На правах рукописи

Def

Гималдинов Дамир Ризванович

#### ПОЛУЧЕНИЕ И СВОЙСТВА ВЫСОКОМОЛЕКУЛЯРНОГО НЕОДИМОВОГО ЦИС-1,4-ПОЛИБУТАДИЕНА, НАПОЛНЕННОГО ВЫСОКОАРОМАТИЧЕСКИМИ НЕКАНЦЕРОГЕННЫМИ МАСЛАМИ

2.6.11. Технология и переработка синтетических и природных полимеров и композитов

# АВТОРЕФЕРАТ диссертации на соискание ученой степени кандидата технических наук

Работа выполнена в ФГБОУ ВО «Казанский национальный исследовательский технологический университет» и ПАО «Нижнекамскнефтехим»

Научный руководитель: доктор технических наук, профессор

Вольфсон Светослав Исаакович

#### Официальные оппоненты:

**Карманова Ольга Викторовна,** доктор технических наук, профессор, ФГБОУ ВО «Воронежский государственный университет инженерных технологий», зав. кафедры технологии органических соединений и переработки полимеров

Новопольцева Оксана Михайловна, доктор технических наук, профессор, Волжский политехнический институт (филиал) ФГБОУ ВО «Волгоградский государственный технический университет», профессор кафедры химической технологии полимеров и промышленной экологии

**Ведущая организация:** Федеральное государственное бюджетное образовательное учреждение высшего образования «МИРЭА – Российский технологический университет»

Защита состоится «13» марта 2024 г. в \_\_\_\_ час. на заседании диссертационного совета 24.2.312.09, созданного на базе ФГБОУ ВО «Казанский национальный исследовательский технологический университет» по адресу: 420015, г. Казань, ул. К. Маркса, д. 68, зал заседаний Ученого совета, A-330.

С диссертацией можно ознакомиться в библиотеке ФГБОУ ВО «Казанский национальный исследовательский технологический университет» и на сайте https://www.kstu.ru/servlet/contentblob?id=481954

Отзывы на автореферат и диссертацию в двух экземплярах с подписями, заверенными печатью, просим направлять по адресу: 420015, г. Казань, ул. К. Маркса, д. 68, ученый совет, e-mail: upak@kstu.ru

В отзыве указываются фамилия, имя, отчество (полностью), ученая степень с указанием специальности, ученое звание, наименование организации и должность лица, представившего отзыв, с указанием структурного подразделения, почтовый адрес, телефон и адрес электронной почты (при наличии) (п. 28 Положения о присуждении ученых степеней)

| Автореферат разослан | «» | <br>2023 г. |
|----------------------|----|-------------|
|                      |    |             |

Ученый секретарь диссертационного совета, доктор химических наук

#### ОБЩАЯ ХАРАКТЕРИСТИКА РАБОТЫ

Актуальность темы исследования. В нашей стране первыми каучуками, полученными в промышленных условиях, были бутадиеновые, с использованием катализатора на основе натрия. На сегодняшний день для синтеза стереорегулярных полибутадиенов применяются каталитические комплексы на основе переходных металлов и лантаноидов. Наибольшее распространение получил полибутадиен, полученный на «неодимовом» катализаторе, преимуществами которого являются высокое содержание звеньев в положении цис-1,4- (более 97% мас.), отсутствие олигомеров и металлов переменной валентности в составе. Также неодимовый полибутадиен обладает линейной структурой, при этом молекулярномассовое распределение (ММР) полимера меняется в диапазоне от 2,4 до 4,0.

Современная промышленность диктует жёсткие требования к продукции шинной по снижению топливных потерь, свободных значительным образом, зависят числа OT макромолекулярных цепей. Снижение содержания последних в каучуке приводит к улучшению динамических показателей резин на его основе. необходимым условием является молекулярный массы полимера и снижение индекса полидисперсности. Одним из способов достижения этого - синтез полимера изначально вязкости по Муни. Вместе с тем подобные высокой характеризуются повышенным уровнем вязкости резиновой смеси, что создаёт трудности при переработке, а также сопутствующие повышенные энергозатраты в процессе резиносмешения. Методом структурной модификации полимеров, облегчающим их переработку, пластификация, т. е. введение в полимер различных пластификаторов, улучшающих эластичность и морозостойкость материала.

В производства настоящее время, ДЛЯ современных высокоэффективных шин. перспективным является использование синтетических каучуков, в том числе и «неодимового» полибутадиена с повышенной вязкостью по Муни и пластифицированных экологически безопасными маслами следующих типов: обработанных ароматических экстрактов (TDAE), изготовленных с использованием метода двойной экстракции; среднего технологического масла (MES), получаемого из экстрагированного или гидрогенизированного сольвата, растительных масел марок Phytonorman 212 и Phytonorman 213. Указанные масла соответствуют требованиям по канцерогенности, содержание в них полициклических ароматических углеводородов (ПАУ) составляет менее 3% мас.. В виду этого применение данных масел в процессе наполнения каучука, в частности цис-1,4-полибутадиена, заслуживает свое внимание. В качестве обоснования можно отметить тот факт, что в нашей стране данной тематике было уделено мало внимания. На сегодняшний день практически отсутствуют работы, посвященные маслонаполнению неодимового полибутадиена.

Исходя из выше сказанного, очевидно, что тематика исследования является актуальной, а предмет исследования — маслонаполненный неодимовый цис-1,4-полибутадиен — представляет интерес для шинной промышленности. Появляется возможность использовать без изменения аппаратурного оформления стадии резиносмешения новые марки стереорегулярного полибутадиена с изначально высокой вязкостью по Муни. Кроме того, определение принципиальных физико-механических и пластоэластических показателей, полученных вулканизатов, в сравнении с промышленно выпускаемым серийным и импортным аналогом позволит сделать выводы о перспективах улучшения качества готовых изделий при использовании данного каучука.

Степень разработанности темы исследования. Улучшение технологических свойств цис-1,4-полибутадиена подробно изучено в работе Н.Н. Мотовиловой, Н.В. Голубевой. В частности, проведен обзор мировых патентов по маслонаполнению цис-1,4-полибутадиена, результате которого отмечены некоторые разногласия относительно природы наиболее подходящего масла, рассмотрено введение масел в раствор полимера и саже-каучуковую смесь. В работе М.М. Агаева, Ю.Г. Кораблева, Л.С. Ясенковой, В.Г. Евстратова изучены свойства маслонаполненных каучуков СКД с различным содержанием масла ПН-6, но имеющих одинаковую вязкость по Муни. В результате резиновые смеси на основе маслонаполненных цис-1,4-бутадиеновых каучуков имели лучшие пластоэластические свойства в отличии от резиновой смеси с применением серийного каучука СКД, особенно по показателям вальцуемости И эластического восстановления. Вулканизаты маслонаполненных каучуков имели повышенное сопротивление раздиру, низкое теплообразование, а также повышенную эластичность.

Стоит отметить, что в ранее проведенных исследованиях в большинстве случаев было уделено внимание наполнению канцерогенными высокоароматическими маслами, в частности марки ПН-6, которое, не соответствует современным требованиям, касаемых экологических норм.

На основании изложенного, можно сделать вывод о том, что на сегодняшний день проведенные ранее работы утратили свою актуальность. Кроме того, обращает на себя внимание недостаточная полнота ранних исследований, в частности изучено влияние масел лишь на технологические свойства и физико-механические показатели вулканизатов на основе маслонаполненных бутадиеновых каучуков. При этом отсутствуют работы по изучению влияния состава масла и молекулярных характеристик исходного каучука на пластифицирующую способность масла и их сродство.

Цели и задачи исследования. Улучшение технологических и упруго-гистерезисных свойств резиновых смесей на основе высокомолекулярного цис-1,4узкодисперсного «неодимового» полибутадиена путем высокоароматическими наполнения неканцерогенными отечественными маслами.

Для достижения поставленной цели решались следующие задачи:

- –получение линейного высокомолекулярного узкодисперсного «неодимового» цис-1,4-полибутадиена, наполненного высокоароматическими неканцерогенными маслами отечественного производства.
- определение оптимальных типов и дозировок масел с целью получения маслонаполненного «неодимового» цис-1,4-полибутадиена и вулканизатов на его основе, характеризующихся улучшенными технологическими, физико-механическими и упруго-гистерезисными свойствами;
- исследование совместимости масел с каучуком, в зависимости от молекулярного строения каучука, типа масла и его состава;
- исследование физико-механических показателей полученных резин на основе маслонаполненных «неодимовых» цис-1,4-полибутадиенов в сравнении с ненаполненными отечественными серийными образцами, а также зарубежным аналогом.

Объектами исследования являлись цис-1,4-полибутадиены, полученные на основе каталитического комплекса с применением неодеканоата неодима, ДИБАГ (диизобутилалюминийгидрид), ЭАСХ (этилалюминийсесквихлорид) методом растворной полимеризации в среде гексанового растворителя с различной микроструктурой и молекулярными характеристиками, наполненные высокоароматическими и растительными маслами производства АО «Управляющая компания Биохимического холдинга ОРГХИМ». В качестве нефтяных масел применялись «Norman 346» (TDAE), «Norman 132» (MES), «Norman 239» (NLP), «Norman 583» (TRAE). В качестве масел растительного происхождения применялись Phytonorman 212 и Phytonorman 213.

Методология и методы исследования. Методологической основой для синтеза каучука является опыт отечественных и иностранных исследователей в области синтеза высокомолекулярных соединений. В ходе современные проведения исследований использованы исследования, инфракрасная спектроскопия Фурьетакие как: c 13C преобразованием, гель-проникающая хроматография, спектроскопия. Оценка плотности пространственной сетки исследуемых образцов проведена методом равновесного набухания. Применены стандартные методы определения физико-механических теплообразования, сопротивления раздиру, износостойкости, сцепления на мокрой и заснеженной дороге, потери на качения (гистерезисные потери).

Достоверность результатов и обоснованность выводов обеспечены большим числом проводимых экспериментов, их воспроизводимостью и квалифицированным использованием современных физико-химических и физико-механических методов исследования.

#### Научная новизна исследования.

Синтезирован каталитический комплекс на основе соединений неодима, отличающийся от промышленного пониженной долей алюмоорганических соединений в своем составе, что позволило получить линейный высокомолекулярный узкодисперсный неодимовый цис-1,4-полибутадиен (СКДН).

Установлено с использованием методов спектроскопии ядерного магнитного резонанса, хроматографии и кинетики набухания нефтяных масел MES (mild extract solvate – сольват слабой экстракции) и TDAE (treatment distillate aromatic extract очищенный дистиллятный ароматический экстракт), что различная совместимость указанных масел с высокомолекулярным «неодимовым» бутадиеновым каучуком зависит не только от общего содержания ароматических углеводородов в них, но и от соотношения ароматических фракций, имеющих различную молекулярную структуру, повышаясь при увеличении ДОЛИ ароматических углеводородов и смол в составе нефтяных масел.

Установлено влияние полидисперсности каучука СКДН на взаимодействие с высокоароматическими маслами MES и TDAE, заключающееся в увеличении дозировки указанных масел при введении в каучук с уменьшением коэффициента полидисперсности, что позволило получить резины с улучшенными физико-механическими и упругогистерезисными свойствами.

#### Теоретическая и практическая значимость.

Решена комплексная задача по получению линейного высокомолекулярного узкодисперсного неодимового цис-1,4-полибутадиена, наполненного неканцерогенными маслами, заключающаяся в варьировании мольного соотношения алюмоорганической составляющей к неодиму в процессе синтеза каталитического комплекса.

Разработан процесс получения новой марки высокомолекулярного СКДН с узкой полидисперсностью, наполненного экологическими высокоароматическими маслами отечественного производства. Установлено, что резины на основе синтезированных каучуков имеют улучшенные упруго-гистерезисные свойства в сравнении с ненаполненным маслом серийным СКДН.

В ООО «НТЦ «Кама» компании ПАО «Нижнекамскшина» проведены испытания маслонаполненных образцов на основе опытного узкодисперсного СКДН ІІІ группы в протекторе грузовых шин, по итогам которых получены положительные результаты. Разработанные образцы рекомендованы к применению в промышленных рецептурах грузовых шин.

Рассчитано, что образец линейного узкодисперсного маслонаполненного цис-1,4-полибутадиена, наполненный маслом TDAE (treatment distillate aromatic extract — очищенный дистиллятный ароматический экстракт) характеризуется меньшей стоимостью (на 21 181,10 руб./т) в сравнении с ненаполненными промышленными СКД.

#### Положения, выносимые на защиту:

- использование в качестве мягчителей различных нефтяных типов отечественных масел, отвечающих современным экологическим требованиям для наполнения неодимового полибутадиена;
- результаты по исследованию совместимости неодимового цис-1,4-полибутадиена с маслами в зависимости от природы масел и молекулярных характеристик исходного каучука, полученные на основе опытов по определению кинетики набухания каучуков в различных маслах, а также проведенных хроматографического, <sup>13</sup>С ЯМР анализов, исследование ИКспектров.
- результаты физико-механических испытаний вулканизатов на основе цис-1,4-полибутадиенов, наполненных различными маслами в сравнении с серийными образцами, промышленно-выпускаемых бутадиеновых каучуков различной структуры, а также импортным аналогом.

Апробация работы. Основные результаты работы были представлены на Региональных и Всероссийских научных конференциях: VIII Всероссийская конференция «Каучук и Резина - 2018: традиции и новации» (Москва, 2018), XXV Научно-практическая конференция Резиновая промышленность: сырье, материалы, технологии (Москва, 2020), V Всероссийской научно-практической конференции молодых ученых «Инновации и молодежь — два вектора развития отечественной нефтехимии». (Нижнекамск, 2021), XI Всероссийской конференции «Каучук и Резина - 2023: традиции и новации» (Москва, 2023).

Работа проводилась в рамках проекта по получению СКДН с улучшенной перерабатываемостью (NKNH-004-NG-2022) компании ПАО «Нижнекамскнефтехим» в Научно-технологическом центре ПАО «Нижнекамскнефтехим» и на кафедре ХТПЭ ФГБОУ ВО «Казанский национальный исследовательский технологический университет».

**Публикации.** Материалы диссертационной работы изложены в 9 научных публикациях, в том числе 4 статьи, из них 3, входящие в перечень ВАК РФ для размещения материалов диссертаций, 5 тезисах докладов Региональных и Всероссийских конференций.

Соответствие паспорту специальности. Выполненная диссертационная работа соответствует паспорту специальности 2.6.11. Технология и переработка синтетических и природных полимеров и композитов, а именно по пп. 1, 2, 5 направления исследований.

**Личный вклад автора.** Автор участвовал в постановке задач исследования, планировании, подготовке и проведении экспериментальной

работы по синтезу полимеров, маслонаполнению полученных каучуков, исследованию их физико-механических свойств, в обсуждении, анализе и интерпретации полученных результатов, формулировании выводов, подготовке и оформлении публикаций.

Объем и структура диссертации. Диссертация состоит из введения, литературного обзора, экспериментальной части, результатов и их обсуждения, заключения, списка сокращений и условных обозначений, списка цитируемой литературы (176 наименований). Материалы диссертации изложены на 137 страницах машинописного текста, включают 36 рисунков, 24 таблицы и 1 приложение.

#### ОСНОВНОЕ СОЛЕРЖАНИЕ РАБОТЫ

- Во <u>Введении</u> обоснованы актуальность и научная новизна работы, сформулированы цели исследований.
- В <u>Главе 1</u> проведен литературный обзор отечественных и зарубежных работ по тематике диссертации. На основе изученного материала сформулированы основные задачи исследований, определены научные и практические аспекты диссертационной работы.
- В <u>Главе 2</u> представлены характеристики исходных продуктов, описание и схемы лабораторной и опытно-промышленной установок проведения полимеризации, изложены методы анализа и исследования исходных и конечных продуктов.

Микроструктура полученных каучуков исследовалась на спектрометре «Spectrum 100» фирмы Perkin Elmer с применением приставки НПВО в диапазоне волновых чисел  $4000 \div 400$  см $^{-1}$  в соответствии с ISO 21561/2. Исследование молекулярных параметров осуществлялось на хроматографе «Alliance GPCV 2000» фирмы «Waters», который оснащен рефрактометрическим детектором. Для разделения применены колонки с диапазоном разделения молекулярных масс  $100 \div 10 \cdot 10^6$  г/моль. Калибровку прибора проводили по полистирольным стандартам. Калибровочная кривая — универсальная. В качестве растворителя применялся толуол.

Эксперименты ядерного магнитного резонанса проводились на ЯМР-спектрометре Bruker Avance III HD-700. В экспериментах ЯМР <sup>13</sup>С АРТ (Attached Proton Test) использованы специальные манипуляции с импульсной последовательностью радиочастотного поля, которым облучается исследуемый образец. Таким образом, явилась возможность определить множественности С-Н в спектрах ЯМР <sup>13</sup>С и получить информацию обо всех видах углерода в рамках одного эксперимента.

Вязкость по Муни и релаксация напряжения определялись на вискозиметре «MV 2000» производства компании «Alpha Technologies» по ГОСТ Р 54552 при температуре 100 °С. Процесс резиносмешения осуществлялся в две стадии: на первой стадии смешение ингредиентов проводилось при помощи роторного резиносмесителя фирмы «Brabender 350E» при температуре загрузки компонентов 60°С и скорости вращения —

50 об/мин в течение 6 минут, вторая стадия состояла из введения вулканизующих агентов на двухвалковых вальцах производства компании «SCAMEX» при температуре поверхности валков  $40\pm5$  °C. Реометрические характеристики исследовались на приборе «MDR 2000» компании «Alpha Technologies» по ASTM D5289 при 150 °C в течение 30 мин и амплитуде деформации 0.5°. Вулканизация полученных резиновых смесей осуществлялась в прессе «LAP-100» компании «Joos».

Тангенс угла потерь определялся на приборе «RPA 2000» компании «Alpha Technologies» согласно ASTMD6601. Прочностные показатели вулканизатов определялись согласно ГОСТ 270.

Истираемость определялась на приборе «Bareiss» в соответствии со стандартами (ГОСТ 23509, ISO 4649, ASTMD5963).

Теплообразование по Гудрич определялась на приборе «Флексометр RH-2000N» в соответствии с ГОСТ 20418.

Измерение показателя сопротивления раздиру осуществлялось по ГОСТ 262.

Показатель эластичности по отскоку определялся на приборе Шоба согласно ГОСТ 27110.

Показатель твердости по Шору А – в соответствии с ГОСТ 263.

<u>Глава</u> 3. Процесс полимеризации диенов в присутствии каталитических комплексов на основе лантаноидных соединений вызывает закономерный интерес, обусловленный активностью систем и высокой стереорегулярностью получаемых полимеров. В последнее время отмечается постепенное повышение доли каучуков, полученных на основе «неодимовых» катализаторов. Производство упомянутых каучуков представляет собой интерес, однако требует проведения различных исследований с целью дальнейшего улучшения потребительских свойств получаемой продукции. К числу подобных актуальных разработок можно отнести получение неодимовых полимеров, наполненных маслами различных марок.

Получение «неодимового» СКД осуществлено на лабораторной и пилотной установках методом ионно-координационной полимеризации в среде нефраса, периодическим способом. В качестве каталитического комплекса использована тройная система: неодеканоат неодима — диизобутилалюминийгидрид — этилалюминийсесквихлорид. Процесс получения каучука с требуемым комплексом свойств проходил путем варьирования следующих технологических параметров процесса полимеризации: температуры и времени полимеризации, дозировки катализатора, содержания мономера в гексане / нефрасе.

В рамках исследования влияния идентичных дозировок масел нефтяного и растительного происхождения синтезированы опытные образцы высокомолекулярного цис-1,4-полибутадиена с вязкостью около 80 ед. по Муни, приближенной к ненаполненному зарубежному аналогу. Основные параметры процесса полимеризации приведены в таблице 1.

| Tr C 1      | T                        |                  |               |
|-------------|--------------------------|------------------|---------------|
| Таблина Г – | - Технологические па     | паметны процесса | попимеризации |
| т иолици т  | 1 CAMOMON IN TOURING THE | риметры процесси | полимеризации |

| Концентрация мономера, % мас. | 11,7   |    |
|-------------------------------|--------|----|
| Мольное соотношение Бутадиен  | 15000  |    |
| Температура шихты, °С         | 60     |    |
| Время синтеза, мин            | 60     |    |
| V0/                           | 10 мин | 77 |
| Конверсия мономера, %         | 60 мин | 95 |

Анализ молекулярных характеристик импортного образца без масла показал, что содержание в нем цис-1,4-звеньев составило 96,1%,  $M_w/M_n$ =2,60, в то время, как у опытных образцов — 97,5% и 2,99 соответственно.

С целью дополнительного исследования структуры экстрагированного образца зарубежного неодимового СКД проведен расчет площади под кривой релаксации в сравнении с линейными СКДН различной вязкости по Муни. В результате отмечено, что импортный образец имеет разветвленную структуру, в то время, как опытный СКДН является линейным.

Полученные опытные каучуки были наполнены нефтяными маслами торговых марок «Norman 346» (TDAE), «Norman 132» (MES), «Norman 239» (NLP), «Norman 583» (TRAE), а также маслами растительного происхождения, такими как Phytonorman 212 и Phytonorman 213 производства АО «Управляющая компания Биохимического холдинга ОРГХИМ».

После этого на основе полученных маслонаполненных образцов осуществлено приготовление резиновых смесей с последующей вулканизацией согласно ASTM D 3484 (формула 2, метод В).

Исследование резиновых смесей и вулканизатов на основе опытных каучуков СКДН с различными маслами (Таблица 2) показало, что ароматические углеводороды в составе нефтяных масел незначительно влияют на реометрические свойства, при этом прочностные показатели находятся на идентичном уровне. Из результатов испытаний растительных масел следует, что они существенно влияют на вязкость резиновых смесей и вулканизационные свойства. При этом прочность резин находится на уровне импортного аналога, однако вулканизаты существенно уступают по гистерезисным показателям и имеют меньшую твердость. По совокупности результатов исследуемых показателей отмечено, что среди представленных масел оптимальными для наполнения являются масла МЕЅ и ТDAE. В связи с чем принято решение о проведении дальнейших экспериментов по наполнению указанными нефтяными маслами высокомолекулярного «неодимового» полибутадиена в различном диапазоне дозировок.

Таблица 2 – Результаты испытаний образцов каучуков, наполненных различными маслами

| различными маслами                                  |  |                            |                         |                                |                             |                                       |                                       |
|---|--|----------------------------|-------------------------|--------------------------------|-----------------------------|---------------------------------------|---------------------------------------|
| Показатели  | Импор<br>тный<br>аналог<br>с MES<br>(27,3% | СКДН<br>+<br>27,3 %<br>MES | СКДН +<br>27,3 %<br>NLP | СКДН<br>+<br>27,3<br>%<br>TDAE | СКДН<br>+<br>27,3 %<br>TRAE | СКДН<br>+27,3%<br>Phytonor<br>man 212 | СКДН<br>+27,3%<br>Phytonor<br>man 213 |
|   | И  | сходнь                     | іе каучуі               | ки                             |                             |                                       |                                       |
| Вязкость по Муни ML (1+4) 100 °C, усл. ед.          | 79,8                                       | 82,7                       | 80,5                    | 83,5                           | 82,6                        | 79,5                                  | 79,5                                  |
|   | Масло                                      | наполн                     | енные к                 | аучуки                         | I                           |                                       |                                       |
| Вязкость по Муни ML (1+4) 100 °C, усл. ед.          | 36,0                                       | 35,5                       | 38,1                    | 36,6                           | 38,7                        | 29,1                                  | 30,7                                  |
|   | Свой                                       | ства рез                   | виновых                 | смесей                         |                             |                                       |                                       |
| Вязкость по Муни ML (1+4) 100 °C, усл. ед.          | 71,9                                       | 95,3                       | 95,7                    | 95,9                           | 96,0                        | 73,1                                  | 51,5                                  |
| Pe  | зультат                                    | ы испь                     | ітаний н                | a RPA                          | 2000                        |                                       |                                       |
| Эффект Пейна, $\Delta G'_{I-}$ 50%, кПа             | 480  | 515                        | 613                     | 504                            | 497                         | 560                                   | 256                                   |
| tgδ при 60°С  | 0,161                                      | 0,154                      | 0,163                   | 0,181                          | 0,181                       | 0,242                                 | 0,267                                 |
| Реометрические по                                   | казате.                                    | ти MDI                     | R 2000 (п               | ри 160                         | °С в теч                    | ение 30 м                             | иин)                                  |
| $M_{\rm L}$ , dN·m                                  | 3,5  | 3,8                        | 3,8                     | 3,9                            | 3,9                         | 2,9                                   | 1,9                                   |
| <i>M</i> <sub>H</sub> , dN·m                        | 19,7                                       | 20,5                       | 20,0                    | 19,8                           | 19,6                        | 15,5                                  | 11,4                                  |
| <i>ts1</i> , мин                                    | 2,3  | 2,9                        | 3,0                     | 3,0                            | 3,2                         | 3,4                                   | 2,4                                   |
| <i>t</i> 50, мин                                    | 5,7  | 6,3                        | 6,2                     | 6,3                            | 6,6                         | 4,9                                   | 3,9                                   |
| <i>t</i> 90, мин                                    | 8,9  | 9,6                        | 9,2                     | 9,5                            | 9,9                         | 7,3                                   | 6,6                                   |
| <i>R</i> , мин <sup>-1</sup>                        | 15,2                                       | 14,9                       | 16,1                    | 15,4                           | 14,9                        | 25,6                                  | 23,8                                  |
| Свойства вулканиза                                  | атов (ву                                   | лканиз                     | ация пр                 | и Т=145                        | 5 °С в то                   | ечение 35                             | мин)                                  |
| Условное напряжение при 100% / 300% растяжении, МПа | 2,3/1<br>1,6                               | 2,7/12                     | 2,4/10,<br>7            | 2,6/1<br>2,1                   | 2,2/9,                      | 1,95/8,<br>8                          | 2,0/10,                               |
| Условная прочность при разрыве, МПа                 | 15,1                                       | 14,1                       | 14,7                    | 14,8                           | 14,3                        | 15,3                                  | 14,7                                  |
| Относительное удлинение при разрыве, %              | 360  | 330                        | 370                     | 350                            | 400                         | 478                                   | 415                                   |
| Твердость по Шору A, ед.                            | 57   | 63                         | 60                      | 61                             | 61                          | 54                                    | 50                                    |
| Эластичность по отскоку, %, при 23°C / 70 °C        | 47/52                                      | 48/52                      | 48/54                   | 47/5<br>2                      | 48/50                       | 35/37                                 | 32/34                                 |

В рамках исследования **различных дозировок нефтяных масел MES и TDAE** с целью проведения наиболее подробного исследования по влиянию различных дозировок масел наработаны образцы каучука с вязкостью 98 ед. по Муни., с содержанием цис-1,4-звеньев 97,3% и  $M_w/M_n$ =3,26. Основные параметры процесса полимеризации приведены в таблице 3.

| TD ( )     | г                    |                    |            |
|------------|----------------------|--------------------|------------|
| Таблина 3— | Гехнологические пара | метры процесса пол | имеризании |
|            |                      |                    |            |

| Концентрация мономера, % мас.                  |        | 15,5  |
|--|--------|-------|
| Мольное соотношение Бутадиен-1,3/Nd, моль/моль |        | 24000 |
| Температура шихты, °С                          |        | 60    |
| Время синтеза, мин                             |        | 90    |
|  | 10 мин | 59    |
| Конверсия мономера, % 60 мин                   |        | 81    |
|  | 90 мин | 86    |

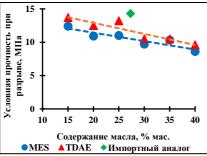


Рис. 1 — Условная прочность вулканизатов в зависимости от различного содержания масел MES и TDAE

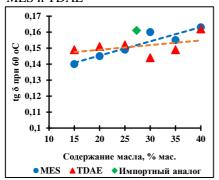


Рис. 3 – Изменение tgð при 60°C вулканизатов в зависимости от различного содержания масел MES и TDAE

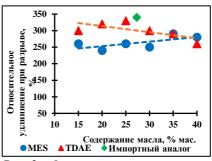


Рис. 2 – Относительное удлинение вулканизатов в зависимости от различного содержания масел MES и TDAE

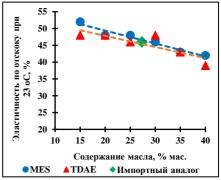


Рис. 4 — Эластичность по отскоку вулканизатов при 23°C в зависимости от различного содержания масел MES и TDAE

В ходе исследования влияния молекулярных характеристик исходных каучуков и состава нефтяных масел на их сродство, а также на свойства вулканизатов получены образцы высокомолекулярного неодимового цис-1,4-полибутадиена с вязкостью по Муни,

обеспечивающую выделение каучука на существующем оборудовании без необходимости проведения модернизации на производстве завода СК. В результате в качестве целевой вязкости принято максимальное допустимое значение по ТУ 20.17.10-100-05766801-2021 «Каучук бутадиеновый неодимовый (СКДН)» для промышленного каучука марки «СКД 563» III группы вязкости – 70 ед. Муни. Далее в условиях опытно-промышленной установки цеха №1121 получен образец, синтезированный на опытном катализаторе по улучшенной рецептуре с вязкостью по Муни, идентичной серийному СКДН IIIОсновные параметры группы. полимеризации приведены в таблице 4. Стоит отметить, что опытный каталитический комплекс в сравнении с промышленным характеризовался меньшей долей алюмоорганических соединений в своем составе. Сравнительная характеристика указанных каучуков, а также импортного аналога представлена в таблице 5.

Таблица 4 – Технологические параметры процесса полимеризации

| 1 1 1 ,  |        |       |  |  |
|--|--------|-------|--|--|
| Концентрация мономера, % мас.                  |        | 16,9  |  |  |
| Мольное соотношение Бутадиен-1,3/Nd, моль/моль |        | 23000 |  |  |
| Температура шихты, °С                          |        | 50    |  |  |
| Время синтеза, мин                             |        | 90    |  |  |
|  | 10 мин | 41    |  |  |
| Конверсия мономера, %                          | 60 мин | 95    |  |  |
|  | 90 мин | 99    |  |  |

Таблица 5 — Микроструктура и молекулярные характеристики исходных каучуков для маслонаполнения

| Показатели   | Импортный аналог (после экстрагирования) | Опытный<br>узкодисперсный<br>СКДН III гр. | Промышленный широкодисперсный СКДН III гр. |  |  |
|--|--|---|--|--|--|
| Вязкость базового полимера по Муни, усл. ед./ Эластическое восстановление, усл. ед | 79,8/9,0                                 | 70,4/2,3                                  | 69,2/2,8                                   |  |  |
|  | Микрострукт                              | гура                                      |  |  |  |
| цис-1,4, % мас.  | 96,1                                     | 96,8                                      | 96,6                                       |  |  |
| транс-1,4, % мас.  | 3,2                                      | 2,7                                       | 2,7  |  |  |
| 1,2-зв., % мас.  | 0,7                                      | 0,5                                       | 0,7  |  |  |
|  | Молекулярные хара                        | ктеристики                                |  |  |  |
| $M_n \times 10^{-3}$ , г/моль  | 202                                      | 195                                       | 196  |  |  |
| $M_w \times 10^{-3}$ , г/моль  | 524                                      | 526                                       | 606  |  |  |
| M <sub>z</sub> ×10 <sup>-3</sup> , г/моль  | 1180                                     | 1183                                      | 1801                                       |  |  |
| $M_w/M_n$  | 2,60                                     | 2,70                                      | 3,10                                       |  |  |
|  | Количество фракций в образце             |   |  |  |  |
| 1 млн., %  | 12,4                                     | 11,7                                      | 15,2                                       |  |  |
| 500 тыс. – 1 млн., %   | 22,4                                     | 25,3                                      | 20,8                                       |  |  |
| 100 тыс. – 500 тыс., %   | 53,4                                     | 51,0                                      | 51,0                                       |  |  |
| 100 тыс., %  | 11,8                                     | 12,0                                      | 13,0                                       |  |  |

Согласно полученным данным, опытный неодимовый полибутадиен в сравнении с зарубежным образцом характеризовался идентичным ММР и большим содержанием цис-1,4-звеньев. В случае промышленного СКДН III группы отмечено более широкое ММР, чем у импортного образца и опытного СКДН III группы.

После этого проведено наполнение рассматриваемых каучуков маслами MES и TDAE, выбранных ранее в качестве оптимальных. Дозировку масел подбирали до достижения вязкости  $40 \div 41$  ед. Муни, что соответствует І группе вязкости для промышленно выпускаемых промышленных СКДН І группы.

В процессе маслонаполнения для промышленного широкодисперсного СКДНІІІ группы получены следующие дозировки масел:

- в случае с MES 15,16%;
- в случае с TDAE 17,07%.

После этого осуществлено наполнение опытного образца узкодисперсного СКДНІІІ группы путем введения подобранных ранее дозировок масел для промышленного СКДН ІІІ группы. В результате, для опытного СКДН ІІІ группы отмечено существенное отличие в уровне вязкости по Муни при идентичной дозировке масел в сравнении с промышленным СКДН ІІІ группы (Рис. 5).

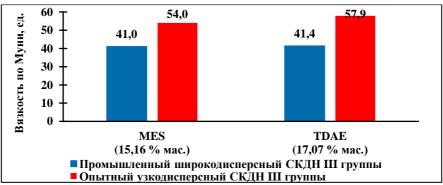


Рис. 5 — Сравнительные результаты вязкости по Муни промышленного СКДН III группы и опытного СКДН III группы, наполненных маслами MES и TDAE

После проведенной корректировки для опытного СКДНІІІ группы установлены следующие дозировки:

- в случае с MES 22,68%;
- − в случае с TDAE 23,78%.

На основании полученных результатов, с целью более подробного изучения влияния различных молекулярных характеристик каучука на процесс маслонаполнения, принято решение о проведении исследований по определению:

- характера взаимодействия между каучуком и маслами, путем изучения ИК-спектров маселМЕS и TDAE, а также исходных каучуков, после стадии маслонаполнения и экстрагирования;
- кинетики набухания опытных каучуков в маслах нефтяного происхождения;
- состава масел на основе данных, полученных в ходе хроматографического и  $^{13}{\rm C}$  ЯМР анализов;
- влияния молекулярных характеристик исходных промышленного широкодисперсного СКДН III группы и опытного узкодисперсного СКДН III группы на физико-механические показатели вулканизатов, полученных на их основе.

Проведена идентификация ИК-спектров нефтяных масел, а также исходных и маслонаполненных каучуков в сравнении с экстрагированными.

В случае каучуков, наполненных маслами MES и TDAE, наблюдается пик с длиной волны 1377 см<sup>-1</sup>, который выявлен у отмеченных выше ароматических масел и характеризует наличие симметричной группы –С–СН<sub>3</sub>. Наличие указанных пиков можно наблюдать лишь у маслонаполненных образцов, у исходных полимеров и каучуков после экстракции перечисленные спектры поглощения отсутствуют. Таким образом, исходя из полученных выше данных, сделан вывод о физическом характере взаимодействии между маслами и каучуком.

В ходе **определения кинетики набухания образцов цис-1,4- полибутадиена с различными молекулярными характеристиками в маслах нефтяного происхождения** отмечена общая тенденция к
увеличению равновесной степени набухания в ряду: MES →TDAE
(Рис. 6, 7), причем разница между степенями набухания в случае
широкодисперсного образца более выражена.

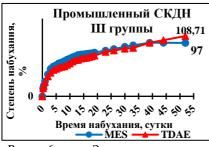


Рис. 6 — Значение степени набухания для промышленного широкодисперсного СКДНІІІ группы в нефтяных маслах



Рис. 7 – Значение степени набухания для опытного узкодисперсного СКДНІІІ группы в нефтяных маслах

Среди исследуемых нефтяных масел наибольшее сродство с каучуками продемонстрировало масло TDAE, поскольку для него рост степени набухания не прекратился после 39 суток набухания, в то время, как для ароматического масла MES наблюдалась тенденция к выходу на плато.

В ходе **исследования причин различного сродства образцов нефтяных масел MES и TDAE с каучуком** проведены эксперименты ядерного магнитного резонанса на ЯМР-спектрометре Bruker Avance III HD-700. На рис. 8 и рис. 9 показаны области (заштрихованные границы) химических сдвигов ядер <sup>13</sup>С образцов масел MES и TDAE.

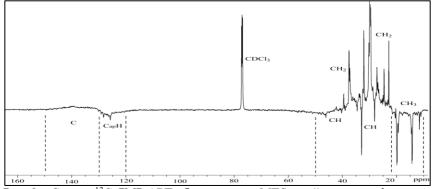


Рис. 8 – Спектр <sup>13</sup>С ЯМР АРТ образца масла MES в дейтерохлороформе

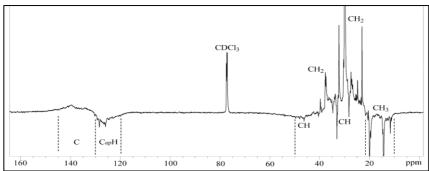


Рис. 9 – Спектр <sup>13</sup>С ЯМР АРТ образца масла TDAE в дейтерохлороформе

После этого были подсчитаны молярные доли атома углерода при различных группах углеводородов. Результаты приведены в таблице 6. Согласно представленным данным молярная доля атома углерода при ароматических углеводородах в случае масла TDAE выше, чем для MES.

Таблица 6 — Молярные доли атома углерода при различных группах углеводородов в образцах нефтяных масел MES и TDAE по данным анализа <sup>13</sup>С ЯМР спектра

| Группы  | MES  | TDAE |
|---|------|------|
| $C_{\rm p}$ (первичные),% мол.                              | 12,5 | 9,9  |
| $C_{\text{sq}}$ (вторичные и четвертичные),% мол.           | 52,0 | 47,8 |
| $C_{\rm t}$ (третичные),% мол.                              | 20,8 | 21,1 |
| $C_{\rm ar}$ (ароматические),% мол.                         | 14,7 | 21,2 |
| $C_{\text{arring}}$ (ароматические кольцевые группы),% мол. | 5,8  | 8,5  |
| Итого   | 100  | 100  |

По итогам проведенного хроматографического анализа масел помимо отличия в суммарном содержании ароматических соединений, выявлено различное соотношение ароматических фракций и смол. Так, в случае с TDAE содержание тяжелой ароматики и смол в 2 раза выше, в сравнении с маслом MES. Полученные результаты коррелируются с молярной долей атома углерода при углеводородах ароматических кольцевых групп.

Таким образом путем проведения хроматографического и <sup>13</sup>С ЯМР анализов масел выявлено, что различная совместимость масел с каучуком зависит не только от общего содержания ароматических углеводородов в наполнителе, но и от соотношения ароматических фракций, имеющих различную молекулярную массу и структуру.

В ходе исследования свойств резиновых смесей, а также вулканизатов, полученных на основе маслонаполненных цис-1,4-полибутадиенов с различной полидисперсностью осуществлено приготовление резиновых смесей, с последующей вулканизацией по типовой рецептуре протектора для грузовых шин.

В качестве контрольных образцов использованы вулканизаты на основе зарубежного маслонаполненного аналога с MES, а также промышленных ненаполненных каучуков (Таблица 7). Результаты физикомеханических испытаний представлены в таблице 8.

Таблица 7 – Структура и молекулярные характеристики промышленных и опытного каучуков

|  | Промышленный                                 | Промышленный | Опытный                        |
|--|--|--------------|--------------------------------|
| Показатели                                   | Показатели широкодисперсный<br>СКДН I группы |              | узкодисперсный<br>СКДН III гр. |
| 1  | 2  | 3            | 4                              |
| Вязкость базового полимера по Муни, усл. ед. | 42,2/2,3                                     | 43,0/2,1     | 70,4/2,3                       |

| 1                   | 2             | 3               | 4    |  |  |
|---------------------|---------------|-----------------|------|--|--|
| Микроструктура      |               |                 |      |  |  |
| цис-1,4, % мас.     | 95,7          | 96,2            | 96,8 |  |  |
| транс-1,4, % мас.   | 3,5           | 3,2             | 2,7  |  |  |
| 1,2-зв., % мас.     | 0,8           | 0,6             | 0,5  |  |  |
|                     | Молекулярные  | характеристики  |      |  |  |
| Mn                  | 119           | 146             | 195  |  |  |
| Mw                  | 386           | 372             | 526  |  |  |
| Mz                  | 1188          | 1230            | 1183 |  |  |
| Mw/Mn               | 3,23          | 2,54            | 2,70 |  |  |
|                     | Количество фр | акций в образце |      |  |  |
| 1 млн               | 8,0           | 5,4             | 11,7 |  |  |
| 500 тыс. – 1 млн.   | 13,0          | 13,9            | 25,3 |  |  |
| 100 тыс. – 500 тыс. | 54,2          | 62,2            | 51,0 |  |  |
| 100 тыс.            | 24,8          | 18,5            | 12,0 |  |  |

Таблица 8 — Результаты испытаний образцов промышленного СКДН III группы и опытного узкодисперсного СКДН III группы, наполненных маслами MES и TDAE, в сравнении с импортным аналогом и промышленными ненаполненными каучуками

| Название пробы   | Импо<br>ртный<br>аналог<br>с MES | Пром-<br>й шир.<br>I гр.<br>(без<br>масла) | Пром-<br>й узк.<br>I гр.<br>(без<br>масла) | Пром-<br>й шир.<br>III гр.<br>+<br>MES(1<br>5,16%<br>) | Пром-<br>й<br>шир.<br>III гр.<br>+<br>TDAE<br>(17,07<br>%) | Опыт<br>ный<br>узк.<br>III гр.<br>+<br>MES<br>(22,68<br>%) | Опытн<br>ый<br>узк. III<br>гр. +<br>TDAE<br>(23,78<br>%) |
|--|----------------------------------|--|--|--|--|--|--|
| 1  | 2                                | 3  | 4  | 5  | 6  | 7  | 8  |
| Вязкость каучука по Муни ML (1+4) 100 °С, ед. Муни / эластическое восстановление, ед. Муни | 36,0/3                           | 42,2/2                                     | 43,0/2                                     | 41,0/2   | 41,4/2   | 41,7/1   | 41,1/1,  |
| Показа   | тели смен                        | пения (рез                                 | виносмеси                                  | тель Brab  | ender)   |  |  |
| Вязкость резиновой<br>смеси, ед. Муни  | 52,9                             | 68,8                                       | 68,7                                       | 68,1   | 65,3   | 63,3   | 63,4   |
| Эффект Пейна, $\Delta G_{1\text{-}50\%}$ , кПа   | 278                              | 289  | 310  | 295  | 275  | 315  | 326  |
| tg δ при 60 °C   | 0,151                            | 0,138                                      | 0,137                                      | 0,131  | 0,134  | 0,138  | 0,144  |
| tg δ при 0 °C  | 0,180                            | 0,166                                      | 0,161                                      | 0,163  | 0,168  | 0,179  | 0,179  |
| tg δ при –20 °C  | 0,280                            | 0,240                                      | 0,241                                      | 0,245  | 0,265  | 0,270  | 0,286  |
| Реометрические показатели: 160°C×30 мин.   |                                  |  |  |  |  |  |  |
| M <sub>L</sub> , dN <sup>-</sup> m   | 2,3                              | 2,6  | 3,0  | 3,0  | 2,7  | 2,9  | 2,4  |
| M <sub>H</sub> , dN <sup>-</sup> m   | 15,6                             | 18,4                                       | 17,0                                       | 17,6   | 16,9   | 16,4   | 16,1   |
| t <sub>S1</sub> , мин  | 1,3                              | 1,0  | 0,9  | 1,2  | 1,2  | 0,9  | 0,8  |
| t <sub>50</sub> , мин  | 2,3                              | 2,0  | 1,6  | 2,1  | 2,2  | 1,8  | 1,8  |
| t <sub>90</sub> , мин  | 3,9                              | 3,6  | 3,0  | 3,4  | 3,4  | 3,0  | 3,1  |

продолжение таблицы 8

| 1  | 2     | 3     | 4     | 5     | 6     | 7     | 8     |
|--|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|
| Режим вулканизации: 150°C×30 мин.          |       |       |       |       |       |       |       |
| Модуль 300%/Модуль<br>100%                 | 4,7   | 4,2   | 4,4   | 4,3   | 4,5   | 4,1   | 4,1   |
| Условная прочность при разрыве, МПа        | 18    | 20,4  | 20,4  | 19,7  | 19,6  | 19,6  | 19,5  |
| Относительное удлинение при разрыве, %     | 524   | 530,5 | 548   | 535   | 552   | 543   | 558   |
| Сопротивление раздиру, кгс/см <sup>2</sup> | 65    | 93    | 66    | 87    | 92    | 78    | 65    |
| Истираемость, мг                           | 35    | 20    | 21    | 22    | 24    | 27    | 27    |
| Твердость по Шору А, ед.                   | 55    | 59    | 58    | 56    | 56    | 55    | 55    |
| Эластичность по отскоку 23°C / 70°C        | 46/57 | 52/60 | 50/58 | 51/60 | 51/59 | 49/57 | 48/56 |
| Теплообразование, °С                       | 5,0   | 7,5   | 7,7   | 6,4   | 7,0   | 5,6   | 6,0   |

На основании полученных результатов можно сделать следующие выводы:

- маслонаполненные образцы на основе опытного узкодисперсного СКДН III группы в сравнении с промышленным СКДН III группы характеризуются большим содержанием масел при идентичной исходной вязкости, что означает снижение себестоимости каучука в сравнении с промышленным СКДН III группы;
- опытные узкодисперсные СКДН III группы, наполненные маслами MES и TDAE по уровню дозировки масел (22,68% мас. и 23,78% мас. соответственно) приближены к импортному аналогу (27,3% мас.), при этом имея меньшую исходную вязкость по Муни, что позволит получать каучук с меньшими затратами в процессе выделения базового полимера на существующем оборудовании производств;
- вулканизаты, полученные на основе опытных маслонаполненных узкодисперсных СКДН III группы обладают идентичным уровнем прочностных свойств в сравнении с остальными образцами, по теплообразованию приближены к зарубежному аналогу, при этом превосходя его по таким показателям, как «истираемость», «сопротивлению по раздиру», потери на качение при  $60^{\circ}$ С, сцепление на мокрой и заснеженной дороге («tg $\delta$  при  $0^{\circ}$ С» и «tg $\delta$  при минус  $20^{\circ}$ С» соответственно).
- В ходе исследования плотности вулканизационной сетки получены данные по набуханию сетки вулканизатов, изготовленные на основе образцов неодимового цис-1,4-полибутадиена с различной полидисперсностью. Результаты представлены в таблице 9. Анализ полученных данных показал, что уровень молекулярных характеристик в исходном каучуке, а также различные дозировки масел не влияют на плотность образованной вулканизационной сетки.

Таблица 9 — Значения плотности вулканизационной сетки для промышленного СКДН III группы и опытного узкодисперсного СКДН III

группы

| Наименование каучука         | Содержание и тип масла | N <sub>c</sub> |
|------------------------------|------------------------|----------------|
| Промышленный СКДН III группы | Исходный (без масла)   | 0,0000322      |
|                              | +15,16% MES            | 0,0000350      |
|                              | +17,07% TDAE           | 0,0000369      |
| Опытный                      | Исходный (без масла)   | 0,0000343      |
| узкодисперсный СКДН          | +22,68% MES            | 0,0000351      |
| III группы                   | +23,78% TDAE           | 0,000361       |

С целью обоснования экономической целесообразности получения маслонаполненных «неодимовых» полибутадиенов проведены ориентировочные расчеты стоимости полученных опытных каучуков. Согласно полученным данным выявлено, что в случае с промышленным СКДН III группы оптимальным маслом для наполнения является масло ТDAE, в случае с опытным узкодисперсным СКДН III группы возможно применение обоих типов масел, но в особенности стоит отметить масло TDAE, при котором стоимость маслонаполненного каучука ниже ненаполненного на 21 181,1 руб./т (Таблица 10).

Таблица 10 — Сравнительная оценка стоимости маслонаполненных «неодимовых» СКДН III группы в сравнении с ненаполненными марками СКДН I группы

| Наименование<br>каучука                                      | Суммарная стоимость, руб./т | Наименование<br>ненаполненного<br>каучука | Стоимость,<br>руб./т | Разница в<br>сравнении с<br>ненаполненной<br>маркой, руб./т |
|--|-----------------------------|---|----------------------|---|
| Промышленный широкодисперсный СКДН III группы +15,16% MES    | 195 712,66                  | Промышленный<br>широко-                   | 193 830              | +1 882,66   |
| Промышленный широкодисперсный СКДН III группы +17,07% TDAE   | 184 880,79                  | дисперсный<br>СКДН I группы               | 193 830              | - 8 949,21  |
| Опытный<br>узкодисперсный<br>СКДН III группы<br>+22,68% MES  | 190 552,66                  | Промышленный                              | 197 715              | - 7 162,34  |
| Опытный<br>узкодисперсный<br>СКДН III группы<br>+23,78% TDAE | 176 533,90                  | узкодисперсный<br>СКДН I группы           | 197 /13              | - 21 181,10   |

В ООО «НТЦ «Кама» ПАО «Нижнекамскшина» на основе опытных каучуков изготовлены протекторные резиновые смеси по действующей рецептуре по двухстадийному режиму смешения в сравнении с референсными образцами. Результаты приведены в таблице 11.У резиновых смесей с применением опытных образцов каучука выше максимальный

крутящий момент относительно импортного образца и сопоставимый с промышленными ненаполненными каучуками.

Таблица 11 – Результаты физико-механических испытаний протекторной

резиновой смеси грузовых шин, полученные в ООО «НТЦ «Кама»

| Название пробы  Вязкость каучука по Муни МL (1+4) 100 °С, ед. Муни / эластическое восстановление, ед. Муни | Опытный<br>узк-ый<br>СКДН III<br>группы<br>+22,68%<br>MES | Опытный<br>узк-ый<br>СКДНШ<br>группы<br>+23,78%<br>TDAE | Импо<br>ртны<br>й<br>анало<br>гс<br>MES | Промышл енный шир-ый СКДН I группы (без масла) | Промыш ленный узк-ый СКДНІ группы (без масла) |  |  |  |
|--|---|---|---|--|---|--|--|--|
|  | Показато  | ели смешения  |   |  |   |  |  |  |
| Вязкость резиновой<br>смеси, ед. Муни  | 82,8  | 80,6  | 74,1                                    | 80,8   | 85,0  |  |  |  |
| tg δ при 60 °C   | 0,152   | 0,158   | 0,173                                   | 0,153  | 0,155   |  |  |  |
| Реоме  | трические пок   | азатели: 160°C  | ×30 мин                                 | yT   |   |  |  |  |
| M <sub>L</sub> , dN· m   | 3,8   | 3,6   | 3,2                                     | 3,4  | 3,7   |  |  |  |
| M <sub>H</sub> , dN· m   | 22,0  | 21,2  | 19,9                                    | 22,0   | 22,5  |  |  |  |
| t <sub>S1</sub> , мин  | 1,8   | 1,9   | 1,8                                     | 1,4  | 1,4   |  |  |  |
| t <sub>50</sub> , мин  | 3,0   | 3,1   | 3,0                                     | 2,6  | 2,6   |  |  |  |
| t <sub>90</sub> , мин  | 4,6   | 4,7   | 4,5                                     | 4,0  | 4,0   |  |  |  |
|  | Режим вулканизации: 150°С×30`                             |   |   |  |   |  |  |  |
| Условное напряжение при 100% удлинении, МПа  | 2,9   | 2,9   | 2,7                                     | 2,9  | 3,1   |  |  |  |
| Условное напряжение при 300% удлинении, МПа  | 12,0  | 12,1  | 11,4                                    | 12,5   | 12,9  |  |  |  |
| Условная прочность при разрыве, МПа  | 19,8  | 19,9  | 20,0                                    | 21,7   | 21,5  |  |  |  |
| Относительное удлинение при разрыве, %   | 453   | 455   | 472                                     | 450  | 450   |  |  |  |
| Сопротивление раздиру, кН/м  | 93  | 94  | 86                                      | 92   | 88  |  |  |  |
| Истираемость, мг   | 29  | 28  | 32                                      | 24   | 22  |  |  |  |
| Твердость по Шору А, ед.   | 58  | 57  | 57                                      | 57   | 58  |  |  |  |
| Эластичность по отскоку при 23°C /70°C   | 48/60   | 46/58   | 48/58                                   | 50/58  | 50/59   |  |  |  |
| Теплообразование, °С   | 11,4  | 11,9  | 11,7                                    | 12,7   | 13,3  |  |  |  |

По свойствам вулканизатов резиновые смеси с применением опытных образцов по прочностным показателям находятся на одном уровне с импортным, по параметру «Сопротивление раздиру» превосходят его и ненаполненный промышленный узкодисперсный СКДН І группы. По теплообразованию опытные маслонаполненные СКДН имеют сопоставимый уровень с референсными образцами. Полученные образцы маслонаполненных «неодимовых» цис-1,4-полибутадиенов представляют

практический интерес и могут быть рекомендованы к применению в промышленных рецептурах шин.

#### ЗАКЛЮЧЕНИЕ

Получен линейный неодимовый цис-1,4-полибутадиен с высокой вязкостью по Муни и низким коэффициентом полидисперсности, наполненный высокоароматическими неканцерогенными маслами отечественного производства.

Установлены оптимальные дозировки масел для данного каучука: в случае с маслом MES -22,68% мас., в случае с TDAE -23,78% мас.

Установлено влияние полидисперсности каучука СКДН на взаимодействие с высокоароматическими маслами MES и TDAE, позволяющее оптимизировать содержание масел в каучуке для получения резин с улучшенными физико-механическими и упруго-гистерезисными свойствами.

Вулканизаты, полученные на основе опытных узкодисперсных маслонаполненных СКДН III группы в сравнении с ненаполненными промышленными СКДН I группы имеют лучшее сцепление на заснеженной (tg при -20°C) на 10÷16% и мокрой дороге (tg при 0°C) на 7÷10% и обладают идентичным с ними уровнем прочностных свойств, по теплообразованию приближены к зарубежному аналогу, при этом превосходя его по таким показателям, как «истираемость» - на 20%, «сопротивлению по раздиру» - на 19% (в случае с MES), «tgδ при 60°С» – на 5÷9%.

По итогам проведенного расчета стоимости опытных узкодисперсных маслонаполненных СКДН III группы отмечено снижение показателя относительно промышленной ненаполненной марки узкодисперсного СКДН I группы на 8 949 руб/т (в случае с МЕS) и 21 181 руб/т (в случае с ТDAE).

Дальнейшей перспективой работы является то, что в ООО «НТЦ «Кама» компании ПАО «Нижнекамскшина» проведены испытания маслонаполненных образцов на основе опытного узкодисперсного СКДН ІІІ группы в протекторе грузовых шин, по итогам которых получены положительные результаты. Разработанные образцы рекомендованы к применению в промышленных рецептурах грузовых шин.

## Публикации в изданиях, рекомендованных ВАК РФ для размещения материалов диссертаций:

- 1) Фазилова Д.Р. О влиянии различного содержания масел на свойства высокомолекулярного неодимового цис-1,4-полибутадиена / Д.Р. Фазилова, Д.Р. Гималдинов, В.Н. Борисенко, Д.В. Тютюгина // Каучук и резина. -2018. -T.77. -№4. -C. 222-227.
- 2) Фазилова Д.Р. О влиянии различных типов масел на свойства высокомолекулярного неодимового цис-1,4-полибутадиена / Д.Р. Фазилова, Д.Р. Гималдинов, В.Н. Борисенко, А.М. Вагизов, С.И. Вольфсон // Каучук и резина. 2022. №1. С. 12-16.

3) Фазилова Д.Р. Исследование влияния нефтяных и растительных типов масел на свойства высокомолекулярного цис-1,4-полибутадиена, полученного на неодимовой каталитической системе / Д.Р. Фазилова, Д.Р. Гималдинов, В.Н. Борисенко, А.М. Вагизов, С.И. Вольфсон, О.М. Трифонова // Вестник технологического университета. −2022. – Т.25. –№ 5. – С. 40-43.

#### Публикации в прочих изданиях:

1) Rakhmatullin I. Structural-group characteristics of some softeners by high resolution <sup>13</sup>C NMR spectroscopy / I. Rakhmatullin, S. Efimov, A. Klochkov, D. Fazilova, **D. Gimaldinov**, M. Varfolomeev, V. Klochkov// Znanstvena misel journal. – 2023. – №75. – P. 8-12.

### **Тезисы докладов и статьи в сборниках и материалах** конференций:

- 1) Фазилова Д.Р. Влияние введения масел-пластификаторов различного типа на свойства резиновых смесей и вулканизатов на основе высокомолекулярного цис-1,4-полибутадиена / Д.Р. Фазилова, Д.Р. Гималдинов, В.Н. Борисенко // Сб. докладов XXIII научно-практич. конф. «Резиновая промышленность: сырье, материалы, технологии». 2018. С. 68-71.
- 2) Гималдинов Д.Р. Маслонаполнение высокомолекулярного «неодимового» полибутадиена / Д.Р. Гималдинов, Д.Р. Фазилова // Сб. тезисов VIII Всеросс. конф. «Каучук и резина 2018: традиции и новации». 2018. С. 39.
- 3) Гималдинов Д.Р. Масла-наполнители синтетических каучуков. Свойства вулканизатов на основе высокомолекулярного цис-1,4-полибутадиена / Д.Р. Гималдинов, Д. Р. Фазилова, В. Н. Борисенко, А. М. Вагизов // Сб. докладов XXV научно-практ. конф. «Резиновая промышленность: сырье, материалы, технологии». 2020. С. 73-75.
- 4) Гималдинов Д.Р. Маслонаполнение стереорегулярных неодимовых бутадиеновых каучуков / Д.Р. Гималдинов, С.И. Вольфсон // Материалы V Всеросс. научно-практич. конф. молодых ученых «Инновации и молодежь два вектора развития отечественной нефтехимии». 2021. С. 8-9.
- 5) Гималдинов Д.Р. Исследование сродства нефтяных и растительных масел с неодимовым цис-1,4-полибутадиеном / Д.Р. Гималдинов, Д.Р. Фазилова, В.Н. Борисенко, С.И. Вольфсон / Сб. тезисов XI Всеросс. конф. «Каучук и резина 2023: традиции и новации». 2023. С. 57.