

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11) 特許出願公開番号

特開2004-225178
(P2004-225178A)

(43) 公開日 平成16年8月12日(2004.8.12)

(51) Int. Cl. ⁷	F I	テーマコード (参考)
DO6M 15/55	DO6M 15/55	4L033
DO2G 3/02	DO2G 3/02	4L036
DO2G 3/28	DO2G 3/28	
DO2G 3/48	DO2G 3/48	
DO6M 15/693	DO6M 15/693	
審査請求 未請求 請求項の数 10 O L (全 15 頁)		

(21) 出願番号	特願2003-12009 (P2003-12009)	(71) 出願人	000003159 東レ株式会社 東京都中央区日本橋室町2丁目2番1号
(22) 出願日	平成15年1月21日 (2003.1.21)	(72) 発明者	眞網 隆雄 愛知県岡崎市矢作町字出口1番地 東レ株式会社岡崎工場内
		(72) 発明者	谷口 雅春 愛知県岡崎市矢作町字出口1番地 東レ株式会社岡崎工場内
		Fターム(参考)	4L033 AA09 AB03 AC11 CA49 CA68 4L036 MA04 MA33 PA21 PA26

(54) 【発明の名称】 ゴム補強用炭素繊維コード

(57) 【要約】

【課題】本発明は、撚りによる強力損失を最小限にとどめて、高い引張強力を示し、かつゴム中における繰り返しの引張り、圧縮、せん断等の変形に耐えうる耐疲労性の優れたゴム補強用炭素繊維コードを提供せんとするものである。

【解決手段】本発明のゴム補強用炭素繊維コードは、単位長さ当たりの重量が0.3~1.2g/mの炭素繊維束に、ゴムおよびエポキシ樹脂を含む樹脂組成物が含浸した下撚りと上撚りを有する諸撚りコードであって、該諸撚りコードの下撚りおよび上撚り係数が下記式を満足し、かつ炭素繊維束の結節強度が500~1000MPaであることを特徴とするものである。

100 上撚り係数 900

0.5 × 上撚り係数 下撚り係数 1.5 × 上撚り係数

ただし、撚り係数 = $[N \times (D)^{1/2}]$

N：撚り数(回/10cm)

D：ゴム補強用炭素繊維コードの総繊度(dtex)

【選択図】なし

【特許請求の範囲】

【請求項 1】

単位長さ当たりの重量が 0.3 ~ 1.2 g / m の炭素繊維束に、ゴムおよびエポキシ樹脂を含む樹脂組成物を含浸し、下撚りをかけた樹脂組成物含浸炭素繊維束を複数本引き揃えて上撚りをかけた諸撚りのゴム補強用炭素繊維コードであって、下撚りおよび上撚り係数が下記式を満足し、かつ該炭素繊維束の結節強度が 500 ~ 1000 MPa であることを特徴とするゴム補強用炭素繊維コード。

100 上撚り係数 900

0.5 × 上撚り係数 下撚り係数 1.5 × 上撚り係数

ただし、撚り係数 = $[N \times (D)^{1/2}]$

N : 撚り数 (回 / 10 cm)

D : ゴム補強用炭素繊維コードの総織度 (d t e x)

【請求項 2】

前記炭素繊維束 100 重量部に対して、前記樹脂組成物が 10 ~ 60 重量部含浸されてなることを特徴とする請求項 1 に記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 3】

前記炭素繊維束が無撚糸または解撚糸であることを特徴とする請求項 1 または 2 に記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 4】

前記炭素繊維束の引張強度が 4000 MPa 以上であることを特徴とする請求項 1 ~ 3 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 5】

前記炭素繊維束を構成する単繊維の断面形状が、実質的に真円状であることを特徴とする請求項 1 ~ 4 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 6】

前記炭素繊維束の破断伸度が、1.7 ~ 2.5 % であることを特徴とする請求項 1 ~ 5 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 7】

前記樹脂組成物 100 重量% に対して、ゴムの含有量が 20 ~ 80 重量% であることを特徴とする請求項 1 ~ 6 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 8】

前記樹脂組成物 100 重量% に対して、エポキシ樹脂の含有量が 20 ~ 80 重量% であることを特徴とする請求項 1 ~ 7 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 9】

表面にゴム糊が付着されていることを特徴とする請求項 1 ~ 8 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【請求項 10】

前記炭素繊維束 100 重量部に対して、前記ゴム糊が 1 ~ 20 重量部付着してなることを特徴とする請求項 1 ~ 9 のいずれかに記載のゴム補強用炭素繊維コード。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は、タイヤ、ベルト、ホース等の各種ゴム製品の補強材として好適に使用できるゴム補強用炭素繊維コードに関するものである。

【0002】

【従来の技術】

従来、タイヤ、ベルトなどの繊維・ゴム複合体製品（以下、ゴム製品と呼ぶ）の補強用コードとしては、ポリ - カプロラクタム繊維やポリヘキサメチレンアジパミド繊維に代表されるポリアミド繊維、ポリエチレンテレフタレート繊維に代表されるポリエステル繊維、および芳香族ポリアミド繊維などの合成繊維が主として用いられている。

10

20

30

40

50

【0003】

一方、高弾性率、高強度、寸法安定性、耐熱性、耐薬品性等の性能のバランスが他の繊維に比較し、優れた特性を有する炭素繊維は、ゴム補強用コードに好適に用いられる可能性があり、従来より検討が行われている。しかしながら、炭素繊維は、上記合成繊維に比べ伸長・圧縮変形、屈曲変形等の変形に対する耐疲労性が劣るという問題を有している。

【0004】

また、マルチフィラメント糸を撚り合わせてコード化する場合、各フィラメントはマイグレーションにより限られた長さ範囲でフィラメント長さに違いができる。高伸度の糸では切断伸度に比べて該長さの違いは極めて小さいので問題にならないが、炭素繊維では、各々のフィラメントが受ける応力に大きな違いが生じ、その結果、フィラメント糸全体の強力がでないため、非常に大きな問題となる。

10

【0005】

炭素繊維の有する上記問題点、すなわち、撚りによる強力低下を最低限にとどめ、かつゴム中での耐疲労性、を改良する試みとして、規定範囲内の撚り係数の撚りを付与したのち、レゾルシン・ホルマリン・ラテックス(RFL)を付着せしめる手法が開示されている(例えば、特許文献1参照)。また、規定の撚りを付与したのち、エポキシ化合物を介して比較的少量にRFLを付着せしめる手法も開示されている(例えば、特許文献2参照)。また、炭素繊維束にRFLを付着させた後、規定の撚りを加える手法(例えば、特許文献3参照)や、エポキシ/ゴムラテックス混合処理液を付着せしめる手法(例えば、特許文献4参照)も開示されている。

20

【0006】

しかしながら、これら手法によっても、タイヤ、ベルト、ホース等のゴム材料用途において要求される耐疲労性は未だ不十分なレベルであった。

【0007】

【特許文献1】

特開昭61-192943号公報

【0008】

【特許文献2】

特開昭52-56181号公報

【0009】

【特許文献3】

特開昭50-101686号公報

【0010】

【特許文献4】

特開昭60-181369号公報

【0011】

【発明が解決しようとする課題】

したがって、本発明の課題は、ゴム補強用炭素繊維コードの撚りによる強力損失を最小限にとどめて、高い引張強力を示し、かつゴム中における繰り返しの引張り、圧縮、せん断等の変形に耐えうる耐疲労性の優れたゴム補強用炭素繊維コードの提供することにある。

40

【0012】

【課題を解決するための手段】

上記の課題を解決するために、本発明は以下の構成を有する。即ち、単位長さ当たりの重量が0.3~1.2g/mの炭素繊維束に、ゴムおよびエポキシ樹脂を含む樹脂組成物が含浸した下撚りと上撚りを有する諸撚りコードであって、該諸撚りコードの下撚りおよび上撚り係数が下記式を満足し、かつ炭素繊維束の結節強度が500~1000MPaであることを特徴とするゴム補強用炭素繊維コードである。

【0013】

100 上撚り係数 900

0.5×上撚り係数 下撚り係数 1.5×上撚り係数

50

ただし、撚り係数 = $[N \times (D)^{ 1 / 2 }]$

N : 撚り数 (回 / 10 cm)

D : ゴム補強用炭素繊維コードの総繊維度 (d t e x)

【 0 0 1 4 】

【 発明の実施の形態 】

本発明に用いる炭素繊維束は、その製造方法が限定されるものではなく、紡糸工程により前駆体繊維を得て、その後、耐炎化（熱安定化、不融化）工程、炭化（炭素化）工程を経て炭素繊維束とする公知の製造方法を用いることができる。さらに熱処理を施した黒鉛繊維束も本発明でいうところの炭素繊維束に含むものである。なお、かかる炭素繊維束を得るに際しての各工程の処理温度、昇温速度、処理速度、延伸比、張力などの条件は、目的とする炭素繊維束の特性によって適宜選択することができる。例えば前駆体繊維束を300未満の空气中で耐炎化処理し、かかる耐炎化繊維を300以上2000未満の不活性雰囲気中で炭化処理して炭素繊維束としたものを用いることができる。更に2000~3000の不活性雰囲気中で熱処理してなる黒鉛繊維を用いることができる。

【 0 0 1 5 】

本発明に用いる炭素繊維束の前駆体繊維束としては、ポリアクリロニトリル、レーヨン、リグニン、ポリビニルアルコール、ポリアセチレン、ピッチなどを原料とする各種前駆体繊維束が挙げられるが、特にこれらに限定するものではない。高強度という点では、ポリアクリロニトリルを原料とした前駆体が好ましく用いられる。

【 0 0 1 6 】

前駆体繊維束を得るための紡糸方法としては、原料に応じて湿式紡糸、乾式紡糸、乾湿式紡糸、熔融紡糸などが挙げられる。操業性の点からは、湿式紡糸、乾湿式紡糸が好ましく用いられ、乾湿式紡糸がより好ましい。

【 0 0 1 7 】

さらに、製品目的によっては得られた炭素繊維束を仕上げ処理することが好ましい。かかる仕上げ処理には表面処理やサイジング剤の付与などが含まれる。かかる表面処理の方法としては、気相中での加熱、紫外線等による酸化、液相中で酸化剤を用いた化学的酸化又は水溶液中で電気化学的手法により酸化する方法などが挙げられる。かかる処理によりゴム補強用炭素繊維コードの強化繊維として用いる場合の樹脂との親和性、例えば接着性、濡れ性、分散性等の表面特性を高められる。さらに、サイジング剤を付与することにより集束性を増し、繊維の取り扱いが容易となる。

【 0 0 1 8 】

本発明において用いる炭素繊維束は、その単位長さあたりの重量が0.3~1.2g/mであることが必要であり、好ましくは0.4~1.1g/m、より好ましくは0.5~1.0g/mであるのが良い。0.3g/m未満であると、撚糸時においてガイドローラーとの接触による炭素繊維束の損傷が起こりやすくなることがあり、また樹脂組成物の含浸処理工程においても同様の損傷が起こることがあり、また、ゴム補強用炭素繊維コードの解舒時にも損傷が起こりやすく、結果としてゴム材料の補強効果が不足することがある。1.2g/mを越えると炭素繊維束に樹脂組成物が十分に含浸されないことがあり、結果として耐疲労性が低下することがある。

【 0 0 1 9 】

一般に、炭素繊維束の形態としては、前駆体繊維の単糸を2本以上合わせて撚りをかけて熱処理して得られる有撚糸、有撚糸の撚りを解いて得られる解撚糸、前駆体繊維の単糸を2本以上合わせて実質的に撚りをかけずに熱処理を行って得られる無撚糸の三種類が存在するが、本発明で用いる炭素繊維束は、ゴム補強用炭素繊維コードの加工性を考慮すると無撚糸または解撚糸を用いることが好ましい。無撚糸または解撚糸を用いると、後述する炭素繊維束への樹脂組成物の含浸が十分に行われ、結果としてゴム補強用炭素繊維コードの耐疲労性が向上する。

【 0 0 2 0 】

さらに前記炭素繊維束は、それを構成する単繊維の断面形状が、実質的に真円状であるの

10

20

30

40

50

が良い。単繊維の断面形状が、それ以外の形状、例えば、楕円状、空豆状、三つ葉状等であると、単繊維同士の擦過が生じ易くなり、ゴム補強用炭素繊維コードの耐疲労性が低下してしまうことがある。

【0021】

ここに「実質的に真円状である」とは、単繊維の断面の外接円の半径Rと内接円の半径rの比(=R/r)で定義される断面変形度が、1~1.1の範囲内であることをいう。

【0022】

本発明のゴム補強用炭素繊維コードは、下撚りかけた炭素繊維束を複数本引き揃えて上撚りかけたものであるが、ゴムおよびエポキシ樹脂を含む樹脂組成物が炭素繊維束に含浸されていることが必要である。かかる樹脂組成物の含浸により、炭素繊維単糸同士の擦過が抑制され、ゴム補強用炭素繊維コードとしたときの耐屈曲疲労性が向上するようになると思われる。該樹脂組成物中にゴム成分が存在しないと、ゴム補強用炭素繊維コードの柔軟性が不足し、繰り返しの引張り、圧縮、せん断等の変形の際に応力が一点に集中しやすくなり、耐疲労性が不足することがある。該樹脂組成物中にエポキシ樹脂成分が存在しないと、ゴム基材との接着性が不足し、その結果耐疲労性が不足することがある。

10

【0023】

本発明によるゴム補強用炭素繊維コードは、従来公知技術では見られない、優れた耐疲労性と高い引張強力を両立するものであるが、上記した条件を同時に満たすことが必要であり、いずれか1つの条件が外れても効果が得られない。

【0024】

本発明において、炭素繊維束に含浸される樹脂組成物に含まれるゴムの含有量は、樹脂組成物100重量部に対して好ましくは20~80重量部であり、より好ましくは30~70重量部、特に好ましくは40~60重量部であるのがよい。20重量部以上であると、ゴム補強用炭素繊維コードの柔軟性が低下することがなく、80重量部以下であると、ゴム補強用炭素繊維コードの粘着性が過剰になって取扱い性が悪化することもない。

20

【0025】

また、樹脂組成物に含まれるエポキシ樹脂の含有量は、樹脂組成物100重量部に対して好ましくは20~80重量部であり、より好ましくは30~70重量部、特に好ましくは40~60重量部であるのがよい。20重量部以上であると、ゴム補強用炭素繊維コードとゴム基材との界面の接着性が低下することがなく、80重量部以上であると、コードの柔軟性が低下して耐疲労性が低下することがない。

30

【0026】

本発明で用いられる樹脂組成物中のゴム成分は、未加硫固形ゴム、液状ゴム、ゴムラテックス等、その形状に限定されるものではないが、樹脂組成物の水分散体(処理液)を容易に調整できる観点からゴムラテックスを使用することが好ましい。ゴムラテックスを用いることで処理液が容易に調整できることに加え、処理液全体の粘度が下がり、炭素繊維束の内部への処理液の含浸が容易になり、樹脂組成物による炭素繊維単糸の保護の役割を果たしやすくなる。

【0027】

ゴムラテックスとは一般に、高分子が水中に安定に分散しているものであり、処理液を炭素繊維束に含浸させた後、コード中に残存する水分を加熱乾燥等により除去しておくのが好ましい。ゴム補強用炭素繊維コード中に水分が残存していると、耐疲労性を損なうボイドの原因となる場合がある。加熱乾燥の温度としては、100~270の範囲が好ましく、150~240の範囲がより好ましい。

40

【0028】

ゴムラテックスとしては、ブタジエンゴムラテックス、アクリロニトリル-ブタジエンゴムラテックス、イソプレンゴムラテックス、ウレタンゴムラテックス、クロロプレンゴムラテックス、スチレン-ブタジエンゴムラテックス、天然ゴムラテックス、及びビニルピリジン-スチレン-ブタジエンゴムラテックス等が使用できる。中でも、アクリロニトリル-ブタジエンゴムラテックスやビニルピリジン-スチレン-ブタジエンゴムラテックス

50

は、耐疲労性の向上に特に効果的であり、好ましく用いられる。これらは単独でも使用できるし、混合して使用することもできる。

【0029】

ゴムラテックスの種類は、ゴム補強用炭素繊維コードとしてゴム製品とするときの補強すべきゴム（以下、ゴム基材と呼ぶ）との相性により適宜選択することができる。例えば、ゴム基材として、天然ゴムを用いる場合には、処理液中の全ゴム成分100重量%のうち、ビニルピリジン-スチレン-ブタジエンゴムラテックスに由来するゴム成分が50重量%以上を占めることが好ましい。また、ゴム基材として、アクリロニトリル-ブタジエンゴムを用いる場合には、処理液中の全ゴム成分100重量%中、アクリロニトリル-ブタジエンゴムラテックスに由来するゴム成分が、50重量%以上を占めることが好ましい。

10

【0030】

本発明で用いられる樹脂組成物中のエポキシ樹脂成分としては、1分子中に2個以上のエポキシ基を有するものであればいかなる化合物を用いても良い。

【0031】

分子内にエポキシ基を2個以上有する化合物は特に限定されないが、例えば、分子内に水酸基を有する化合物から得られるグリシジルエーテル型エポキシ樹脂、分子内にアミノ基を有する化合物から得られるグリシジルアミン型エポキシ樹脂、分子内にカルボキシル基を有する化合物から得られるグリシジルエステル型エポキシ樹脂、分子内に不飽和結合を有する化合物から得られる環式脂肪族エポキシ樹脂、トリグリシジルイソシアネートなどの複素環式エポキシ樹脂、あるいはこれらから選ばれる2種類以上のタイプが分子内に混在するエポキシ樹脂などを用いることができる。

20

【0032】

グリシジルエーテル型エポキシ樹脂の具体例としては、ビスフェノールAとエピクロロヒドリンのようなハロゲン含有エポキシド類との反応により得られるビスフェノールA型エポキシ樹脂、ビスフェノールFと前記ハロゲン含有エポキシド類との反応により得られるビスフェノールF型エポキシ樹脂、ビフェニルと前記ハロゲン含有エポキシド類との反応により得られるビフェニル型エポキシ樹脂、レゾルシノールと前記ハロゲン含有エポキシド類との反応により得られるレゾルシノール型エポキシ樹脂、ビスフェノールSと前記ハロゲン含有エポキシド類との反応により得られるビスフェノールS型エポキシ樹脂、多価アルコール類と前記ハロゲン含有エポキシド類との反応生成物であるポリエチレングリコール型エポキシ樹脂、ポリプロピレングリコール型エポキシ樹脂、ビス-(3,4-エポキシ-6-メチル-ジシクロヘキシルメチル)アジペート、3,4-エポキシシクロヘキセンエポキシドなどの不飽和結合部分を酸化して得られるエポキシ樹脂、その他ナフタレン型エポキシ樹脂、フェノールノボラック型エポキシ樹脂、クレゾールノボラック型エポキシ樹脂、およびこれらのハロゲンあるいはアルキル置換体などが挙げられる。

30

【0033】

中でも、ゴム補強用炭素繊維コードの柔軟性の観点から、環状構造を有しない脂肪族系エポキシ樹脂が好ましく、グリセロールポリグリシジルエーテル、ソルビトールポリグリシジルエーテル、トリメチロールプロパンポリグリシジルエーテル、ヘキサンジオールジグリシジルエーテル、ポリエチレングリコールジグリシジルエーテル、ポリプロピレングリコールジグリシジルエーテルなど多価アルコール類とエピクロロヒドリンとの反応物が好ましく用いることができる。

40

【0034】

とりわけ、グリセロールポリグリシジルエーテル、ソルビトールポリグリシジルエーテルは、耐疲労性の向上に特に効果的であり、好ましく用いられる。

【0035】

なお、本発明で用いられる樹脂組成物中には、ゴムおよびエポキシ樹脂以外に、カーボンブラック、シリカ等の無機充填剤、クマロン樹脂、フェノール樹脂等の有機充填剤、ナフテン系オイル等の軟化剤を必要に応じて含ませても良い。

【0036】

50

本発明のゴム補強用炭素繊維コードは、炭素繊維束100重量部に対して前記樹脂組成物が10～60重量部付着されていることが好ましく、より好ましくは15～55重量部、特に好ましくは20～50重量部であるのが良い。10重量部未満であると含浸不良部分が生じ、樹脂による炭素繊維単系の擦過防止効果が不十分となり、結果としてゴム補強用炭素繊維コードの耐疲労性が悪くなることがある。60重量部を超えると、ゴム補強用炭素繊維コードが剛くなりすぎる傾向があり、屈曲変形による座屈が生じやすく、結果として耐疲労性が低下することがある。

【0037】

上記の樹脂組成物を炭素繊維束に含浸させるが、本発明において、樹脂組成物を炭素繊維束へ含浸させる方法としては、特に限定されず公知の方法を用いることができる。例えば、樹脂組成物を適切な有機溶媒に溶解させた溶液に炭素繊維束を浸漬させ溶媒を除去する方法、樹脂組成物を水に分散させた水分散体に炭素繊維束を浸漬させ水を除去する方法、あるいは特開平9-255799号公報に開示されているように、溝付きローラーを使用して樹脂組成物を溝部に流し込み、炭素繊維束を溝部に接触させて、樹脂組成物を含浸せしめる方法などが挙げられる。製造現場での環境への影響、及び含浸処理の簡便性を考慮すると、樹脂組成物の水分散体（以下、処理液と呼ぶ）に炭素繊維束を浸漬した後、熱処理する方法（以下ディップ処理と呼ぶ）が好ましい。この熱処理は、炭素繊維束に含浸ないしは付着させた樹脂組成物を定着させるに足る温度であればよく、好ましくは100～270にて数分間処理すればよい。

【0038】

前記処理液は、適度な濃度に調整し、炭素繊維束のディップ処理に用いることができる。該処理液は、炭素繊維束への含浸性を高めるために、水を添加して、濃度を調整することができる。ここで、水とはイオン交換水を用いることが処理液の安定性の向上から好ましい。また、処理液はその濃度が好ましくは10～60重量%、より好ましくは20～50重量%が良い。10重量%未満であると、炭素繊維束内部への樹脂組成物の含浸が不十分となり、耐疲労性が悪化することがある。60重量%を超えると、処理液の保存安定性が悪くなることもあり、固形分の凝集、沈降がおこるためディップ処理が不可能になることがある。ここで、処理液の濃度とは、処理液に含まれる乾燥後の固形分の重量を、乾燥前の処理液の重量で除した値である。なお、該処理液は、その保存安定性を向上させるため、界面活性剤を混合したのも好ましく用いられる。

【0039】

上記のような処理を施すことにより、炭素繊維束内部まで樹脂組成物が含浸され、炭素繊維単系同士の擦過が防止されることにより、伸張、圧縮等の動的な変形に対する耐疲労性が向上するものと考えられる。

【0040】

本発明において、炭素繊維束は、JIS-R7601に基づいて測定される引張強度が、好ましくは4000MPa以上であり、より好ましくは4400MPaMPa、特に好ましくは4800MPaMPaであるのがよい。4000MPa以上であると、ゴム材料が過大な応力を受けた際にもゴム補強用炭素繊維コードが破断しにくく、高度の耐疲労性が要求されるゴム材料用途に使用できる。なお、引張強度は高いほど好ましいが、少なくとも4500MPaあれば、本発明に用いる炭素繊維束としては十分である。

【0041】

さらに前記炭素繊維束は、その破断伸度が好ましくは1.7～2.5%、より好ましくは1.8～2.3%、特に好ましくは1.9～2.3%であるのが良い。1.7%以上であると、過大な応力による変形を受けてもコードが破断しにくく、タイヤ、ベルト等の用途にも十分使用できる。2.5%以下であるとタイヤ、ベルト等用途での寸法安定性が不足することもない。

【0042】

以上のような樹脂組成物含浸炭素繊維束に下撚りをかけ、それを複数本引き揃えて上撚りをかけてゴム補強用炭素繊維コードとする。

10

20

30

40

50

【0043】

本発明のゴム補強用炭素繊維コードは、下撚りと上撚りを有する諸撚りコードであって、該諸撚りコードの下撚りおよび上撚り係数が下記式を満足することが必要である。

【0044】

100 上撚り係数 900

0.5 × 上撚り係数 下撚り係数 1.5 × 上撚り係数

ただし、撚り係数 = $[N \times (D)^{1/2}]$

N : 撚り数 (回 / 10 cm)

D : ゴム補強用炭素繊維コードの総繊維度 (d t e x)

上撚り係数は強力、及び耐疲労性の点から限定され、100未満であると、繰り返し変形を受けた際の圧縮歪みが分散されず、耐疲労性が低下することがある。900を超えるとキックが発生することがあり、強力低下につながる可能性がある。さらには単繊維同士の擦過が生じることがあり、耐疲労性の低下につながる可能性がある。下撚り係数も同様の要因から限定され、上記の範囲を満足することが必要である。

【0045】

なお、撚りの付与は、樹脂組成物の炭素繊維束内部への含浸を促すため、開繊状態で樹脂組成物を含浸した後に下撚りを付与し、その後数本揃えて下撚りと逆方向の上撚りを付与することが好ましい。また、撚りの付与は通常用いられる撚糸方法を用いることができ、例えばリング撚糸機を使用することができるが、下撚りしたコードを数本引き揃えて上撚りを施す場合は、撚糸工程の安定性を高める目的から、ロープの製造工程に用いられているストランダーも好ましく使用される。

【0046】

本発明において、炭素繊維束は、その結節強度が500~1000MPaであることが必要であり、好ましくは600~900MPa、より好ましくは700~800MPaであるのが良い。500MPa未満であると、単糸同士の擦過による単糸切断が起こりやすくなり、結果としてゴム補強用炭素繊維コードの耐疲労性が不足し、タイヤ、ベルト等の用途に使用できないことがある。1000MPaを越えると炭素繊維束が剛直になりゴム補強用炭素繊維コードの柔軟性が不足することがある。なお、ここでいう結節強度とは後述するように、JIS L1013-1981に準じて試料のつかみ間の中央に結節をつくり、測定した引張強度である。

【0047】

本発明においては、ゴム補強用炭素繊維コードとゴム基材との接着性をさらに向上させるため、前記ゴム補強用炭素繊維コード表面にゴム糊が付着されていることが好ましい。

【0048】

本発明で用いることができるゴム糊とは、ゴム配合物、およびイソシアネート化合物を必須成分とする組成を溶媒に溶かしたものを言う。ゴム配合物とは、ゴムの他に加硫剤、加硫促進剤、老化防止剤などの添加剤を含んだものを指す。

【0049】

ゴムとしては、特に限定されないが、例えば天然ゴム、ポリイソプレンゴム、スチレンブタジエンゴム、ポリブタジエンゴム、クロロプレンゴム、エチレンプロピレンゴム、エチレン酢ビゴム、塩素化ポリエチレン、クロロスルホン化ポリエチレン、アルキル化クロロスルホン化ポリエチレン、エピクロルヒドリンゴム、アクリロニトリル-ブタジエンゴム等がある。

【0050】

また、加硫剤としては、硫黄、硫黄化合物および有機過酸化物があるが、硫黄化合物としては塩化硫黄、二塩化硫黄、モルホリンジスルフィド、アルキルフェノールジスルフィド等があるが、一般的には硫黄が使用される。

【0051】

また、加硫剤の有機過酸化物としては、例えばジ-t-ブチルパーオキシド、t-ブチルクミルパーオキシド、ジクミルパーオキシド、2,5-ジメチル-2,5-ジ(t

- ブチルパーオキサイド) - ヘキサン、2, 5 - ジメチル - 2, 5 - ジ (t - ブチルパーオキシ) - ヘキサン - 3, 1, 3 - ビス - (t - ブチルパーオキシ - イソプロピル) ベンゼン、1, 1 - ジ - t - ブチルパーオキシ - 3, 3, 5 - トリメチルシクロヘキサン、1, 1 - ジ - t - ブチルパーオキシシクロヘキサン、4, 4 - ジ - t - オキシパレリック酸 - n ブチル、2, 2 - ジ - t - ブチルパーオキシブタン等が挙げられる。

【0052】

加硫剤としては、架橋反応を引き起こすものであれば特に有機過酸化物と硫黄化合物に限定されるものではない。ただ、好ましくは加工時の温度で架橋反応が極度に進まない加硫剤がより好ましい。

【0053】

加硫剤の添加量 (配合量) としてはゴム 100 重量部に対して 0.5% 以下であることが好ましい。特に好ましくは 0.1% 未満である。0.5% を越えるとゴム配合物の架橋が進み、ゴム用接着剤が付着してなるゴム補強用炭素繊維コードが硬くなり、ひいては耐疲労性が極度に低下するなどの問題が生じる。

【0054】

有機溶剤としては、特に限定されるものではないが、通常、ベンゼン、トルエン、キシレン等の芳香族炭化水素、エーテル類、トリクロロエチレン等のハロゲン化脂肪族炭化水素、メチルエチルケトン等が好適に用いられる。

【0055】

イソシアネート化合物とは、特に限定されるものではないが、例えば、トリレンジイソシアネート、メタフェニレンジイソシアネート、ジフェニルメタンジイソシアネート、ヘキサメチレンジイソシアネート、ポリメチレンポリフェニルジイソシアネート等のポリイソシアネートが好ましく用いられる。また、かかるポリイソシアネートにトリメチロールプロパン、ペンタエリスリトール等のように分子内に活性水素を 2 以上有する化合物を反応させて得られる多過アルコール付加ポリイソシアネートや、前記ポリイソシアネートにフェノール類、第 3 級アルコール類、第 2 級アミン類等のブロック化剤を反応させて、ポリイソシアネートのイソシアネート基をブロック化したブロック化ポリイソシアネートも、ポリイソシアネート化合物として好適に用いられる。

【0056】

本発明のゴム補強用炭素繊維コードの表面にゴム糊を付着させる方法は特に限定されないが、例えば次のような方法が挙げられる。すなわち、炭素繊維束をゴムおよびエポキシ樹脂を含む処理液槽を通過させた後、加熱乾燥し、所定の撚りを付与してコード形状の材料としたゴム補強用炭素繊維コードを得る。次いで、ゴム糊を含む槽を通過させた後、さらに加熱乾燥炉内を通過させて得る方法である。

【0057】

本発明において、ゴム糊の付着量は、炭素繊維束 100 重量部に対して、乾燥後に好ましくは 1 ~ 20 重量部、より好ましくは 2 ~ 15 重量部、特に好ましくは 3 ~ 10 重量部であるのがよい。1 重量部以上であれば、接着性が低下することがなく、20 重量部以下であると、ゴム補強用炭素繊維コードの柔軟性が低下することやディップ処理においてロールへの付着 (ガムアップ) が生じ、品質安定性が損なわれることもない。

【0058】

なお、ゴム糊を付与した後の付着量をコントロールする方法として、ローラーで絞る方法とノズルを通してエアーを吹き付ける方法があり、特に限定されるものではないが、ゴム糊を均一に付着せしめる目的から、後者の方法が好ましい。

【0059】

以上のように処理したゴム補強用炭素繊維コードをゴムを含んでなる基材 (ゴム基材) と密着させ、そのゴム基材において知られている通常の処理条件にて加硫接着することによって、ゴム補強用炭素繊維コードとゴム基材との間に強固な接着を達成し、優れたゴム製品とすることが可能となる。

【0060】

10

20

30

40

50

【実施例】

以下、実施例により本発明についてさらに具体的に説明するが、本発明はこれら実施例により何ら限定されるものではない。

【0061】

なお、実施例におけるゴム補強用炭素繊維コードの作製に当たり、以下に示す原材料を用いた。

【0062】

<原材料>

(ゴムラテックス)

・アクリロニトリル - ブタジエンゴムラテックス：L X 5 1 1 (日本ゼオン(株)製)、
固形分濃度 46.0% 10

・アクリロニトリル - ブタジエンゴムラテックス：L X 5 5 1 (日本ゼオン(株)製)、
固形分濃度 45.0%

(エポキシ樹脂)

・ソルビトールポリグリシジルエーテル：“デナコール”EX-614B (ナガセ化成工業(株)製)

(炭素繊維束)

・炭素繊維A (東レ(株)製“トレカ”T700S-12K-50C)：結節強度740 MPa、単位長さあたりの重量0.8g/m、引張強度4800 MPa、無撚糸、単繊維の断面変形度1.04、破断伸度2.1% 20

・炭素繊維B (東レ(株)製“トレカ”T800H-12K-40B)：結節強度300 MPa、単位長さあたりの重量0.44g/m、引張強度5500 MPa、解撚糸、単繊維の断面変形度1.37、破断伸度1.9%

・炭素繊維C (東レ(株)製“トレカ”T700S-12K-50Cを1回/1mで撚糸して得たもの)：結節強度740 MPa、単位長さあたりの重量0.8g/m、引張強度4800 MPa、有撚糸、単繊維の断面変形度1.04、破断伸度2.1%

・炭素繊維D (東レ(株)製“トレカ”T700S-12K-50Cをフィラメント数2000本に分織したもの)：結節強度740 MPa、単位長さあたりの重量0.2g/m、引張強度4800 MPa、無撚糸、単繊維の断面変形度1.04、破断伸度2.1%

本発明において用いる炭素繊維束の評価方法は、以下に示すとおりである。 30

【0063】

<炭素繊維束の結節強度>

JIS L1013-1981に準じて試料のつかみ間の中央に結節をつくり、引張強度を測定した。なお、引張試験片は、有撚糸は解撚したものを、無撚糸および解撚糸はそのままの状態のものを使用した。

【0064】

測定する炭素繊維束の両端をチャックに挟み込んで固定する。ここで、チャック間のサンプル長は250mmとし、炭素繊維束の結び目が、チャック間の中央部に位置するようにする。

【0065】

次に、温度25、湿度40%の環境下、速度50mm/分で、炭素繊維束を引張り、その最大荷重値を測定する。 40

【0066】

次いで、この最大荷重値を炭素繊維束の断面積(=炭素繊維束の目付け÷炭素繊維束の密度)で除した値を結節強度とする。

【0067】

尚、ここでは、任意に選択した炭素繊維束についてn=10(右結びと左結びについて各n=5)の平均値を結節強度値とした。

【0068】

<炭素繊維束の引張強度、破断伸度>

J I S R 7 6 0 1 に従って測定した。なお、引張試験片は、次の樹脂組成物を炭素繊維束に含浸し、130、35分の条件で加熱硬化させて作成した。

【0069】

樹脂組成：3，4-エポキシシクロヘキシルメチル-3，4-エポキシ-シクロヘキサン-カルボキシレート（100重量部）/3フッ化ホウ素モノエチルアミン（3重量部）/アセトン（4重量部）

<炭素繊維束の単繊維の断面形状>

炭素繊維束を、その繊維方向と直交する方向から、カミソリ刃により切断し、その断面を走査型電子顕微鏡により、倍率1万倍、加速電圧15kVの条件で撮影した。得られた断面の写真に外接する円と内接する円をそれぞれ描き、外接円の半径Rと内接円の半径rとの比（ $= R / r$ ）を単繊維の断面変形度の指標とした。

10

【0070】

本発明のゴム補強用炭素繊維コードの評価方法・評価結果は、以下に示すとおりである。

【0071】

<ゴム補強用炭素繊維コードの撚り数>

J I S R 7 6 0 1 に記載の方法によって測定した。

【0072】

被測定コードの両端を掴み間隔が500mmになるようにして、検撚機のクランプに取り付けた。一方のクランプを固定し、他方のクランプを回転させ、撚りが完全に解舒されるまでの回転数を計り、それを2倍した値からコードの撚り数（回/10cm）とした。

20

【0073】

<ゴム補強用炭素繊維コードの引張強力>

J I S L 1 0 1 7 に準じて測定した。測定するゴム補強用炭素繊維コードの両端をチャックに挟み込んで固定する。ここで、チャック間のサンプル長は250mmとした。温度25、湿度40%の環境下、速度50mm/分で引張り、その最大荷重値を測定する。任意に選択したゴム補強用炭素繊維コードについてn=10の平均値を引張強力値とした。

【0074】

<接着性評価方法（平剥離法）>

25×100×4（mm）の未加硫ゴム基材（表3に示す組成）にゴム補強用炭素繊維コードを隙間無く敷き詰め、加圧下で160、30分間プレス加硫を行い、放冷後、ゴムからコードを剥離することにより測定した。剥離スピードは50mm/minで行い、その時の剥離力をN/25mmで表示した。

30

【0075】

<耐疲労性評価方法（FS法）>

J I S L - 1 0 1 7 の記載のファイヤストーン法（FS法）に準じた方法で測定した。表3に記載のシート状の未加硫基材をドラムに捲回し、その上に40本/10cmの間隔でゴム補強用炭素繊維コードを捲回し、さらにその上に同一のシート状の未加硫ゴム基材を捲回し、ゴム/コード/ゴムの三層体を準備した。この三層体の上に厚み調整のための同一のシート状未加硫黄ゴム基材を重ね、25×370×5（mm）のベルト状試験片を製作した。これを加圧下、160、30分間プレス加硫を行い、ベルト状試験片を得た。該試験片を1インチプリーにかけ、190回/分の回転数で、室温下、24時間往復摩擦運動させた。疲労後の試験片からゴム補強用炭素繊維コードを取り出し、強力を測定した。疲労前と疲労後の強力の比（強力保持率、%で示す）を耐疲労性の指標とした。

40

【0076】

<炭素繊維束のディップ処理>

コンピュータリターシングルディッピングマシン（米リッツラー社製）を用いて、炭素繊維束を10m/分の速度で搬送し、表1に示す樹脂組成物の水分散体を貯留させたタンク内を10秒間通過させることで炭素繊維束に水分散体を付与し、200で280秒熱処理した。樹脂組成物の付着量は表4に示す通りであった。次いで、リング撚糸機を用い

50

てZ方向の下撚りを加え、さらに下撚りしたコードを3本揃え、ストランダーを用いてS方向の上撚りを加えた。続いて、表2に示すゴム用接着剤をコンピューターシングルディッピングマシンを用いて付与し、100で100秒間熱処理した。ここでゴム用接着剤の付着量は、炭素繊維束100重量部に対して、10重量部を目安とした。なお、樹脂組成物の付着量は、一定長さあたりの炭素繊維束の質量を予め測定しておき、樹脂付着後の同一長さのコード重量を測定することで、差分としての樹脂組成物付着量(部)を計算した。

【0077】

[実施例1~6、比較例1~7]

各実施例、比較例で用いた樹脂組成物、ゴム用接着剤、ゴム基材組成及びゴム補強用炭素繊維コードの評価結果については、下表1~4に纏めて示した。表4に示す評価結果から判るように、本発明によるゴム補強用炭素繊維コードは高い引張強力を示し、かつゴム中における耐疲労性の優れたゴム補強用炭素繊維コードを得ることができる。

10

【0078】

【表1】

表 1. 樹脂組成物の水分散体 (濃度 25 wt %)

	組成 1		組成 2		組成 3		組成 4		組成 5	
	乾燥前	乾燥後								
EX614B	125	125	250	250	125	125	50	50	-	-
LX511	272	125	-	-	-	-	-	-	-	-
LX551	-	-	-	-	278	125	444	200	556	250
イオン交換水	603	-	750	-	597	-	506	-	444	-
合計	1000	250	1000	250	1000	250	1000	250	1000	250

表中数値単位：重量部数

【 0 0 7 9 】

【 表 2 】

表 2. ゴム用接着剤 (ゴム糊)

配合物	重量部
水素添加アクリロニトリルブタジエンゴム	150
酸化亜鉛	10
ステアリン酸	2
カーボンブラック	15
ナフテン系プロセスオイル	8
テトラメチルチウラムジスルフィド	5
ジフェニルメタンジイソシアネート	150
キシレン	660
合計	1000

表中数値単位：重量部数

【 0 0 8 0 】

【 表 3 】

表 3. ゴム基材

配合物	重量部
水素添加アクリロニトリルブタジエンゴム	100
酸化亜鉛	7
ステアリン酸	2
カーボンブラック	40
ナフテン系プロセスオイル	7
硫黄	0.7
テトラメチルチウラムジスルフィド	2.3

表中数値単位：重量部数

【 0 0 8 1 】

【 表 4 】

10

20

30

表 4. 結果

	炭素繊維	樹脂組成物の水分散体の組成	樹脂組成物の付着量(部)	下燃り係数	上燃り係数	接着性(剥離力)(N/25mm)	引張強力(N)	耐疲労性(強力保持率)(%)
比較例 1	炭素繊維 A	組成 1	25	508	175	340	2300	65
実施例 1	炭素繊維 A	組成 1	25	508	352	335	3200	95
実施例 2	炭素繊維 A	組成 1	25	508	880	355	2950	92
比較例 2	炭素繊維 A	組成 1	25	508	1232	348	1950	60
比較例 3	炭素繊維 B	組成 1	25	501	347	333	2640	53
比較例 4	炭素繊維 D	組成 1	25	519	450	321	820	60
比較例 5	炭素繊維 A	組成 2	25	511	354	315	2740	48
比較例 6	炭素繊維 A	組成 1	5	470	324	346	2690	35
実施例 3	炭素繊維 A	組成 1	40	544	377	321	2850	95
比較例 7	炭素繊維 A	組成 1	80	613	425	337	1980	65
比較例 8	炭素繊維 C	組成 1	8	473	327	321	2650	39
実施例 4	炭素繊維 A	組成 3	25	505	350	325	2980	93
実施例 5	炭素繊維 A	組成 4	25	509	352	302	2950	89
実施例 6	炭素繊維 A	組成 5	25	503	348	290	2970	85

10

20

30

40

【0082】

【発明の効果】

本発明によれば、擦りによる強力損失を最小限にとどめて、高い引張強力を示し、かつゴム中における繰り返しの引張り、圧縮、せん断等の変形に耐えうる耐疲労性の優れたゴム補強用炭素繊維コードを得ることができる。