

## بررسی قابلیت اشبع خرده‌چوب‌ها در فرآیند خمیرسازی<sup>۱</sup> APMP<sup>۲</sup> (سودای سرد)<sup>۳</sup>

سید احمد میرشکرایی<sup>۴</sup> اصغر انوری<sup>۴</sup>

### چکیده

فرایند خمیرسازی شیمیایی - مکانیکی پروکسید در محیط قلیایی یا فرایند سودای سرد (APMP)، شامل هشت مرحله است. دو مرحله مهم از مراحل هشتگانه، مراحل پی در پی بخاردهی و اشبع خرده‌چوب‌ها از محلول محتوی قلیا، پروکسید هیدروژن و ترکیبات ثبیت‌کننده پروکسید است که نقشی تعیین‌کننده در موفقیت‌آمیز بودن مراحل بعدی، یعنی لیفی کردن خرده‌چوب‌ها و پالایش خمیر حاصل دارد. در اشبع خرده‌چوب‌ها، عوامل متعددی تأثیرگذارند که می‌توان به گونه چوبی، نوع چوب، ابعاد خرده‌چوب‌ها، غلظت مایع اشبع‌کننده، درجه حرارت و طول مدت اشبع اشاره کرد. در این تحقیق، با استفاده از محلول اشبع‌کننده محتوی هیدروکسید سدیم، اثر هر یک از عوامل بر اشبع خرده‌چوب‌ها، و در مواردی اثر مقابل و همزمان دو عامل بر اشبع خرده‌چوب‌ها بررسی شده است. نتایج تحقیق نشان می‌دهد که از این نظر، چوب صنوبر، مناسب‌ترین چوب برای تبدیل به خمیر شیمیایی مکانیکی با استفاده از فرایند APMP است.

**واژه‌های کلیدی:** فرایند سودای سرد، نفوذپذیری، وزن مخصوص چوب، محلول اشبع‌کننده و خمیرسازی شیمیایی - مکانیکی.

۱-Alkaline Peroxide Mechanical Pulping

۲- تاریخ دریافت: ۷۸/۶/۱۶ تاریخ پذیرش نهایی: ۷۹/۱۱/۲۴

۳- دانشیار دانشگاه پیام نور

۴- کارشناس ارشد علوم و صنایع چوب و کاغذ

باز توجه به منابع موجود و قابل گسترش صنوبرهای دست کاشت در ایران، لزوم اجرای آزمایشگاهی روش APMP و ارزیابی نتایج حاصل از نظر کاربردی و قابلیت تأسیس کارخانه‌های خمیرکاغذ مبتنی بر روش APMP احساس می‌شود.

خوشبختانه سرانجام شرایط مناسب برای انجام برخی از آزمایش‌ها فراهم شد و بخش‌هایی از روش خمیرکاغذسازی شیمیایی - مکانیکی APMP، در مورد دو گونه جنگلی توسکا و مرز و یک گونه دست کاشت صنوبر به اجرا درآمد (جدول ۱) و در مورد صنوبر، نتایج مطلوب و رضایت‌بخشی حاصل شد (۲).

جدول ۱- وزن مخصوص چوب‌های مورد استفاده

وزن مخصوص $\text{g/cm}^3$	علامت	گونه
%۴۱-۴۶	S <sub>۱</sub>	صنوبر
%۴۹	S <sub>۲</sub>	توسکا
%۷۹	S <sub>۳</sub>	مرز

- به طور کلی، فرایند خمیرکاغذسازی APMP از نظر فنی شامل هفت بخش به شرح زیر است:
- ۱- آماده‌سازی خرده‌چوب
  - ۲- دریافت خرده‌چوب‌ها و شستشوی آنها
  - ۳- مرحله اول بخاردهی و آماسدهی و اشبع خرده‌چوب‌ها
  - ۴- مرحله دوم بخاردهی و آماسدهی و اشبع خرده‌چوب‌ها
  - ۵- مرحله اول پالایش خرده‌چوب‌ها و تبدیل آنها به خمیر و آگیری
  - ۶- مرحله دوم پالایش
  - ۷- مرحله صاف کردن و تغليظ خمیر تا غلظت موردنظر

## مواد و روش‌ها

به دلیل گستردگی موضوع، در تحقیق حاضر، صرفاً اثر چند عامل مختلف، یعنی ضخامت خرده‌چوب‌ها، درجه حرارت،

## مقدمه

در دهه‌های اخیر، تولید خمیرکاغذهای مکانیکی، بويژه خمیرکاغذهای مکانیکی با تیمار شیمیایی (خمیرکاغذهای شیمیایی - مکانیکی)، به دلیل مزایای متعددی از قبیل موارد زیر، بشدت مورد توجه قرار گرفته‌اند (۱، ۲ و ۵):

- ۱- بازده زیاد
  - ۲- قابلیت استفاده از پهن‌برگان سریع الرشد
  - ۳- عدم نیاز به دایجسترها پیچیده مورد استفاده در فرایندۀای شیمیایی
  - ۴- بهسازی رنگ خمیرکاغذ
  - ۵- آلودگی‌های زیستمحیطی کمتر
  - ۶- خواص مطلوب مقاومتی خمیرکاغذ تهیه شده
  - ۷- قابل مصرف بودن خمیرکاغذ در پرمصرف‌ترین کاربردها (کاغذ روزنامه، کاغذ چاپ و تحریر)
  - ۸- قیمت تمام شده کمتر
- کشور ما ایران که با فقدان منابع جنگلی سوزنی‌برگ و کمبود منابع جنگلی پهن‌برگ روبروست، بر آن شده است تا با کشت مصنوعی پهن‌برگان سریع الرشد از قبیل انواع صنوبر در مناطق مستعد (مانند استان‌های غرب کشور) و با استفاده از روش‌های خمیرسازی پربازده (از جمله روش خمیرکاغذسازی شیمیایی - مکانیکی)، نسبت به تولید خمیرهای پربازده اقدام کند. امید می‌رود که با استفاده از روش‌های خمیرسازی پربازده مبتنی بر صنوبرها به عنوان منابع چوبی پهن‌برگ مناسب از مشکل روزافزون کمبود کاغذ و تبعات فرهنگی، اقتصادی و اجتماعی آن تا حدی کاسته شود. شکل‌های متعدد و متنوعی از روش‌های خمیرکاغذسازی مکانیکی و شیمیایی - مکانیکی، از نظر مزایا و معایب آنها، مورد توجه محققان واقع شده و تحقیقات دامنه‌دار و مداومی در مورد آنها به اجرا درآمده است (۱ و ۵). در این میان، روش خمیرکاغذسازی شیمیایی - مکانیکی پروکسید در محیط قلیایی یا سودای سرد (APMP) از نظر بازده زیاد (%۸۵-۹۰) و مقدار مصرف انرژی مقبول و اقتصادی بودن، و نیز مناسب بودن برای گونه‌های پهن‌برگ، جایگاه ویژه‌ای را به خود اختصاص داده است (۲ و ۵).

(جدول ۲).

محلول اشباع کننده نیز صرفاً محتوی سود است تا قابلیت اشباع خردنه‌چوب‌ها در شرایط مختلف، تعیین گردد.

غلظت مایع اشباع کننده ( محلول سود)، مدت اشباع، گونه و نوع خردنه‌چوب‌ها (چوب‌درون و چوب‌برون)، بر اشباع خردنه‌چوب‌ها در چهار تیمار مورد مطالعه قرار گرفته است

جدول ۲- فاکتورهای مورد مطالعه به طور جداگانه یا به عنوان تابعی از یکدیگر در گونه‌های مورداًزمایش

مدت اشباع (min)			غلظت محلول سود(%)			ضخامت خردنه‌چوب‌ها (mm)			دما (C)			نوع چوب		فاکتور گونه
۹۰	۶۰	۳۰	۷	۳	۰	۹	۶	۳	۱۰۰	۵۰-۶۰	دماهی محیط	چوب‌برون	چوب‌درون	صنوبر توسکا مورداًزمایش

### ب- مواد شیمیایی موردمصرف

در فرایند خمیرکاغذسازی شیمیایی - مکانیکی سودای سرد (APMP)، مواد شیمیایی موردنیاز برای تهیه محلول اشباع خردنه‌چوب‌ها عبارتندان:

۱- محلول سود سوزآور (NaOH)

۲- آب اکسیژن (H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>)

۳- مواد تثبیت‌کننده پروکسید (MgSO<sub>4</sub>, Na<sub>2</sub>SiO<sub>3</sub>) و (DTPA)

محلول سود سوزآور، با متورم ساختن خردنه‌چوب‌ها، پیوندها و اتصال‌های بین الیاف را سست می‌کند و لیفی کردن مکانیکی چوب را آسان می‌سازد.

آب اکسیژن به عنوان یک عامل تعديل‌کننده رنگ، از طریق اکسایش برخی از گروه‌های رنگ‌ساز لیکنین عمل می‌کند و نتیجه تأثیر آن، بهبود رنگ خمیر کاغذ شیمیایی - مکانیکی است.

مواد تثبیت‌کننده، از طریق جذب یون‌های فلزات واسطه و ثبیت نسبی pH، اولاً از تجزیه زودهنگام H<sub>2</sub>O<sub>2</sub> جلوگیری می‌کنند، ثانیاً به ثبات نسبی رنگ خمیر کاغذ پس از تولید و تبدیل به کاغذ، کمک می‌کنند.

در این تحقیق، نظر به اینکه صرفاً بررسی قابلیت محلول سود در اشباع و متورم ساختن خردنه‌چوب‌ها موردنظر بود، از آب و محلول هیدروکسید سدیم به غلظت‌های ۳ و ۷ درصد به عنوان مایع اشباع کننده استفاده شده است.

### الف- نمونه‌های چوب به کار رفته

نمونه‌ها از سه گونه مورداًزمایش، توسکا و صنوبر تهیه شدند. طول هر نمونه در جهت طول تنۀ درخت، عرض آن در جهت مماسی و ضخامت آن (ضخامت خردنه‌چوب‌ها) در جهت شعاعی بود. طول و عرض خردنه‌چوب‌ها ثابت و به ترتیب ۲۵ و ۱۵ میلی‌متر و ضخامت آنها متغیر در نظر گرفته شد (۳، ۶ و ۹ میلی‌متر).

وزن یک سری نمونه با رطوبت تعادل (برای مثال، درون چوب صنوبر به ضخامت ۳ میلی‌متر) تقریباً ۱۰۰ کیلوگرم بوده و هر آزمایش با چهار تکرار انجام شده است.

طرز تهیه خردنه‌چوب‌ها بدین ترتیب بود که پس از پوستکنی، گرده‌بینه به ابعاد موردنظر (با استفاده از ارۀ نواری) بش داده شد. درون چوب و برون چوب از هم جدا شده و خردنه‌چوب‌های مربوط به صورت جداگانه تهیه گردید. سپس نمونه‌ها در دمای معمولی به رطوبت تعادل رسانده شده و مدت دو هفته به صورت تله در آورده شدند. برای جلوگیری از کپک زدن خردنه‌چوب‌ها، گاهی آنها با دست جابه‌جا شدند.

بدین ترتیب، شش سری خردنه‌چوب با رطوبت تعادل به دست آمد، آنگاه در کیسه‌های پلاستیکی ریخته شده و در پلاستیک‌ها بسته شدند تا رطوبت تغییر نکند. در آزمایش‌ها از این نمونه‌ها استفاده شد و تأثیر عوامل مختلف بر اشباع خردنه‌چوب‌ها به وسیله محلول سود، مورد مطالعه قرار گرفت.

### محلول سود مورد نیاز است.

برای مثال، برای تهیه یک محلول ۳ درصد سود، ۶ گرم سود جامد را در آب مقطر حل کرده به حجم ۲۰۰ml می‌رسانیم. در ضمن اشباع، خرده‌چوب‌ها باید با وسیله مناسی، مثلًایک توری فلزی، در عمق ظرف نکه داشته شوند. بسته به آزمایش، دمای لیکور، قبل از اختلاط با خرده‌چوب‌ها باید در دمای معمولی، ۵۰-۶۰°C یا ۱۰۰ درجه‌سانتری گراد تنظیم گردد.

نسبت حجم لیکور به وزن چوب ( $\frac{L}{W}$ )، با احتساب رطوبت تعادل چوب (تقرباً ۱۲٪) تعیین می‌شود. برای مثال، ۱۰ گرم خرده‌چوب، در واقع،  $8/8g = 10 - 1/2$  ماده خشک لیکنو سلولزی است. پس، در این آزمایش‌ها، نسبت فوق  $\frac{200}{8/8} = \frac{200}{1}$  است. در طی اشباع، دما باید ثابت باشد. پس از پایان زمان اشباع، خرده‌چوب‌ها را صاف کرده، در دسیکاتور خشک نموده، وزن آنها را تعیین می‌کنیم (ترازوی حساس ۰/۰۰۱ گرم). بدین ترتیب، درصد جذب مایع اشباع‌کننده یا درصد اشباع خرده‌چوب‌ها به صورت زیر محاسبه می‌شود:

$$X = \frac{W_2 - W_1}{W_1} \times 100$$

$X$  = درصد اشباع خرده‌چوب‌ها

$W_1$  = وزن اولیه خرده‌چوب‌ها

$W_2$  = وزن خرده‌چوب‌ها پس از اشباع

### نتایج

با توجه به تعداد پارامترها و انجام آزمایش‌ها در ۴ تکرار، تعداد کل آزمایش‌های انجام‌شده ۱۹۴۴ است:

$$3 \times 3 \times 3 \times 2 \times 3 \times 3 \times 4 = 1944$$

نتایج آزمایش‌های انجام‌شده در مورد چوب‌درون در جدول ۳ آمده است. همچنین، در شکل‌های ۱، ۲ و ۳ تغییر درصد اشباع (X) چوب‌درون سه گونه مورد آزمایش، (صنوبر، توسکا و ممرز)، به عنوان تابعی از متغیرهای مختلف رسم شده است. در شکل‌های مذکور، محور عمودی دستگاه مختصات، درصد اشباع‌پذیری و محور افقی، ضخامت خرده‌چوب‌ها و درصد ماده شیمیایی مایع اشباع‌کننده است.

### ج- گونه چوبی

آزمایش‌های انجام شده بر روی گونه‌های صنوبر، توسکا و ممرز نشان داد که عوامل مختلف بر فرایند اشباع خرده‌چوب‌ها و در نتیجه تولید خمیر کاغذ تأثیر معنی‌داری دارند که این مسئله ناشی از تفاوت‌های آشکار و قابل توجه در وزن مخصوص چوب این سه گونه مهم صنعتی است (جدول ۱). آزمایش‌های انجام شده بیانگر آن است که در واقع، وزن مخصوص، یکی از عوامل تعیین کننده در فرایند APMP است.

### د- ضخامت خرده چوب

به منظور بررسی و تعیین اثر ضخامت خرده‌چوب‌ها بر اشباع آنها به وسیله لیکور قلیایی، خرده‌چوب‌هایی با سه ضخامت (۳)، (۶) و (۹) میلی متر (mm) مورد آزمایش قرار گرفتند.

### ه- نوع چوب

نظر به اشباع پذیری متفاوت چوب‌درون و چوب‌برون، دو نوع خرده‌چوب تهیه شده از چوب‌درون (K<sub>1</sub>) و چوب‌برون (K<sub>2</sub>) آزمایش شدند.

### و- درجه حرارت تیمار

خرده‌چوب‌ها در سه دمای معمولی (T<sub>1</sub>)، (T<sub>2</sub>) و ۱۰۰ درجه سانتی گراد (T<sub>3</sub>) مورد آزمایش واقع شدند و نتایج حاصل، همزمان با تغییر سایر متغیرها مورد بررسی قرار گرفت.

### ز- مدت اشباع

عامل زمان (طول مدت اشباع) می‌تواند تأثیر معنی‌داری بر تورم خرده‌چوب‌ها و تسهیل لیفی‌شدن آنها در پالاینده و نیز تأثیر آب اکسیژن بر گروه‌های رنگساز خمیر داشته باشد. به منظور بررسی و تعیین میزان این تأثیر، آزمایش‌ها در سه زمان ۳۰ (P<sub>1</sub>)، ۶۰ (P<sub>2</sub>) و ۹۰ دقیقه (P<sub>3</sub>) انجام شدند.

### ح- روش اشباع خرده‌چوب‌ها و اندازه‌گیری درصد اشباع

برای هر بار آزمایش، حدود ۱۰ گرم خرده‌چوب وزن شده در یک بشر ۲۵۰ سی سی، محتوی ۲۰۰cm<sup>3</sup> محلول سود (لیکور، محلول اشباع‌کننده خرده‌چوب‌ها) ریخته می‌شود. در واقع، به ازای هر یک گرم خرده‌چوب با رطوبت تعادل، ۲۰cm<sup>3</sup>

جدول ۳- درصد اشباع پذیری خردمندانه چوب‌ها در شرایط مختلف (گونهٔ صنوبر، نوع: چوب درون)

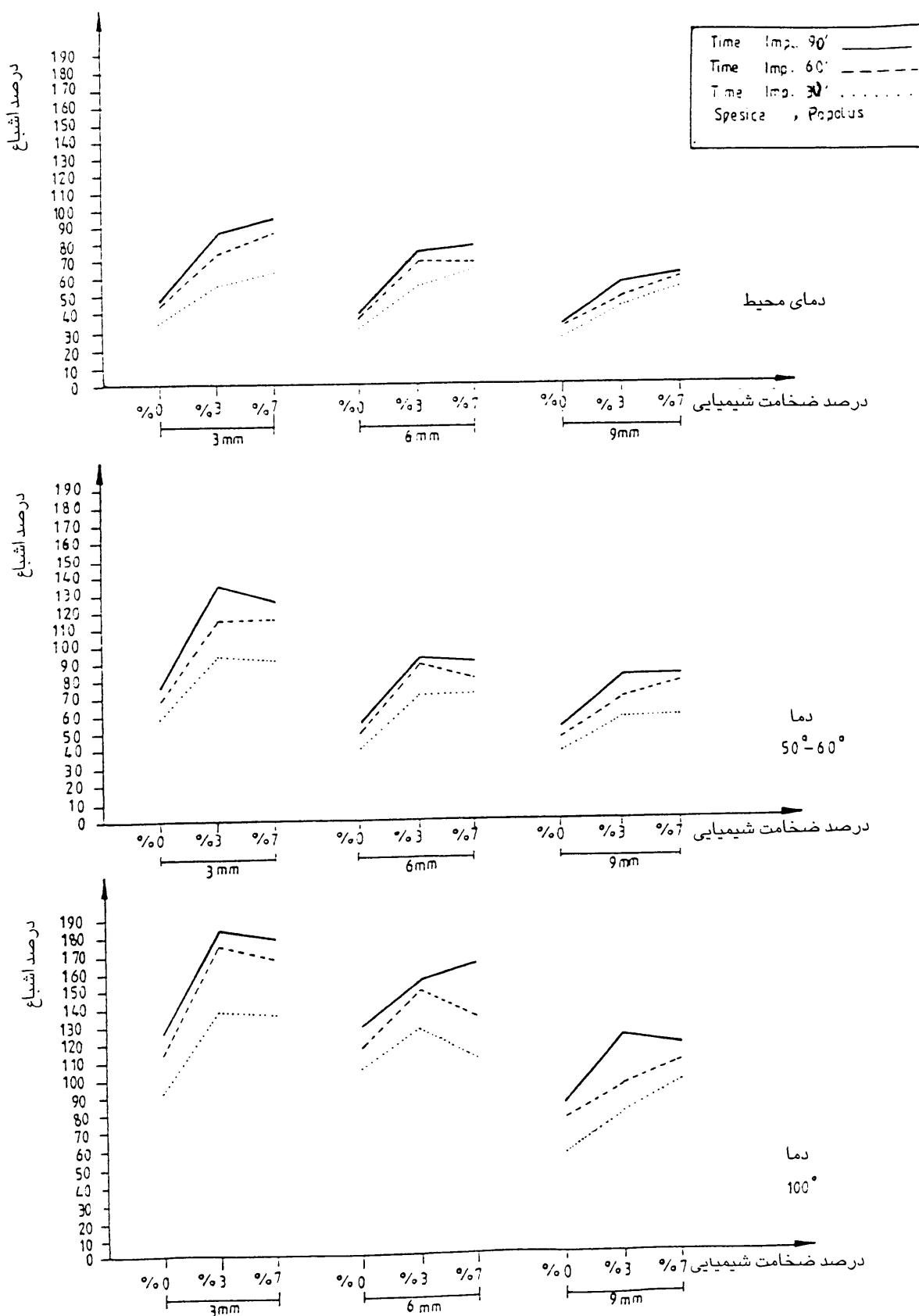
درصد اشباع، $\bar{X}$ (میانگین چهارتکرار)			مدت اشباع	مقدار سود	دما
۹mm	۶mm	۲mm	(دقیقه)	(درصد)	(سانتی‌گراد)
۲۵/۸	۲۰/۷	۲۴/۱	۳۰	۰	محیط
۲۱/۷	۲۷/۰	۴۳/۲	۶۰	۰	محیط
۲۲/۹۵	۲۹/۶	۴۷/۱	۹۰	۰	محیط
۲۹/۱	۵۰/۰	۵۴/۶	۳۰	۳	محیط
۴۶/۳	۶۵/۷	۷۱/۸	۶۰	۳	محیط
۵۴/۳	۷۲/۴	۸۵/۰	۹۰	۳	محیط
۴۹/۲	۶۲/۸	۸۰/۹	۳۰	۷	محیط
۵۳/۳	۶۸/۴	۸۴/۵	۶۰	۷	محیط
۵۵/۹	۷۴/۵	۹۶/۵	۹۰	۷	محیط
۳۷/۵	۳۸/۸	۵۹/۸	۳۰	۰	۶۰-۵۰
۴۴/۴	۴۶/۴	۶۹/۹	۶۰	۰	۶۰-۵۰
۵۰/۳	۵۵/۶	۷۷/۷	۹۰	۰	۶۰-۵۰
۵۳/۷	۶۵/۴	۹۴/۸	۳۰	۳	۶۰-۵۰
۶۶/۵۵	۸۴/۰۵	۱۱۸/۲	۶۰	۳	۶۰-۵۰
۸۰/۲	۸۷/۳	۱۲۶/۵	۹۰	۳	۶۰-۵۰
۵۴/۰۵	۶۹/۷	۹۱/۷	۳۰	۷	۶۰-۵۰
۷۳/۸۵	۷۷/۵	۱۱۶	۶۰	۷	۶۰-۵۰
۷۹/۴	۸۷/۸	۱۲۷/۷	۹۰	۷	۶۰-۵۰
۵۴/۹۵	۱۰۴	۹۳/۵	۳۰	۰	۱۰۰
۷۴/۸۵	۱۲۷/۶	۱۱۲/۵	۶۰	۰	۱۰۰
۸۰/۹۸	۱۲۸/۰	۱۲۵	۹۰	۰	۱۰۰
۷۳/۷	۱۰۲/۴	۱۲۸/۲	۳۰	۳	۱۰۰
۸۹/۲	۱۲۲	۱۷۸/۲	۶۰	۳	۱۰۰
۱۱۶	۱۴۹/۵	۱۸۲/۷	۹۰	۳	۱۰۰
۷۰	۱۰۷/۰	۱۳۸	۳۰	۷	۱۰۰
۹۳	۱۲۹/۰	۱۶۴	۶۰	۷	۱۰۰
۱۱۲	۱۰۹/۳	۱۸۲	۹۰	۷	۱۰۰

ادامه جدول ۳ (کونه توسکا، نوع: چوب درون)

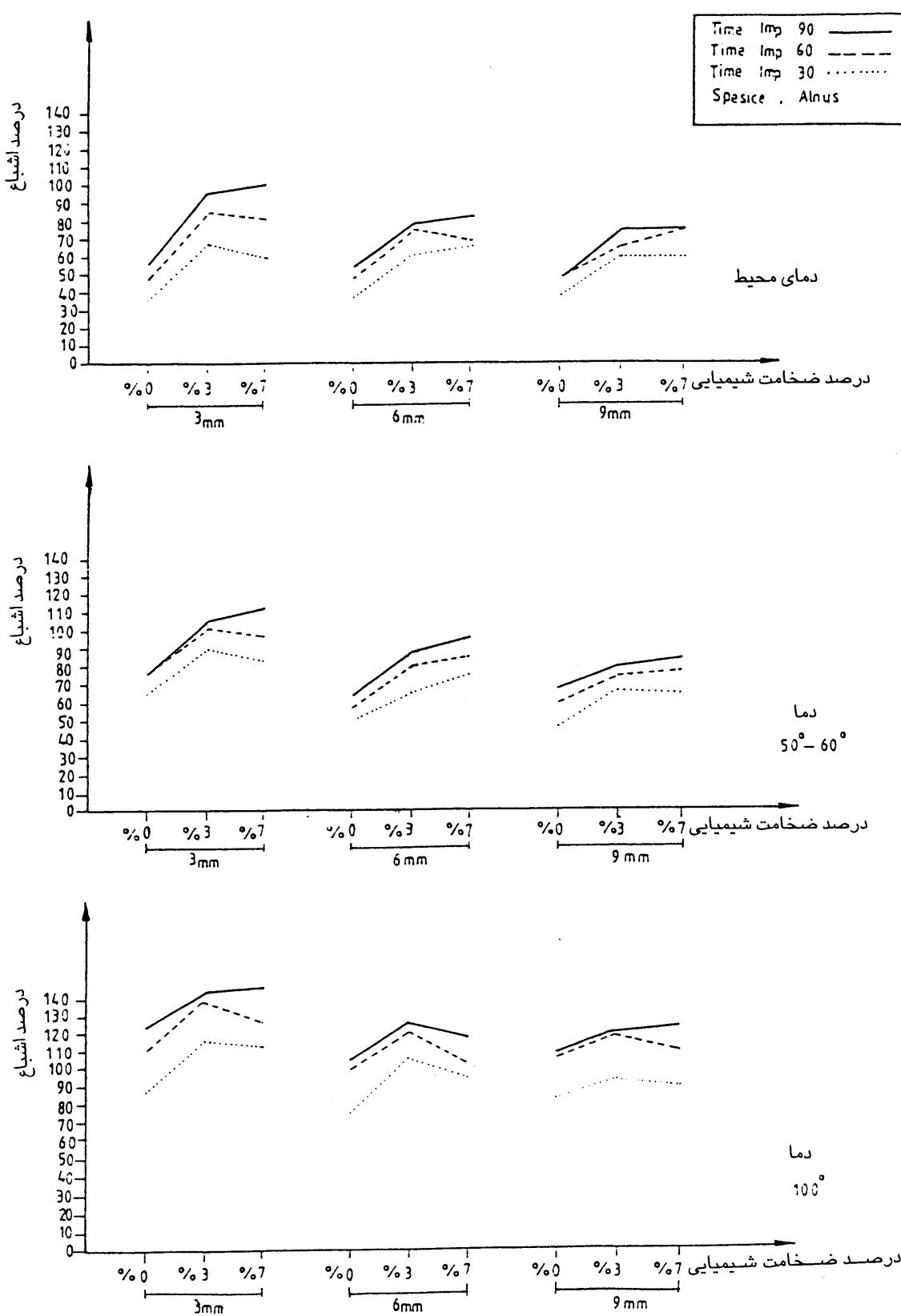
درصد اشباع، $\bar{X}$ (میانگین چهارتکرار)			مدت اشباع	مقدار سود	دما
۹mm	۶mm	۳mm	(دقیقه)	(درصد)	(سانتی‌گراد)
۲۸/۲	۲۶/۹۸	۲۵/۱۲	۳۰	۰	محیط
۴۷/۴	۴۷/۲	۴۶/۹	۶۰	۰	محیط
۴۶/۹۸	۵۱/۴	۵۵/۶	۹۰	۰	محیط
۵۸/۹	۶۱/۴	۶۸/۲	۳۰	۳	محیط
۶۴/۳	۷۲/۸	۸۲/۹۵	۶۰	۳	محیط
۷۲/۸	۷۵/۹	۹۲/۹۸	۹۰	۳	محیط
۵۷/۶	۶۳/۷	۵۸/۶	۳۰	۷	محیط
۷۲/۱	۶۸/۰	۸۰/۳	۶۰	۷	محیط
۷۲/۷	۸۱/۹	۸۰/۳	۹۰	۷	محیط
۴۶/۹	۵۰/۴	۶۱/۸	۳۰	۰	۶۰-۵۰
۵۸/۶	۵۶/۲	۷۲/۹	۶۰	۰	۶۰-۵۰
۶۶/۱	۶۲/۵	۷۵/۲	۹۰	۰	۶۰-۵۰
۶۶/۹۵	۸۵/۲	۸۸/۹	۳۰	۳	۶۰-۵۰
۷۲/۸	۸۰/۱	۱۰۱/۱۳	۶۰	۳	۶۰-۵۰
۷۸/۹۵	۸۷/۲	۱۰۴/۳	۹۰	۳	۶۰-۵۰
۶۳/۹۸	۷۵/۲	۸۰/۹	۳۰	۷	۶۰-۵۰
۷۷/۴	۸۳/۴	۹۵/۹	۶۰	۷	۶۰-۵۰
۸۱/۹۵	۹۲/۴	۱۱۱	۹۰	۷	۶۰-۵۰
۸۱/۰۳	۷۳/۱	۸۷/۲	۳۰	۰	۱۰۰
۱۱۲/۴	۹۷/۷	۱۰۹/۳	۶۰	۰	۱۰۰
۱۱۷/۵	۱۰۲/۷	۱۲۲	۹۰	۰	۱۰۰
۹۰/۹	۱۰۵/۳	۱۱۵/۳	۳۰	۳	۱۰۰
۱۲۴/۳	۱۱۹/۸	۱۲۲/۳	۶۰	۳	۱۰۰
۱۱۶	۱۲۴/۸	۱۳۹/۵	۹۰	۳	۱۰۰
۸۹/۸	۹۱/۷	۱۱۱/۸	۳۰	۷	۱۰۰
۱۱۶/۱	۱۰۱/۲	۱۲۲/۸	۶۰	۷	۱۰۰
۹۵/۶	۱۱۷/۳	۱۴۰/۰	۹۰	۷	۱۰۰

## ادامه جدول ۳-(گونه مهرز، نوع: چوب درون)

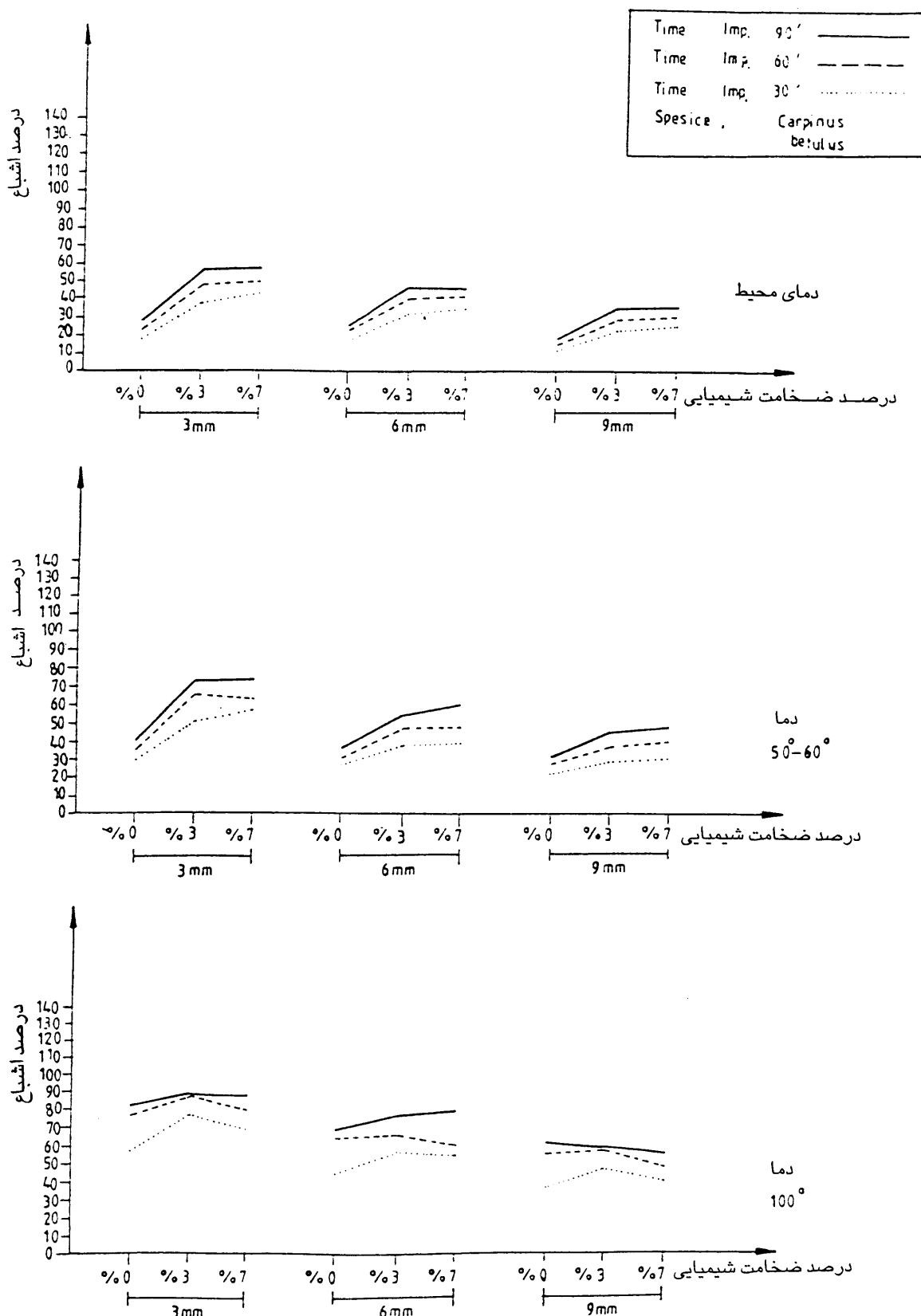
درصد اشباع، $\bar{X}$ (میانگین چهارتکرار)			مدت اشباع (دقیقه)	مقدار سود (درصد)	دما (ساندی کراد)
۹mm	۶mm	۳mm			
۹/۹۸	۱۶/۱	۱۷/۷	۳۰	۰	محیط
۱۲/۱	۲۰/۸	۲۱/۴	۶۰	۰	محیط
۱۴/۶	۲۲/۶	۲۵/۷	۹۰	۰	محیط
۲۱/۸	۳۱/۲	۳۵/۶	۳۰	۳	محیط
۲۶/۵	۳۷/۵	۳۷/۳	۶۰	۳	محیط
۳۲/۲	۴۴/۶	۵۵/۲	۹۰	۳	محیط
۲۲/۳	۲۲/۵	۴۰/۹۵	۳۰	۷	محیط
۲۷/۴	۳۸/۸	۴۷/۹	۶۰	۷	محیط
۳۲/۲	۴۴/۵	۵۶/۰	۹۰	۷	محیط
۱۹/۸	۲۵/۳	۲۹/۵	۳۰	۰	۶۰-۵۰
۲۴/۵	۲۹/۹	۳۵/۵	۶۰	۰	۶۰-۵۰
۲۹/۸	۳۳/۹	۴۰/۲	۹۰	۰	۶۰-۵۰
۲۷/۹	۳۴/۸	۵۱/۲	۳۰	۳	۶۰-۵۰
۳۶/۴	۴۵/۸	۶۴/۰	۶۰	۳	۶۰-۵۰
۴۲/۳	۵۲/۳	۷۰/۰	۹۰	۳	۶۰-۵۰
۲۹/۳	۳۵/۶	۵۵/۹	۳۰	۷	۶۰-۵۰
۳۷/۱	۴۶/۳	۶۲/۱	۶۰	۷	۶۰-۵۰
۴۳/۷	۵۶/۸	۷۱/۸	۹۰	۷	۶۰-۵۰
۳۲/۷	۴۲/۹	۵۶/۸	۳۰	۰	۱۰۰
۵۳/۸	۶۱/۶	۷۵/۱	۶۰	۰	۱۰۰
۵۸/۶	۶۷/۶	۸۰/۱	۹۰	۰	۱۰۰
۴۴/۰	۵۶/۱	۷۵/۲	۳۰	۳	۱۰۰
۵۴/۰	۶۳/۰	۸۵/۷	۶۰	۳	۱۰۰
۵۶/۰	۷۳/۲	۸۷/۳	۹۰	۳	۱۰۰
۳۸/۰	۵۱/۶	۶۶/۴	۳۰	۷	۱۰۰
۴۵/۰	۵۹/۵	۷۷/۴	۶۰	۷	۱۰۰
۵۴/۰	۷۴/۳	۸۳/۹۵	۹۰	۷	۱۰۰



شکل ۱- تغییر درصد اشباع چوب درون گونه صنوبر



شکل ۲- تغییر درصد اشباع چوب درون گونه توسکا



شکل ۳- تغییر درصد اشباع چوب درون گونه ممرز

**محاسبات**

- ۷- طول مدت اشباع (P)  
 ۸- درصد اشباع خرده‌چوب‌ها (X)
- براساس برونداد این محاسبات، جدول‌های تجزیه واریانس تنظیم شدند تا میزان تأثیر هر یک از فاکتورها بر اشباع پذیری مشخص شود.
- برای تعیین بالاترین اندازه صفت برای هر فاکتور، از آزمون مقایسه میانگین‌ها استفاده شد. برای مقایسه میانگین‌ها از برنامه‌های آماری زیر استفاده شد:

Tukey's Honesty Significant Test

Duncan's Multiple Range Test

در هر جدول تجزیه واریانس، برای مقایسه میانگین‌ها، علاوه بر مقایسه سطوح مختلف فاکتورها، آثار متقابل آنها نیز بررسی شد. با توجه به اینکه تفسیر و تحلیل اثرهای متقابل بیش از دو فاکتور مشکل و گاهی ناممکن بود، اغلب آثار متقابل دو فاکتور بررسی گردید (جدول ۴).

درصدهای اشباع محاسبه شده خرده‌چوب‌ها (X)، باید با استفاده از یک مدل آماری مناسب تجزیه و تحلیل شود. با توجه به داشتن ۷ فاکتور متغیر (۶ فاکتور ذکر شده به اضافه فاکتور تکرار)، برای تجزیه و تحلیل آماری، لازم است از آزمایش فاکتوریل با طرح پایه کاملاً تصادفی استفاده شود تا نتایج مطلوب بدست آید. به این منظور و به دلیل داشتن داده‌های زیاد (۱۹۴۴ داده)، از برنامه آماری رایانه‌ای MSTAT-C استفاده شد.

فاکتورهای دخالت‌کننده در این محاسبه آماری عبارتند از:

- ۱- تکرار (R)
- ۲- گونه (S)
- ۳- ضخامت خرده‌چوب‌ها (th)
- ۴- نوع چوب (K)
- ۵- دمای مایع اشباع کننده (T)
- ۶- غلظت درصد محلول اشباع کننده (M)

جدول ۴- فاکتورهای ساده و دوگانه مطالعه شده در تجزیه واریانس و مقایسه میانگین‌ها

ردیف	فاکتور ۱	فاکتور ۲
۱	گونه چوبی	
۲	ضخامت خرده‌چوب	
۳	ضخامت خرده‌چوب	گونه
۴	نوع چوب	
۵	نوع چوب	گونه
۶	نوع چوب	ضخامت خرده‌چوب
۷	درجه حرارت	
۸	درجه حرارت	گونه
۹	ضخامت خرده‌چوب	درجه حرارت
۱۰	نوع چوب	درجه حرارت

فاکتورها در جدول ۶ آورده شده است.

خلاصه نتایج تجزیه واریانس برای مقایسه سطوح فاکتورها

در جدول ۵ و خلاصه نتایج تجزیه واریانس اثر متقابل

جدول ۵- خلاصه نتایج جدول‌های تجزیه واریانس برای مقایسه سطوح فاکتورها

ردیف	فاکتور ۱	توضیح
۱	کونه چوبی	**
۲	ضخامت خرده‌چوب	**
۳	نوع چوب	NS
۴	درجه حرارت مایع اشباع	**
۵	درصد مواد شیمیایی (غلظت)	**
۶	زمان اشباع	**

NS: معنی‌دار نیست، \*: معنی در سطح ۱٪

جدول ۶- خلاصه نتایج جدول‌های تجزیه واریانس برای مقایسه اثر متقابله فاکتورها

ردیف	فاکتور ۱	توضیح
۱	اثر متقابله کونه چوبی با ضخامت خرده‌چوب	**
۲	اثر متقابله کونه چوبی با نوع چوب	**
۳	اثر متقابله کونه چوبی با درجه حرارت مایع پخت	**
۴	اثر متقابله کونه چوبی با درصد مواد شیمیایی	**
۵	اثر متقابله کونه چوبی با زمان اشباع	*
۶	اثر متقابله ضخامت خرده‌چوب با نوع چوب	NS
۷	اثر متقابله ضخامت خرده‌چوب با درجه حرارت	**
۸	اثر متقابله ضخامت خرده‌چوب با درصد مواد شیمیایی	**
۹	اثر متقابله ضخامت خرده چوب با زمان اشباع	NS
۱۰	اثر متقابله نوع چوب با درجه حرارت	NS
۱۱	اثر متقابله نوع چوب با درصد مواد شیمیایی	NS
۱۲	اثر متقابله نوع چوب با زمان اشباع	NS
۱۳	اثر متقابله درجه حرارت مایع با درصد مواد شیمیایی	**
۱۴	اثر متقابله درجه حرارت مایع اشباع با زمان اشباع	**
۱۵	اثر متقابله درصد مواد شیمیایی با زمان اشباع	NS

NS: معنی‌دار نیست، \*\*: معنی در سطح ۱٪ و \*: معنی در سطح ۵٪

**بحث و نتیجه‌گیری**

- الف- تفسیر خلاصه نتایج جدول‌های تجزیه واریانس برای مقایسه سطوح فاکتورها
- ۱- گونه چوبی: اشباع‌پذیری گونه چوبی صنوبر (وزن مخصوص ۰/۴۳٪) بیشتر از گونه توسکا (وزن مخصوص ۰/۴۹٪) و گونه توسکا بیشتر از گونه مرمر (وزن مخصوص ۰/۷۹٪) است.
- ۲- ضخامت خرده‌چوب: اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها با برنامه آماری مورد استفاده، می‌توان گفت:

با توجه به جدول‌های تجزیه واریانس به دست آمده از

برنامه آماری مورد استفاده، می‌توان گفت:

اشبع پذیری یکسان و بیشتر از سایرین را دارد و گونه ممرز در غلظت ۰ درصد ماده شیمیایی، پایین‌ترین درصد اشباع پذیری را دارد.

۵- اثر متقابل گونه چوبی با زمان اشباع: گونه صنوبر در زمان اشباع ۹۰ دقیقه بیشترین اشباع پذیری را دارد.

۶- اثر متقابل ضخامت خردکوب با نوع چوب: درون چوب با ضخامت خردکوب ۲ میلی‌متر و برون چوب با ضخامت خردکوب ۳ میلی‌متر بیشترین اشباع پذیری را نسبت به سایرین دارند. در نتیجه، بین درون چوب و برон چوب اختلاف معنی‌داری وجود ندارد. همچنین اثر متقابل خردکوب و نوع چوب معنی‌دار نیست.

۷- اثر متقابل ضخامت خردکوب با درجه حرارت: ضخامت خردکوب ۲ میلی‌متر در دمای لیکور ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد بالاترین اشباع پذیری را دارد و ضخامت خردکوب ۹ میلی‌متر با دمای لیکور محیط کمترین اشباع را سبب می‌شود.

۸- اثر متقابل ضخامت خردکوب با درصد ماده شیمیایی (سود): ضخامت خردکوب‌های ۳ میلی‌متر در غلظت لیکورهای ۳ و ۷ درصد ماده شیمیایی، اشباع پذیری یکسان و بیشتری از سایر موارد دارند.

۹- اثر متقابل ضخامت خردکوب با زمان اشباع: خردکوب‌های با ضخامت ۳ میلی‌متر در زمان اشباع ۹۰ دقیقه، بیشترین اشباع پذیری را دارند. اثر متقابل این دو فاکتور معنی‌دار نیست.

۱۰- اثر متقابل نوع چوب با درجه حرارت: درون چوب در دمای لیکور ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد و برون چوب در همان دمای لیکور، اشباع پذیری یکسان دارند که نسبت به موارد دیگر بیشتر است. پس، اثر متقابل نوع چوب و درجه حرارت معنی‌دار نیست.

۱۱- اثر متقابل نوع چوب با درصد ماده شیمیایی (سود): اشباع پذیری درون چوب با غلظت لیکورهای ۳ و ۷ درصد ماده شیمیایی، با اشباع پذیری برон چوب با برابر و بیشتر از سایر موارد است. در نتیجه، اثر متقابل نوع چوب و درصد مواد شیمیایی معنی‌دار نیست.

۱۲- اثر متقابل نوع چوب با زمان اشباع: درون چوب و

ضخامت ۳mm بیشتر از ضخامت ۶mm و ضخامت ۶mm بیشتر از ضخامت ۹mm است.

۳- نوع چوب: نوع چوب از لحاظ درون چوب یا برон چوب بودن در اشباع پذیری تأثیر معنی‌داری ندارد.

۴- درجه حرارت مایع اشباع: دمای مایع اشباع ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد موجب بالاترین اشباع پذیری خردکوب‌ها می‌شود و دمای ۵۰-۶۰ درجه سانتی‌گراد و دمای محیط، به ترتیب در مراحل بعدی قرار دارند.

۵- درصد ماده شیمیایی (غلظت): غلظت لیکورهای ۳ سود و ۷ درصد سود، اشباع یکسانی را موجب می‌شوند و در مرتبه بالاتری نسبت به صفر درصد سود قرار دارند.

۶- زمان اشباع: مدت زمان اشباع ۹۰ دقیقه بالاترین اشباع پذیری را سبب می‌شود و پس از آن زمان‌های ۶۰ دقیقه و ۳۰ دقیقه قرار دارند.

**ب- تفسیر خلاصه نتایج جدول‌های تجزیه واریانس برای مقایسه اثر متقابل فاکتورها**

۱- اثر متقابل گونه چوبی با ضخامت خردکوب: میزان اشباع پذیری گونه صنوبر با ضخامت ۲ میلی‌متر بزرگتر از سایر گونه‌ها و ضخامت‌ها است و بعد از آن، گونه صنوبر با ضخامت ۶ میلی‌متر و توسکا با ضخامت ۳ میلی‌متر در درجه دوم اشباع پذیری قرار دارند.

۲- اثر متقابل گونه چوبی با نوع چوب: گونه صنوبر با نوع بردن چوب و درون چوب و توسکا با نوع چوب درون چوب تواناً اشباع پذیری بیشتری نسبت به سایر گونه‌ها و نوع چوبها دارند.

۳- اثر متقابل گونه چوبی با درجه حرارت مایع اشباع: گونه‌های چوبی در دمای لیکور ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد بیشترین اشباع پذیری را دارند و گونه ممرز با دمای محیط، کمترین درصد اشباع پذیری را دارد. شایان ذکر است که گونه صنوبر در دمای لیکور محیط و توسکا در دمای لیکور محیط و ممرز در دمای لیکور ۱۰۰ درجه سانتی‌گراد اشباع پذیری یکسان دارند.

۴- اثر متقابل گونه چوبی با درصد ماده شیمیایی (سود): گونه‌های صنوبر با غلظت‌های ۳ و ۷ درصد ماده شیمیایی

اشباع‌پذیری کم می‌شود. علت را چنین می‌توان بیان کرد که چون اندازه‌گیری میزان اشباع‌پذیری براساس وزنی است، افزایش غلظت مایع اشباع‌کننده به ۷٪ و افزایش درجه حرارت به ۱۰۰ درجه سانتی گراد، سبب می‌شود تا حدودی لیکنین زدایی صورت بکیرد و مقداری از لیکنین لایه‌بین سلولی در محلول اشباع، غوطه‌ور شود. از آنجا که هنگام اندازه‌گیری وزن خرده‌چوب‌ها بعد از اشباع، خرده‌چوب‌ها از محلول خارج می‌شوند و بعد از قراردادن در دسیکاتور، فقط خرده‌چوب‌ها وزن می‌شوند، به دلیل خروج مقداری از لیکنین خرده‌چوب‌ها، مقداری کاهش وزن خواهیم داشت که در اینجا به صورت کاهش ظاهری اشباع‌پذیری مشاهده می‌گردد.

- همان روندهای افزایش یا کاهش اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌های گونه‌سنوبر که بر اثر تغییر عوامل مؤثر در اشباع صورت می‌گرفت، در گونه‌های توسکا و ممرز هم مشاهده می‌شود. ولی با توجه به اینکه وزن مخصوص گونه سنوبر کمتر از توسکا و توسکا کمتر از ممرز است، مقدار اشباع‌پذیری در سنوبر بیشتر از توسکا و در توسکا بیشتر از ممرز است.

در جمع‌بندی نهایی و با تلفیق نتایج حاصل از جدول ۳ و نمودارها، می‌توان نتیجه گرفت که از بین سه گونه پهن‌برگ استفاده شده در آزمایش اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها، گونه سنوبر اشباع‌پذیری بیشتری نسبت به دو گونه دیگر دارد. گونه توسکا در درجه دوم واقع شده و گونه ممرز در درجه آخر قرار دارد. علت این امر را می‌توان در وزن مخصوص آنها جستجو کرد. هر قدر وزن مخصوص چوبی کمتر باشد، میزان تخلخل آن بیشتر و نفوذ مایع اشباع در آن در زمان کمتری امکان‌پذیر خواهد بود و درصد اشباع بالاتری خواهد داشت. در نتیجه، می‌توان گفت اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها با وزن مخصوص آنها رابطه عکس دارد.

عوامل متعدد دیگری بر اشباع خرده‌چوب‌ها مؤثرند. از جمله می‌توان گفت که ضخامت خرده‌چوب ۲ میلی‌متر در درجه حرارت مایع اشباع ۱۰۰ درجه سانتی گراد، و زمان اشباع ۹۰ دقیقه، بالاترین اشباع را سبب می‌شود. درحالی‌که بین درون‌چوب و برون‌چوب، اختلاف معنی‌داری در اشباع‌پذیری

برون‌چوب اشباع، به طور یکسان بیشترین اشباع‌پذیری را نسبت به سایرین دارد. پس، اثر متقابل نوع چوب و زمان اشباع معنی‌دار نیست.

۱۳- اثر متقابل درجه حرارت مایع اشباع با درصد ماده شیمیایی: لیکور اشباع با ۱۰۰ درجه سانتی گراد و با غلظت ۳ درصد سود از نظر اشباع خرده‌چوب‌ها برابر با لیکور اشباع با ۱۰۰ درجه سانتی گراد و غلظت ۷ درصد سود بوده و برتر از سایر شرایط است. در نتیجه، اختلاف اشباع‌کننده‌گی لیکورها با غلظت‌های ۳ و ۷ درصد ماده شیمیایی معنی‌دار نیست.

۱۴- اثر متقابل درجه حرارت مایع اشباع با زمان اشباع: لیکور اشباع در ۱۰۰ درجه سانتی گراد و ۹۰ دقیقه بیشترین اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها را سبب می‌شود.

۱۵- اثر متقابل درصد ماده شیمیایی با زمان اشباع: درصد ماده‌های شیمیایی ۳ و ۷ درصد در طی ۹۰ دقیقه، اثر یکسان بر اشباع‌پذیری دارند و نسبت به بقیه بالاترند.

#### منحنی‌های اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها

شكل‌های ۱، ۲ و ۳ منحنی‌های اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌های سه گونه مورد آزمایش است که در بخش نتایج آورده شد. با بررسی این منحنی‌ها، نکات مهمی به شرح زیر قابل استنباط است:

- در هر سه دستگاه مختصات، با افزایش ضخامت خرده‌چوب، میزان اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌های گونه سنوبر کم می‌شود.

- وقتی میزان درصد اشباع‌پذیری را در خصوص افزایش درجه حرارت اشباع بررسی می‌کنیم، مشاهده می‌شود که هر قدر درجه حرارت مایع اشباع بیشتر می‌شود، میزان اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها افزایش بیشتری می‌یابد.

- افزایش غلظت مواد شیمیایی ( $\text{NaOH}$ ) مایع اشباع از ۰ به ۳ درصد تأثیر بر اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها دارد. ولی افزایش همان غلظت از ۳ به ۷ درصد، تأثیر چندانی بر اشباع‌پذیری خرده‌چوب‌ها نشان نمی‌دهد.

- در ضخامت ۳ میلی‌متر خرده‌چوب‌ها، با افزایش غلظت مواد شیمیایی مایع اشباع از ۳ به ۷ درصد مشاهده می‌شود که در دماهای ۵۰ تا ۶۰ و ۱۰۰ درجه سانتی گراد، میزان

با کاهش ضخامت خردکوبها، سرعت تبدیل خردکوب به خمیر افزایش می‌یابد و پسزدههای مرحله غربال کاهش می‌یابد، با استفاده از خردکوبهای با ضخامت کم، مصرف قلیا تا حدی کمتر و میزان حفظ کربوهیدرات‌ها بهتر می‌شود.

- خردکوبهایی که در مایع اشباع، به صورت چسبیده به هم باقی می‌مانند، درصد کمتری از مایع اشباع را به خود خواهند گرفت. بنابراین به هم‌زدن خردکوبها، می‌تواند عامل مؤثری در اشباع پذیری بیشتر خردکوبها باشد. به هم‌زدن خردکوبها دو نتیجه دارد:

الف- غلظت مواد شیمیایی لیکور در تمام نقاط لیکور ثابت می‌ماند.

ب- سطح تماس خردکوبها با محلول اشباع‌کننده افزایش می‌یابد.

۳- دو نیروی پیش‌برنده واکنش‌ها در فرایندهای اشباع‌پذیری خردکوبها، غلظت قلیا و دمای مایع اشباع است. غلظت قلیا با توجه به تعدادی عوامل محدودکننده (از قبیل از بین رفتن کربوهیدرات‌ها، افزایش واکنش‌های تراکمی و تخریب فلزات تجهیزات خمیرسازی)، تقریباً محدود و ثابت است. ولی می‌توان درجه حرارت مایع اشباع را تا حدودی بالا برد و درصد اشباع‌پذیری خردکوبها را تا میزان حداقل ۲ برابر افزایش داد. این پدیده در طی آزمایش‌های انجام شده در این طرح به وضوح ثابت می‌شود.

دیده نمی‌شود. همچنین، بین درصد مواد شیمیایی با غلظت‌های ۲ و ۷ درصد، اختلاف معنی‌داری وجود ندارد. در کل می‌توان گفت که مهمترین عامل مؤثر در اشباع‌پذیری خردکوبها، بعد از وزن مخصوص، ضخامت خردکوبها است.

اگر در شرایط حداقل ضخامت خردکوب و حداکثر درجه حرارت لیکور و حداکثر زمان اشباع و بالاترین درصد غلظت لیکور، از گونه‌سنوبه با کمترین وزن مخصوص استفاده شود، بالاترین درصد اشباع را خواهیم داشت. عوامل فوق اثر مقابل بر همیگر نیز دارند که به بررسی آماری دقیق‌تری نیاز دارد.

در پایان با توجه به نتایج به دست آمده پیشنهادهای زیر ارائه می‌گردد.

برای افزایش کیفیت خمیر حاصل از فرایند سودای سرد (APMP) و همچنین افزایش بازده فرایند، پیشنهادهای زیر برای مرحله اشباع خردکوبها که یکی از دو مرحله مهم در این فرایند خمیرسازی است، ارائه می‌شود:

- یک عامل مهم در اشباع خردکوبها - با توجه به تحقیقات انجام شده - ضخامت خردکوب‌هاست. طی تحقیقات و آزمایش‌های انجام شده در این طرح، به این نتیجه می‌رسیم که بهترین ضخامت برای خردکوبها ۳ میلی‌متر است، زیرا دراین ضخامت، بیشترین درصد اشباع‌پذیری مشاهده می‌شود.

## منابع

- ۱) انوری، اصغر، ۱۳۷۷. بررسی قابلیت اشباع خردکوب‌ها در فرایند خمیرسازی APMP (سودای سرد)، پایان‌نامه دوره کارشناسی ارشد علوم و صنایع چوب و کاغذ، واحد علوم و تحقیقات دانشگاه آزاد اسلامی، تهران.
- 2- Area, M.C., O.M. Barboza, & J.L. Valade, 1997. Bleaching of Eucalyptus Grandis chemimechanical Pulps, Tappi Journal, Vol. 80(3): 141-145.
- 3- Biermann, C.J. 1996. Pulping and Papermaking, Second Ed., Academic Press, California, USA.
- 4- McGovern, J.N. & Wegner, T.H. August, 1991. Papermaking Properties of Aspen Ultrahigh-Yield Mechanical Pulps, Tappi Journal, Vol. 64 (4): 157-161.
- 5- Smook, G.A. 1992. Handbook for pulp and Paper Technologists, Angus Wilde Publications Inc., Second Ed., Vancouver, B.C., Canada, 4 pp.

## A Study of The Saturability of Chips In APMP (Cold Soda) Pulping Process

S. A. Mirshokraei<sup>1</sup>      A. Anvari<sup>2</sup>

### Abstract

Alkaline peroxide mechanical pulping or cold soda process, includes eight steps. Two critical steps are cumulative steaming and impregnating of the chips by a liquor containing sodium hydroxide, hydrogen peroxide, and stabilizing compounds, this having a determining effect on successful subsequent defibrating and refining steps. In impregnating and saturating the chips, many parameters, including wood species, wood kind, chips dimensions, liquor concentration, temperature, and the duration of impregnation are involved. In this study, by using a solution of sodium hydroxide, as impregnating liquor, the simultaneous effect of different parameters on impregnation, has been studied. The results show that, poplar wood is the most suitable for producing APMP mechanical pulp.

**Keywords:** Cold soda process, Impregnation, Wood specific gravity, Impregnating liquor, Poplar Chemi-mechanical pulping

---

1- Assoc. prof., University of Payam-e-Noor

2- Senior expert, Wood and Paper Sciences and Technology