

دراسة تقوية مطاط البيوتايل (Butyl-268) بمادة أسود الكاربون وتأثيرها على خواصه الميكانيكية والفيزيائية

موجد هادي عناد الحاتمي
الكلية التقنية في النجف الاشرف

الخلاصة

تناول البحث اهم التغيرات الحاصله في الخواص الاساسية لمطاط البيوتايل (BUTYL RUBBER) المفلكن، نتيجة لاستخدام انواع مختلفة من اسود الكاربون، وقد كانت تلك الخواص، الاجهاد عند (300%) من الاستطالة Stress at (300%) من الاستطالة Ultimate Elongation Percentage ، ومقاومة الشد Tensile Strength ، ونسبة الاستطالة القصوى Elongation والصلادة Hardness ، ومقاومة التمزق Tear Resistance وزناً (Part Per Hundred Rubber) pphr. . استخدم اربعة انواع من اسود الكاربون وبدرجات تحمل مختلفه اى بمقدار الجزء لكل مئة جزء من مطاط البيوتايل وزناً (Part Per Hundred Rubber) pphr. وقد كان تأثيرها كبيراً في خواص المطاط تبعاً لنوعها ونسبة تأثيرها . اظهر البحث طيفاً واسعاً من الخصائص الميكانيكية والفيزياوية لمطاط البيوتايل الامر الذي جعل ملائمتها بمكان لكثير من الصناعات المطاطية وفقاً لتلك الخصائص .

Abstract

Four types of carbon black are used as reinforcing agent in Butyl-Base Rubber . They showed some improvement in the mechanical and physical properties of Butyl rubber compound .This is related to the type of carbon black used and the tendency of that rubber to react with the reinforcing agent other than rubbers .The improved different properties of butyl rubber gave wide range of uses in rubber field .

المقدمة

ينتج مطاط البيوتايل صناعياً بالبلمرة المشتركة لبوليمر الايزوبوليتيлен مع الايزوبرين كما بين ذلك الباحث (الجراح مصطفى ، 1985). غالباً ما يستخدم في صناعة الانابيب الداخلية لاطارات السيارات ، كما يستخدم في كثير من الصناعات المطاطية المختلفة وذلك لمزاياه المتعددة وخصائصه الجيدة وكما بينها الباحث (Baner, 1975) كعدم نفاذته للهواء ومقاومته للتآكسد والازوغون ومقاومته الشديدة للتمزق بسبب الاحتراك ، بالإضافة إلى مقاومته للتقادم الحراري Heat Ageing ومرونته العالية High Flexability . يتأثر هذا الطيف الواسع من الخصائص لمطاط البيوتايل بجمله من المتغيرات من بين اهمها اسود الكاربون Carbon Black الذى يستخدم كعامل تقويه او تسليح Reinforcing Agent فى عجينة المطاط Recipe كما فى غيرها من انواع المطاط الأخرى والتي اظهرت قسمها منها الباحثان (Othmer and Halim , 1989). جرى في هذا البحث استخدام اربعة انواع من اسود الكاربون مختلفة الصفات كما مبين في الجدول رقم [1]. الانواع المستخدمة من اسود الكاربون مصنفة حسب مواصفات المجتمع العلمي الامريكي لفحص المواد ASTM- (Murkal, 1988) D1765(American Society for Testing Materials) وقد تضمنت الانواع الآتية من اسود الكاربون:

1. N-220ISAF(Intermediate Super Abrasion Furnace)
2. N-550FEF(Fast Extruding Furnace)
3. N-660GPF(General Porpuse Furnace)
4. N-990MT(Medium Thermal)

وقد اظهر الجدول رقم (1) الصفات المقارنة لهذه الانواع الاربعة حسب الـ ASTM . والمعروف انه لدى خلط اي من انواع اسود الكاربون الوارده اعلاه في عجينة مطاط البيوتايل وبنسب وزنية محددة ونظام فلكنه واحد ،

يلاحظ تأثيرها الواضح في الخواص الميكانيكية والفيزيائية لمركب المطاط المفلكن ، وهذا التأثير يتراوح بين تحسينها بدرجات مختلفة أو خفضها عند حدود معينة مما يسهل للباحث الانتقاء بين المواصفات لغرض توظيفها في الاستخدام الأمثل حسب تلبيتها لمتطلبات الوظيفة التي يراد لمطاط البيوتايل ان يستخدم لأجلها، فكما معروف في صناعة الأطارات ان مطاط البيوتايل المستخدم في الطبقه العلوية Topping Ply للاطار يسلح بأسود الكاربون ذو نوعيه مختلفه تماما عن تلك المستخدمه في طبقه الجدار الجانبي Side Wall ، أو المستخدم في البطانه الداخلية Inner liner . إن الفعاليتين الفيزيائية والكميائية Chem.& Phy. وحجم الجسيمي Particle Size والبنية Structure ، كلها تساعده في حصول تفاعل كيميائي وفزيائي بين اسود الكاربون ومطاط البيوتايل مما يودي الي تحسين خواصه وبنسب مقاوته حسب نوع اسود الكاربون (Kraus,2004).

الباحث (Manson, 1987) بين أن استخدام البيوتايل مع أسود الكاربون في أجزاء الأطارات ومنها الجدار الجانبي يحسن التلاصق بين طبقات الأطارات ويعزز مقاومة الثني flex resistance مقارنة بستخدام السيليكا بدلا من أسود الكاربون ، كما ويحسن مقاومتي الأوزون والتقادم Ozon & Aging Resistance كما اثبت الباحث (Walker, 1979) ان للشكل الجسيمي لحببات اسود الكاربون تاثيرا على مقاومة الشد ومعامل المرونه ومقاومة الحك Abrasion Resistance .

الباحث [Cohen] أظهر أن تقوية خليط من مطاط البيوتايل والبولي بيوتايديين بأسود الكاربون بالنسبة إلى الجزء الملمس للأرض Tread من الأطارات يحسن من مقاومة الأنزلاق في الجو الرطب Wet Skid Resistance بسبب زيادة مقاومة الشد .

كمابين [Veith] ان البنية العالية تاثيرا كبيرا في تحسين الصلاذه ، و مقاومة التمزق لمركب المطاط ، بينما اظهر باحثون اخرون مثل (Paipetis , 1987 ، Hepuren,1995) ، (Zelichenik,1996) ، ان مطاط البيوتايل الغير مشبع Unsaturated يتوعب درجه عاليه من التحميل لمادة اسود الكاربون High Loading of Carbon Black ويتفاعل معها بصورة فعاله منتجها مركبا من مطاط البيوتايل المفلكن الصالح لمدى واسعا من الاستخدامات .

جدول (1) مقارنة لصفات أنواع مختلفة من أسود الكاربون [Babbit R.O., 1978]

نوع أسود الكاربون ASTM Designation	مقاييس الحجم الجسيمي Iodine Adsorption No. D1510 g/kg	مقاييس البنية DBP No. D2414 ml/100g	مقاييس المساحة السطحية للتفاعل CTAB D3765-m ² /g
N-220 ISAF	121	114	11
N-550 FEF	43	121	42
N-660 GPF	36	90	35
N-990 MT	--	43	9

الجانب العملي Experimental Work

مكونات عجينة مركب المطاط (بيوتايل) Rubber Compound_Ingredients

جرى اعتماد مكونات العجنه القياسيه Control Recipe المعتمدة لمواصفة شركة Vanderbilt، لتكنولوجيا الاطار، المستخدمة لمطاط البيوتايل كمادة اساسيه لها [Jhone] ، كما استخدمت بقية مكونات

العجنه وبنسب وزنيه (pphr) وكما مبين في الجدول رقم (2) . كل مكونات العجينة لمطاط البيوتايل تبقى ثابته ماعدا اسود الكاربون الذي يتم تغييره في كل مره بمقدار (25 pphr) ، ولاربعة مرات لنوع الواحد ، على ان يجري فحص الخواص الاساسيه عند كل نسبة تحميل لاسود الكاربون .

جدول رقم (2) النسب الوزنية pphr لمركب مطاط البيوتايل الاساس

Base Compound of BUTYL 268			
No	Ingeredients	Type	Pphr
1	The Elastomer المطاط	BUTYL 268	100
2	Processing Aid مساعد العمليات	VANFRE AP-2	2
3	Activators المنشطات A- Fatty Acid حامض شحمي B- Metallic Oxide أوكسيد معدني	STEARIC ACID ZINC OXIDE	2 5
4	Vulcanizing Agent عامل فلكنة	SULFUR	2
5	Accelerator of Vulcanization معجلات الفلكنة	CAPTAX-TUADS	1.5
6	Carbon Black اسود الكاربون	N-220, N-550, N-660, N-990	25..100

الخلط والفلكتنة (التقسية) Mixing & Vulcaniztion (Curing)

جرت عمليات الخلط Mixing للمكونات الداخلة في العجنة القياسية لمطاط البيوتايل بواسطة خلاطة مختبرية وعلى مرحلة واحد استغرقت (15) دقيقة ، بلغت درجة الحرارة في نهاية الخلط(130) درجة مئوية، جرى فلكنة او تقسيمة عجنة المطاط في درجة حرارة (171) درجة مئوية ولمدة زمنية مقدارها عشرون دقيقة (20min) باستخدام مكابس حاربة استخدمت لكبس العينات بواسطة قوالب معتمدة حسب المواصفة ASTM D-3192 (Boonstra, 1989) ..

3-2 الفحوصات المختبرية : Lab. Test

جرى تحضير العينات المختبرية حسب نوع الفحص المطلوب وتم فحصها وفقا للمواصفه ASTM D3182 ، الخاصة بفحص مقاومة الشد. والمواصفة ASTM D2240 الخاصة بفحص معامل المرونة، اما نسبة الأسططاله فتم فحصها وفق ماؤوصت به المواصفة ASTM D412-88 ، كذلك الصلادة ومقاومة التمزق وفق المواصفات ASTM D1415 و ASTM D624 (Murkal, 1988) على التوالي.

النتائج والمناقشه Results and Discussion

نتائج الاختبارات التي أجريت على مطاط البيوتايل المفلكن تم اجمالها في الجدول رقم (3) . وتم توضيحيها بالأشكال البيانية (1 و 2 و 3 و 4 و 5) ، وتراوحت النسب الوزنية التي احتسبت نتائج الفحوصات على اساسها بين (25-50-75-100) pphr ، لكل نوع من انواع اسود الكاربون .

جدول رقم (3) الخواص الأساسية لمركب مطاط البيوتايل المفلكن لاربعة انواع من أسود الكاربون

>Loading Carbon Black	Modulus At300% (Mpa)	T.S (MPa)	Elongation (%)	Hardness (Shore)	Tear Resistance (KN/m)
N-990MT					
25pphr	2.07	4.04	420	40	9.68
50 pphr	2.90	6.07	530	48	15.84
75 pphr	3.59	5.38	540	54	16.73
100 pphr	3.86	4.41	490	62	20.24
N-660 GPF					
25pphr	3.52	12.7	570	47	14.96
50 pphr	6.55	10.96	570	59	33.44
75 pphr	9.24	9.79	430	70	34.32
100 pphr	9.65	9.65	300	79	44.88
N-550 FEF					
25pphr	4.14	9.65	500	48	18.48
50 pphr	7.17	10.82	510	61	36.96
75 pphr	10.41	10.89	340	74	42.24
100 pphr	---	10.82	260	84	40.48
N-220 ISAF					
25pphr	3.38	16.62	630	46	25.52
50 pphr	8.69	17.30	530	61	67.76
75 pphr	13.51	16.55	400	75	74.80
100 pphr	---	---	---	85	---

النتائج والمناقشة لمعامل المرونة ومقاومة الشد Modulus & Tensile strength

أظهرت نتائج الفحص الواردة في الجدول (3) والموضحة بالشكلين رقم (1) و(2) الآتي:

- معامل المرونة Modulus المحسوب عند 300% من الاستطالة كان ذا قيم مختلفة عند النسبة الوزنية (pphr 25) للأنواع الاربعة من أسود الكاربون فمركب المطاط الحاوي على أسود الكاربون نوع N-220 ISAF معامل مرونة أكبر من بقية الانواع الثلاثة يليه أسود الكاربون نوع N-660 و N-990 على التوالي.
- استمر التزايد في معامل المرونة عند بقية النسب الوزنية (50-100) pphr، وكان حاداً بالنسبة لكل من N-220 و N-550، بينما كان معتدلاً بالنسبة لأسود الكاربون N-660 وضعيفاً بالنسبة لـ N-990.
- أن مقاومة الشد T.S كانت مختلفة القيم عند نسبة التحميل الوزنية (pphr 25) لأنواع أسود الكاربون الاربعة، حيث ظهر مركب المطاط الحاوي على أسود الكاربون N-220 باعلى مقاومة شد بينما تناقصت دونه مقاومة الشد لكل من N-550 و N-660 و N-990 على التوالي.
- تناقصت مقاومة الشد مع درجة التحميل الوزنية بين (100-50) pphr لكل من N-660 و N-990 إلا أن N-550 تراجع عند النسبة الوزنية (100) pphr.
- تزايدت مقاومة الشد لأسود الكاربون N-220 بدرجة أعلى ولنسبة التحميل (pphr 50)، إلا أنه سرعان ما تراجع عن النسبة (pphr 75).

إن تقسيم آلية (Mechanism) مقاومة الشد ومعامل المرونة هو واحد. ذلك لأن كلاهما مرتبط بالآخر فيما متلازمان Hand by Hand (Manson, 1987). ولم يحصل أن ابتعد معامل المرونة عن مقاومة الشد، بل كان يليها مباشرة من حيث المقدار.

وكما أظهر الشكلين (1) و (2) فإن مركب المطاط الحاوي على أسود الكربون نوع N-220ISAF كان قد تمت بمقاومة شد ومعامل مرونة عاليين، إذا ما قورن بالمطاط الحاوي على N-550FEF، أو الحاوي على N-660GPF أو N-990MT، ولأغلب النسب الوزنية، وبشكل تناظري ومتوازي للأنواع الثلاثة الأخيرة.

يرجع السبب المباشر لهذا التفاوت بين الارتفاع وما يليه من انخفاض لنتائج مقاومة الشد ومعامل المرونة للأنواع الأربع من أسود الكربون، إلى تأثير الحجم الحبيبي (Particle size) والدرجة البنوية (Degree of Structure) لأسود الكربون أولاً، وإلى زيادة نسبة التحميل الوزنية (pphr) في المطاط ثانياً (Walker, 1979; Cohen, 1998; Veith, 2004)؛ وعليه يمكن أن يعزى سبب تقدم أسود الكربون نوع N-220ISAF بمقاومة الشد ومعامل المرونة عند درجات التحميل (25-50 pphr) إلى صغر حجمه الحبيبي وبنيته المتوسطة اللذان يسببان زيادة مساحة التماس (contact area) مع المطاط، والتي تزيد دورها من كثافة الروابط التشابكية (cross-linking) للمطاط (Paipetis, 1987)، كذلك فإن الدرجة البنوية لأسود الكربون تساهم أيضاً في زيادة مناطق التلامس للتجمعات البنوية Agglomerates مع المطاط ومع بعضها البعض فترتيد بذلك من التماسكية (Hepuren, 1995) High Cohesivity. وبالتالي فإن مقاومة الشد ومعامل المرونة سوف يكونان أكبر.

النتائج والمناقشة لنسبة الاستطالة والصلادة ومقاومة التمزق

Elongation Percentage, Hardness and Tear Resistance

A - جرى بيان نتائج فحص الاستطالة بالجدول (3) وكما وضحه الشكل رقم (3) وقد وجد أن:

1 - نسبة الاستطالة عند النسبة الوزنية (pphr25) تكون عالية بالنسبة لمركب المطاط الحاوي على أسود الكربون N-220 وتحفظ بدرجات أدنى وبنسبة متفاوتة لكل من N-660 و N-550 على N-990 التوالي.

2 - تناقصت نسبة الاستطالة مع زيادة نسب التحميل الوزنية بعد (50) pphr لجميع أنواع أسود الكربون، وقد كانت بشكل حاد وسريعاً لكل من N-660 و N-550 و N-220، بينما ازدادت نسبة الاستطالة للمطاط الحاوي على أسود الكربون N-990 عند (pphr50)، وأنخفضت بشكل بسيط عند (100-75).

لدى مناقشة نسبة الاستطالة القصوى للمطاط الحاوي على الأنواع الأربع من أسود الكربون. وجد أن الشكل رقم (3). قد أوضح بما لا يقبل الشك أن المطاط الحاوي على N-990 هو الأكثر استطالة بين بقية الأنواع، يليه في ذلك N-660 و N-220 و N-550 وخصوصاً في درجة التحميل الوزنية (50) (pphr) كما ونلاحظ أن زيادة النسبة الوزنية لأسود الكربون تسببت في انخفاض نسبة الاستطالة بشكل ملحوظ. يعزى السبب في ذلك إلى السمات الخاصة بأسود الكربون وكما تم التنويه عنها، ويلاحظ تأثيرها أنه كلما ازداد الحجم الحبيبي ازدادت معه الاستطالة والعكس صحيح، بينما تقل نسبة الاستطالة بزيادة الدرجة البنوية وزيادة مستوى التحميل لأسود الكربون في المطاط. التفسير العلمي يعتمد على ما ورد في مقاومة الشد من جهة، وعلى أن

صغر الحجم الحبيبي لأسود الكاربون وزيادة الدرجة البنوية من جهة أخرى سببان في مسک جسيمات المطاط وعدم حركتها بسهولة فيما لو تعرضت الى قوة شد خارجية مما يؤدي الى خفض نسبة الاستطاله وحصول القطع للمطاط . كما وتمت ملاحظة ان جانبا من تلك التغيرات يعتمد على فعالیة مطاط البيوتايل الغير مشبع (Denlop,1984) والذي دخل في تفاعلات كيميائيه وفيزيائيه مع أسود الكاربون نتج عنها مركبا ذو مواصفات جيدة يمكن اعتماده في من الصناعات المطاطيه ولمختلف الأغراض; (Radrguez,2006; Denlop,1984)

B- الجدول رقم (3) كان قد بين نتائج فحص الصلادة لجميع أنواع أسود الكاربون وهذا ما جرى توضيجه بالشكل رقم (4) وكما يلي:

أن مقدار الصلادة قد تزأيد مع زيادة نسبة التحميل الوزنية بين (100-25) pphr لمركب المطاط الحاوي على الانواع الاربعة لأسود الكاربون . وفي الوقت نفسه وجد أن زيادة الصلادة تكون بنسب مقاربة للانواع N-220 و N-550 و N-660، حيث كان هناك فرقاً بينها وبين صلادة المطاط الحاوي على N-990 ولجميع درجات التحميل الوزنية.

كتفسير عام يمكن ان يعزى السبب المباشر لهذه الاختلافات في الخواص الميكانيكية والفيزيائية لمركب مطاط البيوتايل والتي تم التتويه عنها آنفا الى تأثير الحجم الجسيمي Partical Size ومقدار البنية او التركيب لمادة أسود الكاربون (Alexandria, 2003) . فأسودي الكاربون N-220 و N-550 و N-660 قد أمتنزا بصغر حجميهما الجسيمي خصوصا النوع الاول وبنطيهما العاليتين اللتين سببا زيادة في المساحة السطحية لتلك الجسيمات والتي نتج عنها زيادة مساحة التماس والتداخل مع مادة مطاط البيوتايل(Branhart, 2001) من جهة ، وزيادة كفاءة التفاعلات الكيميائية والفيزيائية التي ادت الى زيادة في كثافة الروابط الشبكية Cross-Linking ، وهذا مازاد من صلادة ومقاومة التمزق Density (Morton,1990) لمركب المطاط من جهة أخرى . وهذا مازاد من صلادة ومقاومة التمزق للمطاط الحاوي على هذا النوع من أسود الكاربون مما انعكس ذلك على تحسين مقاومة الشد ومعامل المرونة في درجات تحميل وزنية محددة لأسود الكاربون ، لكنه في نفس الوقت انعكس سلبا خاصية الاستطاله ومقدار المرونة . فالحجم الجسيمي الكبير يساعد في تكوين تجمعات لأسود الكاربون Agglomerates ، هذه التجمعات تخلق ما يسمى بالمجالات المنتظمة Organized Domains ، التي بدورها تسبب في التقليل من المواقع الفعالة بشكل يمنع أو يقلل من التفاعلات الكيميائية والفيزيائية الأمتراري بين أسود الكاربون والمطاط (Futamura,1994; Morton ,1990; Branhart,2001) وبالتالي يزداد مقدار الاستطاله والمرونة على حساب بقية الصفات الأخرى لمطاط البيوتايل .

C-الجدول رقم (3) والشكل البياني رقم (5) قد بينا ان مقاومة التمزق اخذت بالتزايد وبشكل تصاعدي لمركب مطاط البيوتايل للاربعة انواع من اسود الكاربون، وعلى درجات التحميل الوزنية (100-50) pphr حيث كانت مقاومة التمزق للمطاط الحاوي على اسود الكاربون N-220 هي الاعلى يليها كل من المطاط الحاوي على اسود الكاربون N-550 و N-660 و N-990 على التوالي.

الية وتفسير زيادة مقاومة التمزق يعود الى ماتم التتويه عنه في تفسير زيادة مقاومة الشد ومعامل المرونة وزيادة الصلادة الواردة بالفقرات اعلاه من هذا التحليل.

الاستنتاجات Conclusions

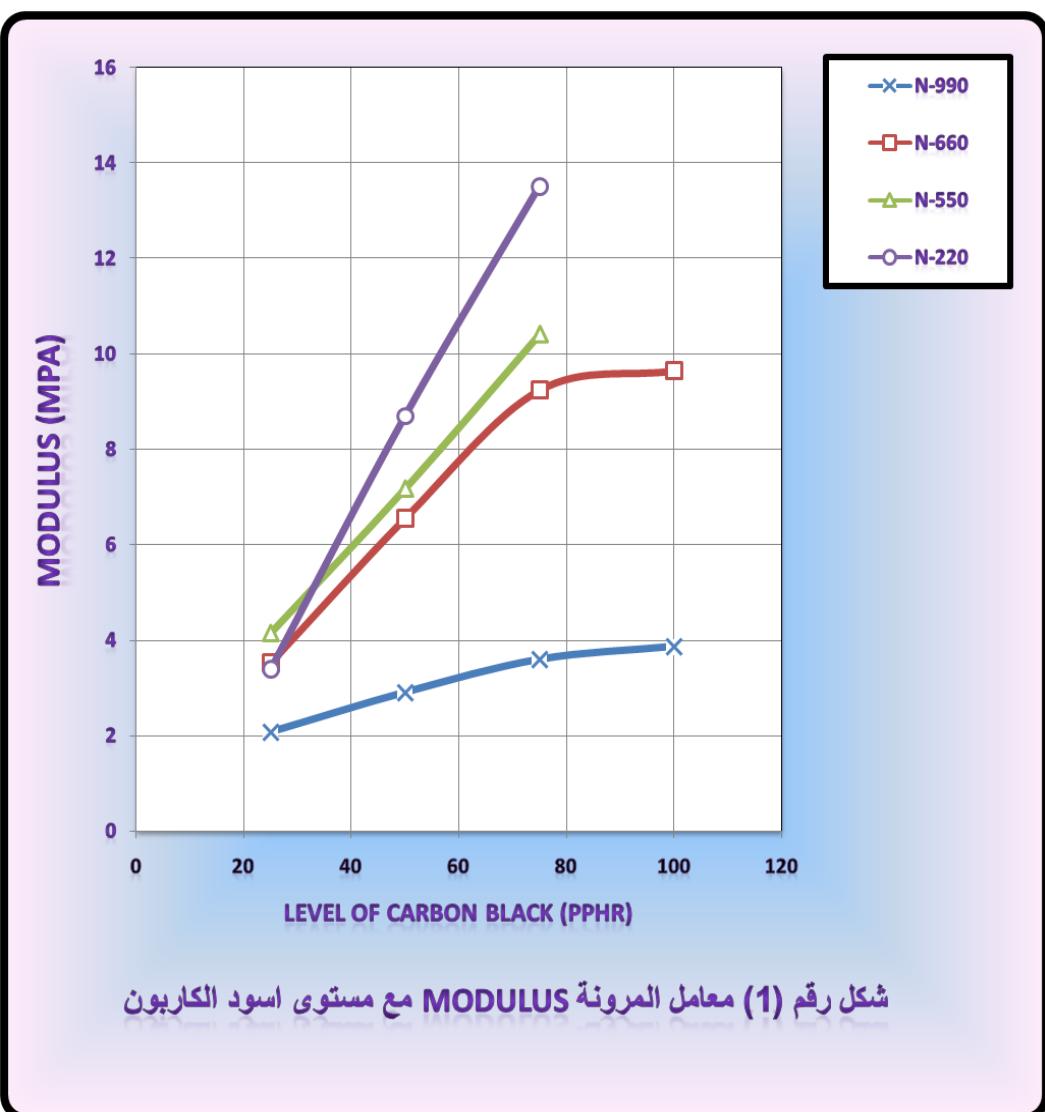
من خلال معطيات البحث يمكن استنتاج ما يلي :

- 1- أنه لا يمكن تحسين خواص المطاط المفلكن دفعه واحدة، بزيادة مستوى التحميل لأسود الكاربون، وإنما يكون هناك تحسن لخواصه ما على حساب الأخرى.
- 2- إن النسبة المئالية لأنواع أسود الكاربون N-220 و N-550 و N-660 والتي تحسن إلى حد معين خاصيتي مقاومة الشد والصلادة ومقاومة التمزق لمركب المطاط تقع بين (75-50) pphr . بينما نجد أن أسود الكاربون N-990 لا يظهر تحسن ملحوظ لتلك الخواص إذا ما قورن بالأنواع أعلاه .
- 3- إن أنواع أسود الكاربون N-220 و N-550 و N-660 تحسن وبشكل متزايد خاصية الأستطالله لمركب المطاط عند (25) pphr فقط وهذا ما يعزز استخدام مطاط البيوتايل المقوى بهذه الانواع في عجنات الجدار الجانبي للإطار وعجنات الـ Linner وبعض المنتجات المطاطية التي تجمع بين قابلية الاستطالله وقوه الشد. بينما يحسن N-990 هذه الخاصية بشكل جيد جداً بين (75-50) pphr.
- 4- امكانية الحصول على معامل مرنة جيد بين (50-75) pphr لكل من أسود الكاربون N-220 و N-550 و N-660 بينما لا يمكن اعتماد N-990 لجميع النسب الوزنية .
- 5- امكانية استخدام مركب مطاط البيوتايل المفلكن المقوى بأسود الكاربون N-990 في الصناعات المطاطية التي تكون فيها الحاجة إلى خاصية الأستطالله أهم من بقية الخواص الأخرى .

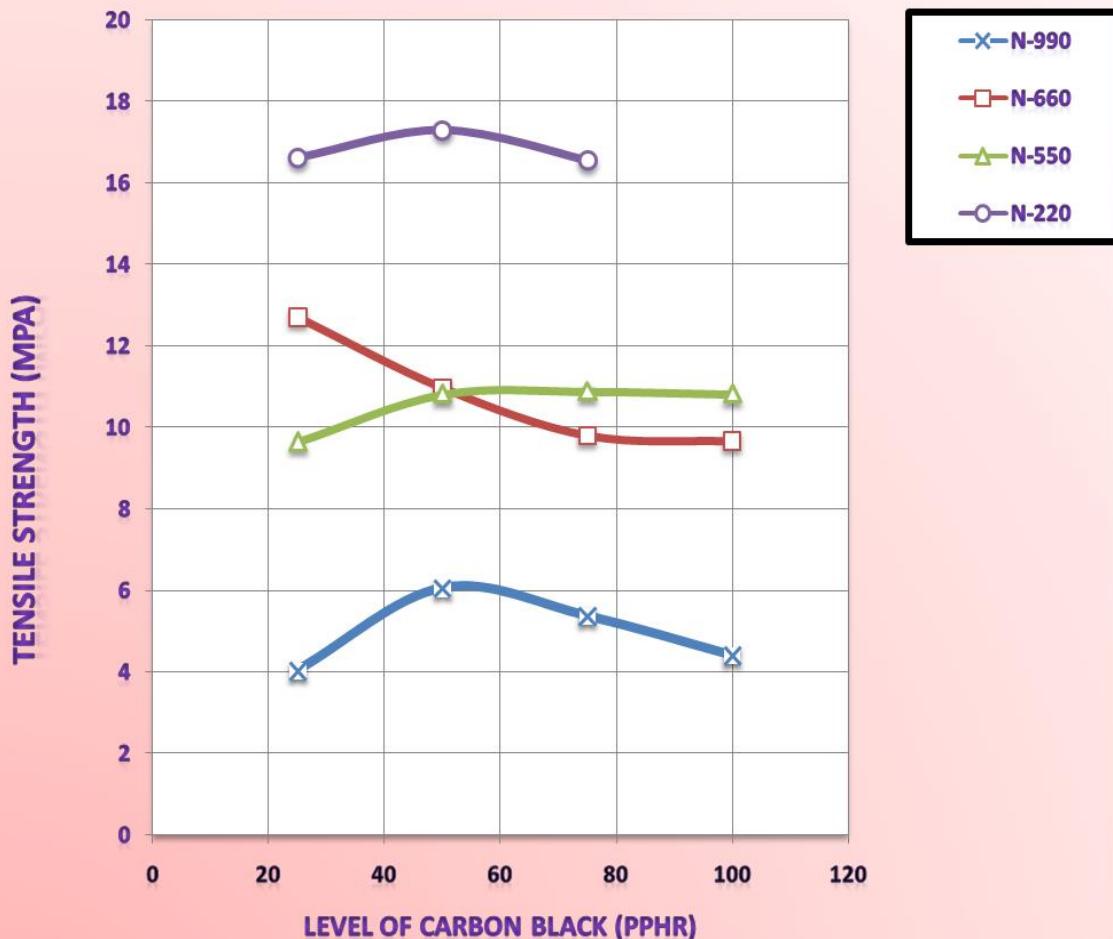
References

- الجراح . مصطفى(1985) مفاضلة بين الطرق التكنولوجية في انتاج المطاط
Alexandria Carbon Black Co., Annual book, 2003 .
Babbit R.O., (1978).The Vanderbilt Rubber handbook page 513.
Baner R.G., (1975). “Butyl rubber, Rubber Technology” Reinhold Co. New York.
Boonstra B.B., (1986) filler carbon black V.Built hand book Reinhold Co. New York.
Branhart R.R.,(2001). “rubber compounding and fabrications ”John Wiley & Sons,.
Cohen E.M., (1998) .carbon black handbook, Reinhold Co. New York.
Dunlop raw material specifications State Co. for Tire Industries in Najaf (1984) .
Futamura S.,(1994). Tire Science and Tech. , Oliver & Boyd Ltd., London.
Halim M.H., “truck tyre tread” PhD Theses (1991).
Hepuren D.L., (1995). journal of Rub. Chem. and Tech.,68,3,315 .
Kraus G. E.,(2004). “reinforcement of elastomer” Rubber Division Meeting,
Octoper, 4,7, No.52, Galgota publication New Delhi .
Manson S.B., (1987). “material sciences”Longman.
Morton Maurice (1990). “Rubber Tech.” McGraw-Hill.
Murkal Annual book of ASTM standards , philadelphia, (1988) .
Othmer K.O. (1989). “rubber compouding” .
Paipetis S.A., material sciences 1987.
Radrguez F.H., (Sept. 2006) . “principle of polymer system” Elastomerics 111,39.
Veith A.G., (2004).journal of rubber chem. tech., 56,1061.
Walker D.F., (1979).paper , Cabot Corporation .
Zelinchenik M. G., (1996). journal of Rub . Chem . and Tech.,34,5,211 .

APPENDIX -I-

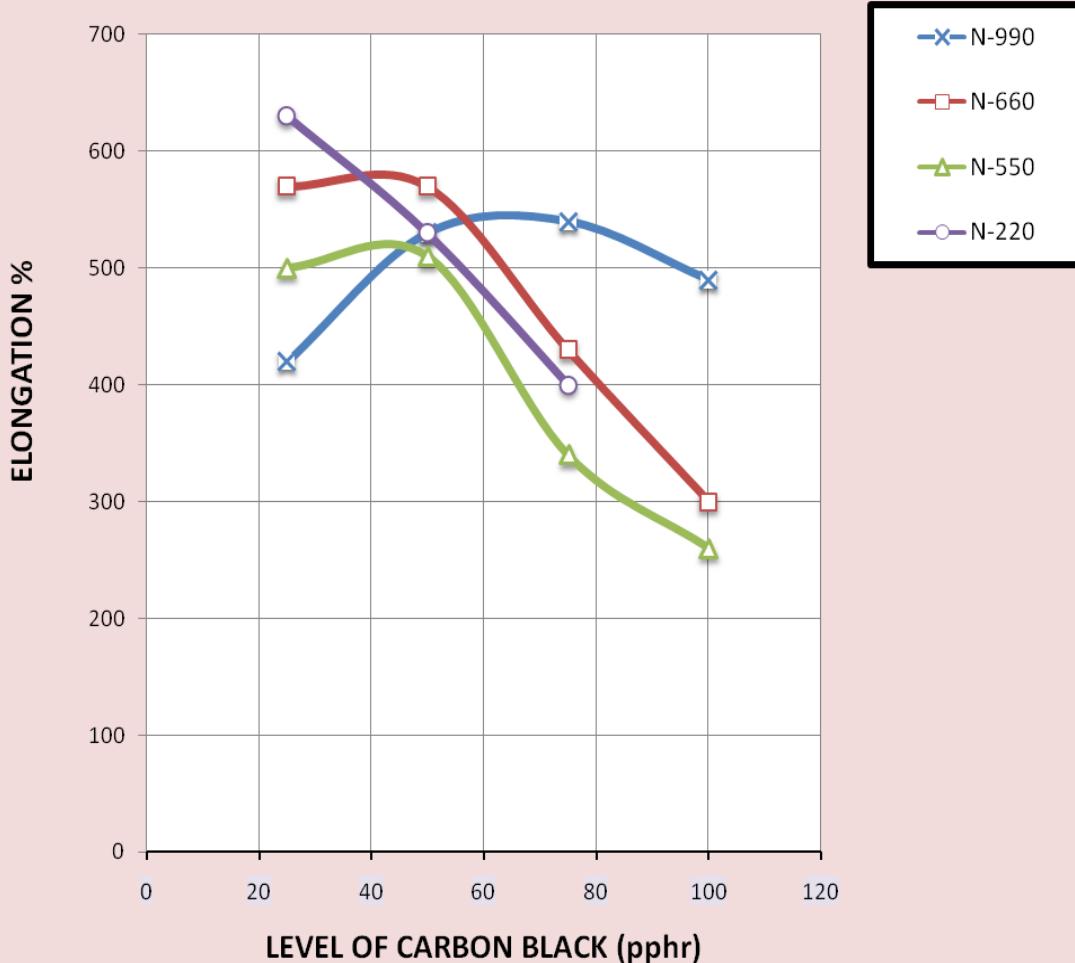


APPENDIX -II-



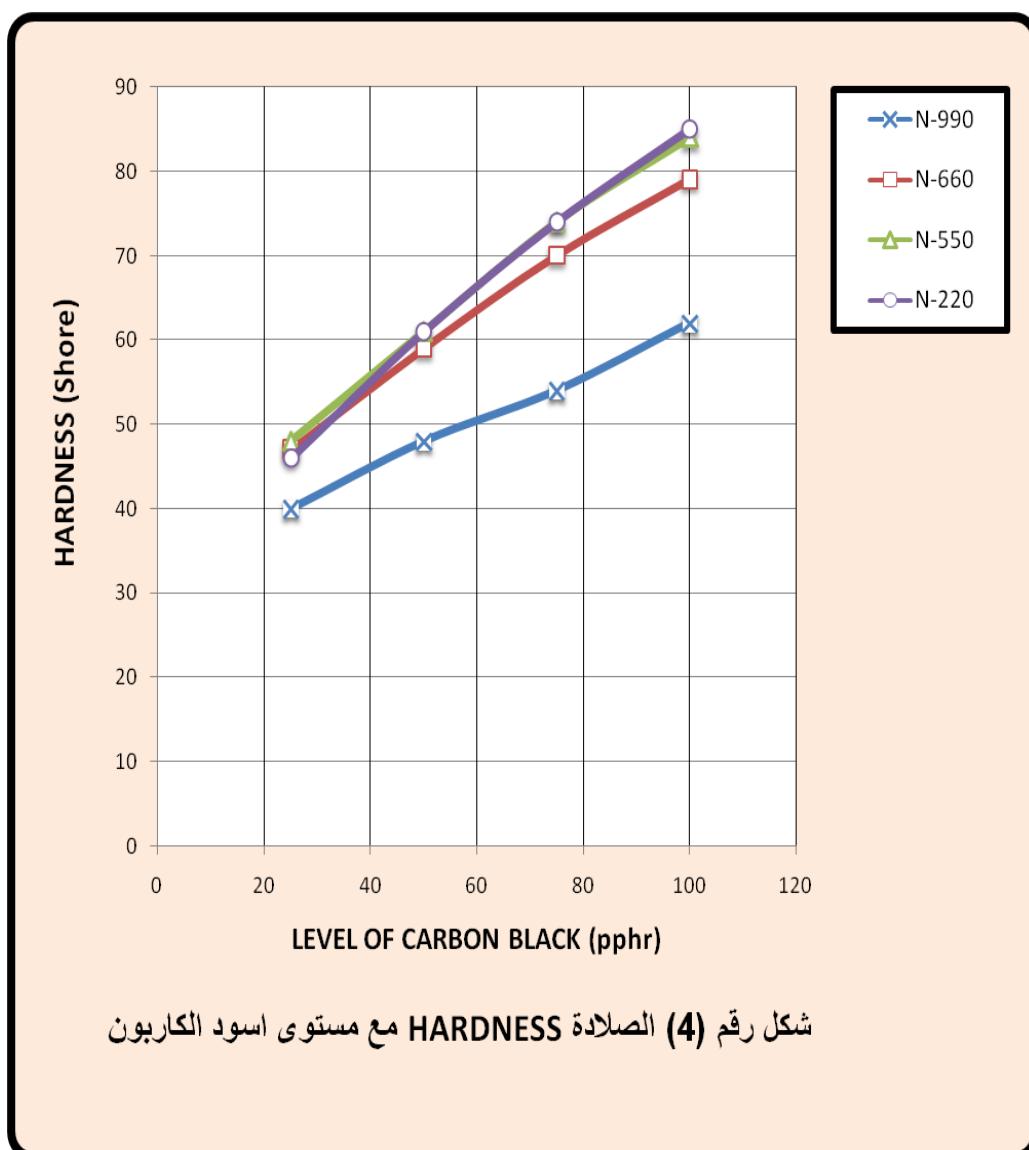
شكل رقم (2) قوة الشد TENSILE STRENGTH مع مستوى اسود الكاربون

APPENDIX -III-



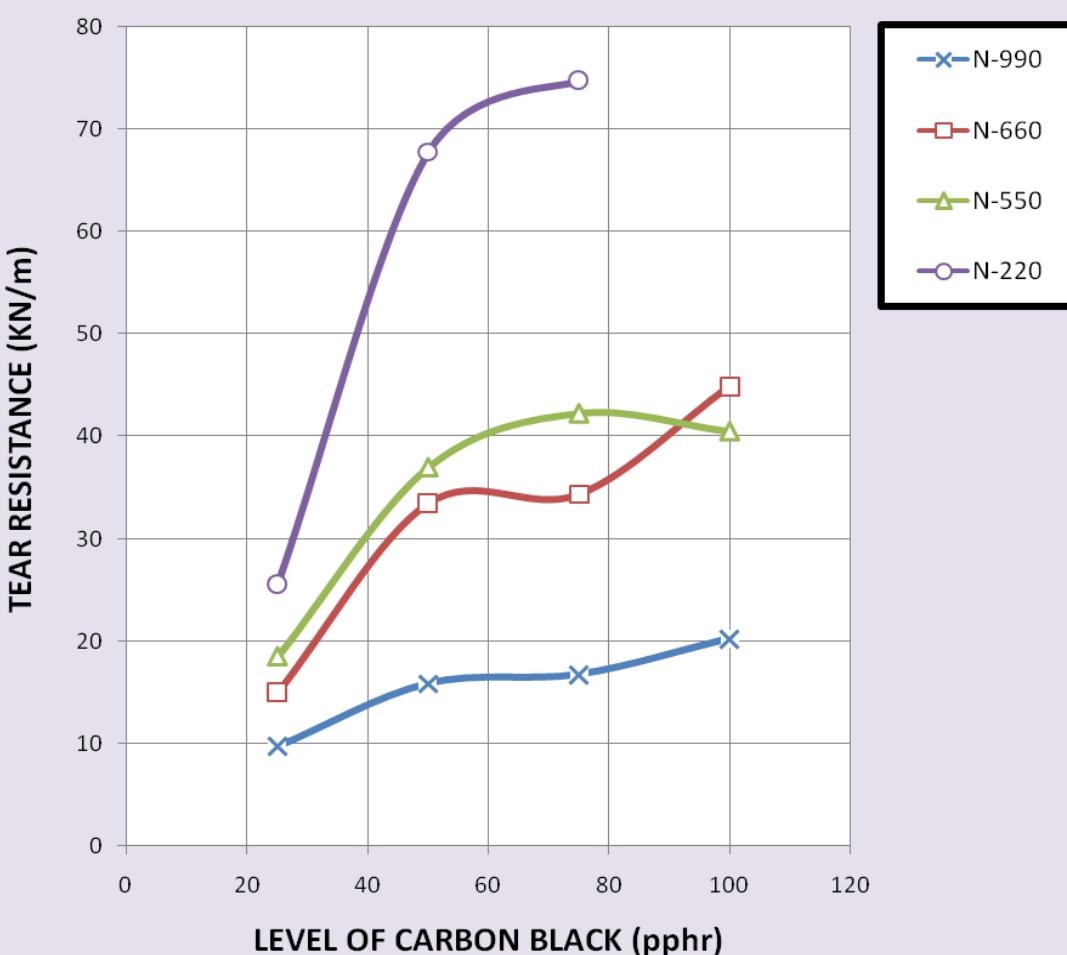
شكل رقم (3) نسبة الاستطالة ELONGATION% مع مستوى اسود الكاربون

**APPENDIX
-IV-**



شكل رقم (4) الصلادة HARDNESS مع مستوى اسود الكاربون

APPENDIX -V-



شكل رقم (5) مقاومة التمزق TEAR RESISTANCE مع مستوى اسود الكاربون