ми смолами и последующей полимеризации. Предложени уравнения позволяют исследовать влияние ряда факторов процессы размещения смол и полимера в древесине.

Вихров В. Е. , Моисеев А. В., Карпович С. И., Вихров Ю. В.

РАСЧЕТ СТЕПЕНИ ПРЕССОВАНИЯ ДРЕВЕСИНЫ, ПРОПИТАННОЙ РАЗЛИЧНЫМИ ВЕЩЕСТВАМИ.

Для улучшения свойств прессованной древесины и достиж ния оптимальных технологических параметров обработки дре сину перед прессованием подвергают пропитке различными и ществами. Например, для повышения водо- и влагостойкос прессованной древесины в нее перед прессованием вводят син тические смолы, для уменьшения усилия прессования древеси обрабатывают водными растворами аммиака. Но даже в случаях, когда древесину перед прессованием специально пропитывают, в ней все же содержится некоторое количество и лы.

Несомненно, что степень прессования зависит от количест находящегося в древесине вещества и ее пористости. Несобл дение соотношения между количеством жидких веществ в до весине и степенью ее прессования приведет или к сохранени ней большого количества пор, или к выдавливанию части же кости из древесины, что вызовет увеличение усилия прессован появление трещин и ухудшит качество материала.

Нами произведен расчет возможной степени прессован древесины в зависимости от ее пористости, содержания в ней

жидких веществ и характера их размещения.

Степень прессования древесины оценивают отношением с формированного объема или линейного размера к начальня объему или размеру в цроцентах: $\epsilon = \frac{V_0 - V_{\rm пp}}{V_0} \cdot 100\%,$

где є - степень прессования, %;

 V_0 — объем или линейный размер заготовки, $c M^3$ или $c M^3$ $V_{\rm np}$ — объем или линейный размер заготовки после прес вания, см3 или см.

Степень прессования в характеризует лишь изменение объп или размера заготовки и не дает представления о количестп гившихся в ней пустот.

Полидимому, целесообразно степень прессования оценивать инишем сдеформированного объема $(V_0-V_{\text{пр}})$ к объему

ра потовке, который равняется:

$$V_{\text{MQD}} = \frac{V_0 \cdot \Pi}{100},\tag{2}$$

11 пористость древесины, %.

Натовем отношение сдеформированного объема к и в потовке абсолютной степенью прессования.

$$\varepsilon_0 = \frac{V_0 - V_{\rm np}}{V_0 \cdot II} \cdot 100, \tag{3}$$

Подставив вместо выражения $\frac{V_0 - V_{\rm mp}}{V_0}$ 100% его значение

получим:

$$\varepsilon_0 = \frac{\varepsilon}{\Pi},\tag{4}$$

п процентном выражении

$$\varepsilon_0 = -\frac{\varepsilon}{\Pi} \cdot 100 \% \,. \tag{5}$$

Максимальное значение во может достигать 100%. чис в спрессованной заготовке не осталось пор.

Последующая пропитка такой заготовки, например, маслом потовлении самосмазывающихся подшипников невозмож-Тиким образом, абсолютная степень прессования во харакпуст количество оставшихся в спрессованной древесине пор. При пропитке древесины различными веществами возможны CHAPTERS.

Вещества практически не проникают в клеточные стенки шенны (различные масла, полиэфирные смолы, стирол) и полот только полости клеток, объем древесины в этом слупотлется практически постоянным.

Вещества проникают не только в полости клеток, но и в пешые стенки (вода, фенолоформальдегидные смолы, нашапый сппрт, ацетон и др.), что вызывает увеличение объема in CHIRIA.

по мотрим более простой первый случай, когда после прои исществами объем древесины не увеличивается.

 $G_{\rm B}$, после пропитки $G_{\rm B}$, после пропитки $G_{\rm B}$. п изменение массы заготовки после пропитки можно в пропу написать так:

$$\Delta G = \frac{G_{\rm B} - G_{\rm 0}}{G_{\rm 0}} \cdot 100\%. \tag{6}$$

$$V_{\rm B} \frac{G_{\rm B} - G_{\rm 0}}{\rho_{\rm B}},$$
 (7)

плотность пропитывающего вещества, г/см³.

Если объем пор в заготовке до пропитки равнялся $V_0 \cdot \Pi$ то после он уменьшится на объем вещества, находящегося в до

 $V_{\rm nop} = \frac{V_0 \cdot \Pi}{100} - V_{\rm B}.$

Тогда уравнение (3) можно записать в следующем виде: $\epsilon_0 = \frac{V_0 - V_{\rm пр}}{\frac{V_0 \cdot \Pi}{100} - V_{\rm E}}.$

$$e_0 = \frac{V_0 - V_{\rm np}}{\frac{V_0 \cdot \Pi}{100} - V_{\rm n}}.$$

Уравнение (9) запишем следующим образом:

$$\varepsilon_{0} = \frac{(V_{0} - V_{np}) \cdot V_{0} \cdot 100}{(\frac{V_{0} \cdot \Pi}{100} - V_{B}) V_{0} \cdot 100}$$
(1)

или, заменив выражение $\frac{V_0 - V_{\rm np}}{V_0} \cdot 100$ на ε, приведем к виду

$$\varepsilon_0 = \frac{\varepsilon \cdot V_0}{(\frac{V_0 \cdot \Pi}{100} - V_B) \cdot 100}$$
 (1)

Уравнение (11) преобразуем:

весине и будет равняться:

$$\frac{\varepsilon V_{0}}{\varepsilon_{0}} = \frac{\varepsilon V_{0}}{(\frac{V_{0} \cdot \Pi}{100} - V_{B}) \cdot 100} = \frac{\varepsilon \cdot V_{0}}{(\frac{V_{0} \cdot \Pi}{100} - \frac{V_{B} \cdot V_{0} \cdot \Pi \cdot 100}{V_{0} \cdot \Pi \cdot 100}) \cdot 100} = \frac{\varepsilon \cdot V_{0}}{\frac{V_{0} \cdot \Pi}{100} (1 - \frac{V_{B} \cdot 100}{V_{0} \cdot \Pi}) \cdot 100} = \frac{\varepsilon}{\Pi (1 - \frac{V_{B} \cdot 100}{V_{0} \cdot \Pi})}$$

В уравнении (12) выражение $\frac{V_{\scriptscriptstyle B}}{V_{\scriptscriptstyle A} II}$ · 100 представляет со ранее выведенный нами коэффициент качества пропитки $K \!\!=\! \frac{V_{\scriptscriptstyle B}}{V_{\scriptscriptstyle O} II} \cdot 100$

$$K = \frac{V_{\rm B}}{V_{\rm o} T} \cdot 100$$

или в развернутом

$$K = \frac{(G_{\rm n} - G_0) \cdot \rho_0}{G_0 \rho_0 \cdot \Pi} \cdot 100, \tag{}$$

где ро — плотность древесины в абсолютно сухом состоя e/cm^3 .

Тогда уравнение (12) можно записать:

$$\varepsilon_0 = \frac{\varepsilon}{\Pi(1-K)}$$

или в процентном выражении:

$$\varepsilon_0 = \frac{\varepsilon}{\Pi(1-K)} \cdot 100\%$$
.
Отсюда $\varepsilon = \frac{\varepsilon_0 \cdot \Pi(1-K)}{100}\%$.

1 полимая $\epsilon_0 = 100\%$, мы можем определить максимально поможную степень прессования заготовки при любом содерпиш и ней пропитывающего вещества.

$$\varepsilon_{\max} = \Pi(1 - K). \tag{18}$$

таписли в через уравнение (1), можно определить миниыю позможный объем заготовки после прессования:

$$V_{\rm np} = V_0 (1 - \frac{\Pi(1 - K)}{100}). \tag{19}$$

сли объем выразить через линейные размеры заготовки, то висине (19) можно записать:

$$h_{\rm np} \cdot b_{\rm np} \cdot l_{\rm np} = h_0 \cdot b_0 \cdot l_0 [1 - \frac{\Pi(1 - K)}{100}],$$
 (20)

 h_0 и $h_{\rm up}$ — соответственно высота заготовки до и прессования, см,

 $b_{\rm p}$ и $b_{\rm np}$ — ширина заготовки до и после прессования, см, $l_{\rm np}$ — длина заготовки до и после прессования. c M.

1ри одноосном прессовании мы получим:
$$h_{\rm np} = h_0 \left(1 - \frac{\Pi \left(1 - K \right)}{100} \right). \tag{21}$$

выпеденные уравнения позволяют определить максимальную прессования древесины, пропитанной веществами, постопими в ее клеточные стенки, а также количество своных пор, оставшихся в древесине после прессования.

посмотрим второй случай, когда объем древесины вследстри бухания при пропитке веществами не остается постояни увеличивается.

Тусть объем заготовки после пропитки возрос на величину Тогда объем оставшихся после пропитки пор в заготовке и равен:

$$V_{\text{nop}} = \frac{V_0 \cdot \Pi}{100} + \Delta V - V_{\text{B}}. \tag{22}$$

Действительно:
$$V_{\text{пор}}{=}V_0{-}V_{\text{в}}{-}\frac{G_0}{1,54}{+}\Delta V$$
, но $V_0{-}\frac{G_0}{1,54}{=}\frac{V_0{\cdot}\Pi}{100}$;

ПП — плотность древесного вещества, г/см³,

объем древесного вещества в заготовке, см3.

постанотную степень прессования разбухшей древесины почно с уравнением (3) можно записать в процентном выра-

$$\varepsilon_0 = \frac{(V_0 + \Delta V) - V_{\pi p}}{\frac{V_0 \cdot \Pi}{100} + \Delta V - V_B} \cdot 100\%. \tag{23}$$

пишение (23) представим в следующем виде:

$$\varepsilon_{0} = \frac{\frac{(V_{0} + \Delta V) - V_{\pi p}}{V_{0} + \Delta V}}{\frac{V_{0} \cdot \Pi}{100} + \Delta V - V_{B}} 100\%$$

$$(24)$$

Выражение $\frac{V_0 + \Delta V}{(V_0 + \Delta V) - V_{\rm np}} \cdot 100 = \epsilon_{\rm p}$ —по аналогии

уравнением (1), где ε_p — степень прессования разбухшей друвесины. Тогда уравнение (24) примет вид: $\varepsilon_0 = \frac{\varepsilon_{\nu} (V_0 + \Delta V)}{\frac{V_0 \cdot \Pi}{100} + \Delta V - V_{\rm R}} \%. \tag{2}$

В уравнении (25) выразим объем V_0 через массу и плотност а приращение объема при разбухании ΔV через начальный об ем V_0 и коэффициент изменения объема древесины при разо хании Краз!

 $K_{\text{pas}} = \frac{V_{\text{pas}} - V_0}{V_0}.$

тогда $\Delta V = V_0 \cdot K_{\text{раз}}$. Подставив вместо V_в его значение, согласно уравнению уравнение (25) запишем в следующем виде:

$$\varepsilon_{0} = \frac{\varepsilon_{p} \left(\frac{G_{0}}{\rho_{0}} + \frac{G_{0}}{\rho_{0}} \cdot K_{pas}\right)}{\frac{G_{0} \cdot \Pi}{\rho_{0} \cdot 100} + \frac{G_{0}}{\rho_{0}} \cdot K_{pas} - \frac{G_{B} - G_{0}}{\rho_{B}}\%}.$$
 (2)

После некоторых преобразований уравнение (28) примет в

$$\varepsilon_{0} = \frac{\varepsilon_{p} (1 + K_{pa3}) \cdot 100}{\Pi + 100K_{pa3} - \frac{\Delta G \cdot \rho_{0} (\Pi + 100 \cdot K_{pa3})}{\rho_{B} (\Pi + 100K_{pa3})}} \cdot \%$$

Выражение $\frac{\Delta G \cdot \rho_0}{\rho_{\rm B} (\Pi + 100 \cdot K_{\rm pas})} = K_1 -$ выведенный нами ра коэфициент качества пропитки древесины жидкостями, в ко рых она разбухает [1].

Уравнение (29) можно записать так: $\varepsilon_0 = \frac{\varepsilon_p \ (1 + K_{\text{pas}}) \ 100}{(\Pi + 100 \cdot K_{\text{pas}}) \ (1 - K_1)} \%.$

Если в уравнении (30) принять $K_{\text{раз}} = 0$ и $\epsilon_{\text{p}} = \epsilon$ (случ когда древесина не разбухает при пропитке жидкими вещес ми), мы получим выведенное нами выше уравнение (16).

Выведенные уравнения позволяют определить оптималь. степень прессования древесины, пропитанной разными вещ вами с учетом количества жидких веществ, находящихся в д

весине, величины ее разбухания и пористости.

При помощи этих уравнений можно рассчитать максимал возможную степень прессования пропитанной древесины же определенное количество пор, оставляемое в ней после п сования.

При выводе данных уравнений учитывались все поры в дресиис, как в полстях клеток, так и в клеточных стенках. При исствующей технке прессования поры в клеточных стенках плить невозможно, это следует иметь в виду при использоваи уравнений.

Литература

III. F. Вихров, С. И. Карпович. «Оценка качества пропитки древесины плостими. «Деревообр. пром.», 1971, № 5.

Пауль Э. Э.

вопросу стабилизации размеров древесины фенолоспиртами.

Прапее опубликованных работах [1] указывалось, что протил древесины растворами фенолоспиртов значительно уменьюте се влажностные деформации. Например, при водопоглощен разбухание модифицированной фенолоспиртами древесины браз меньше, чем непропитанной, а в условиях переменного такиения на открытом воздухе модифицированная древесина петически не изменяет своих размеров.

В пастоящей статье делается попытка более подробно распреть механизм стабилизации размеров и объяснить сущ-

по пекоторых явлений происходящих при этом.

В табл. 1 приведены данные по изменению привеса, плотноп размеров древесины в процессе ее модификации фенолоприми, а также разбухание модифицированной древесины в примости от концентрации пропиточного раствора фенолоприм

Последования проводились на образцах древесины березы $30 \times 30 \times 10$ мм (последний размер вдоль волокон).

По приведенных данных обращает на себя внимание то обптольство, что привес полимера в образцах значительно пыте чем увеличение плотности этих же образцов. Так, натмер, если при пропитке древесины березы 5%-ным раствофенолосииртов с последующим их осмолением в древесине полимера в образцах соптольствате термообработки, привес полимера в образцах соптольствате на то, что после 3 лачительный привес образцов указывает на то, что после