Электронный архив УГЛТУ

В опытах использовались древесностружечные плиты производственного изготовления П-1 (Апшеронское ПДО) и П-2 (Волгоградское ПМДО им. Ермака). В результате проведенных опытов получены значения коэффициентов Пуассона, приведенные в таблице. Здесь же даны значения модулей продольной упругости и модулей сдвига.

Коэффициенты V_{sa} получены расчетом по формуле (2). Отметим, что отношение E_s/E_a для испытанных плит составляет 0,052 . . . 0,072. В среднем можно полагать, что $V_{sa}\!=\!0,06V_{as}$. Коэффициенты V_{aa} и V_{as} почти равны для всех исследованных слу-

чаев и в среднем их значение составляет $V_{aa} = V_{as} = 0.235$.

Проверим корректность приведенных значений упругих констант. По формуле (1) для плиты П-1 имеем:

наружный слой: $G_{aa\ pacч.} = 1200\ M\Pi a$, $G_{aa\ pac \pi.} = 1750\ M\Pi a$, расхождение 31%;

внутренний слой: $G_{aa\ pac ext{\tiny 4.}} = 545\ M\Pi a$, $G_{aa\ pkc \pi} = 550\ M\Pi a$, расхождение 1%.

Для плиты П-2 (наружный слой) имеем: $G_{aa\;pacч.} = 680\; M\Pi a$, $G_{aa\;pксп.} = 810\; M\Pi a$,

расхождение 16%.

Такое расхождение следует признать удовлетворительным, учитывая большую изменчивость свойств древесностружечных плит. Отметим, что соотношения (1) и (2) для массивной древесины также выполняются со значительными расхождениями [2].

ЛИТЕРАТУРА

1. **Лехницкий С. Г.** Теория упругости анизотропного тела.— М., 1977. 2. **Ашкенази Е. К., Ганов Э. В**. Анизотропия конструкционных материалов: Справочник.— Л., 1972.

УДК 678.632

П. П. ТРЕТЬЯК, В. В. ТРОШУНИН,, И. П. КЫРМАНОВА (Уральский лесотехнический институт им. Ленинского комсомола)

АНТИФРИКЦИОННАЯ ПРЕССКОМПОЗИЦИЯ НА ОСНОВЕ ДРЕВЕСНЫХ ЧАСТИЦ И СОВМЕЩЕННОГО ФЕНОЛОФОРМАЛЬДЕГИДНОГО СВЯЗУЮЩЕГО

Опыт применения изделий из древесных прессовочных масс в различных машинах и механизмах показывает их преимущество перед изделиями, выполненными из металла: они дешевле и при определенных условиях срок службы их в 2...3 раза больше. Кроме того, вследствие более низкого коэффициента трения значительно сокращается потребление машинами электроэнергии.

Изготовление изделий из древесных прессмасс позволяет утилизировать отходы на деревообрабатывающих предприяти-

ях. Однако экономический эффект достигается не только в результате утилизации отходов и получения ценных материалов, но и вследствие снижения трудозатрат за счет технологичности самого процесса изготовления цельнопрессованных изделий сложной конфигурации с заданными параметрами и шероховатостью поверхности.

Улучшение определенных показателей изделий из прессмасспрочностных, антифрикционных и других — расширит сферу их применения и позволит получить значительный экономический эффект. Для улучшения физико-механических, антифрикционных и других специальных свойств при изготовлении прессмасс в их состав вводят различные добавки.

Один из способов повышения физико-механических свойств изделий из МДП — применение модифицированных фенолоформальдегидных олигомеров. Модификация термопластичными смолами позволяет снизить коэффициент трения, вследствие чего на 10...15% уменьшается износ пластика и сопряженного с ним металла. Объясняется это уменьшением содержания в древесной прессмассе связующего, работающего в отвержденном состоянии как абразив. Кроме того, улучшения антифрикционных свойств изделий из МДП можно добиться модификацией их машинным маслом, графитом, фторопластом и другими добавками.

Совмещенные пресскомпозиции отличаются повышенным сопротивлением удару за счет введения компонентов с повышенной ударной прочностью и наибольшим модулем упругости. Следовательно, модифицирование МДП различными компонентами позволяет управлять их свойствами.

При проведении данной работы ставилась цель — получить антифрикционную прессовочную композицию с физико-механическими свойствами, удовлетворяющими требованиям ГОСТ 11368—79, обеспечив при этом существенное сокращение расхода связующего.

Предполагалось, что поставленная задача может быть реализована путем усовершенствования технологии приготовления древесной прессовочной массы с раздельным введением совмещенного фенолоформальдегидного олигомера.

Совмещенный фенолоформальдегидный олигомер представляет собой смесь новолака и резола. В работе использован новолачный фенолоформальдегидный олигомер марки СФ-015 в порошкообразном виде, а в качестве резола — фенолоспирты, полученные в лабораторных условиях и близкие по своим свойствам к промышленным фенолоспиртам марки A.

Процесс поликонденсации фенола с формальдегидом проводили в стеклянной колбе, снабженной обратным холодильником, на водяной бане по следующей рецептуре: фенол — 100, формальдегид — 74,74, едкий натр — 3,0 мас. ч. (100-процентные растворы).

После внесения реагирующих компонентов реакционная масса нагревалась в течение 2,5 ч при температуре 60° С. Фенолоспирт представляет собой темноокрашенный низкомолекулярный продукт с содержанием сухого остатка 50%. Вязкость фенолоспирта по ВЗ-4 составила 15 с, скорость отверждения при $150\pm2^{\circ}$ С — 85 с.

В качестве наполнителя использовались древесные опилки лиственных и хвойных пород, полученные при продольной и поперечной распиловке на круглопильных станках.

Фракционный состав древесных частиц был следующим:

фракция более 10 мм — 0,7%

фракция 10...5 мм — 4,89%

фракция 5...2 мм — 43,80%

фракция 2...1 мм — 8,07%

фракция 1...0,5 мм — 25,49%

фракция менее 0,5 мм — 16,99%.

В работе применялись предварительно просушенные древесные частицы с влажностью 5%.

Готовили МДП в лабораторном смесителе марки СПЛ-50. Введение смазки и жидкой фазы связующего проводилось с помощью распылителя со скоростью 1 г/мин.

В смеситель компоненты загружались в следующей последовательности:

- загрузка древесных частиц;
- распыление смазки;
- распыление резола;
- загрузка новолака;
- загрузка графита;
- перемешивание 5...10 мин.

В качестве смазки использовалась олеиновая кислота в количестве 1% от массы древесных частиц. Введение смазки проводилось с целью устранения прилипания прессмассы к прессформе в процессе ее переработки в изделие. Кроме того, наличие смазки на древесных частицах препятствует проникновению жидкого резола внутрь древесины и тем самым при меньшем расходе связующего обеспечивается необходимое количество его на площадках контакта смежных частиц в процессе формирования монолитного материала.

Жидкий резол увлажняет древесные частицы, что способствует прилипанию к их поверхности порошкообразного новолака, вводимого на следующей стадии. Использовался сухой новолачный олигомер с размером частиц менее 0,3 мм.

На последней стадии приготовления пресскомпозиции для улучшения антифрикционных свойств МДП в массу вводился порошкообразный графит.

Полученная пресскомпозиция имеет рассыпчатый вид, не слипается и хорошо дозируется. Ее можно перерабатывать без дополнительного высушивания.

Предлагаемая последовательность приготовления пресскомпозиции, основанная на использовании нового типа связующего
(совмещенного фенолоформальдегидного олигомера), позволит
уменьшить содержание связующего без снижения физико-механических показателей изделий и сохранения текучести прессмассы.

Реакцию взаимодействия новолака и резола можно представить в виде уравнения (рисунок). Исследования структуры и свойств совмещенного фенолоформальдегидного олигомера подтвердили его резольный характер [1...4].

В данной работе определение оптимальной рецептуры пресскомпозиции, а именно, содержания связующего и графита про-

водилось при неизменных значениях остальных технологических параметров, рекомендованных для прессовочной композиции ГОСТ 11368—79.

Оптимизация рецептуры пресскомпозиции проводилась с использованием математических методов планирования экспериментов [5].

В качестве параметров оптимизации, кроме прочностных свойств ($\sigma_{\text{паг}}$), были выбраны другие основные технологические и эксплуатационные показатели, определяющие возможность применения изделия в промышленности как антифрикционного материала, — водопоглощение, коэффициент трения, текучесть.

Уровни варьирования факторов приведены в табл. 1.

Основной уровень по содержанию связующего принят с учетом результатов предыдущих исследований по изучению свойств совмещенных фенолоформальдегидных олигомеров [2]. При определении основного уровня по содержанию графита учитывался опыт Уфимского домостроительно-фанерного комбината по выпуску антифрикционного волокна ДКВ.

В качестве откликов, как было указано выше, были приняты: y_1 — разрушающее напряжение при статическом изгибе, МПа; y_2 — водопоглощение в холодной воде, мг; y_3 — коэффициент трения; y_4 — приведенный диаметр, мм.

Электронный архив УГЛТУ

Таблица 1

Условие планирования эксперимента

		Факторы	
Уровни факторов	Код	Xı	X ₂
Основной уровень Интервал варьирования Верхний уровень Нижний уровень	0 +1 1	15 5 20 10	6 4 10 2

 Π р и м е ч а н и е. X_1 — содержание связующего в композиции; X_2 —содержание графита в композиции.

Матрица планирования экспериментов и полученные данные приведены в табл. 2.

Таблица 2 Матрица планирования и результаты экспериментов

Факторы				Отклики			
X ₁		N ₂					
код	патур.	код	натур.	Уι	y ₂	У3	у4
- + + 0	10 20 15 20 15	- + + 0	2 2 10 10 6	60,7 74,2 51,9 57,7 61,6	816,0 104,0 608,0 224,0 336,0	0,56 0,50 0,47 0,46 0,45	80,32 91,66 86,16 99,49 89,06

Проведение дисперсионного и регрессионного анализа показало, что зависимость параметров оптимизации от варьируемых факторов может быть выражена следующими уравнениями:

$$y_1 = 61,093 + 4,742X_1 - 6,430X_2 - 2,005X_1X_2$$

$$y_2 = 5,51 - 3,44X_1 - 0,27X_2 + 1,02X_1X_2$$

$$y_3 = 0,50 - 0,01X_1 - 0,03X_2 + 0,05X_1X_2$$

$$y_4 = 89,47 + 6,11X_1 + 3,48X_2 + 0,43X_1X_2$$

Проверка значимости коэффициентов регрессии отклика y_1 показала, что b_1 при факторе X_1 незначим, а коэффициент b_2 , определяющий влияние графита, значим, и абсолютная его величина говорит о том, что увеличение содержания графита выше основного уровня в значительной степени снижает прочностные характеристики изделий.

Незначимость коэффициента b_1 может свидетельствовать о близости основного уровня варьирования — содержания связующего — к оптимальному значению.

Электронный архив УГЛТУ Учитывая вышесказанное, в последующих контрольных опытах содержание графита в прессмассе соответствовало основному уровню — 6%, и варьирование содержания связующего (учитывая знак + у коэффициента b_1) осуществлялось в диапазоне 15...20% с шагом варьирования 1%.

Анализ уравнений регрессии и поиск оптимума по методу крутого восхождения показали, что:

- содержание графита оказывает влияние на величину разрушающего напряжения. Увеличение количества графита прессмассе существенно снижает величину разрушающего напряжения, поэтому оптимальное его содержание 6%;
- увеличение содержания связующего в прессмассе понижает водопоглощение. Содержание графита не влияет на величину водопоглощения:
- коэффициент трения уменьшается с увеличением содержания графита в прессмассе. Установлено, что содержание связующего не влияет на величину коэффициента трения;
- текучесть пресскомпозиции зависит от содержания связующего и графита, их увеличение повышает текучесть прессмассы.

Сопоставляя полученные зависимости, в качестве оптимальной была выбрана следующая рецептура для получения антифрикционных МДПО на совмещенном фенолоформальдегидном связующем: древесные частицы — 76%; связующее — 17%: графит — 6%; олеиновая кислота — 1%.

 ${
m Y}$ вышеприведенной пресскомпозиции были исследованы физико-механические свойства в сопоставлении с аналогичными показателями антифрикционной пресскомпозиции, изготовляемой на Уфимском домостроительно-фанерном комбинате и содержащей 30% связующего.

Физико-механические свойства МДПО	МДПО на совме-	МДП из из-
	щенном феноло-	мельченных
	формальдегидном	опилок УДФК
	связующем	
Плотность, $\kappa \Gamma / M^3$	1400	13001320
Водопоглощение за 24 ч, мг	160	480
Разрушающее напряжение, МПа:		
при изгибе	72	5060
при сжатии	74	80
Текучесть, мм	86	8090
Ударная вязкость, кДж/м ²	10	. 7
Коэффициент трения	0,40	0,44

ЛИТЕРАТУРА

1. Коршунова Н. И. ИК-спектроскопическое исследование фенолоформальдегидного олигомера, извлеченного из древофенолоформальдегида.— М., ВИНИТИ, 1976, № 64—76.

2. Коршунова Н. И., Ножкина Л. Н. Исследование некоторых свойств совмещенного фенолоформальдегидного олигомера.— В кн.: Технология древесных плит и пластиков. Свердловск, 1981. (Межвуз. сб., вып. VIII).

3. Связующее для абразивных инструментов./Третьяк П. П., Коршунова Н. И., Ложкин В. А., Ложкина Л. Н.— Информ. листок № 649—80, Свердловский межотраслевой территориальный центр научно-технической информа-

ции, 1980.

4. Третьяк П. П., Дедюхин В. Г., Денисова В. П. Древесные прессовочные массы на основе совмещенного фенолоформальдегидного связующего.— Тезисы докладов XIII научно-технической киференции «Научно-технический прогресс в лесной и деревообрабатывающей промышленности», Киев, 1980.

5. Адлер Ю. П., Марков Е. В., Грановский Ю. В. Планирование экспери-

мента при поиске оптимальных условий. — М., 1976.

УДК 674.812:543.42

Г. И. ПЕРЕХОЖИХ, Л. С. БЕГУН, М. П. НОСКОВА, В. Н. ПЕТРИ (Уральский лесотехнический институт им. Ленинского комсомола)

ЭКСТРАКТИВНЫЕ ВЕЩЕСТВА ФАУТНОЙ ДРЕВЕСИНЫ И ИЗМЕНЕНИЯ В НИХ ПРИ ПЬЕЗОТЕРМИЧЕСКОМ ВОЗДЕЙСТВИИ

Экстрактивные (смолистые) вещества древесины представляют собой органические соединения, которые образуются в растущем дереве. Не являясь компонентами клеточных стенок, они пропитывают их и скапливаются в полостях. Экстрактивные вещества извлекаются из древесины нейтральными органическими растворителями и содержат смоляные и жирные кислоты и их эфиры, терпены, алифатические спирты, стерины. Состав экстрактивных хвойных и лиственных пород различен; у лиственных почти полностью отсутствуют смоляные кислоты. Так, например, при последовательном экстрагировании древесины осины петролейным эфиром были получены свободные и связанные жирные кислоты и неомыляемые вещества (стерины), этиловым эфиром — низкомолекулярные фенольные вещества и жирные кислоты, спирто-бензольной смесью — в окисленные основном относительно высокомолекулярные фенольные соединения и углеводы [1].

В настоящей работе сделана попытка выявить различия в составе экстрактивных веществ здоровой и фаутной древесины той же породы методом инфракрасной спектроскопии, а также полученных из этого сырья пластиков по методу пьезотермической обработки, разработанному в проблемной лаборатории УЛТИ [2].

Экстрактивные вещества выделялись спирто-бензольной смесью (1:2). Препараты спирто-бензольных экстрактов были высушены и сняты на спектрофотометре UR-20 в тонком слое на стеклянных подложках.

В качестве объектов исследований были выбраны ложноядровая древесина березы и пораженная гнилью I и III степени древесина осины.