1881. part 118:1983)⁽⁸⁾.

8-3- فحص مقاومة الشد غير المباشر (الشد بالانشطار)

يجرى فحص مقاومة الشد بالانشطار باستخدام اسطوانات قياس (200×100) ملم بمعدل (3) اسطوانات لكل عمر و تم الفحص بموجب ASTM C496-86⁽⁹⁾ و تم احتساب مقاومة الشد بالانشطار حسب المعادلة التالية:

$$fst=2P/ \pi dL....(1)$$

حيث :

fst : مقاومة الشد بالانشطار (Mpa)

P : الحمل المسلط الأعلى (N)

D: قطر النموذج (mm)

L: طول النموذج (mm)

9- مناقشة النتائج مع الاستنتاجات

9-1- مقاومة الانضغاط Compressive strength

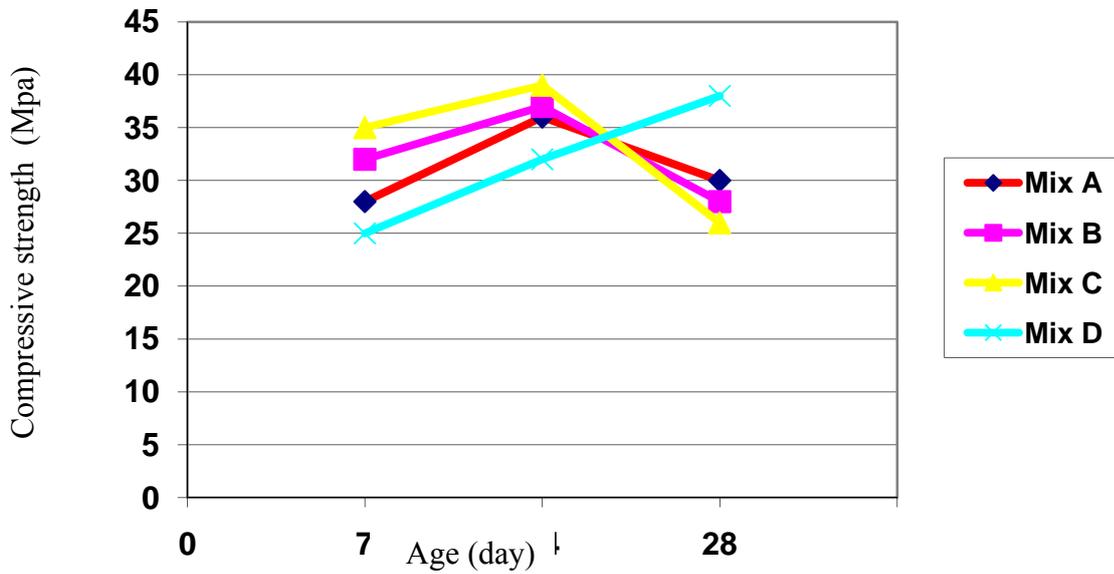
يوضح الجدول رقم (7) و كل من الأشكال (1) و (2) أن هنالك تأثيرا إيجابيا لزيادة نسبة الكبريت على مقاومة الانضغاط في الأعمار (7،14) يوم فعند زيادة نسبة الكبريت من (0-7) % زادت مقاومة الانضغاط بنسبة (12و12,5) % و عند زيادة نسبة الكبريت من (0-9) % زادت مقاومة الانضغاط بنسبة (28 و 62 ، 15) % و عند زيادة نسبة الكبريت من (0-12) % زادت مقاومة الانضغاط بنسبة (40 و 21) % للأعمار (7،14) يوما على التوالي.

و عند فحص النماذج في عمر (28) يوما وجد أن هناك تناقصا و ترجعا عن هذه الزيادة في مقاومة الانضغاط فعند زيادة نسبة الكبريت من (0-7) % كان مقدار التناقص في مقاومة الانضغاط (26،66) % و عند زيادة نسبة الكبريت من (0-9) % كان مقدار التناقص في مقاومة الانضغاط (35،71) % و عند زيادة نسبة الكبريت من (0-12) % كان مقدار التناقص في مقاومة الانضغاط (15،46) % و على امتداد أعمار الفحص (7،14،28) يوما

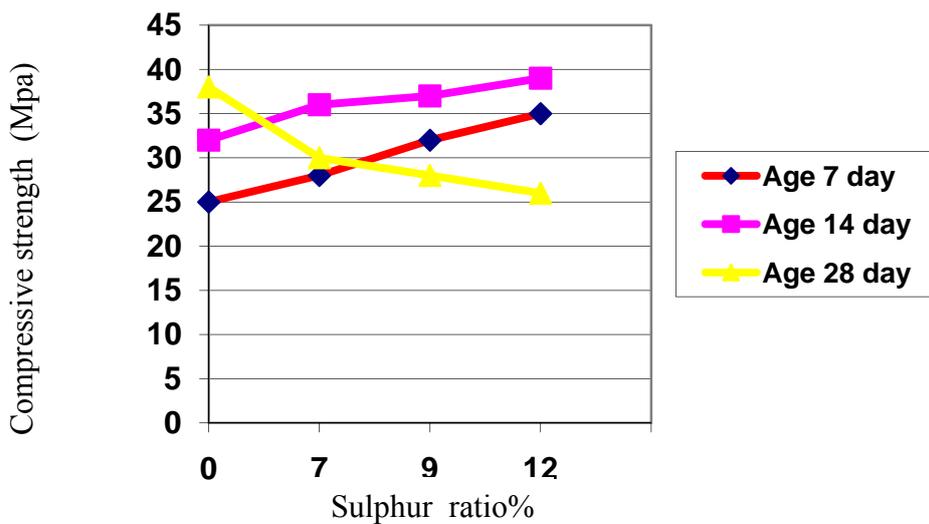
كانت مقاومة الانضغاط تزداد بالنسبة للخلطة المرجعية (نسبة الكبريت = 0%) أما بالنسبة للخرسانة الحاوية على الكبريت بنسب (7، 9، 12) % فكانت مقاومة الانضغاط تزداد بعمر (14) يوم أما في عمر (28) يوم فكانت تتناقص وكان مقدار التناقص (20، 32، 50) % لنسبة كبريت (7، 9، 12) % على التوالي بالقياس نسبة إلى العمر السابق (14) يوم والسبب في ذلك يعود إلى انه في عمر (28) يوم تكتمل (80-85) % من عمليات الاماهة فيتفاعل الكبريت مع المكونات الخرسانية مخلفا فجوات أو مسامات تؤدي إلى تقليل كثافة الخلطة الخرسانية فتقل المقاومة.

جدول (7): معدل مقاومة الانضغاط لنماذج الخلطات المستعملة.

| مقاومة الانضغاط (ميكا باسكال) حسب العمر | | | نسبة الخلط | اسم الخلطة |
|---|----|----|--------------------|------------|
| 28 | 14 | 7 | سمنت:رمل:حصي:كبريت | |
| 30 | 36 | 28 | 7:8,5:8,5:1 | A |
| 28 | 37 | 32 | 9:8,5:8,5:1 | B |
| 26 | 39 | 35 | 12:8,5:8,5:1 | C |
| 38 | 32 | 25 | 0:8,5:8,5:1 | D |



الشكل رقم (1) العلاقة بين العمر و مقاومة الانضغاط



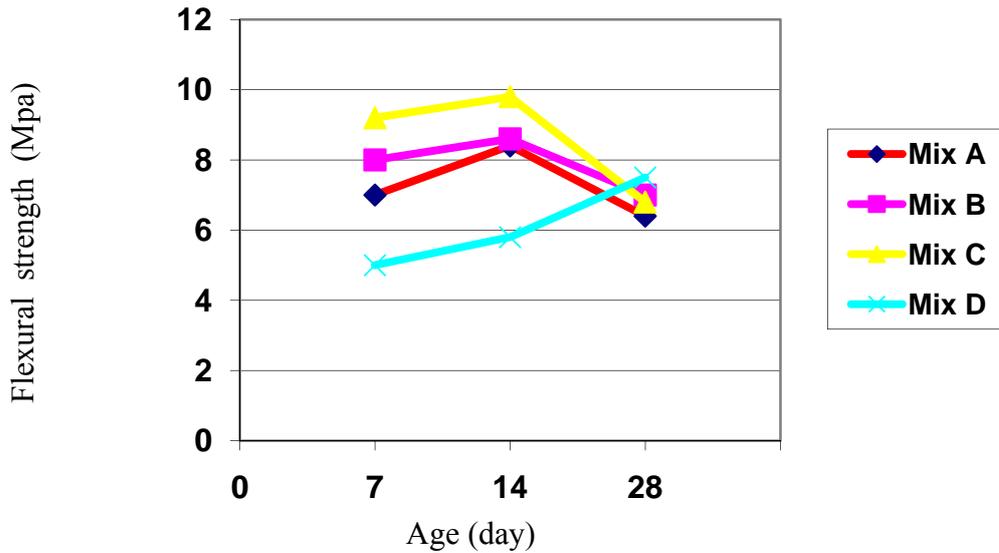
الشكل رقم (2) العلاقة بين نسبة الكبريت و مقاومة الانضغاط

2-9- مقاومة الاثناء Flexural Strength

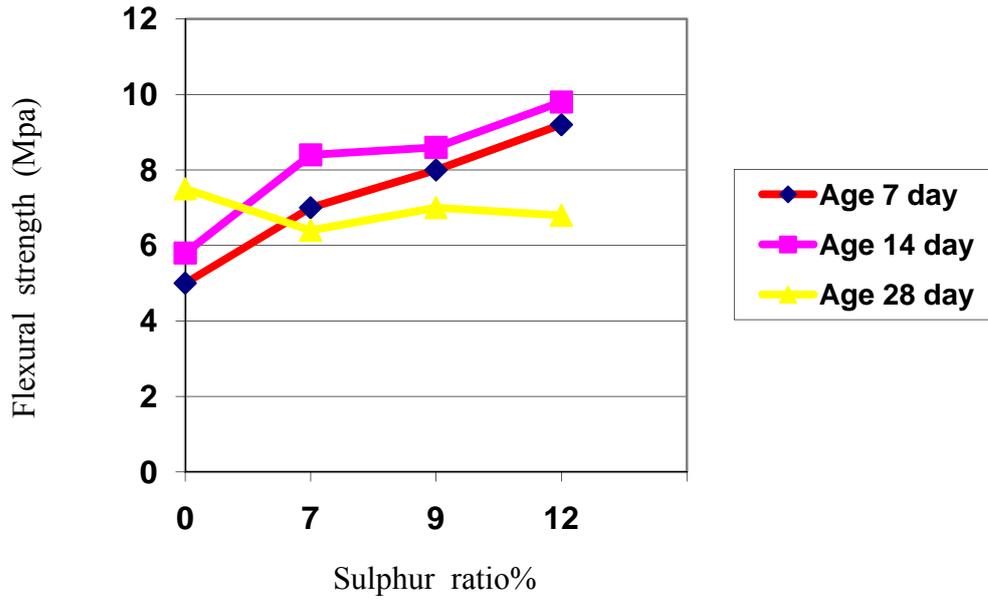
يبين الجدول (8) و الأشكال (3) و (4) نتائج فحص مقاومة الاثناء (معايير الكسر) لكافة الخلطات المستخدمة في هذا البحث حيث تبين هذه النتائج أن مقاومة الاثناء تزداد بزيادة العمر للخلطة المرجعية (D) أما للخلطات الباقية فإنها تزداد بعمر (14) يوم و تنقص في عمر (28) يوم وكان مقدار التناقص (12 و 22,85 و 44,11) % لنسب كبريت (12,9,7) % على التوالي بالقياس إلى عمر (14) يوم . بينما هناك تأثير إيجابي لزيادة نسبة الكبريت على مقاومة الاثناء في الأعمار (14,7) يوم فعند زيادة نسبة الكبريت من (7-0) % زادت مقاومة الاثناء بنسبة (44,82 و 40) % و عند زيادة نسبة الكبريت من (9-0) % زادت مقاومة الاثناء بنسبة (48,27 و 60) % و عند زيادة نسبة الكبريت من (12-0) % زادت مقاومة الاثناء بنسبة (68,96 و 84) % للأعمار (14,7) يوما على التوالي أما في عمر (28) يوما فقد وجد أن هناك تناقصا في مقاومة الاثناء فعند زيادة نسبة الكبريت من (7-0) % كان مقدار التناقص (17,18) % و لنسبة كبريت تزداد من (9-0) % كان مقدار التناقص (7,14) % و لنسبة كبريت تزداد من (12-0) % كان مقدار التناقص (10,3) % و السبب في ذلك يعود إلى انه في عمر (28) يوم تكتمل (80-85) % من عمليات الاماهة فيتفاعل الكبريت مع المكونات الخرسانية مخلقا فجوات أو مسامات تؤدي إلى تقليل كثافة الخلطة الخرسانية فتقل المقاومة.

جدول رقم (8) معدل مقاومة الاثناء ل نماذج الخلطات المستعملة .

| مقاومة الاثناء (ميكا باسكال) حسب العمر | | | نسبة الخلط | اسم الخلطة |
|--|-----|-----|---------------------|------------|
| 28 | 14 | 7 | سمنت:رمل :حصي:كبريت | |
| 6,4 | 8,4 | 7 | 7:8,5:8,5:1 | A |
| 7 | 8,6 | 8 | 9:8,5:8,5:1 | B |
| 6,8 | 9,8 | 9,2 | 12:8,5:8,5:1 | C |
| 7,5 | 5,8 | 5 | 0:8,5:8,5:1 | D |



الشكل رقم (3) العلاقة بين العمر و مقاومة الاثناء



الشكل رقم (4) العلاقة بين نسبة الكبريت و مقاومة الانثناء

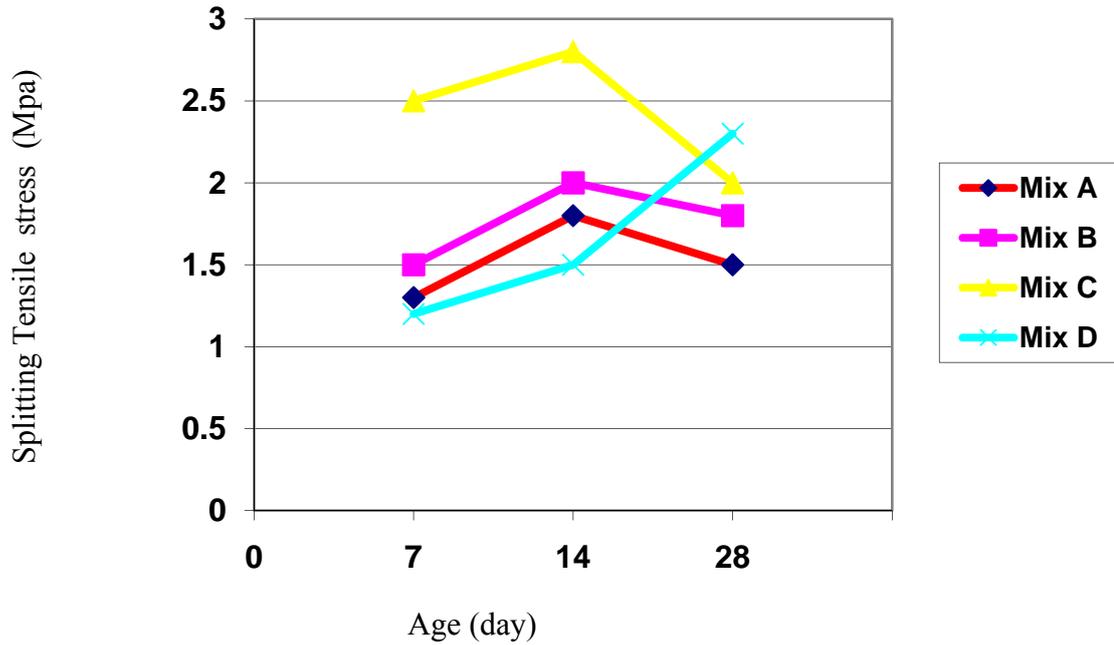
3-9- مقاومة الشد الغير مباشر (الشد بالانشطار) Splitting Tension:

يبين الجدول رقم (9) نتائج فحوصات الشد الغير مباشر لنماذج هذا البحث فيما توضح الأشكال (5) و (6) العلاقات التي تمثل هذه النتائج. يتضح من تلك النتائج أن مقاومة الشد غير المباشر تزداد لكافة الخلطات بزيادة عمر الفحص باستثناء الخلطات الحاوية على الكبريت حيث تتناقص المقاومة بعمر (28) يوم عما عليه في عمر (14) يوم لهذا النوع من الخلطات ويصل مقدار التناقص في مقاومة الشد غير المباشر في عمر 28 يوم للخلطات الحاوية على نسبة كبريت (12,9,7) % إلى (15,27,77,53,33) % على التوالي قياسا إلى الخلطة المرجعية (نسبة الكبريت = 0 %) و السبب في ذلك يعود إلى انه في عمر (28) يوم تكتمل (80-85) % من عمليات الاماهة فيتفاعل الكبريت مع المكونات الخرسانية مخلفا فجوات أو مسامات تؤدي إلى تقليل كثافة الخلطة الخرسانية فتقل المقاومة.

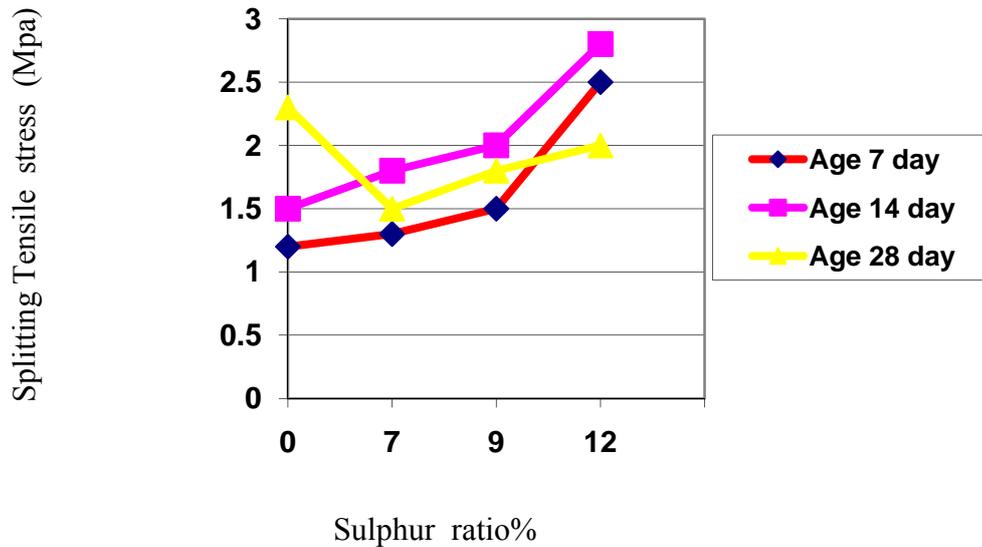
في الأعمار (14,7) يوما عند استعمال نسب كبريت (12,9,7) % كانت الزيادة في مقاومة الشد غير المباشر مقارنة بالخلطة المرجعية (D) كالاتي (8,33 و 25,108,33) % على التوالي لعمر (7) أيام. و لعمر 14 يوم كانت الزيادة في مقاومة الشد الغير المباشر مقارنة بالخلطة المرجعية (D) (20 و 33,33 و 86,66) % لنسبة كبريت (12,9,7) %.

جدول رقم (9): معدل مقاومة الشد غير المباشر لنماذج الخلطات المستعملة

| مقاومة الشد الغير مباشر (ميكا باسكال) حسب العمر | | | نسب الخلط | اسم الخلطة |
|---|-----|-----|--------------------|------------|
| 28 | 14 | 7 | سمنت:رمل:حصي:كبريت | |
| 1,5 | 1,8 | 1,3 | 7:8,5:8,5:1 | A |
| 1,8 | 2 | 1,5 | 9:8,5:8,5:1 | B |
| 2 | 2,8 | 2,5 | 12:8,5:8,5:1 | C |
| 2,3 | 1,5 | 1,2 | 0:8,5:8,5:1 | D |



الشكل رقم (5) العلاقة بين مقاومة الشد غير المباشر والعمر



الشكل رقم (6) العلاقة بين مقاومة الشد غير المباشر ونسبة الكبريت

10- الاستنتاجات

يمكن تلخيص بعض الاستنتاجات من هذا البحث هي :

1. زيادة نسبة الكبريت المضاف كبودر ناعم إلى الخلطة الخرسانية يؤدي إلى زيادة مقاومة الانضغاط، معايير الكسر و مقاومة الشد بالانشطار في الأعمار (7، 14) يوم قياسا بالخلطة المرجعية غير الحاوية على الكبريت و تعزى هذه الزيادة إلى أن الكبريت يعمل كمادة مالئة للفراغات و الفجوات الموجودة في الخلطة الخرسانية فتزداد كثافة الخلطة مما يؤدي إلى زيادة المقاومة .
2. في عمر (28) يوم تتناقص مقاومة الانضغاط ، معايير الكسر مقاومة الشد بالانشطار قياسا إلى الخلطة المرجعية غير الحاوية على الكبريت و السبب في ذلك يعود إلى انه في عمر (28) يوم تكتمل (80-85) % من عمليات الاماهة فيتفاعل الكبريت مع المكونات الخرسانية مخلقا فجوات أو مسامات تؤدي إلى تقليل كثافة الخلطة الخرسانية فتقل المقاومة.

11- توصية

يمكن استخدام الكبريت لإنتاج الخرسانة الخاصة بنجاح في مجال الإنشاءات مع إضافة مادة مالئة إلى الخلطة الخرسانية لتفادي مشكلة حدوث الفجوات أو المسامات.

12- المصادر

1. A.J.Al – Tayyib, A.K.Azad, M.H. Baluch and M.S. Khan "Sulphur Concrete research Activities In Saudi Arabia: Annotated Bibliography" Civil Engineering Department, King Fahd University of petroleum and minerals, Saudi Arabia, 1987.
2. 2- Aftab kazmi, "Al Aian To Go Green with Sulphur Concrete In Sewerage ". The nation Environment , 2009.
3. Mohammad Shamim Khan, ((Corrosion of Reinforcing Steel In Sulphur Concrete)). Civil Engineering Department, King Fahd University of Petroleum and Minerals, Saudi Arabia, 1985.
4. M.S. Shetty, ((Concrete Technology)), Civil Engineering, College of Military Engineering, India, 1988.
- 5- المواصفة القياسية العراقية رقم (5) لسنة 1984 (الاسمنت البورتلاندي).
- 6- المواصفة القياسية العراقية رقم (45) لسنة 1984 (ركام المصادر الطبيعية المستخدمة في الخرسانة و البناء).
7. British Standard Institution, B.S. 1881. Part (116) : 1983, ((Method for Determination of compressive Strength of Concrete cubes)).
8. British Standard Institution, B.S. 1881. Part (116) : 1970, ((Method for Determination of Flexural strength of Concrete Prisms)).
9. ASTM C 496-86, ((Standard Test Method for Splitting Tensile Strength of Cylindrical Concrete Specimens)), Annual Book of ASTM Standards, Vol. 04.02,1989.